

**Comune di Quarrata**  
**Provincia di Pistoia**

**TABULATI DI CALCOLO**

**OGGETTO:** Fabbricato monopiano in C.A. e pergolato

**COMMITTENTE:** **Comune di Quarrata**

Quarrata, 13/10/2020

Il Progettista

---

(Arch. Luca Vergari)

**Studio Tecnico Arch. Luca Vergari**  
Via F. Brunelleschi n. 62 - Quarrata  
0573.72353 - vergari.l@tiscali.it

## Sommario

FABBRICATO PRINCIPALE .....	2
PERGOLATO .....	132

# FABBRICATO PRINCIPALE

## INFORMAZIONI GENERALI

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

## MATERIALI CALCESTRUZZO ARMATO

Caratteristiche calcestruzzo armato															
N <sub>id</sub>	γ <sub>k</sub>	α <sub>T, i</sub>	E	G	C <sub>Erid</sub>	Stz	R <sub>ck</sub>	R <sub>cm</sub>	%R <sub>ck</sub>	γ <sub>c</sub>	f <sub>cd</sub>	f <sub>ctd</sub>	f <sub>ctm</sub>	N	n Ac
	[N/m <sup>3</sup> ]	[1/°C]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[%]		[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]			[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		
Cls C25/30_B450C - (C25/30)															
001	25.000	0.000010	31.447	13.103	60	P	30.00	-	0.85	1.50	14.11	1.19	3.07	15	002

### LEGENDA:

N <sub>id</sub>	Numero identificativo del materiale, nella relativa tabella dei materiali.
γ <sub>k</sub>	Peso specifico.
α <sub>T, i</sub>	Coefficiente di dilatazione termica.
E	Modulo elastico normale.
G	Modulo elastico tangenziale.
C <sub>Erid</sub>	Coefficiente di riduzione del Modulo elastico normale per Analisi Sismica [E <sub>sisma</sub> = E·C <sub>Erid</sub> ].
Stz	Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).
R <sub>ck</sub>	Resistenza caratteristica cubica.
R <sub>cm</sub>	Resistenza media cubica.
%R <sub>ck</sub>	Percentuale di riduzione della R <sub>ck</sub>
γ <sub>c</sub>	Coefficiente parziale di sicurezza del materiale.
f <sub>cd</sub>	Resistenza di calcolo a compressione.
f <sub>ctd</sub>	Resistenza di calcolo a trazione.
f <sub>ctm</sub>	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 <sub>id</sub>	γ <sub>k</sub>	α <sub>T, i</sub>	E	G	Stz	f <sub>yk,1</sub> / f <sub>yk,2</sub>	f <sub>tk,1</sub> / f <sub>tk,2</sub>	f <sub>yd,1</sub> / f <sub>yd,2</sub>	f <sub>td</sub>	γ <sub>s</sub>	γ <sub>M1</sub>	γ <sub>M2</sub>	γ <sub>M3,SLV</sub>	γ <sub>M3,SLE</sub>	γ <sub>M7</sub> NCnt Cnt
	[N/m <sup>3</sup> ]	[1/°C]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]						
<b>Acciaio B450C - (B450C)</b>															
002	78.500	0,000010	210.000	80.769	P	450,00	-	391,30	-	1,15	-	-	-	-	-
						-	-	-	-						

### LEGENDA:

N <sub>id</sub>	Numero identificativo del materiale, nella relativa tabella dei materiali.
γ <sub>k</sub>	Peso specifico.
α <sub>T, i</sub>	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 <sub>tk,1</sub>	Resistenza caratteristica a Rottura (per profili con t ≤ 40 mm).
f <sub>tk,2</sub>	Resistenza caratteristica a Rottura (per profili con 40 mm < t ≤ 80 mm).
f <sub>td</sub>	Resistenza di calcolo a Rottura (Bulloni).
γ <sub>s</sub>	Coefficiente parziale di sicurezza allo SLV del materiale.
γ <sub>M1</sub>	Coefficiente parziale di sicurezza per instabilità.
γ <sub>M2</sub>	Coefficiente parziale di sicurezza per sezioni tese indebolite.
γ <sub>M3,SLV</sub>	Coefficiente parziale di sicurezza per scorrimento allo SLV (Bulloni).
γ <sub>M3,SLE</sub>	Coefficiente parziale di sicurezza per scorrimento allo SLE (Bulloni).
γ <sub>M7</sub>	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 <sub>yk,1</sub>	Resistenza caratteristica allo snervamento (per profili con t ≤ 40 mm).
f <sub>yk,2</sub>	Resistenza caratteristica allo snervamento (per profili con 40 mm < t ≤ 80 mm).
f <sub>yd,1</sub>	Resistenza di calcolo (per profili con t ≤ 40 mm).
f <sub>yd,2</sub>	Resistenza di calcolo (per profili con 40 mm < t ≤ 80 mm).
NOTE	[-] = Parametro non significativo per il materiale.

## MATERIALI LEGNO

Caratteristiche Legno																		
N <sub>id</sub>	T <sub>p</sub>	γ <sub>k</sub>	γ <sub>mean</sub>	G <sub>mean</sub>	Stz	f <sub>m,k</sub>	f <sub>v,k</sub>	γ <sub>M</sub>	γ <sub>M,e</sub>	β <sub>c</sub>	Dir	α <sub>T, i</sub>	E <sub>i,05</sub>	G <sub>i,05</sub>	E <sub>i,mean</sub>	f <sub>c,i,k</sub>	f <sub>t,i,k</sub>	
		[N/m <sup>3</sup> ]	[N/m <sup>3</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[1/°C]			[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		
LL GL24h - (GL24h)																		
003	L	3.850	4.200	650	P	24,00	3,500	1,45	1,00	0,1		0	0,000004	9.600	540	11.500	24,00	19,20
												90	0,000058	-	-	300	2,50	0,50

**LEGENDA:**

- N<sub>id</sub>Numero identificativo del materiale, nella relativa tabella dei materiali.
- T<sub>p</sub>Tipologia ai fini del calcolo di KMOD (Tab. 4.4.IV DM 17/01/2018): [M/L] = Legno massiccio o lamellare.
- γ<sub>k</sub>Peso specifico.
- γ<sub>mean</sub>Peso specifico medio.
- G<sub>mean</sub>Modulo elastico tangenziale.
- StzTipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).
- f<sub>m,k</sub>Resistenza a Flessione.
- f<sub>v,k</sub>Resistenza a taglio.
- γ<sub>M</sub>Coefficiente parziale di sicurezza per le combinazioni fondamentali. (\*) = per produzioni continuative, soggette a controllo continuativo del materiale.
- γ<sub>M,e</sub>Coefficiente parziale di sicurezza per le combinazioni eccezionali.
- β<sub>c</sub>Coefficiente di imperfezione per la verifica di instabilità.
- DirDirezione: [0] = parallelo alle fibre, [90] = perpendicolare alle fibre.
- α<sub>T, i</sub>Coefficiente di dilatazione termica.
- E<sub>i,05</sub>Modulo elastico normale caratteristico [i = (0, 90)]
- G<sub>i,05</sub>Modulo elastico tangenziale caratteristico [i = (0, 90)].
- E<sub>i,mean</sub>Modulo elastico normale medio [i = (0, 90)].
- f<sub>c,i,k</sub>Resistenza caratteristica a compressione [i = (0, 90)]
- f<sub>t,i,k</sub>Resistenza caratteristica a trazione [i = (0, 90)].

**TENSIONI AMMISSIBILI ALLO SLE DEI VARI MATERIALI**

Tensioni ammissibili allo SLE dei vari materiali			
Materiale	SL	Tensione di verifica	σ <sub>d,amm</sub> [N/mm²]
Clc C25/30_B450C	Caratteristica(RARA)	Compressione Calcestruzzo	14,94
	Quasi permanente	Compressione Calcestruzzo	11,21
Acciaio B450C	Caratteristica(RARA)	Trazione Acciaio	360,00

**LEGENDA:**

- SLStato limite di esercizio per cui si esegue la verifica.
- σ<sub>d,amm</sub>Tensione ammissibile per la verifica.


**TERRENI**

Terreni										
N <sub>TRN</sub>	γ <sub>T</sub>	K <sub>1</sub>			φ	C <sub>u</sub>	c'	E <sub>d</sub>	E <sub>cu</sub>	A <sub>S-B</sub>
		K <sub>1X</sub>	K <sub>1Y</sub>	K <sub>1Z</sub>						
	[N/m <sup>3</sup> ]	[N/cm <sup>2</sup> ]	[N/cm <sup>2</sup> ]	[N/cm <sup>2</sup> ]	[°]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	
LIMO ARGILLOSO SABBIOSO										
T001	18.700	25	25	50	27	0,093	18,000	11	80	0,750

**LEGENDA:**

- N<sub>TRN</sub>Numero identificativo del terreno.
- γ<sub>T</sub>Peso specifico del terreno.
- K<sub>1</sub>Valori della costante di Winkler riferita alla piastra Standard di lato b = 30 cm nelle direzioni degli assi del riferimento globale X (K<sub>1X</sub>), Y (K<sub>1Y</sub>), e Z (K<sub>1Z</sub>).
- φAngolo di attrito del terreno.
- C<sub>u</sub>Coesione non drenata.
- c'Coesione efficace.
- E<sub>d</sub>Modulo edometrico.
- E<sub>cu</sub>Modulo elastico in condizione non drenate.
- A<sub>S-B</sub>Parametro "A" di Skempton-Bjerrum per pressioni interstiziali.

**SEZIONI ASTE**

Sezioni aste																					
N <sub>id</sub>	Tp	Label	Dimensioni										v	A	Area per Taglio		Inerzia				
			B	H	Sp <sub>w</sub>	L <sub>w</sub>	Sp <sub>f,0</sub>	L <sub>f,0</sub>	Sp <sub>f,1</sub>	L <sub>f,1</sub>	L <sub>f,2</sub>	L <sub>f,3</sub>			A <sub>X,T</sub>	A <sub>Y,T</sub>	I <sub>X</sub>	I <sub>T</sub>	I <sub>Y</sub>	I <sub>XY</sub>	ΔΘI <sub>pr</sub>
			[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]		[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>4</sup> ]	[cm <sup>4</sup> ]	[cm <sup>4</sup> ]	[cm <sup>4</sup> ]	[°]
001		25x25	25	25	-	-	-	-	-	-	-	-	4	625	521	521	32.552	54.922	32.552	0	0,00
002	L	L-80/30x80/30	80	80	30	50	30	50	-	-	-	-	8	3.900	2.584	2.584	1.969.423	999.270	1.969.423	-923.077	45,00
003	⊥	TR-80/30x80/30	80	80	30	50	30	25	-	25	-	-	10	3.900	3.463	2.584	1.969.423	875.719	1.392.500	0	0,00

**LEGENDA:**

- N<sub>id</sub>Numero identificativo della sezione.
- T<sub>p</sub>Tiplo di sezione.
- LabelIdentificativo della sezione come indicato nelle carpenterie.
- BBase/Diametro/Raggio.
- HAltezza/Lato/Altezza di colmo.
- Sp<sub>w</sub>Spessore anima.
- L<sub>w</sub>Lunghezza anima.
- Sp<sub>f,0</sub>Spessore ala 0.
- L<sub>f,0</sub>Lunghezza ala 0.
- Sp<sub>f,1</sub>Spessore ala 1.
- L<sub>f,1</sub>Lunghezza ala 1.
- L<sub>f,2</sub>Lunghezza ala 2.
- L<sub>f,3</sub>Lunghezza ala 3.
- vNel caso di sezioni poligonali, indica il numero dei vertici della sezione.
- AArea della sezione.
- ΔΘI<sub>pr</sub>Rotazione degli assi principali d'inerzia rispetto agli assi X, Y, espresse in gradi sessadecimali.
- InerziaInerzie della sezione rispetto agli assi.

## SEZIONI ASTE LEGNO

Sezioni aste																					
N <sub>id</sub>	Tp	Label	Dimensioni										v	A	Area per Taglio		Inerzia				
			B	H	Sp <sub>w</sub>	L <sub>w</sub>	Sp <sub>r,0</sub>	L <sub>r,0</sub>	Sp <sub>r,1</sub>	L <sub>r,1</sub>	L <sub>r,2</sub>	L <sub>r,3</sub>			A <sub>x,T</sub>	A <sub>y,T</sub>	I <sub>x</sub>	I <sub>y</sub>	I <sub>xy</sub>	ΔΘ <sub>I<sub>pr</sub></sub>	
			[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]		[cm²]	[cm²]	[cm²]	[cm⁴]	[cm⁴]	[cm⁴]	[cm⁴]	
004	■	20x32(L)	20	32	-	-	-	-	-	-	-	-	4	640	533	533	54.613	51.825	21.333	0	
005	■	12x22(L)	12	22	-	-	-	-	-	-	-	-	4	264	220	220	10.648	8.285	3.168	0	

### LEGENDA:

<b>N<sub>id</sub></b>	Numero identificativo della sezione.
<b>Tp</b>	Tipo di sezione.
<b>Label</b>	Identificativo della sezione come indicato nelle carpenterie.
<b>B</b>	Base/Diametro/Raggio.
<b>H</b>	Altezza/Lato/Altezza di colmo.
<b>Sp<sub>w</sub></b>	Spessore anima.
<b>L<sub>w</sub></b>	Lunghezza anima.
<b>Sp<sub>r,0</sub></b>	Spessore ala 0.
<b>L<sub>r,0</sub></b>	Lunghezza ala 0.
<b>Sp<sub>r,1</sub></b>	Spessore ala 1.
<b>L<sub>r,1</sub></b>	Lunghezza ala 1.
<b>L<sub>r,2</sub></b>	Lunghezza ala 2.
<b>L<sub>r,3</sub></b>	Lunghezza ala 3.
<b>v</b>	Nel caso di sezioni poligonali, indica il numero dei vertici della sezione.
<b>A</b>	Area della sezione.
<b>ΔΘ<sub>I<sub>pr</sub></sub></b>	Rotazione degli assi principali d'inerzia rispetto agli assi X, Y, espresse in gradi sessagesimali.
<b>Inerzia</b>	Inerzie della sezione rispetto agli assi.

## ANALISI CARICHI

Analisi carichi										
N <sub>id</sub>	T. C.	Descrizione del Carico	Tipologie di Carico	Peso Proprio		Permanente NON Strutturale		Sovraccarico Accidentale		Carico Neve
				Descrizione	PP	Descrizione	PNS	Descrizione	SA	
										[N/m <sup>2</sup> ]
001	S	TAMPONAMENTO	Carico Permanente	BLOCCO	2.600	Intonaco interno, intonaco esterno	600		0	0
002	S	Copertura in Legno	Coperture accessibili solo per manutenzione	Tavolato in legno e coibentazione	300	Manto di tegole	600	Coperture e sottotetti accessibili per sola manutenzione (Cat. H – Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	500	800

### LEGENDA:

<b>N<sub>id</sub></b>	Numero identificativo dell'analisi di carico.
<b>T. C.</b>	Identificativo del tipo di carico: [S] = Superficiale - [L] = Lineare - [C] = Concentrato.
<b>PP, PNS, SA</b>	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/m <sup>2</sup> ] per carichi Superficiali, [N/m] per carichi Lineari, [N] per carichi Concentrati.

## TIPOLOGIE DI CARICO

							Tipologie di carico
N <sub>id</sub>	Descrizione	F+E	+ / - F	CDC	ψ <sub>0</sub>	ψ <sub>1</sub>	ψ <sub>2</sub>
0001	Carico Permanente	SI	NO	Permanente	1,00	1,00	1,00
0002	Permanenti NON Strutturali	SI	NO	Permanente	1,00	1,00	1,00
0003	Coperture accessibili solo per manutenzione	SI	NO	Media	0,00	0,00	0,00
0004	Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.	SI	NO	Breve	0,50	0,20	0,00
0005	Sisma X	-	-	-	-	-	-
0006	Sisma Y	-	-	-	-	-	-
0007	Sisma Z	-	-	-	-	-	-
0008	Sisma Ecc.X	-	-	-	-	-	-
0009	Sisma Ecc.Y	-	-	-	-	-	-

### LEGENDA:

<b>N<sub>id</sub></b>	Numero identificativo della Tipologia di Carico.
<b>F+E</b>	Indica se la tipologia di carico considerata è AGENTE con il sisma.
<b>+/- F</b>	Indica se la tipologia di carico è ALTERNATA (cioè considerata due volte con segno opposto) o meno.
<b>CDC</b>	Indica la classe di durata del carico.
	NOTA: dato significativo solo per elementi in materiale legnoso.
<b>ψ<sub>0</sub></b>	Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLU e SLE (carichi rari).
<b>ψ<sub>1</sub></b>	Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLE (carichi frequenti).
<b>ψ<sub>2</sub></b>	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				
IdComb	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.
<b>01</b>	1,00	1,00	0,00	0,00
<b>02</b>	1,00	1,00	0,00	0,75
<b>03</b>	1,00	1,00	1,50	0,00
<b>04</b>	1,00	1,00	1,50	0,75
<b>05</b>	1,00	1,00	0,00	1,50
<b>06</b>	1,30	1,30	0,00	0,00
<b>07</b>	1,30	1,30	0,00	0,75

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche				
<b>IdComb</b>	<b>CC 01</b> Carico Permanente	<b>CC 02</b> Permanenti NON Strutturali	<b>CC 03</b> Coperture accessibili solo per manutenzione	<b>CC 04</b> Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
<b>08</b>	1,30	1,30	1,50	0,00
<b>09</b>	1,30	1,30	1,50	0,75
<b>10</b>	1,30	1,30	0,00	1,50

#### 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.

### SLU: Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

SLU: Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche				
<b>IdComb</b>	<b>CC 01</b> Carico Permanente	<b>CC 02</b> Permanenti NON Strutturali	<b>CC 03</b> Coperture accessibili solo per manutenzione	<b>CC 04</b> Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
<b>01</b>	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.

### COMBINAZIONI SISMICHE

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

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

con  $\alpha$  effetto totale dell'azione sismica,  $\alpha_i$ ,  $\alpha_{ii}$  e  $\alpha_{iii}$  azioni sismiche nelle tre direzioni. E' stata effettuata una rotazione degli indici e dei segni, per cui le combinazioni totali generate sono le:

(con  $\alpha'_p$  sollecitazione dovuta alla combinazione delle condizioni statiche e  $\alpha$  sollecitazione dovuta al sisma; in particolare  $\alpha_{x_f}$ ,  $\alpha_{y_f}$ ,  $\alpha_{z_f}$ ,  $\alpha_{ex_f}$ ,  $\alpha_{ey}$  sono rispettivamente le sollecitazioni dovute al sisma agente in direzione x, in direzioni y, in direzione z, per eccentricità accidentale positiva in direzione x e per eccentricità accidentale positiva in direzione y)

- 1)  $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot \alpha_{z_f}$ ; 2)  $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot \alpha_{z_f}$ ;
- 3)  $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_{z_f}$ ; 4)  $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_{z_f}$ ;
- 5)  $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot \alpha_{z_f}$ ; 6)  $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot \alpha_{z_f}$ ;
- 7)  $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_{z_f}$ ; 8)  $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_{z_f}$ ;
- 9)  $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot \alpha_{z_f}$ ; 10)  $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot \alpha_{z_f}$ ;
- 11)  $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_{z_f}$ ; 12)  $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_{z_f}$ ;
- 13)  $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot \alpha_{z_f}$ ; 14)  $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot \alpha_{z_f}$ ;
- 15)  $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_{z_f}$ ; 16)  $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_{z_f}$ ;
- 17)  $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_{z_f}$ ; 18)  $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_{z_f}$ ;
- 19)  $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_{z_f}$ ; 20)  $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_{z_f}$ ;
- 21)  $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_{z_f}$ ; 22)  $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_{z_f}$ ;
- 23)  $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_{z_f}$ ; 24)  $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_{z_f}$ ;
- 25)  $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_{z_f}$ ; 26)  $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_{z_f}$ ;
- 27)  $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_{z_f}$ ; 28)  $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_{z_f}$ ;
- 29)  $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_{z_f}$ ; 30)  $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_{z_f}$ ;
- 31)  $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_{z_f}$ ; 32)  $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_{z_f}$ ;
- 33)  $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$ ; 34)  $\alpha'_p + \alpha_z - 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$ ;
- 35)  $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$ ; 36)  $\alpha'_p + \alpha_z - 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$ ;
- 37)  $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$ ; 38)  $\alpha'_p + \alpha_z - 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$ ;
- 39)  $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$ ; 40)  $\alpha'_p + \alpha_z - 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$ ;
- 41)  $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$ ; 42)  $\alpha'_p + \alpha_z - 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$ ;
- 43)  $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$ ; 44)  $\alpha'_p + \alpha_z - 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$ ;
- 45)  $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$ ; 46)  $\alpha'_p + \alpha_z - 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$ ;
- 47)  $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$ ; 48)  $\alpha'_p + \alpha_z - 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$ .

Nel caso di verifiche effettuate con sollecitazioni composte, per tenere conto del fatto che le sollecitazioni sismiche sono state ricavate come CQC delle sollecitazioni derivanti dai modi di vibrazione, dette N, Mx, My, Tx e Ty le sollecitazioni dovute al sisma, per ognuna delle combinazioni precedenti, sono state ricavate 32 combinazioni di carico permutando nel seguente modo i segni delle sollecitazioni derivanti dal sisma:

- 1) N, Mx, My, Tx e Ty; 2) N, Mx, -My, Tx e Ty; 3) N, -Mx, My, Tx e Ty; 4) N, -Mx, -My, Tx e Ty; 5) -N, Mx, My, Tx e Ty; 6) -N, Mx, -My, Tx e Ty; 7) -N, -Mx, My, Tx e Ty; 8) -N, -Mx, -My, Tx e Ty; 9) N, Mx, My, Tx e -Ty; 10) N, Mx, -My, Tx e -Ty; 11) N, -Mx, My, Tx e -Ty; 12) N, -Mx, -My, Tx e -Ty; 13) -N, Mx, My, Tx e -Ty; 14) -N, Mx, -My, Tx e -Ty; 15) -N, -Mx, My, Tx e -Ty; 16) -N, -Mx, -My, Tx e -Ty; 17) N, Mx, My, -Tx e Ty; 18) N, Mx, -My, -Tx e Ty; 19) N, -Mx, My, -Tx e Ty; 20) N, -Mx, -My, -Tx e Ty; 21) -N, Mx, My, -Tx e Ty; 22) -N, Mx, -My, -Tx e Ty; 23) -N, -Mx, My, -Tx e Ty; 24) -N, -Mx, -My, -Tx e Ty; 25) N, Mx, My, -Tx e -Ty; 26) N, Mx, -My, -Tx e -Ty; 27) N, -Mx, My, -Tx e -Ty; 28) N, -Mx, -My, -Tx e -Ty; 29) -N, Mx, My, -Tx e -Ty; 30) -N, Mx, -My, -Tx e -Ty; 31) -N, -Mx, My, -Tx e -Ty; 32) -N, -Mx, -My, -Tx e -Ty.

### SERVIZIO(SLE): Caratteristica(RARA)

SERVIZIO(SLE): Caratteristica(RARA)

<b>IdComb</b>	<b>CC 01</b> Carico Permanente	<b>CC 02</b> Permanenti NON Strutturali	<b>CC 03</b> Coperture accessibili solo per manutenzione	<b>CC 04</b> Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
<b>01</b>	1,00	1,00	1,00	0,50
<b>02</b>	1,00	1,00	0,00	1,00

#### 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.

### SERVIZIO(SLE): Frequente

<b>SERVIZIO(SLE): Frequente</b>				
<b>IdComb</b>	<b>CC 01</b> Carico Permanente	<b>CC 02</b> Permanenti NON Strutturali	<b>CC 03</b> Coperture accessibili solo per manutenzione	<b>CC 04</b> Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
<b>01</b>	1,00	1,00	0,00	0,20

#### 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

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

## COMBINAZIONI DI CARICO PER GEOTECNICA (Cedimenti)

<b>Combinazioni di carico per geotecnica (Cedimenti)</b>		
<b>PCMB</b>	<b>Comb</b>	<b><math>\lambda</math></b>
001	SLE Rare:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Coperture accessibili solo per manutenzione * 1 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.5	1,00
002	SLE Rare:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 1	1,00
003	SLE Freq:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.2	1,00
004	SLE Perm:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1	1,00
005	Sisma allo SLD: +1,00*Carico Permanente +1,00*Permanenti NON Strutturali +0,00*Coperture accessibili solo per manutenzione +0,00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (Sx + ECx) + 0,3 * (Sy + ECy)	1,00
006	Sisma allo SLD: +1,00*Carico Permanente +1,00*Permanenti NON Strutturali +0,00*Coperture accessibili solo per manutenzione +0,00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (Sx + ECx) - 0,3 * (Sy + ECy)	1,00
007	Sisma allo SLD: +1,00*Carico Permanente +1,00*Permanenti NON Strutturali +0,00*Coperture accessibili solo per manutenzione +0,00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (Sx + ECx) + 0,3 * (Sy - ECy)	1,00
008	Sisma allo SLD: +1,00*Carico Permanente +1,00*Permanenti NON Strutturali +0,00*Coperture accessibili solo per manutenzione +0,00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (Sx + ECx) - 0,3 * (Sy - ECy)	1,00
009	Sisma allo SLD: +1,00*Carico Permanente +1,00*Permanenti NON Strutturali +0,00*Coperture accessibili solo per manutenzione +0,00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (Sx + ECx) + 0,3 * (-Sy + ECy)	1,00
010	Sisma allo SLD: +1,00*Carico Permanente +1,00*Permanenti NON Strutturali +0,00*Coperture accessibili solo per manutenzione +0,00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (Sx + ECx) - 0,3 * (-Sy + ECy)	1,00
011	Sisma allo SLD: +1,00*Carico Permanente +1,00*Permanenti NON Strutturali +0,00*Coperture accessibili solo per manutenzione +0,00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (Sx + ECx) + 0,3 * (-Sy - ECy)	1,00
012	Sisma allo SLD: +1,00*Carico Permanente +1,00*Permanenti NON Strutturali +0,00*Coperture accessibili solo per manutenzione +0,00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (Sx + ECx) - 0,3 * (-Sy - ECy)	1,00
013	Sisma allo SLD: +1,00*Carico Permanente +1,00*Permanenti NON Strutturali +0,00*Coperture accessibili solo per manutenzione +0,00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (-Sx + ECx) + 0,3 * (Sy + ECy)	1,00
014	Sisma allo SLD: +1,00*Carico Permanente +1,00*Permanenti NON Strutturali +0,00*Coperture accessibili solo per manutenzione +0,00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (-Sx + ECx) - 0,3 * (Sy + ECy)	1,00
015	Sisma allo SLD: +1,00*Carico Permanente +1,00*Permanenti NON Strutturali +0,00*Coperture accessibili solo per manutenzione +0,00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (-Sx + ECx) + 0,3 * (Sy - ECy)	1,00
016	Sisma allo SLD: +1,00*Carico Permanente +1,00*Permanenti NON Strutturali +0,00*Coperture accessibili solo per manutenzione +0,00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (-Sx + ECx) - 0,3 * (Sy - ECy)	1,00
017	Sisma allo SLD: +1,00*Carico Permanente +1,00*Permanenti NON Strutturali +0,00*Coperture accessibili solo per manutenzione +0,00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (-Sx + ECx) + 0,3 * (-Sy + ECy)	1,00
018	Sisma allo SLD: +1,00*Carico Permanente +1,00*Permanenti NON Strutturali +0,00*Coperture accessibili solo per manutenzione +0,00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (-Sx + ECx) - 0,3 * (-Sy + ECy)	1,00
019	Sisma allo SLD: +1,00*Carico Permanente +1,00*Permanenti NON Strutturali +0,00*Coperture accessibili solo per manutenzione +0,00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (-Sx + ECx) + 0,3 * (-Sy - ECy)	1,00
020	Sisma allo SLD: +1,00*Carico Permanente +1,00*Permanenti NON Strutturali +0,00*Coperture accessibili solo per manutenzione +0,00*Carico da	1,00

[illegible]







Dati generali analisi sismica											
Ang	NV	CD	MP	Dir	TS	EcA	IrTmp	C.S.T.	RP	RH	ξ
[°]				X	[T +C]						[%]
0	30	B	ca	Y	[T +C]	N	N	B	NO	SI	5

**LEGENDA:**

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

**DATI GENERALI ANALISI SISMICA - FATTORI DI COMPORTAMENTO**

Fattori di comportamento						
Dir	q	q <sub>0</sub>	k <sub>R</sub>	α <sub>u</sub> /α <sub>1</sub>	K <sub>w</sub>	
X	3,150	3,15	1,0	1,05	-	
Y	3,150	3,15	1,0	1,05	-	
Z	1,500	-	-	-	-	

**LEGENDA:**

<b>q</b>	Fattore di riduzione dello spettro di risposta sismico allo SLU (Fattore di comportamento).
<b>q<sub>0</sub></b>	Valore di base (comprensivo di Kw).
<b>k<sub>R</sub></b>	Fattore riduttivo funzione della regolarità in altezza.
<b>α<sub>u</sub>/α<sub>1</sub></b>	Rapporto di sovrarresistenza.
<b>K<sub>w</sub></b>	Fattore di riduzione di q <sub>0</sub> .

Stato Limite	T <sub>r</sub>	a <sub>g</sub> /g	Amplif. Stratigrafica		F <sub>0</sub>	T <sup>+</sup> <sub>c</sub>	T <sub>B</sub>	T <sub>C</sub>	T <sub>D</sub>
			S <sub>s</sub>	C <sub>c</sub>					
	[t]					[s]	[s]	[s]	[s]
SLO	30	0,0467	1,200	1,451	2,537	0,250	0,121	0,363	1,787
SLD	50	0,0563	1,200	1,440	2,576	0,260	0,125	0,374	1,825
SLV	475	0,1321	1,200	1,400	2,418	0,299	0,140	0,419	2,128
SLC	975	0,1693	1,200	1,391	2,380	0,309	0,143	0,430	2,277

**LEGENDA:**

<b>T<sub>r</sub></b>	Periodo di ritorno dell'azione sismica. [t] = anni.
<b>a<sub>g</sub>/g</b>	Coefficiente di accelerazione al suolo.
<b>S<sub>s</sub></b>	Coefficienti di Amplificazione Stratigrafica allo SLO/SLD/SLV/SLC.
<b>C<sub>c</sub></b>	Coefficienti di Amplificazione di T <sub>c</sub> allo SLO/SLD/SLV/SLC.
<b>F<sub>0</sub></b>	Valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale.
<b>T<sup>+</sup><sub>c</sub></b>	Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale.
<b>T<sub>B</sub></b>	Periodo di inizio del tratto accelerazione costante dello spettro di progetto.
<b>T<sub>C</sub></b>	Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro di progetto.
<b>T<sub>D</sub></b>	Periodo di inizio del tratto a spostamento costante dello spettro di progetto.

CI Ed	V <sub>N</sub>	V <sub>R</sub>	Lat.	Long.	Q <sub>g</sub>	CTop	S <sub>T</sub>
	[t]	[t]	[°ssdc]	[°ssdc]	[m]		
2	50	50	43.8481	10.9865	45	T1	1,00

**LEGENDA:**

<b>CI Ed</b>	Classe dell'edificio
<b>Lat.</b>	Latitudine geografica del sito.
<b>Long.</b>	Longitudine geografica del sito.
<b>Q<sub>g</sub></b>	Altitudine geografica del sito.
<b>CTop</b>	Categoria topografica (Vedi NOTE).
<b>S<sub>T</sub></b>	Coefficiente di amplificazione topografica.
<b>NOTE</b>	[-] = Parametro non significativo per il tipo di calcolo effettuato.
	Categoria topografica.
	T1: Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media i <= 15°.
	T2: Pendii con inclinazione media i > 15°.
	T3: Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media 15° <= i <= 30°.
	T4: Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media i > 30°.

## PRINCIPALI ELEMENTI ANALISI SISMICA

Dir	M <sub>Str</sub>	M <sub>SLU</sub>	M <sub>Ecc,SLU</sub>	M <sub>SLD</sub>	M <sub>Ecc,SLD</sub>	%T.M <sub>Ecc</sub>	ΣV <sub>Ed,SLU</sub>
	[N·s²/m]	[N·s²/m]	[N·s²/m]	[N·s²/m]	[N·s²/m]	[%]	[N]
X	158.575	25.797	25.702	25.797	25.702	99,63	25.511
Y	158.575	25.797	25.699	25.797	25.699	99,62	29.217
Z	158.575	0	0	0	0	100,00	0

### LEGENDA:

<b>Dir</b>	Direzione del sisma.
<b>M<sub>Str</sub></b>	Massa complessiva della struttura.
<b>M<sub>SLU</sub></b>	Massa eccitabile allo SLU.
<b>M<sub>Ecc,SLU</sub></b>	Massa Eccitata dal sisma allo SLU.
<b>M<sub>SLD</sub></b>	Massa eccitabile della struttura allo SLD, nelle direzioni X, Y, Z.
<b>M<sub>Ecc,SLD</sub></b>	Massa Eccitata dal sisma allo SLD.
<b>%T.M<sub>Ecc</sub></b>	Percentuale Totale di Masse Eccitate dal sisma.
<b>ΣV<sub>Ed,SLU</sub></b>	Tagliante totale, alla base, per sisma allo SLU.

## RIEPILOGO MODI DI VIBRAZIONE MODI DI VIBRAZIONE N.30

Sp <sub>tr</sub>	T	a <sub>g,o</sub>	a <sub>g,v</sub>	Γ	CM	%M.M	M <sub>Ecc</sub>
	[s]	[m/s²]	[m/s²]			[%]	[N·s²/m]
<b>Modo Vibrazione n. 1</b>							
SLU-X	0,441	1,133	0,000	-15,359	-0,0758	0,91	236
SLU-Y	0,441	1,133	0,000	-153,413	-0,7566	91,23	23.536
SLU-Z	0,000	0,000	0,636	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,441	1,450	0,000	-15,359	-0,0758	0,91	236
SLD-Y	0,441	1,450	0,000	-153,413	-0,7566	91,23	23.536
SLD-Z	0,000	0,000	0,177	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,450	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,450	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,636	-	-	-	-
<b>Modo Vibrazione n. 2</b>							
SLU-X	0,505	0,989	0,000	-131,040	-0,8478	66,56	17.171
SLU-Y	0,505	0,989	0,000	11,623	0,0752	0,52	135
SLU-Z	0,000	0,000	0,636	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,505	1,266	0,000	-131,040	-0,8478	66,56	17.171
SLD-Y	0,505	1,266	0,000	11,623	0,0752	0,52	135
SLD-Z	0,000	0,000	0,177	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,266	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,266	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,636	-	-	-	-
<b>Modo Vibrazione n. 3</b>							
SLU-X	0,244	1,194	0,000	48,306	0,0726	9,05	2.333
SLU-Y	0,244	1,194	0,000	1,278	0,0019	0,01	2
SLU-Z	0,000	0,000	0,636	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,244	1,708	0,000	48,306	0,0726	9,05	2.333
SLD-Y	0,244	1,708	0,000	1,278	0,0019	0,01	2
SLD-Z	0,000	0,000	0,177	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,708	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,708	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,636	-	-	-	-
<b>Modo Vibrazione n. 4</b>							
SLU-X	0,277	1,194	0,000	-47,689	-0,0925	8,82	2.274
SLU-Y	0,277	1,194	0,000	-0,973	-0,0019	0,00	1
SLU-Z	0,000	0,000	0,636	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,277	1,708	0,000	-47,689	-0,0925	8,82	2.274
SLD-Y	0,277	1,708	0,000	-0,973	-0,0019	0,00	1
SLD-Z	0,000	0,000	0,177	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,708	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,708	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,636	-	-	-	-
<b>Modo Vibrazione n. 5</b>							
SLU-X	0,204	1,194	0,000	-42,002	-0,0442	6,84	1.764
SLU-Y	0,204	1,194	0,000	-4,718	-0,0050	0,09	22
SLU-Z	0,000	0,000	0,636	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,204	1,708	0,000	-42,002	-0,0442	6,84	1.764
SLD-Y	0,204	1,708	0,000	-4,718	-0,0050	0,09	22
SLD-Z	0,000	0,000	0,177	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,708	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,708	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,636	-	-	-	-
<b>Modo Vibrazione n. 6</b>							
SLU-X	0,221	1,194	0,000	-38,009	-0,0472	5,60	1.445
SLU-Y	0,221	1,194	0,000	34,333	0,0426	4,57	1.179
SLU-Z	0,000	0,000	0,636	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,221	1,708	0,000	-38,009	-0,0472	5,60	1.445
SLD-Y	0,221	1,708	0,000	34,333	0,0426	4,57	1.179
SLD-Z	0,000	0,000	0,177	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,708	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,708	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,636	-	-	-	-
<b>Modo Vibrazione n. 7</b>							
SLU-X	0,233	1,194	0,000	12,426	0,0171	0,60	154
SLU-Y	0,233	1,194	0,000	22,452	0,0310	1,95	504
SLU-Z	0,000	0,000	0,636	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,233	1,708	0,000	12,426	0,0171	0,60	154

Sptr	T	a <sub>g,o</sub>	a <sub>g,v</sub>	Γ	CM	%M.M	M <sub>Ecc</sub>
SLD-Y	0,233	1,708	0,000	22,452	0,0310	1,95	504
SLD-Z	0,000	0,000	0,177	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,708	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,708	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,636	-	-	-	-
<b>Modo Vibrazione n. 8</b>							
SLU-X	0,327	1,194	0,000	-9,215	-0,0249	0,33	85
SLU-Y	0,327	1,194	0,000	13,105	0,0355	0,67	172
SLU-Z	0,000	0,000	0,636	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,327	1,708	0,000	-9,215	-0,0249	0,33	85
SLD-Y	0,327	1,708	0,000	13,105	0,0355	0,67	172
SLD-Z	0,000	0,000	0,177	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,708	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,708	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,636	-	-	-	-
<b>Modo Vibrazione n. 9</b>							
SLU-X	0,047	1,434	0,000	-7,849	-0,0004	0,24	62
SLU-Y	0,047	1,434	0,000	-0,516	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	0,636	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,047	1,055	0,000	-7,849	-0,0004	0,24	62
SLD-Y	0,047	1,055	0,000	-0,516	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,177	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,055	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,055	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,636	-	-	-	-
<b>Modo Vibrazione n. 10</b>							
SLU-X	0,124	1,233	0,000	-6,811	-0,0027	0,18	46
SLU-Y	0,124	1,233	0,000	-1,552	-0,0006	0,01	2
SLU-Z	0,000	0,000	0,636	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,124	1,684	0,000	-6,811	-0,0027	0,18	46
SLD-Y	0,124	1,684	0,000	-1,552	-0,0006	0,01	2
SLD-Z	0,000	0,000	0,177	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,684	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,684	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,636	-	-	-	-
<b>Modo Vibrazione n. 11</b>							
SLU-X	0,142	1,194	0,000	6,325	0,0032	0,16	40
SLU-Y	0,142	1,194	0,000	-4,857	-0,0025	0,09	24
SLU-Z	0,000	0,000	0,636	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,142	1,708	0,000	6,325	0,0032	0,16	40
SLD-Y	0,142	1,708	0,000	-4,857	-0,0025	0,09	24
SLD-Z	0,000	0,000	0,177	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,708	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,708	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,636	-	-	-	-
<b>Modo Vibrazione n. 12</b>							
SLU-X	0,097	1,305	0,000	1,286	0,0003	0,01	2
SLU-Y	0,097	1,305	0,000	6,013	0,0014	0,14	36
SLU-Z	0,000	0,000	0,636	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,097	1,472	0,000	1,286	0,0003	0,01	2
SLD-Y	0,097	1,472	0,000	6,013	0,0014	0,14	36
SLD-Z	0,000	0,000	0,177	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,472	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,472	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,636	-	-	-	-
<b>Modo Vibrazione n. 13</b>							
SLU-X	0,081	1,344	0,000	0,801	0,0001	0,00	1
SLU-Y	0,081	1,344	0,000	5,274	0,0009	0,11	28
SLU-Z	0,000	0,000	0,636	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,081	1,345	0,000	0,801	0,0001	0,00	1
SLD-Y	0,081	1,345	0,000	5,274	0,0009	0,11	28
SLD-Z	0,000	0,000	0,177	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,345	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,345	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,636	-	-	-	-
<b>Modo Vibrazione n. 14</b>							
SLU-X	0,044	1,441	0,000	4,850	0,0002	0,09	24
SLU-Y	0,044	1,441	0,000	-0,661	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	0,636	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,044	1,032	0,000	4,850	0,0002	0,09	24
SLD-Y	0,044	1,032	0,000	-0,661	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,177	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,032	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,032	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,636	-	-	-	-
<b>Modo Vibrazione n. 15</b>							
SLU-X	0,143	1,194	0,000	4,824	0,0025	0,09	23
SLU-Y	0,143	1,194	0,000	1,376	0,0007	0,01	2
SLU-Z	0,000	0,000	0,636	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,143	1,708	0,000	4,824	0,0025	0,09	23
SLD-Y	0,143	1,708	0,000	1,376	0,0007	0,01	2
SLD-Z	0,000	0,000	0,177	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,708	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,708	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,636	-	-	-	-
<b>Modo Vibrazione n. 16</b>							
SLU-X	0,075	1,361	0,000	0,783	0,0001	0,00	1
SLU-Y	0,075	1,361	0,000	-4,124	-0,0006	0,07	17

Sptr	T	a <sub>g,o</sub>	a <sub>g,v</sub>	Γ	CM	%M.M	M <sub>Ecc</sub>
SLU-Z	0,000	0,000	0,636	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,075	1,291	0,000	0,783	0,0001	0,00	1
SLD-Y	0,075	1,291	0,000	-4,124	-0,0006	0,07	17
SLD-Z	0,000	0,000	0,177	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,291	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,291	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,636	-	-	-	-
<b>Modo Vibrazione n. 17</b>							
SLU-X	0,073	1,366	0,000	-1,756	-0,0002	0,01	3
SLU-Y	0,073	1,366	0,000	-3,835	-0,0005	0,06	15
SLU-Z	0,000	0,000	0,636	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,073	1,274	0,000	-1,756	-0,0002	0,01	3
SLD-Y	0,073	1,274	0,000	-3,835	-0,0005	0,06	15
SLD-Z	0,000	0,000	0,177	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,274	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,274	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,636	-	-	-	-
<b>Modo Vibrazione n. 18</b>							
SLU-X	0,089	1,325	0,000	3,462	0,0007	0,05	12
SLU-Y	0,089	1,325	0,000	1,820	0,0004	0,01	3
SLU-Z	0,000	0,000	0,636	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,089	1,408	0,000	3,462	0,0007	0,05	12
SLD-Y	0,089	1,408	0,000	1,820	0,0004	0,01	3
SLD-Z	0,000	0,000	0,177	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,408	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,408	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,636	-	-	-	-
<b>Modo Vibrazione n. 19</b>							
SLU-X	0,100	1,296	0,000	2,977	0,0008	0,03	9
SLU-Y	0,100	1,296	0,000	0,325	0,0001	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	0,636	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,100	1,500	0,000	2,977	0,0008	0,03	9
SLD-Y	0,100	1,500	0,000	0,325	0,0001	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,177	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,500	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,500	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,636	-	-	-	-
<b>Modo Vibrazione n. 20</b>							
SLU-X	0,077	1,354	0,000	-1,068	-0,0002	0,00	1
SLU-Y	0,077	1,354	0,000	2,290	0,0003	0,02	5
SLU-Z	0,000	0,000	0,636	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,077	1,312	0,000	-1,068	-0,0002	0,00	1
SLD-Y	0,077	1,312	0,000	2,290	0,0003	0,02	5
SLD-Z	0,000	0,000	0,177	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,312	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,312	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,636	-	-	-	-
<b>Modo Vibrazione n. 21</b>							
SLU-X	0,120	1,245	0,000	0,891	0,0003	0,00	1
SLU-Y	0,120	1,245	0,000	-2,290	-0,0008	0,02	5
SLU-Z	0,000	0,000	0,636	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,120	1,666	0,000	0,891	0,0003	0,00	1
SLD-Y	0,120	1,666	0,000	-2,290	-0,0008	0,02	5
SLD-Z	0,000	0,000	0,177	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,666	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,666	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,636	-	-	-	-
<b>Modo Vibrazione n. 22</b>							
SLU-X	0,109	1,273	0,000	2,235	0,0007	0,02	5
SLU-Y	0,109	1,273	0,000	0,440	0,0001	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	0,636	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,109	1,576	0,000	2,235	0,0007	0,02	5
SLD-Y	0,109	1,576	0,000	0,440	0,0001	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,177	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,576	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,576	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,636	-	-	-	-
<b>Modo Vibrazione n. 23</b>							
SLU-X	0,029	1,479	0,000	2,009	0,0000	0,02	4
SLU-Y	0,029	1,479	0,000	-0,880	0,0000	0,00	1
SLU-Z	0,000	0,000	0,636	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,029	0,909	0,000	2,009	0,0000	0,02	4
SLD-Y	0,029	0,909	0,000	-0,880	0,0000	0,00	1
SLD-Z	0,000	0,000	0,177	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,909	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,909	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,636	-	-	-	-
<b>Modo Vibrazione n. 24</b>							
SLU-X	0,080	1,349	0,000	-0,607	-0,0001	0,00	0
SLU-Y	0,080	1,349	0,000	-1,691	-0,0003	0,01	3
SLU-Z	0,000	0,000	0,636	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,080	1,329	0,000	-0,607	-0,0001	0,00	0
SLD-Y	0,080	1,329	0,000	-1,691	-0,0003	0,01	3
SLD-Z	0,000	0,000	0,177	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,329	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,329	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,636	-	-	-	-
<b>Modo Vibrazione n. 25</b>							

Sptr	T	a <sub>g,o</sub>	a <sub>g,v</sub>	Γ	CM	%M.M	M <sub>Ecc</sub>
SLU-X	0,058	1,405	0,000	1,631	0,0001	0,01	3
SLU-Y	0,058	1,405	0,000	0,326	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	0,636	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,058	1,150	0,000	1,631	0,0001	0,01	3
SLD-Y	0,058	1,150	0,000	0,326	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,177	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,150	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,150	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,636	-	-	-	-
<b>Modo Vibrazione n. 26</b>							
SLU-X	0,045	1,439	0,000	0,285	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,045	1,439	0,000	1,440	0,0001	0,01	2
SLU-Z	0,000	0,000	0,636	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,045	1,040	0,000	0,285	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,045	1,040	0,000	1,440	0,0001	0,01	2
SLD-Z	0,000	0,000	0,177	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,040	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,040	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,636	-	-	-	-
<b>Modo Vibrazione n. 27</b>							
SLU-X	0,049	1,429	0,000	-0,560	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,049	1,429	0,000	1,419	0,0001	0,01	2
SLU-Z	0,000	0,000	0,636	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,049	1,071	0,000	-0,560	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,049	1,071	0,000	1,419	0,0001	0,01	2
SLD-Z	0,000	0,000	0,177	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,071	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,071	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,636	-	-	-	-
<b>Modo Vibrazione n. 28</b>							
SLU-X	0,091	1,320	0,000	-1,023	-0,0002	0,00	1
SLU-Y	0,091	1,320	0,000	-1,337	-0,0003	0,01	2
SLU-Z	0,000	0,000	0,636	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,091	1,423	0,000	-1,023	-0,0002	0,00	1
SLD-Y	0,091	1,423	0,000	-1,337	-0,0003	0,01	2
SLD-Z	0,000	0,000	0,177	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,423	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,423	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,636	-	-	-	-
<b>Modo Vibrazione n. 29</b>							
SLU-X	0,028	1,484	0,000	-1,115	0,0000	0,00	1
SLU-Y	0,028	1,484	0,000	0,541	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	0,636	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,028	0,894	0,000	-1,115	0,0000	0,00	1
SLD-Y	0,028	0,894	0,000	0,541	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,177	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,894	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,894	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,636	-	-	-	-
<b>Modo Vibrazione n. 30</b>							
SLU-X	0,025	1,490	0,000	-0,748	0,0000	0,00	1
SLU-Y	0,025	1,490	0,000	1,099	0,0000	0,00	1
SLU-Z	0,000	0,000	0,636	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,025	0,874	0,000	-0,748	0,0000	0,00	1
SLD-Y	0,025	0,874	0,000	1,099	0,0000	0,00	1
SLD-Z	0,000	0,000	0,177	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,874	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,874	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,636	-	-	-	-

## LEGENDA:

<b>Sptr</b>	Spettro di risposta considerato.
<b>T</b>	Periodo del Modo di vibrazione.
<b>a<sub>g,o</sub></b>	Valore dell'Accelerazione Spettrale Orizzontale, riferita al corrispondente periodo.
<b>a<sub>g,v</sub></b>	Valore dell'Accelerazione Spettrale Verticale, riferita al corrispondente periodo.
<b>Γ</b>	Coefficiente di partecipazione.
<b>CM</b>	Coefficiente modale del modo di vibrazione.
<b>%M.M</b>	Percentuale di mobilitazione delle masse nel modo di vibrazione.
<b>M<sub>Ecc</sub></b>	Massa Eccitata nel modo di vibrazione.
<b>SLU-X</b>	Spettro di progetto allo S.L. Ultimo per sisma in direzione X.
<b>SLU-Y</b>	Spettro di progetto allo S.L. Ultimo per sisma in direzione Y.
<b>SLU-Z</b>	Spettro di progetto allo S.L. Ultimo per sisma in direzione Z.
<b>SLD-X</b>	Spettro di progetto allo S.L. di Danno per sisma in direzione X.
<b>SLD-Y</b>	Spettro di progetto allo S.L. di Danno per sisma in direzione Y.
<b>SLD-Z</b>	Spettro di progetto allo S.L. di Danno per sisma in direzione Z.
<b>Elast-X</b>	Spettro Elastico per sisma in direzione X.
<b>Elast-Y</b>	Spettro Elastico per sisma in direzione Y.
<b>Elast-Z</b>	Spettro Elastico per sisma in direzione Z.

## LIVELLI O PIANI

Livelli o piani														
Id <sub>Lv</sub>	Descrizione	Z <sub>Lv</sub>	H <sub>Lv</sub>	Q <sub>ex,lv</sub>	PR	Rd <sub>Temp</sub>	Massa del piano			Dir	G <sub>st</sub>	G <sub>SLU</sub>	G <sub>SLD</sub>	R <sub>SLU</sub>
		[m]	[m]	[m]			M <sub>L,Str</sub> [N·s²/m]	M <sub>L,SLU</sub> [N·s²/m]	M <sub>L,SLD</sub> [N·s²/m]		[m]	[m]	[m]	[m]
01	Copertura	0,00	3,60	3,60	NO	NO	44.063	25.712	25.712	X Y	-21,13 14,68	-21,16 14,71	-21,16 14,71	-20,77 15,53
02	Fondazione	0,00		0,00	NO	NO	114.513	114.513	114.513	X	-21,14	-21,14	-21,14	-

Livelli o piani														
Id <sub>Lv</sub>	Descrizione	Z <sub>Lv</sub>	H <sub>Lv</sub>	Q <sub>ex,lv</sub>	PR	Rd <sub>Temp</sub>	Massa del piano			Dir	G <sub>st</sub>	G <sub>SLU</sub>	G <sub>SLD</sub>	R <sub>SLU</sub>
		[m]	[m]	[m]			M <sub>L,Str</sub>	M <sub>L,SLU</sub>	M <sub>L,SLD</sub>		[m]	[m]	[m]	[m]
							[N·s²/m]	[N·s²/m]	[N·s²/m]	Y	14,56	14,56	14,56	-

LEGENDA:

<b>Id<sub>Lv</sub></b>	Numero identificativo del livello o piano.
<b>Z<sub>Lv</sub></b>	Quota di calpestio del livello o piano, relativa al sistema di riferimento globale X, Y, Z.
<b>H<sub>Lv</sub></b>	Altezza del livello o piano.
<b>Q<sub>ex,lv</sub></b>	Quota dell'estradosso dell'impalcato del livello o piano.
<b>PR</b>	Indica se l'impalcato (orizzontale) è considerato rigido nel calcolo: [SI] = Piano Rigido - [NO] = Piano non Rigido.
	In alternativa vedere tabella "Solai e Balconi" in quanto il comportamento rigido potrebbe essere stato assegnato ai singoli solai del livello.
<b>Rd<sub>tmp</sub></b>	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.
<b>M<sub>L,Str</sub></b>	Massa del piano valutata in condizioni statiche.
<b>M<sub>L,SLU</sub></b>	Massa del piano valutata allo SLU.
<b>M<sub>L,SLD</sub></b>	Massa del piano valutata allo SLD.
<b>G<sub>st</sub></b>	Coordinate del baricentro delle masse, valutate in condizioni statiche.
<b>G<sub>slu</sub></b>	Coordinate del baricentro delle masse, valutate per SLU.
<b>G<sub>slu</sub></b>	Coordinate del baricentro delle masse, valutate per SLD.
<b>R<sub>slu</sub></b>	Coordinate del baricentro delle rigidezze, valutate per SLU.

CARICHI SULLE TRAVI

Carichi sulle travi															
TC	C	CC	SR	Dis <sub>i</sub>	F <sub>X,i</sub> /Q <sub>X,i</sub>	F <sub>Y,i</sub> /Q <sub>Y,i</sub>	F <sub>Z,i</sub> /Q <sub>Z,i</sub>	M <sub>X,i</sub> /M <sub>T,i</sub>	M <sub>Y,i</sub>	M <sub>Z,i</sub>	Dis <sub>r</sub>	Q <sub>X,f</sub>	Q <sub>Y,f</sub>	Q <sub>Z,f</sub>	M <sub>T,f</sub>
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N·m/m]
Copertura			Travata: Trave 1-20a-21a-22a-23a-24a-25a-26a-27a-28a-2-29a-30a-31a-32a-33a-34a-35a-36a-37a-3						Trave: Trave 1-20a			Peso proprio			-1.562
Copertura			Travata: Trave 1-20a-21a-22a-23a-24a-25a-26a-27a-28a-2-29a-30a-31a-32a-33a-34a-35a-36a-37a-3						Trave: Trave 20a-21a			Peso proprio			-1.562
L	CR001	002	G	0,06	0	0	-75	0	-	-	0,06	0	0	-75	0
L	CR002	003	G	0,06	0	0	-62	0	-	-	0,06	0	0	-62	0
L	CR003	004	G	0,06	0	0	-100	0	-	-	0,06	0	0	-100	0
Copertura			Travata: Trave 1-20a-21a-22a-23a-24a-25a-26a-27a-28a-2-29a-30a-31a-32a-33a-34a-35a-36a-37a-3						Trave: Trave 21a-22a			Peso proprio			-1.562
L	CR001	002	G	0,06	0	0	-75	0	-	-	0,06	0	0	-75	0
L	CR002	003	G	0,06	0	0	-62	0	-	-	0,06	0	0	-62	0
L	CR003	004	G	0,06	0	0	-100	0	-	-	0,06	0	0	-100	0
Copertura			Travata: Trave 1-20a-21a-22a-23a-24a-25a-26a-27a-28a-2-29a-30a-31a-32a-33a-34a-35a-36a-37a-3						Trave: Trave 22a-23a			Peso proprio			-1.562
L	CR001	002	G	0,06	0	0	-75	0	-	-	0,06	0	0	-75	0
L	CR002	003	G	0,06	0	0	-62	0	-	-	0,06	0	0	-62	0
L	CR003	004	G	0,06	0	0	-100	0	-	-	0,06	0	0	-100	0
Copertura			Travata: Trave 1-20a-21a-22a-23a-24a-25a-26a-27a-28a-2-29a-30a-31a-32a-33a-34a-35a-36a-37a-3						Trave: Trave 23a-24a			Peso proprio			-1.562
L	CR001	002	G	0,06	0	0	-75	0	-	-	0,06	0	0	-75	0
L	CR002	003	G	0,06	0	0	-62	0	-	-	0,06	0	0	-62	0
L	CR003	004	G	0,06	0	0	-100	0	-	-	0,06	0	0	-100	0
Copertura			Travata: Trave 1-20a-21a-22a-23a-24a-25a-26a-27a-28a-2-29a-30a-31a-32a-33a-34a-35a-36a-37a-3						Trave: Trave 24a-25a			Peso proprio			-1.562
L	CR001	002	G	0,06	0	0	-75	0	-	-	0,06	0	0	-75	0
L	CR002	003	G	0,06	0	0	-62	0	-	-	0,06	0	0	-62	0
L	CR003	004	G	0,06	0	0	-100	0	-	-	0,06	0	0	-100	0
Copertura			Travata: Trave 1-20a-21a-22a-23a-24a-25a-26a-27a-28a-2-29a-30a-31a-32a-33a-34a-35a-36a-37a-3						Trave: Trave 25a-26a			Peso proprio			-1.562
L	CR001	002	G	0,06	0	0	-75	0	-	-	0,06	0	0	-75	0
L	CR002	003	G	0,06	0	0	-62	0	-	-	0,06	0	0	-62	0
L	CR003	004	G	0,06	0	0	-100	0	-	-	0,06	0	0	-100	0
Copertura			Travata: Trave 1-20a-21a-22a-23a-24a-25a-26a-27a-28a-2-29a-30a-31a-32a-33a-34a-35a-36a-37a-3						Trave: Trave 26a-27a			Peso proprio			-1.562
L	CR001	002	G	0,06	0	0	-75	0	-	-	0,06	0	0	-75	0
L	CR002	003	G	0,06	0	0	-62	0	-	-	0,06	0	0	-62	0
L	CR003	004	G	0,06	0	0	-100	0	-	-	0,06	0	0	-100	0
Copertura			Travata: Trave 1-20a-21a-22a-23a-24a-25a-26a-27a-28a-2-29a-30a-31a-32a-33a-34a-35a-36a-37a-3						Trave: Trave 27a-28a			Peso proprio			-1.562
L	CR001	002	G	0,06	0	0	-75	0	-	-	0,06	0	0	-75	0
L	CR002	003	G	0,06	0	0	-62	0	-	-	0,06	0	0	-62	0
L	CR003	004	G	0,06	0	0	-100	0	-	-	0,06	0	0	-100	0
Copertura			Travata: Trave 1-20a-21a-22a-23a-24a-25a-26a-27a-28a-2-29a-30a-31a-32a-33a-34a-35a-36a-37a-3						Trave: Trave 28a-2			Peso proprio			-1.562
L	CR001	002	G	0,06	0	0	-75	0	-	-	0,00	0	0	-75	0
L	CR002	003	G	0,06	0	0	-62	0	-	-	0,00	0	0	-62	0
L	CR003	004	G	0,06	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
Copertura			Travata: Trave 1-20a-21a-22a-23a-24a-25a-26a-27a-28a-2-29a-30a-31a-32a-33a-34a-35a-36a-37a-3						Trave: Trave 2-29a			Peso proprio			-1.562
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-75	0	-	-	0,06	0	0	-75	0

Carichi sulle travi															
TC	C	CC	SR	Dis <sub>i</sub>	F <sub>X,i</sub> /Q <sub>X,i</sub>	F <sub>Y,i</sub> /Q <sub>Y,i</sub>	F <sub>Z,i</sub> /Q <sub>Z,i</sub>	M <sub>X,i</sub> /M <sub>T,i</sub>	M <sub>Y,i</sub>	M <sub>Z,i</sub>	Dis <sub>f</sub>	Q <sub>X,f</sub>	Q <sub>Y,f</sub>	Q <sub>Z,f</sub>	M <sub>T,f</sub>
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-62	0	-	-	0,06	0	0	-62	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,06	0	0	-100	0
Copertura			Travata: Trave 1-20a-21a-22a-23a-24a-25a-26a-27a-28a-2-29a-30a-31a-32a-33a-34a-35a-36a-37a-3						Trave: Trave 29a-30a			Peso proprio			-1.562
L	CR001	002	G	0,06	0	0	-75	0	-	-	0,06	0	0	-75	0
L	CR002	003	G	0,06	0	0	-62	0	-	-	0,06	0	0	-62	0
L	CR003	004	G	0,06	0	0	-100	0	-	-	0,06	0	0	-100	0
Copertura			Travata: Trave 1-20a-21a-22a-23a-24a-25a-26a-27a-28a-2-29a-30a-31a-32a-33a-34a-35a-36a-37a-3						Trave: Trave 30a-31a			Peso proprio			-1.562
L	CR001	002	G	0,06	0	0	-75	0	-	-	0,06	0	0	-75	0
L	CR002	003	G	0,06	0	0	-62	0	-	-	0,06	0	0	-62	0
L	CR003	004	G	0,06	0	0	-100	0	-	-	0,06	0	0	-100	0
Copertura			Travata: Trave 1-20a-21a-22a-23a-24a-25a-26a-27a-28a-2-29a-30a-31a-32a-33a-34a-35a-36a-37a-3						Trave: Trave 31a-32a			Peso proprio			-1.562
L	CR001	002	G	0,06	0	0	-75	0	-	-	0,06	0	0	-75	0
L	CR002	003	G	0,06	0	0	-62	0	-	-	0,06	0	0	-62	0
L	CR003	004	G	0,06	0	0	-100	0	-	-	0,06	0	0	-100	0
Copertura			Travata: Trave 1-20a-21a-22a-23a-24a-25a-26a-27a-28a-2-29a-30a-31a-32a-33a-34a-35a-36a-37a-3						Trave: Trave 32a-33a			Peso proprio			-1.562
L	CR001	002	G	0,06	0	0	-75	0	-	-	0,06	0	0	-75	0
L	CR002	003	G	0,06	0	0	-62	0	-	-	0,06	0	0	-62	0
L	CR003	004	G	0,06	0	0	-100	0	-	-	0,06	0	0	-100	0
Copertura			Travata: Trave 1-20a-21a-22a-23a-24a-25a-26a-27a-28a-2-29a-30a-31a-32a-33a-34a-35a-36a-37a-3						Trave: Trave 33a-34a			Peso proprio			-1.562
L	CR001	002	G	0,06	0	0	-75	0	-	-	0,06	0	0	-75	0
L	CR002	003	G	0,06	0	0	-62	0	-	-	0,06	0	0	-62	0
L	CR003	004	G	0,06	0	0	-100	0	-	-	0,06	0	0	-100	0
Copertura			Travata: Trave 1-20a-21a-22a-23a-24a-25a-26a-27a-28a-2-29a-30a-31a-32a-33a-34a-35a-36a-37a-3						Trave: Trave 34a-35a			Peso proprio			-1.562
L	CR001	002	G	0,06	0	0	-75	0	-	-	0,06	0	0	-75	0
L	CR002	003	G	0,06	0	0	-62	0	-	-	0,06	0	0	-62	0
L	CR003	004	G	0,06	0	0	-100	0	-	-	0,06	0	0	-100	0
Copertura			Travata: Trave 1-20a-21a-22a-23a-24a-25a-26a-27a-28a-2-29a-30a-31a-32a-33a-34a-35a-36a-37a-3						Trave: Trave 35a-36a			Peso proprio			-1.562
L	CR001	002	G	0,06	0	0	-75	0	-	-	0,06	0	0	-75	0
L	CR002	003	G	0,06	0	0	-62	0	-	-	0,06	0	0	-62	0
L	CR003	004	G	0,06	0	0	-100	0	-	-	0,06	0	0	-100	0
Copertura			Travata: Trave 1-20a-21a-22a-23a-24a-25a-26a-27a-28a-2-29a-30a-31a-32a-33a-34a-35a-36a-37a-3						Trave: Trave 36a-37a			Peso proprio			-1.562
L	CR001	002	G	0,06	0	0	-75	0	-	-	0,06	0	0	-75	0
L	CR002	003	G	0,06	0	0	-62	0	-	-	0,06	0	0	-62	0
L	CR003	004	G	0,06	0	0	-100	0	-	-	0,06	0	0	-100	0
Copertura			Travata: Trave 1-20a-21a-22a-23a-24a-25a-26a-27a-28a-2-29a-30a-31a-32a-33a-34a-35a-36a-37a-3						Trave: Trave 37a-3			Peso proprio			-1.562
Copertura			Travata: Trave 10-67a-65a-63a-61a-59a-58a-7						Trave: Trave 67a-10			Peso proprio			-1.562
L	CR004	001	G	0,00	0	0	-43	0	-	-	0,00	0	0	-4	0
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-87	0	-	-	0,00	0	0	-7	0
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-72	0	-	-	0,00	0	0	-6	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-116	0	-	-	0,00	0	0	-10	0
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-75	0	-	-	0,00	0	0	-75	0
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-62	0	-	-	0,00	0	0	-62	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
Copertura			Travata: Trave 10-67a-65a-63a-61a-59a-58a-7						Trave: Trave 65a-67a			Peso proprio			-1.562
L	CR004	001	G	0,00	0	0	-43	0	-	-	0,17	0	0	0	0
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-87	0	-	-	0,17	0	0	0	0
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-72	0	-	-	0,17	0	0	0	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-116	0	-	-	0,17	0	0	0	0
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-75	0	-	-	0,17	0	0	-75	0
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-62	0	-	-	0,17	0	0	-62	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,17	0	0	-100	0
Copertura			Travata: Trave 10-67a-65a-63a-61a-59a-58a-7						Trave: Trave 63a-65a			Peso proprio			-1.562
L	CR004	001	G	0,00	0	0	-43	0	-	-	0,17	0	0	0	0
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-87	0	-	-	0,17	0	0	0	0
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-72	0	-	-	0,17	0	0	0	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-116	0	-	-	0,17	0	0	0	0
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-75	0	-	-	0,17	0	0	-75	0
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-62	0	-	-	0,17	0	0	-62	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,17	0	0	-100	0
Copertura			Travata: Trave 10-67a-65a-63a-61a-59a-58a-7						Trave: Trave 61a-63a			Peso proprio			-1.562
L	CR004	001	G	0,00	0	0	-43	0	-	-	0,17	0	0	0	0
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-87	0	-	-	0,17	0	0	0	0
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-72	0	-	-	0,17	0	0	0	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-116	0	-	-	0,17	0	0	0	0
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-75	0	-	-	0,17	0	0	-75	0
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-62	0	-	-	0,17	0	0	-62	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,17	0	0	-100	0
Copertura			Travata: Trave 10-67a-65a-63a-61a-59a-58a-7						Trave: Trave 59a-61a			Peso proprio			-1.562



Carichi sulle travi															
TC	C	CC	SR	Dis <sub>i</sub>	F <sub>X,i</sub> /Q <sub>X,i</sub>	F <sub>Y,i</sub> /Q <sub>Y,i</sub>	F <sub>Z,i</sub> /Q <sub>Z,i</sub>	M <sub>X,i</sub> /M <sub>T,i</sub>	M <sub>Y,i</sub>	M <sub>Z,i</sub>	Dis <sub>f</sub>	Q <sub>X,f</sub>	Q <sub>Y,f</sub>	Q <sub>Z,f</sub>	M <sub>T,f</sub>
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]
L	CR004	001	G	0,00	0	0	-43	0	-	-	0,17	0	0	0	0
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-87	0	-	-	0,17	0	0	0	0
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-72	0	-	-	0,17	0	0	0	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-116	0	-	-	0,17	0	0	0	0
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-75	0	-	-	0,17	0	0	-75	0
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-62	0	-	-	0,17	0	0	-62	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,17	0	0	-100	0
Copertura			Travata: Trave 10-67a-65a-63a-61a-59a-58a-7						Trave: Trave 58a-59a			Peso proprio			-1.562
L	CR004	001	G	0,00	0	0	-43	0	-	-	0,17	0	0	0	0
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-87	0	-	-	0,17	0	0	0	0
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-72	0	-	-	0,17	0	0	0	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-116	0	-	-	0,17	0	0	0	0
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-75	0	-	-	0,17	0	0	-75	0
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-62	0	-	-	0,17	0	0	-62	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,17	0	0	-100	0
Copertura			Travata: Trave 10-67a-65a-63a-61a-59a-58a-7						Trave: Trave 7-58a			Peso proprio			-1.562
Copertura			Travata: Trave 69a-8-70a-71a-72a-73a-74a-75a-76a-77a-78a-9-79a-80a-10						Trave: Trave 69a-8			Peso proprio			-1.562
Copertura			Travata: Trave 69a-8-70a-71a-72a-73a-74a-75a-76a-77a-78a-9-79a-80a-10						Trave: Trave 8-70a			Peso proprio			-1.562
Copertura			Travata: Trave 69a-8-70a-71a-72a-73a-74a-75a-76a-77a-78a-9-79a-80a-10						Trave: Trave 70a-71a			Peso proprio			-1.562
L	CR001	002	G	0,06	0	0	-75	0	-	-	0,06	0	0	-75	0
L	CR002	003	G	0,06	0	0	-62	0	-	-	0,06	0	0	-62	0
L	CR003	004	G	0,06	0	0	-100	0	-	-	0,06	0	0	-100	0
Copertura			Travata: Trave 69a-8-70a-71a-72a-73a-74a-75a-76a-77a-78a-9-79a-80a-10						Trave: Trave 71a-72a			Peso proprio			-1.562
L	CR001	002	G	0,06	0	0	-75	0	-	-	0,06	0	0	-75	0
L	CR002	003	G	0,06	0	0	-62	0	-	-	0,06	0	0	-62	0
L	CR003	004	G	0,06	0	0	-100	0	-	-	0,06	0	0	-100	0
Copertura			Travata: Trave 69a-8-70a-71a-72a-73a-74a-75a-76a-77a-78a-9-79a-80a-10						Trave: Trave 72a-73a			Peso proprio			-1.562
L	CR001	002	G	0,06	0	0	-75	0	-	-	0,06	0	0	-75	0
L	CR002	003	G	0,06	0	0	-62	0	-	-	0,06	0	0	-62	0
L	CR003	004	G	0,06	0	0	-100	0	-	-	0,06	0	0	-100	0
Copertura			Travata: Trave 69a-8-70a-71a-72a-73a-74a-75a-76a-77a-78a-9-79a-80a-10						Trave: Trave 73a-74a			Peso proprio			-1.562
L	CR001	002	G	0,06	0	0	-75	0	-	-	0,06	0	0	-75	0
L	CR002	003	G	0,06	0	0	-62	0	-	-	0,06	0	0	-62	0
L	CR003	004	G	0,06	0	0	-100	0	-	-	0,06	0	0	-100	0
Copertura			Travata: Trave 69a-8-70a-71a-72a-73a-74a-75a-76a-77a-78a-9-79a-80a-10						Trave: Trave 74a-75a			Peso proprio			-1.562
L	CR001	002	G	0,06	0	0	-75	0	-	-	0,06	0	0	-75	0
L	CR002	003	G	0,06	0	0	-62	0	-	-	0,06	0	0	-62	0
L	CR003	004	G	0,06	0	0	-100	0	-	-	0,06	0	0	-100	0
Copertura			Travata: Trave 69a-8-70a-71a-72a-73a-74a-75a-76a-77a-78a-9-79a-80a-10						Trave: Trave 75a-76a			Peso proprio			-1.562
L	CR001	002	G	0,06	0	0	-75	0	-	-	0,06	0	0	-75	0
L	CR002	003	G	0,06	0	0	-62	0	-	-	0,06	0	0	-62	0
L	CR003	004	G	0,06	0	0	-100	0	-	-	0,06	0	0	-100	0
Copertura			Travata: Trave 69a-8-70a-71a-72a-73a-74a-75a-76a-77a-78a-9-79a-80a-10						Trave: Trave 76a-77a			Peso proprio			-1.562
L	CR001	002	G	0,06	0	0	-75	0	-	-	0,06	0	0	-75	0
L	CR002	003	G	0,06	0	0	-62	0	-	-	0,06	0	0	-62	0
L	CR003	004	G	0,06	0	0	-100	0	-	-	0,06	0	0	-100	0
Copertura			Travata: Trave 69a-8-70a-71a-72a-73a-74a-75a-76a-77a-78a-9-79a-80a-10						Trave: Trave 77a-78a			Peso proprio			-1.562
L	CR001	002	G	0,06	0	0	-75	0	-	-	0,06	0	0	-75	0
L	CR002	003	G	0,06	0	0	-62	0	-	-	0,06	0	0	-62	0
L	CR003	004	G	0,06	0	0	-100	0	-	-	0,06	0	0	-100	0
Copertura			Travata: Trave 69a-8-70a-71a-72a-73a-74a-75a-76a-77a-78a-9-79a-80a-10						Trave: Trave 78a-9			Peso proprio			-1.562
L	CR001	002	G	0,06	0	0	-75	0	-	-	0,00	0	0	-75	0
L	CR002	003	G	0,06	0	0	-62	0	-	-	0,00	0	0	-62	0
L	CR003	004	G	0,06	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
Copertura			Travata: Trave 69a-8-70a-71a-72a-73a-74a-75a-76a-77a-78a-9-79a-80a-10						Trave: Trave 9-79a			Peso proprio			-1.562
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-75	0	-	-	0,06	0	0	-75	0
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-62	0	-	-	0,06	0	0	-62	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,06	0	0	-100	0
Copertura			Travata: Trave 69a-8-70a-71a-72a-73a-74a-75a-76a-77a-78a-9-79a-80a-10						Trave: Trave 79a-80a			Peso proprio			-1.562
L	CR001	002	G	0,06	0	0	-75	0	-	-	0,06	0	0	-75	0

Carichi sulle travi															
TC	C	CC	SR	Dis <sub>i</sub>	F <sub>X,i</sub> /Q <sub>X,i</sub>	F <sub>Y,i</sub> /Q <sub>Y,i</sub>	F <sub>Z,i</sub> /Q <sub>Z,i</sub>	M <sub>X,i</sub> /M <sub>T,i</sub>	M <sub>Y,i</sub>	M <sub>Z,i</sub>	Dis <sub>f</sub>	Q <sub>X,f</sub>	Q <sub>Y,f</sub>	Q <sub>Z,f</sub>	M <sub>T,f</sub>
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]
L	CR002	003	G	0,06	0	0	-62	0	-	-	0,06	0	0	-62	0
L	CR003	004	G	0,06	0	0	-100	0	-	-	0,06	0	0	-100	0
Copertura			Travata: Trave 69a-8-70a-71a-72a-73a-74a-75a-76a-77a-78a-9-79a-80a-10						Trave: Trave 80a-10			Peso proprio			-1.562
L	CR001	002	G	0,06	0	0	-75	0	-	-	0,00	0	0	-75	0
L	CR002	003	G	0,06	0	0	-62	0	-	-	0,00	0	0	-62	0
L	CR003	004	G	0,06	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
Copertura			Travata: Trave 57a-56a						Trave: Trave 57a-56a			Peso proprio			-1.562
Copertura			Travata: Trave 1-4-57a-8						Trave: Trave 1-4			Peso proprio			-1.562
Copertura			Travata: Trave 1-4-57a-8						Trave: Trave 4-57a			Peso proprio			-1.562
Copertura			Travata: Trave 1-4-57a-8						Trave: Trave 57a-8			Peso proprio			-1.562
Copertura			Travata: Trave 3-6-7						Trave: Trave 3-6			Peso proprio			-1.562
Copertura			Travata: Trave 3-6-7						Trave: Trave 6-7			Peso proprio			-1.562
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 55a-6			Peso proprio			-269
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 46a-5			Peso proprio			-269
L	CR001	002	G	0,06	0	0	-60	0	-	-	0,00	0	0	-60	0
L	CR002	003	G	0,06	0	0	-50	0	-	-	0,00	0	0	-50	0
L	CR003	004	G	0,06	0	0	-80	0	-	-	0,00	0	0	-80	0
L	CR001	002	G	0,06	0	0	-60	0	-	-	0,00	0	0	-60	0
L	CR002	003	G	0,06	0	0	-50	0	-	-	0,00	0	0	-50	0
L	CR003	004	G	0,06	0	0	-80	0	-	-	0,00	0	0	-80	0
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 20a-38a			Peso proprio			-111
L	CR004	001	G	0,12	0	0	-80	0	-	-	0,03	0	0	-80	0
L	CR001	002	G	0,12	0	0	-159	0	-	-	0,03	0	0	-159	0
L	CR002	003	G	0,12	0	0	-133	0	-	-	0,03	0	0	-133	0
L	CR003	004	G	0,12	0	0	-212	0	-	-	0,03	0	0	-212	0
L	CR001	002	G	0,12	0	0	-36	0	-	-	0,03	0	0	-36	0
L	CR002	003	G	0,12	0	0	-30	0	-	-	0,03	0	0	-30	0
L	CR003	004	G	0,12	0	0	-48	0	-	-	0,03	0	0	-48	0
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 19a-20a			Peso proprio			-111
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 70a-83a			Peso proprio			-111
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 38a-70a			Peso proprio			-111
L	CR004	001	G	0,03	0	0	-80	0	-	-	0,12	0	0	-80	0
L	CR001	002	G	0,03	0	0	-159	0	-	-	0,12	0	0	-159	0
L	CR002	003	G	0,03	0	0	-133	0	-	-	0,12	0	0	-133	0
L	CR003	004	G	0,03	0	0	-212	0	-	-	0,12	0	0	-212	0
L	CR001	002	G	0,03	0	0	-36	0	-	-	0,12	0	0	-36	0
L	CR002	003	G	0,03	0	0	-30	0	-	-	0,12	0	0	-30	0
L	CR003	004	G	0,03	0	0	-48	0	-	-	0,12	0	0	-48	0
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 71a-84a			Peso proprio			-111
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 72a-85a			Peso proprio			-111
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 73a-86a			Peso proprio			-111
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 74a-87a			Peso proprio			-111
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 75a-88a			Peso proprio			-111
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 76a-89a			Peso proprio			-111
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 77a-90a			Peso proprio			-111
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 78a-91a			Peso proprio			-111
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 9-92a			Peso proprio			-111
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 79a-93a			Peso proprio			-111
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 80a-94a			Peso proprio			-111
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 10-95a			Peso proprio			-111
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 39a-71a			Peso proprio			-111
L	CR004	001	G	0,03	0	0	-79	0	-	-	0,12	0	0	-79	0
L	CR001	002	G	0,03	0	0	-159	0	-	-	0,12	0	0	-159	0
L	CR002	003	G	0,03	0	0	-132	0	-	-	0,12	0	0	-132	0
L	CR003	004	G	0,03	0	0	-212	0	-	-	0,12	0	0	-212	0
L	CR001	002	G	0,03	0	0	-36	0	-	-	0,12	0	0	-36	0
L	CR002	003	G	0,03	0	0	-30	0	-	-	0,12	0	0	-30	0
L	CR003	004	G	0,03	0	0	-48	0	-	-	0,12	0	0	-48	0
L	CR004	001	G	0,03	0	0	-80	0	-	-	0,12	0	0	-80	0
L	CR001	002	G	0,03	0	0	-159	0	-	-	0,12	0	0	-159	0
L	CR002	003	G	0,03	0	0	-133	0	-	-	0,12	0	0	-133	0
L	CR003	004	G	0,03	0	0	-212	0	-	-	0,12	0	0	-212	0
L	CR001	002	G	0,03	0	0	-36	0	-	-	0,12	0	0	-36	0
L	CR002	003	G	0,03	0	0	-30	0	-	-	0,12	0	0	-30	0
L	CR003	004	G	0,03	0	0	-48	0	-	-	0,12	0	0	-48	0
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 40a-72a			Peso proprio			-111
L	CR004	001	G	0,03	0	0	-79	0	-	-	0,12	0	0	-79	0
L	CR001	002	G	0,03	0	0	-159	0	-	-	0,12	0	0	-159	0



Carichi sulle travi															
TC	C	CC	SR	Dis <sub>i</sub>	F <sub>X,i</sub> /Q <sub>X,i</sub>	F <sub>Y,i</sub> /Q <sub>Y,i</sub>	F <sub>Z,i</sub> /Q <sub>Z,i</sub>	M <sub>X,i</sub> /M <sub>T,i</sub>	M <sub>Y,i</sub>	M <sub>Z,i</sub>	Dis <sub>f</sub>	Q <sub>X,f</sub>	Q <sub>Y,f</sub>	Q <sub>Z,f</sub>	M <sub>T,f</sub>
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]
L	CR001	002	G	0,03	0	0	-158	0	-	-	0,12	0	0	-158	0
L	CR002	003	G	0,03	0	0	-132	0	-	-	0,12	0	0	-132	0
L	CR003	004	G	0,03	0	0	-211	0	-	-	0,12	0	0	-211	0
L	CR001	002	G	0,03	0	0	-36	0	-	-	0,12	0	0	-36	0
L	CR002	003	G	0,03	0	0	-30	0	-	-	0,12	0	0	-30	0
L	CR003	004	G	0,03	0	0	-48	0	-	-	0,12	0	0	-48	0
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 46a-78a			Peso proprio			-111
L	CR004	001	G	0,03	0	0	-79	0	-	-	0,12	0	0	-79	0
L	CR001	002	G	0,03	0	0	-159	0	-	-	0,12	0	0	-159	0
L	CR002	003	G	0,03	0	0	-132	0	-	-	0,12	0	0	-132	0
L	CR003	004	G	0,03	0	0	-212	0	-	-	0,12	0	0	-212	0
L	CR001	002	G	0,03	0	0	-36	0	-	-	0,12	0	0	-36	0
L	CR002	003	G	0,03	0	0	-30	0	-	-	0,12	0	0	-30	0
L	CR003	004	G	0,03	0	0	-48	0	-	-	0,12	0	0	-48	0
L	CR004	001	G	0,03	0	0	-80	0	-	-	0,12	0	0	-80	0
L	CR001	002	G	0,03	0	0	-160	0	-	-	0,12	0	0	-160	0
L	CR002	003	G	0,03	0	0	-133	0	-	-	0,12	0	0	-133	0
L	CR003	004	G	0,03	0	0	-213	0	-	-	0,12	0	0	-213	0
L	CR001	002	G	0,03	0	0	-36	0	-	-	0,12	0	0	-36	0
L	CR002	003	G	0,03	0	0	-30	0	-	-	0,12	0	0	-30	0
L	CR003	004	G	0,03	0	0	-48	0	-	-	0,12	0	0	-48	0
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 5-9			Peso proprio			-111
L	CR004	001	G	0,09	0	0	-79	0	-	-	0,00	0	0	-79	0
L	CR001	002	G	0,09	0	0	-159	0	-	-	0,00	0	0	-159	0
L	CR002	003	G	0,09	0	0	-132	0	-	-	0,00	0	0	-132	0
L	CR003	004	G	0,09	0	0	-212	0	-	-	0,00	0	0	-212	0
L	CR001	002	G	0,09	0	0	-36	0	-	-	0,00	0	0	-36	0
L	CR002	003	G	0,09	0	0	-30	0	-	-	0,00	0	0	-30	0
L	CR003	004	G	0,09	0	0	-48	0	-	-	0,00	0	0	-48	0
L	CR004	001	G	0,09	0	0	-79	0	-	-	0,00	0	0	-79	0
L	CR001	002	G	0,09	0	0	-159	0	-	-	0,00	0	0	-159	0
L	CR002	003	G	0,09	0	0	-132	0	-	-	0,00	0	0	-132	0
L	CR003	004	G	0,09	0	0	-212	0	-	-	0,00	0	0	-212	0
L	CR001	002	G	0,09	0	0	-36	0	-	-	0,00	0	0	-36	0
L	CR002	003	G	0,09	0	0	-30	0	-	-	0,00	0	0	-30	0
L	CR003	004	G	0,09	0	0	-48	0	-	-	0,00	0	0	-48	0
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 47a-79a			Peso proprio			-111
L	CR004	001	G	0,03	0	0	-79	0	-	-	0,12	0	0	-79	0
L	CR001	002	G	0,03	0	0	-159	0	-	-	0,12	0	0	-159	0
L	CR002	003	G	0,03	0	0	-132	0	-	-	0,12	0	0	-132	0
L	CR003	004	G	0,03	0	0	-212	0	-	-	0,12	0	0	-212	0
L	CR001	002	G	0,03	0	0	-36	0	-	-	0,12	0	0	-36	0
L	CR002	003	G	0,03	0	0	-30	0	-	-	0,12	0	0	-30	0
L	CR003	004	G	0,03	0	0	-48	0	-	-	0,12	0	0	-48	0
L	CR004	001	G	0,03	0	0	-79	0	-	-	0,12	0	0	-79	0
L	CR001	002	G	0,03	0	0	-159	0	-	-	0,12	0	0	-159	0
L	CR002	003	G	0,03	0	0	-132	0	-	-	0,12	0	0	-132	0
L	CR003	004	G	0,03	0	0	-212	0	-	-	0,12	0	0	-212	0
L	CR001	002	G	0,03	0	0	-36	0	-	-	0,12	0	0	-36	0
L	CR002	003	G	0,03	0	0	-30	0	-	-	0,12	0	0	-30	0
L	CR003	004	G	0,03	0	0	-48	0	-	-	0,12	0	0	-48	0
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 48a-80a			Peso proprio			-111
L	CR004	001	G	0,05	0	0	-80	0	-	-	0,12	0	0	-80	0
L	CR001	002	G	0,05	0	0	-160	0	-	-	0,12	0	0	-160	0
L	CR002	003	G	0,05	0	0	-133	0	-	-	0,12	0	0	-133	0
L	CR003	004	G	0,05	0	0	-213	0	-	-	0,12	0	0	-213	0
L	CR001	002	G	0,05	0	0	-36	0	-	-	0,12	0	0	-36	0
L	CR002	003	G	0,05	0	0	-30	0	-	-	0,12	0	0	-30	0
L	CR003	004	G	0,05	0	0	-48	0	-	-	0,12	0	0	-48	0
L	CR004	001	G	0,05	0	0	-79	0	-	-	0,12	0	0	-79	0
L	CR001	002	G	0,05	0	0	-159	0	-	-	0,12	0	0	-159	0
L	CR002	003	G	0,05	0	0	-132	0	-	-	0,12	0	0	-132	0
L	CR003	004	G	0,05	0	0	-212	0	-	-	0,12	0	0	-212	0
L	CR001	002	G	0,05	0	0	-36	0	-	-	0,12	0	0	-36	0
L	CR002	003	G	0,05	0	0	-30	0	-	-	0,12	0	0	-30	0
L	CR003	004	G	0,05	0	0	-48	0	-	-	0,12	0	0	-48	0
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 49a-10			Peso proprio			-111
L	CR004	001	G	5,60	0	0	-79	0	-	-	0,02	0	0	0	0
L	CR001	002	G	5,60	0	0	-159	0	-	-	0,02	0	0	0	0
L	CR002	003	G	5,60	0	0	-132	0	-	-	0,02	0	0	0	0
L	CR003	004	G	5,60	0	0	-212	0	-	-	0,02	0	0	0	0
L	CR004	001	G	0,05	0	0	-79	0	-	-	0,38	0	0	-79	0
L	CR001	002	G	0,05	0	0	-159	0	-	-	0,38	0	0	-159	0
L	CR002	003	G	0,05	0	0	-132	0	-	-	0,38	0	0	-132	0
L	CR003	004	G	0,05	0	0	-212	0	-	-	0,38	0	0	-212	0
L	CR001	002	G	0,05	0	0	-36	0	-	-	0,02	0	0	-36	0
L	CR002	003	G	0,05	0	0	-30	0	-	-	0,02	0	0	-30	0
L	CR003	004	G	0,05	0	0	-48	0	-	-	0,02	0	0	-48	0
L	CR004	001	G	0,05	0	0	-80	0	-	-	0,00	0	0	-80	0
L	CR001	002	G	0,05	0	0	-160	0	-	-	0,00	0	0	-160	0
L	CR002	003	G	0,05	0	0	-133	0	-	-	0,00	0	0	-133	0
L	CR003	004	G	0,05	0	0	-213	0	-	-	0,00	0	0	-213	0
L	CR001	002	G	0,05	0	0	-36	0	-	-	0,00	0	0	-36	0



Carichi sulle travi															
TC	C	CC	SR	Dis <sub>i</sub>	F <sub>X,i</sub> /Q <sub>X,i</sub>	F <sub>Y,i</sub> /Q <sub>Y,i</sub>	F <sub>Z,i</sub> /Q <sub>Z,i</sub>	M <sub>X,i</sub> /M <sub>T,i</sub>	M <sub>Y,i</sub>	M <sub>Z,i</sub>	Dis <sub>f</sub>	Q <sub>X,f</sub>	Q <sub>Y,f</sub>	Q <sub>Z,f</sub>	M <sub>T,f</sub>
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]
L	CR004	001	G	0,12	0	0	-79	0	-	-	0,03	0	0	-79	0
L	CR001	002	G	0,12	0	0	-158	0	-	-	0,03	0	0	-158	0
L	CR002	003	G	0,12	0	0	-132	0	-	-	0,03	0	0	-132	0
L	CR003	004	G	0,12	0	0	-211	0	-	-	0,03	0	0	-211	0
L	CR001	002	G	0,12	0	0	-36	0	-	-	0,03	0	0	-36	0
L	CR002	003	G	0,12	0	0	-30	0	-	-	0,03	0	0	-30	0
L	CR003	004	G	0,12	0	0	-48	0	-	-	0,03	0	0	-48	0
L	CR004	001	G	0,12	0	0	-80	0	-	-	0,03	0	0	-80	0
L	CR001	002	G	0,12	0	0	-159	0	-	-	0,03	0	0	-159	0
L	CR002	003	G	0,12	0	0	-133	0	-	-	0,03	0	0	-133	0
L	CR003	004	G	0,12	0	0	-212	0	-	-	0,03	0	0	-212	0
L	CR001	002	G	0,12	0	0	-36	0	-	-	0,03	0	0	-36	0
L	CR002	003	G	0,12	0	0	-30	0	-	-	0,03	0	0	-30	0
L	CR003	004	G	0,12	0	0	-48	0	-	-	0,03	0	0	-48	0
Copertura			Travata: Copertura					Trave: Trave Legno 27a-45a				Peso proprio			-111
L	CR004	001	G	0,12	0	0	-80	0	-	-	0,03	0	0	-80	0
L	CR001	002	G	0,12	0	0	-160	0	-	-	0,03	0	0	-160	0
L	CR002	003	G	0,12	0	0	-133	0	-	-	0,03	0	0	-133	0
L	CR003	004	G	0,12	0	0	-213	0	-	-	0,03	0	0	-213	0
L	CR001	002	G	0,12	0	0	-36	0	-	-	0,03	0	0	-36	0
L	CR002	003	G	0,12	0	0	-30	0	-	-	0,03	0	0	-30	0
L	CR003	004	G	0,12	0	0	-48	0	-	-	0,03	0	0	-48	0
L	CR004	001	G	0,12	0	0	-79	0	-	-	0,03	0	0	-79	0
L	CR001	002	G	0,12	0	0	-158	0	-	-	0,03	0	0	-158	0
L	CR002	003	G	0,12	0	0	-132	0	-	-	0,03	0	0	-132	0
L	CR003	004	G	0,12	0	0	-211	0	-	-	0,03	0	0	-211	0
L	CR001	002	G	0,12	0	0	-36	0	-	-	0,03	0	0	-36	0
L	CR002	003	G	0,12	0	0	-30	0	-	-	0,03	0	0	-30	0
L	CR003	004	G	0,12	0	0	-48	0	-	-	0,03	0	0	-48	0
Copertura			Travata: Copertura					Trave: Trave Legno 28a-46a				Peso proprio			-111
L	CR004	001	G	0,12	0	0	-79	0	-	-	0,03	0	0	-79	0
L	CR001	002	G	0,12	0	0	-159	0	-	-	0,03	0	0	-159	0
L	CR002	003	G	0,12	0	0	-132	0	-	-	0,03	0	0	-132	0
L	CR003	004	G	0,12	0	0	-212	0	-	-	0,03	0	0	-212	0
L	CR001	002	G	0,12	0	0	-36	0	-	-	0,03	0	0	-36	0
L	CR002	003	G	0,12	0	0	-30	0	-	-	0,03	0	0	-30	0
L	CR003	004	G	0,12	0	0	-48	0	-	-	0,03	0	0	-48	0
L	CR004	001	G	0,12	0	0	-80	0	-	-	0,03	0	0	-80	0
L	CR001	002	G	0,12	0	0	-160	0	-	-	0,03	0	0	-160	0
L	CR002	003	G	0,12	0	0	-133	0	-	-	0,03	0	0	-133	0
L	CR003	004	G	0,12	0	0	-213	0	-	-	0,03	0	0	-213	0
L	CR001	002	G	0,12	0	0	-36	0	-	-	0,03	0	0	-36	0
L	CR002	003	G	0,12	0	0	-30	0	-	-	0,03	0	0	-30	0
L	CR003	004	G	0,12	0	0	-48	0	-	-	0,03	0	0	-48	0
Copertura			Travata: Copertura					Trave: Trave Legno 2-5				Peso proprio			-111
L	CR004	001	G	0,00	0	0	-79	0	-	-	0,09	0	0	-79	0
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-159	0	-	-	0,09	0	0	-159	0
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-132	0	-	-	0,09	0	0	-132	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-212	0	-	-	0,09	0	0	-212	0
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-36	0	-	-	0,09	0	0	-36	0
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-30	0	-	-	0,09	0	0	-30	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-48	0	-	-	0,09	0	0	-48	0
L	CR004	001	G	0,00	0	0	-79	0	-	-	0,09	0	0	-79	0
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-159	0	-	-	0,09	0	0	-159	0
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-132	0	-	-	0,09	0	0	-132	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-212	0	-	-	0,09	0	0	-212	0
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-36	0	-	-	0,09	0	0	-36	0
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-30	0	-	-	0,09	0	0	-30	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-48	0	-	-	0,09	0	0	-48	0
Copertura			Travata: Copertura					Trave: Trave Legno 29a-47a				Peso proprio			-111
L	CR004	001	G	0,12	0	0	-79	0	-	-	0,03	0	0	-79	0
L	CR001	002	G	0,12	0	0	-159	0	-	-	0,03	0	0	-159	0
L	CR002	003	G	0,12	0	0	-132	0	-	-	0,03	0	0	-132	0
L	CR003	004	G	0,12	0	0	-212	0	-	-	0,03	0	0	-212	0
L	CR001	002	G	0,12	0	0	-36	0	-	-	0,03	0	0	-36	0
L	CR002	003	G	0,12	0	0	-30	0	-	-	0,03	0	0	-30	0
L	CR003	004	G	0,12	0	0	-48	0	-	-	0,03	0	0	-48	0
L	CR004	001	G	0,12	0	0	-79	0	-	-	0,03	0	0	-79	0
L	CR001	002	G	0,12	0	0	-159	0	-	-	0,03	0	0	-159	0
L	CR002	003	G	0,12	0	0	-132	0	-	-	0,03	0	0	-132	0
L	CR003	004	G	0,12	0	0	-212	0	-	-	0,03	0	0	-212	0
L	CR001	002	G	0,12	0	0	-36	0	-	-	0,03	0	0	-36	0
L	CR002	003	G	0,12	0	0	-30	0	-	-	0,03	0	0	-30	0
L	CR003	004	G	0,12	0	0	-48	0	-	-	0,03	0	0	-48	0
Copertura			Travata: Copertura					Trave: Trave Legno 30a-48a				Peso proprio			-111
L	CR004	001	G	0,12	0	0	-80	0	-	-	0,05	0	0	-80	0
L	CR001	002	G	0,12	0	0	-160	0	-	-	0,05	0	0	-160	0
L	CR002	003	G	0,12	0	0	-133	0	-	-	0,05	0	0	-133	0
L	CR003	004	G	0,12	0	0	-213	0	-	-	0,05	0	0	-213	0
L	CR001	002	G	0,12	0	0	-36	0	-	-	0,05	0	0	-36	0
L	CR002	003	G	0,12	0	0	-30	0	-	-	0,05	0	0	-30	0
L	CR003	004	G	0,12	0	0	-48	0	-	-	0,05	0	0	-48	0



Carichi sulle travi															
TC	C	CC	SR	Dis <sub>i</sub>	F <sub>X,i</sub> /Q <sub>X,i</sub>	F <sub>Y,i</sub> /Q <sub>Y,i</sub>	F <sub>Z,i</sub> /Q <sub>Z,i</sub>	M <sub>X,i</sub> /M <sub>T,i</sub>	M <sub>Y,i</sub>	M <sub>Z,i</sub>	Dis <sub>f</sub>	Q <sub>X,f</sub>	Q <sub>Y,f</sub>	Q <sub>Z,f</sub>	M <sub>T,f</sub>
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]
L	CR003	004	G	0,12	0	0	-48	0	-	-	0,03	0	0	-48	0
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 36a-54a			Peso proprio			-111
L	CR004	001	G	0,12	0	0	-80	0	-	-	0,03	0	0	-80	0
L	CR001	002	G	0,12	0	0	-159	0	-	-	0,03	0	0	-159	0
L	CR002	003	G	0,12	0	0	-133	0	-	-	0,03	0	0	-133	0
L	CR003	004	G	0,12	0	0	-212	0	-	-	0,03	0	0	-212	0
L	CR001	002	G	0,12	0	0	-36	0	-	-	0,03	0	0	-36	0
L	CR002	003	G	0,12	0	0	-30	0	-	-	0,03	0	0	-30	0
L	CR003	004	G	0,12	0	0	-48	0	-	-	0,03	0	0	-48	0
L	CR004	001	G	0,12	0	0	-80	0	-	-	0,03	0	0	-80	0
L	CR001	002	G	0,12	0	0	-159	0	-	-	0,03	0	0	-159	0
L	CR002	003	G	0,12	0	0	-133	0	-	-	0,03	0	0	-133	0
L	CR003	004	G	0,12	0	0	-212	0	-	-	0,03	0	0	-212	0
L	CR001	002	G	0,12	0	0	-36	0	-	-	0,03	0	0	-36	0
L	CR002	003	G	0,12	0	0	-30	0	-	-	0,03	0	0	-30	0
L	CR003	004	G	0,12	0	0	-48	0	-	-	0,03	0	0	-48	0
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 37a-55a			Peso proprio			-111
L	CR004	001	G	0,12	0	0	-80	0	-	-	0,03	0	0	-80	0
L	CR001	002	G	0,12	0	0	-159	0	-	-	0,03	0	0	-159	0
L	CR002	003	G	0,12	0	0	-133	0	-	-	0,03	0	0	-133	0
L	CR003	004	G	0,12	0	0	-212	0	-	-	0,03	0	0	-212	0
L	CR001	002	G	0,12	0	0	-36	0	-	-	0,03	0	0	-36	0
L	CR002	003	G	0,12	0	0	-30	0	-	-	0,03	0	0	-30	0
L	CR003	004	G	0,12	0	0	-48	0	-	-	0,03	0	0	-48	0
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 2a-21a			Peso proprio			-111
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 3a-22a			Peso proprio			-111
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 4a-23a			Peso proprio			-111
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 5a-24a			Peso proprio			-111
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 6a-25a			Peso proprio			-111
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 7a-26a			Peso proprio			-111
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 8a-27a			Peso proprio			-111
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 9a-28a			Peso proprio			-111
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 10a-2			Peso proprio			-111
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 11a-29a			Peso proprio			-111
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 12a-30a			Peso proprio			-111
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 1a-31a			Peso proprio			-111
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 13a-32a			Peso proprio			-111
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 14a-33a			Peso proprio			-111
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 15a-34a			Peso proprio			-111
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 16a-35a			Peso proprio			-111
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 17a-36a			Peso proprio			-111
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 18a-37a			Peso proprio			-111
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 65a-68a			Peso proprio			-111
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 63a-66a			Peso proprio			-111
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 61a-64a			Peso proprio			-111
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 59a-62a			Peso proprio			-111
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 58a-60a			Peso proprio			-111
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 50a-67a			Peso proprio			-111
L	CR004	001	G	5,15	0	0	-79	0	-	-	0,19	0	0	0	0
L	CR001	002	G	5,15	0	0	-159	0	-	-	0,19	0	0	0	0
L	CR002	003	G	5,15	0	0	-132	0	-	-	0,19	0	0	0	0
L	CR003	004	G	5,15	0	0	-212	0	-	-	0,19	0	0	0	0
L	CR004	001	G	0,05	0	0	-79	0	-	-	0,56	0	0	-79	0
L	CR001	002	G	0,05	0	0	-159	0	-	-	0,56	0	0	-159	0
L	CR002	003	G	0,05	0	0	-132	0	-	-	0,56	0	0	-132	0
L	CR003	004	G	0,05	0	0	-212	0	-	-	0,56	0	0	-212	0
L	CR001	002	G	0,05	0	0	-36	0	-	-	0,19	0	0	-36	0
L	CR002	003	G	0,05	0	0	-30	0	-	-	0,19	0	0	-30	0
L	CR003	004	G	0,05	0	0	-48	0	-	-	0,19	0	0	-48	0
L	CR004	001	G	0,05	0	0	-79	0	-	-	0,11	0	0	-79	0
L	CR001	002	G	0,05	0	0	-159	0	-	-	0,11	0	0	-159	0
L	CR002	003	G	0,05	0	0	-132	0	-	-	0,11	0	0	-132	0
L	CR003	004	G	0,05	0	0	-212	0	-	-	0,11	0	0	-212	0
L	CR001	002	G	0,05	0	0	-36	0	-	-	0,11	0	0	-36	0
L	CR002	003	G	0,05	0	0	-30	0	-	-	0,11	0	0	-30	0
L	CR003	004	G	0,05	0	0	-48	0	-	-	0,11	0	0	-48	0
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 51a-65a			Peso proprio			-111
L	CR004	001	G	4,70	0	0	-80	0	-	-	0,19	0	0	0	0
L	CR001	002	G	4,70	0	0	-159	0	-	-	0,19	0	0	0	0



Carichi sulle travi															
TC	C	CC	SR	Dis <sub>i</sub>	F <sub>X,i</sub> /Q <sub>X,i</sub>	F <sub>Y,i</sub> /Q <sub>Y,i</sub>	F <sub>Z,i</sub> /Q <sub>Z,i</sub>	M <sub>X,i</sub> /M <sub>T,i</sub>	M <sub>Y,i</sub>	M <sub>Z,i</sub>	Dis <sub>f</sub>	Q <sub>X,f</sub>	Q <sub>Y,f</sub>	Q <sub>Z,f</sub>	M <sub>T,f</sub>
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]
L	CR002	003	G	4,70	0	0	-133	0	-	-	0,19	0	0	0	0
L	CR003	004	G	4,70	0	0	-212	0	-	-	0,19	0	0	0	0
L	CR004	001	G	0,05	0	0	-80	0	-	-	0,56	0	0	-80	0
L	CR001	002	G	0,05	0	0	-159	0	-	-	0,56	0	0	-159	0
L	CR002	003	G	0,05	0	0	-133	0	-	-	0,56	0	0	-133	0
L	CR003	004	G	0,05	0	0	-212	0	-	-	0,56	0	0	-212	0
L	CR001	002	G	0,05	0	0	-36	0	-	-	0,19	0	0	-36	0
L	CR002	003	G	0,05	0	0	-30	0	-	-	0,19	0	0	-30	0
L	CR003	004	G	0,05	0	0	-48	0	-	-	0,19	0	0	-48	0
L	CR004	001	G	0,05	0	0	-79	0	-	-	0,11	0	0	-79	0
L	CR001	002	G	0,05	0	0	-159	0	-	-	0,11	0	0	-159	0
L	CR002	003	G	0,05	0	0	-132	0	-	-	0,11	0	0	-132	0
L	CR003	004	G	0,05	0	0	-212	0	-	-	0,11	0	0	-212	0
L	CR001	002	G	0,05	0	0	-36	0	-	-	0,11	0	0	-36	0
L	CR002	003	G	0,05	0	0	-30	0	-	-	0,11	0	0	-30	0
L	CR003	004	G	0,05	0	0	-48	0	-	-	0,11	0	0	-48	0
Copertura			Travata: Copertura					Trave: Trave Legno 52a-63a			Peso proprio			-111	
L	CR004	001	G	4,23	0	0	-80	0	-	-	0,19	0	0	0	0
L	CR001	002	G	4,23	0	0	-159	0	-	-	0,19	0	0	0	0
L	CR002	003	G	4,23	0	0	-133	0	-	-	0,19	0	0	0	0
L	CR003	004	G	4,23	0	0	-212	0	-	-	0,19	0	0	0	0
L	CR004	001	G	0,03	0	0	-80	0	-	-	0,56	0	0	-80	0
L	CR001	002	G	0,03	0	0	-159	0	-	-	0,56	0	0	-159	0
L	CR002	003	G	0,03	0	0	-133	0	-	-	0,56	0	0	-133	0
L	CR003	004	G	0,03	0	0	-212	0	-	-	0,56	0	0	-212	0
L	CR001	002	G	0,03	0	0	-36	0	-	-	0,19	0	0	-36	0
L	CR002	003	G	0,03	0	0	-30	0	-	-	0,19	0	0	-30	0
L	CR003	004	G	0,03	0	0	-48	0	-	-	0,19	0	0	-48	0
L	CR004	001	G	0,03	0	0	-80	0	-	-	0,11	0	0	-80	0
L	CR001	002	G	0,03	0	0	-159	0	-	-	0,11	0	0	-159	0
L	CR002	003	G	0,03	0	0	-133	0	-	-	0,11	0	0	-133	0
L	CR003	004	G	0,03	0	0	-212	0	-	-	0,11	0	0	-212	0
L	CR001	002	G	0,03	0	0	-36	0	-	-	0,11	0	0	-36	0
L	CR002	003	G	0,03	0	0	-30	0	-	-	0,11	0	0	-30	0
L	CR003	004	G	0,03	0	0	-48	0	-	-	0,11	0	0	-48	0
Copertura			Travata: Copertura					Trave: Trave Legno 53a-61a			Peso proprio			-111	
L	CR004	001	G	3,78	0	0	-80	0	-	-	0,19	0	0	0	0
L	CR001	002	G	3,78	0	0	-159	0	-	-	0,19	0	0	0	0
L	CR002	003	G	3,78	0	0	-133	0	-	-	0,19	0	0	0	0
L	CR003	004	G	3,78	0	0	-212	0	-	-	0,19	0	0	0	0
L	CR004	001	G	0,03	0	0	-80	0	-	-	0,56	0	0	-80	0
L	CR001	002	G	0,03	0	0	-159	0	-	-	0,56	0	0	-159	0
L	CR002	003	G	0,03	0	0	-133	0	-	-	0,56	0	0	-133	0
L	CR003	004	G	0,03	0	0	-212	0	-	-	0,56	0	0	-212	0
L	CR001	002	G	0,03	0	0	-36	0	-	-	0,19	0	0	-36	0
L	CR002	003	G	0,03	0	0	-30	0	-	-	0,19	0	0	-30	0
L	CR003	004	G	0,03	0	0	-48	0	-	-	0,19	0	0	-48	0
L	CR004	001	G	0,03	0	0	-80	0	-	-	0,11	0	0	-80	0
L	CR001	002	G	0,03	0	0	-159	0	-	-	0,11	0	0	-159	0
L	CR002	003	G	0,03	0	0	-133	0	-	-	0,11	0	0	-133	0
L	CR003	004	G	0,03	0	0	-212	0	-	-	0,11	0	0	-212	0
L	CR001	002	G	0,03	0	0	-36	0	-	-	0,11	0	0	-36	0
L	CR002	003	G	0,03	0	0	-30	0	-	-	0,11	0	0	-30	0
L	CR003	004	G	0,03	0	0	-48	0	-	-	0,11	0	0	-48	0
Copertura			Travata: Copertura					Trave: Trave Legno 54a-59a			Peso proprio			-111	
L	CR004	001	G	3,33	0	0	-80	0	-	-	0,19	0	0	0	0
L	CR001	002	G	3,33	0	0	-159	0	-	-	0,19	0	0	0	0
L	CR002	003	G	3,33	0	0	-133	0	-	-	0,19	0	0	0	0
L	CR003	004	G	3,33	0	0	-212	0	-	-	0,19	0	0	0	0
L	CR004	001	G	0,03	0	0	-80	0	-	-	0,56	0	0	-80	0
L	CR001	002	G	0,03	0	0	-159	0	-	-	0,56	0	0	-159	0
L	CR002	003	G	0,03	0	0	-133	0	-	-	0,56	0	0	-133	0
L	CR003	004	G	0,03	0	0	-212	0	-	-	0,56	0	0	-212	0
L	CR001	002	G	0,03	0	0	-36	0	-	-	0,19	0	0	-36	0
L	CR002	003	G	0,03	0	0	-30	0	-	-	0,19	0	0	-30	0
L	CR003	004	G	0,03	0	0	-48	0	-	-	0,19	0	0	-48	0
L	CR004	001	G	0,03	0	0	-80	0	-	-	0,11	0	0	-80	0
L	CR001	002	G	0,03	0	0	-159	0	-	-	0,11	0	0	-159	0
L	CR002	003	G	0,03	0	0	-133	0	-	-	0,11	0	0	-133	0
L	CR003	004	G	0,03	0	0	-212	0	-	-	0,11	0	0	-212	0
L	CR001	002	G	0,03	0	0	-36	0	-	-	0,11	0	0	-36	0
L	CR002	003	G	0,03	0	0	-30	0	-	-	0,11	0	0	-30	0
L	CR003	004	G	0,03	0	0	-48	0	-	-	0,11	0	0	-48	0
Copertura			Travata: Copertura					Trave: Trave Legno 55a-58a			Peso proprio			-111	
L	CR004	001	G	0,03	0	0	-80	0	-	-	0,11	0	0	-80	0
L	CR001	002	G	0,03	0	0	-159	0	-	-	0,11	0	0	-159	0
L	CR002	003	G	0,03	0	0	-133	0	-	-	0,11	0	0	-133	0
L	CR003	004	G	0,03	0	0	-212	0	-	-	0,11	0	0	-212	0
L	CR001	002	G	0,03	0	0	-36	0	-	-	0,11	0	0	-36	0
L	CR002	003	G	0,03	0	0	-30	0	-	-	0,11	0	0	-30	0
L	CR003	004	G	0,03	0	0	-48	0	-	-	0,11	0	0	-48	0
Copertura			Travata: Copertura					Trave: Trave Legno 5-47a			Peso proprio			-269	



														Carichi sulle travi	
TC	C	CC	SR	Dis <sub>i</sub>	F <sub>X,i</sub> /Q <sub>X,i</sub>	F <sub>Y,i</sub> /Q <sub>Y,i</sub>	F <sub>Z,i</sub> /Q <sub>Z,i</sub>	M <sub>X,i</sub> /M <sub>T,i</sub>	M <sub>Y,i</sub>	M <sub>Z,i</sub>	Dis <sub>f</sub>	Q <sub>X,f</sub>	Q <sub>Y,f</sub>	Q <sub>Z,f</sub>	M <sub>T,f</sub>
				[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/N-m]	[N-m/N-m]	[N-m/N-m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]
L	CR003	004	G	0,06	0	0	-80	0	-	-	0,06	0	0	-80	0
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 40a-41a			Peso proprio			-269
L	CR001	002	G	0,06	0	0	-60	0	-	-	0,06	0	0	-60	0
L	CR002	003	G	0,06	0	0	-50	0	-	-	0,06	0	0	-50	0
L	CR003	004	G	0,06	0	0	-80	0	-	-	0,06	0	0	-80	0
L	CR001	002	G	0,06	0	0	-60	0	-	-	0,06	0	0	-60	0
L	CR002	003	G	0,06	0	0	-50	0	-	-	0,06	0	0	-50	0
L	CR003	004	G	0,06	0	0	-80	0	-	-	0,06	0	0	-80	0
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 41a-42a			Peso proprio			-269
L	CR001	002	G	0,06	0	0	-60	0	-	-	0,06	0	0	-60	0
L	CR002	003	G	0,06	0	0	-50	0	-	-	0,06	0	0	-50	0
L	CR003	004	G	0,06	0	0	-80	0	-	-	0,06	0	0	-80	0
L	CR001	002	G	0,06	0	0	-60	0	-	-	0,06	0	0	-60	0
L	CR002	003	G	0,06	0	0	-50	0	-	-	0,06	0	0	-50	0
L	CR003	004	G	0,06	0	0	-80	0	-	-	0,06	0	0	-80	0
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 42a-43a			Peso proprio			-269
L	CR001	002	G	0,06	0	0	-60	0	-	-	0,06	0	0	-60	0
L	CR002	003	G	0,06	0	0	-50	0	-	-	0,06	0	0	-50	0
L	CR003	004	G	0,06	0	0	-80	0	-	-	0,06	0	0	-80	0
L	CR001	002	G	0,06	0	0	-60	0	-	-	0,06	0	0	-60	0
L	CR002	003	G	0,06	0	0	-50	0	-	-	0,06	0	0	-50	0
L	CR003	004	G	0,06	0	0	-80	0	-	-	0,06	0	0	-80	0
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 43a-44a			Peso proprio			-269
L	CR001	002	G	0,06	0	0	-60	0	-	-	0,06	0	0	-60	0
L	CR002	003	G	0,06	0	0	-50	0	-	-	0,06	0	0	-50	0
L	CR003	004	G	0,06	0	0	-80	0	-	-	0,06	0	0	-80	0
L	CR001	002	G	0,06	0	0	-60	0	-	-	0,06	0	0	-60	0
L	CR002	003	G	0,06	0	0	-50	0	-	-	0,06	0	0	-50	0
L	CR003	004	G	0,06	0	0	-80	0	-	-	0,06	0	0	-80	0
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 44a-45a			Peso proprio			-269
L	CR001	002	G	0,06	0	0	-60	0	-	-	0,06	0	0	-60	0
L	CR002	003	G	0,06	0	0	-50	0	-	-	0,06	0	0	-50	0
L	CR003	004	G	0,06	0	0	-80	0	-	-	0,06	0	0	-80	0
L	CR001	002	G	0,06	0	0	-60	0	-	-	0,06	0	0	-60	0
L	CR002	003	G	0,06	0	0	-50	0	-	-	0,06	0	0	-50	0
L	CR003	004	G	0,06	0	0	-80	0	-	-	0,06	0	0	-80	0
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 45a-46a			Peso proprio			-269
L	CR001	002	G	0,06	0	0	-60	0	-	-	0,06	0	0	-60	0
L	CR002	003	G	0,06	0	0	-50	0	-	-	0,06	0	0	-50	0
L	CR003	004	G	0,06	0	0	-80	0	-	-	0,06	0	0	-80	0
L	CR001	002	G	0,06	0	0	-60	0	-	-	0,06	0	0	-60	0
L	CR002	003	G	0,06	0	0	-50	0	-	-	0,06	0	0	-50	0
L	CR003	004	G	0,06	0	0	-80	0	-	-	0,06	0	0	-80	0
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 69a-82a			Peso proprio			-111
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 56a-69a			Peso proprio			-111
Fondazione			Travata: Trave 1b-1-2-3						Trave: Trave 1b-1			Peso proprio			-9.750
Fondazione			Travata: Trave 1b-1-2-3						Trave: Trave 1-2			Peso proprio			-9.750
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-8.710	0	-	-	0,00	0	0	-8.710	0
L	CR005	002	G	0,00	0	0	-2.010	0	-	-	0,00	0	0	-2.010	0
Fondazione			Travata: Trave 1b-1-2-3						Trave: Trave 2-3			Peso proprio			-9.750
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-8.710	0	-	-	0,00	0	0	-8.710	0
L	CR005	002	G	0,00	0	0	-2.010	0	-	-	0,00	0	0	-2.010	0
Fondazione			Travata: Trave 7-10						Trave: Trave 7-10			Peso proprio			-9.750
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-10.286	0	-	-	0,00	0	0	-8.759	0
L	CR005	002	G	0,00	0	0	-2.374	0	-	-	0,00	0	0	-2.021	0
Fondazione			Travata: Trave 2b-8-9-10						Trave: Trave 2b-8			Peso proprio			-9.750
Fondazione			Travata: Trave 2b-8-9-10						Trave: Trave 8-9			Peso proprio			-9.750
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-8.710	0	-	-	0,00	0	0	-8.710	0
L	CR005	002	G	0,00	0	0	-2.010	0	-	-	0,00	0	0	-2.010	0
Fondazione			Travata: Trave 2b-8-9-10						Trave: Trave 9-10			Peso proprio			-9.750
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-8.710	0	-	-	0,00	0	0	-8.710	0
L	CR005	002	G	0,00	0	0	-2.010	0	-	-	0,00	0	0	-2.010	0
Fondazione			Travata: Trave 1-4-8						Trave: Trave 1-4			Peso proprio			-9.750
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-8.830	0	-	-	0,00	0	0	-11.880	0
L	CR005	002	G	0,00	0	0	-2.038	0	-	-	0,00	0	0	-2.742	0
Fondazione			Travata: Trave 1-4-8						Trave: Trave 4-8			Peso proprio			-9.750
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-11.880	0	-	-	0,00	0	0	-8.830	0
L	CR005	002	G	0,00	0	0	-2.742	0	-	-	0,00	0	0	-2.038	0
Fondazione			Travata: Trave 2-5-9						Trave: Trave 2-5			Peso proprio			-9.750
Fondazione			Travata: Trave 2-5-9						Trave: Trave 5-9			Peso proprio			-9.750
Fondazione			Travata: Trave 3-6-7						Trave: Trave 3-6			Peso proprio			-9.750
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-8.830	0	-	-	0,00	0	0	-11.880	0
L	CR005	002	G	0,00	0	0	-2.038	0	-	-	0,00	0	0	-2.742	0
Fondazione			Travata: Trave 3-6-7						Trave: Trave 6-7			Peso proprio			-9.750
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-11.880	0	-	-	0,00	0	0	-10.411	0
L	CR005	002	G	0,00	0	0	-2.742	0	-	-	0,00	0	0	-2.402	0

LEGENDA:

Carichi sulle travi															
TC	C	CC	SR	Dis <sub>i</sub>	F <sub>X,i</sub> /Q <sub>X,i</sub>	F <sub>Y,i</sub> /Q <sub>Y,i</sub>	F <sub>Z,i</sub> /Q <sub>Z,i</sub>	M <sub>X,i</sub> /M <sub>T,i</sub>	M <sub>Y,i</sub>	M <sub>Z,i</sub>	Dis <sub>f</sub>	Q <sub>X,f</sub>	Q <sub>Y,f</sub>	Q <sub>Z,f</sub>	M <sub>T,f</sub>
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]
TC	Descrizione del tipo di carico: [L] = Lineare - [C] = Concentrato - [S] = Superficiale - [T] = Termico.														
C	Descrizione del carico: CR001= SOLAIO: Copertura in Legno (sovraccarico permanente) CR002= SOLAIO: Copertura in Legno (sovraccarico accidentale) CR003= SOLAIO: Copertura in Legno (carico neve) CR004= SOLAIO: Copertura in Legno CR005= TAMPONATURA: TAMPONAMENTO														
CC	Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.														
SR	Identificativo del sistema di riferimento considerato: [G] = Sistema di riferimento Globale X, Y, Z - [L] = Sistema di riferimento Locale 1, 2, 3.														
Dis <sub>i</sub>	Distanza del punto "i" dall'estremo iniziale dell'elemento. Il punto "i" indica il punto iniziale del tratto interessato dal carico distribuito sul bordo.														
M <sub>X,i</sub> /M <sub>T,i</sub>	Se nella colonna "TC" è riportato "Concentrato", è il valore del vettore momento concentrato collocato nel punto "i", riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R". Se nella colonna "TC" è riportato "Lineare", è il valore nel punto "i", del vettore momento (torcente) distribuito sempre riferito all'asse 1 (asse dell'elemento) del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".														
Dis <sub>f</sub>	Distanza del punto "f" dall'estremo inferiore dell'elemento. Il punto "f" indica il punto finale del tratto interessato dal carico distribuito.														
M <sub>T,f</sub>	Se nella colonna "TC" è riportato "Lineare", è il valore nel punto "f", del vettore momento (torcente) distribuito sempre riferito all'asse 1 (asse dell'elemento) del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".														
F <sub>X,i</sub> /Q <sub>X,i</sub>	Valore (nel punto "i") della forza concentrata/distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".														
F <sub>Y,i</sub> /Q <sub>Y,i</sub>															
F <sub>Z,i</sub> /Q <sub>Z,i</sub>															
M <sub>Y,i</sub> M <sub>Z,i</sub>	Valore (nel punto "i") del vettore momento concentrato riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".														
Q <sub>X,f</sub> Q <sub>Y,f</sub>	Valore (nel punto "f") della forza distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".														
Q <sub>Z,f</sub>															
ΔT <sub>1</sub> , ΔT <sub>2</sub> , ΔT <sub>3</sub>	Variazione di temperatura rispettivamente lungo gli assi 1, 2 o 3 del sistema locale.														

CARICHI SUI PILASTRI

Carichi sui pilastri															
TC	C	CC	SR	Dis <sub>i</sub>	F <sub>X,i</sub> /Q <sub>X,i</sub>	F <sub>Y,i</sub> /Q <sub>Y,i</sub>	F <sub>Z,i</sub> /Q <sub>Z,i</sub>	M <sub>X,i</sub> /M <sub>T,i</sub>	M <sub>Y,i</sub>	M <sub>Z,i</sub>	Dis <sub>f</sub>	Q <sub>X,f</sub>	Q <sub>Y,f</sub>	Q <sub>Z,f</sub>	M <sub>T,f</sub>
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]
Copertura				Pilastro 001							Peso proprio				-1.562
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1.250	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	3,35	0	0	-391	0	0	0	-	-	-	-	-
Copertura				Pilastro 002							Peso proprio				-1.562
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1.250	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	3,35	0	0	-391	0	0	0	-	-	-	-	-
Copertura				Pilastro 003							Peso proprio				-1.562
C	CR001	001	G	3,35	0	0	-391	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1.250	0	0	0	-	-	-	-	-
Copertura				Pilastro 004							Peso proprio				-1.562
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1.250	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	4,57	0	0	-439	0	0	0	-	-	-	-	-
Copertura				Pilastro 005							Peso proprio				-1.562
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1.250	0	0	0	-	-	-	-	-
Copertura				Pilastro 006							Peso proprio				-1.562
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1.250	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	4,57	0	0	-439	0	0	0	-	-	-	-	-
Copertura				Pilastro 007							Peso proprio				-1.562
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1.250	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	3,96	0	0	-426	0	0	0	-	-	-	-	-
Copertura				Pilastro 008							Peso proprio				-1.562
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1.250	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	3,35	0	0	-391	0	0	0	-	-	-	-	-
Copertura				Pilastro 009							Peso proprio				-1.562
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1.250	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	3,35	0	0	-391	0	0	0	-	-	-	-	-
Copertura				Pilastro 010							Peso proprio				-1.562
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1.250	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	3,35	0	0	-391	0	0	0	-	-	-	-	-

LEGENDA:

TC	Descrizione del tipo di carico: [L] = Lineare - [C] = Concentrato - [S] = Superficiale - [T] = Termico.														
C	Descrizione del carico: CR001= PESO PROPRIO (concio)														
CC	Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.														
SR	Identificativo del sistema di riferimento considerato: [G] = Sistema di riferimento Globale X, Y, Z - [L] = Sistema di riferimento Locale 1, 2, 3.														
Dis <sub>i</sub>	Distanza del punto "i" dall'estremo inferiore dell'elemento. Il punto "i", in relazione alla descrizione riportata nella colonna "TC" ("Lineare" o "Concentrato"), indica rispettivamente il punto iniziale del tratto interessato dal carico distribuito o in cui è posizionato il carico concentrato.														
M <sub>X,i</sub> /M <sub>T,i</sub>	Se nella colonna "TC" è riportato "Concentrato", è il valore del vettore momento concentrato collocato nel punto "i", riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R.". Se nella colonna "TC" è riportato "Lineare", è il valore nel punto "i", del vettore momento (torcente) distribuito sempre riferito all'asse 1 (asse dell'elemento) del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".														
Dis <sub>f</sub>	Distanza del punto "f" dall'estremo inferiore dell'elemento. Il punto "f" indica il punto finale del tratto interessato dal carico distribuito.														
M <sub>T,f</sub>	Se nella colonna "TC" è riportato "Lineare", è il valore nel punto "f", del vettore momento (torcente) distribuito sempre riferito all'asse 1 (asse dell'elemento) del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".														
F <sub>X,i</sub> /Q <sub>X,i</sub>	Valore (nel punto "i") della forza concentrata/distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".														
F <sub>Y,i</sub> /Q <sub>Y,i</sub>															
F <sub>Z,i</sub> /Q <sub>Z,i</sub>															
M <sub>Y,i</sub> M <sub>Z,i</sub>	Valore (nel punto "i") del vettore momento concentrato riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".														
Q <sub>X,f</sub> Q <sub>Y,f</sub>	Valore (nel punto "f") della forza distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".														
Q <sub>Z,f</sub>															
ΔT <sub>1</sub> ΔT <sub>2</sub>	Variazione di temperatura rispettivamente lungo gli assi 1, 2 o 3 del sistema locale.														
ΔT <sub>3</sub>															

NODI - REAZIONI VINCOLARI ESTERNE PER TIPOLOGIE DI CARICO NON SISMICHE

Nodi - Reazioni vincolari esterne per tipologie di carico non sismiche							
Id <sub>Nd</sub>	CC	F <sub>X</sub>	F <sub>Y</sub>	F <sub>Z</sub>	M <sub>X</sub>	M <sub>Y</sub>	M <sub>Z</sub>
		[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
00001	001	6.147	-48.233	21.815	893	2.074	-13.536

Nodi - Reazioni vincolari esterne per tipologie di carico non sismiche							
<b>Id<sub>Nd</sub></b>	<b>CC</b>	<b>F<sub>x</sub></b>	<b>F<sub>y</sub></b>	<b>F<sub>z</sub></b>	<b>M<sub>x</sub></b>	<b>M<sub>y</sub></b>	<b>M<sub>z</sub></b>
		[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
00001	002	6.501	-3.619	4.699	-281	1.028	-1.953
00001	003	4.307	-2.077	3.932	-226	883	-1.431
00001	004	6.890	-3.334	6.304	-362	1.417	-2.295
00003	001	6.511	-66.479	19.814	33	-3.005	-8.888
00003	002	-8.617	-7.065	7.798	716	-2.743	3.546
00003	003	-12.611	6.700	6.459	694	-2.289	6.385
00003	004	-20.238	10.751	10.366	1.115	-3.668	10.255
00005	001	-21.852	13.048	15.292	131	-1.506	-3.711
00005	002	-4.259	5.469	2.392	211	-411	-787
00005	003	-1.528	2.258	1.997	159	-358	-304
00005	004	-2.421	3.608	3.192	253	-569	-488
00006	001	-1.255	-14.999	22.730	1.375	-422	-4.688
00006	002	67	-3.095	8.439	428	-162	-873
00006	003	176	-2.637	7.070	356	-138	-191
00006	004	279	-4.220	11.325	568	-223	-298
00008	001	-21.944	12.462	19.322	-489	-2.972	2.684
00008	002	-5.213	-1.011	4.418	872	-1.883	-879
00008	003	-1.934	621	3.690	755	-1.598	-1.177
00008	004	-3.075	993	5.906	1.207	-2.562	-1.886
00010	001	19.438	65.827	27.041	-3.763	287	4.138
00010	002	2.273	14.010	13.106	-5.906	369	744
00010	003	111	799	10.910	-5.047	316	322
00010	004	174	1.284	17.504	-8.099	505	517
00012	001	-5.420	47.281	19.023	-445	3.322	13.613
00012	002	2.354	4.200	4.617	731	2.290	2.959
00012	003	1.843	2.372	3.863	601	1.932	2.376
00012	004	2.935	3.805	6.192	964	3.095	3.809
00014	001	1.878	696	27.403	-272	875	-289
00014	002	1.740	-758	10.287	164	1.358	-194
00014	003	1.691	-454	8.581	137	1.159	-92
00014	004	2.710	-727	13.758	220	1.856	-147
00016	001	-1.950	-3.043	24.717	-951	267	-733
00016	002	196	-453	21.120	-1.311	534	-366
00016	003	373	1.009	17.581	-1.098	466	-238
00016	004	596	1.625	28.207	-1.761	745	-381
00019	001	-3.489	-8.708	16.003	2.057	730	-9.386
00019	002	3.360	-8.120	6.148	2.104	-189	2.050
00019	003	8.255	-8.946	5.150	1.768	-194	5.072
00019	004	13.251	-14.350	8.260	2.835	-312	8.145

#### LEGENDA:

**Id<sub>Nd</sub>** Identificativo del nodo.  
**CC** Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.  
**F<sub>x</sub>, F<sub>y</sub>, F<sub>z</sub>, M<sub>x</sub>, M<sub>y</sub>, M<sub>z</sub>** Reazioni vincolari relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.

### NODI - REAZIONI VINCOLARI ESTERNE PER EFFETTO DEL SISMA

Nodi - Reazioni vincolari esterne per effetto del sisma							
<b>Id<sub>Nd</sub></b>	<b>Dir</b>	<b>F<sub>x</sub></b>	<b>F<sub>y</sub></b>	<b>F<sub>z</sub></b>	<b>M<sub>x</sub></b>	<b>M<sub>y</sub></b>	<b>M<sub>z</sub></b>
		[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
00001	X	-673	5.889	-1.185	-113	-4.986	1.881
00001	Y	6.275	-8.476	1.560	7.760	-1.277	658
00001	Z	0	0	0	0	0	0
00003	X	1.339	1.997	-3.929	-429	-7.411	2.878
00003	Y	-2.021	-9.461	-1.816	9.598	-1.695	9.797
00003	Z	0	0	0	0	0	0
00005	X	-4.650	-7.864	2.596	1.092	-4.178	5.357
00005	Y	-2.202	-6.505	1.492	6.484	2.164	-1.280
00005	Z	0	0	0	0	0	0
00006	X	-8.389	2.278	-306	1.509	-5.599	1.218
00006	Y	791	5.624	-1.362	5.650	-426	-667
00006	Z	0	0	0	0	0	0
00008	X	-5.303	5.676	1.073	1.984	-6.219	-172
00008	Y	4.105	-6.510	-1.591	6.948	-159	1.151
00008	Z	0	0	0	0	0	0
00010	X	1.645	139	103	-348	-8.111	-1.026
00010	Y	-884	-7.727	-191	9.837	-41	176
00010	Z	0	0	0	0	0	0
00012	X	-7.182	-5.270	-1.438	-338	-6.291	-2.553
00012	Y	-3.831	-10.124	-1.761	7.681	-23	-318
00012	Z	0	0	0	0	0	0
00014	X	-8.715	-501	-331	-196	-5.926	-235
00014	Y	-219	7.889	-52	6.198	-63	6.246
00014	Z	0	0	0	0	0	0
00016	X	-7.852	-964	-309	-184	-5.652	-166
00016	Y	-157	15.536	-979	5.557	-106	-369
00016	Z	0	0	0	0	0	0
00019	X	-5.445	-4.522	3.585	-1.485	-7.184	2.640
00019	Y	-4.629	-16.222	4.313	8.643	-724	6.928
00019	Z	0	0	0	0	0	0

#### LEGENDA:

**Id<sub>Nd</sub>** Identificativo del nodo.  
**Dir** Direzione del sisma.

Nodi - Reazioni vincolari esterne per effetto del sisma							
IdNd	Dir	F <sub>x</sub>	F <sub>y</sub>	F <sub>z</sub>	M <sub>x</sub>	M <sub>y</sub>	M <sub>z</sub>
		[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
F <sub>x</sub> , F <sub>y</sub> , F <sub>z</sub> , M <sub>x</sub> , M <sub>y</sub> , M <sub>z</sub> Reazioni vincolari relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.							

### NODI - REAZIONI VINCOLARI ESTERNE PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE

Nodi - Reazioni vincolari esterne per eccentricità accidentale								
Id <sub>Nd</sub>	Dir	e	F <sub>x</sub>	F <sub>y</sub>	F <sub>z</sub>	M <sub>x</sub>	M <sub>y</sub>	M <sub>z</sub>
			[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
00001	X	+	0	0	0	0	0	0
00001	X	-	0	0	0	0	0	0
00001	Y	+	0	0	0	0	0	0
00001	Y	-	0	0	0	0	0	0
00003	X	+	0	0	0	0	0	0
00003	X	-	0	0	0	0	0	0
00003	Y	+	0	0	0	0	0	0
00003	Y	-	0	0	0	0	0	0
00005	X	+	0	0	0	0	0	0
00005	X	-	0	0	0	0	0	0
00005	Y	+	0	0	0	0	0	0
00005	Y	-	0	0	0	0	0	0
00006	X	+	0	0	0	0	0	0
00006	X	-	0	0	0	0	0	0
00006	Y	+	0	0	0	0	0	0
00006	Y	-	0	0	0	0	0	0
00008	X	+	0	0	0	0	0	0
00008	X	-	0	0	0	0	0	0
00008	Y	+	0	0	0	0	0	0
00008	Y	-	0	0	0	0	0	0
00010	X	+	0	0	0	0	0	0
00010	X	-	0	0	0	0	0	0
00010	Y	+	0	0	0	0	0	0
00010	Y	-	0	0	0	0	0	0
00012	X	+	0	0	0	0	0	0
00012	X	-	0	0	0	0	0	0
00012	Y	+	0	0	0	0	0	0
00012	Y	-	0	0	0	0	0	0
00014	X	+	0	0	0	0	0	0
00014	X	-	0	0	0	0	0	0
00014	Y	+	0	0	0	0	0	0
00014	Y	-	0	0	0	0	0	0
00016	X	+	0	0	0	0	0	0
00016	X	-	0	0	0	0	0	0
00016	Y	+	0	0	0	0	0	0
00016	Y	-	0	0	0	0	0	0
00019	X	+	0	0	0	0	0	0
00019	X	-	0	0	0	0	0	0
00019	Y	+	0	0	0	0	0	0
00019	Y	-	0	0	0	0	0	0

#### LEGENDA:

- IdNd Identificativo del nodo.
- Dir Direzione del sisma.
- e Segno dell'eccentricità accidentale.
- F<sub>x</sub>, F<sub>y</sub>, F<sub>z</sub>, M<sub>x</sub>, M<sub>y</sub>, M<sub>z</sub> Reazioni vincolari relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.

### EDIFICIO - VERIFICHE DI RIPARTIZIONE DELLE FORZE SISMICHE

Edificio - Verifiche di ripartizione delle forze sismiche							
Dir	V <sub>T,tot</sub>	V <sub>T,pil</sub>	% <sub>OT,pil</sub>	V <sub>T,set</sub>	% <sub>OT,set</sub>	V <sub>T,atr</sub>	% <sub>OT,atr</sub>
	[N]	[N]	[%]	[N]	[%]	[N]	[%]
X	25.582	25.582	100,0	0	0,0	0	0,0
Y	28.765	28.765	100,0	0	0,0	0	0,0

#### LEGENDA:

- V<sub>T,tot</sub> Taglio totale alla quota Zero Sismico (nella direzione X o Y).
- V<sub>T,pil</sub> Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai pilastri (nella direzione X o Y).
- %<sub>OT,pil</sub> Percentuale del Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai pilastri (nella direzione X o Y).
- V<sub>T,set</sub> Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai setti (nella direzione X o Y).
- %<sub>OT,set</sub> Percentuale del Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai setti (nella direzione X o Y).
- V<sub>T,atr</sub> Taglio totale alla quota Zero Sismico NON assorbito dai pilastri e dai setti (nella direzione X o Y).
- %<sub>OT,atr</sub> Percentuale del Taglio totale alla quota Zero Sismico NON assorbito dai pilastri e dai setti (nella direzione X o Y).

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

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
IdTr	% <sub>oLLI</sub>	N <sub>Ed,s</sub>	M <sub>Ed,3,s</sub>	N <sub>Ed,i</sub>	M <sub>Ed,3,i</sub>	A <sub>s,s</sub>	A <sub>s,i</sub>	CS <sub>s</sub>	(X/d) <sub>s</sub>	CS <sub>i</sub>	(X/d) <sub>i</sub>	R <sub>f</sub>
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm²]	[cm²]					
Copertura							Travata: Trave 1-20a-21a-22a-23a-24a-25a-26a-27a-28a-2-29a-30a-31a-32 a-33a-34a-35a-36a-37a-3					
Trave 1-20a	0%	312	30.939	-	-	4,52	6,03	1.05[V]	0,22	-	VNR	NO
	12,6%	312	30.939	-	-	4,52	6,03	1.05[V]	0,22	-	VNR	NO
	24,9%	312	29.445	-	-	4,52	6,03	1.11[V]	0,22	-	VNR	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Li</sub>	N <sub>Ed,s</sub>	M <sub>Ed,3,s</sub>	N <sub>Ed,i</sub>	M <sub>Ed,3,i</sub>	A <sub>s,s</sub>	A <sub>s,i</sub>	CS <sub>s</sub>	(X/d) <sub>s</sub>	CS <sub>i</sub>	(X/d) <sub>i</sub>	R <sub>f</sub>
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]					
	37,5%	312	27.906	-	-	4,52	6,03	1.17[V]	0,22	-	VNR	NO
	49,8%	312	26.371	-	-	4,52	6,03	1.24[V]	0,22	-	VNR	NO
	62,5%	312	24.840	-	-	4,52	6,03	1.31[V]	0,22	-	VNR	NO
	75,1%	312	23.312	-	-	4,52	6,03	1.40[V]	0,22	-	VNR	NO
	87,4%	312	21.786	-	-	4,52	6,03	1.50[V]	0,22	-	VNR	NO
	100%	312	20.266	-	-	4,52	6,03	1.61[V]	0,22	-	VNR	NO
Trave 20a-21a	0%	312	17.911	-	-	4,52	6,03	1.82[V]	0,22	-	VNR	NO
	12,5%	312	16.684	-	-	4,52	6,03	1.96[V]	0,22	-	VNR	NO
	25,1%	312	14.162	-	-	4,02	6,03	2.07[V]	0,21	-	VNR	NO
	37,5%	312	11.657	-	-	4,02	6,03	2.52[V]	0,21	-	VNR	NO
	50,0%	312	9.164	-	-	4,02	6,03	3.20[V]	0,21	-	VNR	NO
	62,6%	312	6.689	-	-	4,02	6,03	4.39[V]	0,21	-	VNR	NO
	75,0%	312	4.229	-462	1.195	4,02	6,03	6.94[V]	0,21	35.62[S]	0,26	NO
	87,5%	-462	2.338	-462	3.170	4,02	6,03	12.53[S]	0,21	13.42[S]	0,26	NO
	99,9%	-462	2.210	-462	4.124	4,02	6,03	13.26[S]	0,21	10.32[S]	0,26	NO
Trave 21a-22a	0%	-138	1.929	-138	4.443	4,02	6,03	15.21[S]	0,21	9.58[S]	0,26	NO
	12,5%	-138	1.253	312	4.998	4,02	6,03	23.41[S]	0,21	8.53[V]	0,26	NO
	24,9%	-	-	312	6.575	4,02	6,03	-	VNR	6.48[V]	0,26	NO
	37,6%	-	-	312	8.137	4,02	6,03	-	VNR	5.23[V]	0,26	NO
	50,0%	-	-	312	9.684	4,02	6,03	-	VNR	4.40[V]	0,26	NO
	62,5%	-	-	312	11.217	4,02	6,03	-	VNR	3.80[V]	0,26	NO
	75,0%	-	-	312	12.734	4,02	6,03	-	VNR	3.34[V]	0,26	NO
	87,4%	-	-	312	14.240	4,02	6,03	-	VNR	2.99[V]	0,26	NO
	100%	-	-	312	14.956	4,02	6,03	-	VNR	2.85[V]	0,26	NO
Trave 22a-23a	0%	-	-	312	15.927	4,02	6,03	-	VNR	2.67[V]	0,26	NO
	12,5%	-	-	312	16.748	4,02	6,03	-	VNR	2.54[V]	0,26	NO
	24,9%	-	-	312	17.552	4,02	6,03	-	VNR	2.42[V]	0,26	NO
	37,6%	-	-	312	18.342	4,02	6,03	-	VNR	2.32[V]	0,26	NO
	50,0%	-	-	312	19.119	4,02	6,03	-	VNR	2.23[V]	0,26	NO
	62,5%	-	-	312	19.880	4,02	6,03	-	VNR	2.14[V]	0,26	NO
	75,0%	-	-	312	20.628	4,02	6,03	-	VNR	2.06[V]	0,26	NO
	87,5%	-	-	312	21.361	4,02	6,03	-	VNR	1.99[V]	0,26	NO
	99,9%	-	-	312	21.708	4,02	6,03	-	VNR	1.96[V]	0,26	NO
Trave 23a-24a	0%	-	-	312	22.142	4,02	6,03	-	VNR	1.92[V]	0,26	NO
	12,4%	-	-	312	22.296	4,02	6,03	-	VNR	1.91[V]	0,26	NO
	25,0%	-	-	312	22.434	4,02	6,03	-	VNR	1.90[V]	0,26	NO
	37,5%	-	-	312	22.558	4,02	6,03	-	VNR	1.89[V]	0,26	NO
	49,9%	-	-	312	22.667	4,02	6,03	-	VNR	1.88[V]	0,26	NO
	62,5%	-	-	312	22.761	4,02	6,03	-	VNR	1.87[V]	0,26	NO
	75,0%	-	-	312	22.840	4,02	6,03	-	VNR	1.86[V]	0,26	NO
	87,4%	-	-	312	22.904	4,02	6,03	-	VNR	1.86[V]	0,26	NO
	100%	-	-	312	22.928	4,02	6,03	-	VNR	1.85[V]	0,26	NO
Trave 24a-25a	0%	-	-	312	23.051	4,02	6,03	-	VNR	1.84[V]	0,26	NO
	12,5%	-	-	312	22.829	4,02	6,03	-	VNR	1.86[V]	0,26	NO
	24,9%	-	-	312	22.363	4,02	6,03	-	VNR	1.90[V]	0,26	NO
	37,5%	-	-	312	21.881	4,02	6,03	-	VNR	1.94[V]	0,26	NO
	50,0%	-	-	312	21.381	4,02	6,03	-	VNR	1.99[V]	0,26	NO
	62,5%	-	-	312	20.870	4,02	6,03	-	VNR	2.04[V]	0,26	NO
	74,9%	-	-	312	20.340	4,02	6,03	-	VNR	2.09[V]	0,26	NO
	87,6%	-	-	312	19.800	4,02	6,03	-	VNR	2.15[V]	0,26	NO
	100%	-	-	312	19.243	4,02	6,03	-	VNR	2.21[V]	0,26	NO
Trave 25a-26a	0%	-	-	312	18.817	4,02	6,03	-	VNR	2.26[V]	0,26	NO
	12,4%	-	-	312	18.293	4,02	6,03	-	VNR	2.33[V]	0,26	NO
	25,0%	-	-	312	17.207	4,02	6,03	-	VNR	2.47[V]	0,26	NO
	37,5%	-	-	312	16.105	4,02	6,03	-	VNR	2.64[V]	0,26	NO
	49,9%	-	-	312	14.986	4,02	6,03	-	VNR	2.84[V]	0,26	NO
	62,5%	-	-	312	13.854	4,02	6,03	-	VNR	3.07[V]	0,26	NO
	75,0%	-	-	312	12.705	4,02	6,03	-	VNR	3.35[V]	0,26	NO
	87,6%	-	-	312	11.542	4,02	6,03	-	VNR	3.69[V]	0,26	NO
	100%	-	-	312	10.364	4,02	6,03	-	VNR	4.11[V]	0,26	NO
Trave 26a-27a	0%	-	-	312	9.358	4,02	6,03	-	VNR	4.55[V]	0,26	NO
	12,5%	-	-	312	8.543	4,02	6,03	-	VNR	4.99[V]	0,26	NO
	25,0%	-	-	312	6.841	4,02	6,03	-	VNR	6.23[V]	0,26	NO
	37,6%	-	-	312	5.123	4,02	6,03	-	VNR	8.32[V]	0,26	NO
	49,9%	-	-	312	3.393	8,04	6,03	-	VNR	12.58[V]	0,23	NO
	62,4%	-236	1.145	312	1.647	8,04	6,03	48.70[S]	0,29	25.91[V]	0,23	NO
	75,0%	-236	2.344	-236	905	8,04	6,03	23.79[S]	0,29	47.11[S]	0,23	NO
	87,5%	312	3.745	-236	486	8,04	6,03	14.90[V]	0,29	87.73[S]	0,23	NO
	100%	312	4.616	-236	55	8,04	6,03	12.09[V]	0,29	NS	0,23	NO
Trave 27a-28a	0%	312	6.440	-	-	8,04	6,03	8.66[V]	0,29	-	VNR	NO
	12,6%	312	8.753	-	-	8,04	6,03	6.37[V]	0,29	-	VNR	NO
	25,0%	312	11.083	-	-	8,04	6,03	5.03[V]	0,29	-	VNR	NO
	37,6%	312	13.426	-	-	8,04	6,03	4.15[V]	0,29	-	VNR	NO
	50,0%	312	15.786	-	-	8,04	6,03	3.53[V]	0,29	-	VNR	NO
	62,6%	312	18.159	-	-	8,04	6,03	3.07[V]	0,29	-	VNR	NO
	75,0%	312	20.546	-	-	8,04	6,03	2.71[V]	0,29	-	VNR	NO
	87,6%	312	22.949	-	-	8,04	6,03	2.43[V]	0,29	-	VNR	NO
	100,0%	312	24.125	-	-	8,04	6,03	2.31[V]	0,29	-	VNR	NO
Trave 28a-2	0%	312	26.425	-	-	8,04	6,03	2.11[V]	0,29	-	VNR	NO
	12,6%	312	28.667	-	-	8,04	6,03	1.94[V]	0,29	-	VNR	NO
	25,0%	312	30.916	-	-	8,04	6,03	1.80[V]	0,29	-	VNR	NO
	37,5%	312	33.178	-	-	8,04	6,03	1.68[V]	0,29	-	VNR	NO
	49,9%	312	35.451	-	-	8,04	6,03	1.57[V]	0,29	-	VNR	NO
	62,5%	312	37.733	-	-	8,04	6,03	1.47[V]	0,29	-	VNR	NO
	75,1%	312	40.022	-	-	8,04	6,03	1.39[V]	0,29	-	VNR	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Li</sub>	N <sub>Ed,s</sub>	M <sub>Ed,3,s</sub>	N <sub>Ed,i</sub>	M <sub>Ed,3,i</sub>	A <sub>s,s</sub>	A <sub>s,i</sub>	CS <sub>s</sub>	(X/d) <sub>s</sub>	CS <sub>i</sub>	(X/d) <sub>i</sub>	R <sub>f</sub>
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]					
	87,5%	312	42.325	-	-	8,04	6,03	1.31[V]	0,29	-	VNR	NO
	100%	312	43.158	-	-	8,04	6,03	1.29[V]	0,29	-	VNR	NO
Trave 2-29a	0%	1.378	45.023	-	-	8,04	6,03	1.24[V]	0,29	-	VNR	NO
	12,6%	1.378	44.156	-	-	8,04	6,03	1.26[V]	0,29	-	VNR	NO
	25,0%	1.378	41.761	-	-	8,04	6,03	1.33[V]	0,29	-	VNR	NO
	37,6%	1.378	39.379	-	-	8,04	6,03	1.41[V]	0,29	-	VNR	NO
	50,0%	1.378	37.004	-	-	8,04	6,03	1.51[V]	0,29	-	VNR	NO
	62,6%	1.378	34.639	-	-	8,04	6,03	1.61[V]	0,29	-	VNR	NO
	75,0%	1.378	32.285	-	-	8,04	6,03	1.73[V]	0,29	-	VNR	NO
	87,5%	1.378	29.942	-	-	8,04	6,03	1.86[V]	0,29	-	VNR	NO
	99,9%	1.378	27.606	-	-	8,04	6,03	2.02[V]	0,29	-	VNR	NO
Trave 29a-30a	0%	1.378	25.324	-	-	8,04	6,03	2.20[V]	0,29	-	VNR	NO
	12,5%	1.378	24.129	-	-	8,04	6,03	2.31[V]	0,29	-	VNR	NO
	25,0%	1.378	21.666	-	-	8,04	6,03	2.57[V]	0,29	-	VNR	NO
	37,5%	1.378	19.224	-	-	8,04	6,03	2.90[V]	0,29	-	VNR	NO
	49,9%	1.378	16.788	-	-	8,04	6,03	3.32[V]	0,29	-	VNR	NO
	62,6%	1.378	14.372	-	-	8,04	6,03	3.88[V]	0,29	-	VNR	NO
	75,1%	1.378	11.972	-	-	8,04	6,03	4.66[V]	0,29	-	VNR	NO
	87,5%	1.378	9.588	-	-	8,04	6,03	5.82[V]	0,29	-	VNR	NO
	100%	1.378	7.217	-	-	8,04	6,03	7.74[V]	0,29	-	VNR	NO
Trave 30a-31a	0%	1.378	5.428	-	-	8,04	6,03	10.29[V]	0,29	-	VNR	NO
	12,4%	1.378	4.483	-460	284	8,04	6,03	12.46[V]	0,29	NS	0,23	NO
	25,0%	-460	2.584	-460	749	8,04	6,03	21.57[S]	0,29	56.90[S]	0,23	NO
	37,4%	-460	1.322	1.378	1.301	8,04	6,03	42.16[S]	0,29	32.87[V]	0,23	NO
	50,0%	-270	78	1.378	3.184	8,04	6,03	NS	0,29	13.43[V]	0,23	NO
	62,4%	-	-	1.378	5.050	4,02	6,03	-	VNR	8.46[V]	0,26	NO
	75,0%	-	-	1.378	6.902	4,02	6,03	-	VNR	6.18[V]	0,26	NO
	87,4%	-	-	1.378	8.742	4,02	6,03	-	VNR	4.88[V]	0,26	NO
	100%	-	-	1.378	9.627	4,02	6,03	-	VNR	4.43[V]	0,26	NO
Trave 31a-32a	0%	-	-	1.378	10.616	4,02	6,03	-	VNR	4.02[V]	0,26	NO
	12,5%	-	-	1.378	11.855	4,02	6,03	-	VNR	3.60[V]	0,26	NO
	24,9%	-	-	1.378	13.078	4,02	6,03	-	VNR	3.26[V]	0,26	NO
	37,6%	-	-	1.378	14.285	4,02	6,03	-	VNR	2.99[V]	0,26	NO
	50,0%	-	-	1.378	15.479	4,02	6,03	-	VNR	2.76[V]	0,26	NO
	62,5%	-	-	1.378	16.656	4,02	6,03	-	VNR	2.56[V]	0,26	NO
	75,0%	-	-	1.378	17.820	4,02	6,03	-	VNR	2.39[V]	0,26	NO
	87,4%	-	-	1.378	18.968	4,02	6,03	-	VNR	2.25[V]	0,26	NO
	100%	-	-	1.378	19.516	4,02	6,03	-	VNR	2.18[V]	0,26	NO
Trave 32a-33a	0%	-	-	1.378	19.939	4,02	6,03	-	VNR	2.14[V]	0,26	NO
	12,5%	-	-	1.378	20.501	4,02	6,03	-	VNR	2.08[V]	0,26	NO
	24,9%	-	-	1.378	21.045	4,02	6,03	-	VNR	2.03[V]	0,26	NO
	37,6%	-	-	1.378	21.577	4,02	6,03	-	VNR	1.98[V]	0,26	NO
	50,0%	-	-	1.378	22.093	4,02	6,03	-	VNR	1.93[V]	0,26	NO
	62,5%	-	-	1.378	22.596	4,02	6,03	-	VNR	1.89[V]	0,26	NO
	75,0%	-	-	1.378	23.082	4,02	6,03	-	VNR	1.85[V]	0,26	NO
	87,4%	-	-	1.378	23.556	4,02	6,03	-	VNR	1.81[V]	0,26	NO
	100%	-	-	1.378	23.776	4,02	6,03	-	VNR	1.79[V]	0,26	NO
Trave 33a-34a	0%	-	-	1.378	23.692	4,02	6,03	-	VNR	1.80[V]	0,26	NO
	12,5%	-	-	1.378	23.682	4,02	6,03	-	VNR	1.80[V]	0,26	NO
	25,1%	-	-	1.378	23.649	4,02	6,03	-	VNR	1.80[V]	0,26	NO
	37,5%	-	-	1.378	23.599	4,02	6,03	-	VNR	1.81[V]	0,26	NO
	50,0%	-	-	1.378	23.535	4,02	6,03	-	VNR	1.81[V]	0,26	NO
	62,6%	-	-	1.378	23.457	4,02	6,03	-	VNR	1.82[V]	0,26	NO
	75,0%	-	-	1.378	23.361	4,02	6,03	-	VNR	1.82[V]	0,26	NO
	87,5%	-	-	1.378	23.254	4,02	6,03	-	VNR	1.83[V]	0,26	NO
	100%	-	-	1.378	23.129	4,02	6,03	-	VNR	1.84[V]	0,26	NO
Trave 34a-35a	0%	-	-	1.378	22.774	4,02	6,03	-	VNR	1.87[V]	0,26	NO
	12,5%	-	-	1.378	22.439	4,02	6,03	-	VNR	1.90[V]	0,26	NO
	25,1%	-	-	1.378	21.736	4,02	6,03	-	VNR	1.96[V]	0,26	NO
	37,5%	-	-	1.378	21.017	4,02	6,03	-	VNR	2.03[V]	0,26	NO
	50,0%	-	-	1.378	20.285	4,02	6,03	-	VNR	2.10[V]	0,26	NO
	62,5%	-	-	1.378	19.535	4,02	6,03	-	VNR	2.18[V]	0,26	NO
	75,1%	-	-	1.378	18.773	4,02	6,03	-	VNR	2.27[V]	0,26	NO
	87,5%	-	-	1.378	17.994	4,02	6,03	-	VNR	2.37[V]	0,26	NO
	100,0%	-	-	1.378	17.201	4,02	6,03	-	VNR	2.48[V]	0,26	NO
Trave 35a-36a	0%	-	-	1.378	16.331	4,02	6,03	-	VNR	2.61[V]	0,26	NO
	12,5%	-	-	1.378	15.656	4,02	6,03	-	VNR	2.72[V]	0,26	NO
	25,1%	-	-	1.378	14.250	4,02	6,03	-	VNR	2.99[V]	0,26	NO
	37,5%	-	-	1.378	12.828	4,02	6,03	-	VNR	3.33[V]	0,26	NO
	50,0%	-	-	1.378	11.391	4,02	6,03	-	VNR	3.75[V]	0,26	NO
	62,5%	-	-	1.378	9.944	4,02	6,03	-	VNR	4.29[V]	0,26	NO
	75,1%	-	-	1.378	8.476	4,02	6,03	-	VNR	5.04[V]	0,26	NO
	87,5%	382	306	1.378	6.995	4,02	6,03	96.03[S]	0,21	6.10[V]	0,26	NO
	100,0%	382	957	1.378	5.499	4,02	6,03	30.70[S]	0,21	7.76[V]	0,26	NO
Trave 36a-37a	0%	205	1.155	205	4.992	4,02	6,03	25.42[S]	0,21	8.53[S]	0,26	NO
	12,5%	205	1.222	205	4.090	4,02	6,03	24.03[S]	0,21	10.42[S]	0,26	NO
	25,1%	1.378	1.488	205	2.217	4,02	6,03	19.80[V]	0,21	19.22[S]	0,26	NO
	37,5%	1.378	3.747	205	333	4,02	6,03	7.86[V]	0,21	NS	0,26	NO
	50,0%	1.378	6.020	-	-	4,02	6,03	4.89[V]	0,21	-	VNR	NO
	62,5%	1.378	8.309	-	-	4,02	6,03	3.54[V]	0,21	-	VNR	NO
	75,1%	1.378	10.612	-	-	4,02	6,03	2.77[V]	0,21	-	VNR	NO
	87,5%	1.378	12.929	-	-	4,02	6,03	2.27[V]	0,21	-	VNR	NO
	100,0%	1.378	14.062	-	-	4,02	6,03	2.09[V]	0,21	-	VNR	NO
Trave 37a-3	0%	1.378	16.198	-	-	4,02	6,03	1.81[V]	0,21	-	VNR	NO
	12,6%	1.378	17.931	-	-	4,02	6,03	1.64[V]	0,21	-	VNR	NO



Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU													
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Li</sub>	N <sub>Ed,s</sub>	M <sub>Ed,3,s</sub>	N <sub>Ed,i</sub>	M <sub>Ed,3,i</sub>	A <sub>s,s</sub>	A <sub>s,i</sub>	CS <sub>s</sub>	(X/d) <sub>s</sub>	CS <sub>i</sub>	(X/d) <sub>i</sub>	R <sub>f</sub>	
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]						
	24,9%	1.378	19.667	-	-	4,02	6,03	1.49[V]	0,21	-	VNR	NO	
	37,5%	1.378	21.410	-	-	4,02	6,03	1.37[V]	0,21	-	VNR	NO	
	49,9%	1.378	23.157	-	-	4,02	6,03	1.27[V]	0,21	-	VNR	NO	
	62,5%	1.378	24.910	-	-	4,02	6,03	1.18[V]	0,21	-	VNR	NO	
	75,1%	1.378	26.668	-	-	4,02	6,03	1.10[V]	0,21	-	VNR	NO	
	87,4%	1.378	28.433	-	-	4,02	6,03	1.03[V]	0,21	-	VNR	NO	
	100%	1.378	28.737	-	-	4,02	6,03	1.02[V]	0,21	-	VNR	NO	
Copertura													
Travata: Trave 10-67a-65a-63a-61a-59a-58a-7													
Trave 67a-10	0%	-4.100	6.267	-4.100	2.303	6,03	6,03	6.73[S]	0,24	18.31[S]	0,24	NO	
	12,5%	-3.940	6.732	-4.095	1.516	6,03	6,03	6.26[V]	0,24	27.83[S]	0,24	NO	
	25,1%	-3.919	8.298	-	-	6,03	6,03	5.08[V]	0,24	-	VNR	NO	
	37,4%	-3.897	9.873	-	-	6,03	6,03	4.27[V]	0,24	-	VNR	NO	
	50,0%	-3.878	11.464	-	-	6,03	6,03	3.68[V]	0,24	-	VNR	NO	
	62,5%	-3.855	13.067	-	-	6,03	6,03	3.23[V]	0,24	-	VNR	NO	
	75,0%	-3.837	14.682	-	-	6,03	6,03	2.87[V]	0,24	-	VNR	NO	
	87,6%	-3.816	16.305	-	-	6,03	6,03	2.58[V]	0,24	-	VNR	NO	
	100%	-3.810	16.979	-	-	6,03	6,03	2.48[V]	0,24	-	VNR	NO	
Trave 65a-67a	0%	-	-	-9.808	6.856	6,03	6,03	-	VNR	6.08[V]	0,24	NO	
	12,5%	-	-	-9.790	6.069	6,03	6,03	-	VNR	6.87[V]	0,24	NO	
	24,9%	-	-	-9.759	4.681	6,03	6,03	-	VNR	8.91[V]	0,24	NO	
	37,5%	-	-	-9.729	3.273	6,03	6,03	-	VNR	12.74[V]	0,24	NO	
	50,0%	-6.782	772	-9.702	1.835	6,03	6,03	54.35[S]	0,24	22.73[V]	0,24	NO	
	62,5%	-6.761	2.377	-6.761	1.729	6,03	6,03	17.65[S]	0,24	24.27[S]	0,24	NO	
	75,0%	-6.742	3.997	-6.742	1.921	6,03	6,03	10.50[S]	0,24	21.84[S]	0,24	NO	
	87,5%	-6.724	5.630	-6.724	2.096	6,03	6,03	7.45[S]	0,24	20.02[S]	0,24	NO	
	100%	-6.714	6.581	-6.714	2.191	6,03	6,03	6.37[S]	0,24	19.15[S]	0,24	NO	
Trave 63a-65a	0%	-	-	-13.829	12.323	6,03	6,03	-	VNR	3.35[V]	0,24	NO	
	12,5%	-	-	-13.813	11.939	6,03	6,03	-	VNR	3.46[V]	0,24	NO	
	25,0%	-	-	-13.784	11.253	6,03	6,03	-	VNR	3.67[V]	0,24	NO	
	37,6%	-	-	-13.751	10.544	6,03	6,03	-	VNR	3.92[V]	0,24	NO	
	49,9%	-	-	-13.724	9.805	6,03	6,03	-	VNR	4.22[V]	0,24	NO	
	62,5%	-	-	-13.697	9.047	6,03	6,03	-	VNR	4.57[V]	0,24	NO	
	75,0%	-	-	-13.669	8.263	6,03	6,03	-	VNR	5.00[V]	0,24	NO	
	87,5%	-	-	-13.643	7.458	6,03	6,03	-	VNR	5.54[V]	0,24	NO	
	100%	-	-	-13.620	6.633	6,03	6,03	-	VNR	6.24[V]	0,24	NO	
Trave 61a-63a	0%	-	-	-17.987	12.224	6,03	6,03	-	VNR	3.35[V]	0,24	NO	
	12,5%	-	-	-17.971	12.219	6,03	6,03	-	VNR	3.35[V]	0,24	NO	
	25,1%	-	-	-17.941	12.191	6,03	6,03	-	VNR	3.36[V]	0,24	NO	
	37,5%	-	-	-17.909	12.140	6,03	6,03	-	VNR	3.38[V]	0,24	NO	
	50,0%	-	-	-17.881	12.059	6,03	6,03	-	VNR	3.40[V]	0,24	NO	
	62,5%	-	-	-17.856	11.958	6,03	6,03	-	VNR	3.43[V]	0,24	NO	
	75,0%	-	-	-17.827	11.835	6,03	6,03	-	VNR	3.46[V]	0,24	NO	
	87,6%	-	-	-17.801	11.685	6,03	6,03	-	VNR	3.51[V]	0,24	NO	
	100,0%	-	-	-17.778	11.521	6,03	6,03	-	VNR	3.56[V]	0,24	NO	
Trave 59a-61a	0%	-	-	-23.760	6.660	6,03	6,03	-	VNR	6.08[V]	0,23	NO	
	12,5%	-	-	-23.729	7.293	6,03	6,03	-	VNR	5.55[V]	0,23	NO	
	25,1%	-	-	-23.697	7.904	6,03	6,03	-	VNR	5.12[V]	0,23	NO	
	37,5%	-	-	-23.671	8.491	6,03	6,03	-	VNR	4.77[V]	0,23	NO	
	50,0%	-	-	-23.643	9.053	6,03	6,03	-	VNR	4.47[V]	0,23	NO	
	62,5%	-	-	-23.614	9.589	6,03	6,03	-	VNR	4.22[V]	0,23	NO	
	75,0%	-	-	-23.590	10.107	6,03	6,03	-	VNR	4.01[V]	0,23	NO	
	87,6%	-	-	-23.566	10.601	6,03	6,03	-	VNR	3.82[V]	0,23	NO	
	100,0%	-	-	-23.553	10.877	6,03	6,03	-	VNR	3.72[V]	0,23	NO	
Trave 58a-59a	0%	-17.963	6.467	-17.963	1.591	6,03	6,03	6.34[S]	0,24	25.78[S]	0,24	NO	
	12,5%	-17.951	5.618	-17.951	1.504	6,03	6,03	7.30[S]	0,24	27.28[S]	0,24	NO	
	25,1%	-17.931	4.160	-17.931	1.344	6,03	6,03	9.86[S]	0,24	30.52[S]	0,24	NO	
	37,5%	-17.911	2.718	-17.911	1.166	6,03	6,03	15.09[S]	0,24	35.19[S]	0,24	NO	
	50,0%	-17.891	1.296	-17.891	970	6,03	6,03	31.66[S]	0,24	42.30[S]	0,24	NO	
	62,5%	-17.128	32	-31.961	1.419	6,03	6,03	NS	0,24	28.08[V]	0,23	NO	
	75,0%	-	-	-31.934	2.619	6,03	6,03	-	VNR	15.21[V]	0,23	NO	
	87,6%	-	-	-31.911	3.797	6,03	6,03	-	VNR	10.49[V]	0,23	NO	
	100,0%	-17.807	85	-31.898	4.468	6,03	6,03	NS	0,24	8.92[V]	0,23	NO	
Trave 7-58a	0%	-38.078	15.399	-	-	6,03	6,03	2.55[V]	0,23	-	VNR	NO	
	12,6%	-38.074	15.104	-	-	6,03	6,03	2.60[V]	0,23	-	VNR	NO	
	24,9%	-38.060	14.077	-	-	6,03	6,03	2.79[V]	0,23	-	VNR	NO	
	37,5%	-38.046	13.062	-	-	6,03	6,03	3.01[V]	0,23	-	VNR	NO	
	50,0%	-38.031	12.052	-	-	6,03	6,03	3.26[V]	0,23	-	VNR	NO	
	62,4%	-38.018	11.047	-	-	6,03	6,03	3.56[V]	0,23	-	VNR	NO	
	75,0%	-38.004	10.051	-	-	6,03	6,03	3.91[V]	0,23	-	VNR	NO	
	87,5%	-37.990	9.061	-21.105	461	6,03	6,03	4.34[V]	0,23	88.42[S]	0,24	NO	
	100%	-37.975	8.079	-21.102	930	6,03	6,03	4.86[V]	0,23	43.83[S]	0,24	NO	
Copertura													
Travata: Trave 69a-8-70a-71a-72a-73a-74a-75a-76a-77a-78a-9-79a-80a-10													
Trave 69a-8	0%	-458	749	-	-	6,03	6,03	56.73[V]	0,25	-	VNR	NO	
	12,5%	-458	1.512	-	-	6,03	6,03	28.10[V]	0,25	-	VNR	NO	
	25,0%	-458	2.297	-	-	6,03	6,03	18.49[V]	0,25	-	VNR	NO	
	37,5%	-458	3.101	-	-	6,03	6,03	13.70[V]	0,25	-	VNR	NO	
	49,9%	-458	3.924	-	-	6,03	6,03	10.82[V]	0,25	-	VNR	NO	
	62,5%	-458	4.768	-	-	6,03	6,03	8.91[V]	0,25	-	VNR	NO	
	75,0%	-458	5.631	-	-	6,03	6,03	7.54[V]	0,25	-	VNR	NO	
	87,6%	-458	6.512	-	-	6,03	6,03	6.52[V]	0,25	-	VNR	NO	
	100%	-458	7.030	-	-	6,03	6,03	6.04[V]	0,25	-	VNR	NO	
Trave 8-70a	0%	-5.143	32.565	-	-	6,03	6,03	1.29[V]	0,24	-	VNR	NO	
	12,6%	-5.143	32.565	-	-	6,03	6,03	1.29[V]	0,24	-	VNR	NO	
	24,9%	-5.143	31.007	-	-	6,03	6,03	1.35[V]	0,24	-	VNR	NO	

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Lt</sub>	N <sub>Ed,s</sub>	M <sub>Ed,3,s</sub>	N <sub>Ed,i</sub>	M <sub>Ed,3,i</sub>	A <sub>s,s</sub>	A <sub>s,i</sub>	CS <sub>s</sub>	(X/d) <sub>s</sub>	CS <sub>i</sub>	(X/d) <sub>i</sub>	R <sub>f</sub>
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]					
	37,5%	-5.143	29.408	-	-	6,03	6,03	1.43[V]	0,24	-	VNR	NO
	49,8%	-5.143	27.811	-	-	6,03	6,03	1.51[V]	0,24	-	VNR	NO
	62,5%	-5.143	26.217	-	-	6,03	6,03	1.60[V]	0,24	-	VNR	NO
	75,1%	-5.143	24.627	-	-	6,03	6,03	1.70[V]	0,24	-	VNR	NO
	87,4%	-5.143	23.040	-	-	6,03	6,03	1.82[V]	0,24	-	VNR	NO
	100%	-5.143	21.456	-	-	6,03	6,03	1.96[V]	0,24	-	VNR	NO
Trave 70a-71a	0%	-5.143	19.067	-	-	6,03	6,03	2.20[V]	0,24	-	VNR	NO
	12,5%	-5.143	17.779	-	-	6,03	6,03	2.36[V]	0,24	-	VNR	NO
	25,1%	-5.143	15.141	-	-	6,03	6,03	2.78[V]	0,24	-	VNR	NO
	37,5%	-5.143	12.518	-	-	6,03	6,03	3.36[V]	0,24	-	VNR	NO
	50,0%	-5.143	9.910	-	-	6,03	6,03	4.24[V]	0,24	-	VNR	NO
	62,6%	-5.143	7.317	-	-	6,03	6,03	5.75[V]	0,24	-	VNR	NO
	75,0%	-5.143	4.739	-2.520	662	6,03	6,03	8.88[V]	0,24	63.93[S]	0,24	NO
	87,5%	-2.520	2.615	-2.520	2.598	6,03	6,03	16.18[S]	0,24	16.29[S]	0,24	NO
	99,9%	-2.520	2.334	-2.520	3.537	6,03	6,03	18.13[S]	0,24	11.96[S]	0,24	NO
Trave 71a-72a	0%	-2.582	1.982	-2.582	3.895	6,03	6,03	21.35[S]	0,24	10.86[S]	0,24	NO
	12,5%	-2.582	1.300	-5.143	4.918	6,03	6,03	32.55[S]	0,24	8.56[V]	0,24	NO
	24,9%	-	-	-5.143	6.604	6,03	6,03	-	VNR	6.37[V]	0,24	NO
	37,6%	-	-	-5.143	8.274	6,03	6,03	-	VNR	5.08[V]	0,24	NO
	50,0%	-	-	-5.143	9.931	6,03	6,03	-	VNR	4.23[V]	0,24	NO
	62,5%	-	-	-5.143	11.572	6,03	6,03	-	VNR	3.63[V]	0,24	NO
	75,0%	-	-	-5.143	13.199	6,03	6,03	-	VNR	3.18[V]	0,24	NO
	87,4%	-	-	-5.143	14.810	6,03	6,03	-	VNR	2.84[V]	0,24	NO
	100%	-	-	-5.143	15.587	6,03	6,03	-	VNR	2.70[V]	0,24	NO
Trave 72a-73a	0%	-	-	-5.143	16.584	6,03	6,03	-	VNR	2.53[V]	0,24	NO
	12,5%	-	-	-5.143	17.511	6,03	6,03	-	VNR	2.40[V]	0,24	NO
	24,9%	-	-	-5.143	18.423	6,03	6,03	-	VNR	2.28[V]	0,24	NO
	37,6%	-	-	-5.143	19.320	6,03	6,03	-	VNR	2.17[V]	0,24	NO
	50,0%	-	-	-5.143	20.202	6,03	6,03	-	VNR	2.08[V]	0,24	NO
	62,5%	-	-	-5.143	21.070	6,03	6,03	-	VNR	1.99[V]	0,24	NO
	75,0%	-	-	-5.143	21.924	6,03	6,03	-	VNR	1.92[V]	0,24	NO
	87,5%	-	-	-5.143	22.761	6,03	6,03	-	VNR	1.84[V]	0,24	NO
	99,9%	-	-	-5.143	23.163	6,03	6,03	-	VNR	1.81[V]	0,24	NO
Trave 73a-74a	0%	-	-	-5.143	23.631	6,03	6,03	-	VNR	1.78[V]	0,24	NO
	12,4%	-	-	-5.143	23.890	6,03	6,03	-	VNR	1.76[V]	0,24	NO
	25,0%	-	-	-5.143	24.135	6,03	6,03	-	VNR	1.74[V]	0,24	NO
	37,5%	-	-	-5.143	24.364	6,03	6,03	-	VNR	1.72[V]	0,24	NO
	49,9%	-	-	-5.143	24.581	6,03	6,03	-	VNR	1.71[V]	0,24	NO
	62,5%	-	-	-5.143	24.780	6,03	6,03	-	VNR	1.69[V]	0,24	NO
	75,0%	-	-	-5.143	24.964	6,03	6,03	-	VNR	1.68[V]	0,24	NO
	87,4%	-	-	-5.143	25.136	6,03	6,03	-	VNR	1.67[V]	0,24	NO
	100%	-	-	-5.143	25.212	6,03	6,03	-	VNR	1.66[V]	0,24	NO
Trave 74a-75a	0%	-	-	-5.143	25.321	6,03	6,03	-	VNR	1.66[V]	0,24	NO
	12,5%	-	-	-5.143	25.152	6,03	6,03	-	VNR	1.67[V]	0,24	NO
	24,9%	-	-	-5.143	24.794	6,03	6,03	-	VNR	1.69[V]	0,24	NO
	37,5%	-	-	-5.143	24.416	6,03	6,03	-	VNR	1.72[V]	0,24	NO
	50,0%	-	-	-5.143	24.024	6,03	6,03	-	VNR	1.75[V]	0,24	NO
	62,5%	-	-	-5.143	23.619	6,03	6,03	-	VNR	1.78[V]	0,24	NO
	74,9%	-	-	-5.143	23.197	6,03	6,03	-	VNR	1.81[V]	0,24	NO
	87,6%	-	-	-5.143	22.760	6,03	6,03	-	VNR	1.84[V]	0,24	NO
	100%	-	-	-5.143	22.310	6,03	6,03	-	VNR	1.88[V]	0,24	NO
Trave 75a-76a	0%	-	-	-5.143	21.939	6,03	6,03	-	VNR	1.91[V]	0,24	NO
	12,4%	-	-	-5.143	21.467	6,03	6,03	-	VNR	1.96[V]	0,24	NO
	25,0%	-	-	-5.143	20.488	6,03	6,03	-	VNR	2.05[V]	0,24	NO
	37,5%	-	-	-5.143	19.490	6,03	6,03	-	VNR	2.16[V]	0,24	NO
	49,9%	-	-	-5.143	18.479	6,03	6,03	-	VNR	2.27[V]	0,24	NO
	62,5%	-	-	-5.143	17.455	6,03	6,03	-	VNR	2.41[V]	0,24	NO
	75,0%	-	-	-5.143	16.414	6,03	6,03	-	VNR	2.56[V]	0,24	NO
	87,6%	-	-	-5.143	15.358	6,03	6,03	-	VNR	2.74[V]	0,24	NO
	100%	-	-	-5.143	14.289	6,03	6,03	-	VNR	2.94[V]	0,24	NO
Trave 76a-77a	0%	-	-	-5.143	13.351	6,03	6,03	-	VNR	3.15[V]	0,24	NO
	12,5%	-	-	-5.143	12.586	6,03	6,03	-	VNR	3.34[V]	0,24	NO
	25,0%	-	-	-5.143	10.994	6,03	6,03	-	VNR	3.82[V]	0,24	NO
	37,6%	-	-	-5.143	9.382	6,03	6,03	-	VNR	4.48[V]	0,24	NO
	49,9%	-	-	-5.143	7.759	6,03	6,03	-	VNR	5.42[V]	0,24	NO
	62,4%	-	-	-5.143	6.119	6,03	6,03	-	VNR	6.88[V]	0,24	NO
	75,0%	-	-	-5.143	4.464	6,03	6,03	-	VNR	9.43[V]	0,24	NO
	87,5%	-3.913	739	-5.143	2.796	6,03	6,03	57.11[S]	0,24	15.05[V]	0,24	NO
	100%	-3.913	1.230	-3.913	1.726	6,03	6,03	34.31[S]	0,24	24.45[S]	0,24	NO
Trave 77a-78a	0%	-4.227	1.701	-4.227	1.182	6,03	6,03	24.79[S]	0,24	35.68[S]	0,24	NO
	12,6%	-5.143	3.708	-4.227	504	6,03	6,03	11.35[V]	0,24	83.69[S]	0,24	NO
	25,0%	-5.143	5.926	-	-	6,03	6,03	7.10[V]	0,24	-	VNR	NO
	37,6%	-5.143	8.161	-	-	6,03	6,03	5.15[V]	0,24	-	VNR	NO
	50,0%	-5.143	10.412	-	-	6,03	6,03	4.04[V]	0,24	-	VNR	NO
	62,6%	-5.143	12.677	-	-	6,03	6,03	3.32[V]	0,24	-	VNR	NO
	75,0%	-5.143	14.956	-	-	6,03	6,03	2.81[V]	0,24	-	VNR	NO
	87,6%	-5.143	17.252	-	-	6,03	6,03	2.44[V]	0,24	-	VNR	NO
	100,0%	-5.143	18.375	-	-	6,03	6,03	2.29[V]	0,24	-	VNR	NO
Trave 78a-9	0%	-5.143	20.567	-	-	6,03	6,03	2.04[V]	0,24	-	VNR	NO
	12,6%	-5.143	22.721	-	-	6,03	6,03	1.85[V]	0,24	-	VNR	NO
	25,0%	-5.143	24.887	-	-	6,03	6,03	1.69[V]	0,24	-	VNR	NO
	37,5%	-5.143	27.061	-	-	6,03	6,03	1.55[V]	0,24	-	VNR	NO
	49,9%	-5.143	29.247	-	-	6,03	6,03	1.43[V]	0,24	-	VNR	NO
	62,5%	-5.143	31.441	-	-	6,03	6,03	1.33[V]	0,24	-	VNR	NO
	75,1%	-5.143	33.643	-	-	6,03	6,03	1.25[V]	0,24	-	VNR	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Li</sub>	N <sub>Ed,s</sub>	M <sub>Ed,3,s</sub>	N <sub>Ed,i</sub>	M <sub>Ed,3,i</sub>	A <sub>s,s</sub>	A <sub>s,i</sub>	CS <sub>s</sub>	(X/d) <sub>s</sub>	CS <sub>i</sub>	(X/d) <sub>i</sub>	R <sub>f</sub>
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]					
	87,5%	-5.143	35.859	-	-	6,03	6,03	1.17[V]	0,24	-	VNR	NO
	100%	-5.143	36.664	-	-	6,03	6,03	1.14[V]	0,24	-	VNR	NO
Trave 9-79a	0%	-15.368	17.813	-	-	6,03	6,03	2.31[V]	0,24	-	VNR	NO
	12,6%	-15.368	17.585	-	-	6,03	6,03	2.34[V]	0,24	-	VNR	NO
	25,0%	-15.368	16.964	-	-	6,03	6,03	2.43[V]	0,24	-	VNR	NO
	37,6%	-15.368	16.353	-	-	6,03	6,03	2.52[V]	0,24	-	VNR	NO
	50,0%	-15.368	15.755	-	-	6,03	6,03	2.61[V]	0,24	-	VNR	NO
	62,6%	-15.368	15.161	-	-	6,03	6,03	2.72[V]	0,24	-	VNR	NO
	75,0%	-15.368	14.580	-	-	6,03	6,03	2.82[V]	0,24	-	VNR	NO
	87,5%	-15.368	14.009	-	-	6,03	6,03	2.94[V]	0,24	-	VNR	NO
	99,9%	-15.368	13.447	-	-	6,03	6,03	3.06[V]	0,24	-	VNR	NO
Trave 79a-80a	0%	-15.368	12.165	-	-	6,03	6,03	3.39[V]	0,24	-	VNR	NO
	12,5%	-15.368	12.031	-	-	6,03	6,03	3.42[V]	0,24	-	VNR	NO
	25,0%	-15.368	11.764	-	-	6,03	6,03	3.50[V]	0,24	-	VNR	NO
	37,5%	-15.368	11.517	-	-	6,03	6,03	3.58[V]	0,24	-	VNR	NO
	49,9%	-15.368	11.280	-	-	6,03	6,03	3.65[V]	0,24	-	VNR	NO
	62,6%	-15.368	11.059	-	-	6,03	6,03	3.72[V]	0,24	-	VNR	NO
	75,1%	-15.368	10.856	-	-	6,03	6,03	3.79[V]	0,24	-	VNR	NO
	87,5%	-15.368	10.666	-	-	6,03	6,03	3.86[V]	0,24	-	VNR	NO
	100%	-15.368	10.488	-	-	6,03	6,03	3.93[V]	0,24	-	VNR	NO
Trave 80a-10	0%	-15.368	9.821	-	-	6,03	6,03	4.19[V]	0,24	-	VNR	NO
	12,5%	-15.368	10.055	-	-	6,03	6,03	4.10[V]	0,24	-	VNR	NO
	25,1%	-15.368	10.302	-	-	6,03	6,03	4.00[V]	0,24	-	VNR	NO
	37,6%	-15.368	10.557	-	-	6,03	6,03	3.90[V]	0,24	-	VNR	NO
	49,9%	-15.368	10.827	-	-	6,03	6,03	3.80[V]	0,24	-	VNR	NO
	62,5%	-15.368	11.107	-	-	6,03	6,03	3.71[V]	0,24	-	VNR	NO
	75,0%	-15.368	11.393	-	-	6,03	6,03	3.62[V]	0,24	-	VNR	NO
	87,5%	-15.368	11.697	-7.359	5	6,03	6,03	3.52[V]	0,24	NS	0,24	NO
	100%	-15.368	11.825	-7.359	341	6,03	6,03	3.48[V]	0,24	NS	0,24	NO
Copertura						Travata: Trave 57a-56a						
Trave 57a-56a	0%	139	320	491	623	4,02	4,02	91.60[S]	0,22	47.10[V]	0,22	NO
	12,5%	139	232	491	666	4,02	4,02	NS	0,22	44.05[V]	0,22	NO
	25,0%	139	109	491	684	4,02	4,02	NS	0,22	42.90[V]	0,22	NO
	37,5%	139	5	491	685	4,02	4,02	NS	0,22	42.83[V]	0,22	NO
	50,0%	-	-	491	671	4,02	4,02	-	VNR	43.73[V]	0,22	NO
	62,5%	-	-	491	632	4,02	4,02	-	VNR	46.42[V]	0,22	NO
	75,0%	-	-	491	565	4,02	4,02	-	VNR	51.93[V]	0,22	NO
	87,5%	-	-	491	472	4,02	4,02	-	VNR	62.16[V]	0,22	NO
	100%	-	-	491	355	4,02	4,02	-	VNR	82.65[V]	0,22	NO
Copertura						Travata: Trave 1-4-57a-8						
Trave 1-4	0%	-23.033	8.839	-23.046	1.653	6,03	6,03	4.59[S]	0,23	24.56[S]	0,23	NO
	12,5%	-23.249	5.305	-23.275	3.244	6,03	6,03	7.65[S]	0,23	12.51[S]	0,23	NO
	25,0%	-23.478	2.353	-23.504	4.016	6,03	6,03	17.23[S]	0,23	10.10[S]	0,23	NO
	37,5%	-23.706	216	-23.706	4.018	6,03	6,03	NS	0,23	10.09[S]	0,23	NO
	50,0%	-	-	-23.935	3.247	6,03	6,03	-	VNR	12.48[S]	0,23	NO
	62,5%	-	-	-58.945	2.038	6,03	6,03	-	VNR	18.43[V]	0,22	NO
	75,0%	-24.419	1.073	-24.393	1.282	6,03	6,03	37.73[S]	0,23	31.58[S]	0,23	NO
	87,5%	-24.648	4.389	-24.622	147	6,03	6,03	9.22[S]	0,23	NS	0,23	NO
	100%	-24.864	8.266	-	-	6,03	6,03	4.89[S]	0,23	-	VNR	NO
Trave 4-57a	0%	-26.338	9.108	-	-	6,03	6,03	4.42[S]	0,23	-	VNR	NO
	12,5%	-26.224	6.592	-	-	6,03	6,03	6.11[S]	0,23	-	VNR	NO
	25,0%	-26.097	4.024	-26.071	632	6,03	6,03	10.02[S]	0,23	63.84[S]	0,23	NO
	37,5%	-25.970	1.710	-25.944	1.576	6,03	6,03	23.59[S]	0,23	25.60[S]	0,23	NO
	50,0%	-	-	-60.343	2.586	6,03	6,03	-	VNR	14.48[V]	0,22	NO
	62,5%	-	-	-60.177	3.945	6,03	6,03	-	VNR	9.49[V]	0,22	NO
	75,0%	-	-	-60.012	4.977	6,03	6,03	-	VNR	7.53[V]	0,22	NO
	87,5%	-	-	-59.847	5.680	6,03	6,03	-	VNR	6.60[V]	0,22	NO
	100%	-	-	-59.699	6.032	6,03	6,03	-	VNR	6.21[V]	0,22	NO
Trave 57a-8	0%	-78.484	687	-39.009	3.522	6,03	6,03	52.27[V]	0,21	11.14[S]	0,23	NO
	12,5%	-78.369	756	-38.920	2.649	6,03	6,03	47.51[V]	0,21	14.82[S]	0,23	NO
	25,0%	-78.267	989	-40.653	1.677	6,03	6,03	36.33[V]	0,21	23.32[S]	0,23	NO
	37,5%	-78.166	1.382	-35.251	1.631	6,03	6,03	26.00[V]	0,21	24.26[S]	0,23	NO
	50,0%	-88.191	1.952	-35.149	1.761	6,03	6,03	17.97[V]	0,21	22.47[S]	0,23	NO
	62,5%	-88.058	2.916	-35.073	1.755	6,03	6,03	12.03[V]	0,21	22.55[S]	0,23	NO
	75,0%	-87.926	4.094	-34.972	1.607	6,03	6,03	8.57[V]	0,21	24.64[S]	0,23	NO
	87,5%	-87.794	5.479	-38.310	1.296	6,03	6,03	6.41[V]	0,21	30.33[S]	0,23	NO
	100,0%	-87.679	6.861	-38.208	870	6,03	6,03	5.12[V]	0,21	45.20[S]	0,23	NO
Copertura						Travata: Trave 3-6-7						
Trave 3-6	0%	-18.862	8.798	-18.875	1.298	6,03	6,03	4.65[S]	0,24	31.55[S]	0,24	NO
	12,5%	-19.078	5.127	-19.104	3.135	6,03	6,03	7.98[S]	0,24	13.05[S]	0,24	NO
	25,0%	-19.307	2.027	-19.333	4.154	6,03	6,03	20.18[S]	0,24	9.84[S]	0,24	NO
	37,5%	-	-	-19.535	4.374	6,03	6,03	-	VNR	9.35[S]	0,24	NO
	50,0%	-	-	-46.241	3.451	6,03	6,03	-	VNR	11.19[V]	0,22	NO
	62,5%	-	-	-46.505	3.195	6,03	6,03	-	VNR	12.08[V]	0,22	NO
	75,0%	-	-	-46.802	1.901	6,03	6,03	-	VNR	20.30[V]	0,22	NO
	87,5%	-20.477	3.017	-20.451	1.206	6,03	6,03	13.52[S]	0,24	33.84[S]	0,24	NO
	100%	-20.693	6.660	-	-	6,03	6,03	6.12[S]	0,24	-	VNR	NO
Trave 6-7	0%	-20.431	4.788	-20.431	1.948	6,03	6,03	8.52[S]	0,24	20.95[S]	0,24	NO
	12,5%	-20.334	3.466	-20.334	1.406	6,03	6,03	11.78[S]	0,24	29.03[S]	0,24	NO
	25,0%	-20.224	2.145	-20.224	613	6,03	6,03	19.03[S]	0,24	66.62[S]	0,24	NO
	37,5%	-44.576	1.099	-	-	6,03	6,03	35.29[V]	0,23	-	VNR	NO
	50,0%	-44.433	1.835	-19.977	125	6,03	6,03	21.14[V]	0,23	NS	0,24	NO
	62,5%	-44.290	2.819	-19.867	832	6,03	6,03	13.76[V]	0,23	49.12[S]	0,24	NO
	75,0%	-19.757	4.850	-19.757	1.350	6,03	6,03	8.42[S]	0,24	30.28[S]	0,24	NO
	87,5%	-19.646	6.637	-19.646	1.677	6,03	6,03	6.16[S]	0,24	24.38[S]	0,24	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>LI</sub>	N <sub>Ed,s</sub>	M <sub>Ed,3,s</sub>	N <sub>Ed,i</sub>	M <sub>Ed,3,i</sub>	A <sub>s,s</sub>	A <sub>s,i</sub>	CS <sub>s</sub>	(X/d) <sub>s</sub>	CS <sub>i</sub>	(X/d) <sub>i</sub>	R <sub>f</sub>
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	100,0%	-19.549	8.368	-19.549	1.808	6,03	6,03	4.88[S]	0,24	22.61[S]	0,24	NO

**LEGENDA:**

Id <sub>Tr</sub>	Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%L <sub>Li</sub>	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L <sub>Li</sub> ), a partire dall'estremo iniziale.
N <sub>Ed,s</sub> , M <sub>Ed,3,s</sub>	Sollecitazioni di progetto per armatura superiore.
N <sub>Ed,i</sub> , M <sub>Ed,3,i</sub>	Sollecitazioni di progetto per armatura inferiore.
A <sub>s,s</sub> , A <sub>s,i</sub>	Armatura a flessione superiore e inferiore.
(X/d) <sub>s</sub>	Indice di duttilità superiore (VNR = Verifica non richiesta).
(X/d) <sub>i</sub>	Indice di duttilità inferiore (VNR = Verifica non richiesta).
CS <sub>supr</sub> , CS <sub>inf</sub>	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 <sub>f</sub>	[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 <sub>Tr</sub>	%L <sub>Li</sub>	+/-	V <sub>Ed,2</sub>	CS	V <sub>Rcd</sub>	V <sub>Rsd,s</sub>	N <sub>Ed</sub>	V <sub>Rsd,p</sub>	V <sub>R1</sub>	V <sub>fd</sub>	Ctg ⊖	A <sub>sw</sub>	A <sub>sw,p</sub>	A <sub>s,Dg</sub>	R <sub>f</sub>
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
Copertura									Travata: Trave 1-20a-21a-22a-23a-24a-25a-26a-27a-28a-2-29a-30a-3 1a-32a-33a-34a-35a-36a-37a-3						
Trave 1-20a	0%	+ -	37.981 -	3,02 -	114.609 114.609	370.616 370.616	75 75	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,2011 0,2011	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	12,6%	+ -	37.981 -	3,02 -	114.609 114.609	370.616 370.616	75 75	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,2011 0,2011	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	24,9%	+ -	37.901 -	3,02 -	114.609 114.609	370.616 370.616	75 75	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,2011 0,2011	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	37,5%	+ -	37.819 -	3,03 -	114.609 114.609	370.616 370.616	75 75	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,2011 0,2011	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	49,8%	+ -	37.737 -	3,04 -	114.609 114.609	370.616 370.616	75 75	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,2011 0,2011	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	62,5%	+ -	37.654 -	3,04 -	114.609 114.609	370.616 370.616	75 75	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,2011 0,2011	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	75,1%	+ -	37.572 -	3,05 -	114.609 114.609	370.616 370.616	75 75	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,2011 0,2011	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	87,4%	+ -	37.489 -	2,91 -	114.609 114.609	109.005 109.005	75 75	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,0591 0,0591	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	100%	+ -	37.407 -	2,91 -	114.609 114.609	109.005 109.005	75 75	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,0591 0,0591	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	Trave 20a-21a	0%	+ -	31.180 -	3,50 -	114.609 114.609	109.005 109.005	75 75	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,0591 0,0591	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000
12,5%		+ -	31.099 -	3,51 -	114.609 114.609	109.005 109.005	75 75	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,0591 0,0591	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
25,1%		+ -	30.917 -	3,53 -	114.609 114.609	109.005 109.005	75 75	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,0591 0,0591	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
37,5%		+ -	30.730 -	3,55 -	114.609 114.609	109.005 109.005	75 75	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,0591 0,0591	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
50,0%		+ -	30.543 -	3,57 -	114.609 114.609	109.005 109.005	75 75	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,0591 0,0591	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
62,6%		+ -	30.358 -	3,59 -	114.609 114.609	109.005 109.005	75 75	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,0591 0,0591	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
75,0%		+ -	30.171 -	3,61 -	114.609 114.609	109.005 109.005	75 75	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,0591 0,0591	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
87,5%		+ -	29.984 -	3,64 -	114.609 114.609	109.005 109.005	75 75	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,0591 0,0591	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
99,9%		+ -	29.802 -	3,66 -	114.609 114.609	109.005 109.005	75 75	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,0591 0,0591	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
Trave 21a-22a		0%	+ -	19.787 -	5,51 -	114.609 114.609	109.005 109.005	75 75	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,0591 0,0591	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000
	12,5%	+ -	19.707 -	5,53 -	114.609 114.609	109.005 109.005	75 75	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,0591 0,0591	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	24,9%	+ -	19.526 -	5,58 -	114.609 114.609	109.005 109.005	75 75	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,0591 0,0591	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	37,6%	+ -	19.340 -	5,64 -	114.609 114.609	109.005 109.005	75 75	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,0591 0,0591	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	50,0%	+ -	19.154 -	5,69 -	114.609 114.609	109.005 109.005	75 75	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,0591 0,0591	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	62,5%	+ -	18.967 -	5,75 -	114.609 114.609	109.005 109.005	75 75	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,0591 0,0591	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	75,0%	+ -	18.780 -	5,80 -	114.609 114.609	109.005 109.005	75 75	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,0591 0,0591	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	87,4%	+ -	18.594 -	5,86 -	114.609 114.609	109.005 109.005	75 75	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,0591 0,0591	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	100%	+ -	18.413 -	5,92 -	114.609 114.609	109.005 109.005	75 75	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,0591 0,0591	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	Trave 22a-23a	0%	+ -	10.293 -	10,59 -	114.609 114.609	109.005 109.005	75 75	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,0591 0,0591	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000
12,5%		+ -	10.214 -	10,67 -	114.609 114.609	109.005 109.005	75 75	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,0591 0,0591	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
24,9%		+ -	10.032 -	10,87 -	114.609 114.609	109.005 109.005	75 75	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,0591 0,0591	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO

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

Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Li</sub>	+/-	V <sub>Ed,2</sub>	CS	V <sub>Rcd</sub>	V <sub>Rsd,s</sub>	N <sub>Ed</sub>	V <sub>Rsd,p</sub>	V <sub>R1</sub>	V <sub>fd</sub>	Ctg ⊙	A <sub>sw</sub>	A <sub>sw,p</sub>	A <sub>s,Dg</sub>	R <sub>r</sub>
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]	
	37,6%	+	9.845	11,07	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	9.659	11,29	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	9.473	11,51	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	9.287	11,74	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	9.101	11,98	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	99,9%	+	8.918	12,22	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
Trave 23a-24a	0%	+	2.507	43,48	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-300	NS	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	12,4%	+	2.445	44,58	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-432	NS	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	2.313	47,13	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-566	NS	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	2.180	50,00	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-699	NS	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	49,9%	+	2.047	53,25	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-832	NS	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	1.914	56,95	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-965	NS	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
Trave 24a-25a	75,0%	+	1.781	61,20	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.098	99,28	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	87,4%	+	1.648	66,14	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.230	88,62	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	1.516	71,90	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.291	84,43	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.669	19,23	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.852	18,63	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	24,9%	+	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.037	18,06	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
Trave 25a-26a	37,5%	+	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.223	17,52	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.410	17,01	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.597	16,52	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	74,9%	+	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.784	16,07	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	87,6%	+	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.966	15,65	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.045	15,47	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
Trave 26a-27a	0%	+	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.278	8,21	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	12,4%	+	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.461	8,10	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.647	7,99	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.834	7,88	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	49,9%	+	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.021	7,77	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.208	7,67	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
Trave 26a-27a	75,0%	+	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.393	7,57	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	87,6%	+	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.576	7,48	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.657	7,44	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.954	5,20	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.135	5,16	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.321	5,11	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
Trave 26a-27a	37,6%	+	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.507	5,07	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	49,9%	+	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.694	5,02	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	62,4%	+	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.877	4,98	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.063	4,94	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.245	4,90	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO

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

Id <sub>Tr</sub>	%o <sub>LI</sub>	+/-	V <sub>Ed,2</sub>	CS	V <sub>Rcd</sub>	V <sub>Rsd,s</sub>	N <sub>Ed</sub>	V <sub>Rsd,p</sub>	V <sub>R1</sub>	V <sub>fd</sub>	Ctg ⊙	A <sub>sw</sub>	A <sub>sw,p</sub>	A <sub>s,Dg</sub>	R <sub>r</sub>
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]	
Trave 27a-28a	-	-	-22.325	4,88	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-28.282	3,85	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	12,6%	+	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-28.466	3,83	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-28.653	3,80	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	37,6%	+	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-28.838	3,78	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-29.026	3,76	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	62,6%	+	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-29.213	3,73	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-29.399	3,71	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	87,6%	+	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-29.583	3,68	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-29.663	3,67	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
Trave 28a-2	0%	+	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-34.108	3,20	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	12,6%	+	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-34.254	3,18	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-34.403	3,17	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-34.554	3,15	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	49,9%	+	-	-	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-34.705	3,14	114.609	109.005	75	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	114.609	370.616	75	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-34.856	3,29	114.609	370.616	75	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	75,1%	+	-	-	114.609	370.616	75	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-35.006	3,27	114.609	370.616	75	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	114.609	370.616	75	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-35.156	3,26	114.609	370.616	75	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	-	-	114.609	370.616	75	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-35.212	3,25	114.609	370.616	75	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
Trave 2-29a	0%	+	36.653	3,13	114.731	370.616	1.015	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.731	370.616	1.015	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	12,6%	+	36.599	3,13	114.731	370.616	1.015	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.731	370.616	1.015	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	36.449	3,15	114.731	370.616	1.015	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.731	370.616	1.015	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	37,6%	+	36.298	3,16	114.731	370.616	1.015	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.731	370.616	1.015	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	36.147	3,02	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	62,6%	+	35.999	3,03	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	35.847	3,04	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	35.697	3,05	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	99,9%	+	35.549	3,07	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
Trave 29a-30a	0%	+	30.515	3,57	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	30.436	3,58	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	30.255	3,60	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	30.067	3,63	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	49,9%	+	29.883	3,65	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	62,6%	+	29.698	3,67	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	75,1%	+	29.510	3,69	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	29.324	3,72	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	29.142	3,74	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
Trave 30a-31a	0%	+	23.822	4,58	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	12,4%	+	23.741	4,59	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	23.560	4,63	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	37,4%	+	23.373	4,66	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	23.186	4,70	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO

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

Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Li</sub>	+/-	V <sub>Ed,2</sub>	CS	V <sub>Rcd</sub>	V <sub>Rsd,s</sub>	N <sub>Ed</sub>	V <sub>Rsd,p</sub>	V <sub>R1</sub>	V <sub>fd</sub>	Ctg ⊙	A <sub>sw</sub>	A <sub>sw,p</sub>	A <sub>s,Dg</sub>	R <sub>f</sub>
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]	
		-	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	62,4%	+	22.999	4,74	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	22.812	4,78	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	87,4%	+	22.624	4,82	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	22.441	4,86	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
Trave 31a-32a	0%	+	15.428	7,07	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	15.349	7,10	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	24,9%	+	15.167	7,19	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	37,6%	+	14.981	7,28	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	14.794	7,37	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
62,5%	+	14.608	7,46	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO	
75,0%	+	14.421	7,56	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO	
87,4%	+	14.235	7,66	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	14.054	7,76	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO	
Trave 32a-33a	0%	+	7.093	15,37	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	7.014	15,54	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	24,9%	+	6.832	15,96	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	37,6%	+	6.646	16,40	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	6.459	16,88	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
62,5%	+	6.273	17,38	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO	
75,0%	+	6.086	17,91	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO	
87,4%	+	5.900	18,48	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	5.719	19,06	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO	
Trave 33a-34a	0%	+	1.429	76,28	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.356	80,39	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	1.367	79,74	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.488	73,26	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	25,1%	+	1.235	88,26	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.621	67,25	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	1.102	98,92	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.754	62,15	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	969	NS	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.887	57,77	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
62,6%	+	836	NS	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO	
	-	-2.020	53,96	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO	
75,0%	+	703	NS	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO	
	-	-2.153	50,63	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	570	NS	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO	
	-	-2.285	47,70	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	438	NS	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO	
	-	-2.347	46,44	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO	
Trave 34a-35a	0%	+	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.566	12,73	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.747	12,46	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	25,1%	+	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.934	12,20	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.122	11,95	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.309	11,71	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
62,5%	+	-													

Id <sub>Tr</sub>	%o <sub>LI</sub>	+/-	V <sub>Ed,2</sub>	CS	V <sub>Rcd</sub>	V <sub>Rsd,s</sub>	N <sub>Ed</sub>	V <sub>Rsd,p</sub>	V <sub>R1</sub>	V <sub>fd</sub>	Ctg ⊙	A <sub>sw</sub>	A <sub>sw,p</sub>	A <sub>s,Dg</sub>	R <sub>r</sub>
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]	
		-	-17.211	6,33	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.393	6,27	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	25,1%	+	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.579	6,20	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.767	6,14	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.955	6,07	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.140	6,01	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	75,1%	+	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.326	5,95	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.508	5,89	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.587	5,86	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
Trave 36a-37a	0%	+	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.334	3,99	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.516	3,96	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	25,1%	+	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.701	3,94	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.888	3,91	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.075	3,88	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.262	3,86	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	75,1%	+	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.448	3,83	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.629	3,81	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.709	3,80	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
Trave 37a-3	0%	+	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-34.165	3,19	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	12,6%	+	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-34.268	3,18	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	24,9%	+	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-34.372	3,17	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-34.474	3,16	114.731	109.005	1.015	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	49,9%	+	-	-	114.731	370.616	1.015	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-34.577	3,32	114.731	370.616	1.015	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	114.731	370.616	1.015	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-34.680	3,31	114.731	370.616	1.015	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	75,1%	+	-	-	114.731	370.616	1.015	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-34.782	3,30	114.731	370.616	1.015	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	87,4%	+	-	-	114.731	370.616	1.015	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-34.885	3,29	114.731	370.616	1.015	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	-	-	114.731	370.616	1.015	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-34.903	3,29	114.731	370.616	1.015	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
Copertura									Travata: Trave 10-67a-65a-63a-61a-59a-58a-7						
Trave 67a-10	0%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.824	4,99	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.006	4,94	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	25,1%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.186	4,90	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	37,4%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.365	4,87	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.539	4,83	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.713	5,04	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	-	-	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.883	5,00	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	87,6%	+	-	-	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.049	4,96	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	-	-	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.115	4,95	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
Trave 65a-67a	0%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.875	7,84	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.129	7,70	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	24,9%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.381	7,57	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.622	7,44	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO



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

Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Li</sub>	+/-	V <sub>Ed,2</sub>	CS	V <sub>Rcd</sub>	V <sub>Rsd,s</sub>	N <sub>Ed</sub>	V <sub>Rsd,p</sub>	V <sub>R1</sub>	V <sub>fd</sub>	C <sub>Tg</sub> ⊙	A <sub>sw</sub>	A <sub>sw,p</sub>	A <sub>s,Dg</sub>	R <sub>f</sub>
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	-14.859	7,32	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.094	7,21	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.318	7,10	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.517	7,01	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.631	6,96	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
Trave 63a-65a	0%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.775	16,06	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.030	15,48	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.282	14,94	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	37,6%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.524	14,46	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	49,9%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.762	14,02	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.997	13,61	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.220	13,24	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.419	12,92	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.535	12,75	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
Trave 61a-63a	0%	+	2.250	48,36	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.765	61,65	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	2.151	50,59	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.936	56,21	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	25,1%	+	1.978	55,01	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.106	51,67	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	1.810	60,12	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.274	47,85	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	1.643	66,23	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.438	44,63	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	1.479	73,57	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.602	41,82	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	1.315	82,75	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.762	39,40	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	87,6%	+	1.156	94,13	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.915	37,33	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	1.003	NS	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.004	36,22	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
Trave 59a-61a	0%	+	6.667	16,32	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	6.517	16,70	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	25,1%	+	6.259	17,39	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	6.013	18,10	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	5.770	18,86	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	5.534	19,66	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	5.299	20,54	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	87,6%	+	5.081	21,42	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	4.882	22,29	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
Trave 58a-59a	0%	+	13.578	8,01	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	13.428	8,10	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	25,1%	+	13.171	8,26	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	12.925	8,42	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	12.681	8,58	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	12.446	8,74	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.400	108.815	0	0	0						

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

Id <sub>Tr</sub>	% <sub>oL<sub>Li</sub></sub>	+/-	V <sub>Ed,2</sub>	CS	V <sub>Rcd</sub>	V <sub>Rsd,s</sub>	N <sub>Ed</sub>	V <sub>Rsd,p</sub>	V <sub>R1</sub>	V <sub>fd</sub>	Ctg ⊙	A <sub>sw</sub>	A <sub>sw,p</sub>	A <sub>s,Dg</sub>	R <sub>r</sub>
	[%]	-	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]	
Trave 7-58a	-	-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	17.549	6,52	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	12,6%	+	17.515	6,53	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	24,9%	+	17.397	6,58	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	17.278	6,62	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	17.160	6,67	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	62,4%	+	17.042	6,39	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	16.923	6,43	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	16.805	6,48	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	16.687	6,52	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
Copertura									Travata: Trave 69a-8-70a-71a-72a-73a-74a-75a-76a-77a-78a-9-79a-80a-10						
Trave 69a-8	0%	+	-	-	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-7.673	14,91	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-7.873	14,53	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	-	-	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-8.073	14,17	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	114.400	132.133	0	0	0	0	2,50	0,0718	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-8.272	13,83	114.400	132.133	0	0	0	0	2,50	0,0718	0,0000	0,0000	NO
	49,9%	+	-	-	114.400	132.133	0	0	0	0	2,50	0,0718	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-8.473	13,50	114.400	132.133	0	0	0	0	2,50	0,0718	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	114.400	132.133	0	0	0	0	2,50	0,0718	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-8.671	13,19	114.400	132.133	0	0	0	0	2,50	0,0718	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	-	-	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-8.872	12,89	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	87,6%	+	-	-	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-9.072	12,61	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
Trave 8-70a	100%	+	-	-	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-9.186	12,45	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	39.510	2,90	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	12,6%	+	39.510	2,90	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	24,9%	+	39.429	2,90	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	39.347	2,91	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	49,8%	+	39.264	2,91	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	39.182	2,92	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	75,1%	+	39.100	2,93	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
Trave 70a-71a	87,4%	+	39.017	2,79	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	38.935	2,79	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	32.614	3,34	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	32.533	3,34	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	25,1%	+	32.351	3,36	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	32.166	3,38	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	31.980	3,40	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	62,6%	+	31.793	3,42	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
Trave 71a-72a	75,0%	+	31.605	3,44	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	31.419	3,46	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	99,9%	+	31.236	3,48	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	21.132	5,15	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
Trave 71a-72a	12,5%	+	21.051	5,17	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	24,9%	+	20.869	5,21	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	37,6%	+	20.683	5,26	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO

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

Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Li</sub>	+/-	V <sub>Ed,2</sub>	CS	V <sub>Rcd</sub>	V <sub>Rsd,s</sub>	N <sub>Ed</sub>	V <sub>Rsd,p</sub>	V <sub>R1</sub>	V <sub>fd</sub>	Ctg ⊙	A <sub>sw</sub>	A <sub>sw,p</sub>	A <sub>s,Dg</sub>	R <sub>r</sub>
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]	
	-	-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	20.496	5,31	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	20.310	5,36	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	20.124	5,41	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	87,4%	+	19.937	5,46	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	19.756	5,51	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
Trave 72a-73a	0%	+	11.601	9,38	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	11.520	9,45	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	24,9%	+	11.341	9,59	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	37,6%	+	11.153	9,76	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	10.967	9,92	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	10.781	10,09	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
Trave 73a-74a	75,0%	+	10.594	10,27	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	10.408	10,45	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	99,9%	+	10.226	10,64	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	3.379	32,20	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	12,4%	+	3.298	32,99	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	3.116	34,92	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
Trave 74a-75a	37,5%	+	2.929	37,15	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	49,9%	+	2.743	39,67	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	2.557	42,56	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-34	NS	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	2.370	45,91	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-167	NS	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	87,4%	+	2.183	49,85	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-299	NS	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	2.000	54,41	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-360	NS	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
Trave 75a-76a	0%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-4.357	24,97	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-4.539	23,97	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	24,9%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-4.725	23,03	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-4.911	22,16	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-5.098	21,34	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-5.285	20,59	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
Trave 75a-76a	74,9%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-5.470	19,89	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	87,6%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-5.652	19,25	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-5.733	18,98	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-11.959	9,10	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	12,4%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-12.142	8,96	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-12.330	8,83	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
Trave 75a-76a	37,5%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-12.515	8,69	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	49,9%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-12.701	8,57	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-12.888	8,44	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-13.075	8,32	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	87,6%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-13.258	8,21	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO

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

Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Li</sub>	+/-	V <sub>Ed,2</sub>	CS	V <sub>Rcd</sub>	V <sub>Rsd,s</sub>	N <sub>Ed</sub>	V <sub>Rsd,p</sub>	V <sub>R1</sub>	V <sub>fd</sub>	Ctg ⊙	A <sub>sw</sub>	A <sub>sw,p</sub>	A <sub>s,Dg</sub>	R <sub>r</sub>
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]	
Trave 76a-77a	-	-	-13.338	8,16	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-19.627	5,54	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-19.810	5,49	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-19.994	5,44	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	37,6%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-20.179	5,39	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	49,9%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-20.367	5,34	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	62,4%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-20.552	5,29	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-20.737	5,25	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
Trave 77a-78a	-	-	-20.919	5,20	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-20.998	5,18	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-26.948	4,04	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	12,6%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-27.131	4,01	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-27.318	3,98	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	37,6%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-27.505	3,96	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-27.693	3,93	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	62,6%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-27.879	3,90	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
Trave 78a-9	-	-	-28.064	3,88	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	87,6%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-28.249	3,85	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-28.329	3,84	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-32.786	3,32	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	12,6%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-32.931	3,30	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-33.080	3,29	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-33.232	3,27	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	49,9%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-33.382	3,26	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
Trave 9-79a	-	-	-33.532	3,41	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	75,1%	+	-	-	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-33.683	3,40	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-33.834	3,38	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	-	-	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-33.889	3,38	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	10.613	10,78	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-901	NS	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	12,6%	+	10.574	10,82	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-1.009	NS	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	10.467	10,93	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-1.116	NS	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	37,6%	+	10.359	11,04	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-1.223	93,54	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	10.252	11,16	114.400	123.324	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
Trave 79a-80a	-	-	-1.331	85,95	114.400	123.324	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	62,6%	+	10.145	11,28	114.400	123.324	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-1.438	79,55	114.400	123.324	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	10.038	11,40	114.400	123.324	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-1.546	74,00	114.400	123.324	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	9.931	11,52	114.400	123.324	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-1.650	69,33	114.400	123.324	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	99,9%	+	9.824	11,64	114.400	123.324	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-1.687	67,81	114.400	123.324	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	7.813	14,64	114.400	123.324	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-3.676	31,12	114.400	123.324	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	7.752	14,76	114.400	123.324	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-3.808	30,04	114.400	123.324	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	7.620	15,01	114.400	123.324	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-3.941	29,03	114.400	123.324	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	7.487	15,28	114.400	123.324	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-4.073	28,09	114.400	123.324	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	49,9%	+	7.355	15,55	114.400	123.324	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO

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

Id <sub>Tr</sub>	% <sub>oL<sub>Li</sub></sub>	+/ -	V <sub>Ed,2</sub>	CS	V <sub>Rcd</sub>	V <sub>Rsd,s</sub>	N <sub>Ed</sub>	V <sub>Rsd,p</sub>	V <sub>R1</sub>	V <sub>fd</sub>	Ctg ⊙	A <sub>sw</sub>	A <sub>sw,p</sub>	A <sub>s,Dg</sub>	R <sub>r</sub>
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]	
		-	-4.206	27,20	114.400	123.324	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	62,6%	+	7.222	15,84	114.400	123.324	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.339	26,37	114.400	123.324	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	75,1%	+	7.089	16,14	114.400	123.324	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.471	25,59	114.400	123.324	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	6.956	16,45	114.400	123.324	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.603	24,85	114.400	123.324	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	6.825	16,76	114.400	123.324	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.665	24,52	114.400	123.324	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	Trave 80a-10	0%	4.831	23,68	114.400	123.324	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.822	16,77	114.400	123.324	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		12,5%	4.786	23,90	114.400	123.324	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.937	16,49	114.400	123.324	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		25,1%	4.672	24,49	114.400	123.324	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.053	16,22	114.400	123.324	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		37,6%	4.556	25,11	114.400	123.324	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.169	15,96	114.400	123.324	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		49,9%	4.440	25,77	114.400	123.324	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.285	15,70	114.400	123.324	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		62,5%	4.324	26,46	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.401	15,46	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
Copertura	Trave 57a-56a	0%	4.400	27,19	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.517	15,22	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		87,5%	4.092	27,96	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.633	14,99	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		100%	3.976	28,77	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.680	14,90	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		Travata: Trave 57a-56a													
		0%	1.105	NS	114.426	369.972	193	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.426	369.972	193	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		12,5%	995	NS	114.426	369.972	193	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.426	369.972	193	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		25,0%	820	NS	114.426	369.972	193	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
Copertura	Trave 1-4	-	-86	NS	114.426	369.972	193	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		37,5%	646	NS	114.426	132.133	193	0	0	0	2,50	0,0718	0,0000	0,0000	NO
		-	-260	NS	114.426	132.133	193	0	0	0	2,50	0,0718	0,0000	0,0000	NO
		50,0%	471	NS	114.426	132.133	193	0	0	0	2,50	0,0718	0,0000	0,0000	NO
		-	-435	NS	114.426	132.133	193	0	0	0	2,50	0,0718	0,0000	0,0000	NO
		62,5%	297	NS	114.426	132.133	193	0	0	0	2,50	0,0718	0,0000	0,0000	NO
		-	-635	NS	114.426	132.133	193	0	0	0	2,50	0,0718	0,0000	0,0000	NO
		75,0%	123	NS	114.426	369.972	193	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-861	NS	114.426	369.972	193	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		87,5%	-	-	114.426	369.972	193	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.089	NS	114.426	369.972	193	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		100%	-	-	114.426	369.972	193	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
Copertura	Trave 4-57a	-	-1.232	92,88	114.426	369.972	193	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		Travata: Trave 1-4-57a-8													
		0%	5.900	19,39	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		12,5%	4.598	23,67	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		25,0%	3.480	31,27	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		37,5%	2.361	46,09	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-621	NS	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		50,0%	1.243	87,54	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.739	62,57	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
Copertura	Trave 57a-56a	62,5%	124	NS	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.858	38,07	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		75,0%	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.977	27,36	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		87,5%	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.095	21,36	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		100%	-	-	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.150	18,60	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	Trave 4-57a	0%	7.234	15,81	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		12,5%	6.624	16,43	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		25,0%	6.002	18,13	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		37,5%	5.381	20,22	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		50,0%	4.760	22,86	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		62,5%	4.139	26,29	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		75,0%	3.517	30,94	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		87,5%	2.896	37,57	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-464	NS	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		100%	2.275	47,83	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.021	NS	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO

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

Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>LI</sub>	+/-	V <sub>Ed,2</sub>	CS	V <sub>Rcd</sub>	V <sub>Rsd,s</sub>	N <sub>Ed</sub>	V <sub>Rsd,p</sub>	V <sub>R1</sub>	V <sub>fd</sub>	Ctg <sub>Θ</sub>	A <sub>sw</sub>	A <sub>sw,p</sub>	A <sub>s,Dg</sub>	R <sub>f</sub>
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]	
Trave 57a-8	0%	+	1.058	NS	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.632	66,68	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	625	NS	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.129	51,11	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	127	NS	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.627	41,42	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.124	34,83	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.621	30,05	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.118	26,42	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.616	23,57	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.113	21,28	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
Copertura	100,0%	+	-	-	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.546	20,63	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
Travata: Trave 3-6-7															
Trave 3-6	0%	+	6.146	18,61	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	4.800	22,67	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	3.682	29,55	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	2.563	42,46	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-285	NS	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	1.445	75,30	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.403	77,56	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	326	NS	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.522	43,15	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.640	29,89	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.759	22,87	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
Trave 6-7	100%	+	-	-	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.814	19,68	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	4.496	25,44	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.570	72,87	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	4.021	27,06	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.109	51,60	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	3.482	31,25	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.648	41,09	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	2.943	36,97	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.186	34,15	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	2.405	45,25	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.725	29,21	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	1.866	58,31	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.264	25,52	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	1.327	82,00	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.803	22,66	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	788	NS	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.342	20,37	114.400	108.815	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	100,0%	+	249	NS	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.817	19,67	114.400	369.972	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO

LEGENDA:

Id <sub>Tr</sub>	Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%L <sub>LI</sub>	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L <sub>LI</sub> ), a partire dall'estremo iniziale.
+/-	[+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
V <sub>Ed,2</sub>	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 <sub>Rcd</sub>	Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
V <sub>Rsd,s</sub>	Resistenza a taglio trazione delle staffe.
N <sub>Ed</sub>	Sforzo Normale medio nella sezione di verifica.
V <sub>Rsd,p</sub>	Resistenza a taglio trazione dei ferri piegati.
V <sub>R1</sub>	Resistenza a taglio in assenza di armatura incrociata.
V <sub>fd</sub>	Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
Ctg <sub>Θ</sub>	Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
A <sub>sw</sub>	Area delle staffe per unità di lunghezza.
A <sub>sw,p</sub>	Area dei ferri piegati.
A <sub>s,Dg</sub>	Area di ferri incrociati nelle zone critiche.
R <sub>f</sub>	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

Travi - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

Travi - verifiche delle tensioni di esercizio		
%LLI	Compressione calcestruzzo	Trazione acciaio
T <sub>p,inf</sub>	Compressione calcestruzzo rinforzo	Trazione acciaio/FRP rinforzo

	IdCmb		σ <sub>cc</sub>	σ <sub>cd,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	CS	Verific ato	IdCmb		σ <sub>at</sub>	σ <sub>td,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	CS	Verific ato
	[%]		[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N]	[N-m]	[N-m]					[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N]	[N-m]	[N-m]		
Copertura										Travata: Trave 1-20a-21a-22a-23a-24a-25a-26a-27a-28a-2-29a-30a-31a-32a-33a-34a-35a-36a-37a-3								
Trave: Trave 1-20a					FRC=0,00 cm													
0%	RAR	9,639	14,94	313	22.412	-	1.54	SI	RAR	275,383	360,00	313	22.412	-	1.30	SI		
	QPR	5,761	11,21	789	13.403	-	1.94	SI										
24,9%	RAR	8,682	14,94	313	20.177	-	1.72	SI	RAR	248,000	360,00	313	20.177	-	1.45	SI		
	QPR	5,158	11,21	789	12.031	-	2.17	SI										
49,8%	RAR	7,724	14,94	313	17.951	-	1.93	SI	RAR	220,578	360,00	313	17.951	-	1.63	SI		
	QPR	4,572	11,21	789	10.669	-	2.45	SI										
75,1%	RAR	6,690	14,94	313	15.736	-	2.23	SI	RAR	191,003	360,00	313	15.736	-	1.88	SI		
	QPR	3,996	11,21	789	9.317	-	2.80	SI										
100%	RAR	5,803	14,94	313	13.531	-	2.57	SI	RAR	165,617	360,00	313	13.531	-	2.17	SI		
	QPR	3,426	11,21	789	7.975	-	3.27	SI										
Trave: Trave 20a-21a					FRC=0,00 cm													
0%	RAR	5,528	14,94	313	12.966	-	2.70	SI	RAR	157,752	360,00	313	12.966	-	2.28	SI		
	QPR	3,299	11,21	789	7.680	-	3.39	SI										
25,1%	RAR	4,154	14,94	313	9.307	-	3.59	SI	RAR	126,734	360,00	313	9.307	-	2.84	SI		
	QPR	1,545	11,21	789	5.449	-	7.25	SI										
50,0%	RAR	1,608	14,94	313	5.694	-	9.28	SI	RAR	17,267	360,00	313	5.694	-	20.84	SI		
	QPR	0,929	11,21	789	3.261	-	12.06	SI										
75,0%	RAR	0,604	14,94	313	2.128	-	24.75	SI	RAR	6,415	360,00	313	2.128	-	56.11	SI		
	QPR	0,324	11,21	789	1.115	-	34.54	SI										
99,9%	RAR	0,418	14,94	313	-1.395	-	35.71	SI	RAR	3,867	360,00	313	-1.395	-	93.09	SI		
	QPR	0,304	11,21	789	-988	-	36.91	SI										
Trave: Trave 21a-22a					FRC=0,00 cm													
0%	RAR	0,563	14,94	313	-1.884	-	26.51	SI	RAR	5,244	360,00	313	-1.884	-	68.65	SI		
	QPR	0,379	11,21	789	-1.242	-	29.56	SI										
24,9%	RAR	1,251	14,94	313	-4.199	-	11.94	SI	RAR	11,761	360,00	313	-4.199	-	30.60	SI		
	QPR	0,805	11,21	789	-2.676	-	13.92	SI										
50,0%	RAR	1,925	14,94	313	-6.469	-	7.76	SI	RAR	18,152	360,00	313	-6.469	-	19.83	SI		
	QPR	1,218	11,21	789	-4.068	-	9.19	SI										
75,0%	RAR	3,587	14,94	313	-8.692	-	4.16	SI	RAR	80,383	360,00	313	-8.692	-	4.47	SI		
	QPR	1,618	11,21	789	-5.416	-	6.92	SI										
100%	RAR	4,466	14,94	313	-10.867	-	3.34	SI	RAR	100,157	360,00	313	-10.867	-	3.59	SI		
	QPR	2,005	11,21	789	-6.719	-	5.58	SI										
Trave: Trave 22a-23a					FRC=0,00 cm													
0%	RAR	4,628	14,94	313	-11.254	-	3.22	SI	RAR	103,803	360,00	313	-11.254	-	3.46	SI		
	QPR	2,065	11,21	789	-6.920	-	5.42	SI										
24,9%	RAR	5,123	14,94	313	-12.451	-	2.91	SI	RAR	114,960	360,00	313	-12.451	-	3.13	SI		
	QPR	3,174	11,21	789	-7.679	-	3.53	SI										
50,0%	RAR	5,654	14,94	313	-13.601	-	2.64	SI	RAR	126,890	360,00	313	-13.601	-	2.83	SI		
	QPR	3,468	11,21	789	-8.394	-	3.23	SI										
75,0%	RAR	6,105	14,94	313	-14.706	-	2.44	SI	RAR	137,046	360,00	313	-14.706	-	2.62	SI		
	QPR	3,750	11,21	789	-9.067	-	2.98	SI										
99,9%	RAR	6,522	14,94	313	-15.765	-	2.29	SI	RAR	146,419	360,00	313	-15.765	-	2.45	SI		
	QPR	4,014	11,21	789	-9.697	-	2.79	SI										
Trave: Trave 23a-24a					FRC=0,01 cm													
0%	RAR	6,635	14,94	313	-16.015	-	2.25	SI	RAR	148,966	360,00	313	-16.015	-	2.41	SI		
	QPR	4,064	11,21	789	-9.827	-	2.75	SI										
25,0%	RAR	6,752	14,94	313	-16.243	-	2.21	SI	RAR	151,603	360,00	313	-16.243	-	2.37	SI		
	QPR	4,134	11,21	789	-9.991	-	2.71	SI										
49,9%	RAR	6,752	14,94	313	-16.424	-	2.21	SI	RAR	151,603	360,00	313	-16.424	-	2.37	SI		
	QPR	4,187	11,21	789	-10.111	-	2.67	SI										
75,0%	RAR	6,873	14,94	313	-16.560	-	2.17	SI	RAR	154,335	360,00	313	-16.560	-	2.33	SI		
	QPR	4,205	11,21	789	-10.189	-	2.66	SI										
100%	RAR	6,873	14,94	313	-16.649	-	2.17	SI	RAR	154,335	360,00	313	-16.649	-	2.33	SI		
	QPR	4,224	11,21	789	-10.222	-	2.65	SI										
Trave: Trave 24a-25a					FRC=0,00 cm													
0%	RAR	6,873	14,94	313	-16.737	-	2.17	SI	RAR	154,335	360,00	313	-16.737	-	2.33	SI		
	QPR	4,242	11,21	789	-10.269	-	2.64	SI										
24,9%	RAR	6,635	14,94	313	-16.059	-	2.25	SI	RAR	148,966	360,00	313	-16.059	-	2.41	SI		
	QPR	4,081	11,21	789	-9.872	-	2.74	SI										
50,0%	RAR	6,306	14,94	313	-15.337	-	2.36	SI	RAR	141,578	360,00	313	-15.337	-	2.54	SI		
	QPR	3,901	11,21	789	-9.433	-	2.87	SI										
74,9%	RAR	6,009	14,94	313	-14.569	-	2.48	SI	RAR	134,887	360,00	313	-14.569	-	2.66	SI		
	QPR	3,707	11,21	789	-8.949	-	3.02	SI										
100%	RAR	5,654	14,94	313	-13.754	-	2.64	SI	RAR	126,890	360,00	313	-13.754	-	2.83	SI		
	QPR	3,481	11,21	789	-8.423	-	3.21	SI										
Trave: Trave 25a-26a					FRC=0,00 cm													
0%	RAR	5,654	14,94	313	-13.661	-	2.64	SI	RAR	126,890	360,00	313	-13.661	-	2.83	SI		
	QPR	3,468	11,21	789	-8.377	-	3.23	SI										
25,0%	RAR	4,990	14,94	313	-12.084	-	2.99	SI	RAR	111,953	360,00	313	-12.084	-	3.21	SI		
	QPR	2,214	11,21	789	-7.421	-	5.06	SI										
49,9%	RAR	4,315	14,94	313	-10.460	-	3.46	SI	RAR	96,758	360,00	313	-10.460	-	3.72	SI		
	QPR	1,917	11,21	789	-6.421	-	5.84	SI										
75,0%	RAR	3,621	14,94	313	-8.789	-	4.12	SI	RAR	81,146	360,00	313	-8.789	-	4.43	SI		
	QPR	1,607	11,21	789	-5.379	-	6.97	SI										
100%	RAR	2,104	14,94	313	-7.073	-	7.09	SI	RAR	19,852	360,00	313	-7.073	-	18.13	SI		
	QPR	1,285	11,21	789	-4.292	-	8.72	SI										
Trave: Trave 26a-27a					FRC=0,00 cm													
0%	RAR	2,021	14,94	313	-6.792	-	7.39	SI	RAR	19,061	360,00	313	-6.792	-	18.88	SI		
	QPR	1,241	11,21	789	-4.146	-	9.02	SI										
25,0%	RAR	1,287	14,94	313	-4.322	-	11.60	SI	RAR	12,107	360,00	313	-4.322	-	29.73	SI		
	QPR	0,793	11,21	789	-2.636	-	14.13	SI										
49,9%	RAR	0,467	14,94	313	-1.804	-	31.99	SI	RAR	4,923	360,00	313	-1.804	-	73.12	SI		

Travi - verifiche delle tensioni di esercizio																	
%LLI Tp <sub>mf</sub>	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio								
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo								
	Id <sub>cmb</sub>	σ <sub>cc</sub>	σ <sub>cd,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	CS	Verific ato	Id <sub>cmb</sub>	σ <sub>at</sub>	σ <sub>td,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	CS	Verific ato	
[%]		[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N]	[N-m]	[N-m]			
75,0%	QPR	0,287	11,21	789	-1.080	-	39.07	SI									
	RAR	0,208	14,94	313	757	-	71.89	SI	RAR	1,888	360,00	313	757	-	NS	SI	
	QPR	0,149	11,21	789	516	-	75.43	SI									
100%	RAR	0,911	14,94	313	3.365	-	16.40	SI	RAR	8,585	360,00	313	3.365	-	41.93	SI	
	QPR	0,591	11,21	789	2.156	-	18.97	SI									
Trave: Trave 27a-28a			FRC=0,00 cm														
0%	RAR	1,035	14,94	313	3.825	-	14.43	SI	RAR	9,766	360,00	313	3.825	-	36.86	SI	
	QPR	0,656	11,21	789	2.397	-	17.09	SI									
25,0%	RAR	1,941	14,94	313	7.185	-	7.69	SI	RAR	18,395	360,00	313	7.185	-	19.57	SI	
	QPR	1,213	11,21	789	4.465	-	9.23	SI									
50,0%	RAR	3,708	14,94	313	10.591	-	4.02	SI	RAR	74,158	360,00	313	10.591	-	4.85	SI	
	QPR	1,782	11,21	789	6.576	-	6.28	SI									
75,0%	RAR	4,957	14,94	313	14.044	-	3.01	SI	RAR	99,202	360,00	313	14.044	-	3.62	SI	
	QPR	3,074	11,21	789	8.731	-	3.64	SI									
100,0%	RAR	6,122	14,94	313	17.540	-	2.44	SI	RAR	122,584	360,00	313	17.540	-	2.93	SI	
	QPR	3,846	11,21	789	10.928	-	2.91	SI									
Trave: Trave 28a-2			FRC=-0,01 cm														
0%	RAR	6,352	14,94	313	18.168	-	2.35	SI	RAR	127,195	360,00	313	18.168	-	2.83	SI	
	QPR	3,970	11,21	789	11.264	-	2.82	SI									
25,0%	RAR	7,474	14,94	313	21.425	-	1.99	SI	RAR	149,715	360,00	313	21.425	-	2.40	SI	
	QPR	4,687	11,21	789	13.287	-	2.39	SI									
49,9%	RAR	8,616	14,94	313	24.712	-	1.73	SI	RAR	172,631	360,00	313	24.712	-	2.08	SI	
	QPR	5,396	11,21	789	15.339	-	2.07	SI									
75,1%	RAR	9,874	14,94	313	28.028	-	1.51	SI	RAR	197,864	360,00	313	28.028	-	1.81	SI	
	QPR	6,130	11,21	789	17.417	-	1.82	SI									
100%	RAR	11,179	14,94	313	31.375	-	1.33	SI	RAR	224,059	360,00	313	31.375	-	1.60	SI	
	QPR	6,868	11,21	789	19.524	-	1.63	SI									
Trave: Trave 2-29a			FRC=-0,01 cm														
0%	RAR	11,544	14,94	1.081	32.720	-	1.29	SI	RAR	230,768	360,00	1.081	32.720	-	1.56	SI	
	QPR	7,127	11,21	1.213	20.284	-	1.57	SI									
25,0%	RAR	10,323	14,94	1.081	29.240	-	1.44	SI	RAR	206,260	360,00	1.081	29.240	-	1.74	SI	
	QPR	6,369	11,21	1.213	18.100	-	1.75	SI									
50,0%	RAR	9,047	14,94	1.081	25.787	-	1.65	SI	RAR	180,662	360,00	1.081	25.787	-	1.99	SI	
	QPR	5,610	11,21	1.213	15.945	-	1.99	SI									
75,0%	RAR	7,890	14,94	1.081	22.368	-	1.89	SI	RAR	157,441	360,00	1.081	22.368	-	2.28	SI	
	QPR	4,866	11,21	1.213	13.817	-	2.30	SI									
99,9%	RAR	6,677	14,94	1.081	18.975	-	2.23	SI	RAR	133,106	360,00	1.081	18.975	-	2.70	SI	
	QPR	4,135	11,21	1.213	11.717	-	2.70	SI									
Trave: Trave 29a-30a			FRC=0,00 cm														
0%	RAR	6,492	14,94	1.081	18.404	-	2.30	SI	RAR	129,400	360,00	1.081	18.404	-	2.78	SI	
	QPR	4,022	11,21	1.213	11.411	-	2.78	SI									
25,0%	RAR	5,222	14,94	1.081	14.824	-	2.86	SI	RAR	103,911	360,00	1.081	14.824	-	3.46	SI	
	QPR	3,236	11,21	1.213	9.163	-	3.46	SI									
49,9%	RAR	3,984	14,94	1.081	11.288	-	3.74	SI	RAR	79,071	360,00	1.081	11.288	-	4.55	SI	
	QPR	1,890	11,21	1.213	6.959	-	5.92	SI									
75,1%	RAR	2,116	14,94	1.081	7.800	-	7.06	SI	RAR	19,837	360,00	1.081	7.800	-	18.14	SI	
	QPR	1,308	11,21	1.213	4.798	-	8.56	SI									
100%	RAR	1,187	14,94	1.081	4.356	-	12.58	SI	RAR	10,992	360,00	1.081	4.356	-	32.75	SI	
	QPR	0,737	11,21	1.213	2.679	-	15.21	SI									
Trave: Trave 30a-31a			FRC=0,00 cm														
0%	RAR	1,077	14,94	1.081	3.946	-	13.87	SI	RAR	9,939	360,00	1.081	3.946	-	36.21	SI	
	QPR	0,678	11,21	1.213	2.463	-	16.51	SI									
25,0%	RAR	0,321	14,94	1.081	1.142	-	46.57	SI	RAR	2,739	360,00	1.081	1.142	-	NS	SI	
	QPR	0,206	11,21	1.213	711	-	54.34	SI									
50,0%	RAR	0,427	14,94	1.081	-1.612	-	35.00	SI	RAR	4,256	360,00	1.081	-1.612	-	84.59	SI	
	QPR	0,270	11,21	1.213	-995	-	41.50	SI									
75,0%	RAR	1,298	14,94	1.081	-4.323	-	11.51	SI	RAR	11,962	360,00	1.081	-4.323	-	30.09	SI	
	QPR	0,805	11,21	1.213	-2.660	-	13.91	SI									
100%	RAR	2,089	14,94	1.081	-6.988	-	7.15	SI	RAR	19,465	360,00	1.081	-6.988	-	18.49	SI	
	QPR	1,287	11,21	1.213	-4.281	-	8.70	SI									
Trave: Trave 31a-32a			FRC=0,00 cm														
0%	RAR	2,163	14,94	1.081	-7.236	-	6.90	SI	RAR	20,163	360,00	1.081	-7.236	-	17.85	SI	
	QPR	1,325	11,21	1.213	-4.409	-	8.45	SI									
24,9%	RAR	3,738	14,94	1.081	-9.038	-	3.99	SI	RAR	82,987	360,00	1.081	-9.038	-	4.33	SI	
	QPR	1,662	11,21	1.213	-5.544	-	6.74	SI									
50,0%	RAR	4,465	14,94	1.081	-10.795	-	3.34	SI	RAR	99,343	360,00	1.081	-10.795	-	3.62	SI	
	QPR	1,986	11,21	1.213	-6.636	-	5.64	SI									
75,0%	RAR	5,178	14,94	1.081	-12.507	-	2.88	SI	RAR	115,383	360,00	1.081	-12.507	-	3.12	SI	
	QPR	3,186	11,21	1.213	-7.685	-	3.51	SI									
100%	RAR	5,864	14,94	1.081	-14.169	-	2.54	SI	RAR	130,815	360,00	1.081	-14.169	-	2.75	SI	
	QPR	3,599	11,21	1.213	-8.689	-	3.11	SI									
Trave: Trave 32a-33a			FRC=0,01 cm														
0%	RAR	5,890	14,94	1.081	-14.261	-	2.53	SI	RAR	131,401	360,00	1.081	-14.261	-	2.73	SI	
	QPR	3,617	11,21	1.213	-8.736	-	3.09	SI									
24,9%	RAR	6,221	14,94	1.081	-15.081	-	2.40	SI	RAR	138,855	360,00	1.081	-15.081	-	2.59	SI	
	QPR	3,839	11,21	1.213	-9.267	-	2.91	SI									
50,0%	RAR	6,559	14,94	1.081	-15.854	-	2.27	SI	RAR	146,468	360,00	1.081	-15.854	-	2.45	SI	
	QPR	4,036	11,21	1.213	-9.754	-	2.77	SI									
75,0%	RAR	6,865	14,94	1.081	-16.582	-	2.17	SI	RAR	153,344	360,00	1.081	-16.582	-	2.34	SI	
	QPR	4,218	11,21	1.213	-10.199	-	2.65	SI									
100%	RAR	7,123	14,94	1.081	-17.264	-	2.09	SI	RAR	159,153	360,00	1.081	-17.264	-	2.26	SI	
	QPR	4,391	11,21	1.213	-10.600	-	2.55	SI									
Trave: Trave 33a-34a			FRC=0,01 cm														



Travi - verifiche delle tensioni di esercizio																	
%LLI Tp <sub>mf</sub>	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio								
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo								
	Id <sub>Cmb</sub>	σ <sub>cc</sub>	σ <sub>cd,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	CS	Verific ato	Id <sub>Cmb</sub>	σ <sub>at</sub>	σ <sub>td,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	CS	Verific ato	
[%]		[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N]	[N-m]	[N-m]			
0%	RAR	7,123	14,94	1.081	-17.205	-	2.09	SI	RAR	159,153	360,00	1.081	-17.205	-	2.26	SI	
	QPR	4,379	11,21	1.213	-10.570	-	2.55	SI									
25,1%	RAR	7,085	14,94	1.081	-17.158	-	2.10	SI	RAR	158,296	360,00	1.081	-17.158	-	2.27	SI	
	QPR	4,366	11,21	1.213	-10.560	-	2.56	SI									
50,0%	RAR	7,047	14,94	1.081	-17.065	-	2.11	SI	RAR	157,449	360,00	1.081	-17.065	-	2.28	SI	
	QPR	4,353	11,21	1.213	-10.506	-	2.57	SI									
75,0%	RAR	7,010	14,94	1.081	-16.926	-	2.13	SI	RAR	156,610	360,00	1.081	-16.926	-	2.29	SI	
	QPR	4,303	11,21	1.213	-10.410	-	2.60	SI									
100%	RAR	6,937	14,94	1.081	-16.742	-	2.15	SI	RAR	154,960	360,00	1.081	-16.742	-	2.32	SI	
	QPR	4,254	11,21	1.213	-10.272	-	2.63	SI									
Trave: Trave 34a-35a				FRC=0,00 cm													
0%	RAR	6,829	14,94	1.081	-16.538	-	2.18	SI	RAR	152,548	360,00	1.081	-16.538	-	2.35	SI	
	QPR	4,206	11,21	1.213	-10.167	-	2.66	SI									
25,1%	RAR	6,401	14,94	1.081	-15.519	-	2.33	SI	RAR	142,907	360,00	1.081	-15.519	-	2.51	SI	
	QPR	3,961	11,21	1.213	-9.561	-	2.82	SI									
50,0%	RAR	5,969	14,94	1.081	-14.455	-	2.50	SI	RAR	133,188	360,00	1.081	-14.455	-	2.70	SI	
	QPR	3,688	11,21	1.213	-8.911	-	3.03	SI									
75,1%	RAR	5,522	14,94	1.081	-13.344	-	2.70	SI	RAR	123,133	360,00	1.081	-13.344	-	2.92	SI	
	QPR	3,403	11,21	1.213	-8.219	-	3.29	SI									
100,0%	RAR	5,040	14,94	1.081	-12.189	-	2.96	SI	RAR	112,290	360,00	1.081	-12.189	-	3.20	SI	
	QPR	2,238	11,21	1.213	-7.486	-	5.00	SI									
Trave: Trave 35a-36a				FRC=0,00 cm													
0%	RAR	4,910	14,94	1.081	-11.864	-	3.04	SI	RAR	109,357	360,00	1.081	-11.864	-	3.29	SI	
	QPR	2,189	11,21	1.213	-7.319	-	5.11	SI									
25,1%	RAR	4,069	14,94	1.081	-9.825	-	3.67	SI	RAR	90,436	360,00	1.081	-9.825	-	3.98	SI	
	QPR	1,825	11,21	1.213	-6.092	-	6.14	SI									
50,0%	RAR	3,208	14,94	1.081	-7.740	-	4.65	SI	RAR	71,056	360,00	1.081	-7.740	-	5.06	SI	
	QPR	1,447	11,21	1.213	-4.821	-	7.74	SI									
75,1%	RAR	1,680	14,94	1.081	-5.611	-	8.89	SI	RAR	15,588	360,00	1.081	-5.611	-	23.09	SI	
	QPR	1,058	11,21	1.213	-3.510	-	10.59	SI									
100,0%	RAR	1,034	14,94	1.081	-3.435	-	14.45	SI	RAR	9,462	360,00	1.081	-3.435	-	38.04	SI	
	QPR	0,655	11,21	1.213	-2.154	-	17.10	SI									
Trave: Trave 36a-37a				FRC=0,00 cm													
0%	RAR	0,907	14,94	1.081	-3.009	-	16.46	SI	RAR	8,262	360,00	1.081	-3.009	-	43.57	SI	
	QPR	0,590	11,21	1.213	-1.934	-	18.99	SI									
25,1%	RAR	0,076	14,94	1.081	221	-	NS	SI	RAR	0,464	360,00	1.081	221	-	NS	SI	
	QPR	0,017	11,21	1.213	5	-	NS	SI									
50,0%	RAR	0,999	14,94	1.081	3.497	-	14.95	SI	RAR	10,433	360,00	1.081	3.497	-	34.50	SI	
	QPR	0,576	11,21	1.213	1.988	-	19.46	SI									
75,1%	RAR	1,935	14,94	1.081	6.819	-	7.72	SI	RAR	20,542	360,00	1.081	6.819	-	17.52	SI	
	QPR	1,146	11,21	1.213	4.013	-	9.77	SI									
100,0%	RAR	4,578	14,94	1.081	10.185	-	3.26	SI	RAR	138,638	360,00	1.081	10.185	-	2.59	SI	
	QPR	1,729	11,21	1.213	6.081	-	6.48	SI									
Trave: Trave 37a-3				FRC=0,00 cm													
0%	RAR	4,793	14,94	1.081	10.691	-	3.11	SI	RAR	145,240	360,00	1.081	10.691	-	2.47	SI	
	QPR	1,803	11,21	1.213	6.344	-	6.21	SI									
24,9%	RAR	5,937	14,94	1.081	13.205	-	2.51	SI	RAR	180,247	360,00	1.081	13.205	-	1.99	SI	
	QPR	3,546	11,21	1.213	7.886	-	3.16	SI									
49,9%	RAR	7,075	14,94	1.081	15.732	-	2.11	SI	RAR	215,105	360,00	1.081	15.732	-	1.67	SI	
	QPR	4,246	11,21	1.213	9.442	-	2.63	SI									
75,1%	RAR	8,223	14,94	1.081	18.278	-	1.81	SI	RAR	250,260	360,00	1.081	18.278	-	1.43	SI	
	QPR	4,951	11,21	1.213	11.016	-	2.26	SI									
100%	RAR	9,364	14,94	1.081	20.839	-	1.59	SI	RAR	285,186	360,00	1.081	20.839	-	1.26	SI	
	QPR	5,668	11,21	1.213	12.606	-	1.97	SI									
Copertura									Travata: Trave 10-67a-65a-63a-61a-59a-58a-7								
Trave: Trave 67a-10				FRC=0,00 cm													
0%	RAR	0,824	14,94	-2.759	3.111	-	18.13	SI	RAR	9,163	360,00	-2.759	3.111	-	39.28	SI	
	QPR	0,537	11,21	-816	1.982	-	20.88	SI									
25,1%	RAR	1,447	14,94	-2.726	5.369	-	10.32	SI	RAR	15,434	360,00	-2.726	5.369	-	23.32	SI	
	QPR	0,930	11,21	-787	3.406	-	12.05	SI									
50,0%	RAR	2,950	14,94	-2.694	7.662	-	5.06	SI	RAR	73,583	360,00	-2.694	7.662	-	4.89	SI	
	QPR	1,332	11,21	-758	4.863	-	8.41	SI									
75,0%	RAR	3,857	14,94	-2.664	10.000	-	3.87	SI	RAR	95,314	360,00	-2.664	10.000	-	3.77	SI	
	QPR	1,745	11,21	-730	6.358	-	6.42	SI									
100%	RAR	4,782	14,94	-2.633	12.371	-	3.12	SI	RAR	117,496	360,00	-2.633	12.371	-	3.06	SI	
	QPR	3,051	11,21	-703	7.884	-	3.67	SI									
Trave: Trave 65a-67a				FRC=0,00 cm													
0%	RAR	1,294	14,94	-6.959	-5.006	-	11.54	SI	RAR	15,213	360,00	-6.959	-5.006	-	23.66	SI	
	QPR	0,861	11,21	-3.162	-3.265	-	13.00	SI									
24,9%	RAR	0,740	14,94	-6.914	-2.993	-	20.19	SI	RAR	9,608	360,00	-6.914	-2.993	-	37.46	SI	
	QPR	0,513	11,21	-3.121	-1.999	-	21.85	SI									
50,0%	RAR	0,164	14,94	-6.869	-903	-	91.19	SI	RAR	3,789	360,00	-6.869	-903	-	95.01	SI	
	QPR	0,145	11,21	-3.081	-665	-	77.17	SI									
75,0%	RAR	0,262	14,94	-6.829	1.257	-	57.03	SI	RAR	4,766	360,00	-6.829	1.257	-	75.53	SI	
	QPR	0,164	11,21	-3.043	733	-	68.15	SI									
100%	RAR	0,876	14,94	-6.792	3.483	-	17.04	SI	RAR	10,948	360,00	-6.792	3.483	-	32.88	SI	
	QPR	0,568	11,21	-3.006	2.195	-	19.72	SI									
Trave: Trave 63a-65a				FRC=0,00 cm													
0%	RAR	3,401	14,94	-9.853	-8.997	-	4.39	SI	RAR	91,906	360,00	-9.853	-8.997	-	3.91	SI	
	QPR	1,557	11,21	-4.747	-5.859	-	7.19	SI									
25,0%	RAR	3,015	14,94	-9.808	-8.004	-	4.95	SI	RAR	82,610	360,00	-9.808	-8.004	-	4.35	SI	
	QPR	1,390	11,21	-4.706	-5.252	-	8.06	SI									
49,9%	RAR	1,792	14,94	-9.762	-6.936	-	8.33	SI	RAR	21,100	360,00	-9.762	-6.936	-	17.06	SI	

Travi - verifiche delle tensioni di esercizio																	
%LLI Tp <sub>mf</sub>	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio								
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo								
	Id <sub>Cmb</sub>	σ <sub>cc</sub>	σ <sub>cd,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	CS	Verific ato	Id <sub>Cmb</sub>	σ <sub>at</sub>	σ <sub>td,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	CS	Verific ato	
[%]		[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N]	[N-m]	[N-m]			
75,0%	QPR	1,205	11,21	-4.666	-4.578	-	9.30	SI									
	RAR	1,478	14,94	-9.723	-5.796	-	10.10	SI	RAR	17,924	360,00	-9.723	-5.796	-	20.08	SI	
	QPR	1,001	11,21	-4.628	-3.839	-	11.18	SI									
100%	RAR	1,146	14,94	-9.685	-4.591	-	13.03	SI	RAR	14,566	360,00	-9.685	-4.591	-	24.71	SI	
	QPR	0,780	11,21	-4.590	-3.036	-	14.35	SI									
Trave: Trave 61a-63a FRC=0,00 cm																	
0%	RAR	3,344	14,94	-12.844	-8.926	-	4.46	SI	RAR	93,716	360,00	-12.844	-8.926	-	3.84	SI	
	QPR	1,527	11,21	-6.387	-5.824	-	7.33	SI									
25,1%	RAR	3,331	14,94	-12.799	-8.894	-	4.48	SI	RAR	93,366	360,00	-12.799	-8.894	-	3.85	SI	
	QPR	1,533	11,21	-6.346	-5.845	-	7.30	SI									
50,0%	RAR	3,289	14,94	-12.753	-8.786	-	4.54	SI	RAR	92,320	360,00	-12.753	-8.786	-	3.89	SI	
	QPR	1,521	11,21	-6.306	-5.799	-	7.36	SI									
75,0%	RAR	3,222	14,94	-12.713	-8.611	-	4.63	SI	RAR	90,669	360,00	-12.713	-8.611	-	3.97	SI	
	QPR	1,492	11,21	-6.268	-5.690	-	7.51	SI									
100,0%	RAR	3,127	14,94	-12.676	-8.365	-	4.77	SI	RAR	88,342	360,00	-12.676	-8.365	-	4.07	SI	
	QPR	1,444	11,21	-6.231	-5.515	-	7.76	SI									
Trave: Trave 59a-61a FRC=0,00 cm																	
0%	RAR	1,077	14,94	-17.000	-4.668	-	13.87	SI	RAR	16,142	360,00	-17.000	-4.668	-	22.30	SI	
	QPR	0,747	11,21	-8.643	-3.097	-	15.00	SI									
25,1%	RAR	1,334	14,94	-16.955	-5.598	-	11.20	SI	RAR	18,719	360,00	-16.955	-5.598	-	19.23	SI	
	QPR	0,927	11,21	-8.602	-3.747	-	12.09	SI									
50,0%	RAR	1,571	14,94	-16.910	-6.456	-	9.51	SI	RAR	21,096	360,00	-16.910	-6.456	-	17.06	SI	
	QPR	1,088	11,21	-8.562	-4.331	-	10.29	SI									
75,0%	RAR	2,643	14,94	-16.870	-7.241	-	5.65	SI	RAR	81,384	360,00	-16.870	-7.241	-	4.42	SI	
	QPR	1,232	11,21	-8.524	-4.850	-	9.09	SI									
100,0%	RAR	2,924	14,94	-16.833	-7.959	-	5.10	SI	RAR	88,017	360,00	-16.833	-7.959	-	4.09	SI	
	QPR	1,358	11,21	-8.487	-5.304	-	8.25	SI									
Trave: Trave 58a-59a FRC=0,00 cm																	
0%	RAR	0,814	14,94	-22.999	3.986	-	18.35	SI	RAR	15,362	360,00	-22.999	3.986	-	23.43	SI	
	QPR	0,525	11,21	-11.894	2.438	-	21.34	SI									
25,1%	RAR	0,283	14,94	-22.954	2.057	-	52.87	SI	RAR	9,991	360,00	-22.954	2.057	-	36.03	SI	
	QPR	0,167	11,21	-11.853	1.139	-	67.06	SI									
50,0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	4,833	360,00	-22.908	205	-	74.48	SI	
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI									
75,0%	RAR	0,157	14,94	-21.643	-1.542	-	95.30	SI	RAR	8,646	360,00	-22.868	-1.579	-	41.63	SI	
	QPR	0,201	11,21	-11.775	-1.259	-	55.70	SI									
100,0%	RAR	0,625	14,94	-22.831	-3.294	-	23.89	SI	RAR	13,407	360,00	-22.831	-3.294	-	26.85	SI	
	QPR	0,506	11,21	-11.738	-2.362	-	22.15	SI									
Trave: Trave 7-58a FRC=0,00 cm																	
0%	RAR	4,081	14,94	-27.292	11.214	-	3.66	SI	RAR	127,006	360,00	-27.292	11.214	-	2.83	SI	
	QPR	2,619	11,21	-14.300	7.105	-	4.27	SI									
24,9%	RAR	3,493	14,94	-27.270	9.714	-	4.27	SI	RAR	113,060	360,00	-27.270	9.714	-	3.18	SI	
	QPR	1,503	11,21	-14.278	6.091	-	7.45	SI									
50,0%	RAR	2,913	14,94	-27.249	8.237	-	5.12	SI	RAR	99,346	360,00	-27.249	8.237	-	3.62	SI	
	QPR	1,229	11,21	-14.257	5.098	-	9.11	SI									
75,0%	RAR	2,337	14,94	-27.227	6.779	-	6.39	SI	RAR	85,832	360,00	-27.227	6.779	-	4.19	SI	
	QPR	0,961	11,21	-14.235	4.125	-	11.65	SI									
100%	RAR	1,136	14,94	-27.206	5.344	-	13.14	SI	RAR	19,921	360,00	-27.206	5.344	-	18.07	SI	
	QPR	0,699	11,21	-14.214	3.175	-	16.02	SI									
Copertura										Travata: Trave 69a-8-70a-71a-72a-73a-74a-75a-76a-77a-78a-9-79a-80a-10							
Trave: Trave 69a-8 FRC=0,00 cm																	
0%	RAR	0,081	14,94	-329	310	-	NS	SI	RAR	0,923	360,00	-329	310	-	NS	SI	
	QPR	0,047	11,21	-180	177	-	NS	SI									
25,0%	RAR	0,388	14,94	-329	1.420	-	38.54	SI	RAR	4,009	360,00	-329	1.420	-	89.79	SI	
	QPR	0,231	11,21	-180	844	-	48.60	SI									
49,9%	RAR	0,711	14,94	-329	2.592	-	21.01	SI	RAR	7,268	360,00	-329	2.592	-	49.53	SI	
	QPR	0,431	11,21	-180	1.572	-	25.97	SI									
75,0%	RAR	1,050	14,94	-329	3.822	-	14.22	SI	RAR	10,687	360,00	-329	3.822	-	33.68	SI	
	QPR	0,649	11,21	-180	2.360	-	17.27	SI									
100%	RAR	1,407	14,94	-329	5.115	-	10.62	SI	RAR	14,282	360,00	-329	5.115	-	25.20	SI	
	QPR	0,883	11,21	-180	3.209	-	12.69	SI									
Trave: Trave 8-70a FRC=0,00 cm																	
0%	RAR	9,146	14,94	-3.626	23.634	-	1.63	SI	RAR	223,271	360,00	-3.626	23.634	-	1.61	SI	
	QPR	5,593	11,21	-1.473	14.426	-	2.00	SI									
24,9%	RAR	8,246	14,94	-3.626	21.307	-	1.81	SI	RAR	201,659	360,00	-3.626	21.307	-	1.78	SI	
	QPR	5,033	11,21	-1.473	12.992	-	2.22	SI									
49,8%	RAR	7,338	14,94	-3.626	18.991	-	2.03	SI	RAR	179,853	360,00	-3.626	18.991	-	2.00	SI	
	QPR	4,485	11,21	-1.473	11.568	-	2.49	SI									
75,1%	RAR	6,445	14,94	-3.626	16.684	-	2.31	SI	RAR	158,426	360,00	-3.626	16.684	-	2.27	SI	
	QPR	3,925	11,21	-1.473	10.154	-	2.85	SI									
100%	RAR	5,556	14,94	-3.626	14.388	-	2.68	SI	RAR	137,095	360,00	-3.626	14.388	-	2.62	SI	
	QPR	3,385	11,21	-1.473	8.750	-	3.30	SI									
Trave: Trave 70a-71a FRC=0,00 cm																	
0%	RAR	5,343	14,94	-3.626	13.839	-	2.79	SI	RAR	131,978	360,00	-3.626	13.839	-	2.72	SI	
	QPR	3,274	11,21	-1.473	8.462	-	3.42	SI									
25,1%	RAR	3,856	14,94	-3.626	10.009	-	3.87	SI	RAR	96,280	360,00	-3.626	10.009	-	3.73	SI	
	QPR	1,668	11,21	-1.473	6.114	-	6.71	SI									
50,0%	RAR	1,672	14,94	-3.626	6.226	-	8.93	SI	RAR	17,984	360,00	-3.626	6.226	-	20.01	SI	
	QPR	1,032	11,21	-1.473	3.809	-	10.85	SI									
75,0%	RAR	0,641	14,94	-3.626	2.487	-	23.30	SI	RAR	7,589	360,00	-3.626	2.487	-	47.43	SI	
	QPR	0,408	11,21	-1.473	1.547	-	27.43	SI									
99,9%	RAR	0,288	14,94	-3.626	-1.206	-	51.93	SI	RAR	4,028	360,00	-3.626	-1.206	-	89.37	SI	

Travi - verifiche delle tensioni di esercizio																	
%LLI Tp <sub>mf</sub>	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio								
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo								
	Id <sub>Cmb</sub>	σ <sub>cc</sub>	σ <sub>cd,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	CS	Verific ato	Id <sub>Cmb</sub>	σ <sub>at</sub>	σ <sub>td,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	CS	Verific ato	
[%]		[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N]	[N-m]	[N-m]			
Trave: Trave 71a-72a																	
	QPR	0,167	11,21	-1.473	-672	-	67.06	SI									
FRC=0,00 cm																	
0%	RAR	0,418	14,94	-3.626	-1.678	-	35.75	SI	RAR	5,340	360,00	-3.626	-1.678	-	67.41	SI	
	QPR	0,234	11,21	-1.473	-916	-	47.80	SI									
24,9%	RAR	1,101	14,94	-3.626	-4.154	-	13.57	SI	RAR	12,224	360,00	-3.626	-4.154	-	29.45	SI	
	QPR	0,661	11,21	-1.473	-2.461	-	16.96	SI									
50,0%	RAR	1,770	14,94	-3.626	-6.582	-	8.43	SI	RAR	18,974	360,00	-3.626	-6.582	-	18.97	SI	
	QPR	1,075	11,21	-1.473	-3.962	-	10.42	SI									
75,0%	RAR	3,448	14,94	-3.626	-8.966	-	4.33	SI	RAR	86,502	360,00	-3.626	-8.966	-	4.16	SI	
	QPR	1,477	11,21	-1.473	-5.421	-	7.58	SI									
100%	RAR	4,355	14,94	-3.626	-11.302	-	3.43	SI	RAR	108,266	360,00	-3.626	-11.302	-	3.32	SI	
	QPR	1,867	11,21	-1.473	-6.835	-	6.00	SI									
Trave: Trave 72a-73a																	
FRC=0,00 cm																	
0%	RAR	4,496	14,94	-3.626	-11.670	-	3.32	SI	RAR	111,660	360,00	-3.626	-11.670	-	3.22	SI	
	QPR	1,919	11,21	-1.473	-7.025	-	5.83	SI									
24,9%	RAR	5,026	14,94	-3.626	-13.023	-	2.97	SI	RAR	124,365	360,00	-3.626	-13.023	-	2.89	SI	
	QPR	3,049	11,21	-1.473	-7.892	-	3.67	SI									
50,0%	RAR	5,533	14,94	-3.626	-14.328	-	2.70	SI	RAR	136,527	360,00	-3.626	-14.328	-	2.63	SI	
	QPR	3,371	11,21	-1.473	-8.715	-	3.32	SI									
75,0%	RAR	6,019	14,94	-3.626	-15.591	-	2.48	SI	RAR	148,193	360,00	-3.626	-15.591	-	2.42	SI	
	QPR	3,673	11,21	-1.473	-9.497	-	3.05	SI									
99,9%	RAR	6,498	14,94	-3.626	-16.806	-	2.29	SI	RAR	159,710	360,00	-3.626	-16.806	-	2.25	SI	
	QPR	3,964	11,21	-1.473	-10.235	-	2.82	SI									
Trave: Trave 73a-74a																	
FRC=0,01 cm																	
0%	RAR	6,586	14,94	-3.626	-17.041	-	2.26	SI	RAR	161,808	360,00	-3.626	-17.041	-	2.22	SI	
	QPR	4,004	11,21	-1.473	-10.354	-	2.79	SI									
25,0%	RAR	6,733	14,94	-3.626	-17.424	-	2.21	SI	RAR	165,340	360,00	-3.626	-17.424	-	2.17	SI	
	QPR	4,117	11,21	-1.473	-10.626	-	2.72	SI									
49,9%	RAR	6,863	14,94	-3.626	-17.761	-	2.17	SI	RAR	168,453	360,00	-3.626	-17.761	-	2.13	SI	
	QPR	4,203	11,21	-1.473	-10.854	-	2.66	SI									
75,0%	RAR	6,972	14,94	-3.626	-18.053	-	2.14	SI	RAR	171,089	360,00	-3.626	-18.053	-	2.10	SI	
	QPR	4,270	11,21	-1.473	-11.041	-	2.62	SI									
100%	RAR	7,073	14,94	-3.626	-18.299	-	2.11	SI	RAR	173,503	360,00	-3.626	-18.299	-	2.07	SI	
	QPR	4,328	11,21	-1.473	-11.183	-	2.58	SI									
Trave: Trave 74a-75a																	
FRC=0,01 cm																	
0%	RAR	7,099	14,94	-3.626	-18.378	-	2.10	SI	RAR	174,118	360,00	-3.626	-18.378	-	2.06	SI	
	QPR	4,339	11,21	-1.473	-11.224	-	2.58	SI									
24,9%	RAR	6,899	14,94	-3.626	-17.859	-	2.16	SI	RAR	169,322	360,00	-3.626	-17.859	-	2.12	SI	
	QPR	4,236	11,21	-1.473	-10.936	-	2.64	SI									
50,0%	RAR	6,687	14,94	-3.626	-17.293	-	2.23	SI	RAR	164,237	360,00	-3.626	-17.293	-	2.19	SI	
	QPR	4,106	11,21	-1.473	-10.605	-	2.72	SI									
74,9%	RAR	6,445	14,94	-3.626	-16.680	-	2.31	SI	RAR	158,426	360,00	-3.626	-16.680	-	2.27	SI	
	QPR	3,964	11,21	-1.473	-10.230	-	2.82	SI									
100%	RAR	6,190	14,94	-3.626	-16.021	-	2.41	SI	RAR	152,309	360,00	-3.626	-16.021	-	2.36	SI	
	QPR	3,795	11,21	-1.473	-9.812	-	2.95	SI									
Trave: Trave 75a-76a																	
FRC=0,00 cm																	
0%	RAR	6,151	14,94	-3.626	-15.928	-	2.42	SI	RAR	151,374	360,00	-3.626	-15.928	-	2.37	SI	
	QPR	3,777	11,21	-1.473	-9.765	-	2.96	SI									
25,0%	RAR	5,604	14,94	-3.626	-14.507	-	2.66	SI	RAR	138,244	360,00	-3.626	-14.507	-	2.60	SI	
	QPR	3,451	11,21	-1.473	-8.918	-	3.24	SI									
49,9%	RAR	5,032	14,94	-3.626	-13.041	-	2.96	SI	RAR	124,521	360,00	-3.626	-13.041	-	2.89	SI	
	QPR	3,103	11,21	-1.473	-8.027	-	3.61	SI									
75,0%	RAR	4,445	14,94	-3.626	-11.528	-	3.36	SI	RAR	110,423	360,00	-3.626	-11.528	-	3.26	SI	
	QPR	1,938	11,21	-1.473	-7.094	-	5.78	SI									
100%	RAR	3,840	14,94	-3.626	-9.970	-	3.89	SI	RAR	95,911	360,00	-3.626	-9.970	-	3.75	SI	
	QPR	1,669	11,21	-1.473	-6.117	-	6.71	SI									
Trave: Trave 76a-77a																	
FRC=0,00 cm																	
0%	RAR	3,732	14,94	-3.626	-9.697	-	4.00	SI	RAR	93,324	360,00	-3.626	-9.697	-	3.85	SI	
	QPR	1,630	11,21	-1.473	-5.976	-	6.87	SI									
25,0%	RAR	1,992	14,94	-3.626	-7.386	-	7.49	SI	RAR	21,209	360,00	-3.626	-7.386	-	16.97	SI	
	QPR	1,244	11,21	-1.473	-4.575	-	9.01	SI									
49,9%	RAR	1,342	14,94	-3.626	-5.027	-	11.13	SI	RAR	14,651	360,00	-3.626	-5.027	-	24.57	SI	
	QPR	0,845	11,21	-1.473	-3.129	-	13.26	SI									
75,0%	RAR	0,678	14,94	-3.626	-2.623	-	22.02	SI	RAR	7,967	360,00	-3.626	-2.623	-	45.18	SI	
	QPR	0,435	11,21	-1.473	-1.642	-	25.78	SI									
100%	RAR	0,003	14,94	-3.388	-164	-	NS	SI	RAR	1,150	360,00	-3.626	-171	-	NS	SI	
	QPR	0,012	11,21	-1.473	-111	-	NS	SI									
Trave: Trave 77a-78a																	
FRC=0,00 cm																	
0%	RAR	0,029	14,94	-3.626	268	-	NS	SI	RAR	1,420	360,00	-3.626	268	-	NS	SI	
	QPR	0,015	11,21	-1.473	119	-	NS	SI									
25,0%	RAR	0,912	14,94	-3.626	3.468	-	16.38	SI	RAR	10,317	360,00	-3.626	3.468	-	34.89	SI	
	QPR	0,554	11,21	-1.473	2.076	-	20.21	SI									
50,0%	RAR	1,807	14,94	-3.626	6.714	-	8.26	SI	RAR	19,341	360,00	-3.626	6.714	-	18.61	SI	
	QPR	1,106	11,21	-1.473	4.077	-	10.12	SI									
75,0%	RAR	3,852	14,94	-3.626	10.006	-	3.87	SI	RAR	96,187	360,00	-3.626	10.006	-	3.74	SI	
	QPR	1,670	11,21	-1.473	6.121	-	6.70	SI									
100,0%	RAR	5,152	14,94	-3.626	13.344	-	2.89	SI	RAR	127,399	360,00	-3.626	13.344	-	2.82	SI	
	QPR	3,177	11,21	-1.473	8.208	-	3.52	SI									
Trave: Trave 78a-9																	
FRC=0,00 cm																	
0%	RAR	5,380	14,94	-3.626	13.935	-	2.77	SI	RAR	132,863	360,00	-3.626	13.935	-	2.70	SI	
	QPR	3,295	11,21	-1.473	8.521	-	3.40	SI									
25,0%	RAR	6,597	14,94	-3.626	17.064	-	2.26	SI	RAR	162,075	360,00	-3.626	17.064	-	2.22	SI	
	QPR	4,044	11,21	-1.473	10.455	-	2.77	SI									

Travi - verifiche delle tensioni di esercizio																	
%LLI Tp <sub>mf</sub>	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio								
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo								
	Id <sub>Cmb</sub>	σ <sub>cc</sub>	σ <sub>cd,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	CS	Verific ato	Id <sub>Cmb</sub>	σ <sub>at</sub>	σ <sub>td,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	CS	Verific ato	
[%]		[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N]	[N-m]	[N-m]			
49,9%	RAR	7,820	14,94	-3.626	20.224	-	1.91	SI	RAR	191,424	360,00	-3.626	20.224	-	1.88	SI	
	QPR	4,807	11,21	-1.473	12.418	-	2.33	SI									
75,1%	RAR	9,062	14,94	-3.626	23.413	-	1.64	SI	RAR	221,251	360,00	-3.626	23.413	-	1.62	SI	
	QPR	5,574	11,21	-1.473	14.408	-	2.01	SI									
100%	RAR	10,319	14,94	-3.626	26.633	-	1.44	SI	RAR	251,420	360,00	-3.626	26.633	-	1.43	SI	
	QPR	6,368	11,21	-1.473	16.427	-	1.75	SI									
Trave: Trave 9-79a FRC=0,00 cm																	
0%	RAR	4,940	14,94	-11.023	12.983	-	3.02	SI	RAR	130,009	360,00	-11.023	12.983	-	2.76	SI	
	QPR	3,172	11,21	-5.841	8.308	-	3.53	SI									
25,0%	RAR	4,586	14,94	-11.023	12.074	-	3.25	SI	RAR	121,514	360,00	-11.023	12.074	-	2.96	SI	
	QPR	2,929	11,21	-5.841	7.681	-	3.82	SI									
50,0%	RAR	4,244	14,94	-11.023	11.193	-	3.52	SI	RAR	113,322	360,00	-11.023	11.193	-	3.17	SI	
	QPR	1,881	11,21	-5.841	7.083	-	5.95	SI									
75,0%	RAR	3,913	14,94	-11.023	10.344	-	3.81	SI	RAR	105,406	360,00	-11.023	10.344	-	3.41	SI	
	QPR	1,724	11,21	-5.841	6.512	-	6.50	SI									
99,9%	RAR	3,595	14,94	-11.023	9.524	-	4.15	SI	RAR	97,773	360,00	-11.023	9.524	-	3.68	SI	
	QPR	1,574	11,21	-5.841	5.969	-	7.11	SI									
Trave: Trave 79a-80a FRC=0,00 cm																	
0%	RAR	3,335	14,94	-11.023	8.857	-	4.47	SI	RAR	91,557	360,00	-11.023	8.857	-	3.93	SI	
	QPR	1,473	11,21	-5.841	5.604	-	7.60	SI									
25,0%	RAR	3,182	14,94	-11.023	8.462	-	4.69	SI	RAR	87,893	360,00	-11.023	8.462	-	4.09	SI	
	QPR	1,385	11,21	-5.841	5.285	-	8.08	SI									
49,9%	RAR	3,045	14,94	-11.023	8.111	-	4.90	SI	RAR	84,616	360,00	-11.023	8.111	-	4.25	SI	
	QPR	1,309	11,21	-5.841	5.007	-	8.56	SI									
75,1%	RAR	2,927	14,94	-11.023	7.807	-	5.10	SI	RAR	81,787	360,00	-11.023	7.807	-	4.40	SI	
	QPR	1,244	11,21	-5.841	4.774	-	9.00	SI									
100%	RAR	2,826	14,94	-11.023	7.547	-	5.28	SI	RAR	79,374	360,00	-11.023	7.547	-	4.53	SI	
	QPR	1,191	11,21	-5.841	4.582	-	9.40	SI									
Trave: Trave 80a-10 FRC=0,00 cm																	
0%	RAR	1,803	14,94	-11.023	7.033	-	8.28	SI	RAR	21,605	360,00	-11.023	7.033	-	16.66	SI	
	QPR	1,114	11,21	-5.841	4.302	-	10.05	SI									
25,1%	RAR	2,754	14,94	-11.023	7.364	-	5.42	SI	RAR	77,664	360,00	-11.023	7.364	-	4.63	SI	
	QPR	1,156	11,21	-5.841	4.455	-	9.69	SI									
49,9%	RAR	2,896	14,94	-11.023	7.729	-	5.15	SI	RAR	81,054	360,00	-11.023	7.729	-	4.44	SI	
	QPR	1,207	11,21	-5.841	4.640	-	9.28	SI									
75,0%	RAR	3,052	14,94	-11.023	8.128	-	4.89	SI	RAR	84,784	360,00	-11.023	8.128	-	4.24	SI	
	QPR	1,267	11,21	-5.841	4.857	-	8.84	SI									
100%	RAR	3,221	14,94	-11.023	8.565	-	4.63	SI	RAR	88,837	360,00	-11.023	8.565	-	4.05	SI	
	QPR	1,337	11,21	-5.841	5.109	-	8.38	SI									
Copertura									Travata: Trave 57a-56a								
Trave: Trave 57a-56a FRC=0,00 cm																	
0%	RAR	0,126	14,94	353	-399	-	NS	SI	RAR	1,153	360,00	353	-399	-	NS	SI	
	QPR	0,005	11,21	193	8	-	NS	SI									
25,0%	RAR	0,149	14,94	353	-474	-	NS	SI	RAR	1,383	360,00	353	-474	-	NS	SI	
	QPR	0,047	11,21	193	-146	-	NS	SI									
50,0%	RAR	0,147	14,94	353	-468	-	NS	SI	RAR	1,365	360,00	353	-468	-	NS	SI	
	QPR	0,070	11,21	193	-220	-	NS	SI									
75,0%	RAR	0,122	14,94	353	-385	-	NS	SI	RAR	1,110	360,00	353	-385	-	NS	SI	
	QPR	0,068	11,21	193	-215	-	NS	SI									
100%	RAR	0,072	14,94	353	-220	-	NS	SI	RAR	0,604	360,00	353	-220	-	NS	SI	
	QPR	0,042	11,21	193	-130	-	NS	SI									
Copertura									Travata: Trave 1-4-57a-8								
Trave: Trave 1-4 FRC=0,04 cm																	
0%	RAR	0,781	14,94	-41.192	4.684	-	19.13	SI	RAR	20,689	360,00	-41.192	4.684	-	17.40	SI	
	QPR	0,739	11,21	-21.571	3.651	-	15.15	SI									
25,0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	8,461	360,00	-41.650	-255	-	42.55	SI	
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI									
50,0%	RAR	0,043	14,94	-39.943	-1.951	-	NS	SI	RAR	13,186	360,00	-42.107	-1.924	-	27.30	SI	
	QPR	0,318	11,21	-22.486	-2.165	-	35.22	SI									
75,0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	8,812	360,00	-42.565	-320	-	40.85	SI	
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI									
100%	RAR	0,765	14,94	-40.859	4.613	-	19.52	SI	RAR	20,668	360,00	-43.023	4.554	-	17.41	SI	
	QPR	1,117	11,21	-23.402	5.104	-	10.02	SI									
Trave: Trave 4-57a FRC=0,02 cm																	
0%	RAR	0,890	14,94	-41.657	5.101	-	16.78	SI	RAR	22,159	360,00	-43.863	5.034	-	16.24	SI	
	QPR	1,260	11,21	-23.866	5.642	-	8.89	SI									
25,0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	11,202	360,00	-43.609	1.110	-	32.13	SI	
	QPR	0,156	11,21	-23.612	1.627	-	71.92	SI									
50,0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	13,082	360,00	-43.355	-1.803	-	27.51	SI	
	QPR	0,091	11,21	-23.358	-1.379	-	NS	SI									
75,0%	RAR	0,505	14,94	-40.894	-3.671	-	29.57	SI	RAR	18,333	360,00	-43.100	-3.709	-	19.63	SI	
	QPR	0,644	11,21	-23.103	-3.376	-	17.38	SI									
100%	RAR	0,758	14,94	-40.640	-4.576	-	19.71	SI	RAR	20,769	360,00	-42.846	-4.602	-	17.33	SI	
	QPR	0,920	11,21	-22.849	-4.363	-	12.18	SI									
Trave: Trave 57a-8 FRC=0,00 cm																	
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	12,147	360,00	-63.714	-104	-	29.63	SI	
	QPR	0,041	11,21	-34.177	-1.686	-	NS	SI									
25,0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	12,468	360,00	-63.511	233	-	28.87	SI	
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI									
50,0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	15,169	360,00	-63.307	1.218	-	23.73	SI	
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI									
75,0%	RAR	0,009	14,94	-59.848	2.726	-	NS	SI	RAR	19,668	360,00	-63.104	2.850	-	18.30	SI	
	QPR	0,058	11,21	-33.567	1.722	-	NS	SI									

Travi - verifiche delle tensioni di esercizio																	
%LLI T <sub>prnf</sub>	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio								
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo								
	Id <sub>Cmb</sub>	σ <sub>cc</sub>	σ <sub>cd,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	CS	Verific ato	Id <sub>Cmb</sub>	σ <sub>at</sub>	σ <sub>td,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	CS	Verific ato	
[%]		[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N]	[N-m]	[N-m]			
100,0%	RAR	0,645	14,94	-59.644	5.020	-	23.17	SI		RAR	102,744	360,00	-62.900	5.128	-	3.50	SI
	QPR	0,731	11,21	-33.363	4.150	-	15.33	SI									
Copertura									Travata: Trave 3-6-7								
Trave: Trave 3-6				FRC=0,07 cm													
0%	RAR	0,850	14,94	-30.488	4.452	-	17.58	SI		RAR	18,589	360,00	-32.226	4.529	-	19.36	SI
	QPR	0,847	11,21	-16.524	3.815	-	13.22	SI									
25,0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI		RAR	8,035	360,00	-32.684	-702	-	44.80	SI
	QPR	0,098	11,21	-16.982	-1.121	-	NS	SI									
50,0%	RAR	0,349	14,94	-31.403	-2.677	-	42.84	SI		RAR	13,574	360,00	-33.141	-2.664	-	26.52	SI
	QPR	0,553	11,21	-17.439	-2.788	-	20.27	SI									
75,0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI		RAR	10,018	360,00	-33.599	-1.354	-	35.93	SI
	QPR	0,104	11,21	-17.897	-1.183	-	NS	SI									
100%	RAR	0,503	14,94	-32.319	3.278	-	29.69	SI		RAR	15,310	360,00	-34.057	3.227	-	23.51	SI
	QPR	0,791	11,21	-18.355	3.694	-	14.16	SI									
Trave: Trave 6-7				FRC=-0,01 cm													
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI		RAR	7,258	360,00	-32.318	447	-	49.60	SI
	QPR	0,177	11,21	-17.267	1.420	-	63.15	SI									
25,0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI		RAR	7,303	360,00	-32.098	478	-	49.29	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI									
50,0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI		RAR	9,458	360,00	-31.877	1.268	-	38.06	SI
	QPR	0,021	11,21	-16.826	832	-	NS	SI									
75,0%	RAR	0,384	14,94	-31.657	2.817	-	38.88	SI		RAR	13,724	360,00	-31.657	2.817	-	26.23	SI
	QPR	0,256	11,21	-16.606	1.677	-	43.68	SI									
100,0%	RAR	1,023	14,94	-31.436	5.124	-	14.60	SI		RAR	20,096	360,00	-31.436	5.124	-	17.91	SI
	QPR	0,701	11,21	-16.385	3.280	-	15.97	SI									

**LEGENDA:**

**%L<sub>LI</sub>** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L<sub>LI</sub>), a partire dall'estremo iniziale.

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

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

**Id<sub>Cmb</sub>** Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.

**σ<sub>cc</sub>** Tensione massima di compressione nel calcestruzzo.

**σ<sub>cd,amm</sub>** Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.

**N<sub>Ed</sub>, M<sub>Ed,3</sub>, M<sub>Ed,2</sub>** Sollecitazioni di progetto.

**σ<sub>at</sub>** Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.

**σ<sub>td,amm</sub>** Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.

**CS** Coefficiente di Sicurezza (= σ<sub>cd, amm</sub>/σ<sub>cc</sub> ; σ<sub>td, amm</sub>/σ<sub>at</sub>). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).

**Verificato** [SI] = La verifica è soddisfatta (σ<sub>cc</sub> ≤ σ<sub>cd,amm</sub> ; σ<sub>at</sub> ≤ σ<sub>td,amm</sub>). [NO] = La verifica NON è soddisfatta (σ<sub>cc</sub> > σ<sub>cd,amm</sub> ; σ<sub>at</sub> > σ<sub>td,amm</sub>).

Travi - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione														
%L <sub>LI</sub>	Id <sub>Cmb</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	σ <sub>ct,f</sub>	σ <sub>t</sub>	ε <sub>sm</sub>	A <sub>e</sub>	Δ <sub>sm</sub>	W <sub>d</sub>	W <sub>amm</sub>	CS	Verificat o	
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		[cm <sup>2</sup> ]	[mm]	[mm]	[mm]			
Copertura								Travata: Trave 1-20a-21a-22a-23a-24a-25a-26a-27a-28a-2-29a-30a-31a- 32a-33a-34a-35a-36a-37a-3						
Trave: Trave 1-20a				FRC=0,00 cm				AA= PCA						
0%	FRQ	704	15.006	-	4,36	2,13	5,6705 E-04	254	258	0,146	0,400	2,73	SI	
	QPR	789	13.403	-	3,89	2,13	4,7402 E-04	254	258	0,122	0,300	2,45	SI	
12,6%	FRQ	704	14.242	-	4,14	2,13	5,1964 E-04	254	258	0,134	0,400	2,98	SI	
	QPR	789	12.715	-	3,69	2,13	4,4202 E-04	254	258	0,114	0,300	2,63	SI	
24,9%	FRQ	704	13.481	-	3,92	2,13	4,771 E-04	254	258	0,123	0,400	3,25	SI	
	QPR	789	12.031	-	3,49	2,13	4,1872 E-04	254	258	0,108	0,300	2,78	SI	
37,5%	FRQ	704	12.722	-	3,69	2,13	4,4378 E-04	254	258	0,114	0,400	3,49	SI	
	QPR	789	11.349	-	3,29	2,13	3,9553 E-04	254	258	0,102	0,300	2,94	SI	
49,8%	FRQ	704	11.965	-	3,47	2,13	4,1764 E-04	254	258	0,108	0,400	3,71	SI	
	QPR	789	10.669	-	3,10	2,13	3,7088 E-04	254	258	0,096	0,300	3,14	SI	
62,5%	FRQ	704	11.210	-	3,25	2,13	3,8959 E-04	254	258	0,100	0,400	3,98	SI	
	QPR	789	9.991	-	2,90	2,13	3,4741 E-04	254	258	0,090	0,300	3,35	SI	
75,1%	FRQ	704	10.459	-	3,04	2,13	3,6505 E-04	254	258	0,094	0,400	4,25	SI	
	QPR	789	9.317	-	2,70	2,13	3,2375 E-04	254	258	0,084	0,300	3,59	SI	
87,4%	FRQ	704	9.711	-	2,82	2,13	3,3795 E-04	254	258	0,087	0,400	4,59	SI	
	QPR	789	8.645	-	2,51	2,13	3,0055 E-04	254	258	0,078	0,300	3,87	SI	
100%	FRQ	704	8.964	-	2,60	2,13	3,115	254	258	0,080	0,400	4,98	SI	

%L <sub>L</sub>	Id <sub>Cmb</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	σ <sub>ct,f</sub>	σ <sub>t</sub>	ε <sub>sm</sub>	A <sub>e</sub>	Δ <sub>sm</sub>	W <sub>d</sub>	W <sub>amm</sub>	CS	Verificat o
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		[cm <sup>2</sup> ]	[mm]	[mm]	[mm]		
	QPR	789	7.975	-	2,31	2,13	E-04 2,7716 E-04	254	258	0,071	0,300	4,20	SI
Trave: Trave 20a-21a				FRC=0,00 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	704	8.621	-	2,50	2,13	2,9976 E-04	254	258	0,077	0,400	5,17	SI
	QPR	789	7.680	-	2,23	2,13	2,6677 E-04	254	258	0,069	0,300	4,36	SI
12,5%	FRQ	704	7.372	-	2,14	2,13	2,5628 E-04	254	258	0,066	0,400	6,05	SI
	QPR	789	6.559	-	1,90	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,1%	FRQ	704	6.136	-	1,81	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	789	5.449	-	1,61	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	704	4.908	-	1,45	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	789	4.348	-	1,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	704	3.694	-	1,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	789	3.261	-	0,96	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,6%	FRQ	704	2.488	-	0,73	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	789	2.182	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	704	1.295	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	789	1.115	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	704	112	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	789	59	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
99,9%	FRQ	704	-1.061	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	789	-988	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 21a-22a				FRC=0,00 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	704	-1.357	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	789	-1.242	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	704	-2.157	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	789	-1.964	-	0,54	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
24,9%	FRQ	704	-2.947	-	0,82	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	789	-2.676	-	0,74	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,6%	FRQ	704	-3.728	-	1,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	789	-3.378	-	0,94	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	704	-4.496	-	1,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	789	-4.068	-	1,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	704	-5.253	-	1,47	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	789	-4.747	-	1,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	704	-6.000	-	1,68	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	789	-5.416	-	1,52	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,4%	FRQ	704	-6.734	-	1,89	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	789	-6.073	-	1,70	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	704	-7.458	-	2,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	789	-6.719	-	1,88	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 22a-23a				FRC=0,00 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	704	-7.692	-	2,16	2,13	2,0273 E-04	254	222	0,045	0,400	8,91	SI
	QPR	789	-6.920	-	1,94	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	704	-8.116	-	2,28	2,13	2,1385 E-04	254	222	0,047	0,400	8,44	SI
	QPR	789	-7.305	-	2,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
24,9%	FRQ	704	-8.529	-	2,39	2,13	2,2441 E-04	254	222	0,050	0,400	8,05	SI
	QPR	789	-7.679	-	2,15	2,13	2,0169 E-04	254	222	0,045	0,300	6,71	SI
37,6%	FRQ	704	-8.932	-	2,51	2,13	2,3503 E-04	254	222	0,052	0,400	7,68	SI
	QPR	789	-8.043	-	2,26	2,13	2,1147 E-04	254	222	0,047	0,300	6,40	SI
50,0%	FRQ	704	-9.321	-	2,62	2,13	2,456 E-04	254	222	0,054	0,400	7,35	SI
	QPR	789	-8.394	-	2,35	2,13	2,2064 E-04	254	222	0,049	0,300	6,14	SI
62,5%	FRQ	704	-9.702	-	2,72	2,13	2,5595 E-04	254	222	0,057	0,400	7,05	SI
	QPR	789	-8.736	-	2,45	2,13	2,2977 E-04	254	222	0,051	0,300	5,89	SI
75,0%	FRQ	704	-10.071	-	2,83	2,13	2,6591 E-04	254	222	0,059	0,400	6,79	SI
	QPR	789	-9.067	-	2,54	2,13	2,3874 E-04	254	222	0,053	0,300	5,67	SI
87,5%	FRQ	704	-10.429	-	2,93	2,13	2,7528 E-04	254	222	0,061	0,400	6,56	SI
	QPR	789	-9.387	-	2,63	2,13	2,4743 E-04	254	222	0,055	0,300	5,47	SI
99,9%	FRQ	704	-10.777	-	3,03	2,13	2,8385 E-04	254	222	0,063	0,400	6,36	SI
	QPR	789	-9.697	-	2,72	2,13	2,557 E-04	254	222	0,057	0,300	5,30	SI
Trave: Trave 23a-24a				FRC=0,01 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	704	-10.929	-	3,07	2,13	2,8834 E-04	254	222	0,064	0,400	6,26	SI
	QPR	789	-9.827	-	2,76	2,13	2,5895 E-04	254	222	0,057	0,300	5,23	SI

%L <sub>LT</sub>	Id <sub>Cmb</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	σ <sub>ct,f</sub>	σ <sub>t</sub>	ε <sub>sm</sub>	A <sub>e</sub>	Δ <sub>sm</sub>	W <sub>d</sub>	W <sub>amm</sub>	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		[cm <sup>2</sup> ]	[mm]	[mm]	[mm]		
12,4%	FRQ	704	-11.021	-	3,10	2,13	2,9141 E-04	254	222	0,065	0,400	6,20	SI
	QPR	789	-9.914	-	2,78	2,13	2,6116 E-04	254	222	0,058	0,300	5,19	SI
25,0%	FRQ	704	-11.104	-	3,12	2,13	2,9297 E-04	254	222	0,065	0,400	6,16	SI
	QPR	789	-9.991	-	2,80	2,13	2,6341 E-04	254	222	0,058	0,300	5,14	SI
37,5%	FRQ	704	-11.174	-	3,14	2,13	2,9454 E-04	254	222	0,065	0,400	6,13	SI
	QPR	789	-10.056	-	2,82	2,13	2,6455 E-04	254	222	0,059	0,300	5,12	SI
49,9%	FRQ	704	-11.235	-	3,16	2,13	2,9614 E-04	254	222	0,066	0,400	6,10	SI
	QPR	789	-10.111	-	2,84	2,13	2,6685 E-04	254	222	0,059	0,300	5,07	SI
62,5%	FRQ	704	-11.284	-	3,17	2,13	2,9775 E-04	254	222	0,066	0,400	6,06	SI
	QPR	789	-10.155	-	2,85	2,13	2,6802 E-04	254	222	0,059	0,300	5,05	SI
75,0%	FRQ	704	-11.323	-	3,18	2,13	2,9938 E-04	254	222	0,066	0,400	6,03	SI
	QPR	789	-10.189	-	2,86	2,13	2,6802 E-04	254	222	0,059	0,300	5,05	SI
87,4%	FRQ	704	-11.350	-	3,19	2,13	2,9938 E-04	254	222	0,066	0,400	6,03	SI
	QPR	789	-10.211	-	2,87	2,13	2,692 E-04	254	222	0,060	0,300	5,03	SI
100%	FRQ	704	-11.366	-	3,19	2,13	2,9938 E-04	254	222	0,066	0,400	6,03	SI
	QPR	789	-10.222	-	2,87	2,13	2,692 E-04	254	222	0,060	0,300	5,03	SI
Trave: Trave 24a-25a				FRC=0,00 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	704	-11.420	-	3,21	2,13	3,0102 E-04	254	222	0,067	0,400	6,00	SI
	QPR	789	-10.269	-	2,88	2,13	2,7039 E-04	254	222	0,060	0,300	5,01	SI
12,5%	FRQ	704	-11.202	-	3,15	2,13	2,9614 E-04	254	222	0,066	0,400	6,10	SI
	QPR	789	-10.076	-	2,83	2,13	2,6569 E-04	254	222	0,059	0,300	5,10	SI
24,9%	FRQ	704	-10.973	-	3,08	2,13	2,8986 E-04	254	222	0,064	0,400	6,23	SI
	QPR	789	-9.872	-	2,77	2,13	2,6005 E-04	254	222	0,058	0,300	5,21	SI
37,5%	FRQ	704	-10.735	-	3,02	2,13	2,8385 E-04	254	222	0,063	0,400	6,36	SI
	QPR	789	-9.659	-	2,71	2,13	2,5464 E-04	254	222	0,056	0,300	5,32	SI
50,0%	FRQ	704	-10.484	-	2,94	2,13	2,7667 E-04	254	222	0,061	0,400	6,53	SI
	QPR	789	-9.433	-	2,65	2,13	2,4844 E-04	254	222	0,055	0,300	5,45	SI
62,5%	FRQ	704	-10.222	-	2,87	2,13	2,6985 E-04	254	222	0,060	0,400	6,69	SI
	QPR	789	-9.197	-	2,58	2,13	2,4253 E-04	254	222	0,054	0,300	5,58	SI
74,9%	FRQ	704	-9.949	-	2,79	2,13	2,6208 E-04	254	222	0,058	0,400	6,89	SI
	QPR	789	-8.949	-	2,51	2,13	2,3597 E-04	254	222	0,052	0,300	5,74	SI
87,6%	FRQ	704	-9.665	-	2,71	2,13	2,5476 E-04	254	222	0,056	0,400	7,09	SI
	QPR	789	-8.691	-	2,44	2,13	2,2891 E-04	254	222	0,051	0,300	5,92	SI
100%	FRQ	704	-9.371	-	2,63	2,13	2,4671 E-04	254	222	0,055	0,400	7,32	SI
	QPR	789	-8.423	-	2,36	2,13	2,2144 E-04	254	222	0,049	0,300	6,12	SI
Trave: Trave 25a-26a				FRC=0,00 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	704	-9.317	-	2,62	2,13	2,456 E-04	254	222	0,054	0,400	7,35	SI
	QPR	789	-8.377	-	2,35	2,13	2,2064 E-04	254	222	0,049	0,300	6,14	SI
12,4%	FRQ	704	-8.789	-	2,47	2,13	2,3204 E-04	254	222	0,051	0,400	7,78	SI
	QPR	789	-7.904	-	2,22	2,13	2,0787 E-04	254	222	0,046	0,300	6,51	SI
25,0%	FRQ	704	-8.250	-	2,32	2,13	2,1726 E-04	254	222	0,048	0,400	8,31	SI
	QPR	789	-7.421	-	2,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	704	-7.701	-	2,16	2,13	2,0273 E-04	254	222	0,045	0,400	8,91	SI
	QPR	789	-6.927	-	1,94	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
49,9%	FRQ	704	-7.139	-	2,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L <sub>LT</sub>	Id <sub>Cmb</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	σ <sub>ct,f</sub>	σ <sub>t</sub>	ε <sub>sm</sub>	A <sub>e</sub>	Δ <sub>sm</sub>	W <sub>d</sub>	W <sub>amm</sub>	CS	Verificat o
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		[cm <sup>2</sup> ]	[mm]	[mm]	[mm]		
62,5%	QPR	789	-6.421	-	1,80	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	704	-6.568	-	1,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	789	-5.905	-	1,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	704	-5.986	-	1,68	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	789	-5.379	-	1,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,6%	FRQ	704	-5.392	-	1,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	789	-4.841	-	1,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	704	-4.787	-	1,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	789	-4.292	-	1,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 26a-27a				FRC=0,00 cm			AA= PCA						
0%	FRQ	704	-4.616	-	1,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	789	-4.146	-	1,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	704	-3.781	-	1,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	789	-3.396	-	0,95	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	704	-2.935	-	0,82	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	789	-2.636	-	0,73	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,6%	FRQ	704	-2.077	-	0,58	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	789	-1.863	-	0,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
49,9%	FRQ	704	-1.208	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	789	-1.080	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,4%	FRQ	704	-331	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	789	-288	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	704	559	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	789	516	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	704	1.460	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	789	1.331	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	704	2.372	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	789	2.156	-	0,54	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 27a-28a				FRC=0,00 cm			AA= PCA						
0%	FRQ	704	2.652	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	789	2.397	-	0,61	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,6%	FRQ	704	3.794	-	0,97	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	789	3.425	-	0,87	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	704	4.949	-	1,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	789	4.465	-	1,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,6%	FRQ	704	6.114	-	1,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	789	5.514	-	1,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	704	7.291	-	1,86	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	789	6.576	-	1,68	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,6%	FRQ	704	8.478	-	2,17	2,13	1,6975 E-04	254	194	0,033	0,400	12,13	SI
	QPR	789	7.648	-	1,95	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	704	9.676	-	2,48	2,13	1,9422 E-04	254	194	0,038	0,400	10,61	SI
	QPR	789	8.731	-	2,23	2,13	1,7443 E-04	254	194	0,034	0,300	8,86	SI
87,6%	FRQ	704	10.885	-	2,79	2,13	2,1773 E-04	254	194	0,042	0,400	9,46	SI
	QPR	789	9.824	-	2,51	2,13	1,9644 E-04	254	194	0,038	0,300	7,86	SI
100,0%	FRQ	704	12.105	-	3,10	2,13	2,4349 E-04	254	194	0,047	0,400	8,46	SI
	QPR	789	10.928	-	2,80	2,13	2,1865 E-04	254	194	0,042	0,300	7,07	SI
Trave: Trave 28a-2				FRC=-0,01 cm			AA= PCA						
0%	FRQ	704	12.493	-	3,20	2,13	2,5054 E-04	254	194	0,049	0,400	8,22	SI
	QPR	789	11.264	-	2,88	2,13	2,258 E-04	254	194	0,044	0,300	6,84	SI
12,6%	FRQ	704	13.610	-	3,49	2,13	2,7265 E-04	254	194	0,053	0,400	7,55	SI
	QPR	789	12.271	-	3,14	2,13	2,465 E-04	254	194	0,048	0,300	6,27	SI
25,0%	FRQ	704	14.735	-	3,77	2,13	3,0517 E-04	254	194	0,059	0,400	6,75	SI
	QPR	789	13.287	-	3,40	2,13	2,6687 E-04	254	194	0,052	0,300	5,79	SI
37,5%	FRQ	704	15.867	-	4,07	2,13	3,4499 E-04	254	194	0,067	0,400	5,97	SI
	QPR	789	14.309	-	3,66	2,13	2,9268 E-04	254	194	0,057	0,300	5,28	SI
49,9%	FRQ	704	17.007	-	4,36	2,13	3,8268 E-04	254	194	0,074	0,400	5,38	SI
	QPR	789	15.339	-	3,93	2,13	3,261 E-04	254	194	0,063	0,300	4,74	SI
62,5%	FRQ	704	18.152	-	4,65	2,13	4,2097 E-04	254	194	0,082	0,400	4,89	SI
	QPR	789	16.374	-	4,19	2,13	3,6079 E-04	254	194	0,070	0,300	4,28	SI
75,1%	FRQ	704	19.306	-	4,95	2,13	4,5895 E-04	254	194	0,089	0,400	4,49	SI
	QPR	789	17.417	-	4,46	2,13	3,9628 E-04	254	194	0,077	0,300	3,90	SI
87,5%	FRQ	704	20.467	-	5,25	2,13	5,0198 E-04	254	194	0,097	0,400	4,10	SI



%L <sub>LT</sub>	Id <sub>Cmb</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	σ <sub>ct,f</sub>	σ <sub>t</sub>	ε <sub>sm</sub>	A <sub>e</sub>	Δ <sub>sm</sub>	W <sub>d</sub>	W <sub>amm</sub>	CS	Verificat o
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		[cm <sup>2</sup> ]	[mm]	[mm]	[mm]		
100%	QPR	789	18.468	-	4,73	2,13	4,319 E-04	254	194	0,084	0,300	3,58	SI
	FRQ	704	21.633	-	5,55	2,13	5,364 E-04	254	194	0,104	0,400	3,84	SI
	QPR	789	19.524	-	5,00	2,13	4,6684 E-04	254	194	0,091	0,300	3,31	SI
Trave: Trave 2-29a				FRC=-0,01 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	1.189	22.497	-	5,76	2,13	5,6682 E-04	254	194	0,110	0,400	3,63	SI
	QPR	1.213	20.284	-	5,19	2,13	4,8995 E-04	254	194	0,095	0,300	3,15	SI
12,6%	FRQ	1.189	21.286	-	5,45	2,13	5,271 E-04	254	194	0,102	0,400	3,91	SI
	QPR	1.213	19.188	-	4,91	2,13	4,5499 E-04	254	194	0,088	0,300	3,40	SI
25,0%	FRQ	1.189	20.082	-	5,14	2,13	4,8387 E-04	254	194	0,094	0,400	4,26	SI
	QPR	1.213	18.100	-	4,63	2,13	4,1751 E-04	254	194	0,081	0,300	3,70	SI
37,6%	FRQ	1.189	18.885	-	4,83	2,13	4,4557 E-04	254	194	0,087	0,400	4,62	SI
	QPR	1.213	17.018	-	4,35	2,13	3,8154 E-04	254	194	0,074	0,300	4,05	SI
50,0%	FRQ	1.189	17.696	-	4,53	2,13	4,0556 E-04	254	194	0,079	0,400	5,08	SI
	QPR	1.213	15.945	-	4,08	2,13	3,45 E-04	254	194	0,067	0,300	4,48	SI
62,6%	FRQ	1.189	16.513	-	4,23	2,13	3,6525 E-04	254	194	0,071	0,400	5,64	SI
	QPR	1.213	14.877	-	3,81	2,13	3,1085 E-04	254	194	0,060	0,300	4,97	SI
75,0%	FRQ	1.189	15.338	-	3,92	2,13	3,257 E-04	254	194	0,063	0,400	6,32	SI
	QPR	1.213	13.817	-	3,53	2,13	2,7616 E-04	254	194	0,054	0,300	5,59	SI
87,5%	FRQ	1.189	14.169	-	3,62	2,13	2,8583 E-04	254	194	0,056	0,400	7,21	SI
	QPR	1.213	12.763	-	3,26	2,13	2,5525 E-04	254	194	0,050	0,300	6,05	SI
99,9%	FRQ	1.189	13.008	-	3,33	2,13	2,6005 E-04	254	194	0,050	0,400	7,92	SI
	QPR	1.213	11.717	-	2,99	2,13	2,3426 E-04	254	194	0,045	0,300	6,59	SI
Trave: Trave 29a-30a				FRC=0,00 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	1.189	12.655	-	3,23	2,13	2,5281 E-04	254	194	0,049	0,400	8,15	SI
	QPR	1.213	11.411	-	2,92	2,13	2,2778 E-04	254	194	0,044	0,300	6,78	SI
12,5%	FRQ	1.189	11.407	-	2,91	2,13	2,2819 E-04	254	194	0,044	0,400	9,03	SI
	QPR	1.213	10.282	-	2,63	2,13	2,0504 E-04	254	194	0,040	0,300	7,53	SI
25,0%	FRQ	1.189	10.170	-	2,60	2,13	2,0324 E-04	254	194	0,039	0,400	10,13	SI
	QPR	1.213	9.163	-	2,34	2,13	1,8272 E-04	254	194	0,035	0,300	8,45	SI
37,5%	FRQ	1.189	8.943	-	2,28	2,13	1,7822 E-04	254	194	0,035	0,400	11,56	SI
	QPR	1.213	8.055	-	2,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
49,9%	FRQ	1.189	7.729	-	1,97	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.213	6.959	-	1,77	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,6%	FRQ	1.189	6.524	-	1,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.213	5.872	-	1,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,1%	FRQ	1.189	5.332	-	1,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.213	4.798	-	1,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	1.189	4.149	-	1,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.213	3.733	-	0,94	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	1.189	2.977	-	0,75	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.213	2.679	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 30a-31a				FRC=0,00 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	1.189	2.726	-	0,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.213	2.463	-	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,4%	FRQ	1.189	1.752	-	0,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.213	1.582	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	1.189	787	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.213	711	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,4%	FRQ	1.189	-164	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.213	-147	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	1.189	-1.105	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.213	-995	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,4%	FRQ	1.189	-2.037	-	0,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.213	-1.833	-	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	1.189	-2.957	-	0,82	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.213	-2.660	-	0,73	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,4%	FRQ	1.189	-3.866	-	1,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.213	-3.476	-	0,96	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

%L <sub>LT</sub>	Id <sub>Cmb</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	σ <sub>ct,f</sub>	σ <sub>t</sub>	ε <sub>sm</sub>	A <sub>e</sub>	Δ <sub>sm</sub>	W <sub>d</sub>	W <sub>amm</sub>	CS	Verificat o
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		[cm <sup>2</sup> ]	[mm]	[mm]	[mm]		
100%	FRQ QPR	1.189 1.213	-4.764 -4.281	- -	1,33 1,19	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
<b>Trave: Trave 31a-32a</b>				<b>FRC=0,00 cm</b>				<b>AA= PCA</b>					
0%	FRQ	1.189	-4.913	-	1,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.213	-4.409	-	1,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	1.189	-5.545	-	1,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.213	-4.982	-	1,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
24,9%	FRQ	1.189	-6.167	-	1,72	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.213	-5.544	-	1,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,6%	FRQ	1.189	-6.778	-	1,89	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.213	-6.096	-	1,70	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	1.189	-7.377	-	2,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.213	-6.636	-	1,85	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	1.189	-7.965	-	2,23	2,13	2,0854 E-04	254	222	0,046	0,400	8,66	SI
	QPR	1.213	-7.165	-	2,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	1.189	-8.544	-	2,39	2,13	2,2385 E-04	254	222	0,050	0,400	8,07	SI
	QPR	1.213	-7.685	-	2,15	2,13	2,0126 E-04	254	222	0,045	0,300	6,73	SI
87,4%	FRQ	1.189	-9.111	-	2,55	2,13	2,3904 E-04	254	222	0,053	0,400	7,55	SI
	QPR	1.213	-8.193	-	2,29	2,13	2,147 E-04	254	222	0,048	0,300	6,31	SI
100%	FRQ	1.189	-9.665	-	2,71	2,13	2,5358 E-04	254	222	0,056	0,400	7,12	SI
	QPR	1.213	-8.689	-	2,43	2,13	2,2781 E-04	254	222	0,050	0,300	5,94	SI
<b>Trave: Trave 32a-33a</b>				<b>FRC=0,01 cm</b>				<b>AA= PCA</b>					
0%	FRQ	1.189	-9.720	-	2,72	2,13	2,5499 E-04	254	222	0,056	0,400	7,08	SI
	QPR	1.213	-8.736	-	2,45	2,13	2,2892 E-04	254	222	0,051	0,300	5,92	SI
12,5%	FRQ	1.189	-10.016	-	2,81	2,13	2,6304 E-04	254	222	0,058	0,400	6,86	SI
	QPR	1.213	-9.007	-	2,52	2,13	2,3646 E-04	254	222	0,052	0,300	5,73	SI
24,9%	FRQ	1.189	-10.302	-	2,89	2,13	2,708 E-04	254	222	0,060	0,400	6,67	SI
	QPR	1.213	-9.267	-	2,60	2,13	2,4323 E-04	254	222	0,054	0,300	5,57	SI
37,6%	FRQ	1.189	-10.577	-	2,96	2,13	2,7818 E-04	254	222	0,062	0,400	6,49	SI
	QPR	1.213	-9.517	-	2,67	2,13	2,4972 E-04	254	222	0,055	0,300	5,42	SI
50,0%	FRQ	1.189	-10.840	-	3,04	2,13	2,8509 E-04	254	222	0,063	0,400	6,33	SI
	QPR	1.213	-9.754	-	2,73	2,13	2,5587 E-04	254	222	0,057	0,300	5,29	SI
62,5%	FRQ	1.189	-11.093	-	3,11	2,13	2,9141 E-04	254	222	0,065	0,400	6,20	SI
	QPR	1.213	-9.982	-	2,80	2,13	2,6233 E-04	254	222	0,058	0,300	5,16	SI
75,0%	FRQ	1.189	-11.335	-	3,18	2,13	2,9803 E-04	254	222	0,066	0,400	6,06	SI
	QPR	1.213	-10.199	-	2,86	2,13	2,6758 E-04	254	222	0,059	0,300	5,06	SI
87,4%	FRQ	1.189	-11.566	-	3,24	2,13	3,0394 E-04	254	222	0,067	0,400	5,94	SI
	QPR	1.213	-10.405	-	2,92	2,13	2,7304 E-04	254	222	0,060	0,300	4,96	SI
100%	FRQ	1.189	-11.786	-	3,31	2,13	3,1009 E-04	254	222	0,069	0,400	5,82	SI
	QPR	1.213	-10.600	-	2,97	2,13	2,7873 E-04	254	222	0,062	0,300	4,86	SI
<b>Trave: Trave 33a-34a</b>				<b>FRC=0,01 cm</b>				<b>AA= PCA</b>					
0%	FRQ	1.189	-11.751	-	3,30	2,13	3,0905 E-04	254	222	0,068	0,400	5,84	SI
	QPR	1.213	-10.570	-	2,96	2,13	2,779 E-04	254	222	0,062	0,300	4,87	SI
12,5%	FRQ	1.189	-11.747	-	3,29	2,13	3,0905 E-04	254	222	0,068	0,400	5,84	SI
	QPR	1.213	-10.570	-	2,96	2,13	2,779 E-04	254	222	0,062	0,300	4,87	SI
25,1%	FRQ	1.189	-11.734	-	3,29	2,13	3,0905 E-04	254	222	0,068	0,400	5,84	SI
	QPR	1.213	-10.560	-	2,96	2,13	2,7708 E-04	254	222	0,061	0,300	4,89	SI
37,5%	FRQ	1.189	-11.710	-	3,28	2,13	3,0801 E-04	254	222	0,068	0,400	5,86	SI
	QPR	1.213	-10.540	-	2,95	2,13	2,7708 E-04	254	222	0,061	0,300	4,89	SI
50,0%	FRQ	1.189	-11.673	-	3,27	2,13	3,0698 E-04	254	222	0,068	0,400	5,88	SI
	QPR	1.213	-10.506	-	2,94	2,13	2,7626	254	222	0,061	0,300	4,90	SI

%L <sub>LT</sub>	Id <sub>Cmb</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	σ <sub>ct,f</sub>	σ <sub>t</sub>	ε <sub>sm</sub>	A <sub>e</sub>	Δ <sub>sm</sub>	W <sub>d</sub>	W <sub>amm</sub>	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		[cm <sup>2</sup> ]	[mm]	[mm]	[mm]		
62,6%	FRQ	1.189	-11.627	-	3,26	2,13	E-04 3,0596	254	222	0,068	0,400	5,90	SI
	QPR	1.213	-10.464	-	2,93	2,13	E-04 2,7464	254	222	0,061	0,300	4,93	SI
75,0%	FRQ	1.189	-11.569	-	3,24	2,13	E-04 3,0394	254	222	0,067	0,400	5,94	SI
	QPR	1.213	-10.410	-	2,92	2,13	E-04 2,7304	254	222	0,060	0,300	4,96	SI
87,5%	FRQ	1.189	-11.502	-	3,23	2,13	E-04 3,0294	254	222	0,067	0,400	5,96	SI
	QPR	1.213	-10.347	-	2,90	2,13	E-04 2,7146	254	222	0,060	0,300	4,99	SI
100%	FRQ	1.189	-11.423	-	3,20	2,13	E-04 2,9997	254	222	0,066	0,400	6,02	SI
	QPR	1.213	-10.272	-	2,88	2,13	E-04 2,6989	254	222	0,060	0,300	5,02	SI
Trave: Trave 34a-35a				FRC=0,00 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	1.189	-11.300	-	3,17	2,13	E-04 2,9707	254	222	0,066	0,400	6,08	SI
	QPR	1.213	-10.167	-	2,85	2,13	E-04 2,6682	254	222	0,059	0,300	5,08	SI
12,5%	FRQ	1.189	-10.966	-	3,07	2,13	E-04 2,8867	254	222	0,064	0,400	6,26	SI
	QPR	1.213	-9.870	-	2,77	2,13	E-04 2,5942	254	222	0,057	0,300	5,22	SI
25,1%	FRQ	1.189	-10.620	-	2,98	2,13	E-04 2,7902	254	222	0,062	0,400	6,47	SI
	QPR	1.213	-9.561	-	2,68	2,13	E-04 2,5107	254	222	0,056	0,300	5,39	SI
37,5%	FRQ	1.189	-10.266	-	2,88	2,13	E-04 2,7	254	222	0,060	0,400	6,69	SI
	QPR	1.213	-9.243	-	2,59	2,13	E-04 2,426	254	222	0,054	0,300	5,58	SI
50,0%	FRQ	1.189	-9.896	-	2,77	2,13	E-04 2,6005	254	222	0,058	0,400	6,94	SI
	QPR	1.213	-8.911	-	2,50	2,13	E-04 2,335	254	222	0,052	0,300	5,80	SI
62,5%	FRQ	1.189	-9.520	-	2,67	2,13	E-04 2,5013	254	222	0,055	0,400	7,22	SI
	QPR	1.213	-8.572	-	2,40	2,13	E-04 2,2452	254	222	0,050	0,300	6,03	SI
75,1%	FRQ	1.189	-9.130	-	2,56	2,13	E-04 2,3966	254	222	0,053	0,400	7,53	SI
	QPR	1.213	-8.219	-	2,30	2,13	E-04 2,152	254	222	0,048	0,300	6,29	SI
87,5%	FRQ	1.189	-8.731	-	2,44	2,13	E-04 2,2888	254	222	0,051	0,400	7,89	SI
	QPR	1.213	-7.857	-	2,20	2,13	E-04 2,057	254	222	0,046	0,300	6,58	SI
100,0%	FRQ	1.189	-8.322	-	2,33	2,13	E-04 2,1798	254	222	0,048	0,400	8,28	SI
	QPR	1.213	-7.486	-	2,09	2,13	E-04 0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 35a-36a				FRC=0,00 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	1.189	-8.127	-	2,27	2,13	E-04 2,1291	254	222	0,047	0,400	8,48	SI
	QPR	1.213	-7.319	-	2,05	2,13	E-04 0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	1.189	-7.447	-	2,08	2,13	E-04 0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.213	-6.711	-	1,88	2,13	E-04 0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,1%	FRQ	1.189	-6.755	-	1,89	2,13	E-04 0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.213	-6.092	-	1,70	2,13	E-04 0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.189	-6.054	-	1,69	2,13	E-04 0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.213	-5.463	-	1,52	2,13	E-04 0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	1.189	-5.340	-	1,49	2,13	E-04 0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.213	-4.821	-	1,34	2,13	E-04 0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	1.189	-4.619	-	1,29	2,13	E-04 0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.213	-4.173	-	1,16	2,13	E-04 0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,1%	FRQ	1.189	-3.883	-	1,08	2,13	E-04 0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.213	-3.510	-	0,97	2,13	E-04 0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	1.189	-3.137	-	0,87	2,13	E-04 0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.213	-2.837	-	0,78	2,13	E-04 0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	1.189	-2.381	-	0,66	2,13	E-04 0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.213	-2.154	-	0,59	2,13	E-04 0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 36a-37a				FRC=0,00 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	1.189	-2.124	-	0,58	2,13	E-04 0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.213	-1.934	-	0,53	2,13	E-04 0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	1.189	-1.046	-	0,28	2,13	E-04 0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.213	-970	-	0,26	2,13	E-04 0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,1%	FRQ	1.189	44	-	0,00	2,13	E-04 0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.213	5	-	-0,01	2,13	E-04 0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.189	1.144	-	0,32	2,13	E-04 0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.213	990	-	0,28	2,13	E-04 0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	1.189	2.257	-	0,65	2,13	E-04 0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.213	1.988	-	0,57	2,13	E-04 0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	1.189	3.378	-	0,99	2,13	E-04 0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.213	2.994	-	0,87	2,13	E-04 0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

%L <sub>LT</sub>	Id <sub>Cmb</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	σ <sub>ct,f</sub>	σ <sub>t</sub>	ε <sub>sm</sub>	A <sub>e</sub>	Δ <sub>sm</sub>	W <sub>d</sub>	W <sub>amm</sub>	CS	Verificat o
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		[cm <sup>2</sup> ]	[mm]	[mm]	[mm]		
75,1%	FRQ	1.189	4.513	-	1,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.213	4.013	-	1,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	1.189	5.657	-	1,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.213	5.042	-	1,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	1.189	6.812	-	2,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.213	6.081	-	1,79	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
<b>Trave: Trave 37a-3</b>				<b>FRC=0,00 cm</b>				<b>AA= PCA</b>					
0%	FRQ	1.189	7.118	-	2,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.213	6.344	-	1,87	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,6%	FRQ	1.189	7.972	-	2,35	2,13	3,0896 E-04	254	276	0,085	0,400	4,69	SI
	QPR	1.213	7.112	-	2,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
24,9%	FRQ	1.189	8.833	-	2,61	2,13	3,4218 E-04	254	276	0,095	0,400	4,23	SI
	QPR	1.213	7.886	-	2,33	2,13	3,053 E-04	254	276	0,084	0,300	3,56	SI
37,5%	FRQ	1.189	9.695	-	2,86	2,13	3,7582 E-04	254	276	0,104	0,400	3,85	SI
	QPR	1.213	8.662	-	2,56	2,13	3,3605 E-04	254	276	0,093	0,300	3,23	SI
49,9%	FRQ	1.189	10.561	-	3,12	2,13	4,1077 E-04	254	276	0,113	0,400	3,53	SI
	QPR	1.213	9.442	-	2,79	2,13	3,6659 E-04	254	276	0,101	0,300	2,96	SI
62,5%	FRQ	1.189	11.434	-	3,38	2,13	4,4409 E-04	254	276	0,123	0,400	3,26	SI
	QPR	1.213	10.228	-	3,02	2,13	3,9638 E-04	254	276	0,109	0,300	2,74	SI
75,1%	FRQ	1.189	12.308	-	3,64	2,13	4,7924 E-04	254	276	0,132	0,400	3,02	SI
	QPR	1.213	11.016	-	3,26	2,13	4,2824 E-04	254	276	0,118	0,300	2,54	SI
87,4%	FRQ	1.189	13.187	-	3,90	2,13	5,1544 E-04	254	276	0,142	0,400	2,81	SI
	QPR	1.213	11.809	-	3,49	2,13	4,5837 E-04	254	276	0,127	0,300	2,37	SI
100%	FRQ	1.189	14.071	-	4,16	2,13	5,7239 E-04	254	276	0,158	0,400	2,53	SI
	QPR	1.213	12.606	-	3,73	2,13	4,9096 E-04	254	276	0,136	0,300	2,21	SI
<b>Copertura</b>				<b>Travata: Trave 10-67a-65a-63a-61a-59a-58a-7</b>				<b>AA= PCA</b>					
<b>Trave: Trave 67a-10</b>				<b>FRC=0,00 cm</b>				<b>AA= PCA</b>					
0%	FRQ	-1.162	2.182	-	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-816	1.982	-	0,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-1.146	2.963	-	0,83	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-801	2.689	-	0,75	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,1%	FRQ	-1.132	3.755	-	1,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-787	3.406	-	0,95	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,4%	FRQ	-1.117	4.554	-	1,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-772	4.131	-	1,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-1.102	5.361	-	1,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-758	4.863	-	1,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-1.088	6.178	-	1,72	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-744	5.605	-	1,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-1.074	7.006	-	1,95	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-730	6.358	-	1,76	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,6%	FRQ	-1.061	7.840	-	2,18	2,13	2,1128 E-04	256	228	0,048	0,400	8,31	SI
	QPR	-717	7.117	-	1,97	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-1.046	8.682	-	2,41	2,13	2,3373 E-04	256	228	0,053	0,400	7,51	SI
	QPR	-703	7.884	-	2,18	2,13	2,1131 E-04	256	228	0,048	0,300	6,23	SI
<b>Trave: Trave 65a-67a</b>				<b>FRC=0,00 cm</b>				<b>AA= PCA</b>					
0%	FRQ	-3.839	-3.575	-	1,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.162	-3.265	-	0,94	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-3.819	-2.883	-	0,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.142	-2.640	-	0,77	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
24,9%	FRQ	-3.797	-2.176	-	0,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.121	-1.999	-	0,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-3.778	-1.450	-	0,45	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.102	-1.340	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-3.756	-707	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.081	-665	-	0,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-3.738	52	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.063	27	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-3.718	826	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.043	733	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-3.699	1.617	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.024	1.456	-	0,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-3.681	2.424	-	0,71	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.006	2.195	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
<b>Trave: Trave 63a-65a</b>				<b>FRC=0,00 cm</b>				<b>AA= PCA</b>					
0%	FRQ	-5.657	-6.417	-	1,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L <sub>LT</sub>	Id <sub>Cmb</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	σ <sub>ct,f</sub>	σ <sub>t</sub>	ε <sub>sm</sub>	A <sub>e</sub>	Δ <sub>sm</sub>	W <sub>d</sub>	W <sub>amm</sub>	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		[cm <sup>2</sup> ]	[mm]	[mm]	[mm]		
12,5%	QPR	-4.747	-5.859	-	1,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-5.637	-6.088	-	1,75	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.727	-5.565	-	1,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-5.615	-5.741	-	1,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.706	-5.252	-	1,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,6%	FRQ	-5.595	-5.378	-	1,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.686	-4.924	-	1,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
49,9%	FRQ	-5.574	-4.997	-	1,45	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.666	-4.578	-	1,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-5.556	-4.601	-	1,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.648	-4.217	-	1,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-5.536	-4.187	-	1,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.628	-3.839	-	1,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-5.517	-3.758	-	1,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.609	-3.446	-	1,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-5.498	-3.312	-	0,98	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.590	-3.036	-	0,89	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 61a-63a				FRC=0,00 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-7.536	-6.375	-	1,85	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.387	-5.824	-	1,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-7.516	-6.390	-	1,86	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.367	-5.843	-	1,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,1%	FRQ	-7.495	-6.387	-	1,85	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.346	-5.845	-	1,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-7.474	-6.367	-	1,85	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.326	-5.830	-	1,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-7.454	-6.330	-	1,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.306	-5.799	-	1,68	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-7.435	-6.277	-	1,82	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.288	-5.752	-	1,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-7.415	-6.209	-	1,80	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.268	-5.690	-	1,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,6%	FRQ	-7.396	-6.123	-	1,78	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.249	-5.610	-	1,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-7.378	-6.021	-	1,75	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.231	-5.515	-	1,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 59a-61a				FRC=0,00 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-10.130	-3.376	-	1,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.643	-3.097	-	0,96	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-10.110	-3.735	-	1,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.623	-3.431	-	1,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,1%	FRQ	-10.089	-4.076	-	1,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.602	-3.747	-	1,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-10.068	-4.401	-	1,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.582	-4.048	-	1,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-10.048	-4.708	-	1,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.562	-4.331	-	1,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-10.029	-4.999	-	1,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.544	-4.598	-	1,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-10.009	-5.275	-	1,58	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.524	-4.850	-	1,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,6%	FRQ	-9.990	-5.533	-	1,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.505	-5.085	-	1,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-9.972	-5.776	-	1,72	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.487	-5.304	-	1,57	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 58a-59a				FRC=0,00 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-13.870	2.713	-	0,92	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-11.894	2.438	-	0,82	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-13.849	1.999	-	0,72	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-11.874	1.780	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,1%	FRQ	-13.828	1.302	-	0,53	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-11.853	1.139	-	0,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-13.807	623	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-11.833	515	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-13.787	-38	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-11.813	-91	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-13.769	-685	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-11.795	-683	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-13.749	-1.316	-	0,53	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-11.775	-1.259	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,6%	FRQ	-13.730	-1.929	-	0,70	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-11.756	-1.818	-	0,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-13.712	-2.527	-	0,87	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-11.738	-2.362	-	0,80	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 7-58a				FRC=0,00 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-16.612	7.835	-	2,37	2,13	2,4768 E-04	256	228	0,056	0,400	7,09	SI
	QPR	-14.300	7.105	-	2,14	2,13	2,2279 E-04	256	228	0,051	0,300	5,91	SI
12,6%	FRQ	-16.601	7.282	-	2,21	2,13	2,3297 E-04	256	228	0,053	0,400	7,54	SI
	QPR	-14.289	6.595	-	2,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
24,9%	FRQ	-16.590	6.735	-	2,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.278	6.091	-	1,86	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione													
%L <sub>LT</sub>	Id <sub>Cmb</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	σ <sub>ct,f</sub>	σ <sub>t</sub>	ε <sub>sm</sub>	A <sub>e</sub>	Δ <sub>sm</sub>	W <sub>d</sub>	W <sub>amm</sub>	CS	Verificat o
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		[cm <sup>2</sup> ]	[mm]	[mm]	[mm]		
37,5%	FRQ	-16.580	6.192	-	1,91	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.268	5.591	-	1,72	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-16.569	5.656	-	1,77	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.257	5.098	-	1,58	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,4%	FRQ	-16.558	5.124	-	1,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.246	4.609	-	1,45	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-16.547	4.597	-	1,47	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.235	4.125	-	1,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-16.536	4.077	-	1,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.224	3.648	-	1,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-16.526	3.561	-	1,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.214	3.175	-	1,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
<b>Copertura</b>								<b>Travata: Trave 69a-8-70a-71a-72a-73a-74a-75a-76a-77a-78a-9-79a-80a- 10</b>					
<b>Trave: Trave 69a-8</b>								<b>AA= PCA</b>					
<b>FRC=0,00 cm</b>													
0%	FRQ	-207	201	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-180	177	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-207	566	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-180	503	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-207	946	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-180	844	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-207	1.342	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-180	1.200	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
49,9%	FRQ	-207	1.753	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-180	1.572	-	0,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-207	2.180	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-180	1.959	-	0,54	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-207	2.620	-	0,73	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-180	2.360	-	0,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,6%	FRQ	-207	3.076	-	0,85	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-180	2.776	-	0,77	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-207	3.548	-	0,98	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-180	3.209	-	0,89	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
<b>Trave: Trave 8-70a</b>								<b>AA= PCA</b>					
<b>FRC=0,00 cm</b>													
0%	FRQ	-1.856	16.065	-	4,45	2,13	4,8105 E-04	256	228	0,110	0,400	3,65	SI
	QPR	-1.473	14.426	-	4,00	2,13	4,07 E-04	256	228	0,093	0,300	3,24	SI
12,6%	FRQ	-1.856	15.267	-	4,23	2,13	4,457 E-04	256	228	0,102	0,400	3,94	SI
	QPR	-1.473	13.707	-	3,80	2,13	3,7531 E-04	256	228	0,085	0,300	3,51	SI
24,9%	FRQ	-1.856	14.472	-	4,01	2,13	4,101 E-04	256	228	0,093	0,400	4,28	SI
	QPR	-1.473	12.992	-	3,60	2,13	3,495 E-04	256	228	0,080	0,300	3,77	SI
37,5%	FRQ	-1.856	13.679	-	3,80	2,13	3,7486 E-04	256	228	0,085	0,400	4,69	SI
	QPR	-1.473	12.278	-	3,40	2,13	3,3011 E-04	256	228	0,075	0,300	3,99	SI
49,8%	FRQ	-1.856	12.889	-	3,58	2,13	3,4714 E-04	256	228	0,079	0,400	5,06	SI
	QPR	-1.473	11.568	-	3,21	2,13	3,1191 E-04	256	228	0,071	0,300	4,22	SI
62,5%	FRQ	-1.856	12.101	-	3,36	2,13	3,2652 E-04	256	228	0,074	0,400	5,38	SI
	QPR	-1.473	10.859	-	3,01	2,13	2,9257 E-04	256	228	0,067	0,300	4,50	SI
75,1%	FRQ	-1.856	11.317	-	3,14	2,13	3,0561 E-04	256	228	0,070	0,400	5,75	SI
	QPR	-1.473	10.154	-	2,82	2,13	2,7351 E-04	256	228	0,062	0,300	4,82	SI
87,4%	FRQ	-1.856	10.533	-	2,93	2,13	2,8495 E-04	256	228	0,065	0,400	6,16	SI
	QPR	-1.473	9.450	-	2,62	2,13	2,5507 E-04	256	228	0,058	0,300	5,16	SI
100%	FRQ	-1.856	9.754	-	2,71	2,13	2,6399 E-04	256	228	0,060	0,400	6,65	SI
	QPR	-1.473	8.750	-	2,43	2,13	2,3649 E-04	256	228	0,054	0,300	5,57	SI
<b>Trave: Trave 70a-71a</b>								<b>AA= PCA</b>					
<b>FRC=0,00 cm</b>													
0%	FRQ	-1.856	9.419	-	2,62	2,13	2,5509 E-04	256	228	0,058	0,400	6,88	SI
	QPR	-1.473	8.462	-	2,35	2,13	2,2888 E-04	256	228	0,052	0,300	5,76	SI
12,5%	FRQ	-1.856	8.108	-	2,26	2,13	2,2036 E-04	256	228	0,050	0,400	7,97	SI
	QPR	-1.473	7.283	-	2,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,1%	FRQ	-1.856	6.807	-	1,90	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.473	6.114	-	1,70	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-1.856	5.517	-	1,54	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.473	4.955	-	1,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-1.856	4.239	-	1,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.473	3.809	-	1,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,6%	FRQ	-1.856	2.972	-	0,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%L <sub>LT</sub>	Id <sub>Cmb</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	σ <sub>ct,f</sub>	σ <sub>t</sub>	ε <sub>sm</sub>	A <sub>e</sub>	Δ <sub>sm</sub>	W <sub>d</sub>	W <sub>amm</sub>	CS	Verificat o
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		[cm <sup>2</sup> ]	[mm]	[mm]	[mm]		
75,0%	QPR	-1.473	2.673	-	0,76	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-1.856	1.714	-	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.473	1.547	-	0,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-1.856	469	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.473	433	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
99,9%	FRQ	-1.856	-767	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.473	-672	-	0,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 71a-72a				FRC=0,00 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-1.856	-1.052	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.473	-916	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-1.856	-1.913	-	0,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.473	-1.694	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
24,9%	FRQ	-1.856	-2.762	-	0,78	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.473	-2.461	-	0,70	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,6%	FRQ	-1.856	-3.601	-	1,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.473	-3.217	-	0,91	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-1.856	-4.428	-	1,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.473	-3.962	-	1,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-1.856	-5.246	-	1,47	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.473	-4.697	-	1,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-1.856	-6.052	-	1,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.473	-5.421	-	1,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,4%	FRQ	-1.856	-6.846	-	1,91	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.473	-6.133	-	1,71	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-1.856	-7.630	-	2,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.473	-6.835	-	1,90	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 72a-73a				FRC=0,00 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-1.856	-7.852	-	2,19	2,13	2,1352 E-04	256	228	0,049	0,400	8,23	SI
	QPR	-1.473	-7.025	-	1,96	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-1.856	-8.334	-	2,32	2,13	2,2624 E-04	256	228	0,052	0,400	7,76	SI
	QPR	-1.473	-7.464	-	2,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
24,9%	FRQ	-1.856	-8.805	-	2,45	2,13	2,386 E-04	256	228	0,054	0,400	7,36	SI
	QPR	-1.473	-7.892	-	2,20	2,13	2,1344 E-04	256	228	0,049	0,300	6,17	SI
37,6%	FRQ	-1.856	-9.267	-	2,58	2,13	2,5108 E-04	256	228	0,057	0,400	6,99	SI
	QPR	-1.473	-8.310	-	2,31	2,13	2,2481 E-04	256	228	0,051	0,300	5,86	SI
50,0%	FRQ	-1.856	-9.714	-	2,70	2,13	2,6303 E-04	256	228	0,060	0,400	6,68	SI
	QPR	-1.473	-8.715	-	2,42	2,13	2,3551 E-04	256	228	0,054	0,300	5,59	SI
62,5%	FRQ	-1.856	-10.154	-	2,82	2,13	2,7459 E-04	256	228	0,063	0,400	6,40	SI
	QPR	-1.473	-9.112	-	2,53	2,13	2,4622 E-04	256	228	0,056	0,300	5,35	SI
75,0%	FRQ	-1.856	-10.582	-	2,94	2,13	2,8609 E-04	256	228	0,065	0,400	6,14	SI
	QPR	-1.473	-9.497	-	2,64	2,13	2,5622 E-04	256	228	0,058	0,300	5,14	SI
87,5%	FRQ	-1.856	-10.997	-	3,06	2,13	2,9736 E-04	256	228	0,068	0,400	5,91	SI
	QPR	-1.473	-9.870	-	2,74	2,13	2,6644 E-04	256	228	0,061	0,300	4,94	SI
99,9%	FRQ	-1.856	-11.405	-	3,17	2,13	3,0824 E-04	256	228	0,070	0,400	5,70	SI
	QPR	-1.473	-10.235	-	2,84	2,13	2,7617 E-04	256	228	0,063	0,300	4,77	SI
Trave: Trave 73a-74a				FRC=0,01 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-1.856	-11.544	-	3,21	2,13	3,1159 E-04	256	228	0,071	0,400	5,64	SI
	QPR	-1.473	-10.354	-	2,87	2,13	2,7889 E-04	256	228	0,064	0,300	4,72	SI
12,4%	FRQ	-1.856	-11.696	-	3,25	2,13	3,1572 E-04	256	228	0,072	0,400	5,56	SI
	QPR	-1.473	-10.496	-	2,91	2,13	2,8307 E-04	256	228	0,064	0,300	4,65	SI
25,0%	FRQ	-1.856	-11.836	-	3,29	2,13	3,1924 E-04	256	228	0,073	0,400	5,50	SI
	QPR	-1.473	-10.626	-	2,95	2,13	2,8665 E-04	256	228	0,065	0,300	4,60	SI
37,5%	FRQ	-1.856	-11.966	-	3,32	2,13	3,2284 E-04	256	228	0,074	0,400	5,44	SI
	QPR	-1.473	-10.746	-	2,98	2,13	2,8958 E-04	256	228	0,066	0,300	4,55	SI
49,9%	FRQ	-1.856	-12.083	-	3,36	2,13	3,2578 E-04	256	228	0,074	0,400	5,39	SI
	QPR	-1.473	-10.854	-	3,01	2,13	2,9257 E-04	256	228	0,067	0,300	4,50	SI
62,5%	FRQ	-1.856	-12.193	-	3,39	2,13	3,2877 E-04	256	228	0,075	0,400	5,34	SI
	QPR	-1.473	-10.954	-	3,04	2,13	2,9485	256	228	0,067	0,300	4,47	SI

%L <sub>LT</sub>	Id <sub>Cmb</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	σ <sub>ct,f</sub>	σ <sub>t</sub>	ε <sub>sm</sub>	A <sub>e</sub>	Δ <sub>sm</sub>	W <sub>d</sub>	W <sub>amm</sub>	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		[cm <sup>2</sup> ]	[mm]	[mm]	[mm]		
75,0%	FRQ	-1.856	-12.289	-	3,41	2,13	E-04 3,3183	256	228	0,076	0,400	5,29	SI
	QPR	-1.473	-11.041	-	3,06	2,13	E-04 2,9717	256	228	0,068	0,300	4,43	SI
87,4%	FRQ	-1.856	-12.375	-	3,44	2,13	E-04 3,3415	256	228	0,076	0,400	5,26	SI
	QPR	-1.473	-11.118	-	3,08	2,13	E-04 2,9953	256	228	0,068	0,300	4,40	SI
100%	FRQ	-1.856	-12.449	-	3,46	2,13	E-04 3,3572	256	228	0,076	0,400	5,23	SI
	QPR	-1.473	-11.183	-	3,10	2,13	E-04 3,0112	256	228	0,069	0,300	4,37	SI
Trave: Trave 74a-75a				FRC=0,01 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-1.856	-12.497	-	3,47	2,13	E-04 3,3731	256	228	0,077	0,400	5,21	SI
	QPR	-1.473	-11.224	-	3,11	2,13	E-04 3,0193	256	228	0,069	0,300	4,36	SI
12,5%	FRQ	-1.856	-12.339	-	3,43	2,13	E-04 3,326	256	228	0,076	0,400	5,28	SI
	QPR	-1.473	-11.086	-	3,08	2,13	E-04 2,9874	256	228	0,068	0,300	4,41	SI
24,9%	FRQ	-1.856	-12.168	-	3,38	2,13	E-04 3,2802	256	228	0,075	0,400	5,35	SI
	QPR	-1.473	-10.936	-	3,03	2,13	E-04 2,9485	256	228	0,067	0,300	4,47	SI
37,5%	FRQ	-1.856	-11.987	-	3,33	2,13	E-04 3,2357	256	228	0,074	0,400	5,43	SI
	QPR	-1.473	-10.776	-	2,99	2,13	E-04 2,9032	256	228	0,066	0,300	4,54	SI
50,0%	FRQ	-1.856	-11.795	-	3,28	2,13	E-04 3,1853	256	228	0,073	0,400	5,51	SI
	QPR	-1.473	-10.605	-	2,94	2,13	E-04 2,8592	256	228	0,065	0,300	4,61	SI
62,5%	FRQ	-1.856	-11.592	-	3,22	2,13	E-04 3,1296	256	228	0,071	0,400	5,61	SI
	QPR	-1.473	-10.423	-	2,89	2,13	E-04 2,8096	256	228	0,064	0,300	4,69	SI
74,9%	FRQ	-1.856	-11.378	-	3,16	2,13	E-04 3,0758	256	228	0,070	0,400	5,71	SI
	QPR	-1.473	-10.230	-	2,84	2,13	E-04 2,7617	256	228	0,063	0,300	4,77	SI
87,6%	FRQ	-1.856	-11.152	-	3,10	2,13	E-04 3,0111	256	228	0,069	0,400	5,83	SI
	QPR	-1.473	-10.026	-	2,78	2,13	E-04 2,7025	256	228	0,062	0,300	4,87	SI
100%	FRQ	-1.856	-10.917	-	3,03	2,13	E-04 2,9492	256	228	0,067	0,400	5,96	SI
	QPR	-1.473	-9.812	-	2,72	2,13	E-04 2,6458	256	228	0,060	0,300	4,98	SI
Trave: Trave 75a-76a				FRC=0,00 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-1.856	-10.862	-	3,02	2,13	E-04 2,9371	256	228	0,067	0,400	5,98	SI
	QPR	-1.473	-9.765	-	2,71	2,13	E-04 2,6335	256	228	0,060	0,300	5,00	SI
12,4%	FRQ	-1.856	-10.393	-	2,89	2,13	E-04 2,8105	256	228	0,064	0,400	6,25	SI
	QPR	-1.473	-9.347	-	2,60	2,13	E-04 2,5224	256	228	0,057	0,300	5,22	SI
25,0%	FRQ	-1.856	-9.912	-	2,76	2,13	E-04 2,6843	256	228	0,061	0,400	6,54	SI
	QPR	-1.473	-8.918	-	2,48	2,13	E-04 2,41 E-04	256	228	0,055	0,300	5,47	SI
37,5%	FRQ	-1.856	-9.421	-	2,62	2,13	E-04 2,5509	256	228	0,058	0,400	6,88	SI
	QPR	-1.473	-8.478	-	2,36	2,13	E-04 2,2934	256	228	0,052	0,300	5,74	SI
49,9%	FRQ	-1.856	-8.919	-	2,48	2,13	E-04 2,418	256	228	0,055	0,400	7,26	SI
	QPR	-1.473	-8.027	-	2,23	2,13	E-04 2,171	256	228	0,049	0,300	6,07	SI
62,5%	FRQ	-1.856	-8.408	-	2,34	2,13	E-04 2,2839	256	228	0,052	0,400	7,69	SI
	QPR	-1.473	-7.567	-	2,11	2,13	E-04 0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-1.856	-7.883	-	2,20	2,13	E-04 2,1415	256	228	0,049	0,400	8,20	SI
	QPR	-1.473	-7.094	-	1,97	2,13	E-04 0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,6%	FRQ	-1.856	-7.348	-	2,05	2,13	E-04 0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.473	-6.611	-	1,84	2,13	E-04 0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-1.856	-6.802	-	1,90	2,13	E-04 0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.473	-6.117	-	1,71	2,13	E-04 0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 76a-77a				FRC=0,00 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-1.856	-6.638	-	1,85	2,13	E-04 0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.473	-5.976	-	1,67	2,13	E-04 0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-1.856	-5.861	-	1,64	2,13	E-04 0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.473	-5.280	-	1,47	2,13	E-04 0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI



Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%L <sub>LT</sub>	Id <sub>Cmb</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	σ <sub>ct,f</sub>	σ <sub>t</sub>	ε <sub>sm</sub>	A <sub>e</sub>	Δ <sub>sm</sub>	W <sub>d</sub>	W <sub>amm</sub>	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		[cm <sup>2</sup> ]	[mm]	[mm]	[mm]		
25,0%	FRQ	-1.856	-5.075	-	1,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.473	-4.575	-	1,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,6%	FRQ	-1.856	-4.275	-	1,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.473	-3.857	-	1,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
49,9%	FRQ	-1.856	-3.466	-	0,98	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.473	-3.129	-	0,88	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,4%	FRQ	-1.856	-2.647	-	0,75	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.473	-2.391	-	0,68	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-1.856	-1.816	-	0,52	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.473	-1.642	-	0,47	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-1.856	-974	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.473	-882	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-1.856	-122	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.473	-111	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 77a-78a				FRC=0,00 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-1.856	146	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.473	119	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,6%	FRQ	-1.856	1.229	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.473	1.092	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-1.856	2.324	-	0,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.473	2.076	-	0,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,6%	FRQ	-1.856	3.430	-	0,97	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.473	3.071	-	0,87	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-1.856	4.546	-	1,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.473	4.077	-	1,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,6%	FRQ	-1.856	5.674	-	1,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.473	5.094	-	1,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-1.856	6.812	-	1,90	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.473	6.121	-	1,71	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,6%	FRQ	-1.856	7.962	-	2,22	2,13	2,164 E-04	256	228	0,049	0,400	8,12	SI
	QPR	-1.473	7.159	-	1,99	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-1.856	9.122	-	2,54	2,13	2,472 E-04	256	228	0,056	0,400	7,10	SI
	QPR	-1.473	8.208	-	2,28	2,13	2,2218 E-04	256	228	0,051	0,300	5,93	SI
Trave: Trave 78a-9				FRC=0,00 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-1.856	9.484	-	2,64	2,13	2,5691 E-04	256	228	0,059	0,400	6,84	SI
	QPR	-1.473	8.521	-	2,37	2,13	2,3027 E-04	256	228	0,052	0,300	5,72	SI
12,6%	FRQ	-1.856	10.554	-	2,93	2,13	2,8552 E-04	256	228	0,065	0,400	6,15	SI
	QPR	-1.473	9.484	-	2,63	2,13	2,5622 E-04	256	228	0,058	0,300	5,14	SI
25,0%	FRQ	-1.856	11.631	-	3,23	2,13	3,1433 E-04	256	228	0,072	0,400	5,59	SI
	QPR	-1.473	10.455	-	2,90	2,13	2,8166 E-04	256	228	0,064	0,300	4,68	SI
37,5%	FRQ	-1.856	12.716	-	3,53	2,13	3,4297 E-04	256	228	0,078	0,400	5,12	SI
	QPR	-1.473	11.433	-	3,17	2,13	3,0767 E-04	256	228	0,070	0,300	4,28	SI
49,9%	FRQ	-1.856	13.807	-	3,83	2,13	3,8127 E-04	256	228	0,087	0,400	4,61	SI
	QPR	-1.473	12.418	-	3,44	2,13	3,3401 E-04	256	228	0,076	0,300	3,94	SI
62,5%	FRQ	-1.856	14.905	-	4,13	2,13	4,2836 E-04	256	228	0,098	0,400	4,10	SI
	QPR	-1.473	13.409	-	3,72	2,13	3,6156 E-04	256	228	0,082	0,300	3,64	SI
75,1%	FRQ	-1.856	16.010	-	4,44	2,13	4,7887 E-04	256	228	0,109	0,400	3,67	SI
	QPR	-1.473	14.408	-	3,99	2,13	4,0479 E-04	256	228	0,092	0,300	3,25	SI
87,5%	FRQ	-1.856	17.123	-	4,75	2,13	5,2766 E-04	256	228	0,120	0,400	3,33	SI
	QPR	-1.473	15.414	-	4,27	2,13	4,4967 E-04	256	228	0,102	0,300	2,93	SI
100%	FRQ	-1.856	18.243	-	5,05	2,13	5,7792 E-04	256	228	0,132	0,400	3,04	SI
	QPR	-1.473	16.427	-	4,55	2,13	4,9551 E-04	256	228	0,113	0,300	2,66	SI
Trave: Trave 9-79a				FRC=0,00 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-6.763	9.140	-	2,60	2,13	2,5913 E-04	256	228	0,059	0,400	6,78	SI
	QPR	-5.841	8.308	-	2,36	2,13	2,3483 E-04	256	228	0,053	0,300	5,61	SI
12,6%	FRQ	-6.763	8.797	-	2,51	2,13	2,4997 E-04	256	228	0,057	0,400	7,03	SI
	QPR	-5.841	7.990	-	2,28	2,13	2,2632 E-04	256	228	0,052	0,300	5,82	SI
25,0%	FRQ	-6.763	8.463	-	2,42	2,13	2,4116 E-04	256	228	0,055	0,400	7,28	SI
	QPR	-5.841	7.681	-	2,19	2,13	2,1814	256	228	0,050	0,300	6,04	SI

%L <sub>LT</sub>	Id <sub>Cmb</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	σ <sub>ct,f</sub>	σ <sub>t</sub>	ε <sub>sm</sub>	A <sub>e</sub>	Δ <sub>sm</sub>	W <sub>d</sub>	W <sub>amm</sub>	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		[cm <sup>2</sup> ]	[mm]	[mm]	[mm]		
37,6%	FRQ	-6.763	8.134	-	2,33	2,13	E-04 2,324 E-04	256	228	0,053	0,400	7,56	SI
	QPR	-5.841	7.377	-	2,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-6.763	7.814	-	2,24	2,13	2,2384 E-04	256	228	0,051	0,400	7,85	SI
	QPR	-5.841	7.083	-	2,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,6%	FRQ	-6.763	7.500	-	2,15	2,13	2,1551 E-04	256	228	0,049	0,400	8,15	SI
	QPR	-5.841	6.793	-	1,95	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-6.763	7.194	-	2,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.841	6.512	-	1,87	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-6.763	6.893	-	1,99	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.841	6.236	-	1,79	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
99,9%	FRQ	-6.763	6.601	-	1,90	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.841	5.969	-	1,72	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 79a-80a				FRC=0,00 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-6.763	6.183	-	1,79	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.841	5.604	-	1,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-6.763	6.010	-	1,74	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.841	5.438	-	1,57	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-6.763	5.850	-	1,70	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.841	5.285	-	1,53	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-6.763	5.698	-	1,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.841	5.140	-	1,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
49,9%	FRQ	-6.763	5.559	-	1,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.841	5.007	-	1,45	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,6%	FRQ	-6.763	5.430	-	1,58	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.841	4.884	-	1,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,1%	FRQ	-6.763	5.313	-	1,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.841	4.774	-	1,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-6.763	5.206	-	1,52	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.841	4.673	-	1,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-6.763	5.109	-	1,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.841	4.582	-	1,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 80a-10				FRC=0,00 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-6.763	4.788	-	1,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.841	4.302	-	1,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-6.763	4.875	-	1,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.841	4.374	-	1,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,1%	FRQ	-6.763	4.972	-	1,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.841	4.455	-	1,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,6%	FRQ	-6.763	5.076	-	1,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.841	4.543	-	1,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
49,9%	FRQ	-6.763	5.189	-	1,52	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.841	4.640	-	1,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-6.763	5.310	-	1,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.841	4.745	-	1,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-6.763	5.439	-	1,58	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.841	4.857	-	1,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-6.763	5.576	-	1,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.841	4.978	-	1,45	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-6.763	5.724	-	1,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.841	5.109	-	1,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Copertura								Travata: Trave 57a-56a					
Trave: Trave 57a-56a				FRC=0,00 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	221	-64	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	193	8	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	221	-144	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	193	-79	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	221	-204	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	193	-146	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	221	-244	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	193	-193	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	221	-264	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	193	-220	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	221	-265	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	193	-228	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	221	-245	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	193	-215	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	221	-205	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	193	-182	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	221	-146	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	193	-130	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Copertura								Travata: Trave 1-4-57a-8					
Trave: Trave 1-4				FRC=0,04 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-25.062	3.835	-	1,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-21.571	3.651	-	1,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-25.291	1.120	-	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-21.800	971	-	0,54	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-25.520	-780	-	0,53	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-22.029	-893	-	0,52	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-25.749	-1.860	-	0,83	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-22.258	-1.938	-	0,81	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

%L <sub>LT</sub>	Id <sub>Cmb</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	σ <sub>ct,f</sub>	σ <sub>t</sub>	ε <sub>sm</sub>	A <sub>e</sub>	Δ <sub>sm</sub>	W <sub>d</sub>	W <sub>amm</sub>	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		[cm <sup>2</sup> ]	[mm]	[mm]	[mm]		
50,0%	FRQ	-25.977	-2.122	-	0,91	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-22.486	-2.165	-	0,88	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-26.206	-1.566	-	0,76	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-22.715	-1.574	-	0,72	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-26.435	-194	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-22.944	-166	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-26.664	1.997	-	0,88	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.173	2.060	-	0,86	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-26.893	5.006	-	1,71	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.402	5.104	-	1,70	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
<b>Trave: Trave 4-57a</b>				<b>FRC=0,02 cm</b>				<b>AA= PCA</b>					
0%	FRQ	-27.424	5.534	-	1,87	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.866	5.642	-	1,85	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-27.297	3.409	-	1,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.739	3.509	-	1,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-27.170	1.535	-	0,76	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.612	1.627	-	0,74	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-27.043	-86	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.485	-2	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-26.916	-1.454	-	0,73	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.358	-1.379	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-26.788	-2.570	-	1,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.230	-2.503	-	0,98	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-26.661	-3.435	-	1,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.103	-3.376	-	1,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-26.534	-4.046	-	1,45	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-22.976	-3.995	-	1,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-26.407	-4.406	-	1,54	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-22.849	-4.363	-	1,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
<b>Trave: Trave 57a-8</b>				<b>FRC=0,00 cm</b>				<b>AA= PCA</b>					
0%	FRQ	-39.433	-1.404	-	0,88	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-34.177	-1.686	-	0,89	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-39.331	-1.254	-	0,83	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-34.075	-1.522	-	0,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-39.230	-942	-	0,75	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-33.974	-1.197	-	0,75	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-39.128	-469	-	0,61	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-33.872	-710	-	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-39.026	166	-	0,53	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-33.770	-62	-	0,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-38.924	963	-	0,75	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-33.668	749	-	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-38.823	1.923	-	1,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-33.567	1.722	-	0,89	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-38.721	3.041	-	1,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-33.465	2.854	-	1,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-38.619	4.324	-	1,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-33.363	4.150	-	1,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
<b>Copertura</b>								<b>Travata: Trave 3-6-7</b>					
<b>Trave: Trave 3-6</b>				<b>FRC=0,07 cm</b>				<b>AA= PCA</b>					
0%	FRQ	-19.317	3.942	-	1,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-16.524	3.815	-	1,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-19.546	1.039	-	0,53	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-16.753	938	-	0,47	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-19.775	-1.046	-	0,53	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-16.982	-1.121	-	0,52	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-20.003	-2.316	-	0,89	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-17.210	-2.364	-	0,87	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-20.232	-2.766	-	1,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-17.439	-2.788	-	0,99	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-20.461	-2.398	-	0,92	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-17.668	-2.394	-	0,88	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-20.690	-1.214	-	0,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-17.897	-1.183	-	0,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-20.919	790	-	0,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-18.126	847	-	0,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-21.148	3.611	-	1,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-18.355	3.694	-	1,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
<b>Trave: Trave 6-7</b>				<b>FRC=-0,01 cm</b>				<b>AA= PCA</b>					
0%	FRQ	-19.944	1.247	-	0,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-17.267	1.420	-	0,61	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-19.834	878	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-17.157	988	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-19.724	699	-	0,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-17.047	747	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-19.613	709	-	0,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-16.936	694	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-19.503	909	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-16.826	832	-	0,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-19.393	1.299	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-16.716	1.159	-	0,53	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-19.283	1.879	-	0,76	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-16.606	1.677	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-19.172	2.648	-	0,97	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI

**Travi - verifica allo stato limite di fessurazione**

% $L_{LI}$	Id <sub>Cmb</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	$\sigma_{ct,f}$	$\sigma_t$	$\epsilon_{sm}$	A <sub>e</sub>	$\Delta_{sm}$	W <sub>d</sub>	W <sub>amm</sub>	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		[cm <sup>2</sup> ]	[mm]	[mm]	[mm]		
100,0%	QPR	-16.495	2.383	-	0,86	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-19.062	3.608	-	1,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-16.385	3.280	-	1,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

**LEGENDA:**

<b>Id<sub>Tr</sub></b>	Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
<b>%<math>L_{LI}</math></b>	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.
<b>FRC</b>	Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).
<b>AA</b>	Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
<b>Id<sub>Cmb</sub></b>	Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
<b>N<sub>Ed</sub>, M<sub>Ed,3</sub>, M<sub>Ed,2</sub></b>	Sollecitazioni di progetto.
<b><math>\sigma_{ct,f}</math></b>	Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di $\sigma_t$ la sezione è soggetta a fessurazione. N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.
<b><math>\sigma_t</math></b>	Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].
<b><math>\epsilon_{sm}</math></b>	Deformazione media nel calcestruzzo.
<b>A<sub>e</sub></b>	Area efficace del calcestruzzo teso.
<b><math>\Delta_{sm}</math></b>	Distanza media tra le fessure.
<b>W<sub>d</sub></b>	Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.
<b>W<sub>amm</sub></b>	Valore ammissibile di apertura delle fessure.
<b>CS</b>	Coefficiente di Sicurezza (= $W_d / W_{amm}$ ). [NS] = Non Significativo (CS $\geq$ 100). [-] = Fessurazioni nulle ( $W_d = 0$ ).
<b>Verificato</b>	[SI] = $W_d \leq W_{amm}$ ; [NO] = $W_d > W_{amm}$

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

**Pilastri (CA) - Verifiche pressoflessione deviata allo SLU**

Lv	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed,X</sub>	M <sub>Ed,Y</sub>	CS	M <sub>Rd,X</sub>	M <sub>Rd,Y</sub>	N <sub>Ed,max</sub>	N <sub>R</sub>	$\alpha$	R <sub>f</sub>	$\phi_{ve}$	$\phi_{vi}$	$\phi_w$	Lato 1				Lato 2			
	[N]	[N-m]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N]	[N]			[m]	[m]	[m]	L	n <sub>re</sub>	n <sub>r</sub>	$\phi$	L	n <sub>re</sub>	n <sub>r</sub>	$\phi$
														[cm]				[cm]			
<b>Pilastrata: Pilastrata 1</b>																					
Copertura	32.234	-2.376	-22.581	2.14[V]	38.74 9	38.74 9	24.962	573.219	1,48	NO	18	-	8	25	1	0	18	25	1	0	18
<b>Pilastrata: Pilastrata 2</b>																					
Copertura	80.059	-26.214	1.706	1.91[V]	42.63 9	42.63 9	39.039	573.219	1,39	NO	18	-	8	25	1	0	18	25	1	0	18
<b>Pilastrata: Pilastrata 3</b>																					
Copertura	31.890	-1.740	22.312	2.20[V]	38.72 4	38.72 4	24.687	573.219	1,48	NO	18	-	8	25	1	0	18	25	1	0	18
<b>Pilastrata: Pilastrata 4</b>																					
Copertura	36.736	-2.164	8.177	8.69[S]	39.12 2	39.12 2	36.736	573.219	1,47	NO	18	-	8	25	1	0	18	25	1	0	18
<b>Pilastrata: Pilastrata 5</b>																					
Copertura	45.641	-7.876	2.603	8.73[S]	39.85 4	39.85 4	45.641	573.219	1,45	NO	18	-	8	25	1	0	18	25	1	0	18
<b>Pilastrata: Pilastrata 6</b>																					
Copertura	30.531	5.006	-6.310	8.52[S]	38.61 5	38.61 5	31.311	573.219	1,48	NO	18	-	8	25	1	0	18	25	1	0	18
<b>Pilastrata: Pilastrata 7</b>																					
Copertura	11.934	6.035	6.615	7.29[S]	37.06 9	37.06 9	19.274	573.219	1,52	NO	18	-	8	25	1	0	18	25	1	0	18
<b>Pilastrata: Pilastrata 8</b>																					
Copertura	36.158	657	-18.364	3.00[V]	39.07 6	39.07 6	27.528	573.219	1,47	NO	18	-	8	25	1	0	18	25	1	0	18
<b>Pilastrata: Pilastrata 9</b>																					
Copertura	44.421	-675	20.589	2.58[V]	39.75 1	39.75 1	31.988	573.219	1,45	NO	18	-	8	25	1	0	18	25	1	0	18
<b>Pilastrata: Pilastrata 10</b>																					
Copertura	14.934	14.230	4.137	3.71[S]	37.33 2	37.33 2	26.868	573.219	1,51	NO	18	-	8	25	1	0	18	25	1	0	18

**LEGENDA:**

<b>Lv</b>	Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
<b>CS</b>	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS $\geq$ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
<b>N<sub>Ed,max</sub></b>	Massimo sforzo di compressione.
<b>N<sub>R</sub></b>	Sforzo Normale resistente.
<b><math>\alpha</math></b>	Esponente per la valutazione del coefficiente di sicurezza.
<b>R<sub>f</sub></b>	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.
<b>N<sub>Ed</sub>, M<sub>Ed,X</sub>, M<sub>Ed,Y</sub>, M<sub>Rd,X</sub>, M<sub>Rd,Y</sub></b>	Sollecitazioni di progetto (N <sub>Ed</sub> > 0: compressione).
<b><math>\phi_{ve}</math>, <math>\phi_{vi}</math>, <math>\phi_{st}</math></b>	Diametri, rispettivamente, delle barre di acciaio nei vertici esterni e nei vertici interni e delle staffe; [ $\phi_{vi}$ ] = Significativo e valorizzato solo in caso di sezione cava.
<b>L<sub>r</sub>, n<sub>reg</sub>, n<sub>r</sub>, <math>\phi</math></b>	Per sezione del pilastro rettangolare e armata simmetricamente, lunghezza, numero di registri, numero di barre e relativo diametro per il lato 1 e 2 della sezione. Se la sezione considerata non è rettangolare e/o simmetricamente armata, tali colonne sono vuote e le informazioni riguardanti l'armatura sono riportate per ciascun lato in apposita casella di testo.

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

## (Elevazione)

Pilastri (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione deviata allo SLU																
Lv	V <sub>Ed,3</sub>	V <sub>Ed,2</sub>	CS	V <sub>Rcd</sub>		V <sub>Rsd,s</sub>		V <sub>fd</sub>		V <sub>j</sub>		V <sub>Rd,s</sub>	A <sub>sw</sub>		S <sub>Asw</sub>	R <sub>f</sub>
	[N]	[N]		X	Y	X	Y	X	Y	X	Y	[N]	[mm <sup>2</sup> ]	[mm <sup>2</sup> ]	[cm]	
Pilastrata: Pilastrata 1																
Copertura	4.365	10.478	11,1 4	116744	116744	147282	147282	0	0	0	0	-	0,083 77	0,083 77	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 2																
Copertura	9.327	6.135	12,7 5	118875	118875	153418	153418	0	0	0	0	-	0,083 77	0,083 77	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 3																
Copertura	4.432	9.833	11,8 7	116757	116757	153418	153418	0	0	0	0	-	0,083 77	0,083 77	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 4																
Copertura	2.755	1.615	43,0 3	118558	118558	153418	153418	0	0	0	0	-	0,083 77	0,083 77	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 5																
Copertura	1.950	1.385	61,3 4	119609	119609	153418	153418	0	0	0	0	-	0,083 77	0,083 77	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 6																
Copertura	3.556	1.443	33,1 0	117716	117716	153418	153418	0	0	0	0	-	0,083 77	0,083 77	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 7																
Copertura	3.158	3.085	36,7 2	115975	115975	153418	153418	0	0	0	0	-	0,083 77	0,083 77	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 8																
Copertura	4.948	7.397	15,8 3	117115	117115	153418	153418	0	0	0	0	-	0,083 77	0,083 77	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 9																
Copertura	3.615	10.222	11,4 7	117257	117257	153418	153418	0	0	0	0	-	0,083 77	0,083 77	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 10																
Copertura	6.222	6.424	18,1 4	116551	116551	153418	153418	0	0	0	0	-	0,083 77	0,083 77	12	NO

### LEGENDA:

**Lv** Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.

**V<sub>Ed,3</sub>** Taglio di progetto in direzione 3.

**V<sub>Ed,2</sub>** 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<sub>Rcd</sub>** Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.

**V<sub>Rsd,s</sub>** Resistenza a taglio trazione delle staffe.

**V<sub>fd</sub>** Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.

**V<sub>j</sub>** Contributo acciaio al Taglio ultimo dovuto all'incamiciatura in acciaio.

**V<sub>Rd,s</sub>** Resistenza a taglio per scorrimento.

**A<sub>sw</sub>** Staffe (diametro in mm/passi in cm; [-] = rinforzo NON in C.A.).

**S<sub>Asw</sub>** Passo massimo staffe da normativa.

**R<sub>f</sub>** [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

## Pilastri - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

Pilastri - verifiche delle tensioni di esercizio																
Lv	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio							
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo							
T <sub>prnf</sub>	IdCmb	σ <sub>cc</sub>	σ <sub>cd,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	CS	Verific ato	IdCmb	σ <sub>at</sub>	σ <sub>td,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	CS	Verific ato
		[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N]	[N-m]	[N-m]		
Pilastrata: Pilastrata 1																
Copertura	RAR	8,129	14,94	23.725	1.541	16.420	1.83	SI	RAR	167,6 45	360,00	23.725	1.541	16.420	2.14	SI
	QPR	4,710	11,21	16.766	-313	10.240	2.37	SI								
Pilastrata: Pilastrata 2																
Copertura	RAR	9,131	14,94	58.559	18.766	-1.224	1.63	SI	RAR	158,9 90	360,00	58.559	18.766	-1.224	2.26	SI
	QPR	4,749	11,21	38.897	9.669	-656	2.35	SI								
Pilastrata: Pilastrata 3																
Copertura	RAR	7,768	14,94	23.509	1.054	-16.232	1.92	SI	RAR	162,8 54	360,00	23.509	1.054	-16.232	2.21	SI
	QPR	4,962	11,21	16.866	-795	-10.187	2.25	SI								
Pilastrata: Pilastrata 4																
Copertura	RAR	1,961	14,94	51.900	-139	-4.320	7.61	SI	RAR	2,879	360,00	51.900	-139	-4.320	NS	SI
	QPR	1,148	11,21	36.440	108	-2.233	9.76	SI								
Pilastrata: Pilastrata 5																
Copertura	RAR	2,687	14,94	76.272	4.240	-1.639	5.56	SI	RAR	2,283	360,00	76.272	4.240	-1.639	NS	SI
	QPR	1,462	11,21	44.587	2.262	-801	7.66	SI								
Pilastrata: Pilastrata 6																
Copertura	RAR	2,253	14,94	35.075	3.229	2.981	6.63	SI	RAR	11,18 5	360,00	35.075	3.229	2.981	32.18	SI
	QPR	1,419	11,21	22.343	2.537	1.361	7.89	SI								
Pilastrata: Pilastrata 7																

Lv Tp <sub>mf</sub>	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio							
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id <sub>Cmb</sub>	σ <sub>cc</sub>	σ <sub>cd,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	CS	Verific ato	Id <sub>Cmb</sub>	σ <sub>at</sub>	σ <sub>td,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	CS	Verific ato
		[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N]	[N-m]	[N-m]		
Copertura																
	RAR	1,788	14,94	13.421	-1.005	-4.560	8.35	SI	RAR	13,498	360,00	13.421	-1.005	-4.560	26.67	SI
	QPR	1,330	11,21	9.828	-726	-3.420	8.42	SI								
Pilastrata: Pilastrata 8																
Copertura																
	RAR	6,086	14,94	26.724	-260	13.353	2.45	SI	RAR	123,457	360,00	26.724	-260	13.353	2.91	SI
	QPR	4,460	11,21	19.640	1.331	8.328	2.51	SI								
Pilastrata: Pilastrata 9																
Copertura																
	RAR	6,930	14,94	32.380	502	-14.911	2.15	SI	RAR	136,709	360,00	32.380	502	-14.911	2.63	SI
	QPR	4,189	11,21	20.738	393	-8.885	2.67	SI								
Pilastrata: Pilastrata 10																
Copertura																
	RAR	5,122	14,94	24.557	6.216	4.428	2.91	SI	RAR	75,012	360,00	24.557	6.216	4.428	4.79	SI
	QPR	2,272	11,21	15.277	4.030	3.121	4.93	SI								

LEGENDA:

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

Pilastri - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

Pilastri - verifica allo stato limite di fessurazione													
Lv	Id <sub>Cmb</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	σ <sub>ct,f</sub>	σ <sub>t</sub>	ε <sub>sm</sub>	A <sub>e</sub>	Δ <sub>sm</sub>	W <sub>d</sub>	W <sub>amm</sub>	CS	Verificato
		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Pilastrata: Pilastrata 1													
Copertura				AA= PCA									
-	FRQ	18.004	17	11.340	3,06	2,13	3,0847E-04	200	205	0,063	0,400	6,32	SI
-	QPR	16.766	-313	10.240	2,85	2,13	9,8939E-05	58	155	0,015	0,300	19,59	SI
Pilastrata: Pilastrata 2													
Copertura				AA= PCA									
-	FRQ	42.398	11.289	-757	2,95	2,13	1,2611E-04	71	170	0,021	0,400	18,62	SI
-	QPR	38.897	9.669	-656	2,50	2,13	1,0972E-04	72	172	0,019	0,300	15,94	SI
Pilastrata: Pilastrata 3													
Copertura				AA= PCA									
-	FRQ	18.047	-466	-11.262	3,17	2,13	3,0598E-04	200	205	0,063	0,400	6,37	SI
-	QPR	16.866	-795	-10.187	2,97	2,13	2,755E-04	194	202	0,056	0,300	5,40	SI
Pilastrata: Pilastrata 4													
Copertura				AA= PCA									
-	FRQ	39.192	64	-2.604	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	36.440	108	-2.233	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 5													
Copertura				AA= PCA									
-	FRQ	50.228	2.614	-950	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	44.587	2.262	-801	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 6													
Copertura				AA= PCA									
-	FRQ	24.608	2.660	1.649	0,93	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	22.343	2.537	1.361	0,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 7													
Copertura				AA= PCA									
-	FRQ	10.466	-776	-3.622	1,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	9.828	-726	-3.420	1,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 8													
Copertura				AA= PCA									
-	FRQ	20.901	1.048	9.222	2,71	2,13	2,347E-04	185	196	0,046	0,400	8,69	SI
-	QPR	19.640	1.331	8.328	2,55	2,13	2,1036E-04	179	193	0,041	0,300	7,40	SI
Pilastrata: Pilastrata 9													
Copertura				AA= PCA									
-	FRQ	22.811	413	-9.957	2,72	2,13	1,0106	64	162	0,016	0,400	24,44	SI

Pilastri - verifica allo stato limite di fessurazione

Lv	Id <sub>Cmb</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	σ <sub>ct,f</sub>	σ <sub>t</sub>	ε <sub>sm</sub>	A <sub>e</sub>	Δ <sub>sm</sub>	W <sub>d</sub>	W <sub>amm</sub>	CS	Verificato
		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		[cm <sup>2</sup> ]	[mm]	[mm]	[mm]		
-	QPR	20.738	393	-8.885	2,43	2,13	E-04 9,0458 E-05	64	162	0,015	0,300	20,48	SI
<b>Pilastrata: Pilastrata 10</b>													
<b>Copertura</b>				<b>AA= PCA</b>									
-	FRQ	16.929	4.419	3.353	2,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	15.277	4.030	3.121	1,88	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

LEGENDA:

<b>Lv</b>	Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti del pilastro al livello considerato.
<b>AA</b>	Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
<b>Id<sub>Cmb</sub></b>	Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
<b>N<sub>Ed</sub>, M<sub>Ed,3</sub>, M<sub>Ed,2</sub></b>	Sollecitazioni di progetto.
<b>σ<sub>ct,f</sub></b>	Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ <sub>t</sub> la sezione è soggetta a fessurazione. N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.
<b>σ<sub>t</sub></b>	Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].
<b>ε<sub>sm</sub></b>	Deformazione media nel calcestruzzo.
<b>A<sub>e</sub></b>	Area efficace del calcestruzzo teso.
<b>Δ<sub>sm</sub></b>	Distanza media tra le fessure.
<b>W<sub>d</sub></b>	Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.
<b>W<sub>amm</sub></b>	Valore ammissibile di apertura delle fessure.
<b>CS</b>	Coefficiente di Sicurezza (=W <sub>d</sub> / W <sub>amm</sub> ). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W <sub>d</sub> = 0).
<b>Verificato</b>	[SI] = W <sub>d</sub> ≤ W <sub>amm</sub> ; [NO] = W <sub>d</sub> > W <sub>amm</sub>

TRAVI (LG) - VERIFICHE PER PRESSOFLESSIONE (Elevazione) allo SLU

Travi (LG) - Verifiche per pressoflessione																	
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>L</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>c,0d</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	W <sub>x</sub>	W <sub>y</sub>	σ <sub>Md,x</sub>	σ <sub>Md,y</sub>	f <sub>c,0d</sub>	f <sub>m,x,d</sub>	f <sub>m,y,d</sub>	K <sub>h,x</sub>	K <sub>h,y</sub>
	[%]			[cm <sup>2</sup> ]	[N]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N·m]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		
<b>Copertura</b>										<b>Copertura</b>							
Trave Legno 55a-6	0%	5,13	0,90	640	23.671	0,37	-8.795	1.596	3.413	2.133	2,58	0,75	14,89 7	15,86	16,39	1,06	1,10
	24,9%	6,91	0,90	640	23.671	0,37	-6.401	1.292	3.413	2.133	1,88	0,61	14,89 7	15,86	16,39	1,06	1,10
	49,9%	10,61	0,90	640	23.671	0,37	-3.998	988	3.413	2.133	1,17	0,46	14,89 7	15,86	16,39	1,06	1,10
	75,1%	22,85	0,90	640	23.671	0,37	-1.595	684	3.413	2.133	0,47	0,32	14,89 7	15,86	16,39	1,06	1,10
	100%	43,07	0,90	640	23.671	0,37	814	378	3.413	2.133	0,24	0,18	14,89 7	15,86	16,39	1,06	1,10
Trave Legno 46a-5	0%	2,46	0,90	640	23.263	0,36	-21.893	-83	3.413	2.133	6,41	0,04	14,89 7	15,86	16,39	1,06	1,10
	25,0%	3,21	0,90	640	23.263	0,36	-16.748	-64	3.413	2.133	4,91	0,03	14,89 7	15,86	16,39	1,06	1,10
	49,9%	4,64	0,90	640	23.263	0,36	-11.586	-50	3.413	2.133	3,39	0,02	14,89 7	15,86	16,39	1,06	1,10
	75,1%	8,36	0,90	640	23.263	0,36	-6.414	-30	3.413	2.133	1,88	0,01	14,89 7	15,86	16,39	1,06	1,10
	100%	42,45	0,90	640	23.263	0,36	-1.228	-14	3.413	2.133	0,36	0,01	14,89 7	15,86	16,39	1,06	1,10
Trave Legno 20a-38a	0%	12,00	0,90	264	16.425	0,62	1.277	13	968	528	1,32	0,02	14,89 7	16,39	16,39	1,10	1,10
	25,0%	9,72	0,90	264	16.129	0,61	-1.589	13	968	528	1,64	0,02	14,89 7	16,39	16,39	1,10	1,10
	50,0%	6,70	0,90	264	15.811	0,60	-2.324	13	968	528	2,40	0,02	14,89 7	16,39	16,39	1,10	1,10
	75,0%	16,52	0,90	264	15.494	0,59	-919	13	968	528	0,95	0,02	14,89 7	16,39	16,39	1,10	1,10
	100%	5,94	0,90	264	15.179	0,57	2.628	13	968	528	2,71	0,02	14,89 7	16,39	16,39	1,10	1,10
Trave Legno 19a-20a	0%	NS	1,10	264	4	0,00	0	0	968	528	0,00	0,00	18,20 7	20,03	20,03	1,10	1,10
	25,0%	NS	1,10	264	0	0,00	2	0	968	528	0,00	0,00	18,20 7	20,03	20,03	1,10	1,10
	49,9%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	75,1%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	100%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
Trave Legno 70a-83a	0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	25,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	49,9%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	75,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	100%	NS	0,60	264	0	0,00	-1	0	968	528	0,00	0,00	9,931	10,92	10,92	1,10	1,10
Trave Legno 38a-70a	0%	5,78	0,90	264	15.627	0,59	2.701	13	968	528	2,79	0,02	14,89 7	16,39	16,39	1,10	1,10
	25,0%	17,57	0,90	264	15.937	0,60	-860	13	968	528	0,89	0,02	14,89 7	16,39	16,39	1,10	1,10
	50,0%	6,81	0,90	264	16.256	0,62	-2.286	13	968	528	2,36	0,02	14,89 7	16,39	16,39	1,10	1,10
	75,0%	9,84	0,90	264	16.573	0,63	-1.567	13	968	528	1,62	0,02	14,89 7	16,39	16,39	1,10	1,10
	100,0	11,90	0,90	264	16.873	0,64	1.287	13	968	528	1,33	0,02	14,89	16,39	16,39	1,10	1,10





Travi (LG) - Verifiche per pressoflessione																	
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Lt</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>c,0d</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	W <sub>x</sub>	W <sub>y</sub>	σ <sub>Md,x</sub>	σ <sub>Md,y</sub>	f <sub>c,0d</sub>	f <sub>m,x,d</sub>	f <sub>m,y,d</sub>	K <sub>h,x</sub>	K <sub>h,y</sub>
	[cm²]			[N]	[N/mm²]	[N-m]	[N-m]	[cm³]	[cm³]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]
Trave Legno 40a-72a	25,0%	5,99	0,90	264	22.684	0,86	-2.582	11	968	528	2,67	0,02	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	50,0%	3,10	0,90	264	23.273	0,88	-5.039	11	968	528	5,21	0,02	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	75,0%	4,38	0,90	264	23.858	0,90	-3.552	11	968	528	3,67	0,02	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	100,0 %	8,14	0,90	264	24.408	0,92	1.874	11	968	528	1,94	0,02	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	0%	7,18	0,90	264	12.609	0,48	2.181	9	968	528	2,25	0,02	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	25,0%	3,95	0,90	264	13.178	0,50	-3.986	9	968	528	4,12	0,02	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
Trave Legno 41a-73a	50,0%	2,54	0,90	264	13.764	0,52	-6.216	9	968	528	6,42	0,02	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	75,0%	3,50	0,90	264	14.347	0,54	-4.501	9	968	528	4,65	0,02	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	100,0 %	13,54	0,90	264	14.897	0,56	1.137	9	968	528	1,17	0,02	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	0%	14,69	0,90	264	6.189	0,23	1.068	6	968	528	1,10	0,01	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	25,0%	3,19	0,90	264	6.759	0,26	-4.953	6	968	528	5,12	0,01	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	50,0%	2,25	0,90	264	7.348	0,28	-7.032	6	968	528	7,26	0,01	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
Trave Legno 42a-74a	75,0%	3,07	0,90	264	7.933	0,30	-5.159	6	968	528	5,33	0,01	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	100,0 %	23,89	0,90	264	8.483	0,32	649	6	968	528	0,67	0,01	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	0%	26,96	0,90	264	3.380	0,13	586	1	968	528	0,61	0,00	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	25,0%	2,95	0,90	264	3.949	0,15	-5.369	1	968	528	5,55	0,00	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	50,0%	2,15	0,90	264	4.539	0,17	-7.381	1	968	528	7,63	0,00	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	75,0%	2,91	0,90	264	5.125	0,19	-5.440	1	968	528	5,62	0,00	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
Trave Legno 43a-75a	100,0 %	36,42	0,90	264	5.673	0,21	431	1	968	528	0,45	0,00	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	0%	28,91	0,90	264	3.154	0,12	545	-2	968	528	0,56	0,00	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	25,0%	2,93	0,90	264	3.722	0,14	-5.406	-2	968	528	5,58	0,00	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	50,0%	2,14	0,90	264	4.311	0,16	-7.410	-2	968	528	7,65	0,00	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	75,0%	2,90	0,90	264	4.899	0,19	-5.463	-2	968	528	5,64	0,00	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	100,0 %	37,71	0,90	264	5.445	0,21	415	-2	968	528	0,43	0,00	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
Trave Legno 44a-76a	0%	25,88	0,90	264	3.495	0,13	604	-6	968	528	0,62	0,01	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	25,0%	2,96	0,90	264	4.065	0,15	-5.346	-6	968	528	5,52	0,01	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	50,0%	2,15	0,90	264	4.652	0,18	-7.357	-6	968	528	7,60	0,01	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	75,0%	2,92	0,90	264	5.236	0,20	-5.421	-6	968	528	5,60	0,01	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	100,0 %	35,00	0,90	264	5.784	0,22	442	-6	968	528	0,46	0,01	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	0%	48,97	0,90	264	1.810	0,07	312	-9	968	528	0,32	0,02	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
Trave Legno 45a-77a	25,0%	2,82	0,90	264	2.380	0,09	-5.607	-9	968	528	5,79	0,02	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	50,0%	2,09	0,90	264	2.966	0,11	-7.577	-9	968	528	7,83	0,02	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	75,0%	2,82	0,90	264	3.551	0,13	-5.605	-9	968	528	5,79	0,02	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	100,0 %	49,84	0,90	264	4.099	0,16	305	-9	968	528	0,32	0,02	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	25,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
Trave Legno 5-9	50,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	75,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	100,0 %	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	25,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	50,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
Trave Legno 47a-79a	75,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	100%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	25,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	50,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	75,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	100,0	NS	1,10	264	2	0,00	-16	7	968	528	0,02	0,01	18,20	20,03	20,03	1,10	1,10

Travi (LG) - Verifiche per pressoflessione																	
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Lt</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>c,0d</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	W <sub>x</sub>	W <sub>y</sub>	σ <sub>Md,x</sub>	σ <sub>Md,y</sub>	f <sub>c,0d</sub>	f <sub>m,x,d</sub>	f <sub>m,y,d</sub>	K <sub>h,x</sub>	K <sub>h,y</sub>
	[%]			[cm <sup>2</sup> ]	[N]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N-m]	[N-m]	[cm <sup>3</sup> ]	[cm <sup>3</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		
Trave Legno 48a-80a	%												7				
	0%	NS	1,10	264	775	0,03	-154	0	968	528	0,16	0,00	18,20	20,03	20,03	1,10	1,10
	25,0%	8,25	1,10	264	992	0,04	-2.349	0	968	528	2,43	0,00	18,20	20,03	20,03	1,10	1,10
	50,0%	6,39	1,10	264	1.214	0,05	-3.036	0	968	528	3,14	0,00	18,20	20,03	20,03	1,10	1,10
	75,0%	3,60	0,60	264	61	0,00	-2.940	0	968	528	3,04	0,00	9,931	10,92	10,92	1,10	1,10
Trave Legno 49a-10	100,0 %	NS	1,10	264	1.644	0,06	128	0	968	528	0,13	0,00	18,20	20,03	20,03	1,10	1,10
	0%	29,38	0,90	264	6.920	0,26	535	0	968	528	0,55	0,00	14,89	16,39	16,39	1,10	1,10
	25,0%	2,94	0,90	264	7.479	0,28	-5.282	88	968	528	5,46	0,17	14,89	16,39	16,39	1,10	1,10
	50,0%	2,10	0,90	264	8.051	0,30	-7.304	180	968	528	7,55	0,34	14,89	16,39	16,39	1,10	1,10
	75,0%	2,69	0,90	264	8.625	0,33	-5.540	268	968	528	5,72	0,51	14,89	16,39	16,39	1,10	1,10
Trave Legno 67a-81a	100%	23,74	0,90	264	9.165	0,35	2	359	968	528	0,00	0,68	14,89	16,39	16,39	1,10	1,10
	0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	25,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	50,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	74,9%	NS	1,10	264	0	0,00	3	0	968	528	0,00	0,00	18,20	20,03	20,03	1,10	1,10
Trave Legno 21a-39a	100,0 %	NS	0,60	264	0	0,00	1	0	968	528	0,00	0,00	9,931	10,92	10,92	1,10	1,10
	0%	8,19	0,90	264	23.948	0,91	1.863	11	968	528	1,92	0,02	14,89	16,39	16,39	1,10	1,10
	25,0%	4,35	0,90	264	23.404	0,89	-3.577	11	968	528	3,70	0,02	14,89	16,39	16,39	1,10	1,10
	50,0%	3,08	0,90	264	22.819	0,86	-5.085	11	968	528	5,25	0,02	14,89	16,39	16,39	1,10	1,10
	75,0%	5,85	0,90	264	22.234	0,84	-2.646	11	968	528	2,73	0,02	14,89	16,39	16,39	1,10	1,10
Trave Legno 22a-40a	100%	4,17	0,90	264	21.654	0,82	3.741	11	968	528	3,86	0,02	14,89	16,39	16,39	1,10	1,10
	0%	13,44	0,90	264	14.727	0,56	1.146	9	968	528	1,18	0,02	14,89	16,39	16,39	1,10	1,10
	25,0%	3,50	0,90	264	14.187	0,54	-4.502	9	968	528	4,65	0,02	14,89	16,39	16,39	1,10	1,10
	50,0%	2,54	0,90	264	13.601	0,52	-6.223	9	968	528	6,43	0,02	14,89	16,39	16,39	1,10	1,10
	75,0%	3,93	0,90	264	13.018	0,49	-4.004	9	968	528	4,14	0,02	14,89	16,39	16,39	1,10	1,10
Trave Legno 23a-41a	100%	7,25	0,90	264	12.441	0,47	2.159	9	968	528	2,23	0,02	14,89	16,39	16,39	1,10	1,10
	0%	23,57	0,90	264	8.469	0,32	658	6	968	528	0,68	0,01	14,89	16,39	16,39	1,10	1,10
	25,0%	3,07	0,90	264	7.926	0,30	-5.151	6	968	528	5,32	0,01	14,89	16,39	16,39	1,10	1,10
	50,0%	2,25	0,90	264	7.339	0,28	-7.026	6	968	528	7,26	0,01	14,89	16,39	16,39	1,10	1,10
	75,0%	3,20	0,90	264	6.755	0,26	-4.952	6	968	528	5,12	0,01	14,89	16,39	16,39	1,10	1,10
Trave Legno 24a-42a	100%	14,71	0,90	264	6.174	0,23	1.067	6	968	528	1,10	0,01	14,89	16,39	16,39	1,10	1,10
	0%	35,36	0,90	264	5.696	0,22	444	1	968	528	0,46	0,00	14,89	16,39	16,39	1,10	1,10
	25,0%	2,92	0,90	264	5.155	0,20	-5.432	1	968	528	5,61	0,00	14,89	16,39	16,39	1,10	1,10
	50,0%	2,15	0,90	264	4.568	0,17	-7.371	1	968	528	7,61	0,00	14,89	16,39	16,39	1,10	1,10
	75,0%	2,95	0,90	264	3.983	0,15	-5.368	1	968	528	5,55	0,00	14,89	16,39	16,39	1,10	1,10
Trave Legno 25a-43a	100%	26,91	0,90	264	3.404	0,13	587	1	968	528	0,61	0,00	14,89	16,39	16,39	1,10	1,10
	0%	36,83	0,90	264	5.472	0,21	425	-2	968	528	0,44	0,00	14,89	16,39	16,39	1,10	1,10
	25,0%	2,90	0,90	264	4.931	0,19	-5.457	-2	968	528	5,64	0,00	14,89	16,39	16,39	1,10	1,10
	50,0%	2,14	0,90	264	4.343	0,16	-7.401	-2	968	528	7,65	0,00	14,89	16,39	16,39	1,10	1,10
	75,0%	2,93	0,90	264	3.759	0,14	-5.401	-2	968	528	5,58	0,00	14,89	16,39	16,39	1,10	1,10
Trave Legno 26a-44a	100%	28,81	0,90	264	3.181	0,12	547	-2	968	528	0,57	0,00	14,89	16,39	16,39	1,10	1,10
	0%	34,17	0,90	264	5.819	0,22	453	-6	968	528	0,47	0,01	14,89	16,39	16,39	1,10	1,10
	25,0%	2,93	0,90	264	5.276	0,20	-5.411	-6	968	528	5,59	0,01	14,89	16,39	16,39	1,10	1,10
	50,0%	2,16	0,90	264	4.692	0,18	-7.344	-6	968	528	7,59	0,01	14,89	16,39	16,39	1,10	1,10
	75,0%	2,97	0,90	264	4.109	0,16	-5.337	-6	968	528	5,51	0,01	14,89	16,39	16,39	1,10	1,10

Travi (LG) - Verifiche per pressoflessione																	
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Lt</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>c,0d</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	W <sub>x</sub>	W <sub>y</sub>	σ <sub>Md,x</sub>	σ <sub>Md,y</sub>	f <sub>c,0d</sub>	f <sub>m,x,d</sub>	f <sub>m,y,d</sub>	K <sub>h,x</sub>	K <sub>h,y</sub>
	[cm²]			[N]	[N/mm²]	[N-m]	[N-m]	[cm³]	[cm³]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]
Trave Legno 27a-45a	100%	25,50	0,90	264	3.528	0,13	613	-6	968	528	0,63	0,01	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	0%	46,95	0,90	264	4.134	0,16	322	-11	968	528	0,33	0,02	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	25,0%	2,83	0,90	264	3.593	0,14	-5.588	-11	968	528	5,77	0,02	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	50,0%	2,09	0,90	264	3.007	0,11	-7.561	-11	968	528	7,81	0,02	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	75,0%	2,83	0,90	264	2.424	0,09	-5.592	-11	968	528	5,78	0,02	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
Trave Legno 28a-46a	100%	46,45	0,90	264	1.844	0,07	327	-11	968	528	0,34	0,02	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	25,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	50,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	75,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
Trave Legno 2-5	100%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	25,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	50,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	75,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
Trave Legno 29a-47a	100%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	0%	NS	1,10	264	453	0,02	-56	6	968	528	0,06	0,01	18,20 <sub>7</sub>	20,03	20,03	1,10	1,10
	25,0%	8,39	1,10	264	248	0,01	-2.302	6	968	528	2,38	0,01	18,20 <sub>7</sub>	20,03	20,03	1,10	1,10
	50,0%	6,22	1,10	264	28	0,00	-3.112	5	968	528	3,21	0,01	18,20 <sub>7</sub>	20,03	20,03	1,10	1,10
	75,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
Trave Legno 30a-48a	100%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	0%	NS	0,90	264	997	0,04	77	0	968	528	0,08	0,00	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	25,0%	2,68	0,90	264	453	0,02	-5.928	0	968	528	6,12	0,00	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	50,0%	2,69	0,60	264	55	0,00	-3.924	0	968	528	4,05	0,00	9,931	10,92	10,92	1,10	1,10
	75,0%	8,45	1,10	264	174	0,01	-2.295	0	968	528	2,37	0,00	18,20 <sub>7</sub>	20,03	20,03	1,10	1,10
Trave Legno 31a-49a	100,0 %	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	0%	23,47	0,90	264	8.691	0,33	668	0	968	528	0,69	0,00	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	25,0%	2,97	0,90	264	8.148	0,31	-5.336	0	968	528	5,51	0,00	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	50,0%	2,15	0,90	264	7.559	0,29	-7.368	0	968	528	7,61	0,00	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	75,0%	2,92	0,90	264	6.971	0,26	-5.430	0	968	528	5,61	0,00	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
Trave Legno 32a-50a	100%	32,16	0,90	264	6.399	0,24	489	0	968	528	0,51	0,00	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	0%	23,80	0,90	264	8.509	0,32	659	0	968	528	0,68	0,00	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	25,0%	2,97	0,90	264	7.967	0,30	-5.329	0	968	528	5,51	0,00	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	50,0%	2,15	0,90	264	7.379	0,28	-7.362	0	968	528	7,61	0,00	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	75,0%	2,92	0,90	264	6.796	0,26	-5.433	0	968	528	5,61	0,00	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
Trave Legno 33a-51a	100,0 %	33,61	0,90	264	6.224	0,24	468	0	968	528	0,48	0,00	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	0%	51,57	0,90	264	3.945	0,15	306	0	968	528	0,32	0,00	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	25,0%	2,79	0,90	264	3.401	0,13	-5.690	0	968	528	5,88	0,00	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	50,0%	2,05	0,90	264	2.811	0,11	-7.724	0	968	528	7,98	0,00	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	75,0%	2,74	0,90	264	2.224	0,08	-5.786	0	968	528	5,98	0,00	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
Trave Legno 34a-52a	100,0 %	NS	0,90	264	1.651	0,06	129	0	968	528	0,13	0,00	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	0%	23,51	0,90	264	8.489	0,32	661	-5	968	528	0,68	0,01	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	25,0%	3,07	0,90	264	7.945	0,30	-5.158	-5	968	528	5,33	0,01	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	50,0%	2,25	0,90	264	7.356	0,28	-7.036	-5	968	528	7,27	0,01	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	75,0%	3,19	0,90	264	6.770	0,26	-4.959	-5	968	528	5,12	0,01	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
Trave Legno 35a-53a	100%	14,70	0,90	264	6.187	0,23	1.069	-5	968	528	1,10	0,01	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	0%	18,87	0,90	264	10.500	0,40	819	-8	968	528	0,85	0,02	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	25,0%	3,19	0,90	264	9.957	0,38	-4.955	-8	968	528	5,12	0,02	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	50,0%	2,33	0,90	264	9.368	0,35	-6.785	-8	968	528	7,01	0,02	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10

Travi (LG) - Verifiche per pressoflessione																	
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Lt</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>c,0d</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	W <sub>x</sub>	W <sub>y</sub>	σ <sub>Md,X</sub>	σ <sub>Md,Y</sub>	f <sub>c,0d</sub>	f <sub>m,X,d</sub>	f <sub>m,Y,d</sub>	K <sub>h,X</sub>	K <sub>h,Y</sub>
	[%]			[cm²]	[N]	[N/mm²]	[N-m]	[N-m]	[cm³]	[cm³]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]		
Trave Legno 36a-54a	75,0%	3,39	0,90	264	8.782	0,33	-4.660	-8	968	528	4,81	0,02	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	100%	11,07	0,90	264	8.200	0,31	1.416	-8	968	528	1,46	0,02	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	0%	11,16	0,90	264	17.711	0,67	1.378	-9	968	528	1,42	0,02	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	25,0%	3,72	0,90	264	17.168	0,65	-4.222	-9	968	528	4,36	0,02	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	50,0%	2,68	0,90	264	16.578	0,63	-5.879	-9	968	528	6,07	0,02	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
Trave Legno 37a-55a	75,0%	4,38	0,90	264	15.992	0,61	-3.584	-9	968	528	3,70	0,02	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	100%	5,88	0,90	264	15.411	0,58	2.663	-9	968	528	2,75	0,02	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	0%	15,63	0,90	264	12.642	0,48	983	-12	968	528	1,02	0,02	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	25,0%	7,90	0,90	264	12.346	0,47	-1.978	-12	968	528	2,04	0,02	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	50,0%	5,60	0,90	264	12.030	0,46	-2.804	-12	968	528	2,90	0,02	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
Trave Legno 2a-21a	75,0%	10,43	0,90	264	11.712	0,44	-1.491	-12	968	528	1,54	0,02	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	100%	7,96	0,90	264	11.397	0,43	1.964	-12	968	528	2,03	0,02	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	0%	NS	1,10	264	4	0,00	0	0	968	528	0,00	0,00	18,20 <sub>7</sub>	20,03	20,03	1,10	1,10
	24,9%	NS	1,10	264	0	0,00	2	0	968	528	0,00	0,00	18,20 <sub>7</sub>	20,03	20,03	1,10	1,10
	50,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
Trave Legno 3a-22a	75,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	100%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	0%	NS	1,10	264	7	0,00	0	0	968	528	0,00	0,00	18,20 <sub>7</sub>	20,03	20,03	1,10	1,10
	24,9%	NS	1,10	264	0	0,00	2	1	968	528	0,00	0,00	18,20 <sub>7</sub>	20,03	20,03	1,10	1,10
	50,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
Trave Legno 4a-23a	75,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	100%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	0%	NS	1,10	264	7	0,00	0	0	968	528	0,00	0,00	18,20 <sub>7</sub>	20,03	20,03	1,10	1,10
	24,9%	NS	1,10	264	0	0,00	2	1	968	528	0,00	0,00	18,20 <sub>7</sub>	20,03	20,03	1,10	1,10
	50,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
Trave Legno 5a-24a	75,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	100%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	0%	NS	1,10	264	6	0,00	0	0	968	528	0,00	0,00	18,20 <sub>7</sub>	20,03	20,03	1,10	1,10
	24,9%	NS	1,10	264	2	0,00	2	0	968	528	0,00	0,00	18,20 <sub>7</sub>	20,03	20,03	1,10	1,10
	50,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
Trave Legno 6a-25a	75,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	100%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	0%	NS	1,10	264	6	0,00	0	0	968	528	0,00	0,00	18,20 <sub>7</sub>	20,03	20,03	1,10	1,10
	24,9%	NS	1,10	264	2	0,00	2	0	968	528	0,00	0,00	18,20 <sub>7</sub>	20,03	20,03	1,10	1,10
	50,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
Trave Legno 7a-26a	75,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	100%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	0%	NS	1,10	264	7	0,00	1	0	968	528	0,00	0,00	18,20 <sub>7</sub>	20,03	20,03	1,10	1,10
	24,9%	NS	1,10	264	0	0,00	2	1	968	528	0,00	0,00	18,20 <sub>7</sub>	20,03	20,03	1,10	1,10
	50,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
Trave Legno 8a-27a	75,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	100%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	0%	NS	1,10	264	6	0,00	1	0	968	528	0,00	0,00	18,20 <sub>7</sub>	20,03	20,03	1,10	1,10
	24,9%	NS	1,10	264	2	0,00	3	0	968	528	0,00	0,00	18,20 <sub>7</sub>	20,03	20,03	1,10	1,10
	50,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
Trave Legno 9a-28a	75,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	100%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	0%	NS	1,10	264	5	0,00	0	0	968	528	0,00	0,00	18,20 <sub>7</sub>	20,03	20,03	1,10	1,10
	24,9%	NS	1,10	264	1	0,00	2	0	968	528	0,00	0,00	18,20 <sub>7</sub>	20,03	20,03	1,10	1,10
	50,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
Trave Legno 10a-2	75,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	100%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	0%	NS	1,10	264	5	0,00	0	0	968	528	0,00	0,00	18,20 <sub>7</sub>	20,03	20,03	1,10	1,10
	25,0%	NS	1,10	264	1	0,00	1	0	968	528	0,00	0,00	18,20 <sub>7</sub>	20,03	20,03	1,10	1,10
	50,1%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	74,9%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00



Travi (LG) - Verifiche per pressoflessione																	
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Lt</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>c,0d</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	W <sub>x</sub>	W <sub>y</sub>	σ <sub>Md,x</sub>	σ <sub>Md,y</sub>	f <sub>c,0d</sub>	f <sub>m,x,d</sub>	f <sub>m,y,d</sub>	K <sub>h,x</sub>	K <sub>h,y</sub>
	[%]			[cm²]	[N]	[N/mm²]	[N-m]	[N-m]	[cm²]	[cm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]		
Trave Legno 58a-60a	74,9%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	100,0%	NS	0,60	264	0	0,00	1	0	968	528	0,00	0,00	9,931	10,92	10,92	1,10	1,10
	0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	25,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	49,9%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
Trave Legno 50a-67a	75,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	100%	NS	0,60	264	0	0,00	1	0	968	528	0,00	0,00	9,931	10,92	10,92	1,10	1,10
	0%	26,25	0,90	264	7.818	0,30	598	0	968	528	0,62	0,00	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	25,0%	3,53	0,90	264	8.345	0,32	-4.491	0	968	528	4,64	0,00	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	50,0%	2,58	0,90	264	8.891	0,34	-6.144	0	968	528	6,35	0,00	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
Trave Legno 51a-65a	75,0%	3,63	0,90	264	9.440	0,36	-4.355	0	968	528	4,50	0,00	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	100%	19,30	0,90	264	9.901	0,38	812	0	968	528	0,84	0,00	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	0%	42,94	0,90	264	4.792	0,18	367	0	968	528	0,38	0,00	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	25,0%	4,01	0,90	264	5.281	0,20	-3.950	0	968	528	4,08	0,00	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	50,0%	2,97	0,90	264	5.784	0,22	-5.342	0	968	528	5,52	0,00	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
Trave Legno 52a-63a	75,0%	4,16	0,90	264	6.285	0,24	-3.810	0	968	528	3,94	0,00	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	100,0%	26,59	0,90	264	6.713	0,25	592	0	968	528	0,61	0,00	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	0%	17,41	0,90	264	5.192	0,20	897	-9	968	528	0,93	0,02	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	25,0%	5,65	0,90	264	5.642	0,21	-2.794	-9	968	528	2,89	0,02	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	50,0%	3,90	0,90	264	6.106	0,23	-4.056	-9	968	528	4,19	0,02	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
Trave Legno 53a-61a	75,0%	5,46	0,90	264	6.563	0,25	-2.888	-9	968	528	2,98	0,02	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	100%	23,80	0,90	264	6.947	0,26	650	-9	968	528	0,67	0,02	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	0%	10,96	0,90	264	8.222	0,31	1.423	-14	968	528	1,47	0,03	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	25,0%	9,40	0,90	264	8.629	0,33	-1.661	-14	968	528	1,72	0,03	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	50,0%	5,70	0,90	264	9.050	0,34	-2.755	-14	968	528	2,85	0,03	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
Trave Legno 54a-59a	75,0%	8,42	0,90	264	9.467	0,36	-1.856	-14	968	528	1,92	0,03	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	100,0%	15,71	0,90	264	9.803	0,37	982	-14	968	528	1,01	0,03	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	0%	6,98	0,90	264	12.896	0,49	2.231	-20	968	528	2,30	0,04	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	25,0%	41,88	0,90	264	13.261	0,50	-335	-20	968	528	0,35	0,04	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	50,0%	11,77	0,90	264	13.635	0,52	-1.303	-20	968	528	1,35	0,04	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
Trave Legno 55a-58a	75,0%	22,38	0,90	264	14.009	0,53	-663	-20	968	528	0,68	0,04	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	100%	10,12	0,90	264	14.301	0,54	1.521	-20	968	528	1,57	0,04	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	0%	9,33	0,90	264	9.584	0,36	1.656	-27	968	528	1,71	0,05	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	25,0%	28,51	0,90	264	9.759	0,37	512	-27	968	528	0,53	0,05	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	50,0%	NS	0,90	264	9.936	0,38	50	-27	968	528	0,05	0,05	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
Trave Legno 5-47a	75,0%	51,98	0,90	264	10.114	0,38	260	-27	968	528	0,27	0,05	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	100,0%	13,24	0,90	264	10.274	0,39	1.153	-27	968	528	1,19	0,05	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	0%	54,19	0,90	640	23.737	0,37	-829	-126	3.413	2.133	0,24	0,06	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	25,0%	9,04	0,90	640	23.737	0,37	-5.677	-259	3.413	2.133	1,66	0,12	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	50,0%	4,94	0,90	640	23.737	0,37	-10.510	-393	3.413	2.133	3,08	0,18	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
Trave Legno 47a-48a	75,0%	3,40	0,90	640	23.737	0,37	-15.327	-525	3.413	2.133	4,49	0,25	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	99,9%	2,59	0,90	640	23.737	0,37	-20.135	-657	3.413	2.133	5,90	0,31	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	0%	2,83	0,90	640	23.737	0,37	-18.419	-629	3.413	2.133	5,40	0,29	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	25,0%	2,31	0,90	640	23.737	0,37	-22.575	-775	3.413	2.133	6,61	0,36	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	49,9%	1,95	0,90	640	23.737	0,37	-26.711	-920	3.413	2.133	7,83	0,43	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	75,1%	1,69	0,90	640	23.737	0,37	-30.827	-1.064	3.413	2.133	9,03	0,50	14,89	15,86	16,39	1,06	1,10

Travi (LG) - Verifiche per pressoflessione																	
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Lt</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>c,0d</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	W <sub>x</sub>	W <sub>y</sub>	σ <sub>Md,x</sub>	σ <sub>Md,y</sub>	f <sub>c,0d</sub>	f <sub>m,x,d</sub>	f <sub>m,y,d</sub>	K <sub>h,x</sub>	K <sub>h,y</sub>
	[%]			[cm <sup>2</sup> ]	[N]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N-m]	[N-m]	[cm <sup>3</sup> ]	[cm <sup>3</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		
Trave Legno 48a-49a	100%	1,49	0,90	640	23.737	0,37	-34.923	-1.210	3.413	2.133	10,23	0,57	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	0%	1,55	0,90	640	23.737	0,37	-33.636	-1.177	3.413	2.133	9,85	0,55	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	25,0%	1,44	0,90	640	23.737	0,37	-36.010	-1.409	3.413	2.133	10,55	0,66	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	50,0%	1,35	0,90	640	23.737	0,37	-38.360	-1.641	3.413	2.133	11,24	0,77	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	75,0%	1,27	0,90	640	23.737	0,37	-40.691	-1.872	3.413	2.133	11,92	0,88	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
Trave Legno 49a-50a	100%	1,19	0,90	640	23.737	0,37	-43.005	-2.102	3.413	2.133	12,60	0,99	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	0%	1,22	0,90	640	23.671	0,37	-42.196	-2.075	3.413	2.133	12,36	0,97	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	24,9%	1,18	0,90	640	23.671	0,37	-43.353	-2.223	3.413	2.133	12,70	1,04	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	50,0%	1,15	0,90	640	23.671	0,37	-44.484	-2.372	3.413	2.133	13,03	1,11	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	75,0%	1,12	0,90	640	23.671	0,37	-45.602	-2.521	3.413	2.133	13,36	1,18	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
Trave Legno 50a-51a	100%	1,09	0,90	640	23.671	0,37	-46.694	-2.670	3.413	2.133	13,68	1,25	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	0%	1,10	0,90	640	23.671	0,37	-46.430	-2.663	3.413	2.133	13,60	1,25	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	24,9%	1,10	0,90	640	23.671	0,37	-46.468	-2.576	3.413	2.133	13,61	1,21	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	50,0%	1,10	0,90	640	23.671	0,37	-46.481	-2.484	3.413	2.133	13,62	1,16	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	75,0%	1,10	0,90	640	23.671	0,37	-46.479	-2.393	3.413	2.133	13,62	1,12	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
Trave Legno 51a-52a	100%	1,11	0,90	640	23.671	0,37	-46.451	-2.303	3.413	2.133	13,61	1,08	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	0%	1,10	0,90	640	23.671	0,37	-46.731	-2.328	3.413	2.133	13,69	1,09	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	25,1%	1,14	0,90	640	23.671	0,37	-45.432	-1.767	3.413	2.133	13,31	0,83	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	50,0%	1,19	0,90	640	23.671	0,37	-44.112	-1.204	3.413	2.133	12,92	0,56	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	75,0%	1,24	0,90	640	23.671	0,37	-42.773	-643	3.413	2.133	12,53	0,30	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
Trave Legno 52a-53a	100%	1,30	0,90	640	23.671	0,37	-41.412	-83	3.413	2.133	12,13	0,04	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	0%	1,28	0,90	640	23.671	0,37	-42.220	-132	3.413	2.133	12,37	0,06	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	25,1%	1,35	0,90	640	23.671	0,37	-39.790	230	3.413	2.133	11,66	0,11	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	50,0%	1,42	0,90	640	23.671	0,37	-37.336	592	3.413	2.133	10,94	0,28	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	75,1%	1,51	0,90	640	23.671	0,37	-34.864	955	3.413	2.133	10,21	0,45	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
Trave Legno 53a-54a	100,0 %	1,60	0,90	640	23.671	0,37	-32.370	1.317	3.413	2.133	9,48	0,62	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	0%	1,54	0,90	640	23.671	0,37	-33.675	1.234	3.413	2.133	9,87	0,58	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	25,1%	1,69	0,90	640	23.671	0,37	-30.338	1.548	3.413	2.133	8,89	0,73	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	50,0%	1,87	0,90	640	23.671	0,37	-26.976	1.856	3.413	2.133	7,90	0,87	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	75,1%	2,08	0,90	640	23.671	0,37	-23.599	2.170	3.413	2.133	6,91	1,02	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
Trave Legno 54a-55a	100,0 %	2,36	0,90	640	23.671	0,37	-20.200	2.479	3.413	2.133	5,92	1,16	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	0%	2,21	0,90	640	23.671	0,37	-21.943	2.368	3.413	2.133	6,43	1,11	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	25,1%	2,63	0,90	640	23.671	0,37	-18.154	2.211	3.413	2.133	5,32	1,04	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	50,0%	3,26	0,90	640	23.671	0,37	-14.341	2.055	3.413	2.133	4,20	0,96	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	75,1%	4,30	0,90	640	23.671	0,37	-10.511	1.898	3.413	2.133	3,08	0,89	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
Trave Legno 4-38a	100,0 %	6,31	0,90	640	23.671	0,37	-6.659	1.741	3.413	2.133	1,95	0,82	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	0%	61,72	0,90	640	23.263	0,36	729	-107	3.413	2.133	0,21	0,05	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	24,9%	37,65	0,90	640	23.263	0,36	-1.215	-176	3.413	2.133	0,36	0,08	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	49,8%	15,69	0,90	640	23.263	0,36	-3.153	-245	3.413	2.133	0,92	0,11	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	75,1%	9,90	0,90	640	23.263	0,36	-5.094	-316	3.413	2.133	1,49	0,15	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
Trave Legno 38a-39a	100%	7,24	0,90	640	23.263	0,36	-7.030	-384	3.413	2.133	2,06	0,18	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	0%	9,14	0,90	640	23.263	0,36	-5.470	-391	3.413	2.133	1,60	0,18	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	25,1%	5,40	0,90	640	23.263	0,36	-9.488	-460	3.413	2.133	2,78	0,22	14,89	15,86	16,39	1,06	1,10

Travi (LG) - Verifiche per pressoflessione																	
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Lt</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>c,0d</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	W <sub>x</sub>	W <sub>y</sub>	σ <sub>Md,x</sub>	σ <sub>Md,y</sub>	f <sub>c,0d</sub>	f <sub>m,x,d</sub>	f <sub>m,y,d</sub>	K <sub>h,x</sub>	K <sub>h,y</sub>
	[%]			[cm²]	[N]	[N/mm²]	[N-m]	[N-m]	[cm³]	[cm³]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]		
Trave Legno 39a-40a	50,0%	3,84	0,90	640	23.263	0,36	-13.479	-530	3.413	2.133	3,95	0,25	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	75,0%	2,99	0,90	640	23.263	0,36	-17.453	-598	3.413	2.133	5,11	0,28	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	99,9%	2,44	0,90	640	23.263	0,36	-21.408	-667	3.413	2.133	6,27	0,31	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	0%	2,60	0,90	640	23.263	0,36	-20.063	-674	3.413	2.133	5,88	0,32	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	24,9%	2,20	0,90	640	23.263	0,36	-23.841	-669	3.413	2.133	6,98	0,31	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	50,0%	1,91	0,90	640	23.263	0,36	-27.594	-667	3.413	2.133	8,08	0,31	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
Trave Legno 40a-41a	75,0%	1,69	0,90	640	23.263	0,36	-31.331	-663	3.413	2.133	9,18	0,31	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	100%	1,51	0,90	640	23.263	0,36	-35.043	-660	3.413	2.133	10,27	0,31	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	0%	1,56	0,90	640	23.263	0,36	-33.992	-663	3.413	2.133	9,96	0,31	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	24,9%	1,44	0,90	640	23.263	0,36	-36.915	-631	3.413	2.133	10,81	0,30	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
Trave Legno 41a-42a	50,0%	1,34	0,90	640	23.263	0,36	-39.814	-605	3.413	2.133	11,66	0,28	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	75,0%	1,25	0,90	640	23.263	0,36	-42.696	-573	3.413	2.133	12,51	0,27	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	99,9%	1,17	0,90	640	23.263	0,36	-45.556	-540	3.413	2.133	13,35	0,25	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	0%	1,19	0,90	640	23.263	0,36	-44.881	-547	3.413	2.133	13,15	0,26	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	25,0%	1,15	0,90	640	23.263	0,36	-46.531	-516	3.413	2.133	13,63	0,24	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	49,9%	1,11	0,90	640	23.263	0,36	-48.157	-484	3.413	2.133	14,11	0,23	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
Trave Legno 42a-43a	75,0%	1,08	0,90	640	23.263	0,36	-49.764	-452	3.413	2.133	14,58	0,21	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	100%	1,04	0,90	640	23.263	0,36	-51.352	-419	3.413	2.133	15,04	0,20	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	0%	1,05	0,90	640	23.263	0,36	-51.121	-423	3.413	2.133	14,98	0,20	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	24,9%	1,05	0,90	640	23.263	0,36	-51.304	-395	3.413	2.133	15,03	0,19	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	50,0%	1,04	0,90	640	23.263	0,36	-51.467	-369	3.413	2.133	15,08	0,17	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	74,9%	1,04	0,90	640	23.263	0,36	-51.607	-342	3.413	2.133	15,12	0,16	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
Trave Legno 43a-44a	100%	1,04	0,90	640	23.263	0,36	-51.729	-313	3.413	2.133	15,15	0,15	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	0%	1,03	0,90	640	23.263	0,36	-51.996	-312	3.413	2.133	15,23	0,15	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	25,0%	1,06	0,90	640	23.263	0,36	-50.700	-288	3.413	2.133	14,85	0,14	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	49,9%	1,09	0,90	640	23.263	0,36	-49.378	-265	3.413	2.133	14,47	0,12	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	75,0%	1,12	0,90	640	23.263	0,36	-48.039	-240	3.413	2.133	14,07	0,11	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	100%	1,15	0,90	640	23.263	0,36	-46.683	-216	3.413	2.133	13,68	0,10	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
Trave Legno 44a-45a	0%	1,13	0,90	640	23.263	0,36	-47.452	-215	3.413	2.133	13,90	0,10	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	25,0%	1,20	0,90	640	23.263	0,36	-44.715	-198	3.413	2.133	13,10	0,09	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	49,9%	1,28	0,90	640	23.263	0,36	-41.958	-180	3.413	2.133	12,29	0,08	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	75,0%	1,37	0,90	640	23.263	0,36	-39.181	-163	3.413	2.133	11,48	0,08	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
Trave Legno 45a-46a	100%	1,48	0,90	640	23.263	0,36	-36.383	-145	3.413	2.133	10,66	0,07	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	0%	1,43	0,90	640	23.263	0,36	-37.644	-139	3.413	2.133	11,03	0,07	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	25,0%	1,62	0,90	640	23.263	0,36	-33.313	-129	3.413	2.133	9,76	0,06	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	50,0%	1,86	0,90	640	23.263	0,36	-28.959	-116	3.413	2.133	8,48	0,05	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
Trave Legno 69a-82a	75,0%	2,19	0,90	640	23.263	0,36	-24.587	-106	3.413	2.133	7,20	0,05	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	100,0 %	2,66	0,90	640	23.263	0,36	-20.195	-93	3.413	2.133	5,92	0,04	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	25,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	49,9%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	75,1%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
Trave Legno 56a-69a	100%	NS	0,60	264	0	0,00	1	0	968	528	0,00	0,00	9,931	10,92	10,92	1,10	1,10
	0%	11,07	0,90	264	29.428	1,11	-293	621	968	528	0,30	1,18	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	25,0%	20,40	0,90	264	29.450	1,12	185	305	968	528	0,19	0,58	14,89	16,39	16,39	1,10	1,10



Travi (LG) - Verifiche per pressoflessione																	
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Li</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>c,0d</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	W <sub>x</sub>	W <sub>y</sub>	σ <sub>Md,X</sub>	σ <sub>Md,Y</sub>	f <sub>c,0d</sub>	f <sub>m,X,d</sub>	f <sub>m,Y,d</sub>	K <sub>h,X</sub>	K <sub>h,Y</sub>
	[%]			[cm <sup>2</sup> ]	[N]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N-m]	[N-m]	[cm <sup>3</sup> ]	[cm <sup>3</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		
	50,0%	19,19	0,90	264	29.470	1,12	726	-9	968	528	0,75	0,02	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	75,0%	8,61	0,90	264	29.493	1,12	1.335	-325	968	528	1,38	0,62	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10
	100%	5,43	0,90	264	29.513	1,12	2.009	-640	968	528	2,08	1,21	14,89 <sub>7</sub>	16,39	16,39	1,10	1,10

#### LEGENDA:

<b>Id<sub>Tr</sub></b>	Identificativo della trave.
<b>%L<sub>Li</sub></b>	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L <sub>Li</sub> ), a partire dall'estremo iniziale.
<b>CS</b>	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).
<b>k<sub>mod</sub></b>	Coefficiente di riduzione per Classe di Servizio e di Durata del carico.
<b>A</b>	Area della sezione.
<b>N<sub>Ed</sub></b>	Sforzo normale di progetto.
<b>σ<sub>c,0d</sub></b>	Tensione di progetto a compressione in direzione parallela alla fibratura.
<b>M<sub>Ed,3</sub></b>	Momento flettente di progetto intorno a 3.
<b>M<sub>Ed,2</sub></b>	Momento flettente di progetto intorno a 2.
<b>W<sub>x</sub></b>	Modulo di resistenza rispetto alla direzione locale X.
<b>W<sub>y</sub></b>	Modulo di resistenza rispetto alla direzione locale Y.
<b>σ<sub>Md,X</sub></b>	Tensione per Momento di progetto rispetto alla direzione locale X.
<b>σ<sub>Md,Y</sub></b>	Tensione per Momento di progetto rispetto alla direzione locale Y.
<b>f<sub>c,0d</sub></b>	Tensione resistente a compressione in direzione parallela alla fibratura.
<b>f<sub>m,X,d</sub></b>	Tensione resistente per Flessione rispetto alla direzione locale X.
<b>f<sub>m,Y,d</sub></b>	Tensione resistente per Flessione rispetto alla direzione locale Y.
<b>K<sub>h,X</sub></b>	Coefficiente di amplificazione della resistenza a flessione rispetto alla direzione locale X.
<b>K<sub>h,Y</sub></b>	Coefficiente di amplificazione della resistenza a flessione rispetto alla direzione locale Y.

### TRAVI (LG) - VERIFICHE PER TENSOFFLESSIONE (Elevazione) allo SLU

Travi (LG) - Verifiche per tensoflessione																					
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Li</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>t0d</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	W <sub>x</sub>	W <sub>y</sub>	σ <sub>Md,X</sub>	σ <sub>Md,Y</sub>	f <sub>t0d</sub>	f <sub>m,X,d</sub>	f <sub>m,Y,d</sub>	K <sub>h,X</sub>	K <sub>h,Y</sub>	K <sub>h</sub>			
	[%]			[cm <sup>2</sup> ]	[N]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N·m]	[N·m]	[cm <sup>3</sup> ]		[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]						
Copertura										Copertura											
Trave Legno 55a-6	0%	-	0,00	640	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,06			
	24,9%	-	0,00	640	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,06			
	49,9%	-	0,00	640	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,06			
	75,1%	-	0,00	640	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,06			
	100%	-	0,00	640	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,06			
Trave Legno 46a-5	0%	-	0,00	640	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,06			
	25,0%	-	0,00	640	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,06			
	49,9%	-	0,00	640	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,06			
	75,1%	-	0,00	640	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,06			
	100%	-	0,00	640	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,06			
Trave Legno 20a-38a	0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10			
	25,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10			
	50,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10			
	75,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10			
	100%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10			
Trave Legno 19a-20a	0%	NS	1,10	264	-4	0,00	0	0	968	528	0,00	0,00	16,02	20,03	20,03	1,10	1,10	1,10			
	25,0%	NS	0,60	264	-5	0,00	3	0	968	528	0,00	0,00	8,74	10,92	10,92	1,10	1,10	1,10			
	49,9%	NS	0,60	264	-12	0,00	9	0	968	528	-0,01	0,00	8,74	10,92	10,92	1,10	1,10	1,10			
	75,1%	NS	0,60	264	-17	0,00	21	0	968	528	-0,02	0,00	8,74	10,92	10,92	1,10	1,10	1,10			
	100%	NS	0,60	264	-23	0,00	38	0	968	528	-0,04	0,00	8,74	10,92	10,92	1,10	1,10	1,10			
Trave Legno 70a-83a	0%	NS	0,60	264	-23	0,00	38	0	968	528	-0,04	0,00	8,74	10,92	10,92	1,10	1,10	1,10			
	25,0%	NS	0,60	264	-18	0,00	21	0	968	528	-0,02	0,00	8,74	10,92	10,92	1,10	1,10	1,10			
	49,9%	NS	0,60	264	-12	0,00	9	0	968	528	-0,01	0,00	8,74	10,92	10,92	1,10	1,10	1,10			
	75,0%	NS	1,10	264	-6	0,00	1	1	968	528	0,00	0,00	16,02	20,03	20,03	1,10	1,10	1,10			
	100%	NS	0,60	264	0	0,00	-1	0	968	528	0,00	0,00	8,74	10,92	10,92	1,10	1,10	1,10			
Trave Legno 38a-70a	0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10			
	25,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10			
	50,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10			
	75,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10			
	100,0 %	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10			
Trave Legno 71a-84a	0%	NS	0,60	264	-23	0,00	38	0	968	528	-0,04	0,00	8,74	10,92	10,92	1,10	1,10	1,10			
	24,9%	NS	0,60	264	-18	0,00	21	0	968	528	-0,02	0,00	8,74	10,92	10,92	1,10	1,10	1,10			
	50,0%	NS	0,60	264	-12	0,00	8	0	968	528	-0,01	0,00	8,74	10,92	10,92	1,10	1,10	1,10			
	75,0%	NS	0,60	264	-6	0,00	3	0	968	528	0,00	0,00	8,74	10,92	10,92	1,10	1,10	1,10			
	100%	NS	0,60	264	0	0,00	-1	0	968	528	0,00	0,00	8,74	10,92	10,92	1,10	1,10	1,10			
Trave Legno 72a-85a	0%	NS	0,60	264	-23	0,00	38	0	968	528	-0,04	0,00	8,74	10,92	10,92	1,10	1,10	1,10			
	24,9%	NS	0,60	264	-18	0,00	21	0	968	528	-0,02	0,00	8,74	10,92	10,92	1,10	1,10	1,10			
	50,0%	NS	0,60	264	-12	0,00	8	0	968	528	-0,01	0,00	8,74	10,92	10,92	1,10	1,10	1,10			
	75,0%	NS	0,60	264	-6	0,00	3	0	968	528	0,00	0,00	8,74	10,92	10,92	1,10	1,10	1,10			
	100%	NS	0,60	264	0	0,00	-1	0	968	528	0,00	0,00	8,74	10,92	10,92	1,10	1,10	1,10			
Trave Legno 73a-86a	0%	NS	0,60	264	-23	0,00	38	0	968	528	-0,04	0,00	8,74	10,92	10,92	1,10	1,10	1,10			



Travi (LG) - Verifiche per tensoflessione																		
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Lt</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>t0d</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	W <sub>X</sub>	W <sub>Y</sub>	σ <sub>Md,X</sub>	σ <sub>Md,Y</sub>	f <sub>t0d</sub>	f <sub>m,X,d</sub>	f <sub>m,Y,d</sub>	K <sub>h,X</sub>	K <sub>h,Y</sub>	K <sub>h</sub>
	[%]			[cm <sup>2</sup> ]	[N]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N-m]	[N-m]	[cm <sup>3</sup> ]	[cm <sup>3</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]			
Trave Legno 43a-75a	0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	25,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	50,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	75,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
Trave Legno 44a-76a	100,0 %	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	25,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	50,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
Trave Legno 45a-77a	75,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	100,0 %	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	25,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
Trave Legno 46a-78a	50,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	75,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	100,0 %	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	0%	12,9 3	0,90	264	-5.530	-0,21	-957	-13	968	528	-0,99	-0,02	13,11	16,39	16,39	1,10	1,10	1,10
Trave Legno 5-9	25,0%	2,28	0,90	264	-4.958	-0,19	-6.704	-13	968	528	-6,93	-0,02	13,11	16,39	16,39	1,10	1,10	1,10
	50,0%	1,82	0,90	264	-4.369	-0,17	-8.503	-13	968	528	-8,78	-0,02	13,11	16,39	16,39	1,10	1,10	1,10
	75,0%	2,43	0,90	264	-3.785	-0,14	-6.347	-13	968	528	-6,56	-0,02	13,11	16,39	16,39	1,10	1,10	1,10
	100,0 %	37,9 6	0,90	264	-3.234	-0,12	-253	-13	968	528	-0,26	-0,02	13,11	16,39	16,39	1,10	1,10	1,10
Trave Legno 47a-79a	0%	3,50	0,90	264	-22.082	-0,84	-3.515	-8	968	528	-3,63	-0,02	13,11	16,39	16,39	1,10	1,10	1,10
	25,0%	1,59	0,90	264	-21.538	-0,82	-8.959	-8	968	528	-9,26	-0,02	13,11	16,39	16,39	1,10	1,10	1,10
	50,0%	1,37	0,90	264	-20.965	-0,79	-10.56 8	-8	968	528	-10,92	-0,02	13,11	16,39	16,39	1,10	1,10	1,10
	75,0%	1,71	0,90	264	-20.390	-0,77	-8.350	-8	968	528	-8,63	-0,02	13,11	16,39	16,39	1,10	1,10	1,10
Trave Legno 48a-80a	100%	4,96	0,90	264	-19.810	-0,75	-2.282	-8	968	528	-2,36	-0,02	13,11	16,39	16,39	1,10	1,10	1,10
	0%	27,9 2	0,90	264	-2.504	-0,09	-434	15	968	528	-0,45	-0,03	13,11	16,39	16,39	1,10	1,10	1,10
	25,0%	2,50	0,90	264	-1.938	-0,07	-6.238	15	968	528	-6,44	-0,03	13,11	16,39	16,39	1,10	1,10	1,10
	50,0%	1,94	0,90	264	-1.351	-0,05	-8.105	15	968	528	-8,37	-0,03	13,11	16,39	16,39	1,10	1,10	1,10
Trave Legno 49a-10	75,0%	2,61	0,90	264	-766	-0,03	-6.028	15	968	528	-6,23	-0,03	13,11	16,39	16,39	1,10	1,10	1,10
	100,0 %	NS	0,90	264	-220	-0,01	-26	15	968	528	-0,03	-0,03	13,11	16,39	16,39	1,10	1,10	1,10
	0%	70,4 4	0,90	264	-1.837	-0,07	-141	0	968	528	-0,15	0,00	13,11	16,39	16,39	1,10	1,10	1,10
	25,0%	2,59	0,90	264	-1.268	-0,05	-6.057	0	968	528	-6,26	0,00	13,11	16,39	16,39	1,10	1,10	1,10
Trave Legno 67a-81a	50,0%	1,97	0,90	264	-680	-0,03	-8.002	0	968	528	-8,27	0,00	13,11	16,39	16,39	1,10	1,10	1,10
	75,0%	2,66	0,90	264	-93	0,00	-5.964	0	968	528	-6,16	0,00	13,11	16,39	16,39	1,10	1,10	1,10
	100,0 %	NS	1,10	264	-1.130	-0,04	128	0	968	528	-0,13	0,00	16,02	20,03	20,03	1,10	1,10	1,10
	0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
Trave Legno 21a-39a	25,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	50,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	75,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	100%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
Trave Legno 22a-40a	0%	NS	0,60	264	-23	0,00	39	0	968	528	-0,04	0,00	8,74	10,92	10,92	1,10	1,10	1,10
	25,0%	NS	0,60	264	-18	0,00	22	0	968	528	-0,02	0,00	8,74	10,92	10,92	1,10	1,10	1,10
	50,0%	NS	0,60	264	-12	0,00	9	0	968	528	-0,01	0,00	8,74	10,92	10,92	1,10	1,10	1,10
	74,9%	NS	0,60	264	-6	0,00	4	0	968	528	0,00	0,00	8,74	10,92	10,92	1,10	1,10	1,10
Trave Legno 23a-41a	100,0 %	NS	0,60	264	0	0,00	1	0	968	528	0,00	0,00	8,74	10,92	10,92	1,10	1,10	1,10
	0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	25,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	50,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
Trave Legno 24a-42a	75,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	100%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	25,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
Trave Legno	50,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	75,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	100%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10

Travi (LG) - Verifiche per tensoflessione																		
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Lt</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>t0d</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	W <sub>X</sub>	W <sub>Y</sub>	σ <sub>Md,X</sub>	σ <sub>Md,Y</sub>	f <sub>t0d</sub>	f <sub>m,X,d</sub>	f <sub>m,Y,d</sub>	K <sub>h,X</sub>	K <sub>h,Y</sub>	K <sub>h</sub>
	[%]			[cm²]	[N]	[N/mm²]	[N·m]	[N·m]	[cm³]	[cm³]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]			
25a-43a	25,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	50,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	75,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	100%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
Trave Legno 26a-44a	0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	25,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	50,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	75,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
Trave Legno 27a-45a	0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	25,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	50,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	75,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
Trave Legno 28a-46a	0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	25,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	50,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	75,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
Trave Legno 28a-46a	0%	37,1 4	0,90	264	-3.297	-0,12	-258	-14	968	528	-0,27	-0,03	13,11	16,39	16,39	1,10	1,10	1,10
	25,0%	2,42	0,90	264	-3.838	-0,15	-6.354	-14	968	528	-6,56	-0,03	13,11	16,39	16,39	1,10	1,10	1,10
	50,0%	1,82	0,90	264	-4.427	-0,17	-8.511	-14	968	528	-8,79	-0,03	13,11	16,39	16,39	1,10	1,10	1,10
	75,0%	2,28	0,90	264	-5.011	-0,19	-6.714	-14	968	528	-6,94	-0,03	13,11	16,39	16,39	1,10	1,10	1,10
Trave Legno 2-5	0%	12,7 9	0,90	264	-5.589	-0,21	-966	-14	968	528	-1,00	-0,03	13,11	16,39	16,39	1,10	1,10	1,10
	25,0%	4,87	0,90	264	-20.039	-0,76	-2.330	-8	968	528	-2,41	-0,02	13,11	16,39	16,39	1,10	1,10	1,10
	50,0%	1,70	0,90	264	-20.619	-0,78	-8.389	-8	968	528	-8,67	-0,02	13,11	16,39	16,39	1,10	1,10	1,10
	75,0%	1,37	0,90	264	-21.187	-0,80	-10.60 7	-8	968	528	-10,96	-0,02	13,11	16,39	16,39	1,10	1,10	1,10
Trave Legno 29a-47a	0%	1,59	0,90	264	-21.766	-0,82	-8.995	-8	968	528	-9,29	-0,02	13,11	16,39	16,39	1,10	1,10	1,10
	25,0%	3,46	0,90	264	-22.311	-0,85	-3.555	-8	968	528	-3,67	-0,02	13,11	16,39	16,39	1,10	1,10	1,10
	50,0%	NS	1,10	264	-707	-0,03	-56	6	968	528	-0,06	-0,01	16,02	20,03	20,03	1,10	1,10	1,10
	75,0%	2,60	0,90	264	-886	-0,03	-6.032	13	968	528	-6,23	-0,02	13,11	16,39	16,39	1,10	1,10	1,10
Trave Legno 30a-48a	0%	1,93	0,90	264	-1.472	-0,06	-8.114	13	968	528	-8,38	-0,02	13,11	16,39	16,39	1,10	1,10	1,10
	25,0%	2,49	0,90	264	-2.054	-0,08	-6.254	13	968	528	-6,46	-0,02	13,11	16,39	16,39	1,10	1,10	1,10
	50,0%	26,9 2	0,90	264	-2.632	-0,10	-452	13	968	528	-0,47	-0,02	13,11	16,39	16,39	1,10	1,10	1,10
	75,0%	2,62	0,90	264	-724	-0,03	-6.023	0	968	528	-6,22	0,00	13,11	16,39	16,39	1,10	1,10	1,10
Trave Legno 31a-49a	0%	100,0 %	0,90	264	-1.296	-0,05	-102	0	968	528	-0,11	0,00	13,11	16,39	16,39	1,10	1,10	1,10
	25,0%	8,57	1,10	264	-87	0,00	-2.257	0	968	528	-2,33	0,00	16,02	20,03	20,03	1,10	1,10	1,10
	50,0%	1,99	0,90	264	-136	-0,01	-7.961	0	968	528	-8,22	0,00	13,11	16,39	16,39	1,10	1,10	1,10
	75,0%	2,62	0,90	264	-724	-0,03	-6.023	0	968	528	-6,22	0,00	13,11	16,39	16,39	1,10	1,10	1,10
Trave Legno 32a-50a	0%	98,2 8	0,90	264	-1.296	-0,05	-102	0	968	528	-0,11	0,00	13,11	16,39	16,39	1,10	1,10	1,10
	25,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	50,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	75,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
Trave Legno 33a-51a	0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	25,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	50,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	75,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
Trave Legno 34a-52a	0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	25,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	50,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	75,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
Trave Legno 35a-53a	0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	25,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	50,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	75,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
Trave Legno 36a-54a	0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	25,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	50,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	75,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
Trave Legno 37a-55a	0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	25,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	50,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	75,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10







Travi (LG) - Verifiche per tensoflessione																		
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Li</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>td</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	W <sub>X</sub>	W <sub>Y</sub>	σ <sub>Md,X</sub>	σ <sub>Md,Y</sub>	f <sub>td</sub>	f <sub>m,X,d</sub>	f <sub>m,Y,d</sub>	K <sub>h,X</sub>	K <sub>h,Y</sub>	K <sub>h</sub>
	[%]			[cm²]	[N]	[N/mm²]	[N-m]	[N-m]	[cm³]	[cm³]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]			
40a-41a	24,9%	-	0,00	640	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,06
	50,0%	-	0,00	640	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,06
	75,0%	-	0,00	640	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,06
	99,9%	-	0,00	640	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,06
Trave Legno 41a-42a	0%	-	0,00	640	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,06
	25,0%	-	0,00	640	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,06
	49,9%	-	0,00	640	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,06
	75,0%	-	0,00	640	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,06
Trave Legno 42a-43a	100%	-	0,00	640	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,06
	0%	-	0,00	640	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,06
	24,9%	-	0,00	640	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,06
	50,0%	-	0,00	640	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,06
Trave Legno 43a-44a	74,9%	-	0,00	640	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,06
	100%	-	0,00	640	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,06
	0%	-	0,00	640	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,06
	25,0%	-	0,00	640	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,06
Trave Legno 44a-45a	49,9%	-	0,00	640	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,06
	75,0%	-	0,00	640	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,06
	100%	-	0,00	640	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,06
	0%	-	0,00	640	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,06
Trave Legno 45a-46a	25,0%	-	0,00	640	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,06
	50,0%	-	0,00	640	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,06
	75,0%	-	0,00	640	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,06
	100,0 %	-	0,00	640	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,06
Trave Legno 69a-82a	0%	NS	0,60	264	-19	0,00	29	0	968	528	-0,03	0,00	8,74	10,92	10,92	1,10	1,10	1,10
	25,0%	NS	0,60	264	-14	0,00	16	0	968	528	-0,02	0,00	8,74	10,92	10,92	1,10	1,10	1,10
	49,9%	NS	0,60	264	-9	0,00	6	0	968	528	-0,01	0,00	8,74	10,92	10,92	1,10	1,10	1,10
	75,1%	NS	0,60	264	-5	0,00	3	0	968	528	0,00	0,00	8,74	10,92	10,92	1,10	1,10	1,10
Trave Legno 56a-69a	100%	NS	0,60	264	0	0,00	1	0	968	528	0,00	0,00	8,74	10,92	10,92	1,10	1,10	1,10
	0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	25,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	50,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	75,0%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	100%	-	0,00	264	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10

LEGENDA:

Id<sub>Tr</sub>

Identificativo della trave.

%L<sub>Li</sub>

Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L<sub>Li</sub>), a partire dall'estremo iniziale.

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).

k<sub>mod</sub>

Coefficiente di riduzione per Classe di Servizio e di Durata del carico.

A

Area della sezione.

N<sub>Ed</sub>

Sforzo normale di progetto.

σ<sub>td</sub>

Tensione di progetto a trazione in direzione parallela alla fibratura.

M<sub>Ed,3</sub>

Momento flettente di progetto intorno a 3.

M<sub>Ed,2</sub>

Momento flettente di progetto intorno a 2.

W<sub>X</sub>

Modulo di resistenza rispetto alla direzione locale X.

W<sub>Y</sub>

Modulo di resistenza rispetto alla direzione locale Y.

σ<sub>Md,X</sub>

Tensione per Momento di progetto rispetto alla direzione locale X.

σ<sub>Md,Y</sub>

Tensione per Momento di progetto rispetto alla direzione locale Y.

f<sub>td</sub>

Tensione resistente a trazione in direzione parallela alla fibratura.

f<sub>m,X,d</sub>

Tensione resistente per Flessione rispetto alla direzione locale X.

f<sub>m,Y,d</sub>

Tensione resistente per Flessione rispetto alla direzione locale Y.

K<sub>h,X</sub>

Coefficiente di amplificazione della resistenza a flessione rispetto alla direzione locale X.

K<sub>h,Y</sub>

Coefficiente di amplificazione della resistenza a flessione rispetto alla direzione locale Y.

K<sub>h</sub>

Coefficiente di amplificazione della resistenza per flessione e trazione.

TRAVI (LG) - VERIFICHE PER TAGLIO E TORSIONE (Elevazione) allo SLU

Travi (LG) - Verifiche per taglio e torsione													
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Li</sub>	CS <sub>v,T</sub>	CS <sub>v</sub>	CS <sub>T</sub>	k <sub>mod</sub>	A	V <sub>Ed,3</sub>	V <sub>Ed,2</sub>	T <sub>Ed</sub>	τ <sub>V,Ed</sub>	τ <sub>T,Ed</sub>	f <sub>vd</sub>	
	[%]					[cm²]	[N]	[N]	[N-m]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	
Copertura							Copertura						
Trave Legno 55a-6	0%		3,10	2,78	5,20	0,90	640	-3.004	-23.651	1.110	0,56	0,37	1,55
	24,9%		3,10	2,77	5,20	0,90	640	-3.004	-23.686	1.110	0,56	0,37	1,55
	49,9%		3,10	2,77	5,20	0,90	640	-3.004	-23.721	1.110	0,56	0,37	1,55
	75,1%		3,09	2,76	5,20	0,90	640	-3.004	-23.758	1.110	0,56	0,37	1,55
	100%		3,09	2,76	5,20	0,90	640	-3.004	-23.793	1.110	0,56	0,37	1,55
Trave Legno 46a-5	0%		2,25	1,69	7,68	0,90	640	130	-39.212	216	0,92	0,07	1,55
	25,0%		2,25	1,69	7,68	0,90	640	130	-39.290	216	0,92	0,07	1,55
	49,9%		2,24	1,68	7,68	0,90	640	130	-39.390	216	0,92	0,07	1,55
	75,1%		2,23	1,68	7,68	0,90	640	130	-39.493	216	0,93	0,07	1,55



Travi (LG) - Verifiche per taglio e torsione												
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Lt</sub>	CS <sub>v,T</sub>	CS <sub>v</sub>	CS <sub>T</sub>	k <sub>mod</sub>	A	V <sub>Ed,3</sub>	V <sub>Ed,2</sub>	T <sub>Ed</sub>	τ <sub>V,Ed</sub>	τ <sub>T,Ed</sub>	f <sub>vd</sub>
	[%]					[cm <sup>2</sup> ]	[N]	[N]	[N-m]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]
Trave Legno 20a-38a	100%	2,22	1,67	7,68	0,90	640	130	-39.592	216	0,93	0,07	1,55
	0%	1,84	10,98	1,87	0,90	264	0	2.488	809	0,14	1,06	1,55
	25,0%	1,86	23,14	1,87	0,90	264	0	1.180	809	0,07	1,06	1,55
	50,0%	1,87	NS	1,87	0,90	264	0	-222	809	0,01	1,06	1,55
	75,0%	1,86	16,84	1,87	0,90	264	0	-1.622	809	0,09	1,06	1,55
	100%	1,83	9,09	1,87	0,90	264	0	-3.004	809	0,17	1,06	1,55
Trave Legno 19a-20a	0%	-	NS	-	1,10	264	3	0	0	0,00	0,00	1,90
	25,0%	-	NS	-	0,60	264	0	-26	0	0,00	0,00	1,03
	49,9%	-	NS	-	0,60	264	0	-52	0	0,00	0,00	1,03
	75,1%	-	NS	-	0,60	264	0	-78	0	0,00	0,00	1,03
	100%	-	NS	-	0,60	264	0	-104	0	0,01	0,00	1,03
	0%	-	NS	-	0,60	264	0	104	0	0,01	0,00	1,03
Trave Legno 70a-83a	25,0%	-	NS	-	0,60	264	0	78	0	0,00	0,00	1,03
	49,9%	-	NS	-	0,60	264	0	52	0	0,00	0,00	1,03
	75,0%	-	NS	-	0,60	264	0	26	0	0,00	0,00	1,03
	100%	-	NS	-	1,10	264	3	0	0	0,00	0,00	1,90
	0%	1,89	9,07	1,93	0,90	264	0	3.012	783	0,17	1,02	1,55
	25,0%	1,92	16,69	1,93	0,90	264	0	1.636	783	0,09	1,02	1,55
Trave Legno 38a-70a	50,0%	1,93	NS	1,93	0,90	264	0	231	783	0,01	1,02	1,55
	75,0%	1,92	23,34	1,93	0,90	264	0	-1.170	783	0,07	1,02	1,55
	100,0%	1,90	11,01	1,93	0,90	264	0	-2.480	783	0,14	1,02	1,55
	0%	-	NS	-	0,60	264	0	104	0	0,01	0,00	1,03
	24,9%	-	NS	-	0,60	264	0	78	0	0,00	0,00	1,03
	50,0%	-	NS	-	0,60	264	0	52	0	0,00	0,00	1,03
Trave Legno 71a-84a	75,0%	-	NS	-	0,60	264	0	26	0	0,00	0,00	1,03
	100%	-	NS	-	1,10	264	3	0	0	0,00	0,00	1,90
	0%	-	NS	-	0,60	264	0	104	0	0,01	0,00	1,03
	24,9%	-	NS	-	0,60	264	0	78	0	0,00	0,00	1,03
	50,0%	-	NS	-	0,60	264	0	52	0	0,00	0,00	1,03
	75,0%	-	NS	-	0,60	264	0	26	0	0,00	0,00	1,03
Trave Legno 72a-85a	100%	-	NS	-	1,10	264	3	1	0	0,00	0,00	1,90
	0%	-	NS	-	0,60	264	0	104	0	0,01	0,00	1,03
	24,9%	-	NS	-	0,60	264	0	78	0	0,00	0,00	1,03
	50,0%	-	NS	-	0,60	264	0	52	0	0,00	0,00	1,03
	75,0%	-	NS	-	0,60	264	0	26	0	0,00	0,00	1,03
	100%	-	NS	-	1,10	264	3	1	0	0,00	0,00	1,90
Trave Legno 73a-86a	0%	-	NS	-	0,60	264	0	104	0	0,01	0,00	1,03
	24,9%	-	NS	-	0,60	264	0	78	0	0,00	0,00	1,03
	50,0%	-	NS	-	0,60	264	0	52	0	0,00	0,00	1,03
	75,0%	-	NS	-	0,60	264	0	26	0	0,00	0,00	1,03
	100%	-	NS	-	1,10	264	3	1	0	0,00	0,00	1,90
	0%	-	NS	-	0,60	264	0	104	0	0,01	0,00	1,03
Trave Legno 74a-87a	24,9%	-	NS	-	0,60	264	0	78	0	0,00	0,00	1,03
	50,0%	-	NS	-	0,60	264	0	52	0	0,00	0,00	1,03
	75,0%	-	NS	-	0,60	264	0	26	0	0,00	0,00	1,03
	100%	-	NS	-	1,10	264	3	1	0	0,00	0,00	1,90
	0%	-	NS	-	0,60	264	0	104	0	0,01	0,00	1,03
	24,9%	-	NS	-	0,60	264	0	78	0	0,00	0,00	1,03
Trave Legno 75a-88a	50,0%	-	NS	-	0,60	264	0	52	0	0,00	0,00	1,03
	75,0%	-	NS	-	0,60	264	0	26	0	0,00	0,00	1,03
	100%	-	NS	-	1,10	264	3	1	0	0,00	0,00	1,90
	0%	-	NS	-	0,60	264	0	104	0	0,01	0,00	1,03
	24,9%	-	NS	-	0,60	264	0	78	0	0,00	0,00	1,03
	50,0%	-	NS	-	0,60	264	0	52	0	0,00	0,00	1,03
Trave Legno 76a-89a	75,0%	-	NS	-	0,60	264	0	26	0	0,00	0,00	1,03
	100%	-	NS	-	1,10	264	3	1	0	0,00	0,00	1,90
	0%	-	NS	-	0,60	264	0	104	0	0,01	0,00	1,03
	24,9%	-	NS	-	0,60	264	0	78	0	0,00	0,00	1,03
	50,0%	-	NS	-	0,60	264	0	52	0	0,00	0,00	1,03
	75,0%	-	NS	-	0,60	264	0	26	0	0,00	0,00	1,03
Trave Legno 77a-90a	100%	-	NS	-	1,10	264	3	1	0	0,00	0,00	1,90
	0%	-	NS	-	0,60	264	0	104	0	0,01	0,00	1,03
	24,9%	-	NS	-	0,60	264	0	78	0	0,00	0,00	1,03
	50,0%	-	NS	-	0,60	264	0	52	0	0,00	0,00	1,03
	75,0%	-	NS	-	0,60	264	0	26	0	0,00	0,00	1,03
	100%	-	NS	-	1,10	264	3	0	0	0,00	0,00	1,90
Trave Legno 78a-91a	0%	-	NS	-	0,60	264	0	104	0	0,01	0,00	1,03
	24,9%	-	NS	-	0,60	264	0	78	0	0,00	0,00	1,03
	50,0%	-	NS	-	0,60	264	0	52	0	0,00	0,00	1,03
	75,0%	-	NS	-	0,60	264	0	26	0	0,00	0,00	1,03
	100%	-	NS	-	1,10	264	3	0	0	0,00	0,00	1,90
	0%	-	NS	-	0,60	264	0	88	0	0,01	0,00	1,03
Trave Legno 9-92a	25,0%	-	NS	-	0,60	264	0	66	0	0,00	0,00	1,03
	49,9%	-	NS	-	0,60	264	0	44	0	0,00	0,00	1,03
	75,0%	-	NS	-	0,60	264	0	22	0	0,00	0,00	1,03
	100%	-	NS	-	1,10	264	3	0	0	0,00	0,00	1,90
	0%	-	NS	-	0,60	264	0	104	0	0,01	0,00	1,03
	24,9%	-	NS	-	0,60	264	0	78	0	0,00	0,00	1,03
Trave Legno 79a-93a	50,0%	-	NS	-	0,60	264	0	52	0	0,00	0,00	1,03
	75,0%	-	NS	-	0,60	264	0	26	0	0,00	0,00	1,03
	100%	-	NS	-	1,10	264	3	0	0	0,00	0,00	1,90
	0%	-	NS	-	0,60	264	0	104	0	0,01	0,00	1,03
	24,9%	-	NS	-	0,60	264	0	78	0	0,00	0,00	1,03
	50,0%	-	NS	-	0,60	264	0	52	0	0,00	0,00	1,03
Trave Legno 80a-94a	75,0%	-	NS	-	0,60	264	0	26	0	0,00	0,00	1,03
	100%	-	NS	-	1,10	264	3	0	0	0,00	0,00	1,90
	0%	-	NS	-	0,60	264	0	104	0	0,01	0,00	1,03
	24,9%	-	NS	-	0,60	264	0	78	0	0,00	0,00	1,03
	50,0%	-	NS	-	0,60	264	0	52	0	0,00	0,00	1,03
	75,0%	-	NS	-	0,60	264	0	26	0	0,00	0,00	1,03
Trave Legno 81a-95a	100%	-	NS	-	1,10	264	3	0	0	0,00	0,00	1,90
	0%	-	NS	-	0,60	264	1	88	0	0,01	0,00	1,03
	25,0%	-	NS	-	0,60	264	1	66	0	0,00	0,00	1,03
	49,9%	-	NS	-	0,60	264	1	44	0	0,00	0,00	1,03
	75,0%	-	NS	-	0,60	264	1	22	0	0,00	0,00	1,03
	100%	-	NS	-	1,10	264	3	0	0	0,00	0,00	1,90
Trave Legno 39a-71a	0%	2,07	5,02	2,25	0,90	264	0	5.444	672	0,31	0,88	1,55
	25,0%	2,19	9,39	2,25	0,90	264	0	2.909	672	0,17	0,88	1,55
	50,0%	2,25	86,15	2,25	0,90	264	0	317	672	0,02	0,88	1,55
	75,0%	2,22	12,05	2,25	0,90	264	0	-2.267	672	0,13	0,88	1,55
	100,0%	2,11	5,85	2,25	0,90	264	0	-4.666	672	0,27	0,88	1,55

Travi (LG) - Verifiche per taglio e torsione												
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Lt</sub>	CS <sub>v,T</sub>	CS <sub>v</sub>	CS <sub>T</sub>	k <sub>mod</sub>	A	V <sub>Ed,3</sub>	V <sub>Ed,2</sub>	T <sub>Ed</sub>	τ <sub>V,Ed</sub>	τ <sub>T,Ed</sub>	f <sub>vd</sub>
	[%]					[cm <sup>2</sup> ]	[N]	[N]	[N-m]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]
Trave Legno 40a-72a	0%	2,60	5,17	2,87	0,90	264	0	5.287	526	0,30	0,69	1,55
	25,0%	2,79	9,91	2,87	0,90	264	0	2.757	526	0,16	0,69	1,55
	50,0%	2,87	NS	2,87	0,90	264	0	170	526	0,01	0,69	1,55
	75,0%	2,81	11,33	2,87	0,90	264	0	-2.410	526	0,14	0,69	1,55
	100,0%	2,64	5,68	2,87	0,90	264	0	-4.806	526	0,27	0,69	1,55
Trave Legno 41a-73a	0%	3,87	5,26	4,50	0,90	264	0	5.194	336	0,30	0,44	1,55
	25,0%	4,32	10,27	4,50	0,90	264	0	2.658	336	0,15	0,44	1,55
	50,0%	4,50	NS	4,50	0,90	264	0	67	336	0,00	0,44	1,55
	75,0%	4,33	10,85	4,50	0,90	264	0	-2.516	336	0,14	0,44	1,55
	100,0%	3,93	5,56	4,50	0,90	264	0	-4.916	336	0,28	0,44	1,55
Trave Legno 42a-74a	0%	9,18	5,30	13,62	0,90	264	0	5.151	41	0,29	0,05	1,55
	25,0%	12,11	10,45	13,62	0,90	264	0	2.614	99	0,15	0,13	1,55
	50,0%	13,62	NS	13,62	0,90	264	0	23	111	0,00	0,15	1,55
	75,0%	12,17	10,67	13,62	0,90	264	0	-2.560	99	0,15	0,13	1,55
	100,0%	9,40	5,51	13,62	0,90	264	0	-4.961	41	0,28	0,05	1,55
Trave Legno 43a-75a	0%	7,97	5,31	11,12	0,90	264	0	5.146	50	0,29	0,07	1,55
	25,0%	10,09	10,46	11,12	0,90	264	0	2.611	136	0,15	0,18	1,55
	50,0%	11,12	NS	11,12	0,90	264	0	18	136	0,00	0,18	1,55
	75,0%	10,13	10,65	11,12	0,90	264	0	-2.564	136	0,15	0,18	1,55
	100,0%	8,13	5,50	11,12	0,90	264	0	-4.964	50	0,28	0,07	1,55
Trave Legno 44a-76a	0%	3,43	5,31	3,91	0,90	264	0	5.145	387	0,29	0,51	1,55
	25,0%	3,77	10,46	3,91	0,90	264	0	2.612	387	0,15	0,51	1,55
	50,0%	3,91	NS	3,91	0,90	264	0	24	387	0,00	0,51	1,55
	75,0%	3,78	10,69	3,91	0,90	264	0	-2.554	387	0,15	0,51	1,55
	100,0%	3,46	5,51	3,91	0,90	264	0	-4.953	387	0,28	0,51	1,55
Trave Legno 45a-77a	0%	2,22	5,33	2,41	0,90	264	0	5.126	628	0,29	0,82	1,55
	25,0%	2,36	10,55	2,41	0,90	264	0	2.589	628	0,15	0,82	1,55
	50,0%	2,41	NS	2,41	0,90	264	0	-2	628	0,00	0,82	1,55
	75,0%	2,36	10,58	2,41	0,90	264	0	-2.582	628	0,15	0,82	1,55
	100,0%	2,23	5,48	2,41	0,90	264	0	-4.984	628	0,28	0,82	1,55
Trave Legno 46a-78a	0%	1,69	5,44	1,79	0,90	264	0	5.016	843	0,29	1,10	1,55
	25,0%	1,77	11,03	1,79	0,90	264	0	2.476	843	0,14	1,10	1,55
	50,0%	1,79	NS	1,79	0,90	264	0	-117	843	0,01	1,10	1,55
	75,0%	1,76	10,10	1,79	0,90	264	0	-2.703	843	0,15	1,10	1,55
	100,0%	1,69	5,35	1,79	0,90	264	0	-5.107	843	0,29	1,10	1,55
Trave Legno 5-9	0%	12,45	5,75	12,92	0,90	264	0	4.748	14	0,27	0,02	1,55
	25,0%	12,81	11,67	12,92	0,90	264	0	2.341	14	0,13	0,02	1,55
	50,0%	12,92	NS	12,92	1,10	264	0	-84	143	0,00	0,19	1,90
	75,0%	12,76	9,95	12,92	0,90	264	0	-2.746	14	0,16	0,02	1,55
	100%	12,34	5,16	12,92	0,90	264	0	-5.295	14	0,30	0,02	1,55
Trave Legno 47a-79a	0%	1,52	5,41	1,60	0,90	264	0	5.049	946	0,29	1,24	1,55
	25,0%	1,58	10,84	1,60	0,90	264	0	2.520	946	0,14	1,24	1,55
	50,0%	1,60	NS	1,60	0,90	264	0	-67	946	0,00	1,24	1,55
	75,0%	1,57	10,31	1,60	0,90	264	0	-2.648	946	0,15	1,24	1,55
	100,0%	1,52	5,41	1,60	0,90	264	0	-5.044	946	0,29	1,24	1,55
Trave Legno 48a-80a	0%	1,92	5,37	2,06	0,90	264	0	5.086	734	0,29	0,96	1,55
	25,0%	2,02	10,65	2,06	0,90	264	0	2.565	734	0,15	0,96	1,55
	50,0%	2,06	NS	2,06	0,90	264	0	-32	734	0,00	0,96	1,55
	75,0%	2,02	10,39	2,06	0,90	264	0	-2.628	734	0,15	0,96	1,55
	100,0%	1,93	5,42	2,06	0,90	264	0	-5.040	734	0,29	0,96	1,55
Trave Legno 49a-10	0%	2,86	5,37	3,17	0,90	264	60	5.081	477	0,29	0,62	1,55
	25,0%	3,08	10,42	3,17	0,90	264	60	2.620	477	0,15	0,62	1,55
	50,0%	3,17	NS	3,17	0,90	264	60	87	477	0,01	0,62	1,55
	75,0%	3,09	11,15	3,17	0,90	264	60	-2.449	477	0,14	0,62	1,55
	100%	2,88	5,63	3,17	0,90	264	60	-4.851	477	0,28	0,62	1,55
Trave Legno 67a-81a	0%	-	NS	-	0,60	264	0	104	0	0,01	0,00	1,03
	25,0%	-	NS	-	0,60	264	0	78	0	0,00	0,00	1,03
	50,0%	-	NS	-	0,60	264	0	52	0	0,00	0,00	1,03
	74,9%	-	NS	-	0,60	264	0	26	0	0,00	0,00	1,03
	100,0%	-	NS	-	1,10	264	3	0	0	0,00	0,00	1,90
Trave Legno 21a-39a	0%	2,04	5,84	2,17	0,90	264	0	4.674	698	0,27	0,91	1,55
	25,0%	2,13	11,99	2,17	0,90	264	0	2.278	698	0,13	0,91	1,55
	50,0%	2,17	88,67	2,17	0,90	264	0	-308	698	0,02	0,91	1,55
	75,0%	2,12	9,46	2,17	0,90	264	0	-2.888	698	0,16	0,91	1,55
	100%	2,00	5,02	2,17	0,90	264	0	-5.438	698	0,31	0,91	1,55
Trave Legno 22a-40a	0%	2,53	5,68	2,75	0,90	264	0	4.807	550	0,27	0,72	1,55
	25,0%	2,69	11,30	2,75	0,90	264	0	2.416	550	0,14	0,72	1,55
	50,0%	2,75	NS	2,75	0,90	264	0	-166	550	0,01	0,72	1,55
	75,0%	2,68	9,96	2,75	0,90	264	0	-2.742	550	0,16	0,72	1,55
	100%	2,49	5,17	2,75	0,90	264	0	-5.286	550	0,30	0,72	1,55
Trave Legno 23a-41a	0%	3,72	5,56	4,22	0,90	264	0	4.914	358	0,28	0,47	1,55
	25,0%	4,08	10,85	4,22	0,90	264	0	2.517	358	0,14	0,47	1,55
	50,0%	4,22	NS	4,22	0,90	264	0	-68	358	0,00	0,47	1,55
	75,0%	4,06	10,31	4,22	0,90	264	0	-2.648	358	0,15	0,47	1,55
	100%	3,66	5,26	4,22	0,90	264	0	-5.197	358	0,30	0,47	1,55
Trave Legno 24a-42a	0%	8,70	5,51	12,19	0,90	264	0	4.959	48	0,28	0,06	1,55
	25,0%	11,01	10,66	12,19	0,90	264	0	2.561	124	0,15	0,16	1,55
	50,0%	12,19	NS	12,19	0,90	264	0	-24	124	0,00	0,16	1,55
	75,0%	10,98	10,49	12,19	0,90	264	0	-2.604	124	0,15	0,16	1,55
	100%	8,50	5,30	12,19	0,90	264	0	-5.154	48	0,29	0,06	1,55
Trave Legno 25a-43a	0%	8,27	5,50	11,37	0,90	264	0	4.962	47	0,28	0,06	1,55
	25,0%	10,33	10,64	11,37	0,90	264	0	2.566	133	0,15	0,17	1,55
	50,0%	11,37	NS	11,37	0,90	264	0	-20	133	0,00	0,17	1,55
	75,0%	10,31	10,50	11,37	0,90	264	0	-2.600	133	0,15	0,17	1,55
	100%	8,10	5,30	11,37	0,90	264	0	-5.150	47	0,29	0,06	1,55
Trave Legno 26a-44a	0%	3,35	5,52	3,76	0,90	264	0	4.950	402	0,28	0,53	1,55

Travi (LG) - Verifiche per taglio e torsione												
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>LI</sub>	CS <sub>v,T</sub>	CS <sub>v</sub>	CS <sub>T</sub>	k <sub>mod</sub>	A	V <sub>Ed,3</sub>	V <sub>Ed,2</sub>	T <sub>Ed</sub>	τ <sub>V,Ed</sub>	τ <sub>T,Ed</sub>	f <sub>vd</sub>
	[%]					[cm <sup>2</sup> ]	[N]	[N]	[N-m]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]
Trave Legno 27a-45a	25,0%	3,64	10,68	3,76	0,90	264	0	2.556	402	0,15	0,53	1,55
	50,0%	3,76	NS	3,76	0,90	264	0	-26	402	0,00	0,53	1,55
	75,0%	3,64	10,48	3,76	0,90	264	0	-2.605	402	0,15	0,53	1,55
	100%	3,32	5,30	3,76	0,90	264	0	-5.149	402	0,29	0,53	1,55
	0%	2,14	5,48	2,30	0,90	264	0	4.980	657	0,28	0,86	1,55
	25,0%	2,25	10,56	2,30	0,90	264	0	2.587	657	0,15	0,86	1,55
Trave Legno 28a-46a	50,0%	2,44	NS	2,30	0,90	264	0	1	657	0,00	0,86	1,55
	75,0%	2,26	10,57	2,30	0,90	264	0	-2.584	657	0,15	0,86	1,55
	100%	2,13	5,32	2,30	0,90	264	0	-5.130	657	0,29	0,86	1,55
	0%	1,60	5,35	1,69	0,90	264	0	5.104	893	0,29	1,17	1,55
	25,0%	1,67	10,09	1,69	0,90	264	0	2.706	893	0,15	1,17	1,55
	50,0%	1,69	NS	1,69	0,90	264	0	116	893	0,01	1,17	1,55
Trave Legno 2-5	75,0%	1,67	11,06	1,69	0,90	264	0	-2.469	893	0,14	1,17	1,55
	100%	1,60	5,44	1,69	0,90	264	0	-5.020	893	0,29	1,17	1,55
	0%	13,51	5,16	14,22	0,90	264	0	5.294	14	0,30	0,02	1,55
	25,0%	14,02	9,95	14,22	0,90	264	0	2.745	14	0,16	0,02	1,55
	50,0%	14,22	NS	14,22	1,10	264	0	86	130	0,00	0,17	1,90
	75,0%	14,07	11,66	14,22	0,90	264	0	-2.343	14	0,13	0,02	1,55
Trave Legno 29a-47a	100%	13,64	5,75	14,22	0,90	264	0	-4.749	14	0,27	0,02	1,55
	0%	1,75	5,42	1,86	0,90	264	0	5.043	811	0,29	1,06	1,55
	25,0%	1,83	10,30	1,86	0,90	264	0	2.652	811	0,15	1,06	1,55
	50,0%	1,86	NS	1,86	0,90	264	0	69	811	0,00	1,06	1,55
	75,0%	1,84	10,90	1,86	0,90	264	0	-2.506	811	0,14	1,06	1,55
	100%	1,75	5,41	1,86	0,90	264	0	-5.051	811	0,29	1,06	1,55
Trave Legno 30a-48a	0%	2,37	5,43	2,58	0,90	264	0	5.034	586	0,29	0,77	1,55
	25,0%	2,52	10,40	2,58	0,90	264	0	2.627	586	0,15	0,77	1,55
	50,0%	2,58	NS	2,58	0,90	264	0	31	586	0,00	0,77	1,55
	75,0%	2,52	10,63	2,58	0,90	264	0	-2.568	586	0,15	0,77	1,55
	100,0%	2,37	5,37	2,58	0,90	264	0	-5.090	586	0,29	0,77	1,55
	0%	3,72	5,43	4,26	0,90	264	0	5.034	355	0,29	0,46	1,55
Trave Legno 31a-49a	25,0%	4,10	10,40	4,26	0,90	264	0	2.627	355	0,15	0,46	1,55
	50,0%	4,26	NS	4,26	0,90	264	0	31	355	0,00	0,46	1,55
	75,0%	4,10	10,63	4,26	0,90	264	0	-2.568	355	0,15	0,46	1,55
	100%	3,71	5,37	4,26	0,90	264	0	-5.090	355	0,29	0,46	1,55
	0%	8,44	5,44	11,81	0,90	264	0	5.023	46	0,29	0,06	1,55
	25,0%	10,65	10,42	11,81	0,90	264	0	2.620	128	0,15	0,17	1,55
Trave Legno 32a-50a	50,0%	11,81	NS	11,81	0,90	264	0	32	128	0,00	0,17	1,55
	75,0%	10,70	10,68	11,81	0,90	264	0	-2.558	128	0,15	0,17	1,55
	100,0%	8,39	5,38	11,81	0,90	264	0	-5.074	46	0,29	0,06	1,55
	0%	10,78	5,43	16,99	0,90	264	0	5.028	33	0,29	0,04	1,55
	25,0%	14,69	10,41	16,99	0,90	264	0	2.624	33	0,15	0,04	1,55
	50,0%	16,99	NS	16,99	0,90	264	0	31	89	0,00	0,12	1,55
Trave Legno 34a-52a	75,0%	14,78	10,65	16,99	0,90	264	0	-2.565	33	0,15	0,04	1,55
	100,0%	10,69	5,37	16,99	0,90	264	0	-5.084	33	0,29	0,04	1,55
	0%	4,47	5,55	5,23	0,90	264	0	4.922	289	0,28	0,38	1,55
	25,0%	5,01	10,84	5,23	0,90	264	0	2.520	289	0,14	0,38	1,55
	50,0%	5,23	NS	5,23	0,90	264	0	-68	289	0,00	0,38	1,55
	75,0%	4,99	10,29	5,23	0,90	264	0	-2.654	289	0,15	0,38	1,55
Trave Legno 35a-53a	100%	4,40	5,25	5,23	0,90	264	0	-5.205	289	0,30	0,38	1,55
	0%	2,94	5,58	3,25	0,90	264	0	4.892	465	0,28	0,61	1,55
	25,0%	3,17	10,97	3,25	0,90	264	0	2.490	465	0,14	0,61	1,55
	50,0%	3,25	NS	3,25	0,90	264	0	-98	465	0,01	0,61	1,55
	75,0%	3,15	10,17	3,25	0,90	264	0	-2.685	465	0,15	0,61	1,55
	100%	2,90	5,22	3,25	0,90	264	0	-5.236	465	0,30	0,61	1,55
Trave Legno 36a-54a	0%	2,31	5,71	2,48	0,90	264	0	4.780	609	0,27	0,80	1,55
	25,0%	2,44	11,49	2,48	0,90	264	0	2.377	609	0,14	0,80	1,55
	50,0%	2,48	NS	2,48	0,90	264	0	-212	609	0,01	0,80	1,55
	75,0%	2,42	9,76	2,48	0,90	264	0	-2.798	609	0,16	0,80	1,55
	100%	2,27	5,11	2,48	0,90	264	0	-5.349	609	0,30	0,80	1,55
	0%	2,06	10,72	2,09	0,90	264	0	2.548	722	0,14	0,94	1,55
Trave Legno 37a-55a	25,0%	2,09	22,01	2,09	0,90	264	0	1.241	722	0,07	0,94	1,55
	50,0%	2,09	NS	2,09	0,90	264	0	-162	722	0,01	0,94	1,55
	75,0%	2,08	17,48	2,09	0,90	264	0	-1.562	722	0,09	0,94	1,55
	100%	2,04	9,28	2,09	0,90	264	0	-2.944	722	0,17	0,94	1,55
	0%	-	NS	-	1,10	264	3	0	0	0,00	0,00	1,90
	24,9%	-	NS	-	0,60	264	0	-26	0	0,00	0,00	1,03
Trave Legno 2a-21a	50,0%	-	NS	-	0,60	264	0	-52	0	0,00	0,00	1,03
	75,0%	-	NS	-	0,60	264	0	-78	0	0,00	0,00	1,03
	100%	-	NS	-	0,60	264	0	-104	0	0,01	0,00	1,03
	0%	-	NS	-	1,10	264	3	1	0	0,00	0,00	1,90
	24,9%	-	NS	-	0,60	264	0	-26	0	0,00	0,00	1,03
	50,0%	-	NS	-	0,60	264	0	-52	0	0,00	0,00	1,03
Trave Legno 3a-22a	75,0%	-	NS	-	0,60	264	0	-78	0	0,00	0,00	1,03
	100%	-	NS	-	0,60	264	0	-104	0	0,01	0,00	1,03
	0%	-	NS	-	1,10	264	3	0	0	0,00	0,00	1,90
	24,9%	-	NS	-	0,60	264	0	-26	0	0,00	0,00	1,03
	50,0%	-	NS	-	0,60	264	0	-52	0	0,00	0,00	1,03
	75,0%	-	NS	-	0,60	264	0	-78	0	0,00	0,00	1,03
Trave Legno 4a-23a	100%	-	NS	-	0,60	264	0	-104	0	0,01	0,00	1,03
	0%	-	NS	-	1,10	264	3	0	0	0,00	0,00	1,90
	24,9%	-	NS	-	0,60	264	0	-26	0	0,00	0,00	1,03
	50,0%	-	NS	-	0,60	264	0	-52	0	0,00	0,00	1,03
	75,0%	-	NS	-	0,60	264	0	-78	0	0,00	0,00	1,03
	100%	-	NS	-	0,60	264	0	-104	0	0,01	0,00	1,03
Trave Legno 5a-24a	0%	-	NS	-	1,10	264	3	0	0	0,00	0,00	1,90
	24,9%	-	NS	-	0,60	264	0	-26	0	0,00	0,00	1,03
	50,0%	-	NS	-	0,60	264	0	-52	0	0,00	0,00	1,03
	75,0%	-	NS	-	0,60	264	0	-78	0	0,00	0,00	1,03
	100%	-	NS	-	0,60	264	0	-104	0	0,01	0,00	1,03
	0%	-	NS	-	1,10	264	3	0	0	0,00	0,00	1,90
Trave Legno 6a-25a	24,9%	-	NS	-	0,60	264	0	-26	0	0,00	0,00	1,03

Travi (LG) - Verifiche per taglio e torsione												
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>LI</sub>	CS <sub>v,T</sub>	CS <sub>v</sub>	CS <sub>T</sub>	k <sub>mod</sub>	A	V <sub>Ed,3</sub>	V <sub>Ed,2</sub>	T <sub>Ed</sub>	τ <sub>V,Ed</sub>	τ <sub>T,Ed</sub>	f <sub>vd</sub>
	[%]					[cm <sup>2</sup> ]	[N]	[N]	[N-m]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]
Trave Legno 7a-26a	50,0%	-	NS	-	0,60	264	0	-52	0	0,00	0,00	1,03
	75,0%	-	NS	-	0,60	264	0	-78	0	0,00	0,00	1,03
	100%	-	NS	-	0,60	264	0	-104	0	0,01	0,00	1,03
	0%	-	NS	-	1,10	264	3	0	0	0,00	0,00	1,90
	24,9%	-	NS	-	0,60	264	0	-26	0	0,00	0,00	1,03
Trave Legno 8a-27a	50,0%	-	NS	-	0,60	264	0	-52	0	0,00	0,00	1,03
	75,0%	-	NS	-	0,60	264	0	-78	0	0,00	0,00	1,03
	100%	-	NS	-	0,60	264	0	-104	0	0,01	0,00	1,03
	0%	-	NS	-	1,10	264	3	0	0	0,00	0,00	1,90
	24,9%	-	NS	-	0,60	264	0	-26	0	0,00	0,00	1,03
Trave Legno 9a-28a	50,0%	-	NS	-	0,60	264	0	-52	0	0,00	0,00	1,03
	75,0%	-	NS	-	0,60	264	0	-78	0	0,00	0,00	1,03
	100%	-	NS	-	0,60	264	0	-104	0	0,01	0,00	1,03
	0%	-	NS	-	1,10	264	4	0	0	0,00	0,00	1,90
	24,9%	-	NS	-	0,60	264	0	-26	0	0,00	0,00	1,03
Trave Legno 10a-2	50,0%	-	NS	-	0,60	264	0	-52	0	0,00	0,00	1,03
	75,0%	-	NS	-	0,60	264	0	-78	0	0,00	0,00	1,03
	100%	-	NS	-	0,60	264	0	-104	0	0,01	0,00	1,03
	0%	-	NS	-	1,10	264	4	0	0	0,00	0,00	1,90
	25,0%	-	NS	-	0,60	264	0	-22	0	0,00	0,00	1,03
Trave Legno 11a-29a	50,1%	-	NS	-	0,60	264	0	-44	0	0,00	0,00	1,03
	74,9%	-	NS	-	0,60	264	0	-66	0	0,00	0,00	1,03
	100,0%	-	NS	-	0,60	264	0	-88	0	0,01	0,00	1,03
	0%	-	NS	-	1,10	264	4	0	0	0,00	0,00	1,90
	24,9%	-	NS	-	0,60	264	0	-26	0	0,00	0,00	1,03
Trave Legno 12a-30a	50,0%	-	NS	-	0,60	264	0	-52	0	0,00	0,00	1,03
	75,0%	-	NS	-	0,60	264	0	-78	0	0,00	0,00	1,03
	100%	-	NS	-	0,60	264	0	-104	0	0,01	0,00	1,03
	0%	-	NS	-	1,10	264	4	1	0	0,00	0,00	1,90
	24,9%	-	NS	-	0,60	264	0	-26	0	0,00	0,00	1,03
Trave Legno 13a-32a	50,0%	-	NS	-	0,60	264	0	-52	0	0,00	0,00	1,03
	75,0%	-	NS	-	0,60	264	0	-78	0	0,00	0,00	1,03
	100%	-	NS	-	0,60	264	0	-104	0	0,01	0,00	1,03
	0%	-	NS	-	1,10	264	4	0	0	0,00	0,00	1,90
	24,9%	-	NS	-	0,60	264	0	-26	0	0,00	0,00	1,03
Trave Legno 14a-33a	50,0%	-	NS	-	0,60	264	0	-52	0	0,00	0,00	1,03
	75,0%	-	NS	-	0,60	264	0	-78	0	0,00	0,00	1,03
	100%	-	NS	-	0,60	264	0	-104	0	0,01	0,00	1,03
	0%	-	NS	-	1,10	264	3	0	0	0,00	0,00	1,90
	24,9%	-	NS	-	0,60	264	0	-26	0	0,00	0,00	1,03
Trave Legno 15a-34a	50,0%	-	NS	-	0,60	264	0	-52	0	0,00	0,00	1,03
	75,0%	-	NS	-	0,60	264	0	-78	0	0,00	0,00	1,03
	100%	-	NS	-	0,60	264	0	-104	0	0,01	0,00	1,03
	0%	-	NS	-	1,10	264	3	0	0	0,00	0,00	1,90
	24,9%	-	NS	-	0,60	264	0	-26	0	0,00	0,00	1,03
Trave Legno 16a-35a	50,0%	-	NS	-	0,60	264	0	-52	0	0,00	0,00	1,03
	75,0%	-	NS	-	0,60	264	0	-78	0	0,00	0,00	1,03
	100%	-	NS	-	0,60	264	0	-104	0	0,01	0,00	1,03
	0%	-	NS	-	1,10	264	3	1	0	0,00	0,00	1,90
	24,9%	-	NS	-	0,60	264	0	-26	0	0,00	0,00	1,03
Trave Legno 17a-36a	50,0%	-	NS	-	0,60	264	0	-52	0	0,00	0,00	1,03
	75,0%	-	NS	-	0,60	264	0	-78	0	0,00	0,00	1,03
	100%	-	NS	-	0,60	264	0	-104	0	0,01	0,00	1,03
	0%	-	NS	-	1,10	264	3	0	0	0,00	0,00	1,90
	24,9%	-	NS	-	0,60	264	0	-26	0	0,00	0,00	1,03
Trave Legno 18a-37a	50,0%	-	NS	-	0,60	264	0	-52	0	0,00	0,00	1,03
	75,0%	-	NS	-	0,60	264	0	-78	0	0,00	0,00	1,03
	100%	-	NS	-	0,60	264	0	-104	0	0,01	0,00	1,03
	0%	-	NS	-	1,10	264	3	0	0	0,00	0,00	1,90
	24,9%	-	NS	-	0,60	264	0	-26	0	0,00	0,00	1,03
Trave Legno 65a-68a	50,0%	-	NS	-	0,60	264	0	-52	0	0,00	0,00	1,03
	75,0%	-	NS	-	0,60	264	0	-78	0	0,00	0,00	1,03
	99,9%	-	NS	-	1,10	264	3	0	0	0,00	0,00	1,90
	0%	-	NS	-	0,60	264	0	103	0	0,01	0,00	1,03
	25,0%	-	NS	-	0,60	264	0	77	0	0,00	0,00	1,03
Trave Legno 63a-66a	50,0%	-	NS	-	0,60	264	0	52	0	0,00	0,00	1,03
	75,0%	-	NS	-	0,60	264	0	26	0	0,00	0,00	1,03
	100,0%	-	NS	-	1,10	264	4	0	0	0,00	0,00	1,90
	0%	-	NS	-	0,60	264	0	103	0	0,01	0,00	1,03
	25,0%	-	NS	-	0,60	264	0	77	0	0,00	0,00	1,03
Trave Legno 61a-64a	50,0%	-	NS	-	0,60	264	0	52	0	0,00	0,00	1,03
	75,0%	-	NS	-	0,60	264	0	26	0	0,00	0,00	1,03
	100%	-	NS	-	1,10	264	2	0	0	0,00	0,00	1,90
	0%	-	NS	-	0,60	264	0	103	0	0,01	0,00	1,03
	25,0%	-	NS	-	0,60	264	0	77	0	0,00	0,00	1,03
Trave Legno 59a-62a	50,0%	-	NS	-	0,60	264	0	52	0	0,00	0,00	1,03
	75,0%	-	NS	-	0,60	264	0	26	0	0,00	0,00	1,03
	100%	-	NS	-	0,60	264	0	52	0	0,00	0,00	1,03

Travi (LG) - Verifiche per taglio e torsione												
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Lt</sub>	CS <sub>v,T</sub>	CS <sub>v</sub>	CS <sub>T</sub>	k <sub>mod</sub>	A	V <sub>Ed,3</sub>	V <sub>Ed,2</sub>	T <sub>Ed</sub>	τ <sub>V,Ed</sub>	τ <sub>T,Ed</sub>	f <sub>vd</sub>
	[%]					[cm <sup>2</sup> ]	[N]	[N]	[N-m]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]
Trave Legno 58a-60a	74,9%	-	NS	-	0,60	264	0	26	0	0,00	0,00	1,03
	100,0%	-	NS	-	1,10	264	3	0	0	0,00	0,00	1,90
	0%	-	NS	-	0,60	264	0	101	0	0,01	0,00	1,03
	25,0%	-	NS	-	0,60	264	0	75	0	0,00	0,00	1,03
	49,9%	-	NS	-	0,60	264	0	51	0	0,00	0,00	1,03
	75,0%	-	NS	-	0,60	264	0	25	0	0,00	0,00	1,03
Trave Legno 50a-67a	100%	-	NS	-	1,10	264	3	0	0	0,00	0,00	1,90
	0%	8,05	5,81	10,57	0,90	264	0	4.699	54	0,27	0,07	1,55
	25,0%	9,80	11,56	10,57	0,90	264	0	2.363	143	0,13	0,19	1,55
	50,0%	10,57	NS	10,57	0,90	264	0	-46	143	0,00	0,19	1,55
	75,0%	9,74	11,11	10,57	0,90	264	0	-2.458	143	0,14	0,19	1,55
	100%	8,20	6,04	10,57	0,90	264	0	-4.518	54	0,26	0,07	1,55
Trave Legno 51a-65a	0%	6,49	6,32	7,75	0,90	264	0	4.322	195	0,25	0,26	1,55
	25,0%	7,39	12,57	7,75	0,90	264	0	2.172	195	0,12	0,26	1,55
	50,0%	7,75	NS	7,75	0,90	264	0	-51	195	0,00	0,26	1,55
	75,0%	7,36	12,00	7,75	0,90	264	0	-2.276	195	0,13	0,26	1,55
	100,0%	6,58	6,58	7,75	0,90	264	0	-4.153	195	0,24	0,26	1,55
	0%	2,65	6,74	2,82	0,90	264	0	4.054	537	0,23	0,70	1,55
Trave Legno 52a-63a	25,0%	2,77	13,19	2,82	0,90	264	0	2.070	537	0,12	0,70	1,55
	50,0%	2,82	NS	2,82	0,90	264	0	34	537	0,00	0,70	1,55
	75,0%	2,77	13,74	2,82	0,90	264	0	-1.988	537	0,11	0,70	1,55
	100%	2,68	7,45	2,82	0,90	264	0	-3.667	537	0,21	0,70	1,55
	0%	1,69	7,33	1,75	0,90	264	0	3.724	865	0,21	1,13	1,55
	25,0%	1,73	14,16	1,75	0,90	264	0	1.929	865	0,11	1,13	1,55
Trave Legno 54a-59a	50,0%	1,75	NS	1,75	0,90	264	0	91	865	0,01	1,13	1,55
	75,0%	1,74	15,60	1,75	0,90	264	0	-1.751	865	0,10	1,13	1,55
	100,0%	1,71	8,43	1,75	0,90	264	0	-3.238	865	0,18	1,13	1,55
	0%	1,26	7,98	1,29	0,90	264	0	3.423	1.172	0,19	1,53	1,55
	25,0%	1,28	15,02	1,29	0,90	264	0	1.818	1.172	0,10	1,53	1,55
	50,0%	1,29	NS	1,29	0,90	264	0	167	1.172	0,01	1,53	1,55
Trave Legno 55a-58a	75,0%	1,29	18,44	1,29	0,90	264	0	-1.481	1.172	0,08	1,53	1,55
	100%	1,27	9,84	1,29	0,90	264	0	-2.775	1.172	0,16	1,53	1,55
	0%	1,03	16,04	1,04	0,90	264	0	1.703	1.458	0,10	1,91	1,55
	25,0%	1,04	29,21	1,04	0,90	264	0	935	1.458	0,05	1,91	1,55
	50,0%	1,04	NS	1,04	0,90	264	0	146	1.458	0,01	1,91	1,55
	75,0%	1,04	42,41	1,04	0,90	264	0	-644	1.458	0,04	1,91	1,55
Trave Legno 5-47a	100,0%	1,03	20,24	1,04	0,90	264	0	-1.349	1.458	0,08	1,91	1,55
	0%	2,66	1,79	8,05	0,90	640	-1.013	37.023	113	0,87	0,04	1,55
	25,0%	2,67	1,79	8,05	0,90	640	-1.013	36.921	113	0,87	0,04	1,55
	50,0%	2,68	1,80	8,05	0,90	640	-1.013	36.819	113	0,86	0,04	1,55
	75,0%	2,69	1,80	8,05	0,90	640	-1.013	36.717	113	0,86	0,04	1,55
	99,9%	2,70	1,81	8,05	0,90	640	-1.013	36.642	113	0,86	0,04	1,55
Trave Legno 47a-48a	0%	4,74	2,58	10,13	0,90	640	-892	25.666	109	0,60	0,04	1,55
	25,0%	4,77	2,59	10,13	0,90	640	-892	25.565	109	0,60	0,04	1,55
	49,9%	4,80	2,60	10,13	0,90	640	-892	25.440	109	0,60	0,04	1,55
	75,1%	4,84	2,61	10,13	0,90	640	-892	25.312	109	0,59	0,04	1,55
	100%	4,86	2,62	10,13	0,90	640	-892	25.214	109	0,59	0,04	1,55
	0%	8,59	4,51	9,07	0,90	640	-1.418	14.599	122	0,34	0,04	1,55
Trave Legno 48a-49a	25,0%	8,60	4,54	9,07	0,90	640	-1.418	14.500	122	0,34	0,04	1,55
	50,0%	8,61	4,58	9,07	0,90	640	-1.418	14.372	122	0,34	0,04	1,55
	75,0%	8,62	4,62	9,07	0,90	640	-1.418	14.246	122	0,34	0,04	1,55
	100%	8,62	4,66	9,07	0,90	640	-1.418	14.142	122	0,33	0,04	1,55
	0%	9,24	9,18	9,37	0,90	640	-914	7.155	109	0,17	0,04	1,55
	24,9%	9,24	9,31	9,37	1,10	640	-732	3.046	752	0,07	0,25	1,90
Trave Legno 50a-51a	50,0%	9,25	9,47	9,37	1,10	640	-732	2.983	752	0,07	0,25	1,90
	75,0%	9,25	9,65	9,37	1,10	640	-732	2.919	752	0,07	0,25	1,90
	100%	9,26	9,79	9,37	1,10	640	-732	2.863	752	0,07	0,25	1,90
	0%	10,04	NS	10,04	1,10	640	415	386	702	0,01	0,23	1,90
	24,9%	10,04	NS	10,04	1,10	640	415	330	702	0,01	0,23	1,90
	50,0%	10,04	NS	10,04	1,10	640	415	267	702	0,01	0,23	1,90
Trave Legno 51a-52a	75,0%	10,04	NS	10,04	1,10	640	415	203	702	0,01	0,23	1,90
	100%	10,04	NS	10,04	1,10	640	415	-197	702	0,01	0,23	1,90
	0%	10,43	7,64	10,67	0,90	640	3.451	-7.946	3	0,20	0,00	1,55
	25,1%	10,42	7,56	10,67	0,90	640	3.451	-8.046	3	0,21	0,00	1,55
	50,0%	10,41	7,46	10,67	0,90	640	3.451	-8.171	3	0,21	0,00	1,55
	75,0%	10,41	7,37	10,67	0,90	640	3.451	-8.298	3	0,21	0,00	1,55
Trave Legno 52a-53a	100%	10,40	7,29	10,67	0,90	640	3.451	-8.400	3	0,21	0,00	1,55
	0%	10,02	4,39	11,44	0,90	640	2.228	-14.926	75	0,35	0,03	1,55
	25,1%	9,95	4,36	11,44	0,90	640	2.228	-15.026	75	0,36	0,03	1,55
	50,0%	9,87	4,32	11,44	0,90	640	2.228	-15.151	75	0,36	0,03	1,55
	75,1%	9,78	4,29	11,44	0,90	640	2.228	-15.279	75	0,36	0,03	1,55
	100,0%	9,71	4,26	11,44	0,90	640	2.228	-15.382	75	0,36	0,03	1,55
Trave Legno 53a-54a	0%	6,54	3,22	11,43	0,90	640	1.917	-20.501	88	0,48	0,03	1,55
	25,1%	6,50	3,20	11,43	0,90	640	1.917	-20.600	88	0,48	0,03	1,55
	50,0%	6,45	3,18	11,43	0,90	640	1.917	-20.726	88	0,49	0,03	1,55
	75,1%	6,40	3,16	11,43	0,90	640	1.917	-20.852	88	0,49	0,03	1,55
	100,0%	6,36	3,15	11,43	0,90	640	1.917	-20.955	88	0,49	0,03	1,55
	0%	3,85	2,84	7,35	0,90	640	-963	-23.282	255	0,55	0,09	1,55
Trave Legno 54a-55a	25,1%	3,83	2,83	7,35	0,90	640	-963	-23.383	255	0,55	0,09	1,55
	50,0%	3,81	2,81	7,35	0,90	640	-963	-23.509	255	0,55	0,09	1,55
	75,1%	3,79	2,80	7,35	0,90	640	-963	-23.635	255	0,55	0,09	1,55
	100,0%	3,78	2,79	7,35	0,90	640	-963	-23.738	255	0,56	0,09	1,55
	0%	5,09	2,76	9,16	0,90	640	-860	23.931	146	0,56	0,05	1,55
	24,9%	5,10	2,77	9,16	0,90	640	-860	23.902	146	0,56	0,05	1,55
Trave Legno 4-38a	49,8%	5,10	2,77	9,16	0,90	640	-860	23.873	146	0,56	0,05	1,55
	75,1%	5,11	2,77	9,16	0,90	640	-860	23.845	146	0,56	0,05	1,55

Travi (LG) - Verifiche per taglio e torsione												
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>LI</sub>	CS <sub>v,T</sub>	CS <sub>v</sub>	CS <sub>T</sub>	k <sub>mod</sub>	A	V <sub>Ed,3</sub>	V <sub>Ed,2</sub>	T <sub>Ed</sub>	τ <sub>v,Ed</sub>	τ <sub>T,Ed</sub>	f <sub>vd</sub>
	[%]					[cm²]	[N]	[N]	[N-m]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]
Trave Legno 38a-39a	100%	5,12	2,78	9,16	0,90	640	-860	23.817	146	0,56	0,05	1,55
	0%	4,60	2,68	8,83	0,90	640	-423	24.727	183	0,58	0,06	1,55
	25,1%	4,62	2,69	8,83	0,90	640	-423	24.627	183	0,58	0,06	1,55
	50,0%	4,65	2,70	8,83	0,90	640	-423	24.501	183	0,57	0,06	1,55
	75,0%	4,69	2,72	8,83	0,90	640	-423	24.374	183	0,57	0,06	1,55
Trave Legno 39a-40a	99,9%	4,71	2,73	8,83	0,90	640	-423	24.272	183	0,57	0,06	1,55
	0%	4,68	2,84	9,24	0,90	640	22	23.287	213	0,55	0,07	1,55
	24,9%	4,70	2,86	9,24	0,90	640	22	23.187	213	0,54	0,07	1,55
	50,0%	4,73	2,87	9,24	0,90	640	22	23.062	213	0,54	0,07	1,55
	75,0%	4,76	2,89	9,24	0,90	640	22	22.935	213	0,54	0,07	1,55
Trave Legno 40a-41a	100%	4,78	2,90	9,24	0,90	640	22	22.835	213	0,54	0,07	1,55
	0%	5,93	3,67	9,34	0,90	640	185	18.034	222	0,42	0,07	1,55
	24,9%	5,96	3,69	9,34	0,90	640	185	17.934	222	0,42	0,07	1,55
	50,0%	5,99	3,72	9,34	0,90	640	185	17.808	222	0,42	0,07	1,55
	75,0%	6,03	3,74	9,34	0,90	640	185	17.681	222	0,41	0,07	1,55
Trave Legno 41a-42a	99,9%	6,06	3,77	9,34	0,90	640	185	17.582	222	0,41	0,07	1,55
	0%	8,43	6,51	9,06	0,90	640	198	10.171	222	0,24	0,07	1,55
	25,0%	8,46	6,57	9,06	0,90	640	198	10.070	222	0,24	0,07	1,55
	49,9%	8,51	6,66	9,06	0,90	640	198	9.944	222	0,23	0,07	1,55
	75,0%	8,55	6,74	9,06	0,90	640	198	9.819	222	0,23	0,07	1,55
Trave Legno 42a-43a	100%	8,58	6,81	9,06	0,90	640	198	9.716	222	0,23	0,07	1,55
	0%	8,66	56,38	8,66	1,10	640	224	625	814	0,02	0,27	1,90
	24,9%	8,66	61,45	8,66	1,10	640	224	569	814	0,01	0,27	1,90
	50,0%	8,66	69,45	8,66	1,10	640	224	506	814	0,01	0,27	1,90
	74,9%	8,66	79,81	8,66	1,10	640	224	442	814	0,01	0,27	1,90
Trave Legno 43a-44a	100%	8,66	90,69	8,66	1,10	640	224	386	814	0,01	0,27	1,90
	0%	8,20	8,34	8,31	1,10	640	197	-3.239	848	0,08	0,28	1,90
	25,0%	8,20	8,24	8,31	1,10	640	197	-3.295	848	0,08	0,28	1,90
	49,9%	8,20	8,11	8,31	0,90	640	144	-8.163	473	0,19	0,16	1,55
	75,0%	8,19	7,99	8,31	0,90	640	144	-8.288	473	0,19	0,16	1,55
Trave Legno 44a-45a	100%	8,19	7,89	8,31	0,90	640	144	-8.390	360	0,20	0,12	1,55
	0%	6,34	3,92	7,99	0,90	640	106	-16.883	217	0,40	0,07	1,55
	25,0%	6,31	3,90	7,99	0,90	640	106	-16.981	217	0,40	0,07	1,55
	49,9%	6,28	3,87	7,99	0,90	640	106	-17.106	217	0,40	0,07	1,55
	75,0%	6,24	3,84	7,99	0,90	640	106	-17.233	217	0,40	0,07	1,55
Trave Legno 45a-46a	100%	6,21	3,82	7,99	0,90	640	106	-17.333	217	0,41	0,07	1,55
	0%	3,96	2,50	7,85	0,90	640	73	-26.527	214	0,62	0,07	1,55
	25,0%	3,94	2,49	7,85	0,90	640	73	-26.628	214	0,62	0,07	1,55
	50,0%	3,92	2,47	7,85	0,90	640	73	-26.755	214	0,63	0,07	1,55
	75,0%	3,89	2,46	7,85	0,90	640	73	-26.882	214	0,63	0,07	1,55
Trave Legno 69a-82a	100,0%	3,88	2,45	7,85	0,90	640	73	-26.985	214	0,63	0,07	1,55
	0%	-	NS	-	0,60	264	0	88	0	0,01	0,00	1,03
	25,0%	-	NS	-	0,60	264	0	66	0	0,00	0,00	1,03
	49,9%	-	NS	-	0,60	264	0	44	0	0,00	0,00	1,03
	75,1%	-	NS	-	0,60	264	0	22	0	0,00	0,00	1,03
Trave Legno 56a-69a	100%	-	NS	-	1,10	264	3	0	0	0,00	0,00	1,90
	0%	6,99	34,59	7,03	0,90	264	-458	-643	215	0,04	0,28	1,55
	25,0%	6,98	31,41	7,03	0,90	264	-458	-739	215	0,05	0,28	1,55
	50,0%	6,97	28,15	7,03	0,90	264	-458	-837	215	0,05	0,28	1,55
	75,0%	6,96	24,70	7,03	0,90	264	-458	-933	215	0,06	0,28	1,55
	100%	6,95	21,97	7,03	0,90	264	-458	-1.029	215	0,06	0,28	1,55

**LEGENDA:**

**Id<sub>Tr</sub>** Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.

**%L<sub>LI</sub>** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L<sub>LI</sub>), a partire dall'estremo iniziale.

**CS<sub>v,T</sub>** Coefficiente di sicurezza per taglio e torsione ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

**CS<sub>v</sub>** Coefficiente di sicurezza per taglio ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

**CS<sub>T</sub>** Coefficiente di sicurezza per torsione ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

**k<sub>mod</sub>** Coefficiente di riduzione per Classe di Servizio e di Durata del carico.

**A** Area della sezione.

**V<sub>Ed,3</sub>** Taglio di progetto in direzione 3.

**V<sub>Ed,2</sub>** Taglio di progetto in direzione 2.

**T<sub>Ed</sub>** Momento torcente di progetto.

**τ<sub>v,Ed</sub>** Tensione tangenziale di calcolo per taglio.

**τ<sub>T,Ed</sub>** Tensione tangenziale di calcolo per torsione.

**f<sub>vd</sub>** Tensione resistente di calcolo a taglio.

TRAVI (LG) - VERIFICHE A INSTABILITÀ PER PRESSOFLESSIONE RETTA/DEVIATA (Elevazione)

Travi (LG) - Verifiche a instabilità per pressoflessione retta/deviata																				
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>LI</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>c,0d</sub>	f <sub>c,0d</sub>	K <sub>m</sub>	λ <sub>N</sub>	λ <sub>rel,N</sub>	K <sub>crit,c</sub>	D <sub>i</sub> r	M <sub>Ed</sub>	W	σ <sub>md</sub>	f <sub>md</sub>	K <sub>h</sub>	L <sub>LI</sub>	λ <sub>rel</sub>	K <sub>crit,m</sub>
	[%]			[cm²]	[N]	[N/mm²]	[N/mm²]						[N·m]	[cm³]	[N/mm²]	[N/mm²]		[m]		
Copertura											Copertura									
Trave Legno 55a-6	0%	4,56	0,90	640	23.67 1	0,37	14,89 7	0,70	4,38	0,07	1,000	X	-8.795	3.413	2,58	15,86	1,06	0,40	0,11 8	1,00 0
												Y	1.596	2.133	0,75	16,39	1,10	0,40	0,07 4	1,00 0
	24,9%	5,92	0,90	640	23.67 1	0,37	14,89 7	0,70	4,38	0,07	1,000	X	-6.401	3.413	1,88	15,86	1,06	0,40	0,11 8	1,00 0
													Y	1.292	2.133	0,61	16,39	1,10	0,40	0,07 4
	49,9%	8,44	0,90	640	23.67 1	0,37	14,89 7	0,70	4,38	0,07	1,000	X	-3.998	3.413	1,17	15,86	1,06	0,40	0,11 8	1,00 0

Travi (LG) - Verifiche a instabilità per pressoflessione retta/deviata																				
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>LI</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>c,0d</sub>	f <sub>c,0d</sub>	K <sub>m</sub>	λ <sub>N</sub>	λ <sub>rel,N</sub>	K <sub>crit,c</sub>	D <sub>i,r</sub>	M <sub>Ed</sub>	W	σ <sub>md</sub>	f <sub>md</sub>	K <sub>h</sub>	L <sub>LI</sub>	λ <sub>rel</sub>	K <sub>crit,m</sub>
	[%]			[cm²]	[N]	[N/mm²]	[N/mm²]						[N·m]	[cm³]	[N/mm²]	[N/mm²]		[m]		
Trave Legno 46a-5												Y	988	2.133	0,46	16,39	1,10	0,40	0,074	1,000
	75,1%	14,71	0,90	640	23.671	0,37	14,897	0,70	4,38	0,07	1,000	X	-1.595	3.413	0,47	15,86	1,06	0,40	0,118	1,000
												Y	684	2.133	0,32	16,39	1,10	0,40	0,074	1,000
	100%	21,08	0,90	640	23.671	0,37	14,897	0,70	4,38	0,07	1,000	X	814	3.413	0,24	15,86	1,06	0,40	0,118	1,000
												Y	378	2.133	0,18	16,39	1,10	0,40	0,074	1,000
	0%	2,32	0,90	640	23.263	0,36	14,897	0,70	5,68	0,09	1,000	X	-21.893	3.413	6,41	15,86	1,06	0,52	0,134	1,000
												Y	-83	2.133	0,04	16,39	1,10	0,52	0,084	1,000
	25,0%	2,99	0,90	640	23.263	0,36	14,897	0,70	5,68	0,09	1,000	X	-16.748	3.413	4,91	15,86	1,06	0,52	0,134	1,000
											Y	-64	2.133	0,03	16,39	1,10	0,52	0,084	1,000	
Trave Legno 20a-38a	49,9%	4,18	0,90	640	23.263	0,36	14,897	0,70	5,68	0,09	1,000	X	-11.586	3.413	3,39	15,86	1,06	0,52	0,134	1,000
												Y	-50	2.133	0,02	16,39	1,10	0,52	0,084	1,000
	75,1%	6,97	0,90	640	23.263	0,36	14,897	0,70	5,68	0,09	1,000	X	-6.414	3.413	1,88	15,86	1,06	0,52	0,134	1,000
												Y	-30	2.133	0,01	16,39	1,10	0,52	0,084	1,000
	100%	21,11	0,90	640	23.263	0,36	14,897	0,70	5,68	0,09	1,000	X	-1.228	3.413	0,36	15,86	1,06	0,52	0,134	1,000
												Y	-14	2.133	0,01	16,39	1,10	0,52	0,084	1,000
	0%	2,51	0,90	264	16.425	0,62	14,897	0,70	176,34	2,81	0,123	X	1.277	968	1,32	16,39	1,10	6,11	0,622	1,000
												Y	13	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,339	1,000
Trave Legno 19a-20a	25,0%	2,46	0,90	264	16.129	0,61	14,897	0,70	176,34	2,81	0,123	X	-1.589	968	1,64	16,39	1,10	6,11	0,622	1,000
												Y	13	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,339	1,000
	50,0%	2,31	0,90	264	15.811	0,60	14,897	0,70	176,34	2,81	0,123	X	-2.324	968	2,40	16,39	1,10	6,11	0,622	1,000
												Y	13	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,339	1,000
	75,0%	2,75	0,90	264	15.494	0,59	14,897	0,70	176,34	2,81	0,123	X	-919	968	0,95	16,39	1,10	6,11	0,622	1,000
												Y	13	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,339	1,000
	100%	2,31	0,90	264	15.179	0,57	14,897	0,70	176,34	2,81	0,123	X	2.628	968	2,71	16,39	1,10	6,11	0,622	1,000
												Y	13	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,339	1,000
Trave Legno 70a-83a	0%	-	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,60	0,18	1,000	X	0	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,216	1,000
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,118	1,000
	25,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,60	0,18	1,000	X	3	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,216	1,000
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,000	0,000
	49,9%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,60	0,18	1,000	X	9	968	0,01	10,92	1,10	0,74	0,216	1,000
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,000	0,000
	75,1%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,60	0,18	1,000	X	21	968	0,02	10,92	1,10	0,74	0,216	1,000
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,000	0,000
Trave Legno 70a-83a	100%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,60	0,18	1,000	X	38	968	0,04	10,92	1,10	0,74	0,216	1,000
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,000	0,000
	0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,60	0,18	1,000	X	38	968	0,04	10,92	1,10	0,74	0,216	1,000
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,000	0,000
Trave Legno 70a-83a	25,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,60	0,18	1,000	X	21	968	0,02	10,92	1,10	0,74	0,216	1,000
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,000	0,000
	49,9%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,60	0,18	1,000	X	9	968	0,01	10,92	1,10	0,74	0,216	1,000
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,000	0,000
Trave Legno 70a-83a	75,0%	NS	1,10	264	0	0,00	18,207	0,70	21,27	0,34	0,996	X	1	968	0,00	20,03	1,10	0,74	0,216	1,000

Travi (LG) - Verifiche a instabilità per pressoflessione retta/deviata																				
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>LI</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>c,0d</sub>	f <sub>c,0d</sub>	K <sub>m</sub>	λ <sub>N</sub>	λ <sub>rel,N</sub>	K <sub>crit,c</sub>	D <sub>r</sub>	M <sub>Ed</sub>	W	σ <sub>md</sub>	f <sub>md</sub>	K <sub>h</sub>	L <sub>LI</sub>	λ <sub>rel</sub>	K <sub>crit,m</sub>
	[%]			[cm²]	[N]	[N/mm²]	[N/mm²]						[N·m]	[cm³]	[N/mm²]	[N/mm²]		[m]		
Trave Legno 38a-70a												Y	1	528	0,00	20,03	1,10	0,74	0,118	1,000
	100%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,60	0,18	1,000	X	-1	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,216	1,000
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,000	0,000
	0%	2,25	0,90	264	15.627	0,59	14,897	0,70	176,34	2,81	0,123	X	2.701	968	2,79	16,39	1,10	6,11	0,622	1,000
												Y	13	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,339	1,000
	25,0%	2,70	0,90	264	15.937	0,60	14,897	0,70	176,34	2,81	0,123	X	-860	968	0,89	16,39	1,10	6,11	0,622	1,000
												Y	13	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,339	1,000
	50,0%	2,27	0,90	264	16.256	0,62	14,897	0,70	176,34	2,81	0,123	X	-2.286	968	2,36	16,39	1,10	6,11	0,622	1,000
Trave Legno 71a-84a												Y	13	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,339	1,000
	75,0%	2,41	0,90	264	16.573	0,63	14,897	0,70	176,34	2,81	0,123	X	-1.567	968	1,62	16,39	1,10	6,11	0,622	1,000
												Y	13	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,339	1,000
	100,0%	2,45	0,90	264	16.873	0,64	14,897	0,70	176,34	2,81	0,123	X	1.287	968	1,33	16,39	1,10	6,11	0,622	1,000
												Y	13	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,339	1,000
	0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,62	0,18	1,000	X	38	968	0,04	10,92	1,10	0,74	0,216	1,000
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,000	0,000
	24,9%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,62	0,18	1,000	X	21	968	0,02	10,92	1,10	0,74	0,216	1,000
Trave Legno 72a-85a												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,000	0,000
	50,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,62	0,18	1,000	X	8	968	0,01	10,92	1,10	0,74	0,216	1,000
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,000	0,000
	75,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,62	0,18	1,000	X	3	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,216	1,000
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,000	0,000
	100%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,62	0,18	1,000	X	-1	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,216	1,000
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,000	0,000
	0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,62	0,18	1,000	X	38	968	0,04	10,92	1,10	0,74	0,216	1,000
Trave Legno 73a-86a												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,000	0,000
	24,9%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,62	0,18	1,000	X	21	968	0,02	10,92	1,10	0,74	0,216	1,000
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,000	0,000
	50,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,62	0,18	1,000	X	8	968	0,01	10,92	1,10	0,74	0,216	1,000
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,000	0,000
	75,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,62	0,18	1,000	X	3	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,216	1,000
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,000	0,000
	100%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,62	0,18	1,000	X	-1	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,216	1,000



Travi (LG) - Verifiche a instabilità per pressoflessione retta/deviata																				
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Lt</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>c,0d</sub>	f <sub>c,0d</sub>	K <sub>m</sub>	λ <sub>N</sub>	λ <sub>rel,N</sub>	K <sub>crit,c</sub>	D <sub>i,r</sub>	M <sub>Ed</sub>	W	σ <sub>md</sub>	f <sub>md</sub>	K <sub>h</sub>	L <sub>Lt</sub>	λ <sub>rel</sub>	K <sub>crit,m</sub>
	[%]			[cm²]	[N]	[N/mm²]	[N/mm²]						[N·m]	[cm³]	[N/mm²]	[N/mm²]		[m]		
Trave Legno 74a-87a												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	38	968	0,04	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	24,9%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	21	968	0,02	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	50,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	8	968	0,01	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
Trave Legno 75a-88a												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	75,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	3	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	100%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	-1	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	38	968	0,04	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
Trave Legno 76a-89a												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	24,9%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	21	968	0,02	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	50,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	8	968	0,01	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	75,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	3	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
Trave Legno 77a-90a												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	100%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	-1	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	38	968	0,04	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	24,9%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	21	968	0,02	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
Trave Legno 78a-91a												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	50,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	8	968	0,01	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	75,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	3	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	100%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	-1	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
Trave Legno 78a-91a	0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	38	968	0,04	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0

Travi (LG) - Verifiche a instabilità per pressoflessione retta/deviata																				
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>LI</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>c,0d</sub>	f <sub>c,0d</sub>	K <sub>m</sub>	λ <sub>N</sub>	λ <sub>rel,N</sub>	K <sub>crit,c</sub>	D <sub>i,r</sub>	M <sub>Ed</sub>	W	σ <sub>md</sub>	f <sub>md</sub>	K <sub>h</sub>	L <sub>LI</sub>	λ <sub>rel</sub>	K <sub>crit,m</sub>
	[%]			[cm²]	[N]	[N/mm²]	[N/mm²]						[N·m]	[cm³]	[N/mm²]	[N/mm²]		[m]		
Trave Legno 9-92a												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	24,9%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	21	968	0,02	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	50,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	8	968	0,01	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	75,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	3	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	100%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	-1	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	9,87	0,16	1,000	X	27	968	0,03	10,92	1,10	0,63	0,19 9	1,00 0
Trave Legno 79a-93a												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,63	0,00 0	0,00 0
	25,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	9,87	0,16	1,000	X	14	968	0,01	10,92	1,10	0,63	0,19 9	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,63	0,00 0	0,00 0
	49,9%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	9,87	0,16	1,000	X	6	968	0,01	10,92	1,10	0,63	0,19 9	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,63	0,00 0	0,00 0
	75,0%	NS	1,10	264	0	0,00	18,20 7	0,70	18,1 0	0,29	1,000	X	1	968	0,00	20,03	1,10	0,63	0,19 9	1,00 0
												Y	1	528	0,00	20,03	1,10	0,63	0,10 9	1,00 0
	100%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	9,87	0,16	1,000	X	-1	968	0,00	10,92	1,10	0,63	0,19 9	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,63	0,00 0	0,00 0
	0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	38	968	0,04	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
Trave Legno 80a-94a												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	24,9%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	21	968	0,02	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	50,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	8	968	0,01	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	75,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	3	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	100%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	-1	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	38	968	0,04	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
Trave Legno 10-95a												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	24,9%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	21	968	0,02	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	50,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	8	968	0,01	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	75,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	3	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	100%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	-1	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	9,87	0,16	1,000	X	27	968	0,03	10,92	1,10	0,63	0,19 9	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,63	0,00 0	0,00 0
	25,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	9,87	0,16	1,000	X	14	968	0,01	10,92	1,10	0,63	0,19 9	1,00 0

Travi (LG) - Verifiche a instabilità per pressoflessione retta/deviata																				
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>LI</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>c,0d</sub>	f <sub>c,0d</sub>	K <sub>m</sub>	λ <sub>N</sub>	λ <sub>rel,N</sub>	K <sub>crit,c</sub>	D <sub>i,r</sub>	M <sub>Ed</sub>	W	σ <sub>md</sub>	f <sub>md</sub>	K <sub>h</sub>	L <sub>LI</sub>	λ <sub>rel</sub>	K <sub>crit,m</sub>
	[%]			[cm²]	[N]	[N/mm²]	[N/mm²]						[N·m]	[cm³]	[N/mm²]	[N/mm²]		[m]		
Trave Legno 39a-71a												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,63	0,00 0	0,00 0
	49,9%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	9,87	0,16	1,000	X	6	968	0,01	10,92	1,10	0,63	0,19 9	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,63	0,00 0	0,00 0
	75,0%	NS	1,10	264	0	0,00	18,20 7	0,70	18,1 0	0,29	1,000	X	1	968	0,00	20,03	1,10	0,63	0,19 9	1,00 0
												Y	1	528	0,00	20,03	1,10	0,63	0,10 9	1,00 0
	100%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	18,1 0	0,29	1,000	X	-1	968	0,00	10,92	1,10	0,63	0,19 9	1,00 0
												Y	1	528	0,00	10,92	1,10	0,63	0,10 9	1,00 0
	0%	1,59	0,90	264	22.11 3	0,84	14,89 7	0,70	176, 34	2,81	0,123	X	3.824	968	3,95	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	11	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	25,0%	1,71	0,90	264	22.68 4	0,86	14,89 7	0,70	176, 34	2,81	0,123	X	-2.582	968	2,67	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
Trave Legno 40a-72a												Y	11	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	50,0%	1,42	0,90	264	23.27 3	0,88	14,89 7	0,70	176, 34	2,81	0,123	X	-5.039	968	5,21	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	11	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	75,0%	1,53	0,90	264	23.85 8	0,90	14,89 7	0,70	176, 34	2,81	0,123	X	-3.552	968	3,67	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	11	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	100,0 %	1,69	0,90	264	24.40 8	0,92	14,89 7	0,70	176, 34	2,81	0,123	X	1.874	968	1,94	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	11	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	0%	2,79	0,90	264	12.60 9	0,48	14,89 7	0,70	176, 34	2,81	0,123	X	2.181	968	2,25	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	9	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	25,0%	2,22	0,90	264	13.17 8	0,50	14,89 7	0,70	176, 34	2,81	0,123	X	-3.986	968	4,12	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
Trave Legno 41a-73a												Y	9	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	50,0%	1,78	0,90	264	13.76 4	0,52	14,89 7	0,70	176, 34	2,81	0,123	X	-6.216	968	6,42	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	9	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	75,0%	2,01	0,90	264	14.34 7	0,54	14,89 7	0,70	176, 34	2,81	0,123	X	-4.501	968	4,65	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	9	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	100,0 %	2,77	0,90	264	14.89 7	0,56	14,89 7	0,70	176, 34	2,81	0,123	X	1.137	968	1,17	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	9	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	0%	5,67	0,90	264	6.189	0,23	14,89 7	0,70	176, 34	2,81	0,123	X	1.068	968	1,10	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	6	528	0,01	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	25,0%	2,78	0,90	264	6.759	0,26	14,89 7	0,70	176, 34	2,81	0,123	X	-4.953	968	5,12	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
Trave Legno 42a-74a												Y	6	528	0,01	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	50,0%	2,04	0,90	264	7.348	0,28	14,89 7	0,70	96,1 8	1,53	0,393	X	-7.032	968	7,26	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	6	528	0,01	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	75,0%	2,54	0,90	264	7.933	0,30	14,89 7	0,70	176, 34	2,81	0,123	X	-5.159	968	5,33	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	6	528	0,01	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	100,0 %	4,87	0,90	264	8.483	0,32	14,89 7	0,70	176, 34	2,81	0,123	X	649	968	0,67	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	6	528	0,01	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	0%	10,4 0	0,90	264	3.380	0,13	14,89 7	0,70	176, 34	2,81	0,123	X	586	968	0,61	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	1	528	0,00	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	25,0%	2,75	0,90	264	3.949	0,15	14,89 7	0,70	96,1 8	1,53	0,393	X	-5.369	968	5,55	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
											Y	1	528	0,00	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0	
50,0%	2,02	0,90	264	4.539	0,17	14,89 7	0,70	96,1 8	1,53	0,393	X	-7.381	968	7,63	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0	

Travi (LG) - Verifiche a instabilità per pressoflessione retta/deviata																				
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>LI</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>c,0d</sub>	f <sub>c,0d</sub>	K <sub>m</sub>	λ <sub>N</sub>	λ <sub>rel,N</sub>	K <sub>crit,c</sub>	D <sub>i,r</sub>	M <sub>Ed</sub>	W	σ <sub>md</sub>	f <sub>md</sub>	K <sub>h</sub>	L <sub>LI</sub>	λ <sub>rel</sub>	K <sub>crit,m</sub>
	[%]			[cm²]	[N]	[N/mm²]	[N/mm²]						[N·m]	[cm³]	[N/mm²]	[N/mm²]		[m]		
Trave Legno 43a-75a												Y	1	528	0,00	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	75,0%	2,66	0,90	264	5.125	0,19	14,89 7	0,70	96,1 8	1,53	0,393	X	-5.440	968	5,62	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	1	528	0,00	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	100,0 %	7,31	0,90	264	5.673	0,21	14,89 7	0,70	176,34	2,81	0,123	X	431	968	0,45	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	1	528	0,00	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	0%	11,1 4	0,90	264	3.154	0,12	14,89 7	0,70	176,34	2,81	0,123	X	545	968	0,56	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	-2	528	0,00	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	25,0%	2,74	0,90	264	3.722	0,14	14,89 7	0,70	96,1 8	1,53	0,393	X	-5.406	968	5,58	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
Trave Legno 44a-76a												Y	-2	528	0,00	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	50,0%	2,02	0,90	264	4.311	0,16	14,89 7	0,70	96,1 8	1,53	0,393	X	-7.410	968	7,65	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	-2	528	0,00	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	75,0%	2,66	0,90	264	4.899	0,19	14,89 7	0,70	96,1 8	1,53	0,393	X	-5.463	968	5,64	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	-2	528	0,00	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	100,0 %	7,60	0,90	264	5.445	0,21	14,89 7	0,70	176,34	2,81	0,123	X	415	968	0,43	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	-2	528	0,00	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	0%	10,0 1	0,90	264	3.495	0,13	14,89 7	0,70	176,34	2,81	0,123	X	604	968	0,62	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
Trave Legno 45a-77a												Y	-6	528	0,01	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	25,0%	2,75	0,90	264	4.065	0,15	14,89 7	0,70	96,1 8	1,53	0,393	X	-5.346	968	5,52	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	-6	528	0,01	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	50,0%	2,02	0,90	264	4.652	0,18	14,89 7	0,70	96,1 8	1,53	0,393	X	-7.357	968	7,60	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	-6	528	0,01	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	75,0%	2,66	0,90	264	5.236	0,20	14,89 7	0,70	96,1 8	1,53	0,393	X	-5.421	968	5,60	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	-6	528	0,01	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	100,0 %	7,13	0,90	264	5.784	0,22	14,89 7	0,70	176,34	2,81	0,123	X	442	968	0,46	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
Trave Legno 46a-78a												Y	-6	528	0,01	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	0%	19,0 9	0,90	264	1.810	0,07	14,89 7	0,70	176,34	2,81	0,123	X	312	968	0,32	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	-9	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	25,0%	2,71	0,90	264	2.380	0,09	14,89 7	0,70	96,1 8	1,53	0,393	X	-5.607	968	5,79	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	-9	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	50,0%	2,01	0,90	264	2.966	0,11	14,89 7	0,70	96,1 8	1,53	0,393	X	-7.577	968	7,83	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	-9	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	75,0%	2,65	0,90	264	3.551	0,13	14,89 7	0,70	96,1 8	1,53	0,393	X	-5.605	968	5,79	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0

Travi (LG) - Verifiche a instabilità per pressoflessione retta/ deviata																				
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>LI</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>c,0d</sub>	f <sub>c,0d</sub>	K <sub>m</sub>	λ <sub>N</sub>	λ <sub>rel,N</sub>	K <sub>crit,c</sub>	Di <sub>r</sub>	M <sub>Ed</sub>	W	σ <sub>md</sub>	f <sub>md</sub>	K <sub>h</sub>	L <sub>LI</sub>	λ <sub>rel</sub>	K <sub>crit,m</sub>
	[%]			[cm²]	[N]	[N/mm²]	[N/mm²]						[N·m]	[cm³]	[N/mm²]	[N/mm²]		[m]		
Trave Legno 5-9												Y	-13	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,33 <sub>9</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	100,0 %	58,8 <sub>2</sub>	0,90	264	0	0,00	14,89 <sub>7</sub>	0,70	96,1 <sub>8</sub>	1,53	0,393	X	-253	968	0,26	16,39	1,10	6,11	0,62 <sub>2</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	-13	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,33 <sub>9</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	0%	4,50	0,90	264	0	0,00	14,89 <sub>7</sub>	0,70	94,9 <sub>0</sub>	1,51	0,403	X	-3.515	968	3,63	16,39	1,10	6,03	0,61 <sub>8</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	-8	528	0,02	16,39	1,10	6,03	0,33 <sub>7</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	25,0%	1,77	0,90	264	0	0,00	14,89 <sub>7</sub>	0,70	94,9 <sub>0</sub>	1,51	0,403	X	-8.959	968	9,26	16,39	1,10	6,03	0,61 <sub>8</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	-8	528	0,02	16,39	1,10	6,03	0,33 <sub>7</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	50,0%	1,50	0,90	264	0	0,00	14,89 <sub>7</sub>	0,70	94,9 <sub>0</sub>	1,51	0,403	X	-10.56 <sub>8</sub>	968	10,92	16,39	1,10	6,03	0,61 <sub>8</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	-8	528	0,02	16,39	1,10	6,03	0,33 <sub>7</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	75,0%	1,90	0,90	264	0	0,00	14,89 <sub>7</sub>	0,70	94,9 <sub>0</sub>	1,51	0,403	X	-8.350	968	8,63	16,39	1,10	6,03	0,61 <sub>8</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	-8	528	0,02	16,39	1,10	6,03	0,33 <sub>7</sub>	1,00 <sub>0</sub>
Trave Legno 47a-79a	100%	6,92	0,90	264	0	0,00	14,89 <sub>7</sub>	0,70	94,9 <sub>0</sub>	1,51	0,403	X	-2.282	968	2,36	16,39	1,10	6,03	0,61 <sub>8</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	-8	528	0,02	16,39	1,10	6,03	0,33 <sub>7</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	0%	35,0 <sub>0</sub>	0,90	264	0	0,00	14,89 <sub>7</sub>	0,70	96,1 <sub>8</sub>	1,53	0,393	X	-434	968	0,45	16,39	1,10	6,11	0,62 <sub>2</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	15	528	0,03	16,39	1,10	6,11	0,33 <sub>9</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	25,0%	2,53	0,90	264	0	0,00	14,89 <sub>7</sub>	0,70	96,1 <sub>8</sub>	1,53	0,393	X	-6.238	968	6,44	16,39	1,10	6,11	0,62 <sub>2</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	15	528	0,03	16,39	1,10	6,11	0,33 <sub>9</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	50,0%	1,95	0,90	264	0	0,00	14,89 <sub>7</sub>	0,70	96,1 <sub>8</sub>	1,53	0,393	X	-8.105	968	8,37	16,39	1,10	6,11	0,62 <sub>2</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	15	528	0,03	16,39	1,10	6,11	0,33 <sub>9</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	75,0%	2,62	0,90	264	0	0,00	14,89 <sub>7</sub>	0,70	96,1 <sub>8</sub>	1,53	0,393	X	-6.028	968	6,23	16,39	1,10	6,11	0,62 <sub>2</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	15	528	0,03	16,39	1,10	6,11	0,33 <sub>9</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	100,0 %	NS	0,90	264	0	0,00	14,89 <sub>7</sub>	0,70	176, <sub>34</sub>	2,81	0,123	X	-26	968	0,03	16,39	1,10	6,11	0,62 <sub>2</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	15	528	0,03	16,39	1,10	6,11	0,33 <sub>9</sub>	1,00 <sub>0</sub>
Trave Legno 48a-80a	0%	53,1 <sub>6</sub>	1,10	264	775	0,03	18,20 <sub>7</sub>	0,70	176, <sub>96</sub>	2,82	0,122	X	-154	968	0,16	20,03	1,10	6,13	0,62 <sub>3</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	0	528	0,00	20,03	1,10	6,13	0,00 <sub>0</sub>	0,00 <sub>0</sub>
	25,0%	2,62	0,90	264	0	0,00	14,89 <sub>7</sub>	0,70	96,5 <sub>3</sub>	1,54	0,390	X	-6.057	968	6,26	16,39	1,10	6,13	0,62 <sub>3</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	0	528	0,00	16,39	1,10	6,13	0,00 <sub>0</sub>	0,00 <sub>0</sub>
	50,0%	1,98	0,90	264	0	0,00	14,89 <sub>7</sub>	0,70	96,5 <sub>3</sub>	1,54	0,390	X	-8.002	968	8,27	16,39	1,10	6,13	0,62 <sub>3</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	0	528	0,00	16,39	1,10	6,13	0,00 <sub>0</sub>	0,00 <sub>0</sub>
	75,0%	2,66	0,90	264	0	0,00	14,89 <sub>7</sub>	0,70	96,5 <sub>3</sub>	1,54	0,390	X	-5.964	968	6,16	16,39	1,10	6,13	0,62 <sub>3</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	0	528	0,00	16,39	1,10	6,13	0,00 <sub>0</sub>	0,00 <sub>0</sub>
	100,0 %	30,5 <sub>5</sub>	1,10	264	1.644	0,06	18,20 <sub>7</sub>	0,70	176, <sub>96</sub>	2,82	0,122	X	128	968	0,13	20,03	1,10	6,13	0,62 <sub>3</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	0	528	0,00	20,03	1,10	6,13	0,00 <sub>0</sub>	0,00 <sub>0</sub>
	0%	6,19	0,90	264	6.920	0,26	14,89 <sub>7</sub>	0,70	172, <sub>76</sub>	2,75	0,128	X	535	968	0,55	16,39	1,10	5,98	0,61 <sub>6</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	0	528	0,00	16,39	1,10	5,98	0,00 <sub>0</sub>	0,00 <sub>0</sub>
Trave Legno 49a-10	25,0%	2,55	0,90	264	7.479	0,28	14,89 <sub>7</sub>	0,70	172, <sub>76</sub>	2,75	0,128	X	-5.282	968	5,46	16,39	1,10	5,98	0,61 <sub>6</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	88	528	0,17	16,39	1,10	5,98	0,33 <sub>6</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	50,0%	1,90	0,90	264	8.051	0,30	14,89 <sub>7</sub>	0,70	94,2 <sub>4</sub>	1,50	0,408	X	-7.304	968	7,55	16,39	1,10	5,98	0,61 <sub>6</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	180	528	0,34	16,39	1,10	5,98	0,33 <sub>6</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	75,0%	2,23	0,90	264	8.625	0,33	14,89 <sub>7</sub>	0,70	172, <sub>76</sub>	2,75	0,128	X	-5.540	968	5,72	16,39	1,10	5,98	0,61 <sub>6</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	268	528	0,51	16,39	1,10	5,98	0,33 <sub>6</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	100%	4,46	0,90	264	9.165	0,35	14,89 <sub>7</sub>	0,70	172, <sub>76</sub>	2,75	0,128	X	2	968	0,00	16,39	1,10	5,98	0,61 <sub>6</sub>	1,00 <sub>0</sub>

Travi (LG) - Verifiche a instabilità per pressoflessione retta/deviata																				
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>LI</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>c,0d</sub>	f <sub>c,0d</sub>	K <sub>m</sub>	λ <sub>N</sub>	λ <sub>rel,N</sub>	K <sub>crit,c</sub>	D <sub>i,r</sub>	M <sub>Ed</sub>	W	σ <sub>md</sub>	f <sub>md</sub>	K <sub>h</sub>	L <sub>LI</sub>	λ <sub>rel</sub>	K <sub>crit,m</sub>
	[%]			[cm²]	[N]	[N/mm²]	[N/mm²]						[N·m]	[cm³]	[N/mm²]	[N/mm²]		[m]		
Trave Legno 67a-81a												Y	359	528	0,68	16,39	1,10	5,98	0,33 6	1,00 0
	0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 4	0,19	1,000	X	39	968	0,04	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	25,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 4	0,19	1,000	X	22	968	0,02	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	50,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 4	0,19	1,000	X	9	968	0,01	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
Y												0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0	
Trave Legno 21a-39a	74,9%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 4	0,19	1,000	X	4	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	100,0 %	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 4	0,19	1,000	X	1	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	0%	1,72	0,90	264	23.94 8	0,91	14,89 7	0,70	176, 34	2,81	0,123	X	1.863	968	1,92	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	11	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
Trave Legno 22a-40a	25,0%	1,55	0,90	264	23.40 4	0,89	14,89 7	0,70	176, 34	2,81	0,123	X	-3.577	968	3,70	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	11	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	50,0%	1,43	0,90	264	22.81 9	0,86	14,89 7	0,70	176, 34	2,81	0,123	X	-5.085	968	5,25	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	11	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	75,0%	1,73	0,90	264	22.23 4	0,84	14,89 7	0,70	176, 34	2,81	0,123	X	-2.646	968	2,73	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	11	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
Trave Legno 23a-41a	100%	1,62	0,90	264	21.65 4	0,82	14,89 7	0,70	176, 34	2,81	0,123	X	3.741	968	3,86	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	11	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	0%	2,80	0,90	264	14.72 7	0,56	14,89 7	0,70	176, 34	2,81	0,123	X	1.146	968	1,18	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	9	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	25,0%	2,02	0,90	264	14.18 7	0,54	14,89 7	0,70	176, 34	2,81	0,123	X	-4.502	968	4,65	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	9	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
Trave Legno 24a-42a	50,0%	1,79	0,90	264	13.60 1	0,52	14,89 7	0,70	176, 34	2,81	0,123	X	-6.223	968	6,43	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	9	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	75,0%	2,23	0,90	264	13.01 8	0,49	14,89 7	0,70	176, 34	2,81	0,123	X	-4.004	968	4,14	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	9	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	100%	2,82	0,90	264	12.44 1	0,47	14,89 7	0,70	176, 34	2,81	0,123	X	2.159	968	2,23	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	9	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
Trave Legno 23a-41a	0%	4,87	0,90	264	8.469	0,32	14,89 7	0,70	176, 34	2,81	0,123	X	658	968	0,68	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	6	528	0,01	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	25,0%	2,55	0,90	264	7.926	0,30	14,89 7	0,70	176, 34	2,81	0,123	X	-5.151	968	5,32	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	6	528	0,01	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	50,0%	2,04	0,90	264	7.339	0,28	14,89 7	0,70	96,1 8	1,53	0,393	X	-7.026	968	7,26	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	6	528	0,01	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
Trave Legno 24a-42a	75,0%	2,78	0,90	264	6.755	0,26	14,89 7	0,70	176, 34	2,81	0,123	X	-4.952	968	5,12	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	6	528	0,01	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	100%	5,68	0,90	264	6.174	0,23	14,89 7	0,70	176, 34	2,81	0,123	X	1.067	968	1,10	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	6	528	0,01	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	0%	7,25	0,90	264	5.696	0,22	14,89 7	0,70	176, 34	2,81	0,123	X	444	968	0,46	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0

Travi (LG) - Verifiche a instabilità per pressoflessione retta/deviata																				
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>LI</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>c,0d</sub>	f <sub>c,0d</sub>	K <sub>m</sub>	λ <sub>N</sub>	λ <sub>rel,N</sub>	K <sub>crit,c</sub>	Di <sub>r</sub>	M <sub>Ed</sub>	W	σ <sub>md</sub>	f <sub>md</sub>	K <sub>h</sub>	L <sub>LI</sub>	λ <sub>rel</sub>	K <sub>crit,m</sub>
	[%]			[cm²]	[N]	[N/mm²]	[N/mm²]						[N·m]	[cm³]	[N/mm²]	[N/mm²]		[m]		
Trave Legno 25a-43a												Y	1	528	0,00	16,39	1,10	6,11	0,33 <sub>9</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	25,0%	2,66	0,90	264	5.155	0,20	14,89 <sub>7</sub>	0,70	96,1 <sub>8</sub>	1,53	0,393	X	-5.432	968	5,61	16,39	1,10	6,11	0,62 <sub>2</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	1	528	0,00	16,39	1,10	6,11	0,33 <sub>9</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	50,0%	2,02	0,90	264	4.568	0,17	14,89 <sub>7</sub>	0,70	96,1 <sub>8</sub>	1,53	0,393	X	-7.371	968	7,61	16,39	1,10	6,11	0,62 <sub>2</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	1	528	0,00	16,39	1,10	6,11	0,33 <sub>9</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	75,0%	2,75	0,90	264	3.983	0,15	14,89 <sub>7</sub>	0,70	96,1 <sub>8</sub>	1,53	0,393	X	-5.368	968	5,55	16,39	1,10	6,11	0,62 <sub>2</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	1	528	0,00	16,39	1,10	6,11	0,33 <sub>9</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	100%	10,3 <sub>4</sub>	0,90	264	3.404	0,13	14,89 <sub>7</sub>	0,70	176,3 <sub>34</sub>	2,81	0,123	X	587	968	0,61	16,39	1,10	6,11	0,62 <sub>2</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	1	528	0,00	16,39	1,10	6,11	0,33 <sub>9</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	0%	7,54	0,90	264	5.472	0,21	14,89 <sub>7</sub>	0,70	176,3 <sub>34</sub>	2,81	0,123	X	425	968	0,44	16,39	1,10	6,11	0,62 <sub>2</sub>	1,00 <sub>0</sub>
Trave Legno 26a-44a												Y	-2	528	0,00	16,39	1,10	6,11	0,33 <sub>9</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	25,0%	2,66	0,90	264	4.931	0,19	14,89 <sub>7</sub>	0,70	96,1 <sub>8</sub>	1,53	0,393	X	-5.457	968	5,64	16,39	1,10	6,11	0,62 <sub>2</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	-2	528	0,00	16,39	1,10	6,11	0,33 <sub>9</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	50,0%	2,02	0,90	264	4.343	0,16	14,89 <sub>7</sub>	0,70	96,1 <sub>8</sub>	1,53	0,393	X	-7.401	968	7,65	16,39	1,10	6,11	0,62 <sub>2</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	-2	528	0,00	16,39	1,10	6,11	0,33 <sub>9</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	75,0%	2,74	0,90	264	3.759	0,14	14,89 <sub>7</sub>	0,70	96,1 <sub>8</sub>	1,53	0,393	X	-5.401	968	5,58	16,39	1,10	6,11	0,62 <sub>2</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	-2	528	0,00	16,39	1,10	6,11	0,33 <sub>9</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	100%	11,0 <sub>6</sub>	0,90	264	3.181	0,12	14,89 <sub>7</sub>	0,70	176,3 <sub>34</sub>	2,81	0,123	X	547	968	0,57	16,39	1,10	6,11	0,62 <sub>2</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	-2	528	0,00	16,39	1,10	6,11	0,33 <sub>9</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	0%	7,07	0,90	264	5.819	0,22	14,89 <sub>7</sub>	0,70	176,3 <sub>34</sub>	2,81	0,123	X	453	968	0,47	16,39	1,10	6,11	0,62 <sub>2</sub>	1,00 <sub>0</sub>
Trave Legno 27a-45a												Y	-6	528	0,01	16,39	1,10	6,11	0,33 <sub>9</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	25,0%	2,66	0,90	264	5.276	0,20	14,89 <sub>7</sub>	0,70	96,1 <sub>8</sub>	1,53	0,393	X	-5.411	968	5,59	16,39	1,10	6,11	0,62 <sub>2</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	-6	528	0,01	16,39	1,10	6,11	0,33 <sub>9</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	50,0%	2,02	0,90	264	4.692	0,18	14,89 <sub>7</sub>	0,70	96,1 <sub>8</sub>	1,53	0,393	X	-7.344	968	7,59	16,39	1,10	6,11	0,62 <sub>2</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	-6	528	0,01	16,39	1,10	6,11	0,33 <sub>9</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	75,0%	2,75	0,90	264	4.109	0,16	14,89 <sub>7</sub>	0,70	96,1 <sub>8</sub>	1,53	0,393	X	-5.337	968	5,51	16,39	1,10	6,11	0,62 <sub>2</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	-6	528	0,01	16,39	1,10	6,11	0,33 <sub>9</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	100%	9,90	0,90	264	3.528	0,13	14,89 <sub>7</sub>	0,70	176,3 <sub>34</sub>	2,81	0,123	X	613	968	0,63	16,39	1,10	6,11	0,62 <sub>2</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	-6	528	0,01	16,39	1,10	6,11	0,33 <sub>9</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	0%	9,87	0,90	264	4.134	0,16	14,89 <sub>7</sub>	0,70	176,3 <sub>34</sub>	2,81	0,123	X	322	968	0,33	16,39	1,10	6,11	0,62 <sub>2</sub>	1,00 <sub>0</sub>
Trave Legno 28a-46a												Y	-11	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,33 <sub>9</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	25,0%	2,66	0,90	264	3.593	0,14	14,89 <sub>7</sub>	0,70	96,1 <sub>8</sub>	1,53	0,393	X	-5.588	968	5,77	16,39	1,10	6,11	0,62 <sub>2</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	-11	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,33 <sub>9</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	50,0%	2,01	0,90	264	3.007	0,11	14,89 <sub>7</sub>	0,70	96,1 <sub>8</sub>	1,53	0,393	X	-7.561	968	7,81	16,39	1,10	6,11	0,62 <sub>2</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	-11	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,33 <sub>9</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	75,0%	2,71	0,90	264	2.424	0,09	14,89 <sub>7</sub>	0,70	96,1 <sub>8</sub>	1,53	0,393	X	-5.592	968	5,78	16,39	1,10	6,11	0,62 <sub>2</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	-11	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,33 <sub>9</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	100%	18,5 <sub>3</sub>	0,90	264	1.844	0,07	14,89 <sub>7</sub>	0,70	176,3 <sub>34</sub>	2,81	0,123	X	327	968	0,34	16,39	1,10	6,11	0,62 <sub>2</sub>	1,00 <sub>0</sub>
Trave Legno 28a-46a												Y	-11	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,33 <sub>9</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	0%	57,4 <sub>8</sub>	0,90	264	0	0,00	14,89 <sub>7</sub>	0,70	96,1 <sub>8</sub>	1,53	0,393	X	-258	968	0,27	16,39	1,10	6,11	0,62 <sub>2</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	-14	528	0,03	16,39	1,10	6,11	0,33 <sub>9</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	25,0%	2,49	0,90	264	0	0,00	14,89 <sub>7</sub>	0,70	96,1 <sub>8</sub>	1,53	0,393	X	-6.354	968	6,56	16,39	1,10	6,11	0,62 <sub>2</sub>	1,00 <sub>0</sub>

Travi (LG) - Verifiche a instabilità per pressoflessione retta/deviata																				
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>LI</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>c,0d</sub>	f <sub>c,0d</sub>	K <sub>m</sub>	λ <sub>N</sub>	λ <sub>rel,N</sub>	K <sub>crit,c</sub>	Di <sub>r</sub>	M <sub>Ed</sub>	W	σ <sub>md</sub>	f <sub>md</sub>	K <sub>h</sub>	L <sub>LI</sub>	λ <sub>rel</sub>	K <sub>crit,m</sub>
	[%]			[cm²]	[N]	[N/mm²]	[N/mm²]						[N·m]	[cm³]	[N/mm²]	[N/mm²]		[m]		
Trave Legno 2-5												Y	-14	528	0,03	16,39	1,10	6,11	0,33 <sub>9</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	50,0%	1,86	0,90	264	0	0,00	14,89 <sub>7</sub>	0,70	96,1 <sub>8</sub>	1,53	0,393	X	-8.511	968	8,79	16,39	1,10	6,11	0,62 <sub>2</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	-14	528	0,03	16,39	1,10	6,11	0,33 <sub>9</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	75,0%	2,36	0,90	264	0	0,00	14,89 <sub>7</sub>	0,70	96,1 <sub>8</sub>	1,53	0,393	X	-6.714	968	6,94	16,39	1,10	6,11	0,62 <sub>2</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	-14	528	0,03	16,39	1,10	6,11	0,33 <sub>9</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	100%	16,1 <sub>2</sub>	0,90	264	0	0,00	14,89 <sub>7</sub>	0,70	96,1 <sub>8</sub>	1,53	0,393	X	-966	968	1,00	16,39	1,10	6,11	0,62 <sub>2</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	-14	528	0,03	16,39	1,10	6,11	0,33 <sub>9</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	0%	6,78	0,90	264	0	0,00	14,89 <sub>7</sub>	0,70	94,8 <sub>9</sub>	1,51	0,403	X	-2.330	968	2,41	16,39	1,10	6,03	0,61 <sub>8</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	-8	528	0,02	16,39	1,10	6,03	0,33 <sub>7</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	25,0%	1,89	0,90	264	0	0,00	14,89 <sub>7</sub>	0,70	94,8 <sub>9</sub>	1,51	0,403	X	-8.389	968	8,67	16,39	1,10	6,03	0,61 <sub>8</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	-8	528	0,02	16,39	1,10	6,03	0,33 <sub>7</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	50,0%	1,49	0,90	264	0	0,00	14,89 <sub>7</sub>	0,70	94,8 <sub>9</sub>	1,51	0,403	X	-10.60 <sub>7</sub>	968	10,96	16,39	1,10	6,03	0,61 <sub>8</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	-8	528	0,02	16,39	1,10	6,03	0,33 <sub>7</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	75,0%	1,76	0,90	264	0	0,00	14,89 <sub>7</sub>	0,70	94,8 <sub>9</sub>	1,51	0,403	X	-8.995	968	9,29	16,39	1,10	6,03	0,61 <sub>8</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	-8	528	0,02	16,39	1,10	6,03	0,33 <sub>7</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	100%	4,45	0,90	264	0	0,00	14,89 <sub>7</sub>	0,70	94,8 <sub>9</sub>	1,51	0,403	X	-3.555	968	3,67	16,39	1,10	6,03	0,61 <sub>8</sub>	1,00 <sub>0</sub>
Trave Legno 29a-47a												Y	-8	528	0,02	16,39	1,10	6,03	0,33 <sub>7</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	0%	97,2 <sub>6</sub>	1,10	264	453	0,02	18,20 <sub>7</sub>	0,70	176,3 <sub>4</sub>	2,81	0,123	X	-56	968	0,06	20,03	1,10	6,11	0,62 <sub>2</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	6	528	0,01	20,03	1,10	6,11	0,33 <sub>9</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	25,0%	2,62	0,90	264	0	0,00	14,89 <sub>7</sub>	0,70	96,1 <sub>8</sub>	1,53	0,393	X	-6.032	968	6,23	16,39	1,10	6,11	0,62 <sub>2</sub>	1,00 <sub>0</sub>
Trave Legno 30a-48a												Y	13	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,33 <sub>9</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	50,0%	1,95	0,90	264	0	0,00	14,89 <sub>7</sub>	0,70	96,1 <sub>8</sub>	1,53	0,393	X	-8.114	968	8,38	16,39	1,10	6,11	0,62 <sub>2</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	13	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,33 <sub>9</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	75,0%	2,53	0,90	264	0	0,00	14,89 <sub>7</sub>	0,70	96,1 <sub>8</sub>	1,53	0,393	X	-6.254	968	6,46	16,39	1,10	6,11	0,62 <sub>2</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	13	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,33 <sub>9</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	100%	33,8 <sub>4</sub>	0,90	264	0	0,00	14,89 <sub>7</sub>	0,70	96,1 <sub>8</sub>	1,53	0,393	X	-452	968	0,47	16,39	1,10	6,11	0,62 <sub>2</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	13	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,33 <sub>9</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	0%	41,2 <sub>6</sub>	0,90	264	997	0,04	14,89 <sub>7</sub>	0,70	176,9 <sub>6</sub>	2,82	0,122	X	77	968	0,08	16,39	1,10	6,13	0,62 <sub>3</sub>	1,00 <sub>0</sub>
Trave Legno 31a-49a												Y	0	528	0,00	16,39	1,10	6,13	0,00 <sub>0</sub>	0,00 <sub>0</sub>
	25,0%	2,65	0,90	264	453	0,02	14,89 <sub>7</sub>	0,70	96,5 <sub>3</sub>	1,54	0,390	X	-5.928	968	6,12	16,39	1,10	6,13	0,62 <sub>3</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	0	528	0,00	16,39	1,10	6,13	0,00 <sub>0</sub>	0,00 <sub>0</sub>
	50,0%	1,99	0,90	264	0	0,00	14,89 <sub>7</sub>	0,70	96,5 <sub>3</sub>	1,54	0,390	X	-7.961	968	8,22	16,39	1,10	6,13	0,62 <sub>3</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	0	528	0,00	16,39	1,10	6,13	0,00 <sub>0</sub>	0,00 <sub>0</sub>
	75,0%	2,63	0,90	264	0	0,00	14,89 <sub>7</sub>	0,70	96,5 <sub>3</sub>	1,54	0,390	X	-6.023	968	6,22	16,39	1,10	6,13	0,62 <sub>3</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	0	528	0,00	16,39	1,10	6,13	0,00 <sub>0</sub>	0,00 <sub>0</sub>
	100,0%	NS	0,90	264	0	0,00	14,89 <sub>7</sub>	0,70	96,5 <sub>3</sub>	1,54	0,390	X	-102	968	0,11	16,39	1,10	6,13	0,62 <sub>3</sub>	1,00 <sub>0</sub>
Trave Legno 31a-49a												Y	0	528	0,00	16,39	1,10	6,13	0,00 <sub>0</sub>	0,00 <sub>0</sub>
	0%	4,74	0,90	264	8.691	0,33	14,89 <sub>7</sub>	0,70	176,9 <sub>6</sub>	2,82	0,122	X	668	968	0,69	16,39	1,10	6,13	0,62 <sub>3</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	0	528	0,00	16,39	1,10	6,13	0,00 <sub>0</sub>	0,00 <sub>0</sub>
	25,0%	2,46	0,90	264	8.148	0,31	14,89 <sub>7</sub>	0,70	176,9 <sub>6</sub>	2,82	0,122	X	-5.336	968	5,51	16,39	1,10	6,13	0,62 <sub>3</sub>	1,00 <sub>0</sub>
Trave Legno 31a-49a												Y	0	528	0,00	16,39	1,10	6,13	0,00 <sub>0</sub>	0,00 <sub>0</sub>
	50,0%	1,95	0,90	264	7.559	0,29	14,89 <sub>7</sub>	0,70	96,5 <sub>2</sub>	1,54	0,390	X	-7.368	968	7,61	16,39	1,10	6,13	0,62 <sub>3</sub>	1,00 <sub>0</sub>



Travi (LG) - Verifiche a instabilità per pressoflessione retta/deviata																				
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>LI</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>c,0d</sub>	f <sub>c,0d</sub>	K <sub>m</sub>	λ <sub>N</sub>	λ <sub>rel, N</sub>	K <sub>crit,c</sub>	D <sub>i</sub> r	M <sub>Ed</sub>	W	σ <sub>md</sub>	f <sub>md</sub>	K <sub>h</sub>	L <sub>LI</sub>	λ <sub>rel</sub>	K <sub>crit, m</sub>
	[%]			[cm²]	[N]	[N/mm²]	[N/mm²]						[N·m]	[cm³]	[N/mm²]	[N/mm²]		[m]		
Trave Legno 32a-50a												Y	0	528	0,00	16,39	1,10	6,13	0,00 0	0,00 0
	75,0%	2,58	0,90	264	6.971	0,26	14,89 7	0,70	96,5 2	1,54	0,390	X	-5.430	968	5,61	16,39	1,10	6,13	0,62 3	1,00 0
												Y	0	528	0,00	16,39	1,10	6,13	0,00 0	0,00 0
	100%	6,44	0,90	264	6.399	0,24	14,89 7	0,70	176, 96	2,82	0,122	X	489	968	0,51	16,39	1,10	6,13	0,62 3	1,00 0
												Y	0	528	0,00	16,39	1,10	6,13	0,00 0	0,00 0
	0%	4,83	0,90	264	8.509	0,32	14,89 7	0,70	176, 96	2,82	0,122	X	659	968	0,68	16,39	1,10	6,13	0,62 3	1,00 0
												Y	0	528	0,00	16,39	1,10	6,13	0,00 0	0,00 0
	25,0%	2,49	0,90	264	7.967	0,30	14,89 7	0,70	176, 96	2,82	0,122	X	-5.329	968	5,51	16,39	1,10	6,13	0,62 3	1,00 0
Trave Legno 33a-51a												Y	0	528	0,00	16,39	1,10	6,13	0,00 0	0,00 0
	50,0%	1,95	0,90	264	7.379	0,28	14,89 7	0,70	96,5 3	1,54	0,390	X	-7.362	968	7,61	16,39	1,10	6,13	0,62 3	1,00 0
												Y	0	528	0,00	16,39	1,10	6,13	0,00 0	0,00 0
	75,0%	2,59	0,90	264	6.796	0,26	14,89 7	0,70	96,5 3	1,54	0,390	X	-5.433	968	5,61	16,39	1,10	6,13	0,62 3	1,00 0
												Y	0	528	0,00	16,39	1,10	6,13	0,00 0	0,00 0
	100,0 %	6,63	0,90	264	6.224	0,24	14,89 7	0,70	176, 96	2,82	0,122	X	468	968	0,48	16,39	1,10	6,13	0,62 3	1,00 0
												Y	0	528	0,00	16,39	1,10	6,13	0,00 0	0,00 0
	0%	10,4 2	0,90	264	3.945	0,15	14,89 7	0,70	176, 96	2,82	0,122	X	306	968	0,32	16,39	1,10	6,13	0,62 3	1,00 0
Trave Legno 34a-52a												Y	0	528	0,00	16,39	1,10	6,13	0,00 0	0,00 0
	25,0%	2,63	0,90	264	3.401	0,13	14,89 7	0,70	96,5 3	1,54	0,390	X	-5.690	968	5,88	16,39	1,10	6,13	0,62 3	1,00 0
												Y	0	528	0,00	16,39	1,10	6,13	0,00 0	0,00 0
	50,0%	1,98	0,90	264	2.811	0,11	14,89 7	0,70	96,5 3	1,54	0,390	X	-7.724	968	7,98	16,39	1,10	6,13	0,62 3	1,00 0
												Y	0	528	0,00	16,39	1,10	6,13	0,00 0	0,00 0
	75,0%	2,64	0,90	264	2.224	0,08	14,89 7	0,70	96,5 3	1,54	0,390	X	-5.786	968	5,98	16,39	1,10	6,13	0,62 3	1,00 0
												Y	0	528	0,00	16,39	1,10	6,13	0,00 0	0,00 0
	100,0 %	24,8 8	0,90	264	1.651	0,06	14,89 7	0,70	176, 96	2,82	0,122	X	129	968	0,13	16,39	1,10	6,13	0,62 3	1,00 0
Trave Legno 35a-53a												Y	0	528	0,00	16,39	1,10	6,13	0,00 0	0,00 0
	0%	4,86	0,90	264	8.489	0,32	14,89 7	0,70	176, 34	2,81	0,123	X	661	968	0,68	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	-5	528	0,01	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	25,0%	2,54	0,90	264	7.945	0,30	14,89 7	0,70	176, 34	2,81	0,123	X	-5.158	968	5,33	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	-5	528	0,01	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	50,0%	2,03	0,90	264	7.356	0,28	14,89 7	0,70	96,1 8	1,53	0,393	X	-7.036	968	7,27	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	-5	528	0,01	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	75,0%	2,78	0,90	264	6.770	0,26	14,89 7	0,70	176, 34	2,81	0,123	X	-4.959	968	5,12	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0

Travi (LG) - Verifiche a instabilità per pressoflessione retta/deviata																				
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>LT</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>c,0d</sub>	f <sub>c,0d</sub>	K <sub>m</sub>	λ <sub>N</sub>	λ <sub>rel,N</sub>	K <sub>crit,c</sub>	D <sub>i,r</sub>	M <sub>Ed</sub>	W	σ <sub>md</sub>	f <sub>md</sub>	K <sub>h</sub>	L <sub>LT</sub>	λ <sub>rel</sub>	K <sub>crit,m</sub>
	[%]			[cm²]	[N]	[N/mm²]	[N/mm²]						[N·m]	[cm³]	[N/mm²]	[N/mm²]		[m]		
Trave Legno 36a-54a												Y	-8	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	100%	4,28	0,90	264	8.200	0,31	14,89 7	0,70	176,34	2,81	0,123	X	1.416	968	1,46	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	-8	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	0%	2,33	0,90	264	17.71 1	0,67	14,89 7	0,70	176,34	2,81	0,123	X	1.378	968	1,42	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	-9	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	25,0%	1,84	0,90	264	17.16 8	0,65	14,89 7	0,70	176,34	2,81	0,123	X	-4.222	968	4,36	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	-9	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	50,0%	1,65	0,90	264	16.57 8	0,63	14,89 7	0,70	176,34	2,81	0,123	X	-5.879	968	6,07	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	-9	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	75,0%	2,04	0,90	264	15.99 2	0,61	14,89 7	0,70	176,34	2,81	0,123	X	-3.584	968	3,70	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
Trave Legno 37a-55a												Y	-9	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	100%	2,28	0,90	264	15.41 1	0,58	14,89 7	0,70	176,34	2,81	0,123	X	2.663	968	2,75	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	-9	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	0%	3,26	0,90	264	12.64 2	0,48	14,89 7	0,70	176,34	2,81	0,123	X	983	968	1,02	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	-12	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	25,0%	2,90	0,90	264	12.34 6	0,47	14,89 7	0,70	176,34	2,81	0,123	X	-1.978	968	2,04	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	-12	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	50,0%	2,67	0,90	264	12.03 0	0,46	14,89 7	0,70	176,34	2,81	0,123	X	-2.804	968	2,90	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	-12	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	75,0%	3,22	0,90	264	11.71 2	0,44	14,89 7	0,70	176,34	2,81	0,123	X	-1.491	968	1,54	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
Trave Legno 2a-21a												Y	-12	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	100%	3,08	0,90	264	11.39 7	0,43	14,89 7	0,70	176,34	2,81	0,123	X	1.964	968	2,03	16,39	1,10	6,11	0,62 2	1,00 0
												Y	-12	528	0,02	16,39	1,10	6,11	0,33 9	1,00 0
	0%	-	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	0	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,11 8	1,00 0
	24,9%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	3	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	50,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	9	968	0,01	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	75,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	22	968	0,02	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
Trave Legno 3a-22a												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	100%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	38	968	0,04	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	0%	-	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	0	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,11 8	1,00 0
	24,9%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	3	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	50,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	9	968	0,01	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	75,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	22	968	0,02	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0

Travi (LG) - Verifiche a instabilità per pressoflessione retta/deviata																				
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>LI</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>c,0d</sub>	f <sub>c,0d</sub>	K <sub>m</sub>	λ <sub>N</sub>	λ <sub>rel, N</sub>	K <sub>crit,c</sub>	D <sub>i,r</sub>	M <sub>Ed</sub>	W	σ <sub>md</sub>	f <sub>md</sub>	K <sub>h</sub>	L <sub>LI</sub>	λ <sub>rel</sub>	K <sub>crit, m</sub>
	[%]			[cm²]	[N]	[N/mm²]	[N/mm²]						[N·m]	[cm³]	[N/mm²]	[N/mm²]		[m]		
Trave Legno 4a-23a												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	0%	-	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	0	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,11 8	1,00 0
	24,9%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	3	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	50,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	9	968	0,01	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
Y												0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0	
Trave Legno 5a-24a	75,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	22	968	0,02	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	100%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	38	968	0,04	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	0%	-	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	0	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,11 8	1,00 0
Trave Legno 6a-25a	24,9%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	3	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	50,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	9	968	0,01	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	75,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	22	968	0,02	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
Trave Legno 7a-26a	100%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	38	968	0,04	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	0%	-	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	0	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,11 8	1,00 0
	24,9%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	3	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
Trave Legno 8a-27a	50,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	9	968	0,01	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	75,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	22	968	0,02	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	100%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	38	968	0,04	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
0%	-	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	0	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0	

Travi (LG) - Verifiche a instabilità per pressoflessione retta/deviata																				
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>LT</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>c,0d</sub>	f <sub>c,0d</sub>	K <sub>m</sub>	λ <sub>N</sub>	λ <sub>rel,N</sub>	K <sub>crit,c</sub>	D <sub>i,r</sub>	M <sub>Ed</sub>	W	σ <sub>md</sub>	f <sub>md</sub>	K <sub>h</sub>	L <sub>LT</sub>	λ <sub>rel</sub>	K <sub>crit,m</sub>
	[%]			[cm²]	[N]	[N/mm²]	[N/mm²]						[N·m]	[cm³]	[N/mm²]	[N/mm²]		[m]		
Trave Legno 9a-28a												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,118	1,000
	24,9%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,62	0,18	1,000	X	3	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,216	1,000
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,000	0,000
	50,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,62	0,18	1,000	X	9	968	0,01	10,92	1,10	0,74	0,216	1,000
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,000	0,000
	75,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,62	0,18	1,000	X	22	968	0,02	10,92	1,10	0,74	0,216	1,000
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,000	0,000
	100%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,62	0,18	1,000	X	38	968	0,04	10,92	1,10	0,74	0,216	1,000
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,000	0,000
	Trave Legno 10a-2	0%	-	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,62	0,18	1,000	X	0	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,216
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,118	1,000
24,9%		NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,62	0,18	1,000	X	3	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,216	1,000
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,000	0,000
50,0%		NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,62	0,18	1,000	X	9	968	0,01	10,92	1,10	0,74	0,216	1,000
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,000	0,000
75,0%		NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,62	0,18	1,000	X	22	968	0,02	10,92	1,10	0,74	0,216	1,000
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,000	0,000
100%		NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,62	0,18	1,000	X	38	968	0,04	10,92	1,10	0,74	0,216	1,000
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,000	0,000
Trave Legno 11a-29a	0%	-	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	9,87	0,16	1,000	X	0	968	0,00	10,92	1,10	0,63	0,199	1,000
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,63	0,109	1,000
	25,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	9,87	0,16	1,000	X	1	968	0,00	10,92	1,10	0,63	0,199	1,000
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,63	0,000	0,000
	50,1%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	9,87	0,16	1,000	X	6	968	0,01	10,92	1,10	0,63	0,199	1,000
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,63	0,000	0,000
	74,9%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	9,87	0,16	1,000	X	16	968	0,02	10,92	1,10	0,63	0,199	1,000
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,63	0,000	0,000
	100,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	9,87	0,16	1,000	X	27	968	0,03	10,92	1,10	0,63	0,199	1,000
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,63	0,000	0,000
Trave Legno 12a-30a	0%	-	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,62	0,18	1,000	X	0	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,216	1,000
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,118	1,000
	24,9%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,62	0,18	1,000	X	3	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,216	1,000
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,000	0,000
	50,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,62	0,18	1,000	X	9	968	0,01	10,92	1,10	0,74	0,216	1,000
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,000	0,000
	75,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,62	0,18	1,000	X	22	968	0,02	10,92	1,10	0,74	0,216	1,000
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,000	0,000
	100%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,62	0,18	1,000	X	38	968	0,04	10,92	1,10	0,74	0,216	1,000
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,000	0,000
0%	-	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,62	0,18	1,000	X	0	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,216	1,000	
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,118	1,000
24,9%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,62	0,18	1,000	X	3	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,216	1,000	
											Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,000	0,000	

Travi (LG) - Verifiche a instabilità per pressoflessione retta/deviata																				
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>LI</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>c,0d</sub>	f <sub>c,0d</sub>	K <sub>m</sub>	λ <sub>N</sub>	λ <sub>rel,N</sub>	K <sub>crit,c</sub>	D <sub>i,r</sub>	M <sub>Ed</sub>	W	σ <sub>md</sub>	f <sub>md</sub>	K <sub>h</sub>	L <sub>LI</sub>	λ <sub>rel</sub>	K <sub>crit,m</sub>
	[%]			[cm²]	[N]	[N/mm²]	[N/mm²]						[N·m]	[cm³]	[N/mm²]	[N/mm²]		[m]		
Trave Legno 1a-31a												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	50,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	9	968	0,01	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	75,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	22	968	0,02	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	100%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	38	968	0,04	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	0%	-	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	0	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,11 8	1,00 0
	24,9%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	3	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
Trave Legno 13a-32a												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	50,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	9	968	0,01	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	74,9%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	22	968	0,02	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	100%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	38	968	0,04	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	0%	-	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	0	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,11 8	1,00 0
	24,9%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	3	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
Trave Legno 14a-33a												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	50,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	9	968	0,01	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	75,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	22	968	0,02	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	100%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	38	968	0,04	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	0%	-	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	0	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,11 8	1,00 0
	24,9%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	3	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
Trave Legno 15a-34a												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	50,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	9	968	0,01	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,11 8	1,00 0
	24,9%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	3	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0

Travi (LG) - Verifiche a instabilità per pressoflessione retta/deviata																					
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>LT</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>c,0d</sub>	f <sub>c,0d</sub>	K <sub>m</sub>	λ <sub>N</sub>	λ <sub>rel,N</sub>	K <sub>crit,c</sub>	D <sub>i,r</sub>	M <sub>Ed</sub>	W	σ <sub>md</sub>	f <sub>md</sub>	K <sub>h</sub>	L <sub>LT</sub>	λ <sub>rel</sub>	K <sub>crit,m</sub>	
	[%]			[cm²]	[N]	[N/mm²]	[N/mm²]						[N·m]	[cm³]	[N/mm²]	[N/mm²]		[m]			
Trave Legno 16a-35a												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0	
	75,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	22	968	0,02	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0	
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0	
	100%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	38	968	0,04	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0	
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0	
	0%	-	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	0	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0	
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,11 8	1,00 0	
	24,9%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	3	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0	
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0	
	50,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	9	968	0,01	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0	
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0	
	Trave Legno 17a-36a	75,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	22	968	0,02	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
Y													0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0	
100%		NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	38	968	0,04	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0	
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0	
0%		-	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	0	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0	
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,11 8	1,00 0	
24,9%		NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	3	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0	
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0	
50,0%		NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	9	968	0,01	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0	
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0	
Trave Legno 18a-37a		75,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	22	968	0,02	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
													Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
	100%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	38	968	0,04	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0	
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0	
	0%	-	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	0	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0	
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,11 8	1,00 0	
	24,9%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	3	968	0,00	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0	
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0	
	50,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	9	968	0,01	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0	
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0	
	Trave Legno 65a-68a	75,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	22	968	0,02	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0
													Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0
100%		NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,6 2	0,18	1,000	X	38	968	0,04	10,92	1,10	0,74	0,21 6	1,00 0	
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,74	0,00 0	0,00 0	
0%		NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,4 7	0,18	1,000	X	38	968	0,04	10,92	1,10	0,73	0,21 5	1,00 0	
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,73	0,00 0	0,00 0	
25,0%		NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,4 7	0,18	1,000	X	22	968	0,02	10,92	1,10	0,73	0,21 5	1,00 0	
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,73	0,00 0	0,00 0	
50,0%		NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,4 7	0,18	1,000	X	9	968	0,01	10,92	1,10	0,73	0,21 5	1,00 0	
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,73	0,00 0	0,00 0	
75,0%		NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,4 7	0,18	1,000	X	3	968	0,00	10,92	1,10	0,73	0,21 5	1,00 0	
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,73	0,00 0	0,00 0	

Travi (LG) - Verifiche a instabilità per pressoflessione retta/deviata																				
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>LI</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>c,0d</sub>	f <sub>c,0d</sub>	K <sub>m</sub>	λ <sub>N</sub>	λ <sub>rel,N</sub>	K <sub>crit,c</sub>	D <sub>i,r</sub>	M <sub>Ed</sub>	W	σ <sub>md</sub>	f <sub>md</sub>	K <sub>h</sub>	L <sub>LI</sub>	λ <sub>rel</sub>	K <sub>crit,m</sub>
	[%]			[cm²]	[N]	[N/mm²]	[N/mm²]						[N·m]	[cm³]	[N/mm²]	[N/mm²]		[m]		
Trave Legno 63a-66a												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,73	0,00 0	0,00 0
	99,9%	-	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,4 7	0,18	1,000	X	0	968	0,00	10,92	1,10	0,73	0,21 5	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,73	0,11 7	1,00 0
	0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,4 7	0,18	1,000	X	38	968	0,04	10,92	1,10	0,73	0,21 5	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,73	0,00 0	0,00 0
	25,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,4 7	0,18	1,000	X	22	968	0,02	10,92	1,10	0,73	0,21 5	1,00 0
Trave Legno 61a-64a												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,73	0,00 0	0,00 0
	50,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,4 7	0,18	1,000	X	9	968	0,01	10,92	1,10	0,73	0,21 5	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,73	0,00 0	0,00 0
	75,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,4 7	0,18	1,000	X	3	968	0,00	10,92	1,10	0,73	0,21 5	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,73	0,00 0	0,00 0
	100,0 %	-	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,4 7	0,18	1,000	X	0	968	0,00	10,92	1,10	0,73	0,21 5	1,00 0
Trave Legno 59a-62a												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,73	0,11 7	1,00 0
	0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,4 6	0,18	1,000	X	38	968	0,04	10,92	1,10	0,73	0,21 5	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,73	0,00 0	0,00 0
	25,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,4 6	0,18	1,000	X	22	968	0,02	10,92	1,10	0,73	0,21 5	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,73	0,00 0	0,00 0
	50,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,4 6	0,18	1,000	X	9	968	0,01	10,92	1,10	0,73	0,21 5	1,00 0
Trave Legno 58a-60a												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,73	0,00 0	0,00 0
	75,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,4 6	0,18	1,000	X	3	968	0,00	10,92	1,10	0,73	0,21 5	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,73	0,00 0	0,00 0
	100%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,4 6	0,18	1,000	X	1	968	0,00	10,92	1,10	0,73	0,21 5	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,73	0,00 0	0,00 0
	0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,4 5	0,18	1,000	X	38	968	0,04	10,92	1,10	0,73	0,21 5	1,00 0
Trave Legno 58a-60a												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,73	0,00 0	0,00 0
	25,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,4 5	0,18	1,000	X	22	968	0,02	10,92	1,10	0,73	0,21 5	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,73	0,00 0	0,00 0
	50,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,4 5	0,18	1,000	X	9	968	0,01	10,92	1,10	0,73	0,21 5	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,73	0,00 0	0,00 0
	74,9%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,4 5	0,18	1,000	X	3	968	0,00	10,92	1,10	0,73	0,21 5	1,00 0
Trave Legno 58a-60a												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,73	0,00 0	0,00 0
	100,0 %	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,4 5	0,18	1,000	X	1	968	0,00	10,92	1,10	0,73	0,21 5	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,73	0,00 0	0,00 0
	0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,4 4	0,18	1,000	X	38	968	0,04	10,92	1,10	0,73	0,21 5	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,73	0,00 0	0,00 0
	25,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,4 4	0,18	1,000	X	22	968	0,02	10,92	1,10	0,73	0,21 5	1,00 0
Trave Legno 58a-60a												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,73	0,00 0	0,00 0
	49,9%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,4 4	0,18	1,000	X	10	968	0,01	10,92	1,10	0,73	0,21 5	1,00 0
												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,73	0,00 0	0,00 0
	75,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,4 4	0,18	1,000	X	3	968	0,00	10,92	1,10	0,73	0,21 5	1,00 0
Trave Legno 58a-60a												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,73	0,00 0	0,00 0
	100%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	11,4 4	0,18	1,000	X	1	968	0,00	10,92	1,10	0,73	0,21 5	1,00 0

Travi (LG) - Verifiche a instabilità per pressoflessione retta/deviata																				
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>LI</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>c,0d</sub>	f <sub>c,0d</sub>	K <sub>m</sub>	λ <sub>N</sub>	λ <sub>rel,N</sub>	K <sub>crit,c</sub>	Di <sub>r</sub>	M <sub>Ed</sub>	W	σ <sub>md</sub>	f <sub>md</sub>	K <sub>h</sub>	L <sub>LI</sub>	λ <sub>rel</sub>	K <sub>crit,m</sub>
	[%]			[cm²]	[N]	[N/mm²]	[N/mm²]						[N·m]	[cm³]	[N/mm²]	[N/mm²]		[m]		
Trave Legno 50a-67a												Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,73	0,00 0	0,00 0
	0%	5,93	0,90	264	7.818	0,30	14,89 7	0,70	164,79	2,62	0,140	X	598	968	0,62	16,39	1,10	5,71	0,60 2	1,00 0
												Y	0	528	0,00	16,39	1,10	5,71	0,00 0	0,00 0
	25,0%	2,86	0,90	264	8.345	0,32	14,89 7	0,70	164,79	2,62	0,140	X	-4.491	968	4,64	16,39	1,10	5,71	0,60 2	1,00 0
												Y	0	528	0,00	16,39	1,10	5,71	0,00 0	0,00 0
	50,0%	2,28	0,90	264	8.891	0,34	14,89 7	0,70	89,8 9	1,43	0,444	X	-6.144	968	6,35	16,39	1,10	5,71	0,60 2	1,00 0
Trave Legno 51a-65a												Y	0	528	0,00	16,39	1,10	5,71	0,00 0	0,00 0
	75,0%	2,75	0,90	264	9.440	0,36	14,89 7	0,70	164,79	2,62	0,140	X	-4.355	968	4,50	16,39	1,10	5,71	0,60 2	1,00 0
												Y	0	528	0,00	16,39	1,10	5,71	0,00 0	0,00 0
	100%	4,63	0,90	264	9.901	0,38	14,89 7	0,70	164,79	2,62	0,140	X	812	968	0,84	16,39	1,10	5,71	0,60 2	1,00 0
												Y	0	528	0,00	16,39	1,10	5,71	0,00 0	0,00 0
	0%	11,0 6	0,90	264	4.792	0,18	14,89 7	0,70	151,83	2,42	0,164	X	367	968	0,38	16,39	1,10	5,26	0,57 7	1,00 0
Trave Legno 52a-63a												Y	0	528	0,00	16,39	1,10	5,26	0,00 0	0,00 0
	25,0%	3,63	0,90	264	5.281	0,20	14,89 7	0,70	82,8 1	1,32	0,514	X	-3.950	968	4,08	16,39	1,10	5,26	0,57 7	1,00 0
												Y	0	528	0,00	16,39	1,10	5,26	0,00 0	0,00 0
	50,0%	2,74	0,90	264	5.784	0,22	14,89 7	0,70	82,8 1	1,32	0,514	X	-5.342	968	5,52	16,39	1,10	5,26	0,57 7	1,00 0
												Y	0	528	0,00	16,39	1,10	5,26	0,00 0	0,00 0
	75,0%	3,69	0,90	264	6.285	0,24	14,89 7	0,70	82,8 1	1,32	0,514	X	-3.810	968	3,94	16,39	1,10	5,26	0,57 7	1,00 0
Trave Legno 53a-61a												Y	0	528	0,00	16,39	1,10	5,26	0,00 0	0,00 0
	100,0 %	7,69	0,90	264	6.713	0,25	14,89 7	0,70	151,83	2,42	0,164	X	592	968	0,61	16,39	1,10	5,26	0,57 7	1,00 0
												Y	0	528	0,00	16,39	1,10	5,26	0,00 0	0,00 0
	0%	9,29	0,90	264	5.192	0,20	14,89 7	0,70	138,22	2,20	0,197	X	897	968	0,93	16,39	1,10	4,79	0,55 1	1,00 0
												Y	-9	528	0,02	16,39	1,10	4,79	0,30 1	1,00 0
	25,0%	4,98	0,90	264	5.642	0,21	14,89 7	0,70	75,3 9	1,20	0,601	X	-2.794	968	2,89	16,39	1,10	4,79	0,55 1	1,00 0
Trave Legno 54a-59a												Y	-9	528	0,02	16,39	1,10	4,79	0,30 1	1,00 0
	50,0%	3,54	0,90	264	6.106	0,23	14,89 7	0,70	75,3 9	1,20	0,601	X	-4.056	968	4,19	16,39	1,10	4,79	0,55 1	1,00 0
												Y	-9	528	0,02	16,39	1,10	4,79	0,30 1	1,00 0
	75,0%	4,69	0,90	264	6.563	0,25	14,89 7	0,70	138,22	2,20	0,197	X	-2.888	968	2,98	16,39	1,10	4,79	0,55 1	1,00 0
												Y	-9	528	0,02	16,39	1,10	4,79	0,30 1	1,00 0
	100%	8,38	0,90	264	6.947	0,26	14,89 7	0,70	138,22	2,20	0,197	X	650	968	0,67	16,39	1,10	4,79	0,55 1	1,00 0
Trave Legno 55a-57a												Y	-9	528	0,02	16,39	1,10	4,79	0,30 1	1,00 0
	0%	6,57	0,90	264	8.222	0,31	14,89 7	0,70	125,24	1,99	0,238	X	1.423	968	1,47	16,39	1,10	4,34	0,52 4	1,00 0
												Y	-14	528	0,03	16,39	1,10	4,34	0,28 6	1,00 0
	25,0%	5,99	0,90	264	8.629	0,33	14,89 7	0,70	125,24	1,99	0,238	X	-1.661	968	1,72	16,39	1,10	4,34	0,52 4	1,00 0
												Y	-14	528	0,03	16,39	1,10	4,34	0,28 6	1,00 0
	50,0%	4,55	0,90	264	9.050	0,34	14,89 7	0,70	125,24	1,99	0,238	X	-2.755	968	2,85	16,39	1,10	4,34	0,52 4	1,00 0
Trave Legno 56a-55a												Y	-14	528	0,03	16,39	1,10	4,34	0,28 6	1,00 0
	75,0%	5,42	0,90	264	9.467	0,36	14,89 7	0,70	125,24	1,99	0,238	X	-1.856	968	1,92	16,39	1,10	4,34	0,52 4	1,00 0
												Y	-14	528	0,03	16,39	1,10	4,34	0,28 6	1,00 0
	100,0 %	6,69	0,90	264	9.803	0,37	14,89 7	0,70	125,24	1,99	0,238	X	982	968	1,01	16,39	1,10	4,34	0,52 4	1,00 0
												Y	-14	528	0,03	16,39	1,10	4,34	0,28 6	1,00 0
	0%	4,71	0,90	264	12.89 6	0,49	14,89 7	0,70	112,26	1,79	0,294	X	2.231	968	2,30	16,39	1,10	3,89	0,49 7	1,00 0



Travi (LG) - Verifiche a instabilità per pressoflessione retta/deviata																				
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Lt</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>c,0d</sub>	f <sub>c,0d</sub>	K <sub>m</sub>	λ <sub>N</sub>	λ <sub>rel,N</sub>	K <sub>crit,c</sub>	D <sub>i,r</sub>	M <sub>Ed</sub>	W	σ <sub>md</sub>	f <sub>md</sub>	K <sub>h</sub>	L <sub>Lt</sub>	λ <sub>rel</sub>	K <sub>crit,m</sub>
	[%]			[cm²]	[N]	[N/mm²]	[N/mm²]						[N·m]	[cm³]	[N/mm²]	[N/mm²]		[m]		
Trave Legno 55a-58a												Y	-20	528	0,04	16,39	1,10	3,89	0,271	1,000
	25,0%	7,58	0,90	264	13.261	0,50	14,897	0,70	112,26	1,79	0,294	X	-335	968	0,35	16,39	1,10	3,89	0,497	1,000
												Y	-20	528	0,04	16,39	1,10	3,89	0,271	1,000
	50,0%	5,62	0,90	264	13.635	0,52	14,897	0,70	112,26	1,79	0,294	X	-1.303	968	1,35	16,39	1,10	3,89	0,497	1,000
												Y	-20	528	0,04	16,39	1,10	3,89	0,271	1,000
	75,0%	6,54	0,90	264	14.009	0,53	14,897	0,70	112,26	1,79	0,294	X	-663	968	0,68	16,39	1,10	3,89	0,497	1,000
												Y	-20	528	0,04	16,39	1,10	3,89	0,271	1,000
	100%	5,18	0,90	264	14.301	0,54	14,897	0,70	112,26	1,79	0,294	X	1.521	968	1,57	16,39	1,10	3,89	0,497	1,000
												Y	-20	528	0,04	16,39	1,10	3,89	0,271	1,000
	0%	7,04	0,90	264	9.584	0,36	14,897	0,70	99,29	1,58	0,370	X	1.656	968	1,71	16,39	1,10	3,44	0,467	1,000
Trave Legno 5-47a												Y	-27	528	0,05	16,39	1,10	3,44	0,255	1,000
	25,0%	10,78	0,90	264	9.759	0,37	14,897	0,70	99,29	1,58	0,370	X	512	968	0,53	16,39	1,10	3,44	0,467	1,000
												Y	-27	528	0,05	16,39	1,10	3,44	0,255	1,000
	50,0%	13,60	0,90	264	9.936	0,38	14,897	0,70	99,29	1,58	0,370	X	50	968	0,05	16,39	1,10	3,44	0,467	1,000
												Y	-27	528	0,05	16,39	1,10	3,44	0,255	1,000
	75,0%	11,90	0,90	264	10.114	0,38	14,897	0,70	99,29	1,58	0,370	X	260	968	0,27	16,39	1,10	3,44	0,467	1,000
												Y	-27	528	0,05	16,39	1,10	3,44	0,255	1,000
	100,0%	8,03	0,90	264	10.274	0,39	14,897	0,70	99,29	1,58	0,370	X	1.153	968	1,19	16,39	1,10	3,44	0,467	1,000
												Y	-27	528	0,05	16,39	1,10	3,44	0,255	1,000
	0%	23,40	0,90	640	23.737	0,37	14,897	0,70	5,68	0,09	1,000	X	-829	3.413	0,24	15,86	1,06	0,52	0,134	1,000
Trave Legno 47a-48a												Y	-126	2.133	0,06	16,39	1,10	0,52	0,084	1,000
	25,0%	7,41	0,90	640	23.737	0,37	14,897	0,70	5,68	0,09	1,000	X	-5.677	3.413	1,66	15,86	1,06	0,52	0,134	1,000
												Y	-259	2.133	0,12	16,39	1,10	0,52	0,084	1,000
	50,0%	4,41	0,90	640	23.737	0,37	14,897	0,70	5,68	0,09	1,000	X	-10.510	3.413	3,08	15,86	1,06	0,52	0,134	1,000
												Y	-393	2.133	0,18	16,39	1,10	0,52	0,084	1,000
	75,0%	3,14	0,90	640	23.737	0,37	14,897	0,70	5,68	0,09	1,000	X	-15.327	3.413	4,49	15,86	1,06	0,52	0,134	1,000
												Y	-525	2.133	0,25	16,39	1,10	0,52	0,084	1,000
	99,9%	2,44	0,90	640	23.737	0,37	14,897	0,70	5,68	0,09	1,000	X	-20.135	3.413	5,90	15,86	1,06	0,52	0,134	1,000
												Y	-657	2.133	0,31	16,39	1,10	0,52	0,084	1,000
	0%	2,65	0,90	640	23.737	0,37	14,897	0,70	7,02	0,11	1,000	X	-18.419	3.413	5,40	15,86	1,06	0,65	0,149	1,000
Trave Legno 48a-49a												Y	-629	2.133	0,29	16,39	1,10	0,65	0,093	1,000
	25,0%	2,19	0,90	640	23.737	0,37	14,897	0,70	7,02	0,11	1,000	X	-22.575	3.413	6,61	15,86	1,06	0,65	0,149	1,000
												Y	-775	2.133	0,36	16,39	1,10	0,65	0,093	1,000
	49,9%	1,86	0,90	640	23.737	0,37	14,897	0,70	7,02	0,11	1,000	X	-26.711	3.413	7,83	15,86	1,06	0,65	0,149	1,000
												Y	-920	2.133	0,43	16,39	1,10	0,65	0,093	1,000
	75,1%	1,62	0,90	640	23.737	0,37	14,897	0,70	7,02	0,11	1,000	X	-30.827	3.413	9,03	15,86	1,06	0,65	0,149	1,000
												Y	-1.064	2.133	0,50	16,39	1,10	0,65	0,093	1,000
	100%	1,44	0,90	640	23.737	0,37	14,897	0,70	7,02	0,11	1,000	X	-34.923	3.413	10,23	15,86	1,06	0,65	0,149	1,000
												Y	-1.210	2.133	0,57	16,39	1,10	0,65	0,093	1,000
	0%	1,49	0,90	640	23.737	0,37	14,897	0,70	7,06	0,11	1,000	X	-33.636	3.413	9,85	15,86	1,06	0,65	0,150	1,000
											Y	-1.177	2.133	0,55	16,39	1,10	0,65	0,094	1,000	
	25,0%	1,39	0,90	640	23.737	0,37	14,897	0,70	7,06	0,11	1,000	X	-36.010	3.413	10,55	15,86	1,06	0,65	0,150	1,000

Travi (LG) - Verifiche a instabilità per pressoflessione retta/ deviata

Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>LI</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>c,0d</sub>	f <sub>c,0d</sub>	K <sub>m</sub>	λ <sub>N</sub>	λ <sub>rel,N</sub>	K <sub>crit,c</sub>	D <sub>i</sub> r	M <sub>Ed</sub>	W	σ <sub>md</sub>	f <sub>md</sub>	K <sub>h</sub>	L <sub>LI</sub>	λ <sub>rel</sub>	K <sub>crit,m</sub>
	[%]			[cm <sup>2</sup> ]	[N]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]						[N·m]	[cm <sup>3</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		[m]		
Trave Legno 49a-50a												Y	-1.409	2.133	0,66	16,39	1,10	0,65	0,09 4	1,00 0
	50,0%	1,31	0,90	640	23.73 7	0,37	14,89 7	0,70	7,06	0,11	1,000	X	-38.36 0	3.413	11,24	15,86	1,06	0,65	0,15 0	1,00 0
												Y	-1.641	2.133	0,77	16,39	1,10	0,65	0,09 4	1,00 0
	75,0%	1,23	0,90	640	23.73 7	0,37	14,89 7	0,70	7,06	0,11	1,000	X	-40.69 1	3.413	11,92	15,86	1,06	0,65	0,15 0	1,00 0
												Y	-1.872	2.133	0,88	16,39	1,10	0,65	0,09 4	1,00 0
	100%	1,16	0,90	640	23.73 7	0,37	14,89 7	0,70	7,06	0,11	1,000	X	-43.00 5	3.413	12,60	15,86	1,06	0,65	0,15 0	1,00 0
												Y	-2.102	2.133	0,99	16,39	1,10	0,65	0,09 4	1,00 0
	0%	1,18	0,90	640	23.67 1	0,37	14,89 7	0,70	7,03	0,11	1,000	X	-42.19 6	3.413	12,36	15,86	1,06	0,65	0,15 0	1,00 0
												Y	-2.075	2.133	0,97	16,39	1,10	0,65	0,09 3	1,00 0
	24,9%	1,15	0,90	640	23.67 1	0,37	14,89 7	0,70	7,03	0,11	1,000	X	-43.35 3	3.413	12,70	15,86	1,06	0,65	0,15 0	1,00 0
												Y	-2.223	2.133	1,04	16,39	1,10	0,65	0,09 3	1,00 0
	50,0%	1,12	0,90	640	23.67 1	0,37	14,89 7	0,70	7,03	0,11	1,000	X	-44.48 4	3.413	13,03	15,86	1,06	0,65	0,15 0	1,00 0
												Y	-2.372	2.133	1,11	16,39	1,10	0,65	0,09 3	1,00 0
	75,0%	1,09	0,90	640	23.67 1	0,37	14,89 7	0,70	7,03	0,11	1,000	X	-45.60 2	3.413	13,36	15,86	1,06	0,65	0,15 0	1,00 0
												Y	-2.521	2.133	1,18	16,39	1,10	0,65	0,09 3	1,00 0
	100%	1,06	0,90	640	23.67 1	0,37	14,89 7	0,70	7,03	0,11	1,000	X	-46.69 4	3.413	13,68	15,86	1,06	0,65	0,15 0	1,00 0
												Y	-2.670	2.133	1,25	16,39	1,10	0,65	0,09 3	1,00 0
Trave Legno 50a-51a	0%	1,07	0,90	640	23.67 1	0,37	14,89 7	0,70	7,03	0,11	1,000	X	-46.43 0	3.413	13,60	15,86	1,06	0,65	0,15 0	1,00 0
												Y	-2.663	2.133	1,25	16,39	1,10	0,65	0,09 3	1,00 0
	24,9%	1,07	0,90	640	23.67 1	0,37	14,89 7	0,70	7,03	0,11	1,000	X	-46.46 8	3.413	13,61	15,86	1,06	0,65	0,15 0	1,00 0
												Y	-2.576	2.133	1,21	16,39	1,10	0,65	0,09 3	1,00 0
Trave Legno 51a-52a	50,0%	1,07	0,90	640	23.67 1	0,37	14,89 7	0,70	7,03	0,11	1,000	X	-46.48 1	3.413	13,62	15,86	1,06	0,65	0,15 0	1,00 0
												Y	-2.484	2.133	1,16	16,39	1,10	0,65	0,09 3	1,00 0
	75,0%	1,07	0,90	640	23.67 1	0,37	14,89 7	0,70	7,03	0,11	1,000	X	-46.47 9	3.413	13,62	15,86	1,06	0,65	0,15 0	1,00 0
												Y	-2.393	2.133	1,12	16,39	1,10	0,65	0,09 3	1,00 0
Trave Legno 52a-53a	100%	1,08	0,90	640	23.67 1	0,37	14,89 7	0,70	7,03	0,11	1,000	X	-46.45 1	3.413	13,61	15,86	1,06	0,65	0,15 0	1,00 0
												Y	-2.303	2.133	1,08	16,39	1,10	0,65	0,09 3	1,00 0
	0%	1,07	0,90	640	23.67 1	0,37	14,89 7	0,70	7,04	0,11	1,000	X	-46.73 1	3.413	13,69	15,86	1,06	0,65	0,15 0	1,00 0
												Y	-2.328	2.133	1,09	16,39	1,10	0,65	0,09 4	1,00 0
Trave Legno 52a-53a	25,1%	1,11	0,90	640	23.67 1	0,37	14,89 7	0,70	7,04	0,11	1,000	X	-45.43 2	3.413	13,31	15,86	1,06	0,65	0,15 0	1,00 0
												Y	-1.767	2.133	0,83	16,39	1,10	0,65	0,09 4	1,00 0
	50,0%	1,16	0,90	640	23.67 1	0,37	14,89 7	0,70	7,04	0,11	1,000	X	-44.11 2	3.413	12,92	15,86	1,06	0,65	0,15 0	1,00 0
												Y	-1.204	2.133	0,56	16,39	1,10	0,65	0,09 4	1,00 0
	75,0%	1,21	0,90	640	23.67 1	0,37	14,89 7	0,70	7,04	0,11	1,000	X	-42.77 3	3.413	12,53	15,86	1,06	0,65	0,15 0	1,00 0
												Y	-643	2.133	0,30	16,39	1,10	0,65	0,09 4	1,00 0
	100%	1,26	0,90	640	23.67 1	0,37	14,89 7	0,70	7,04	0,11	1,000	X	-41.41 2	3.413	12,13	15,86	1,06	0,65	0,15 0	1,00 0
												Y	-83	2.133	0,04	16,39	1,10	0,65	0,09 4	1,00 0
	0%	1,24	0,90	640	23.67 1	0,37	14,89 7	0,70	7,04	0,11	1,000	X	-42.22 0	3.413	12,37	15,86	1,06	0,65	0,15 0	1,00 0
												Y	-132	2.133	0,06	16,39	1,10	0,65	0,09 4	1,00 0
	25,1%	1,31	0,90	640	23.67 1	0,37	14,89 7	0,70	7,04	0,11	1,000	X	-39.79 0	3.413	11,66	15,86	1,06	0,65	0,15 0	1,00 0
												Y	230	2.133	0,11	16,39	1,10	0,65	0,09 4	1,00 0
	50,0%	1,38	0,90	640	23.67 1	0,37	14,89 7	0,70	7,04	0,11	1,000	X	-37.33 6	3.413	10,94	15,86	1,06	0,65	0,15 0	1,00 0

Travi (LG) - Verifiche a instabilità per pressoflessione retta/deviata																				
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>LT</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>c,0d</sub>	f <sub>c,0d</sub>	K <sub>m</sub>	λ <sub>N</sub>	λ <sub>rel,N</sub>	K <sub>crit,c</sub>	D <sub>i,r</sub>	M <sub>Ed</sub>	W	σ <sub>md</sub>	f <sub>md</sub>	K <sub>h</sub>	L <sub>LT</sub>	λ <sub>rel</sub>	K <sub>crit,m</sub>
	[%]			[cm²]	[N]	[N/mm²]	[N/mm²]						[N·m]	[cm³]	[N/mm²]	[N/mm²]		[m]		
Trave Legno 53a-54a												Y	592	2.133	0,28	16,39	1,10	0,65	0,094	1,000
	75,1%	1,45	0,90	640	23.671	0,37	14,897	0,70	7,04	0,11	1,000	X	-34.864	3.413	10,21	15,86	1,06	0,65	0,150	1,000
												Y	955	2.133	0,45	16,39	1,10	0,65	0,094	1,000
	100,0%	1,54	0,90	640	23.671	0,37	14,897	0,70	7,04	0,11	1,000	X	-32.370	3.413	9,48	15,86	1,06	0,65	0,150	1,000
												Y	1.317	2.133	0,62	16,39	1,10	0,65	0,094	1,000
	0%	1,49	0,90	640	23.671	0,37	14,897	0,70	7,04	0,11	1,000	X	-33.675	3.413	9,87	15,86	1,06	0,65	0,150	1,000
												Y	1.234	2.133	0,58	16,39	1,10	0,65	0,094	1,000
	25,1%	1,62	0,90	640	23.671	0,37	14,897	0,70	7,04	0,11	1,000	X	-30.338	3.413	8,89	15,86	1,06	0,65	0,150	1,000
												Y	1.548	2.133	0,73	16,39	1,10	0,65	0,094	1,000
	50,0%	1,79	0,90	640	23.671	0,37	14,897	0,70	7,04	0,11	1,000	X	-26.976	3.413	7,90	15,86	1,06	0,65	0,150	1,000
Trave Legno 54a-55a												Y	1.856	2.133	0,87	16,39	1,10	0,65	0,094	1,000
	75,1%	1,98	0,90	640	23.671	0,37	14,897	0,70	7,04	0,11	1,000	X	-23.599	3.413	6,91	15,86	1,06	0,65	0,150	1,000
												Y	2.170	2.133	1,02	16,39	1,10	0,65	0,094	1,000
	100,0%	2,23	0,90	640	23.671	0,37	14,897	0,70	7,04	0,11	1,000	X	-20.200	3.413	5,92	15,86	1,06	0,65	0,150	1,000
												Y	2.479	2.133	1,16	16,39	1,10	0,65	0,094	1,000
	0%	2,09	0,90	640	23.671	0,37	14,897	0,70	7,04	0,11	1,000	X	-21.943	3.413	6,43	15,86	1,06	0,65	0,150	1,000
												Y	2.368	2.133	1,11	16,39	1,10	0,65	0,094	1,000
	25,1%	2,47	0,90	640	23.671	0,37	14,897	0,70	7,04	0,11	1,000	X	-18.154	3.413	5,32	15,86	1,06	0,65	0,150	1,000
												Y	2.211	2.133	1,04	16,39	1,10	0,65	0,094	1,000
	50,0%	3,02	0,90	640	23.671	0,37	14,897	0,70	7,04	0,11	1,000	X	-14.341	3.413	4,20	15,86	1,06	0,65	0,150	1,000
Trave Legno 4-38a												Y	2.055	2.133	0,96	16,39	1,10	0,65	0,094	1,000
	75,1%	3,89	0,90	640	23.671	0,37	14,897	0,70	7,04	0,11	1,000	X	-10.511	3.413	3,08	15,86	1,06	0,65	0,150	1,000
												Y	1.898	2.133	0,89	16,39	1,10	0,65	0,094	1,000
	100,0%	5,47	0,90	640	23.671	0,37	14,897	0,70	7,04	0,11	1,000	X	-6.659	3.413	1,95	15,86	1,06	0,65	0,150	1,000
												Y	1.741	2.133	0,82	16,39	1,10	0,65	0,094	1,000
	0%	25,00	0,90	640	23.263	0,36	14,897	0,70	3,52	0,06	1,000	X	729	3.413	0,21	15,86	1,06	0,32	0,106	1,000
												Y	-107	2.133	0,05	16,39	1,10	0,32	0,066	1,000
	24,9%	19,86	0,90	640	23.263	0,36	14,897	0,70	3,52	0,06	1,000	X	-1.215	3.413	0,36	15,86	1,06	0,32	0,106	1,000
												Y	-176	2.133	0,08	16,39	1,10	0,32	0,066	1,000
	49,8%	11,42	0,90	640	23.263	0,36	14,897	0,70	3,52	0,06	1,000	X	-3.153	3.413	0,92	15,86	1,06	0,32	0,106	1,000
Trave Legno 38a-39a												Y	-245	2.133	0,11	16,39	1,10	0,32	0,066	1,000
	75,1%	8,01	0,90	640	23.263	0,36	14,897	0,70	3,52	0,06	1,000	X	-5.094	3.413	1,49	15,86	1,06	0,32	0,106	1,000
												Y	-316	2.133	0,15	16,39	1,10	0,32	0,066	1,000
	100%	6,18	0,90	640	23.263	0,36	14,897	0,70	3,52	0,06	1,000	X	-7.030	3.413	2,06	15,86	1,06	0,32	0,106	1,000
												Y	-384	2.133	0,18	16,39	1,10	0,32	0,066	1,000
	0%	7,50	0,90	640	23.263	0,36	14,897	0,70	7,04	0,11	1,000	X	-5.470	3.413	1,60	15,86	1,06	0,65	0,150	1,000
												Y	-391	2.133	0,18	16,39	1,10	0,65	0,094	1,000
	25,1%	4,79	0,90	640	23.263	0,36	14,897	0,70	7,04	0,11	1,000	X	-9.488	3.413	2,78	15,86	1,06	0,65	0,150	1,000
												Y	-460	2.133	0,22	16,39	1,10	0,65	0,094	1,000
	50,0%	3,52	0,90	640	23.263	0,36	14,897	0,70	7,04	0,11	1,000	X	-13.479	3.413	3,95	15,86	1,06	0,65	0,150	1,000
											Y	-530	2.133	0,25	16,39	1,10	0,65	0,094	1,000	
	75,0%	2,79	0,90	640	23.263	0,36	14,897	0,70	7,04	0,11	1,000	X	-17.453	3.413	5,11	15,86	1,06	0,65	0,150	1,000

Travi (LG) - Verifiche a instabilità per pressoflessione retta/deviata																				
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>LI</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>c,0d</sub>	f <sub>c,0d</sub>	K <sub>m</sub>	λ <sub>N</sub>	λ <sub>rel,N</sub>	K <sub>crit,c</sub>	D <sub>i,r</sub>	M <sub>Ed</sub>	W	σ <sub>md</sub>	f <sub>md</sub>	K <sub>h</sub>	L <sub>LI</sub>	λ <sub>rel</sub>	K <sub>crit,m</sub>
	[%]			[cm²]	[N]	[N/mm²]	[N/mm²]						[N·m]	[cm³]	[N/mm²]	[N/mm²]		[m]		
Trave Legno 39a-40a												Y	-598	2.133	0,28	16,39	1,10	0,65	0,094	1,000
	99,9%	2,31	0,90	640	23.263	0,36	14,897	0,70	7,04	0,11	1,000	X	-21.408	3.413	6,27	15,86	1,06	0,65	0,150	1,000
												Y	-667	2.133	0,31	16,39	1,10	0,65	0,094	1,000
	0%	2,45	0,90	640	23.263	0,36	14,897	0,70	7,03	0,11	1,000	X	-20.063	3.413	5,88	15,86	1,06	0,65	0,150	1,000
												Y	-674	2.133	0,32	16,39	1,10	0,65	0,093	1,000
	24,9%	2,09	0,90	640	23.263	0,36	14,897	0,70	7,03	0,11	1,000	X	-23.841	3.413	6,98	15,86	1,06	0,65	0,150	1,000
												Y	-669	2.133	0,31	16,39	1,10	0,65	0,093	1,000
	50,0%	1,83	0,90	640	23.263	0,36	14,897	0,70	7,03	0,11	1,000	X	-27.594	3.413	8,08	15,86	1,06	0,65	0,150	1,000
												Y	-667	2.133	0,31	16,39	1,10	0,65	0,093	1,000
	75,0%	1,62	0,90	640	23.263	0,36	14,897	0,70	7,03	0,11	1,000	X	-31.331	3.413	9,18	15,86	1,06	0,65	0,150	1,000
Trave Legno 40a-41a												Y	-663	2.133	0,31	16,39	1,10	0,65	0,093	1,000
	100%	1,46	0,90	640	23.263	0,36	14,897	0,70	7,03	0,11	1,000	X	-35.043	3.413	10,27	15,86	1,06	0,65	0,150	1,000
												Y	-660	2.133	0,31	16,39	1,10	0,65	0,093	1,000
	0%	1,50	0,90	640	23.263	0,36	14,897	0,70	7,03	0,11	1,000	X	-33.992	3.413	9,96	15,86	1,06	0,65	0,150	1,000
												Y	-663	2.133	0,31	16,39	1,10	0,65	0,093	1,000
	24,9%	1,39	0,90	640	23.263	0,36	14,897	0,70	7,03	0,11	1,000	X	-36.915	3.413	10,81	15,86	1,06	0,65	0,150	1,000
												Y	-631	2.133	0,30	16,39	1,10	0,65	0,093	1,000
	50,0%	1,30	0,90	640	23.263	0,36	14,897	0,70	7,03	0,11	1,000	X	-39.814	3.413	11,66	15,86	1,06	0,65	0,150	1,000
												Y	-605	2.133	0,28	16,39	1,10	0,65	0,093	1,000
	75,0%	1,21	0,90	640	23.263	0,36	14,897	0,70	7,03	0,11	1,000	X	-42.696	3.413	12,51	15,86	1,06	0,65	0,150	1,000
Trave Legno 41a-42a												Y	-573	2.133	0,27	16,39	1,10	0,65	0,093	1,000
	99,9%	1,14	0,90	640	23.263	0,36	14,897	0,70	7,03	0,11	1,000	X	-45.556	3.413	13,35	15,86	1,06	0,65	0,150	1,000
												Y	-540	2.133	0,25	16,39	1,10	0,65	0,093	1,000
	0%	1,16	0,90	640	23.263	0,36	14,897	0,70	7,04	0,11	1,000	X	-44.881	3.413	13,15	15,86	1,06	0,65	0,150	1,000
												Y	-547	2.133	0,26	16,39	1,10	0,65	0,094	1,000
	25,0%	1,12	0,90	640	23.263	0,36	14,897	0,70	7,04	0,11	1,000	X	-46.531	3.413	13,63	15,86	1,06	0,65	0,150	1,000
												Y	-516	2.133	0,24	16,39	1,10	0,65	0,094	1,000
	49,9%	1,08	0,90	640	23.263	0,36	14,897	0,70	7,04	0,11	1,000	X	-48.157	3.413	14,11	15,86	1,06	0,65	0,150	1,000
												Y	-484	2.133	0,23	16,39	1,10	0,65	0,094	1,000
	75,0%	1,05	0,90	640	23.263	0,36	14,897	0,70	7,04	0,11	1,000	X	-49.764	3.413	14,58	15,86	1,06	0,65	0,150	1,000
Trave Legno 42a-43a												Y	-452	2.133	0,21	16,39	1,10	0,65	0,094	1,000
	100%	1,02	0,90	640	23.263	0,36	14,897	0,70	7,04	0,11	1,000	X	-51.352	3.413	15,04	15,86	1,06	0,65	0,150	1,000
												Y	-419	2.133	0,20	16,39	1,10	0,65	0,094	1,000
	0%	1,02	0,90	640	23.263	0,36	14,897	0,70	7,03	0,11	1,000	X	-51.121	3.413	14,98	15,86	1,06	0,65	0,150	1,000
												Y	-423	2.133	0,20	16,39	1,10	0,65	0,094	1,000
	24,9%	1,02	0,90	640	23.263	0,36	14,897	0,70	7,03	0,11	1,000	X	-51.304	3.413	15,03	15,86	1,06	0,65	0,150	1,000
												Y	-395	2.133	0,19	16,39	1,10	0,65	0,094	1,000
	50,0%	1,02	0,90	640	23.263	0,36	14,897	0,70	7,03	0,11	1,000	X	-51.467	3.413	15,08	15,86	1,06	0,65	0,150	1,000
												Y	-369	2.133	0,17	16,39	1,10	0,65	0,094	1,000
	74,9%	1,02	0,90	640	23.263	0,36	14,897	0,70	7,03	0,11	1,000	X	-51.607	3.413	15,12	15,86	1,06	0,65	0,150	1,000
											Y	-342	2.133	0,16	16,39	1,10	0,65	0,094	1,000	
	100%	1,01	0,90	640	23.263	0,36	14,897	0,70	7,03	0,11	1,000	X	-51.729	3.413	15,15	15,86	1,06	0,65	0,150	1,000

Travi (LG) - Verifiche a instabilità per pressoflessione retta/deviata																				
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>LI</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>c,0d</sub>	f <sub>c,0d</sub>	K <sub>m</sub>	λ <sub>N</sub>	λ <sub>rel,N</sub>	K <sub>crit,c</sub>	Di <sub>r</sub>	M <sub>Ed</sub>	W	σ <sub>md</sub>	f <sub>md</sub>	K <sub>h</sub>	L <sub>LI</sub>	λ <sub>rel</sub>	K <sub>crit,m</sub>
	[%]			[cm²]	[N]	[N/mm²]	[N/mm²]						[N·m]	[cm³]	[N/mm²]	[N/mm²]		[m]		
Trave Legno 44a-45a				640	23.26 <sub>3</sub>	0,36	14,89 <sub>7</sub>	0,70	7,00	0,11	1,000	Y	-313	2.133	0,15	16,39	1,10	0,65	0,09 <sub>4</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	0%	1,10	0,90	640	23.26 <sub>3</sub>	0,36	14,89 <sub>7</sub>	0,70	7,00	0,11	1,000	X	-47.45 <sub>2</sub>	3.413	13,90	15,86	1,06	0,65	0,14 <sub>9</sub>	1,00 <sub>0</sub>
				640	23.26 <sub>3</sub>	0,36	14,89 <sub>7</sub>	0,70	7,00	0,11	1,000	Y	-215	2.133	0,10	16,39	1,10	0,65	0,09 <sub>3</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	25,0%	1,17	0,90	640	23.26 <sub>3</sub>	0,36	14,89 <sub>7</sub>	0,70	7,00	0,11	1,000	X	-44.71 <sub>5</sub>	3.413	13,10	15,86	1,06	0,65	0,14 <sub>9</sub>	1,00 <sub>0</sub>
				640	23.26 <sub>3</sub>	0,36	14,89 <sub>7</sub>	0,70	7,00	0,11	1,000	Y	-198	2.133	0,09	16,39	1,10	0,65	0,09 <sub>3</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	49,9%	1,25	0,90	640	23.26 <sub>3</sub>	0,36	14,89 <sub>7</sub>	0,70	7,00	0,11	1,000	X	-41.95 <sub>8</sub>	3.413	12,29	15,86	1,06	0,65	0,14 <sub>9</sub>	1,00 <sub>0</sub>
				640	23.26 <sub>3</sub>	0,36	14,89 <sub>7</sub>	0,70	7,00	0,11	1,000	Y	-180	2.133	0,08	16,39	1,10	0,65	0,09 <sub>3</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	75,0%	1,33	0,90	640	23.26 <sub>3</sub>	0,36	14,89 <sub>7</sub>	0,70	7,00	0,11	1,000	X	-39.18 <sub>1</sub>	3.413	11,48	15,86	1,06	0,65	0,14 <sub>9</sub>	1,00 <sub>0</sub>
				640	23.26 <sub>3</sub>	0,36	14,89 <sub>7</sub>	0,70	7,00	0,11	1,000	Y	-163	2.133	0,08	16,39	1,10	0,65	0,09 <sub>3</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	100%	1,43	0,90	640	23.26 <sub>3</sub>	0,36	14,89 <sub>7</sub>	0,70	7,00	0,11	1,000	X	-36.38 <sub>3</sub>	3.413	10,66	15,86	1,06	0,65	0,14 <sub>9</sub>	1,00 <sub>0</sub>
Trave Legno 45a-46a				640	23.26 <sub>3</sub>	0,36	14,89 <sub>7</sub>	0,70	7,06	0,11	1,000	Y	-145	2.133	0,07	16,39	1,10	0,65	0,09 <sub>3</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	0%	1,38	0,90	640	23.26 <sub>3</sub>	0,36	14,89 <sub>7</sub>	0,70	7,06	0,11	1,000	X	-37.64 <sub>4</sub>	3.413	11,03	15,86	1,06	0,65	0,15 <sub>0</sub>	1,00 <sub>0</sub>
				640	23.26 <sub>3</sub>	0,36	14,89 <sub>7</sub>	0,70	7,06	0,11	1,000	Y	-139	2.133	0,07	16,39	1,10	0,65	0,09 <sub>4</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	25,0%	1,56	0,90	640	23.26 <sub>3</sub>	0,36	14,89 <sub>7</sub>	0,70	7,06	0,11	1,000	X	-33.31 <sub>3</sub>	3.413	9,76	15,86	1,06	0,65	0,15 <sub>0</sub>	1,00 <sub>0</sub>
				640	23.26 <sub>3</sub>	0,36	14,89 <sub>7</sub>	0,70	7,06	0,11	1,000	Y	-129	2.133	0,06	16,39	1,10	0,65	0,09 <sub>4</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	50,0%	1,78	0,90	640	23.26 <sub>3</sub>	0,36	14,89 <sub>7</sub>	0,70	7,06	0,11	1,000	X	-28.95 <sub>9</sub>	3.413	8,48	15,86	1,06	0,65	0,15 <sub>0</sub>	1,00 <sub>0</sub>
				640	23.26 <sub>3</sub>	0,36	14,89 <sub>7</sub>	0,70	7,06	0,11	1,000	Y	-116	2.133	0,05	16,39	1,10	0,65	0,09 <sub>4</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	75,0%	2,08	0,90	640	23.26 <sub>3</sub>	0,36	14,89 <sub>7</sub>	0,70	7,06	0,11	1,000	X	-24.58 <sub>7</sub>	3.413	7,20	15,86	1,06	0,65	0,15 <sub>0</sub>	1,00 <sub>0</sub>
				640	23.26 <sub>3</sub>	0,36	14,89 <sub>7</sub>	0,70	7,06	0,11	1,000	Y	-106	2.133	0,05	16,39	1,10	0,65	0,09 <sub>4</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	100,0 %	2,50	0,90	640	23.26 <sub>3</sub>	0,36	14,89 <sub>7</sub>	0,70	7,06	0,11	1,000	X	-20.19 <sub>5</sub>	3.413	5,92	15,86	1,06	0,65	0,15 <sub>0</sub>	1,00 <sub>0</sub>
Trave Legno 69a-82a				264	0	0,00	9,931	0,70	9,96	0,16	1,000	Y	-93	2.133	0,04	16,39	1,10	0,65	0,09 <sub>4</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	9,96	0,16	1,000	X	29	968	0,03	10,92	1,10	0,63	0,20 <sub>0</sub>	1,00 <sub>0</sub>
				264	0	0,00	9,931	0,70	9,96	0,16	1,000	Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,63	0,00 <sub>0</sub>	0,00 <sub>0</sub>
	25,0%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	9,96	0,16	1,000	X	16	968	0,02	10,92	1,10	0,63	0,20 <sub>0</sub>	1,00 <sub>0</sub>
				264	0	0,00	9,931	0,70	9,96	0,16	1,000	Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,63	0,00 <sub>0</sub>	0,00 <sub>0</sub>
	49,9%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	9,96	0,16	1,000	X	6	968	0,01	10,92	1,10	0,63	0,20 <sub>0</sub>	1,00 <sub>0</sub>
				264	0	0,00	9,931	0,70	9,96	0,16	1,000	Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,63	0,00 <sub>0</sub>	0,00 <sub>0</sub>
	75,1%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	9,96	0,16	1,000	X	3	968	0,00	10,92	1,10	0,63	0,20 <sub>0</sub>	1,00 <sub>0</sub>
				264	0	0,00	9,931	0,70	9,96	0,16	1,000	Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,63	0,00 <sub>0</sub>	0,00 <sub>0</sub>
	100%	NS	0,60	264	0	0,00	9,931	0,70	9,96	0,16	1,000	X	1	968	0,00	10,92	1,10	0,63	0,20 <sub>0</sub>	1,00 <sub>0</sub>
Trave Legno 56a-69a				264	0	0,00	9,931	0,70	9,96	0,16	1,000	Y	0	528	0,00	10,92	1,10	0,63	0,00 <sub>0</sub>	0,00 <sub>0</sub>
	0%	4,54	0,90	264	29.42 <sub>8</sub>	1,11	14,89 <sub>7</sub>	0,70	79,4 <sub>1</sub>	1,26	0,552	X	-293	968	0,30	16,39	1,10	2,75	0,41 <sub>8</sub>	1,00 <sub>0</sub>
				264	29.42 <sub>8</sub>	1,11	14,89 <sub>7</sub>	0,70	79,4 <sub>1</sub>	1,26	0,552	Y	621	528	1,18	16,39	1,10	2,75	0,22 <sub>8</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	25,0%	5,58	0,90	264	29.45 <sub>0</sub>	1,12	14,89 <sub>7</sub>	0,70	79,4 <sub>1</sub>	1,26	0,552	X	185	968	0,19	16,39	1,10	2,75	0,41 <sub>8</sub>	1,00 <sub>0</sub>
				264	29.45 <sub>0</sub>	1,12	14,89 <sub>7</sub>	0,70	79,4 <sub>1</sub>	1,26	0,552	Y	305	528	0,58	16,39	1,10	2,75	0,22 <sub>8</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	50,0%	5,92	0,90	264	29.47 <sub>0</sub>	1,12	14,89 <sub>7</sub>	0,70	79,4 <sub>1</sub>	1,26	0,552	X	726	968	0,75	16,39	1,10	2,75	0,41 <sub>8</sub>	1,00 <sub>0</sub>
				264	29.47 <sub>0</sub>	1,12	14,89 <sub>7</sub>	0,70	79,4 <sub>1</sub>	1,26	0,552	Y	-9	528	0,02	16,39	1,10	2,75	0,22 <sub>8</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	75,0%	4,30	0,90	264	29.49 <sub>3</sub>	1,12	14,89 <sub>7</sub>	0,70	79,4 <sub>1</sub>	1,26	0,552	X	1.335	968	1,38	16,39	1,10	2,75	0,41 <sub>8</sub>	1,00 <sub>0</sub>
			264	29.49 <sub>3</sub>	1,12	14,89 <sub>7</sub>	0,70	79,4 <sub>1</sub>	1,26	0,552	Y	-325	528	0,62	16,39	1,10	2,75	0,22 <sub>8</sub>	1,00 <sub>0</sub>	
	100%	3,35	0,90	264	29.51 <sub>3</sub>	1,12	14,89 <sub>7</sub>	0,70	79,4 <sub>1</sub>	1,26	0,552	X	2.009	968	2,08	16,39	1,10	2,75	0,41 <sub>8</sub>	1,00 <sub>0</sub>
			264	29.51 <sub>3</sub>	1,12	14,89 <sub>7</sub>	0,70	79,4 <sub>1</sub>	1,26	0,552	Y	-640	528	1,21	16,39	1,10	2,75	0,22 <sub>8</sub>	1,00 <sub>0</sub>	

LEGENDA:

Travi (LG) - Verifiche a instabilità per pressoflessione retta/ deviata																				
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>LI</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>c,0d</sub>	f <sub>c,0d</sub>	K <sub>m</sub>	λ <sub>N</sub>	λ <sub>rel, N</sub>	K <sub>crit,c</sub>	D <sub>i</sub> r	M <sub>Ed</sub>	W	σ <sub>md</sub>	f <sub>md</sub>	K <sub>h</sub>	L <sub>LI</sub>	λ <sub>rel</sub>	K <sub>crit, m</sub>
	[%]			[cm²]	[N]	[N/mm²]	[N/mm²]						[N·m]	[cm³]	[N/mm²]	[N/mm²]		[m]		
Id <sub>Tr</sub>	Identificativo della trave.																			
%L <sub>LI</sub>	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L <sub>LI</sub> ), a partire dall'estremo iniziale.																			
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).																			
k <sub>mod</sub>	Coefficiente di riduzione per Classe di Servizio e di Durata del carico.																			
A	Area della sezione.																			
N <sub>Ed</sub>	Sforzo normale di progetto.																			
σ <sub>c,0d</sub>	Tensione di progetto a compressione in direzione parallela alla fibratura.																			
f <sub>c,0d</sub>	Tensione resistente a compressione in direzione parallela alla fibratura.																			
K <sub>m</sub>	Coefficiente di redistribuzione delle tensioni.																			
λ <sub>N</sub>	Snellezza nel piano di minima resistenza per Sforzo Normale.																			
λ <sub>rel, N</sub>	Snellezza relativa per Sforzo Normale.																			
K <sub>crit,c</sub>	Coefficiente riduttivo della tensione critica per instabilità da sforzo normale.																			
Dir	Direzione lungo la quale è stata effettuata la verifica.																			
M <sub>Ed</sub>	Momento di progetto.																			
W	Modulo di resistenza rispetto alla direzione locale.																			
σ <sub>md</sub>	Tensione per Momento di progetto rispetto alla direzione locale.																			
f <sub>md</sub>	Tensione resistente per Flessione rispetto alla direzione locale.																			
K <sub>h</sub>	Coefficiente di amplificazione della resistenza per flessione e trazione.																			
L <sub>LI</sub>	Lunghezza libera d'Inflessione.																			
λ <sub>rel</sub>	Snellezza relativa.																			
K <sub>crit,m</sub>	Coefficiente riduttivo della tensione critica per instabilità laterale.																			

TRAVI (LG) - VERIFICHE DI DEFORMABILITÀ ALLO SLE (Elevazione)

Travi (LG) - Verifiche di deformabilità allo SLE													
Id <sub>Tr</sub>	CS	K <sub>def</sub>	Comb. U <sub>ist</sub>			Comb. U <sub>diff</sub>			Comb. U <sub>tot</sub>			U <sub>ist,amm</sub>	U <sub>tot,amm</sub>
			Rare	Freq.	Perm.	Rare	Freq.	Perm.	Rare	Freq.	Perm.		
			[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]
Copertura													
Trave Legno 55a-6	NS	0,60	0,0010	0,0006	0,0005	0,0003	0,0003	0,0003	0,0013	0,0009	0,0009	0,1350	0,2700
Trave Legno 46a-5	37,64	0,60	0,0046	0,0029	0,0025	0,0015	0,0015	0,0015	0,0061	0,0044	0,0040	0,1749	0,3498
Trave Legno 20a-38a	4,73	0,60	0,4308	0,2723	0,2380	0,1428	0,1428	0,1428	0,5736	0,4150	0,3807	2,0362	4,0723
Trave Legno 19a-20a	NS	0,60	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	-0,0001	-0,0001	-0,0001	0,2456	0,4912
Trave Legno 70a-83a	NS	0,60	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	-0,0001	-0,0001	-0,0001	0,2457	0,4913
Trave Legno 38a-70a	4,85	0,60	0,4198	0,2634	0,2297	0,1378	0,1378	0,1378	0,5577	0,4012	0,3675	2,0362	4,0723
Trave Legno 71a-84a	NS	0,60	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	-0,0001	-0,0001	-0,0001	0,2459	0,4918
Trave Legno 72a-85a	NS	0,60	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	-0,0001	-0,0001	-0,0001	0,2459	0,4918
Trave Legno 73a-86a	NS	0,60	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	-0,0001	-0,0001	-0,0001	0,2459	0,4918
Trave Legno 74a-87a	NS	0,60	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	-0,0001	-0,0001	-0,0001	0,2459	0,4918
Trave Legno 75a-88a	NS	0,60	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	-0,0001	-0,0001	-0,0001	0,2459	0,4918
Trave Legno 76a-89a	NS	0,60	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	-0,0001	-0,0001	-0,0001	0,2459	0,4918
Trave Legno 77a-90a	NS	0,60	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	-0,0001	-0,0001	-0,0001	0,2459	0,4918
Trave Legno 78a-91a	NS	0,60	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	-0,0001	-0,0001	-0,0001	0,2459	0,4918
Trave Legno 9-92a	NS	0,60	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,2090	0,4179
Trave Legno 79a-93a	NS	0,60	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	-0,0001	-0,0001	-0,0001	0,2459	0,4918
Trave Legno 80a-94a	NS	0,60	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	-0,0001	-0,0001	-0,0001	0,2459	0,4918
Trave Legno 10-95a	NS	0,60	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,2090	0,4179
Trave Legno 39a-71a	2,05	0,60	0,9920	0,6057	0,5220	0,3132	0,3132	0,3132	1,3052	0,9189	0,8351	2,0362	4,0723
Trave Legno 40a-72a	1,56	0,60	1,3064	0,8010	0,6914	0,4149	0,4149	0,4149	1,7213	1,2158	1,1063	2,0362	4,0723
Trave Legno 41a-73a	1,34	0,60	1,5233	0,9360	0,8087	0,4852	0,4852	0,4852	2,0085	1,4212	1,2940	2,0362	4,0723
Trave Legno 42a-74a	1,26	0,60	1,6167	0,9935	0,8585	0,5151	0,5151	0,5151	2,1318	1,5086	1,3737	2,0362	4,0723
Trave Legno 43a-75a	1,25	0,60	1,6240	0,9973	0,8615	0,5169	0,5169	0,5169	2,1409	1,5142	1,3784	2,0362	4,0723
Trave Legno 44a-76a	1,26	0,60	1,6103	0,9872	0,8523	0,5114	0,5114	0,5114	2,1217	1,4986	1,3637	2,0362	4,0723
Trave Legno 45a-77a	1,22	0,60	1,6693	1,0225	0,8825	0,5295	0,5295	0,5295	2,1988	1,5521	1,4121	2,0362	4,0723
Trave Legno 46a-78a	1,06	0,60	1,9151	1,1745	1,0142	0,6085	0,6085	0,6085	2,5236	1,7830	1,6227	2,0362	4,0723
Trave Legno 47a-79a	1,12	0,60	1,8100	1,1105	0,9590	0,5754	0,5754	0,5754	2,3854	1,6859	1,5344	2,0362	4,0723
Trave Legno 48a-80a	1,14	0,60	1,7917	1,0979	0,9473	0,5684	0,5684	0,5684	2,3601	1,6662	1,5157	2,0434	4,0868
Trave Legno 49a-10	1,29	0,60	1,5459	0,9472	0,8175	0,4905	0,4905	0,4905	2,0364	1,4377	1,3079	1,9949	3,9898
Trave Legno 67a-81a	NS	0,60	-0,0001	-0,0001	-0,0001	0,0000	0,0000	0,0000	-0,0001	-0,0001	-0,0001	0,2464	0,4929
Trave Legno 21a-39a	2,03	0,60	1,0043	0,6131	0,5284	0,3171	0,3171	0,3171	1,3214	0,9301	0,8455	2,0362	4,0723
Trave Legno 22a-40a	1,56	0,60	1,3086	0,8021	0,6923	0,4154	0,4154	0,4154	1,7239	1,2175	1,1076	2,0362	4,0723
Trave Legno 23a-41a	1,34	0,60	1,5219	0,9344	0,8071	0,4843	0,4843	0,4843	2,0062	1,4186	1,2914	2,0362	4,0723
Trave Legno 24a-42a	1,26	0,60	1,6147	0,9921	0,8573	0,5144	0,5144	0,5144	2,1290	1,5065	1,3716	2,0362	4,0723
Trave Legno 25a-43a	1,25	0,60	1,6225	0,9959	0,8603	0,5162	0,5162	0,5162	2,1387	1,5120	1,3764	2,0362	4,0723
Trave Legno 26a-44a	1,27	0,60	1,6075	0,9852	0,8505	0,5103	0,5103	0,5103	2,1178	1,4955	1,3608	2,0362	4,0723
Trave Legno 27a-45a	1,22	0,60	1,6650	1,0196	0,8797	0,5278	0,5278	0,5278	2,1928	1,5474	1,4075	2,0362	4,0723
Trave Legno 28a-46a	1,06	0,60	1,9172	1,1757	1,0152	0,6091	0,6091	0,6091	2,5263	1,7848	1,6243	2,0362	4,0723
Trave Legno 29a-47a	1,12	0,60	1,8129	1,1124	0,9605	0,5763	0,5763	0,5763	2,3892	1,6887	1,5368	2,0362	4,0723
Trave Legno 30a-48a	1,15	0,60	1,7816	1,0909	0,9412	0,5647	0,5647	0,5647	2,3464	1,6556	1,5060	2,0434	4,0868
Trave Legno 31a-49a	1,26	0,60	1,6227	0,9938	0,8576	0,5146	0,5146	0,5146	2,1373	1,5083	1,3721	2,0433	4,0866
Trave Legno 32a-50a	1,26	0,60	1,6218	0,9945	0,8585	0,5151	0,5151	0,5151	2,1369	1,5096	1,3736	2,0434	4,0868
Trave Legno 33a-51a	1,19	0,60	1,7181	1,0545	0,9109	0,5465	0,5465	0,5465	2,2647	1,6010	1,4574	2,0434	4,0868
Trave Legno 34a-52a	1,34	0,60	1,5242	0,9361	0,8090	0,4854	0,4854	0,4854	2,0096	1,4215	1,2944	2,0362	4,0723
Trave Legno 35a-53a	1,40	0,60	1,4572	0,8959	0,7746	0,4648	0,4648	0,4648	1,9220	1,3606	1,2394	2,0362	4,0723
Trave Legno 36a-54a	1,67	0,60	1,2161	0,7474	0,6463	0,3878	0,3878	0,3878	1,6039	1,1352	1,0341	2,0362	4,0723
Trave Legno 37a-55a	3,64	0,60	0,5588	0,3528	0,3083	0,1850	0,1850	0,1850	0,7437	0,5378	0,4933	2,0362	4,0723
Trave Legno 2a-21a	NS	0,60	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	-0,0001	-0,0001	-0,0001	0,2459	0,4918
Trave Legno 3a-22a	NS	0,60	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	-0,0001	-0,0001	-0,0001	0,2459	0,4918
Trave Legno 4a-23a	NS	0,60	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	-0,0001	-0,0001	-0,0001	0,2459	0,4918
Trave Legno 5a-24a	NS	0,60	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	-0,0001	-0,0001	-0,0001	0,2459	0,4918
Trave Legno 6a-25a	NS	0,60	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	-0,0001	-0,0001	-0,0001	0,2459	0,4918
Trave Legno 7a-26a	NS	0,60	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	-0,0001	-0,0001	-0,0001	0,2459	0,4918
Trave Legno 8a-27a	NS	0,60	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	-0,0001	-0,0001	-0,0001	0,2459	0,4918
Trave Legno 9a-28a	NS	0,60	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	-0,0001	-0,0001	-0,0001	0,2459	0,4918

Travi (LG) - Verifiche di deformabilità allo SLE													
Id <sub>Tr</sub>	CS	K <sub>def</sub>	Comb. U <sub>ist</sub>			Comb. U <sub>diff</sub>			Comb. U <sub>tot</sub>			U <sub>ist,amm</sub>	U <sub>tot,amm</sub>
			Rare	Freq.	Perm.	Rare	Freq.	Perm.	Rare	Freq.	Perm.		
			[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]
Trave Legno 10a-2	NS	0,60	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,2090	0,4181
Trave Legno 11a-29a	NS	0,60	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	-0,0001	-0,0001	-0,0001	0,2459	0,4918
Trave Legno 12a-30a	NS	0,60	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	-0,0001	-0,0001	-0,0001	0,2459	0,4918
Trave Legno 1a-31a	NS	0,60	-0,0001	-0,0001	-0,0001	0,0000	0,0000	0,0000	-0,0001	-0,0001	-0,0001	0,2460	0,4920
Trave Legno 13a-32a	NS	0,60	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	-0,0001	-0,0001	-0,0001	0,2459	0,4918
Trave Legno 14a-33a	NS	0,60	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	-0,0001	-0,0001	-0,0001	0,2459	0,4918
Trave Legno 15a-34a	NS	0,60	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	-0,0001	-0,0001	-0,0001	0,2459	0,4918
Trave Legno 16a-35a	NS	0,60	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	-0,0001	-0,0001	-0,0001	0,2459	0,4918
Trave Legno 17a-36a	NS	0,60	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	-0,0001	-0,0001	-0,0001	0,2459	0,4918
Trave Legno 18a-37a	NS	0,60	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	-0,0001	-0,0001	-0,0001	0,2459	0,4918
Trave Legno 65a-68a	NS	0,60	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	-0,0001	-0,0001	-0,0001	0,2428	0,4857
Trave Legno 63a-66a	NS	0,60	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	-0,0001	-0,0001	-0,0001	0,2428	0,4855
Trave Legno 61a-64a	NS	0,60	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	-0,0001	-0,0001	-0,0001	0,2426	0,4852
Trave Legno 59a-62a	NS	0,60	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	-0,0001	-0,0001	-0,0001	0,2424	0,4849
Trave Legno 58a-60a	NS	0,60	-0,0001	-0,0001	-0,0001	0,0000	0,0000	0,0000	-0,0001	-0,0001	-0,0001	0,2423	0,4845
Trave Legno 50a-67a	1,64	0,60	1,1636	0,7117	0,6138	0,3683	0,3683	0,3683	1,5319	1,0800	0,9820	1,9029	3,8057
Trave Legno 51a-65a	2,03	0,60	0,8633	0,5303	0,4582	0,2749	0,2749	0,2749	1,1382	0,8052	0,7330	1,7531	3,5063
Trave Legno 52a-63a	3,00	0,60	0,5314	0,3267	0,2825	0,1695	0,1695	0,1695	0,7009	0,4962	0,4519	1,5960	3,1919
Trave Legno 53a-61a	5,14	0,60	0,2816	0,1734	0,1500	0,0900	0,0900	0,0900	0,3716	0,2634	0,2401	1,4461	2,8923
Trave Legno 54a-59a	15,64	0,60	0,0829	0,0508	0,0439	0,0264	0,0264	0,0264	0,1092	0,0772	0,0703	1,2963	2,5926
Trave Legno 55a-58a	46,68	0,60	-0,0246	-0,0142	-0,0120	-0,0072	-0,0072	-0,0072	-0,0317	-0,0214	-0,0192	1,1465	2,2930
Trave Legno 5-47a	41,49	0,60	0,0042	0,0026	0,0023	0,0014	0,0014	0,0014	0,0056	0,0040	0,0036	0,1748	0,3496
Trave Legno 47a-48a	13,45	0,60	0,0161	0,0100	0,0087	0,0052	0,0052	0,0052	0,0213	0,0152	0,0139	0,2163	0,4326
Trave Legno 48a-49a	9,32	0,60	0,0233	0,0145	0,0126	0,0076	0,0076	0,0076	0,0309	0,0220	0,0201	0,2173	0,4346
Trave Legno 49a-50a	8,07	0,60	0,0268	0,0167	0,0145	0,0087	0,0087	0,0087	0,0356	0,0254	0,0232	0,2165	0,4331
Trave Legno 50a-51a	7,72	0,60	0,0281	0,0175	0,0152	0,0091	0,0091	0,0091	0,0372	0,0266	0,0244	0,2165	0,4331
Trave Legno 51a-52a	8,12	0,60	0,0267	0,0167	0,0145	0,0087	0,0087	0,0087	0,0354	0,0254	0,0233	0,2168	0,4337
Trave Legno 52a-53a	9,60	0,60	0,0226	0,0141	0,0123	0,0074	0,0074	0,0074	0,0300	0,0215	0,0197	0,2167	0,4334
Trave Legno 53a-54a	13,28	0,60	0,0163	0,0102	0,0089	0,0054	0,0054	0,0054	0,0217	0,0156	0,0143	0,2167	0,4334
Trave Legno 54a-55a	24,80	0,60	0,0087	0,0055	0,0048	0,0029	0,0029	0,0029	0,0116	0,0084	0,0077	0,2167	0,4334
Trave Legno 4-38a	NS	0,60	0,0005	0,0003	0,0003	0,0002	0,0002	0,0002	0,0007	0,0005	0,0004	0,1083	0,2167
Trave Legno 38a-39a	26,34	0,60	0,0082	0,0051	0,0045	0,0027	0,0027	0,0027	0,0109	0,0078	0,0072	0,2168	0,4337
Trave Legno 39a-40a	13,00	0,60	0,0167	0,0104	0,0091	0,0054	0,0054	0,0054	0,0221	0,0158	0,0145	0,2166	0,4331
Trave Legno 40a-41a	9,01	0,60	0,0240	0,0150	0,0130	0,0078	0,0078	0,0078	0,0319	0,0228	0,0209	0,2165	0,4330
Trave Legno 41a-42a	7,44	0,60	0,0292	0,0182	0,0158	0,0095	0,0095	0,0095	0,0387	0,0277	0,0253	0,2169	0,4338
Trave Legno 42a-43a	6,97	0,60	0,0311	0,0194	0,0168	0,0101	0,0101	0,0101	0,0412	0,0295	0,0270	0,2166	0,4332
Trave Legno 43a-44a	7,25	0,60	0,0299	0,0186	0,0162	0,0097	0,0097	0,0097	0,0396	0,0284	0,0259	0,2170	0,4340
Trave Legno 44a-45a	8,59	0,60	0,0251	0,0156	0,0136	0,0081	0,0081	0,0081	0,0333	0,0238	0,0217	0,2157	0,4313
Trave Legno 45a-46a	12,35	0,60	0,0176	0,0109	0,0095	0,0057	0,0057	0,0057	0,0233	0,0166	0,0152	0,2174	0,4348
Trave Legno 69a-82a	NS	0,60	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,2109	0,4218
Trave Legno 56a-69a	21,71	0,60	-0,0422	-0,0240	-0,0201	-0,0120	-0,0120	-0,0120	-0,0543	-0,0361	-0,0321	0,9169	1,8339

**LEGENDA:**

<b>Id<sub>Tr</sub></b>	Identificativo della trave.
<b>CS</b>	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).
<b>K<sub>def</sub></b>	Coefficiente di calcolo dello spostamento differito (Viscosità).
<b>U<sub>ist,amm</sub></b>	Spostamento istantaneo ammissibile allo SLE
<b>U<sub>tot,amm</sub></b>	Spostamento totale ammissibile allo SLE
<b>U<sub>ist</sub></b>	Spostamento massimo istantaneo per la Combinazione.
<b>U<sub>diff</sub></b>	Spostamento massimo differito per la Combinazione.
<b>U<sub>tot</sub></b>	Spostamento massimo totale per la Combinazione.

**PIANI - VERIFICHE REGOLARITÀ (Elevazione)**

REGOLARITÀ DELLA STRUTTURA IN PIANTA			
a)	la configurazione in pianta è compatta ossia la distribuzione di masse e rigidzze è approssimativamente simmetrica rispetto a due direzioni ortogonali e il contorno di ogni orizzontamento è convesso; il requisito può ritenersi soddisfatto, anche in presenza di rientranze in pianta, quando esse non influenzano significativamente la rigidzza nel piano dell'orizzontamento e, per ogni rientranza, l'area compresa tra il perimetro dell'orizzontamento e la linea convessa circoscritta all'orizzontamento non supera il 5% dell'area dell'orizzontamento;		SI
b)	il rapporto tra i lati del rettangolo circoscritto alla pianta di ogni orizzontamento è inferiore a 4;		SI
c)	ciascun orizzontamento ha una rigidzza nel proprio piano tanto maggiore della corrispondente rigidzza degli elementi strutturali verticali da potersi assumere che la sua deformazione in pianta influenzi in modo trascurabile la distribuzione delle azioni sismiche tra questi ultimi e ha resistenza sufficiente a garantire l'efficacia di tale distribuzione;		NO
La struttura non è regolare in pianta.			
REGOLARITÀ DELLA STRUTTURA IN ALTEZZA			
d)	tutti i sistemi resistenti alle azioni orizzontali si estendono per tutta l'altezza della costruzione o, se sono presenti parti aventi differenti altezze, fino alla sommità della rispettiva parte dell'edificio;		SI
e)	massa e rigidzza rimangono costanti o variano gradualmente, senza bruschi cambiamenti, dalla base alla sommità della costruzione (le variazioni di massa da un orizzontamento all'altro non superano il 25%, la rigidzza non si riduce da un orizzontamento a quello sovrastante più del 30% e non aumenta più del 10%); ai fini della rigidzza si possono considerare regolari in altezza strutture dotate di pareti o nuclei in c.a. o di pareti e nuclei in muratura di sezione costante sull'altezza o di telai controventati in acciaio, ai quali sia affidato almeno il 50% dell'azione sismica alla base;		SI
f)	nelle strutture intelaiate, il rapporto tra la capacità e la domanda allo SLV non è significativamente diverso, in termini di resistenza, per orizzontamenti diversi (tale rapporto, calcolato per un generico orizzontamento, non deve differire più del 30% dall'analogo rapporto calcolato per l'orizzontamento adiacente); può fare eccezione l'ultimo orizzontamento di strutture intelaiate di almeno tre orizzontamenti;		SI
g)	eventuali restringimenti della sezione orizzontale della costruzione avvengano con continuità da un orizzontamento al successivo; oppure avvengano in modo che il rientro di un orizzontamento non superi il 10% della dimensione corrispondente all'orizzontamento immediatamente sottostante, né il 30% della dimensione corrispondente al primo orizzontamento. Fa eccezione l'ultimo orizzontamento di costruzioni di almeno quattro orizzontamenti, per il quale non sono previste limitazioni di restringimento;		SI
La struttura è regolare in altezza.			

Piani - Verifiche Regolarità							
Id <sub>Piano</sub>	Q <sub>Lv</sub>	H <sub>Lv</sub>	Rd <sub>Tmp</sub>	Ir <sub>Tmp</sub>	M <sub>SLU</sub>	K <sub>SLU</sub>	R <sub>eff</sub>

						X	Y	X	Y	X	Y
	[m]	[m]			[N·s²/m]	[N/cm]	[N/cm]	[N]	[N]	[N]	[N]
Copertura	0,00	3,60	NO	NO	25.712	25.407	14.385	143.776	143.776	45.673	30.398

LEGENDA:

- IdPiano** Identificativo del livello o piano.  
**QLv** Quota del livello o piano.  
**HLv** Altezza del livello o piano.  
**RdTmp** 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.  
**IrTmp** Per piani con distribuzione dei tamponamenti in pianta fortemente irregolare, l'eccentricità accidentale è stata incrementata di un fattore pari a 2: [SI] = Distribuzione tamponamenti irregolare fortemente - [NO] = Distribuzione tamponamenti regolare.  
**M<sub>SLU</sub>** Massa eccitabile della struttura allo S.L. Ultimo, nelle direzioni X, Y, Z.  
**K<sub>SLU</sub>** Valori delle Rigidezze di Piano, valutate allo SLU, riferite agli assi X ed Y del riferimento globale.  
**R<sub>eff</sub>** Valori delle Resistenze Effettive di Piano, valutate allo SLU, relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.  
**R<sub>ric</sub>** Valori delle Resistenze Richieste di Piano, valutate allo SLU, relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.  
**(\*)** Vedi tabelle "Livelli o Piani" o "Solai e Balconi".

EFFETTI DELLE NON LINEARITÀ GEOMETRICHE PER SISMA (Elevazione)

Effetti delle non linearità geometriche per sisma										
IdPiano	QLv	HLv	δd,x	δd,y	Pθ,x	Pθ,y	Tθ,x	Tθ,y	Θx	Θy
	[m]	[m]	[cm]	[cm]	[N]	[N]	[N]	[N]	[rad]	[rad]
Copertura	0,00	3,60	1,0041	2,0311	124.816	124.816	25.511	29.217	1,3646 E-02	2,4102 E-02

LEGENDA:

- IdPiano** Identificativo del livello o piano.  
**HLv** Altezza del livello o piano.  
**δd,x, δd,y** Componenti dello spostamento differenziale rispetto al piano inferiore.  
**Pθ,x, Pθ,z** Valori del carico verticale del piano utilizzato per il calcolo di "θ".  
**Tθ,x, Tθ,y** Valori del tagliante di piano utilizzati per il calcolo di "θ".  
**θx, θy** Coefficienti "θ" del piano.  
**Nota** Le forze sismiche orizzontali agenti sui piani caratterizzati da valori di θ compresi tra 0,1 e 0,2, sono state incrementate del fattore "1/(1-θ)", per portare in conto gli effetti del secondo ordine.

PIANI - VERIFICHE AGLI SPOSTAMENTI

									Piani - Verifiche
IdPiano	QLv	HLv	δd,x	δd,y	C <sub>lg</sub> Tmp	δlim	δlim- δd,x	δlim- δd,y	Note
	[m]	[m]	[cm]	[cm]		[cm]	[cm]	[cm]	
Copertura	0,00	3,60	0,4746	1,1960	RF	1,8000	1,3254	0,6040	Verificato

LEGENDA:

- IdPiano** Identificativo del livello o piano.  
**QLv** Quota del livello o piano.  
**HLv** Altezza del livello o piano.  
**C<sub>lg</sub> Tmp** Tipo di collegamento delle tamponature alla struttura: [R] = Rigido - [E] = Elastico - [RF] = Rigidamente fragili - [RD] = Rigidamente Duttili.  
**δlim** Valore limite dello spostamento differenziale indicato dalla normativa.  
**δd,x, δd,y** Componenti dello spostamento differenziale rispetto al piano inferiore.

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

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id <sub>Tr</sub>	%o <sub>LLi</sub>	N <sub>Ed,s</sub>	M <sub>Ed,3,s</sub>	N <sub>Ed,i</sub>	M <sub>Ed,3,i</sub>	A <sub>s,s</sub>	A <sub>s,i</sub>	CS <sub>s</sub>	(X/d) <sub>s</sub>	CS <sub>i</sub>	(X/d) <sub>i</sub>	R <sub>f</sub>
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
Fondazione						Travata: Trave 1b-1-2-3						
Trave 1b-1	0%	-	-	-	-	8,04	8,04	-	VNR	-	VNR	NO
	26,0%	-	-	-	13	8,04	8,04	-	VNR	NS	0,08	NO
	50,0%	-	-	-	54	8,04	8,04	-	VNR	NS	0,08	NO
	76,0%	-	-	-	121	8,04	8,04	-	VNR	NS	0,08	NO
	100,0%	-	-	-	215	8,04	8,04	-	VNR	NS	0,08	NO
	100%	-	-	-	215	8,04	8,04	-	VNR	NS	0,08	NO
	100%	-	-	-	215	8,04	8,04	-	VNR	NS	0,08	NO
	100%	-	-	-	215	8,04	8,04	-	VNR	NS	0,08	NO
Trave 1-2	0%	-3.315	25.414	-	-	8,04	8,04	9.12[V]	0,06	-	VNR	NO
	12,5%	-3.315	16.632	-	-	8,04	8,04	13.94[V]	0,06	-	VNR	NO
	25,0%	-3.315	9.863	-8.470	756	8,04	8,04	23.52[V]	0,06	NS	0,08	NO
	37,5%	-2.304	4.954	-6.672	2.714	8,04	8,04	46.88[V]	0,06	81.81[S]	0,08	NO
	50,0%	-2.304	696	-4.382	4.085	8,04	8,04	NS	0,06	54.60[V]	0,08	NO
	62,5%	-	-	-3.315	4.998	8,04	8,04	-	VNR	44.72[V]	0,08	NO
	75,0%	-	-	-3.315	10.496	8,04	8,04	-	VNR	21.29[V]	0,08	NO
	87,5%	-8.470	320	-3.315	17.432	8,04	8,04	NS	0,06	12.82[V]	0,08	NO
	100,0%	-8.470	2.835	-3.315	26.433	16,08	16,08	NS	0,07	16.75[V]	0,10	NO
	Trave 2-3	0%	-	-	27.180	36.003	16,08	16,08	-	VNR	12.67[V]	0,10
12,5%		-	-	27.180	18.472	8,04	8,04	-	VNR	12.83[V]	0,09	NO
25,0%		16.708	2.539	21.150	4.283	8,04	8,04	93.40[S]	0,06	54.73[V]	0,09	NO
37,5%		27.180	6.678	-	-	8,04	8,04	35.91[V]	0,06	-	VNR	NO
50,0%		27.180	13.737	-	-	8,04	8,04	17.46[V]	0,06	-	VNR	NO
62,5%		27.180	16.733	-	-	8,04	8,04	14.33[V]	0,06	-	VNR	NO
75,0%		27.180	15.291	-	-	8,04	8,04	15.68[V]	0,06	-	VNR	NO
87,5%		27.180	8.929	16.708	1.891	8,04	8,04	26.86[V]	0,06	NS	0,08	NO
100,0%		16.708	972	16.708	11.616	8,04	8,04	NS	0,06	20.01[S]	0,08	NO
Fondazione						Travata: Trave 7-10						
Trave 7-10	0%	-	-	17.882	15.452	8,04	8,04	-	VNR	15.07[S]	0,08	NO
	12,5%	17.882	1.058	17.882	6.278	8,04	8,04	NS	0,06	37.11[S]	0,08	NO
	25,0%	36.352	8.372	-	-	8,04	8,04	28.93[V]	0,06	-	VNR	NO
	37,5%	36.352	12.888	-	-	8,04	8,04	18.79[V]	0,06	-	VNR	NO
	50,0%	36.352	13.591	-	-	8,04	8,04	17.82[V]	0,06	-	VNR	NO



Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Li</sub>	N <sub>Ed,s</sub>	M <sub>Ed,3,s</sub>	N <sub>Ed,i</sub>	M <sub>Ed,3,i</sub>	A <sub>s,s</sub>	A <sub>s,i</sub>	CS <sub>s</sub>	(X/d) <sub>s</sub>	CS <sub>i</sub>	(X/d) <sub>i</sub>	R <sub>f</sub>
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]					
	62,5%	36.352	10.613	-	-	8,04	8,04	22.82[V]	0,06	-	VNR	NO
	75,0%	17.882	6.769	-	-	8,04	8,04	35.08[S]	0,06	-	VNR	NO
	87,5%	17.882	4.768	28.927	6.357	8,04	8,04	49.80[S]	0,06	37.42[V]	0,09	NO
	100,0%	17.882	2.038	36.352	19.703	8,04	8,04	NS	0,06	12.24[V]	0,09	NO
Fondazione						Travata: Trave 2b-8-9-10						
Trave 2b-8	0%	-	-	-	-	8,04	8,04	-	VNR	-	VNR	NO
	26,0%	-	-	-	13	8,04	8,04	-	VNR	NS	0,08	NO
	50,0%	-	-	-	53	8,04	8,04	-	VNR	NS	0,08	NO
	76,0%	-	-	-	116	8,04	8,04	-	VNR	NS	0,08	NO
	100,0%	-	-	-	206	8,04	8,04	-	VNR	NS	0,08	NO
	100%	-	-	-	206	8,04	8,04	-	VNR	NS	0,08	NO
	100%	-	-	-	206	8,04	8,04	-	VNR	NS	0,08	NO
	100%	-	-	-	206	8,04	8,04	-	VNR	NS	0,08	NO
Trave 8-9	0%	10.443	11.519	10.443	5.109	8,04	8,04	20.44[S]	0,06	44.95[S]	0,08	NO
	12,5%	10.443	4.204	10.443	6.428	8,04	8,04	56.02[S]	0,06	35.72[S]	0,08	NO
	25,0%	23.684	1.679	10.443	6.081	8,04	8,04	NS	0,06	37.76[S]	0,08	NO
	37,5%	23.684	1.962	10.443	4.488	8,04	8,04	NS	0,06	51.17[S]	0,08	NO
	50,0%	23.684	2.700	10.443	2.112	8,04	8,04	88.50[V]	0,06	NS	0,08	NO
	62,5%	27.957	3.675	10.443	637	8,04	8,04	65.32[V]	0,06	NS	0,08	NO
	75,0%	10.443	8.006	-	-	8,04	8,04	29.42[S]	0,06	-	VNR	NO
	87,5%	10.443	14.591	-	-	8,04	8,04	16.14[S]	0,06	-	VNR	NO
	100%	10.443	22.209	23.684	1.104	16,08	16,08	20.54[S]	0,08	NS	0,10	NO
	100%	10.443	22.209	23.684	1.104	16,08	16,08	20.54[S]	0,08	NS	0,10	NO
Trave 9-10	0%	11.972	8.241	-	-	16,08	16,08	55.40[S]	0,08	-	VNR	NO
	12,5%	25.827	7.541	-	-	8,04	8,04	31.76[V]	0,06	-	VNR	NO
	25,0%	25.827	6.554	-	-	8,04	8,04	36.54[V]	0,06	-	VNR	NO
	37,5%	25.827	5.245	-	-	8,04	8,04	45.66[V]	0,06	-	VNR	NO
	50,0%	25.827	3.593	-	-	8,04	8,04	66.66[V]	0,06	-	VNR	NO
	62,5%	25.827	1.578	-	-	8,04	8,04	NS	0,06	-	VNR	NO
	75,0%	-	-	6.607	1.990	8,04	8,04	-	VNR	NS	0,08	NO
	87,5%	-	-	6.607	4.951	8,04	8,04	-	VNR	46.04[V]	0,08	NO
	100%	-	-	6.607	8.538	8,04	8,04	-	VNR	26.69[V]	0,08	NO
	100%	-	-	6.607	8.538	8,04	8,04	-	VNR	26.69[V]	0,08	NO
Fondazione						Travata: Trave 1-4-8						
Trave 1-4	0%	-	-	72.721	32.837	8,04	8,04	-	VNR	7.83[V]	0,09	NO
	12,5%	-	-	42.594	7.732	8,04	8,04	-	VNR	31.55[S]	0,09	NO
	25,0%	72.721	13.281	-	-	8,04	8,04	18.94[V]	0,06	-	VNR	NO
	37,5%	72.721	23.326	-	-	8,04	8,04	10.78[V]	0,06	-	VNR	NO
	50,0%	72.721	25.954	-	-	8,04	8,04	9.69[V]	0,06	-	VNR	NO
	62,5%	72.721	21.814	-	-	8,04	8,04	11.53[V]	0,06	-	VNR	NO
	75,0%	72.721	11.271	-	-	8,04	8,04	22.32[V]	0,06	-	VNR	NO
	87,5%	42.594	3.559	57.655	5.459	8,04	8,04	68.51[S]	0,06	45.91[V]	0,09	NO
	100%	-	-	72.721	28.562	16,08	16,08	-	VNR	16.68[V]	0,11	NO
Trave 4-8	0%	-	-	71.429	28.237	16,08	16,08	-	VNR	16.85[V]	0,11	NO
	12,5%	43.897	3.917	56.413	5.582	8,04	8,04	62.33[S]	0,06	44.80[V]	0,09	NO
	25,0%	65.071	10.932	-	-	8,04	8,04	22.83[V]	0,06	-	VNR	NO
	37,5%	71.429	21.041	-	-	8,04	8,04	11.94[V]	0,06	-	VNR	NO
	50,0%	71.429	25.096	-	-	8,04	8,04	10.01[V]	0,06	-	VNR	NO
	62,5%	71.429	22.650	-	-	8,04	8,04	11.09[V]	0,06	-	VNR	NO
	75,0%	71.429	13.137	-	-	8,04	8,04	19.12[V]	0,06	-	VNR	NO
	87,5%	-	-	43.897	7.877	8,04	8,04	-	VNR	31.04[S]	0,09	NO
	100,0%	-	-	71.429	30.476	8,04	8,04	-	VNR	8.42[V]	0,09	NO
Fondazione						Travata: Trave 2-5-9						
Trave 2-5	0%	-	-	68.868	33.604	8,04	8,04	-	VNR	7.60[S]	0,09	NO
	12,5%	69.472	8.856	68.868	11.260	8,04	8,04	28.31[V]	0,06	22.70[S]	0,09	NO
	25,0%	91.100	24.088	-	-	8,04	8,04	10.64[V]	0,06	-	VNR	NO
	37,5%	91.100	32.426	-	-	8,04	8,04	7.90[V]	0,06	-	VNR	NO
	50,0%	91.100	32.174	-	-	8,04	8,04	7.96[V]	0,06	-	VNR	NO
	62,5%	93.723	24.978	-	-	8,04	8,04	10.28[V]	0,06	-	VNR	NO
	75,0%	93.723	17.717	-	-	8,04	8,04	14.50[V]	0,06	-	VNR	NO
	87,5%	68.868	8.284	69.472	20.880	8,04	8,04	30.25[S]	0,06	12.25[V]	0,09	NO
	100,0%	-	-	91.100	54.651	16,08	16,08	-	VNR	8.86[V]	0,11	NO
Trave 5-9	0%	-	-	87.920	47.488	16,08	16,08	-	VNR	10.17[V]	0,11	NO
	12,5%	53.987	9.721	67.496	16.471	8,04	8,04	25.38[S]	0,06	15.48[V]	0,09	NO
	25,0%	88.502	20.283	-	-	8,04	8,04	12.60[V]	0,06	-	VNR	NO
	37,5%	88.502	26.151	-	-	8,04	8,04	9.77[V]	0,06	-	VNR	NO
	50,0%	87.920	31.994	-	-	8,04	8,04	7.98[V]	0,06	-	VNR	NO
	62,5%	87.920	30.344	-	-	8,04	8,04	8.42[V]	0,06	-	VNR	NO
	75,0%	87.920	20.020	-	-	8,04	8,04	12.76[V]	0,06	-	VNR	NO
	87,5%	67.496	3.929	53.987	15.662	8,04	8,04	63.69[V]	0,06	15.89[S]	0,09	NO
	100,0%	-	-	53.987	39.435	8,04	8,04	-	VNR	6.31[S]	0,09	NO
Fondazione						Travata: Trave 3-6-7						
Trave 3-6	0%	6.995	2.985	6.995	9.903	8,04	8,04	78.61[S]	0,06	23.03[S]	0,08	NO
	12,5%	6.995	7.861	6.995	759	8,04	8,04	29.85[S]	0,06	NS	0,08	NO
	25,0%	18.500	13.067	-	-	8,04	8,04	18.18[V]	0,06	-	VNR	NO
	37,5%	18.500	15.866	-	-	8,04	8,04	14.97[V]	0,06	-	VNR	NO
	50,0%	18.500	14.015	-	-	8,04	8,04	16.95[V]	0,06	-	VNR	NO
	62,5%	18.500	7.649	-	-	8,04	8,04	31.06[V]	0,06	-	VNR	NO
	75,0%	6.995	750	6.995	4.578	8,04	8,04	NS	0,06	49.83[S]	0,08	NO
	87,5%	-	-	18.500	18.319	8,04	8,04	-	VNR	12.73[V]	0,08	NO
	100%	-	-	18.500	37.815	16,08	16,08	-	VNR	11.96[V]	0,10	NO
Trave 6-7	0%	-	-	-10.469	26.841	16,08	16,08	-	VNR	16.38[V]	0,10	NO
	12,5%	-	-	-10.469	17.351	8,04	8,04	-	VNR	12.70[V]	0,08	NO
	25,0%	-	-	-10.469	9.208	8,04	8,04	-	VNR	23.93[V]	0,08	NO
	37,5%	-	-	-10.469	2.469	8,04	8,04	-	VNR	89.25[V]	0,08	NO
	50,0%	-10.469	2.844	-	-	8,04	8,04	80.92[V]	0,06	-	VNR	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Li</sub>	N <sub>Ed,s</sub>	M <sub>Ed,3,s</sub>	N <sub>Ed,i</sub>	M <sub>Ed,3,i</sub>	A <sub>s,s</sub>	A <sub>s,i</sub>	CS <sub>s</sub>	(X/d) <sub>s</sub>	CS <sub>i</sub>	(X/d) <sub>i</sub>	R <sub>f</sub>
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]					
	62,5%	-10.469	6.686	-	-	8,04	8,04	34.42[V]	0,06	-	VNR	NO
	75,0%	-10.469	9.032	-	-	8,04	8,04	25.48[V]	0,06	-	VNR	NO
	87,5%	-10.469	9.830	-	-	8,04	8,04	23.41[V]	0,06	-	VNR	NO
	100,0%	-10.469	9.045	-	-	8,04	8,04	25.44[V]	0,06	-	VNR	NO

## LEGENDA:

<b>Id<sub>Tr</sub></b>	Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
<b>%L<sub>Li</sub></b>	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L <sub>Li</sub> ), a partire dall'estremo iniziale.
<b>N<sub>Ed,s</sub>, M<sub>Ed,3,s</sub></b>	Sollecitazioni di progetto per armatura superiore.
<b>N<sub>Ed,i</sub>, M<sub>Ed,3,i</sub></b>	Sollecitazioni di progetto per armatura inferiore.
<b>A<sub>s,s</sub>, A<sub>s,i</sub></b>	Armatura a flessione superiore e inferiore.
<b>(X/d)<sub>s</sub></b>	Indice di duttilità superiore (VNR = Verifica non richiesta).
<b>(X/d)<sub>i</sub></b>	Indice di duttilità inferiore (VNR = Verifica non richiesta).
<b>CS<sub>sup</sub>, CS<sub>inf</sub></b>	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).
<b>R<sub>f</sub></b>	[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 <sub>Tr</sub>	%L <sub>LT</sub>	+/-	V <sub>Ed,2</sub>	CS	V <sub>Rcd</sub>	V <sub>Rsd,s</sub>	N <sub>Ed</sub>	V <sub>Rsd,p</sub>	V <sub>R1</sub>	V <sub>fd</sub>	Ctg Θ	A <sub>sw</sub>	A <sub>sw,p</sub>	A <sub>s,Dg</sub>	R <sub>f</sub>
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
Fondazione															
Trave 1b-1										Travata: Trave 1b-1-2-3					
	0%	+	1	NS	491.977	1.325.881	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-1	NS	491.977	1.325.881	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	26,0%	+	2.140	NS	491.977	1.325.881	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.977	1.325.881	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	4.284	NS	491.977	1.325.881	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.977	1.325.881	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	76,0%	+	6.428	76,54	491.977	1.325.881	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.977	1.325.881	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	8.576	57,37	491.977	1.325.881	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.977	1.325.881	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	8.576	57,37	491.977	1.325.881	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.977	1.325.881	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	8.576	57,37	491.977	1.325.881	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.977	1.325.881	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	8.576	57,37	491.977	1.325.881	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.977	1.325.881	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
Trave 1-2															
	0%	+	14.611	33,67	491.977	552.451	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.977	552.451	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	10.276	47,88	491.977	552.451	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.977	552.451	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	7.900	38,14	491.977	301.337	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.977	301.337	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	6.532	46,13	491.977	301.337	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.977	301.337	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	6.098	49,42	491.977	301.337	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-689	NS	491.977	301.337	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	6.623	45,50	491.977	301.337	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.892	NS	491.977	301.337	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	8.212	36,69	491.977	301.337	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.624	NS	491.977	301.337	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	10.569	46,55	491.977	552.451	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.847	NS	491.977	552.451	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	13.557	36,29	491.977	552.451	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.615	NS	491.977	552.451	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
Trave 2-3															
	0%	+	-	-	493.774	552.451	20.100	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.816	19,90	493.774	552.451	20.100	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	493.774	552.451	20.100	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.860	23,67	493.774	552.451	20.100	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	-	-	493.774	315.686	20.100	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-16.468	19,17	493.774	315.686	20.100	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	493.774	315.686	20.100	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.729	26,91	493.774	315.686	20.100	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	-	-	493.774	315.686	20.100	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.638	47,56	493.774	315.686	20.100	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	2.478	NS	493.774	315.686	20.100	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.498	NS	493.774	315.686	20.100	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	5.721	55,18	493.774	315.686	20.100	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	493.774	315.686	20.100	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	11.745	42,04	493.774	552.451	20.100	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	493.774	552.451	20.100	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	19.278	25,61	493.774	552.451	20.100	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	493.774	552.451	20.100	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
Fondazione															
Trave 7-10										Travata: Trave 7-10					
	0%	+	-	-	494.190	552.451	24.752	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.771	20,79	494.190	552.451	24.752	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO





Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU															
Id <sub>Tr</sub>	%o <sub>LLI</sub>	+/-	V <sub>Ed,2</sub>	CS	V <sub>Rcd</sub>	V <sub>Rsd,s</sub>	N <sub>Ed</sub>	V <sub>Rsd,p</sub>	V <sub>R1</sub>	V <sub>fd</sub>	Ctg <sub>⊙</sub>	A <sub>sw</sub>	A <sub>sw,p</sub>	A <sub>s,Dg</sub>	R <sub>f</sub>
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]	
Trave 6-7		-	-	-	493.027	552.451	11.752	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	30.182	16,34	493.027	552.451	11.752	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	493.027	552.451	11.752	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	-	-	491.977	552.451	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.437	16,71	491.977	552.451	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	491.977	552.451	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.569	19,24	491.977	552.451	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	-	-	491.977	552.451	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.584	22,79	491.977	552.451	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	491.977	301.337	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.486	17,23	491.977	301.337	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	-	-	491.977	301.337	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.285	22,68	491.977	301.337	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	491.977	301.337	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.988	33,53	491.977	301.337	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	365	NS	491.977	552.451	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.569	NS	491.977	552.451	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	3.080	NS	491.977	552.451	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.340	NS	491.977	552.451	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	6.244	78,79	491.977	552.451	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.977	552.451	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO

LEGENDA:

- Id<sub>Tr</sub>

%o<sub>LLI</sub>

+/-

V<sub>Ed,2</sub>

CS

V<sub>Rcd</sub>

V<sub>Rsd,s</sub>

N<sub>Ed</sub>

V<sub>Rsd,p</sub>

V<sub>R1</sub>

V<sub>fd</sub>

Ctg<sub>⊙</sub>

A<sub>sw</sub>

A<sub>sw,p</sub>

A<sub>s,Dg</sub>

R<sub>f</sub>
- Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.

Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L<sub>LI</sub>), a partire dall'estremo iniziale.

[+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.

Taglio di progetto in direzione 2.

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).

Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.

Resistenza a taglio trazione delle staffe.

Sforzo Normale medio nella sezione di verifica.

Resistenza a taglio trazione dei ferri piegati.

Resistenza a taglio in assenza di armatura incrociata.

Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.

Cotangente dell'angolo ⊙ utilizzata nella verifica.

Area delle staffe per unità di lunghezza.

Area dei ferri piegati.

Area di ferri incrociati nelle zone critiche.

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

Travi - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Fondazione)																	
Travi - verifiche delle tensioni di esercizio																	
%o <sub>LLI</sub>	Compressione calcestruzzo									Trazione acciaio							
	Compressione calcestruzzo rinforzo									Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id <sub>Cmb</sub>	σ <sub>cc</sub>	σ <sub>cd,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	CS	Verific ato		Id <sub>Cmb</sub>	σ <sub>at</sub>	σ <sub>td,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	CS	Verific ato
[%]		[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N]	[N·m]	[N·m]					[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N]	[N·m]	[N·m]		
Fondazione									Travata: Trave 1b-1-2-3								
Trave: Trave 1b-1																	
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI		RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI									
26,0%	RAR	0,001	14,94	-	-42	-	NS	SI		RAR	0,007	360,00	-	-42	-	NS	SI
	QPR	0,001	11,21	-	-38	-	NS	SI									
50,0%	RAR	0,004	14,94	-	-165	-	NS	SI		RAR	0,028	360,00	-	-165	-	NS	SI
	QPR	0,003	11,21	-	-152	-	NS	SI									
76,0%	RAR	0,004	14,94	-	-165	-	NS	SI		RAR	0,028	360,00	-	-165	-	NS	SI
	QPR	0,003	11,21	-	-152	-	NS	SI									
100,0%	RAR	0,004	14,94	-	-165	-	NS	SI		RAR	0,028	360,00	-	-165	-	NS	SI
	QPR	0,003	11,21	-	-152	-	NS	SI									
Trave: Trave 1-2																	
0%	RAR	0,247	14,94	-2.659	18.734	-	60.39	SI		RAR	5,504	360,00	-2.659	18.734	-	65.41	SI
	QPR	0,174	11,21	-3.371	13.442	-	64.41	SI									
25,0%	RAR	0,085	14,94	-2.659	6.757	-	NS	SI		RAR	2,047	360,00	-2.659	6.757	-	NS	SI
	QPR	0,010	11,21	-3.371	1.361	-	NS	SI									
50,0%	RAR	0,012	14,94	-2.748	-864	-	NS	SI		RAR	0,246	360,00	-2.748	-864	-	NS	SI
	QPR	0,059	11,21	-3.371	-3.142	-	NS	SI									
75,0%	RAR	0,154	14,94	-2.659	-7.461	-	97.13	SI		RAR	1,363	360,00	-2.659	-7.461	-	NS	SI
	QPR	0,066	11,21	-3.371	-3.474	-	NS	SI									
100,0%	RAR	0,330	14,94	-2.659	-17.996	-	45.21	SI		RAR	2,829	360,00	-2.659	-17.996	-	NS	SI
	QPR	0,045	11,21	-3.371	-2.811	-	NS	SI									
Trave: Trave 2-3																	
0%	RAR	0,524	14,94	20.800	-25.482	-	28.51	SI		RAR	3,166	360,00	20.800	-25.482	-	NS	SI
	QPR	0,253	11,21	20.100	-11.095	-	44.23	SI									
25,0%	RAR	0,108	14,94	20.800	-2.700	-	NS	SI		RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,055	11,21	20.100	468	-	NS	SI									
50,0%	RAR	0,187	14,94	20.800	10.105	-	79.84	SI		RAR	2,163	360,00	20.800	10.105	-	NS	SI
	QPR	0,145	11,21	20.100	7.101	-	77.41	SI									
75,0%	RAR	0,200	14,94	20.800	11.023	-	74.86	SI		RAR	2,428	360,00	20.800	11.023	-	NS	SI
	QPR	0,133	11,21	20.100	6.221	-	84.36	SI									
100,0%	RAR	0,113	14,94	20.710	-2.937	-	NS	SI		RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,163	11,21	20.100	-5.322	-	68.81	SI									
Fondazione									Travata: Trave 7-10								



Travi - verifiche delle tensioni di esercizio																	
%LLI Tp <sub>mf</sub>	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio								
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo								
	Id <sub>Cmb</sub>	σ <sub>cc</sub>	σ <sub>cd,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	CS	Verific ato	Id <sub>Cmb</sub>	σ <sub>at</sub>	σ <sub>td,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	CS	Verific ato	
[%]		[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N]	[N-m]	[N-m]					[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N]	[N-m]	[N-m]		
25,0%	RAR	0,289	14,94	67.737	9.279	-	51.64	SI	RAR	0,225	360,00	67.737	9.279	-	NS	SI	
	QPR	0,376	11,21	68.078	15.602	-	29.82	SI									
50,0%	RAR	0,488	14,94	67.691	23.992	-	30.58	SI	RAR	4,473	360,00	67.691	23.992	-	80.48	SI	
	QPR	0,435	11,21	68.078	19.975	-	25.75	SI									
75,0%	RAR	0,353	14,94	67.691	14.004	-	42.30	SI	RAR	1,590	360,00	67.691	14.004	-	NS	SI	
	QPR	0,231	11,21	68.078	4.925	-	48.48	SI									
100,0%	RAR	0,674	14,94	67.737	-23.772	-	22.16	SI	RAR	1,581	360,00	67.737	-23.772	-	NS	SI	
	QPR	0,849	11,21	68.078	-31.869	-	13.20	SI									
Fondazione									Travata: Trave 3-6-7								
Trave: Trave 3-6																	
0%	RAR	0,149	14,94	13.899	-5.368	-	NS	SI	RAR	0,408	360,00	13.899	-5.368	-	NS	SI	
	QPR	0,103	11,21	11.752	-3.459	-	NS	SI									
25,0%	RAR	0,165	14,94	13.899	9.726	-	90.37	SI	RAR	2,304	360,00	13.899	9.726	-	NS	SI	
	QPR	0,131	11,21	11.752	7.610	-	85.22	SI									
50,0%	RAR	0,174	14,94	13.899	10.370	-	85.84	SI	RAR	2,490	360,00	13.899	10.370	-	NS	SI	
	QPR	0,133	11,21	11.752	7.696	-	84.48	SI									
75,0%	RAR	0,084	14,94	13.899	-2.350	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,069	11,21	11.752	-1.914	-	NS	SI									
100%	RAR	0,554	14,94	13.899	-27.925	-	26.97	SI	RAR	3,773	360,00	13.899	-27.925	-	95.40	SI	
	QPR	0,408	11,21	11.752	-20.367	-	27.48	SI									
Trave: Trave 6-7																	
0%	RAR	0,351	14,94	-7.698	-19.722	-	42.53	SI	RAR	3,264	360,00	-7.698	-19.722	-	NS	SI	
	QPR	0,244	11,21	-5.391	-13.714	-	45.89	SI									
25,0%	RAR	0,126	14,94	-7.698	-6.742	-	NS	SI	RAR	1,423	360,00	-7.698	-6.742	-	NS	SI	
	QPR	0,084	11,21	-5.391	-4.525	-	NS	SI									
50,0%	RAR	0,010	14,94	-7.698	2.112	-	NS	SI	RAR	0,888	360,00	-7.698	2.112	-	NS	SI	
	QPR	0,009	11,21	-5.391	1.626	-	NS	SI									
75,0%	RAR	0,071	14,94	-7.698	6.624	-	NS	SI	RAR	2,191	360,00	-7.698	6.624	-	NS	SI	
	QPR	0,048	11,21	-5.391	4.515	-	NS	SI									
100,0%	RAR	0,070	14,94	-7.698	6.551	-	NS	SI	RAR	2,170	360,00	-7.698	6.551	-	NS	SI	
	QPR	0,040	11,21	-5.391	3.903	-	NS	SI									

**LEGENDA:**

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

**Travi - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Fondazione)**

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione														
%L <sub>LI</sub>	Id <sub>Cmb</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	σ <sub>ct,f</sub>	σ <sub>t</sub>	ε <sub>sm</sub>	A <sub>e</sub>	Δ <sub>sm</sub>	W <sub>d</sub>	W <sub>amm</sub>	CS	Verificat o	
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		[cm <sup>2</sup> ]	[mm]	[mm]	[mm]			
Fondazione								Travata: Trave 1b-1-2-3						
Trave: Trave 1b-1								AA= PCA						
0%	FRQ	-	-	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-	-	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
12,0%	FRQ	-	-9	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-	-9	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
26,0%	FRQ	-	-39	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-	-38	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
38,0%	FRQ	-	-86	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-	-85	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
50,0%	FRQ	-	-154	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-	-152	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
62,0%	FRQ	-	-154	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-	-152	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
76,0%	FRQ	-	-154	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-	-152	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
88,0%	FRQ	-	-154	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-	-152	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
100,0%	FRQ	-	-154	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-	-152	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Trave: Trave 1-2								AA= PCA						
0%	FRQ	-3.246	14.385	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-3.371	13.442	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
12,5%	FRQ	-3.246	7.252	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-3.371	6.240	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
25,0%	FRQ	-3.246	2.322	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-3.371	1.361	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
37,5%	FRQ	-3.246	-843	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-3.371	-1.624	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
50,0%	FRQ	-3.246	-2.686	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-3.371	-3.142	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%L <sub>LT</sub>	Id <sub>Cmb</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	σ <sub>ct,f</sub>	σ <sub>t</sub>	ε <sub>sm</sub>	A <sub>e</sub>	Δ <sub>sm</sub>	W <sub>d</sub>	W <sub>amm</sub>	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		[cm <sup>2</sup> ]	[mm]	[mm]	[mm]		
62,5%	FRQ	-3.246	-3.659	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.371	-3.625	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-3.246	-4.184	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.371	-3.474	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-3.246	-4.674	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.371	-3.080	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-3.246	-5.515	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.371	-2.811	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 2-3								AA= PCA					
0%	FRQ	20.222	-13.657	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	20.100	-11.095	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	20.222	-6.297	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	20.100	-4.852	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	20.222	-97	-	-0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	20.100	468	-	-0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	20.222	4.642	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	20.100	4.552	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	20.222	7.636	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	20.100	7.101	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	20.222	8.564	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	20.100	7.778	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	20.222	7.076	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	20.100	6.221	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	20.222	2.755	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	20.100	2.004	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	20.222	-4.845	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	20.100	-5.322	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 7-10					
Trave: Trave 7-10								AA= PCA					
0%	FRQ	25.245	-10.143	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	24.752	-10.213	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	25.245	-2.219	-	-0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	24.752	-2.610	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	25.245	3.339	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	24.752	2.774	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	25.245	6.672	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	24.752	6.081	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	25.245	7.901	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	24.752	7.436	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	25.245	7.144	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	24.752	6.959	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	25.245	4.498	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	24.752	4.754	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	25.245	33	-	-0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	24.752	895	-	-0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	25.245	-6.182	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	24.752	-4.543	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 2b-8-9-10					
Trave: Trave 2b-8								AA= PCA					
0%	FRQ	-	-	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,0%	FRQ	-	-9	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-9	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
26,0%	FRQ	-	-38	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-38	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
38,0%	FRQ	-	-84	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-83	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-	-150	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-148	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,0%	FRQ	-	-150	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-148	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
76,0%	FRQ	-	-150	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-148	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
88,0%	FRQ	-	-150	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-148	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-	-150	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-148	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 8-9								AA= PCA					
0%	FRQ	15.361	3.375	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	14.243	3.205	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	15.361	-696	-	-0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	14.243	-1.112	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	15.361	-2.490	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	14.243	-3.052	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	15.361	-2.457	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	14.243	-3.052	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	15.361	-1.032	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	14.243	-1.534	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	15.361	1.366	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	14.243	1.100	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	15.361	4.316	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	14.243	4.451	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	15.361	7.389	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	14.243	8.112	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI





Travi - verifica allo stato limite di fessurazione														
% <sub>LLI</sub>	Id <sub>Cmb</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	σ <sub>ct,f</sub>	σ <sub>t</sub>	ε <sub>sm</sub>	A <sub>e</sub>	Δ <sub>sm</sub>	W <sub>d</sub>	W <sub>amm</sub>	CS	Verificato	
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		[cm <sup>2</sup> ]	[mm]	[mm]	[mm]			
25,0%	QPR	68.078	6.522	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
	FRQ	68.010	14.337	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	68.078	15.602	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
37,5%	FRQ	68.010	19.990	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	68.078	20.116	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
50,0%	FRQ	68.010	20.690	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	68.078	19.975	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
62,5%	FRQ	68.010	16.288	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	68.078	15.001	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
75,0%	FRQ	68.010	6.542	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	68.078	4.925	-	-0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
87,5%	FRQ	68.010	-8.858	-	-0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	68.078	-10.581	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
100,0%	FRQ	68.010	-30.250	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	68.078	-31.869	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Fondazione								Travata: Trave 3-6-7						
Trave: Trave 3-6								AA= PCA						
0%	FRQ	12.134	-3.798	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	11.752	-3.459	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
12,5%	FRQ	12.134	3.646	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	11.752	3.551	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
25,0%	FRQ	12.134	7.987	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	11.752	7.610	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
37,5%	FRQ	12.134	9.436	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	11.752	8.931	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
50,0%	FRQ	12.134	8.172	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	11.752	7.696	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
62,5%	FRQ	12.134	4.327	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	11.752	4.043	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
75,0%	FRQ	12.134	-1.991	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	11.752	-1.914	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
87,5%	FRQ	12.134	-10.702	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	11.752	-10.085	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
100%	FRQ	12.134	-21.711	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	11.752	-20.367	-	0,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Trave: Trave 6-7								AA= PCA						
0%	FRQ	-5.801	-14.783	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-5.391	-13.714	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
12,5%	FRQ	-5.801	-9.466	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-5.391	-8.758	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
25,0%	FRQ	-5.801	-4.919	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-5.391	-4.525	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
37,5%	FRQ	-5.801	-1.187	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-5.391	-1.057	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
50,0%	FRQ	-5.801	1.713	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-5.391	1.626	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
62,5%	FRQ	-5.801	3.746	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-5.391	3.491	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
75,0%	FRQ	-5.801	4.891	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-5.391	4.515	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
87,5%	FRQ	-5.801	5.110	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-5.391	4.662	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
100,0%	FRQ	-5.801	4.375	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-5.391	3.903	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	

LEGENDA:	
Id <sub>Tr</sub>	Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
% <sub>LLI</sub>	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L <sub>LI</sub> ), a partire dall'estremo iniziale.
FRC	Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).
AA	Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
Id <sub>Cmb</sub>	Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
N <sub>Ed</sub> , M <sub>Ed,3</sub> , M <sub>Ed,2</sub>	Sollecitazioni di progetto.
σ <sub>ct,f</sub>	Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ <sub>t</sub> la sezione è soggetta a fessurazione. N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.
σ <sub>t</sub>	Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].
ε <sub>sm</sub>	Deformazione media nel calcestruzzo.
A <sub>e</sub>	Area efficace del calcestruzzo teso.
Δ <sub>sm</sub>	Distanza media tra le fessure.
W <sub>d</sub>	Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.
W <sub>amm</sub>	Valore ammissibile di apertura delle fessure.
CS	Coefficiente di Sicurezza (=W <sub>d</sub> / W <sub>amm</sub> ). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W <sub>d</sub> = 0).
Verificato	[SI] = W <sub>d</sub> ≤ W <sub>amm</sub> ; [NO] = W <sub>d</sub> > W <sub>amm</sub>

VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLU (Fondazione)

Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLU																
Id <sub>Fnd</sub>	CS	L <sub>x</sub>	L <sub>y</sub>	R <sub>tz</sub>	Z <sub>p.cmp</sub>	Z <sub>fld</sub>	Cmp T	C. Terzaghi						Q <sub>Ed</sub>	Q <sub>Rd</sub>	R <sub>f</sub>
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]		per N <sub>q</sub>	per N <sub>c</sub>	per N <sub>r</sub>	N <sub>q</sub>	N <sub>c</sub>	N <sub>r</sub>	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	
Trave 4-8	3,22	5,98	0,80	0,00	0,80	-	NON Coesivo	0,91	0,75	0,61	1,00	5,14	0,00	0,051	0,163	NO
Trave 1-4	3,21	5,98	0,80	0,00	0,80	-	NON	0,91	0,76	0,61	1,00	5,14	0,00	0,051	0,163	NO

Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLU																
Id <sub>Fnd</sub>	CS	L <sub>x</sub>	L <sub>y</sub>	R <sub>tz</sub>	Z <sub>p.cmp</sub>	Z <sub>Fid</sub>	Cmp T	C. Terzaghi						Q <sub>Ed</sub>	Q <sub>Rd</sub>	R <sub>f</sub>
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]		per N <sub>q</sub>	per N <sub>c</sub>	per N <sub>γ</sub>	N <sub>q</sub>	N <sub>c</sub>	N <sub>γ</sub>			
														[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	
Trave 9-10	3,09	1,99	0,80	0,00	0,80	-	Coesivo NON	1,18	0,96	0,57	1,00	5,14	0,00	0,067	0,208	NO
Trave 8-9	2,30	6,30	0,80	0,00	0,80	-	Coesivo NON	0,11	0,00	0,07	13,20	23,94	14,47	0,037	0,085	NO
Trave 7-10	3,92	5,30	0,80	0,00	0,80	-	Coesivo NON	0,91	0,75	0,60	1,00	5,14	0,00	0,041	0,161	NO
Trave 6-7	3,03	3,01	0,80	0,00	0,80	-	Coesivo NON	1,01	0,83	0,59	1,00	5,14	0,00	0,059	0,179	NO
Trave 3-6	3,34	5,98	0,80	0,00	0,80	-	Coesivo NON	0,90	0,74	0,60	1,00	5,14	0,00	0,048	0,160	NO
Trave 2-3	1,74	6,38	0,80	0,00	0,80	-	Coesivo NON	0,11	0,00	0,07	13,20	23,94	14,47	0,038	0,067	NO
Trave 1-2	2,58	6,30	0,80	0,00	0,80	-	Coesivo NON	0,11	0,00	0,07	13,20	23,94	14,47	0,038	0,099	NO
Trave 5-9	4,08	5,98	0,80	0,00	0,80	-	Coesivo NON	0,93	0,77	0,60	1,00	5,14	0,00	0,040	0,165	NO
Trave 2-5	4,54	5,98	0,80	0,00	0,80	-	Coesivo NON	0,91	0,75	0,61	1,00	5,14	0,00	0,036	0,162	NO

**LEGENDA:**

<b>Id<sub>Fnd</sub></b>	Descrizione dell'oggetto di fondazione al quale è riferita la verifica.
<b>CS</b>	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).
<b>L<sub>x/y</sub></b>	Dimensioni dell'elemento di fondazione.
<b>R<sub>tz</sub></b>	Angolo compreso tra l'asse X e il lato più lungo del minimo rettangolo che delimita il poligono della platea.
<b>Z<sub>p.cmp</sub></b>	Profondità di posa dell'elemento di fondazione dal piano campagna.
<b>Z<sub>Fid</sub></b>	Profondità della falda dal piano campagna.
<b>Cmp T</b>	Classificazione del comportamento del terreno ai fini del calcolo.
<b>C.</b>	Coefficienti correttivi per la formula di Terzaghi.
<b>Terzaghi</b>	
<b>Q<sub>Ed</sub></b>	Carico di progetto sul terreno.
<b>Q<sub>Rd</sub></b>	Resistenza di progetto del terreno.
<b>R<sub>f</sub></b>	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

**VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLD (Fondazione)**

Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLD																
Id <sub>Fnd</sub>	CS	L <sub>x</sub>	L <sub>y</sub>	R <sub>tz</sub>	Z <sub>p.cmp</sub>	Z <sub>Fid</sub>	Cmp T	C. Terzaghi						Q <sub>Ed</sub>	Q <sub>Rd</sub>	R <sub>f</sub>
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]		per N <sub>q</sub>	per N <sub>c</sub>	per N <sub>γ</sub>	N <sub>q</sub>	N <sub>c</sub>	N <sub>γ</sub>			
														[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	
Trave 4-8	5,79	5,98	0,80	0,00	0,80	-	NON	0,86	0,73	0,57	1,00	5,14	0,00	0,035	0,202	NO
Trave 1-4	5,79	5,98	0,80	0,00	0,80	-	Coesivo NON	0,86	0,74	0,57	1,00	5,14	0,00	0,035	0,203	NO
Trave 9-10	6,28	1,99	0,80	0,00	0,80	-	Coesivo NON	1,09	0,92	0,55	1,00	5,14	0,00	0,040	0,253	NO
Trave 8-9	3,73	6,30	0,80	0,00	0,80	-	Coesivo NON	0,10	0,00	0,07	13,20	23,94	14,47	0,028	0,106	NO
Trave 7-10	6,77	5,30	0,80	0,00	0,80	-	Coesivo NON	0,87	0,74	0,57	1,00	5,14	0,00	0,030	0,203	NO
Trave 6-7	5,64	3,01	0,80	0,00	0,80	-	Coesivo NON	0,96	0,81	0,56	1,00	5,14	0,00	0,039	0,222	NO
Trave 3-6	5,57	5,98	0,80	0,00	0,80	-	Coesivo NON	0,10	0,00	0,07	13,20	23,94	14,47	0,034	0,187	NO
Trave 2-3	2,82	6,38	0,80	0,00	0,80	-	Coesivo NON	0,10	0,00	0,07	13,20	23,94	14,47	0,030	0,083	NO
Trave 1-2	4,18	6,30	0,80	0,00	0,80	-	Coesivo NON	0,10	0,00	0,07	13,20	23,94	14,47	0,029	0,123	NO
Trave 5-9	9,30	5,98	0,80	0,00	0,80	-	Coesivo NON	0,87	0,74	0,57	1,00	5,14	0,00	0,022	0,204	NO
Trave 2-5	9,85	5,98	0,80	0,00	0,80	-	Coesivo NON	0,86	0,73	0,57	1,00	5,14	0,00	0,020	0,202	NO

**LEGENDA:**

<b>Id<sub>Fnd</sub></b>	Descrizione dell'oggetto di fondazione al quale è riferita la verifica.
<b>CS</b>	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).
<b>L<sub>x/y</sub></b>	Dimensioni dell'elemento di fondazione.
<b>R<sub>tz</sub></b>	Angolo compreso tra l'asse X e il lato più lungo del minimo rettangolo che delimita il poligono della platea.
<b>Z<sub>p.cmp</sub></b>	Profondità di posa dell'elemento di fondazione dal piano campagna.
<b>Z<sub>Fid</sub></b>	Profondità della falda dal piano campagna.
<b>Cmp T</b>	Classificazione del comportamento del terreno ai fini del calcolo.
<b>C.</b>	Coefficienti correttivi per la formula di Terzaghi.
<b>Terzaghi</b>	
<b>Q<sub>Ed</sub></b>	Carico di progetto sul terreno.
<b>Q<sub>Rd</sub></b>	Resistenza di progetto del terreno.
<b>R<sub>f</sub></b>	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

**GEOTECNICA - VERIFICHE A SCORRIMENTO (Fondazione)**

Geotecnica - Verifiche a scorrimento									
Elm	Dir	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	V <sub>Ed</sub>	F <sub>RD1</sub>	F <sub>RD2</sub>	F <sub>RD3</sub>	F <sub>RD</sub>	CS
		[N]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
Trave 4-8	B	135.825	14.689	5.126	0	374863	562842	937704	NS

Geotecnica - Verifiche a scorrimento									
Elm	Dir	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	V <sub>Ed</sub> [N]	F <sub>RD1</sub> [N]	F <sub>RD2</sub> [N]	F <sub>RD3</sub> [N]	F <sub>RD</sub> [N]	CS
	L	136.308	2.838	-3.610	0	364494	73949	438443	NS
Trave 1-4	B	136.113	14.634	5.970	0	370626	563059	933685	NS
	L	141.139	-1.418	-3.629	0	375432	73946	449378	NS
Trave 9-10	B	54.374	-2.617	-1.035	0	122217	183788	306005	NS
	L	53.498	-865	1.597	0	122686	73707	196393	NS
Trave 8-9	B	145.990	-3.359	-3.389	0	337303	580802	918105	NS
	L	140.826	-12.490	5.045	0	328752	73696	402449	79,77
Trave 7-10	B	132.508	-8.982	15.892	0	310030	489778	799807	50,33
	L	130.192	-8.336	-13.801	0	295437	73882	369319	26,76
Trave 6-7	B	79.626	1.724	2.706	0	192667	278441	471108	NS
	L	78.462	1.320	1.555	0	191835	73883	265718	NS
Trave 3-6	B	148.895	2.195	6.004	0	388334	552760	941095	NS
	L	143.725	-3.647	3.079	0	376322	73890	450212	NS
Trave 2-3	B	147.121	6.207	-3.304	0	411655	589359	1001014	NS
	L	154.178	-1.865	6.983	0	414381	73845	488226	69,92
Trave 1-2	B	138.195	5.721	-3.389	0	330168	580788	910956	NS
	L	140.928	-11.947	6.897	0	333008	73695	406704	58,97
Trave 1b-1	B	11.255	102	109	0	10388	17308	27696	NS
	L	10.717	-116	196	0	10225	78054	88279	NS
Trave 2b-8	B	10.457	-177	108	0	9319	17303	26622	NS
	L	10.658	-139	141	0	9950	78031	87980	NS
Trave 5-9	B	137.833	-2.040	5.195	0	288936	551250	840187	NS
	L	139.127	15.255	3.099	0	292729	73746	366475	NS
Trave 2-5	B	137.807	-2.357	5.981	0	290975	551250	842225	NS
	L	135.325	-15.861	3.097	0	285085	73746	358830	NS

**LEGENDA:**

<b>Elm</b>	Elemento di fondazione su cui si esegue la verifica.
<b>Dir</b>	Direzione di verifica: per Plinti [B]= asse locale 2; [L]= asse locale 3. Per Winkler [B]= asse locale 3; [L]= asse locale 1. Per Platee [B]= asse globale Y; [L]= asse globale X.
<b>F<sub>RD1</sub></b>	Aliquota di resistenza allo scorrimento per attrito terra-fondazione.
<b>F<sub>RD2</sub></b>	Aliquota di resistenza allo scorrimento per adesione.
<b>F<sub>RD3</sub></b>	Aliquota di resistenza allo scorrimento per affondamento.
<b>F<sub>RD</sub></b>	Resistenza allo scorrimento.
<b>CS</b>	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).
<b>N<sub>Ed</sub>, M<sub>Ed</sub>, V<sub>Ed</sub></b>	Sollecitazioni di progetto.

**GEOTECNICA - VERIFICHE DEI CEDIMENTI DIFFERENZIALI (Fondazione)**

Geotecnica - Verifiche dei cedimenti differenziali				
Id <sub>w</sub>	Id <sub>Δw</sub>	(L/ΔW) <sub>i-f</sub>	(L/ΔW) <sub>lim</sub>	CS
001	C0003-C0015	13.887,89	100	NS
002	C0015-C0013	7.744,49	100	77,44
003	C0009-C0006	9.358,84	100	93,59
004	C0002-C0005	5.793,74	100	57,94
005	C0005-C0006	19.225,28	100	NS
006	C0003-C0001	31.768,16	100	NS
007	C0001-C0002	37.264,72	100	NS
008	C0013-C0011	6.342,18	100	63,42
009	C0011-C0009	18.905,53	100	NS
010	C0015-C0021	NS	100	NS
011	C0021-C0005	8.422,12	100	84,22
012	C0001-C0021	11.713,96	100	NS
013	C0021-C0011	31.439,26	100	NS
014	C0015-C0021	NS	100	NS
015	C0021-C0005	8.422,12	100	84,22

**LEGENDA:**

<b>Id<sub>w</sub></b>	Identificativo del Punto Significativo (punto in cui viene calcolato il cedimento).
<b>Id<sub>Δw</sub></b>	Identificativo del cedimento differenziale.
<b>(L/ΔW)<sub>i-f</sub></b>	Distorsione angolare ([NS] = Non Significativo - per valori di (L/ΔW) <sub>i-f</sub> maggiori o uguali di 50.000).
<b>(L/ΔW)<sub>lim</sub></b>	Distorsione angolare limite.
<b>CS</b>	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).

**PERGOLATO**

## SEZIONI ASTE LEGNO

Sezioni aste																						
N <sub>id</sub>	Tp	Label	Dimensioni										v	A	Area per Taglio		Inerzia					ΔΘ <sub>I<sub>pr</sub></sub>
			B	H	Sp <sub>w</sub>	L <sub>w</sub>	Sp <sub>r,0</sub>	L <sub>r,0</sub>	Sp <sub>r,1</sub>	L <sub>r,1</sub>	L <sub>r,2</sub>	L <sub>r,3</sub>			A <sub>X,T</sub>	A <sub>Y,T</sub>	I <sub>X</sub>	I <sub>T</sub>	I <sub>Y</sub>	I <sub>XY</sub>		
			[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]		[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>4</sup> ]	[cm <sup>4</sup> ]	[cm <sup>4</sup> ]	[cm <sup>4</sup> ]	[°]			
001	■	16x32(L)	16	32	-	-	-	-	-	-	-	4	512	427	427	43.691	30.015	10.923	0	0,00		
002	■	12x16(L)	12	16	-	-	-	-	-	-	-	4	192	160	160	4.096	4.957	2.304	0	0,00		
003	■	16x24(L)	16	24	-	-	-	-	-	-	-	4	384	320	320	18.432	19.248	8.192	0	0,00		

### LEGENDA:

<b>N<sub>id</sub></b>	Numero identificativo della sezione.
<b>Tp</b>	Tipo di sezione.
<b>Label</b>	Identificativo della sezione come indicato nelle carpenterie.
<b>B</b>	Base/Diametro/Raggio.
<b>H</b>	Altezza/Lato/Altezza di colmo.
<b>Sp<sub>w</sub></b>	Spessore anima.
<b>L<sub>w</sub></b>	Lunghezza anima.
<b>Sp<sub>r,0</sub></b>	Spessore ala 0.
<b>L<sub>r,0</sub></b>	Lunghezza ala 0.
<b>Sp<sub>r,1</sub></b>	Spessore ala 1.
<b>L<sub>r,1</sub></b>	Lunghezza ala 1.
<b>L<sub>r,2</sub></b>	Lunghezza ala 2.
<b>L<sub>r,3</sub></b>	Lunghezza ala 3.
<b>v</b>	Nel caso di sezioni poligonali, indica il numero dei vertici della sezione.
<b>A</b>	Area della sezione.
<b>ΔΘ<sub>I<sub>pr</sub></sub></b>	Rotazione degli assi principali d'inerzia rispetto agli assi X, Y, espresse in gradi sessadecimali.
<b>Inerzia</b>	Inerzie della sezione rispetto agli assi.

## CARICHI SULLE TRAVI

															Carichi sulle travi	
TC	C	CC	SR	Dis <sub>i</sub>	F <sub>X,i</sub> /Q <sub>X,i</sub>	F <sub>Y,i</sub> /Q <sub>Y,i</sub>	F <sub>Z,i</sub> /Q <sub>Z,i</sub>	M <sub>X,i</sub> /M <sub>T,i</sub>	M <sub>Y,i</sub>	M <sub>Z,i</sub>	Dis <sub>r</sub>	Q <sub>X,f</sub>	Q <sub>Y,f</sub>	Q <sub>Z,f</sub>	M <sub>T,f</sub>	
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]	
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 9a-3			Peso proprio		-215		
L	CR001	004	G	0,06	0	0	-40	0	-	-	0,17	0	0	-40	0	
L	CR002	005	G	0,06	0	0	-64	0	-	-	0,17	0	0	-64	0	
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 10a-4			Peso proprio		-215		
L	CR001	004	G	0,06	0	0	-40	0	-	-	0,17	0	0	-40	0	
L	CR002	005	G	0,06	0	0	-64	0	-	-	0,17	0	0	-64	0	
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 3-4			Peso proprio		-81		
L	CR003	001	G	0,00	0	0	-77	0	-	-	0,00	0	0	-77	0	
L	CR001	004	G	0,00	0	0	-258	0	-	-	0,00	0	0	-258	0	
L	CR002	005	G	0,00	0	0	-412	0	-	-	0,00	0	0	-412	0	
L	CR001	004	G	0,00	0	0	-30	0	-	-	0,00	0	0	-30	0	
L	CR002	005	G	0,00	0	0	-48	0	-	-	0,00	0	0	-48	0	
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 9a-10a			Peso proprio		-81		
L	CR003	001	G	0,08	0	0	-77	0	-	-	0,08	0	0	-77	0	
L	CR001	004	G	0,08	0	0	-258	0	-	-	0,08	0	0	-258	0	
L	CR002	005	G	0,08	0	0	-412	0	-	-	0,08	0	0	-412	0	
L	CR001	004	G	0,08	0	0	-30	0	-	-	0,08	0	0	-30	0	
L	CR002	005	G	0,08	0	0	-48	0	-	-	0,08	0	0	-48	0	
L	CR003	001	G	0,08	0	0	-77	0	-	-	0,08	0	0	-77	0	
L	CR001	004	G	0,08	0	0	-258	0	-	-	0,08	0	0	-258	0	
L	CR002	005	G	0,08	0	0	-412	0	-	-	0,08	0	0	-412	0	
L	CR001	004	G	0,08	0	0	-30	0	-	-	0,08	0	0	-30	0	
L	CR002	005	G	0,08	0	0	-48	0	-	-	0,08	0	0	-48	0	
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 7a-9a			Peso proprio		-215		
L	CR001	004	G	0,06	0	0	-40	0	-	-	0,06	0	0	-40	0	
L	CR002	005	G	0,06	0	0	-64	0	-	-	0,06	0	0	-64	0	
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 8a-10a			Peso proprio		-215		
L	CR001	004	G	0,06	0	0	-40	0	-	-	0,06	0	0	-40	0	
L	CR002	005	G	0,06	0	0	-64	0	-	-	0,06	0	0	-64	0	
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 7a-8a			Peso proprio		-81		
L	CR003	001	G	0,08	0	0	-77	0	-	-	0,08	0	0	-77	0	
L	CR001	004	G	0,08	0	0	-258	0	-	-	0,08	0	0	-258	0	
L	CR002	005	G	0,08	0	0	-412	0	-	-	0,08	0	0	-412	0	
L	CR001	004	G	0,08	0	0	-30	0	-	-	0,08	0	0	-30	0	
L	CR002	005	G	0,08	0	0	-48	0	-	-	0,08	0	0	-48	0	
L	CR003	001	G	0,08	0	0	-77	0	-	-	0,08	0	0	-77	0	
L	CR001	004	G	0,08	0	0	-257	0	-	-	0,08	0	0	-257	0	
L	CR002	005	G	0,08	0	0	-412	0	-	-	0,08	0	0	-412	0	
L	CR001	004	G	0,08	0	0	-30	0	-	-	0,08	0	0	-30	0	
L	CR002	005	G	0,08	0	0	-48	0	-	-	0,08	0	0	-48	0	
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 5a-7a			Peso proprio		-215		
L	CR001	004	G	0,06	0	0	-40	0	-	-	0,06	0	0	-40	0	
L	CR002	005	G	0,06	0	0	-64	0	-	-	0,06	0	0	-64	0	
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 6a-8a			Peso proprio		-215		
L	CR001	004	G	0,06	0	0	-40	0	-	-	0,06	0	0	-40	0	
L	CR002	005	G	0,06	0	0	-64	0	-	-	0,06	0	0	-64	0	
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 5a-6a			Peso proprio		-81		
L	CR003	001	G	0,08	0	0	-77	0	-	-	0,08	0	0	-77	0	
L	CR001	004	G	0,08	0	0	-257	0	-	-	0,08	0	0	-257	0	
L	CR002	005	G	0,08	0	0	-412	0	-	-	0,08	0	0	-412	0	
L	CR001	004	G	0,08	0	0	-30	0	-	-	0,08	0	0	-30	0	
L	CR002	005	G	0,08	0	0	-48	0	-	-	0,08	0	0	-48	0	
L	CR003	001	G	0,08	0	0	-77	0	-	-	0,08	0	0	-77	0	
L	CR001	004	G	0,08	0	0	-257	0	-	-	0,08	0	0	-257	0	

														Carichi sulle travi	
TC	C	CC	SR	Dis <sub>i</sub>	F <sub>X,i</sub> /Q <sub>X,i</sub>	F <sub>Y,i</sub> /Q <sub>Y,i</sub>	F <sub>Z,i</sub> /Q <sub>Z,i</sub>	M <sub>X,i</sub> /M <sub>T,i</sub>	M <sub>Y,i</sub>	M <sub>Z,i</sub>	Dis <sub>f</sub>	Q <sub>X,f</sub>	Q <sub>Y,f</sub>	Q <sub>Z,f</sub>	M <sub>T,f</sub>
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]
L	CR002	005	G	0,08	0	0	-412	0	-	-	0,08	0	0	-412	0
L	CR001	004	G	0,08	0	0	-30	0	-	-	0,08	0	0	-30	0
L	CR002	005	G	0,08	0	0	-48	0	-	-	0,08	0	0	-48	0
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 3a-5a			Peso proprio		-215	
L	CR001	004	G	0,06	0	0	-40	0	-	-	0,06	0	0	-40	0
L	CR002	005	G	0,06	0	0	-64	0	-	-	0,06	0	0	-64	0
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 4a-6a			Peso proprio		-215	
L	CR001	004	G	0,06	0	0	-40	0	-	-	0,06	0	0	-40	0
L	CR002	005	G	0,06	0	0	-64	0	-	-	0,06	0	0	-64	0
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 3a-4a			Peso proprio		-81	
L	CR003	001	G	0,08	0	0	-77	0	-	-	0,08	0	0	-77	0
L	CR001	004	G	0,08	0	0	-257	0	-	-	0,08	0	0	-257	0
L	CR002	005	G	0,08	0	0	-412	0	-	-	0,08	0	0	-412	0
L	CR001	004	G	0,08	0	0	-30	0	-	-	0,08	0	0	-30	0
L	CR002	005	G	0,08	0	0	-48	0	-	-	0,08	0	0	-48	0
L	CR003	001	G	0,08	0	0	-77	0	-	-	0,08	0	0	-77	0
L	CR001	004	G	0,08	0	0	-258	0	-	-	0,08	0	0	-258	0
L	CR002	005	G	0,08	0	0	-412	0	-	-	0,08	0	0	-412	0
L	CR001	004	G	0,08	0	0	-30	0	-	-	0,08	0	0	-30	0
L	CR002	005	G	0,08	0	0	-48	0	-	-	0,08	0	0	-48	0
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 1a-3a			Peso proprio		-215	
L	CR001	004	G	0,06	0	0	-40	0	-	-	0,06	0	0	-40	0
L	CR002	005	G	0,06	0	0	-64	0	-	-	0,06	0	0	-64	0
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 2a-4a			Peso proprio		-215	
L	CR001	004	G	0,06	0	0	-40	0	-	-	0,06	0	0	-40	0
L	CR002	005	G	0,06	0	0	-64	0	-	-	0,06	0	0	-64	0
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 1a-2a			Peso proprio		-81	
L	CR003	001	G	0,08	0	0	-77	0	-	-	0,08	0	0	-77	0
L	CR001	004	G	0,08	0	0	-258	0	-	-	0,08	0	0	-258	0
L	CR002	005	G	0,08	0	0	-412	0	-	-	0,08	0	0	-412	0
L	CR001	004	G	0,08	0	0	-30	0	-	-	0,08	0	0	-30	0
L	CR002	005	G	0,08	0	0	-48	0	-	-	0,08	0	0	-48	0
L	CR003	001	G	0,08	0	0	-77	0	-	-	0,08	0	0	-77	0
L	CR001	004	G	0,08	0	0	-258	0	-	-	0,08	0	0	-258	0
L	CR002	005	G	0,08	0	0	-412	0	-	-	0,08	0	0	-412	0
L	CR001	004	G	0,08	0	0	-30	0	-	-	0,08	0	0	-30	0
L	CR002	005	G	0,08	0	0	-48	0	-	-	0,08	0	0	-48	0
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 1-1a			Peso proprio		-215	
L	CR001	004	G	0,17	0	0	-40	0	-	-	0,06	0	0	-40	0
L	CR002	005	G	0,17	0	0	-64	0	-	-	0,06	0	0	-64	0
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 2-2a			Peso proprio		-215	
L	CR001	004	G	0,17	0	0	-40	0	-	-	0,06	0	0	-40	0
L	CR002	005	G	0,17	0	0	-64	0	-	-	0,06	0	0	-64	0
Copertura			Travata: Copertura						Trave: Trave Legno 1-2			Peso proprio		-81	
L	CR003	001	G	0,00	0	0	-77	0	-	-	0,00	0	0	-77	0
L	CR001	004	G	0,00	0	0	-258	0	-	-	0,00	0	0	-258	0
L	CR002	005	G	0,00	0	0	-412	0	-	-	0,00	0	0	-412	0
L	CR001	004	G	0,00	0	0	-30	0	-	-	0,00	0	0	-30	0
L	CR002	005	G	0,00	0	0	-48	0	-	-	0,00	0	0	-48	0

**LEGENDA:**

- TC

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

Descrizione del carico:  
CR001= SOLAIO: Copertura in Legno (sovraccarico accidentale) CR002= SOLAIO: Copertura in Legno (carico neve) CR003= SOLAIO: Copertura in Legno
- CC

Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
- SR

Identificativo del sistema di riferimento considerato: [G] = Sistema di riferimento Globale X, Y, Z - [L] = Sistema di riferimento Locale 1, 2, 3.
- Dis<sub>i</sub>

Distanza del punto "i" dall'estremo iniziale dell'elemento. Il punto "i" indica il punto iniziale del tratto interessato dal carico distribuito sul bordo.
- M<sub>X,i</sub>/M<sub>T,i</sub>

Se nella colonna "TC" è riportato "Concentrato", è il valore del vettore momento concentrato collocato nel punto "i", riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R.". Se nella colonna "TC" è riportato "Lineare", è il valore nel punto "i", del vettore momento (torcente) distribuito sempre riferito all'asse 1 (asse dell'elemento) del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".
- Dis<sub>f</sub>

Distanza del punto "f" dall'estremo inferiore dell'elemento. Il punto "f" indica il punto finale del tratto interessato dal carico distribuito.
- M<sub>T,f</sub>

Se nella colonna "TC" è riportato "Lineare", è il valore nel punto "f", del vettore momento (torcente) distribuito sempre riferito all'asse 1 (asse dell'elemento) del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".
- F<sub>X,i</sub>/Q<sub>X,i</sub>

Valore (nel punto "i") della forza concentrata/distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".
- F<sub>Y,i</sub>/Q<sub>Y,i</sub>
- F<sub>Z,i</sub>/Q<sub>Z,i</sub>
- M<sub>Y,i</sub>

Valore (nel punto "i") del vettore momento concentrato riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".
- M<sub>Z,i</sub>
- Q<sub>X,f</sub>

Valore (nel punto "f") della forza distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".
- Q<sub>Y,f</sub>
- Q<sub>Z,f</sub>
- ΔT<sub>1</sub>, ΔT<sub>2</sub>, ΔT<sub>3</sub>

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

**CARICHI SUI PILASTRI**

														Carichi sui pilastri	
TC	C	CC	SR	Dis <sub>i</sub>	F <sub>X,i</sub> /Q <sub>X,i</sub>	F <sub>Y,i</sub> /Q <sub>Y,i</sub>	F <sub>Z,i</sub> /Q <sub>Z,i</sub>	M <sub>X,i</sub> /M <sub>T,i</sub>	M <sub>Y,i</sub>	M <sub>Z,i</sub>	Dis <sub>f</sub>	Q <sub>X,f</sub>	Q <sub>Y,f</sub>	Q <sub>Z,f</sub>	M <sub>T,f</sub>
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]
Copertura			Pilastro 003						Peso proprio					-161	
C	CR001	001	G	2,68	0	0	-52	0	0	0	-	-	-	-	-
Copertura			Pilastro 004						Peso proprio					-161	
C	CR001	001	G	2,68	0	0	-52	0	0	0	-	-	-	-	-
Copertura			Pilastro 001						Peso proprio					-161	
C	CR001	001	G	2,68	0	0	-52	0	0	0	-	-	-	-	-
Copertura			Pilastro 002						Peso proprio					-161	
C	CR001	001	G	2,68	0	0	-52	0	0	0	-	-	-	-	-

														Carichi sui pilastri	
TC	C	CC	SR	Dis <sub>i</sub>	F <sub>X,i</sub> /Q <sub>X,i</sub>	F <sub>Y,i</sub> /Q <sub>Y,i</sub>	F <sub>Z,i</sub> /Q <sub>Z,i</sub>	M <sub>X,i</sub> /M <sub>T,i</sub>	M <sub>Y,i</sub>	M <sub>Z,i</sub>	Dis <sub>f</sub>	Q <sub>X,f</sub>	Q <sub>Y,f</sub>	Q <sub>Z,f</sub>	M <sub>T,f</sub>
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]

**LEGENDA:**

- TC**
Descrizione del tipo di carico: [L] = Lineare - [C] = Concentrato - [S] = Superficiale - [T] = Termico.
- C**
Descrizione del carico:  
CR001= PESO PROPRIO (concio)
- CC**
Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
- SR**
Identificativo del sistema di riferimento considerato: [G] = Sistema di riferimento Globale X, Y, Z - [L] = Sistema di riferimento Locale 1, 2, 3.
- Dis<sub>i</sub>**
Distanza del punto "i" dall'estremo inferiore dell'elemento. Il punto "i", in relazione alla descrizione riportata nella colonna "TC" ("Lineare" o "Concentrato"), indica rispettivamente il punto iniziale del tratto interessato dal carico distribuito o in cui è posizionato il carico concentrato.
- M<sub>X,i</sub>/M<sub>T,i</sub>**
Se nella colonna "TC" è riportato "Concentrato", è il valore del vettore momento concentrato collocato nel punto "i", riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R.". Se nella colonna "TC" è riportato "Lineare", è il valore nel punto "i", del vettore momento (torcente) distribuito sempre riferito all'asse 1 (asse dell'elemento) del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R.".
- Dis<sub>f</sub>**
Distanza del punto "f" dall'estremo inferiore dell'elemento. Il punto "f" indica il punto finale del tratto interessato dal carico distribuito.
- M<sub>T,f</sub>**
Se nella colonna "TC" è riportato "Lineare", è il valore nel punto "f", del vettore momento (torcente) distribuito sempre riferito all'asse 1 (asse dell'elemento) del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R.".
- F<sub>X,i</sub>/Q<sub>X,i</sub>**
Valore (nel punto "i") della forza concentrata/distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R.".
- F<sub>Y,i</sub>/Q<sub>Y,i</sub>**
- F<sub>Z,i</sub>/Q<sub>Z,i</sub>**
- M<sub>Y,i</sub> M<sub>Z,i</sub>**
Valore (nel punto "i") del vettore momento concentrato riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R.".
- Q<sub>X,f</sub> Q<sub>Y,f</sub>**
Valore (nel punto "f") della forza distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R.".
- Q<sub>Z,f</sub>**
- ΔT<sub>1</sub> ΔT<sub>2</sub> ΔT<sub>3</sub>**
Variazione di temperatura rispettivamente lungo gli assi 1, 2 o 3 del sistema locale.

**EDIFICIO - VERIFICHE DI RIPARTIZIONE DELLE FORZE SISMICHE**

Edificio - Verifiche di ripartizione delle forze sismiche							
Dir	V <sub>T,tot</sub>	V <sub>T,pil</sub>	% <sub>OT,pil</sub>	V <sub>T,set</sub>	% <sub>OT,set</sub>	V <sub>T,atr</sub>	% <sub>OT,atr</sub>
	[N]	[N]	[%]	[N]	[%]	[N]	[%]
X	0	0	100,0	0	100,0	0	100,0
Y	0	0	100,0	0	100,0	0	100,0

**LEGENDA:**

- V<sub>T,tot</sub>**
Taglio totale alla quota Zero Sismico (nella direzione X o Y).
- V<sub>T,pil</sub>**
Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai pilastri (nella direzione X o Y).
- %<sub>OT,pil</sub>**
Percentuale del Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai pilastri (nella direzione X o Y).
- V<sub>T,set</sub>**
Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai setti (nella direzione X o Y).
- %<sub>OT,set</sub>**
Percentuale del Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai setti (nella direzione X o Y).
- V<sub>T,atr</sub>**
Taglio totale alla quota Zero Sismico NON assorbito dai pilastri e dai setti (nella direzione X o Y).
- %<sub>OT,atr</sub>**
Percentuale del Taglio totale alla quota Zero Sismico NON assorbito dai pilastri e dai setti (nella direzione X o Y).

**PILASTRI (LG) - VERIFICHE PER PRESSOFLESSIONE (Elevazione) allo SLU**

Pilastri (LG) - Verifiche per pressoflessione																	
Id <sub>PII</sub>	%L <sub>LI</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>c,0d</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	W <sub>Y</sub>	W <sub>Y</sub>	σ <sub>Md,X</sub>	σ <sub>Md,Y</sub>	f <sub>c,0d</sub>	f <sub>m,X,d</sub>	f <sub>m,Y,d</sub>	K <sub>h,X</sub>	K <sub>h,Y</sub>
	[%]			[cm²]	[N]	[N/mm²]	[N-m]	[N-m]	[cm³]	[cm³]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]		
Copertura																	
Pilastro Legno 3	0%	13,86	0,90	384	2.831	0,07	-500	976	1.536	1.024	0,33	0,95	14,89 <sub>7</sub>	16,33	16,39	1,10	1,10
	50,0%	28,10	0,70	384	13.519	0,35	-604	69	1.536	1.024	0,39	0,07	11,58 <sub>6</sub>	12,70	12,74	1,10	1,10
	100%	36,54	0,70	384	13.172	0,34	-501	15	1.536	1.024	0,33	0,01	11,58 <sub>6</sub>	12,70	12,74	1,10	1,10
Pilastro Legno 4	0%	13,86	0,90	384	2.831	0,07	-500	-976	1.536	1.024	0,33	0,95	14,89 <sub>7</sub>	16,33	16,39	1,10	1,10
	50,0%	28,10	0,70	384	13.519	0,35	-604	-69	1.536	1.024	0,39	0,07	11,58 <sub>6</sub>	12,70	12,74	1,10	1,10
	100%	36,54	0,70	384	13.172	0,34	-501	-15	1.536	1.024	0,33	0,01	11,58 <sub>6</sub>	12,70	12,74	1,10	1,10
Pilastro Legno 1	0%	13,86	0,90	384	2.831	0,07	500	976	1.536	1.024	0,33	0,95	14,89 <sub>7</sub>	16,33	16,39	1,10	1,10
	50,0%	28,10	0,70	384	13.519	0,35	604	69	1.536	1.024	0,39	0,07	11,58 <sub>6</sub>	12,70	12,74	1,10	1,10
	100%	36,54	0,70	384	13.172	0,34	501	15	1.536	1.024	0,33	0,01	11,58 <sub>6</sub>	12,70	12,74	1,10	1,10
Pilastro Legno 2	0%	13,86	0,90	384	2.831	0,07	500	-976	1.536	1.024	0,33	0,95	14,89 <sub>7</sub>	16,33	16,39	1,10	1,10
	50,0%	28,10	0,70	384	13.519	0,35	604	-69	1.536	1.024	0,39	0,07	11,58 <sub>6</sub>	12,70	12,74	1,10	1,10
	100%	36,54	0,70	384	13.172	0,34	501	-15	1.536	1.024	0,33	0,01	11,58 <sub>6</sub>	12,70	12,74	1,10	1,10

**LEGENDA:**

- Id<sub>pil</sub>**
Identificativo del Pilastro.
- %<sub>OLL</sub>**
Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L<sub>li</sub>), a partire dall'estremo iniziale.
- 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).
- k<sub>mod</sub>**
Coefficiente di riduzione per Classe di Servizio e di Durata del carico.
- A**
Area della sezione.
- N<sub>Ed</sub>**
Sforzo normale di progetto.
- σ<sub>c,0d</sub>**
Tensione di progetto a compressione in direzione parallela alla fibratura.
- M<sub>Ed,3</sub>**
Momento flettente di progetto intorno a 3.
- M<sub>Ed,2</sub>**
Momento flettente di progetto intorno a 2.
- W<sub>Y</sub>**
Modulo di resistenza rispetto alla direzione locale Y.
- W<sub>Y</sub>**
Modulo di resistenza rispetto alla direzione locale Y.
- σ<sub>Md,X</sub>**
Tensione per Momento di progetto rispetto alla direzione locale X.
- σ<sub>Md,Y</sub>**
Tensione per Momento di progetto rispetto alla direzione locale Y.

Pilastri (LG) - Verifiche per pressoflessione																	
IdPII	%L <sub>LI</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>c,0d</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	W <sub>Y</sub>	W <sub>Y</sub>	σ <sub>Md,X</sub>	σ <sub>Md,Y</sub>	f <sub>c,0d</sub>	f <sub>m,X,d</sub>	f <sub>m,Y,d</sub>	K <sub>h,X</sub>	K <sub>h,Y</sub>
	[%]			[cm²]	[N]	[N/mm²]	[N-m]	[N-m]	[cm³]	[cm³]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]		
f <sub>c,0d</sub>	Tensione resistente a compressione in direzione parallela alla fibratura.																
f <sub>m,X,d</sub>	Tensione resistente per Flessione rispetto alla direzione locale X.																
f <sub>m,Y,d</sub>	Tensione resistente per Flessione rispetto alla direzione locale Y.																
K <sub>h,X</sub>	Coefficiente di amplificazione della resistenza a flessione rispetto alla direzione locale X.																
K <sub>h,Y</sub>	Coefficiente di amplificazione della resistenza a flessione rispetto alla direzione locale Y.																

### PILASTRI (LG) - VERIFICHE PER TENSOFLESSIONE (Elevazione) allo SLU

Pilastri (LG) - Verifiche per tensoflessione																		
Id <sub>Pil</sub>	%L <sub>LI</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>t0d</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	W <sub>X</sub>	W <sub>Y</sub>	σ <sub>Md,X</sub>	σ <sub>Md,Y</sub>	f <sub>t0d</sub>	f <sub>m,X,d</sub>	f <sub>m,Y,d</sub>	K <sub>h,X</sub>	K <sub>h,Y</sub>	K <sub>h</sub>
	[%]			[cm²]	[N]	[N/mm²]	[N-m]	[N-m]	[cm³]	[cm³]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]			
Copertura																		
Pilastro Legno 3	0%	-	0,00	384	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	50,0%	-	0,00	384	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	100%	-	0,00	384	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
Pilastro Legno 4	0%	-	0,00	384	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	50,0%	-	0,00	384	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	100%	-	0,00	384	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
Pilastro Legno 1	0%	-	0,00	384	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	50,0%	-	0,00	384	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	100%	-	0,00	384	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
Pilastro Legno 2	0%	-	0,00	384	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	50,0%	-	0,00	384	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	100%	-	0,00	384	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10

#### LEGENDA:

Id <sub>Pil</sub>	Identificativo del Pilastro.
%L <sub>LI</sub>	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d’inflessione (L <sub>LI</sub> ), a partire dall'estremo iniziale.
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).
k <sub>mod</sub>	Coefficiente di riduzione per Classe di Servizio e di Durata del carico.
A	Area della sezione.
N <sub>Ed</sub>	Sforzo normale di progetto.
σ <sub>t0d</sub>	Tensione di progetto a trazione in direzione parallela alla fibratura.
M <sub>Ed,3</sub>	Momento flettente di progetto intorno a 3.
M <sub>Ed,2</sub>	Momento flettente di progetto intorno a 2.
W <sub>X</sub>	Modulo di resistenza rispetto alla direzione locale X.
W <sub>Y</sub>	Modulo di resistenza rispetto alla direzione locale Y.
σ <sub>Md,X</sub>	Tensione per Momento di progetto rispetto alla direzione locale X.
σ <sub>Md,Y</sub>	Tensione per Momento di progetto rispetto alla direzione locale Y.
f <sub>t0d</sub>	Tensione resistente a trazione in direzione parallela alla fibratura.
f <sub>m,X,d</sub>	Tensione resistente per Flessione rispetto alla direzione locale X.
f <sub>m,Y,d</sub>	Tensione resistente per Flessione rispetto alla direzione locale Y.
K <sub>h,X</sub>	Coefficiente di amplificazione della resistenza a flessione rispetto alla direzione locale X.
K <sub>h,Y</sub>	Coefficiente di amplificazione della resistenza a flessione rispetto alla direzione locale Y.
K <sub>h</sub>	Coefficiente di amplificazione della resistenza per flessione e trazione.

### PILASTRI (LG) - VERIFICHE PER TAGLIO E TORSIONE (Elevazione) allo SLU

Pilastri (LG) - Verifiche per taglio e torsione													
Id <sub>Pil</sub>	%L <sub>LI</sub>	CS <sub>v,T</sub>	CS <sub>v</sub>	CS <sub>T</sub>	k <sub>mod</sub>	A	V <sub>Ed,3</sub>	V <sub>Ed,2</sub>	T <sub>Ed</sub>	τ <sub>V,Ed</sub>	τ <sub>T,Ed</sub>	f <sub>vd</sub>	
	[%]					[cm²]	[N]	[N]	[N-m]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	
Copertura													
Pilastro Legno 3	0%	-	NS	-	0,90	384	-102	-426	0	0,02	0,00	2,17	
	50,0%	-	NS	-	0,90	384	-102	-426	0	0,02	0,00	2,17	
	100%	-	NS	-	0,90	384	-102	-426	0	0,02	0,00	2,17	
Pilastro Legno 4	0%	-	NS	-	0,90	384	102	-426	0	0,02	0,00	2,17	
	50,0%	-	NS	-	0,90	384	102	-426	0	0,02	0,00	2,17	
	100%	-	NS	-	0,90	384	102	-426	0	0,02	0,00	2,17	
Pilastro Legno 1	0%	-	NS	-	0,90	384	-102	426	0	0,02	0,00	2,17	
	50,0%	-	NS	-	0,90	384	-102	426	0	0,02	0,00	2,17	
	100%	-	NS	-	0,90	384	-102	426	0	0,02	0,00	2,17	
Pilastro Legno 2	0%	-	NS	-	0,90	384	102	426	0	0,02	0,00	2,17	
	50,0%	-	NS	-	0,90	384	102	426	0	0,02	0,00	2,17	
	100%	-	NS	-	0,90	384	102	426	0	0,02	0,00	2,17	

#### LEGENDA:

Id <sub>Pil</sub>	Identificativo del Pilastro.
%L <sub>LI</sub>	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d’inflessione (L <sub>LI</sub> ), a partire dall'estremo iniziale.
CS <sub>v,T</sub>	Coefficiente di sicurezza per taglio e torsione ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
CS <sub>v</sub>	Coefficiente di sicurezza per taglio ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
CS <sub>T</sub>	Coefficiente di sicurezza per torsione ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
k <sub>mod</sub>	Coefficiente di riduzione per Classe di Servizio e di Durata del carico.
A	Area della sezione.
V <sub>Ed,3</sub>	Taglio di progetto in direzione 3.
V <sub>Ed,2</sub>	Taglio di progetto in direzione 2.
T <sub>Ed</sub>	Momento torcente di progetto.
τ <sub>V,Ed</sub>	Tensione tangenziale di calcolo per taglio.
τ <sub>T,Ed</sub>	Tensione tangenziale di calcolo per torsione.
f <sub>vd</sub>	Tensione resistente di calcolo a taglio.

### PILASTRI (LG) - VERIFICHE A INSTABILITÀ PER PRESSOFLESSIONE RETTA/DEVIATA (Elevazione)

Pilastri (LG) - Verifiche a instabilità per pressoflessione retta/deviata



Id <sub>Pil</sub>	%L <sub>Li</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>c,0d</sub>	f <sub>c,0d</sub>	K <sub>m</sub>	λ <sub>N</sub>	λ <sub>rel, N</sub>	K <sub>crit,c</sub>	Dir	M <sub>Ed</sub>	W	σ <sub>md</sub>	f <sub>md</sub>	K <sub>h</sub>	L <sub>Li</sub>	λ <sub>rel</sub>	K <sub>crit,m</sub>
	[%]			[cm²]	[N]	[N/mm²]	[N/mm²]						[N-m]	[cm³]	[N/mm²]	[N/mm²]		[m]		
Copertura																				
Pilastro Legno 3	0%	12,8 <sub>0</sub>	0,90	384	2.831	0,07	14,89 <sub>7</sub>	0,70	58,0 <sub>2</sub>	0,92	0,826	X	-500	1.536	0,33	16,33	1,10	2,68	0,33 <sub>2</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	976	1.024	0,95	16,39	1,10	2,68	0,22 <sub>1</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	50,0%	15,0 <sub>2</sub>	0,70	384	13.51 <sub>9</sub>	0,35	11,58 <sub>6</sub>	0,70	38,6 <sub>8</sub>	0,62	0,953	X	-604	1.536	0,39	12,70	1,10	2,68	0,33 <sub>2</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	69	1.024	0,07	12,74	1,10	2,68	0,22 <sub>1</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	100%	17,3 <sub>7</sub>	0,70	384	13.17 <sub>2</sub>	0,34	11,58 <sub>6</sub>	0,70	38,6 <sub>8</sub>	0,62	0,953	X	-501	1.536	0,33	12,70	1,10	2,68	0,33 <sub>2</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	15	1.024	0,01	12,74	1,10	2,68	0,22 <sub>1</sub>	1,00 <sub>0</sub>
Pilastro Legno 4	0%	12,8 <sub>0</sub>	0,90	384	2.831	0,07	14,89 <sub>7</sub>	0,70	58,0 <sub>2</sub>	0,92	0,826	X	-500	1.536	0,33	16,33	1,10	2,68	0,33 <sub>2</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	-976	1.024	0,95	16,39	1,10	2,68	0,22 <sub>1</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	50,0%	15,0 <sub>2</sub>	0,70	384	13.51 <sub>9</sub>	0,35	11,58 <sub>6</sub>	0,70	38,6 <sub>8</sub>	0,62	0,953	X	-604	1.536	0,39	12,70	1,10	2,68	0,33 <sub>2</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	-69	1.024	0,07	12,74	1,10	2,68	0,22 <sub>1</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	100%	17,3 <sub>7</sub>	0,70	384	13.17 <sub>2</sub>	0,34	11,58 <sub>6</sub>	0,70	38,6 <sub>8</sub>	0,62	0,953	X	-501	1.536	0,33	12,70	1,10	2,68	0,33 <sub>2</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	-15	1.024	0,01	12,74	1,10	2,68	0,22 <sub>1</sub>	1,00 <sub>0</sub>
Pilastro Legno 1	0%	12,8 <sub>0</sub>	0,90	384	2.831	0,07	14,89 <sub>7</sub>	0,70	58,0 <sub>2</sub>	0,92	0,826	X	500	1.536	0,33	16,33	1,10	2,68	0,33 <sub>2</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	976	1.024	0,95	16,39	1,10	2,68	0,22 <sub>1</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	50,0%	15,0 <sub>2</sub>	0,70	384	13.51 <sub>9</sub>	0,35	11,58 <sub>6</sub>	0,70	38,6 <sub>8</sub>	0,62	0,953	X	604	1.536	0,39	12,70	1,10	2,68	0,33 <sub>2</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	69	1.024	0,07	12,74	1,10	2,68	0,22 <sub>1</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	100%	17,3 <sub>7</sub>	0,70	384	13.17 <sub>2</sub>	0,34	11,58 <sub>6</sub>	0,70	38,6 <sub>8</sub>	0,62	0,953	X	501	1.536	0,33	12,70	1,10	2,68	0,33 <sub>2</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	15	1.024	0,01	12,74	1,10	2,68	0,22 <sub>1</sub>	1,00 <sub>0</sub>
Pilastro Legno 2	0%	12,8 <sub>0</sub>	0,90	384	2.831	0,07	14,89 <sub>7</sub>	0,70	58,0 <sub>2</sub>	0,92	0,826	X	500	1.536	0,33	16,33	1,10	2,68	0,33 <sub>2</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	-976	1.024	0,95	16,39	1,10	2,68	0,22 <sub>1</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	50,0%	15,0 <sub>2</sub>	0,70	384	13.51 <sub>9</sub>	0,35	11,58 <sub>6</sub>	0,70	38,6 <sub>8</sub>	0,62	0,953	X	604	1.536	0,39	12,70	1,10	2,68	0,33 <sub>2</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	-69	1.024	0,07	12,74	1,10	2,68	0,22 <sub>1</sub>	1,00 <sub>0</sub>
	100%	17,3 <sub>7</sub>	0,70	384	13.17 <sub>2</sub>	0,34	11,58 <sub>6</sub>	0,70	38,6 <sub>8</sub>	0,62	0,953	X	501	1.536	0,33	12,70	1,10	2,68	0,33 <sub>2</sub>	1,00 <sub>0</sub>
												Y	-15	1.024	0,01	12,74	1,10	2,68	0,22 <sub>1</sub>	1,00 <sub>0</sub>

LEGENDA:

Id<sub>Pil</sub>

Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L<sub>Li</sub>), a partire dall'estremo iniziale.

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).

k<sub>mod</sub>

Coefficiente di riduzione per Classe di Servizio e di Durata del carico.

A

Area della sezione.

N<sub>Ed</sub>

Sforzo normale di progetto.

σ<sub>c,0d</sub>

Tensione di progetto a compressione in direzione parallela alla fibratura.

f<sub>c,0d</sub>

Tensione resistente a compressione in direzione parallela alla fibratura.

K<sub>m</sub>

Coefficiente di redistribuzione delle tensioni.

λ<sub>N</sub>

Snellezza nel piano di minima resistenza per Sforzo Normale.

λ<sub>rel, N</sub>

Snellezza relativa per Sforzo Normale.

K<sub>crit,c</sub>

Coefficiente riduttivo della tensione critica per instabilità da sforzo normale.

Dir

Direzione lungo la quale è stata effettuata la verifica.

M<sub>Ed</sub>

Momento di progetto.

W

Modulo di resistenza rispetto alla direzione locale.

σ<sub>md</sub>

Tensione per Momento di progetto rispetto alla direzione locale.

f<sub>md</sub>

Tensione resistente per Flessione rispetto alla direzione locale.

K<sub>h</sub>

Coefficiente di amplificazione della resistenza per flessione e trazione.

L<sub>Li</sub>

Lunghezza libera d'Inflessione.

λ<sub>rel</sub>

Snellezza relativa.

K<sub>crit,m</sub>

Coefficiente riduttivo della tensione critica per instabilità laterale.

TRAVI (LG) - VERIFICHE PER PRESSOFLESSIONE (Elevazione) allo SLU

Travi (LG) - Verifiche per pressoflessione																	
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>LT</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>c,0d</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	W <sub>X</sub>	W <sub>Y</sub>	σ <sub>Md,X</sub>	σ <sub>Md,Y</sub>	f <sub>c,0d</sub>	f <sub>m,X,d</sub>	f <sub>m,Y,d</sub>	K <sub>h,X</sub>	K <sub>h,Y</sub>
	[%]			[cm²]	[N]	[N/mm²]	[N·m]	[N·m]	[cm³]	[cm³]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]		
Copertura										Copertura							
Trave Legno 9a-3	0%	14,39	0,90	512	55	0,00	-2.619	-289	2.731	1.365	0,96	0,21	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	25,0%	18,52	0,90	512	55	0,00	-2.053	-211	2.731	1.365	0,75	0,15	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	50,0%	26,29	0,90	512	55	0,00	-1.466	-134	2.731	1.365	0,54	0,10	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10

Travi (LG) - Verifiche per pressoflessione																	
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Lt</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>c,0d</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	W <sub>x</sub>	W <sub>y</sub>	σ <sub>Md,x</sub>	σ <sub>Md,y</sub>	f <sub>c,0d</sub>	f <sub>m,x,d</sub>	f <sub>m,y,d</sub>	K <sub>h,x</sub>	K <sub>h,y</sub>
	[%]			[cm <sup>2</sup> ]	[N]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N-m]	[N-m]	[cm <sup>3</sup> ]	[cm <sup>3</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		
Trave Legno 10a-4	75,0%	45,83	0,90	512	55	0,00	-868	-57	2.731	1.365	0,32	0,04	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	100,0 %	NS	0,90	512	215	0,00	-275	-10	2.731	1.365	0,10	0,01	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	0%	14,39	0,90	512	55	0,00	-2.619	289	2.731	1.365	0,96	0,21	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	25,0%	18,52	0,90	512	55	0,00	-2.053	211	2.731	1.365	0,75	0,15	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	50,0%	26,29	0,90	512	55	0,00	-1.466	134	2.731	1.365	0,54	0,10	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
Trave Legno 3-4	75,0%	45,83	0,90	512	55	0,00	-868	57	2.731	1.365	0,32	0,04	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	100,0 %	NS	0,90	512	215	0,00	-275	10	2.731	1.365	0,10	0,01	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	0%	28,42	0,70	192	219	0,01	-182	-51	512	384	0,36	0,13	11,58 <sub>6</sub>	12,74	12,74	1,10	1,10
	25,0%	3,52	0,70	192	219	0,01	-1.808	-51	512	384	3,53	0,13	11,58 <sub>6</sub>	12,74	12,74	1,10	1,10
	50,0%	2,72	0,70	192	219	0,01	-2.349	-51	512	384	4,59	0,13	11,58 <sub>6</sub>	12,74	12,74	1,10	1,10
Trave Legno 9a-10a	75,0%	3,51	0,70	192	219	0,01	-1.809	-51	512	384	3,53	0,13	11,58 <sub>6</sub>	12,74	12,74	1,10	1,10
	100%	28,17	0,70	192	219	0,01	-184	-51	512	384	0,36	0,13	11,58 <sub>6</sub>	12,74	12,74	1,10	1,10
	0%	-	0,00	192	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	25,0%	-	0,00	192	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	50,0%	-	0,00	192	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
Trave Legno 7a-9a	75,0%	-	0,00	192	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	100,0 %	-	0,00	192	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	0%	9,78	0,90	512	27	0,00	-3.904	387	2.731	1.365	1,43	0,28	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	25,0%	11,05	0,90	512	27	0,00	-3.604	-233	2.731	1.365	1,32	0,17	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	50,0%	12,75	0,90	512	27	0,00	-3.288	-81	2.731	1.365	1,20	0,06	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
Trave Legno 8a-10a	75,0%	13,87	0,90	512	23	0,00	-2.961	-120	2.731	1.365	1,08	0,09	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	100,0 %	14,41	0,90	512	23	0,00	-2.616	-288	2.731	1.365	0,96	0,21	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	0%	9,78	0,90	512	27	0,00	-3.904	-387	2.731	1.365	1,43	0,28	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	25,0%	11,05	0,90	512	27	0,00	-3.604	233	2.731	1.365	1,32	0,17	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	50,0%	12,75	0,90	512	27	0,00	-3.288	81	2.731	1.365	1,20	0,06	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
Trave Legno 7a-8a	75,0%	13,87	0,90	512	23	0,00	-2.961	120	2.731	1.365	1,08	0,09	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	100,0 %	14,41	0,90	512	23	0,00	-2.616	288	2.731	1.365	0,96	0,21	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	0%	NS	0,70	192	300	0,02	-25	0	512	384	0,05	0,00	11,58 <sub>6</sub>	12,74	12,74	1,10	1,10
	25,0%	1,96	0,70	192	300	0,02	-3.333	0	512	384	6,51	0,00	11,58 <sub>6</sub>	12,74	12,74	1,10	1,10
	50,0%	1,47	0,70	192	300	0,02	-4.436	0	512	384	8,66	0,00	11,58 <sub>6</sub>	12,74	12,74	1,10	1,10
Trave Legno 5a-7a	75,0%	1,96	0,70	192	300	0,02	-3.330	0	512	384	6,50	0,00	11,58 <sub>6</sub>	12,74	12,74	1,10	1,10
	100,0 %	NS	0,70	192	300	0,02	-29	0	512	384	0,06	0,00	11,58 <sub>6</sub>	12,74	12,74	1,10	1,10
	0%	9,60	0,90	512	30	0,00	-4.335	131	2.731	1.365	1,59	0,10	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	25,0%	9,97	0,90	512	30	0,00	-4.250	69	2.731	1.365	1,56	0,05	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	50,0%	10,42	0,90	512	30	0,00	-4.148	7	2.731	1.365	1,52	0,01	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
Trave Legno 6a-8a	75,0%	10,54	0,90	512	30	0,00	-4.035	56	2.731	1.365	1,48	0,04	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	100%	10,66	0,90	512	30	0,00	-3.906	117	2.731	1.365	1,43	0,09	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	0%	9,60	0,90	512	30	0,00	-4.335	-131	2.731	1.365	1,59	0,10	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	25,0%	9,97	0,90	512	30	0,00	-4.250	-69	2.731	1.365	1,56	0,05	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	50,0%	10,42	0,90	512	30	0,00	-4.148	-7	2.731	1.365	1,52	0,01	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
Trave Legno 5a-6a	75,0%	10,54	0,90	512	30	0,00	-4.035	-56	2.731	1.365	1,48	0,04	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	100%	10,66	0,90	512	30	0,00	-3.906	-117	2.731	1.365	1,43	0,09	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	0%	NS	0,70	192	37	0,00	-3	0	512	384	0,01	0,00	11,58 <sub>6</sub>	12,74	12,74	1,10	1,10
	25,0%	1,97	0,70	192	37	0,00	-3.310	0	512	384	6,46	0,00	11,58 <sub>6</sub>	12,74	12,74	1,10	1,10
	50,0%	1,48	0,70	192	37	0,00	-4.410	0	512	384	8,61	0,00	11,58	12,74	12,74	1,10	1,10

Travi (LG) - Verifiche per pressoflessione																	
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Lt</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>c,0d</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	W <sub>x</sub>	W <sub>y</sub>	σ <sub>Md,x</sub>	σ <sub>Md,y</sub>	f <sub>c,0d</sub>	f <sub>m,x,d</sub>	f <sub>m,y,d</sub>	K <sub>h,x</sub>	K <sub>h,y</sub>
	[%]			[cm <sup>2</sup> ]	[N]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N-m]	[N-m]	[cm <sup>3</sup> ]	[cm <sup>3</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		
Trave Legno 3a-5a	75,0%	1,97	0,70	192	37	0,00	-3.306	0	512	384	6,46	0,00	11,58 <sub>6</sub>	12,74	12,74	1,10	1,10
	100,0 %	NS	0,70	192	37	0,00	-6	0	512	384	0,01	0,00	11,58 <sub>6</sub>	12,74	12,74	1,10	1,10
	0%	10,66	0,90	512	30	0,00	-3.905	117	2.731	1.365	1,43	0,09	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	25,0%	10,54	0,90	512	30	0,00	-4.035	56	2.731	1.365	1,48	0,04	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	50,0%	10,41	0,90	512	30	0,00	-4.147	9	2.731	1.365	1,52	0,01	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
Trave Legno 4a-6a	75,0%	9,97	0,90	512	28	0,00	-4.250	69	2.731	1.365	1,56	0,05	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	100%	9,60	0,90	512	28	0,00	-4.335	131	2.731	1.365	1,59	0,10	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	0%	10,66	0,90	512	30	0,00	-3.905	-117	2.731	1.365	1,43	0,09	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	25,0%	10,54	0,90	512	30	0,00	-4.035	-56	2.731	1.365	1,48	0,04	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	50,0%	10,41	0,90	512	30	0,00	-4.147	-9	2.731	1.365	1,52	0,01	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
Trave Legno 3a-4a	75,0%	9,97	0,90	512	28	0,00	-4.250	-69	2.731	1.365	1,56	0,05	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	100%	9,60	0,90	512	28	0,00	-4.335	-131	2.731	1.365	1,59	0,10	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	0%	NS	0,70	192	300	0,02	-25	0	512	384	0,05	0,00	11,58 <sub>6</sub>	12,74	12,74	1,10	1,10
	25,0%	1,96	0,70	192	300	0,02	-3.333	0	512	384	6,51	0,00	11,58 <sub>6</sub>	12,74	12,74	1,10	1,10
	50,0%	1,47	0,70	192	300	0,02	-4.436	0	512	384	8,66	0,00	11,58 <sub>6</sub>	12,74	12,74	1,10	1,10
Trave Legno 1a-3a	75,0%	1,96	0,70	192	300	0,02	-3.330	0	512	384	6,50	0,00	11,58 <sub>6</sub>	12,74	12,74	1,10	1,10
	100,0 %	NS	0,70	192	300	0,02	-29	0	512	384	0,06	0,00	11,58 <sub>6</sub>	12,74	12,74	1,10	1,10
	0%	14,40	0,90	512	27	0,00	-2.616	-289	2.731	1.365	0,96	0,21	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	25,0%	13,86	0,90	512	27	0,00	-2.961	-121	2.731	1.365	1,08	0,09	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	50,0%	12,74	0,90	512	27	0,00	-3.289	-81	2.731	1.365	1,20	0,06	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
Trave Legno 2a-4a	75,0%	11,05	0,90	512	27	0,00	-3.605	-233	2.731	1.365	1,32	0,17	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	100,0 %	9,78	0,90	512	27	0,00	-3.905	-386	2.731	1.365	1,43	0,28	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	0%	14,40	0,90	512	27	0,00	-2.616	289	2.731	1.365	0,96	0,21	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	25,0%	13,86	0,90	512	27	0,00	-2.961	121	2.731	1.365	1,08	0,09	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	50,0%	12,74	0,90	512	27	0,00	-3.289	81	2.731	1.365	1,20	0,06	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
Trave Legno 1a-2a	75,0%	11,04	0,90	512	27	0,00	-3.606	234	2.731	1.365	1,32	0,17	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	100,0 %	9,78	0,90	512	27	0,00	-3.905	-386	2.731	1.365	1,43	0,28	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	0%	-	0,00	192	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	25,0%	-	0,00	192	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	50,0%	-	0,00	192	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
Trave Legno 1-1a	75,0%	-	0,00	192	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	100,0 %	-	0,00	192	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,000	0,00	0,00	0,00	0,00
	0%	NS	0,90	512	215	0,00	-276	-10	2.731	1.365	0,10	0,01	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	25,0%	45,76	0,90	512	55	0,00	-868	-58	2.731	1.365	0,32	0,04	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	50,0%	26,28	0,90	512	55	0,00	-1.465	-135	2.731	1.365	0,54	0,10	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
Trave Legno 2-2a	75,0%	18,51	0,90	512	55	0,00	-2.053	-212	2.731	1.365	0,75	0,16	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	100%	14,39	0,90	512	55	0,00	-2.618	-289	2.731	1.365	0,96	0,21	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	0%	NS	0,90	512	215	0,00	-276	10	2.731	1.365	0,10	0,01	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	25,0%	45,76	0,90	512	55	0,00	-868	58	2.731	1.365	0,32	0,04	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	50,0%	26,28	0,90	512	55	0,00	-1.465	135	2.731	1.365	0,54	0,10	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
Trave Legno 1-2	75,0%	18,51	0,90	512	55	0,00	-2.053	212	2.731	1.365	0,75	0,16	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	100%	14,39	0,90	512	55	0,00	-2.618	289	2.731	1.365	0,96	0,21	14,89 <sub>7</sub>	15,86	16,39	1,06	1,10
	0%	28,42	0,70	192	219	0,01	-182	51	512	384	0,36	0,13	11,58 <sub>6</sub>	12,74	12,74	1,10	1,10
	25,0%	3,52	0,70	192	219	0,01	-1.808	51	512	384	3,53	0,13	11,58 <sub>6</sub>	12,74	12,74	1,10	1,10

Travi (LG) - Verifiche per pressoflessione																	
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Li</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>c,0d</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	W <sub>X</sub>	W <sub>Y</sub>	σ <sub>Md,X</sub>	σ <sub>Md,Y</sub>	f <sub>c,0d</sub>	f <sub>m,X,d</sub>	f <sub>m,Y,d</sub>	K <sub>h,X</sub>	K <sub>h,Y</sub>
	[%]			[cm²]	[N]	[N/mm²]	[N·m]	[N·m]	[cm³]	[cm³]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]		
	50,0%	2,72	0,70	192	219	0,01	-2.349	51	512	384	4,59	0,13	11,58 <sub>6</sub>	12,74	12,74	1,10	1,10
	75,0%	3,51	0,70	192	219	0,01	-1.809	51	512	384	3,53	0,13	11,58 <sub>6</sub>	12,74	12,74	1,10	1,10
	100%	28,17	0,70	192	219	0,01	-184	51	512	384	0,36	0,13	11,58 <sub>6</sub>	12,74	12,74	1,10	1,10

**LEGENDA:**

- Id<sub>Tr</sub>

Identificativo della trave.
- %L<sub>Li</sub>

Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L<sub>Li</sub>), a partire dall'estremo iniziale.
- 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).
- k<sub>mod</sub>

Coefficiente di riduzione per Classe di Servizio e di Durata del carico.
- A

Area della sezione.
- N<sub>Ed</sub>

Sforzo normale di progetto.
- σ<sub>c,0d</sub>

Tensione di progetto a compressione in direzione parallela alla fibratura.
- M<sub>Ed,3</sub>

Momento flettente di progetto intorno a 3.
- M<sub>Ed,2</sub>

Momento flettente di progetto intorno a 2.
- W<sub>X</sub>

Modulo di resistenza rispetto alla direzione locale X.
- W<sub>Y</sub>

Modulo di resistenza rispetto alla direzione locale Y.
- σ<sub>Md,X</sub>

Tensione per Momento di progetto rispetto alla direzione locale X.
- σ<sub>Md,Y</sub>

Tensione per Momento di progetto rispetto alla direzione locale Y.
- f<sub>c,0d</sub>

Tensione resistente a compressione in direzione parallela alla fibratura.
- f<sub>m,X,d</sub>

Tensione resistente per Flessione rispetto alla direzione locale X.
- f<sub>m,Y,d</sub>

Tensione resistente per Flessione rispetto alla direzione locale Y.
- K<sub>h,X</sub>

Coefficiente di amplificazione della resistenza a flessione rispetto alla direzione locale X.
- K<sub>h,Y</sub>

Coefficiente di amplificazione della resistenza a flessione rispetto alla direzione locale Y.

**TRAVI (LG) - VERIFICHE PER TENSOFFLESSIONE (Elevazione) allo SLU**

Travi (LG) - Verifiche per tensoflessione																		
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Li</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>t0d</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	W <sub>X</sub>	W <sub>Y</sub>	σ <sub>Md,X</sub>	σ <sub>Md,Y</sub>	f <sub>t0d</sub>	f <sub>m,X,d</sub>	f <sub>m,Y,d</sub>	K <sub>h,X</sub>	K <sub>h,Y</sub>	K <sub>h</sub>
	[%]			[cm <sup>2</sup> ]	[N]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N-m]	[N-m]	[cm <sup>3</sup> ]	[cm <sup>3</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]			
Copertura																		
Trave Legno 9a-3	0%	2,17	0,70	512	-76	0,00	-15.02 <sub>8</sub>	-361	2.731	1.365	-5,50	-0,26	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	25,0%	2,80	0,70	512	-76	0,00	-11.65 <sub>9</sub>	-277	2.731	1.365	-4,27	-0,20	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	50,0%	3,95	0,70	512	-76	0,00	-8.251	-195	2.731	1.365	-3,02	-0,14	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	75,0%	6,79	0,70	512	-76	0,00	-4.802	-113	2.731	1.365	-1,76	-0,08	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	100,0 %	24,6 <sub>6</sub>	0,70	512	-76	0,00	-1.318	-32	2.731	1.365	-0,48	-0,02	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
Trave Legno 10a-4	0%	2,17	0,70	512	-76	0,00	-15.02 <sub>8</sub>	361	2.731	1.365	-5,50	-0,26	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	25,0%	2,80	0,70	512	-76	0,00	-11.65 <sub>9</sub>	277	2.731	1.365	-4,27	-0,20	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	50,0%	3,95	0,70	512	-76	0,00	-8.251	195	2.731	1.365	-3,02	-0,14	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	75,0%	6,79	0,70	512	-76	0,00	-4.802	113	2.731	1.365	-1,76	-0,08	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	100,0 %	24,6 <sub>6</sub>	0,70	512	-76	0,00	-1.318	32	2.731	1.365	-0,48	-0,02	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
Trave Legno 3-4	0%	-	0,00	192	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	25,0%	-	0,00	192	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	50,0%	-	0,00	192	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	75,0%	-	0,00	192	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	100%	-	0,00	192	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
Trave Legno 9a-10a	0%	NS	0,70	192	-580	-0,03	45	0	512	384	-0,09	0,00	10,20	12,74	12,74	1,10	1,10	1,10
	25,0%	1,99	0,70	192	-580	-0,03	-3.264	0	512	384	-6,38	0,00	10,20	12,74	12,74	1,10	1,10	1,10
	50,0%	1,49	0,70	192	-580	-0,03	-4.370	0	512	384	-8,54	0,00	10,20	12,74	12,74	1,10	1,10	1,10
	75,0%	1,99	0,70	192	-580	-0,03	-3.263	0	512	384	-6,37	0,00	10,20	12,74	12,74	1,10	1,10	1,10
	100,0 %	NS	0,70	192	-580	-0,03	41	0	512	384	-0,08	0,00	10,20	12,74	12,74	1,10	1,10	1,10
Trave Legno 7a-9a	0%	1,50	0,70	512	-76	0,00	-22.51 <sub>9</sub>	7	2.731	1.365	-8,25	-0,01	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	25,0%	1,62	0,70	512	-76	0,00	-20.69 <sub>4</sub>	-84	2.731	1.365	-7,58	-0,06	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	50,0%	1,77	0,70	512	-76	0,00	-18.83 <sub>8</sub>	-177	2.731	1.365	-6,90	-0,13	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	75,0%	1,95	0,70	512	-76	0,00	-16.94 <sub>9</sub>	-270	2.731	1.365	-6,21	-0,20	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	100,0 %	2,17	0,70	512	-76	0,00	-15.02 <sub>7</sub>	-361	2.731	1.365	-5,50	-0,26	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
Trave Legno 8a-10a	0%	1,50	0,70	512	-76	0,00	-22.51 <sub>9</sub>	-7	2.731	1.365	-8,25	-0,01	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	25,0%	1,62	0,70	512	-76	0,00	-20.69 <sub>4</sub>	84	2.731	1.365	-7,58	-0,06	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	50,0%	1,77	0,70	512	-76	0,00	-18.83 <sub>8</sub>	177	2.731	1.365	-6,90	-0,13	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	75,0%	1,95	0,70	512	-76	0,00	-16.94 <sub>9</sub>	270	2.731	1.365	-6,21	-0,20	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	100,0 %	2,17	0,70	512	-76	0,00	-15.02 <sub>7</sub>	361	2.731	1.365	-5,50	-0,26	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
Trave Legno 7a-8a	0%	-	0,00	192	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	25,0%	-	0,00	192	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	50,0%	-	0,00	192	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10

Travi (LG) - Verifiche per tensoflessione																		
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Li</sub> [%]	CS	k <sub>mod</sub>	A [cm²]	N <sub>Ed</sub> [N]	σ <sub>t0d</sub> [N/mm²]	M <sub>Ed,3</sub> [N-m]	M <sub>Ed,2</sub> [N-m]	W <sub>X</sub> [cm³]	W <sub>Y</sub> [cm³]	σ <sub>Md,X</sub> [N/mm²]	σ <sub>Md,Y</sub> [N/mm²]	f <sub>t0d</sub> [N/mm²]	f <sub>m,X,d</sub> [N/mm²]	f <sub>m,Y,d</sub> [N/mm²]	K <sub>h,X</sub>	K <sub>h,Y</sub>	K <sub>h</sub>
Trave Legno 5a-7a	75,0%	-	0,00	192	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	100,0%	-	0,00	192	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	0%	1,34	0,70	512	-76	0,00	-25.01 6	28	2.731	1.365	-9,16	-0,02	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	25,0%	1,38	0,70	512	-76	0,00	-24.43 9	23	2.731	1.365	-8,95	-0,02	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	50,0%	1,41	0,70	512	-76	0,00	-23.83 2	17	2.731	1.365	-8,73	-0,01	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
Trave Legno 6a-8a	75,0%	1,45	0,70	512	-76	0,00	-23.19 0	13	2.731	1.365	-8,49	-0,01	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	100%	1,49	0,70	512	-76	0,00	-22.52 0	8	2.731	1.365	-8,25	-0,01	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	0%	1,34	0,70	512	-76	0,00	-25.01 6	-28	2.731	1.365	-9,16	-0,02	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	25,0%	1,38	0,70	512	-76	0,00	-24.43 9	-23	2.731	1.365	-8,95	-0,02	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	50,0%	1,41	0,70	512	-76	0,00	-23.83 2	-17	2.731	1.365	-8,73	-0,01	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
Trave Legno 5a-6a	75,0%	1,45	0,70	512	-76	0,00	-23.19 0	-13	2.731	1.365	-8,49	-0,01	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	100%	1,49	0,70	512	-76	0,00	-22.52 0	-8	2.731	1.365	-8,25	-0,01	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	0%	-	0,00	192	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	25,0%	-	0,00	192	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	50,0%	-	0,00	192	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
Trave Legno 3a-5a	75,0%	-	0,00	192	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	100%	-	0,00	192	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	0%	1,50	0,70	512	-76	0,00	-22.51 9	7	2.731	1.365	-8,25	-0,01	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	25,0%	1,45	0,70	512	-76	0,00	-23.19 0	11	2.731	1.365	-8,49	-0,01	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	50,0%	1,41	0,70	512	-76	0,00	-23.83 1	18	2.731	1.365	-8,73	-0,01	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
Trave Legno 4a-6a	75,0%	1,38	0,70	512	-76	0,00	-24.43 8	21	2.731	1.365	-8,95	-0,02	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	100%	1,34	0,70	512	-76	0,00	-25.01 6	27	2.731	1.365	-9,16	-0,02	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	0%	1,50	0,70	512	-76	0,00	-22.51 9	-7	2.731	1.365	-8,25	-0,01	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	25,0%	1,45	0,70	512	-76	0,00	-23.19 0	-11	2.731	1.365	-8,49	-0,01	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	50,0%	1,41	0,70	512	-76	0,00	-23.83 1	-18	2.731	1.365	-8,73	-0,01	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
Trave Legno 3a-4a	75,0%	1,38	0,70	512	-76	0,00	-24.43 8	-21	2.731	1.365	-8,95	-0,02	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	100%	1,34	0,70	512	-76	0,00	-25.01 6	-27	2.731	1.365	-9,16	-0,02	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	0%	-	0,00	192	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	25,0%	-	0,00	192	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	50,0%	-	0,00	192	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
Trave Legno 1a-3a	75,0%	-	0,00	192	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	100%	-	0,00	192	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	0%	2,17	0,70	512	-76	0,00	-15.02 8	-361	2.731	1.365	-5,50	-0,26	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	25,0%	1,95	0,70	512	-76	0,00	-16.94 9	-269	2.731	1.365	-6,21	-0,20	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	50,0%	1,77	0,70	512	-76	0,00	-18.83 7	-177	2.731	1.365	-6,90	-0,13	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
Trave Legno 2a-4a	75,0%	1,62	0,70	512	-76	0,00	-20.69 5	-83	2.731	1.365	-7,58	-0,06	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	100,0%	1,50	0,70	512	-76	0,00	-22.52 0	7	2.731	1.365	-8,25	-0,01	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	0%	2,17	0,70	512	-76	0,00	-15.02 8	361	2.731	1.365	-5,50	-0,26	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	25,0%	1,95	0,70	512	-76	0,00	-16.94 9	269	2.731	1.365	-6,21	-0,20	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	50,0%	1,77	0,70	512	-76	0,00	-18.83 7	177	2.731	1.365	-6,90	-0,13	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
Trave Legno 1a-2a	75,0%	1,62	0,70	512	-76	0,00	-20.69 5	83	2.731	1.365	-7,58	-0,06	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	100,0%	1,50	0,70	512	-76	0,00	-22.52 0	-7	2.731	1.365	-8,25	-0,01	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	0%	NS	0,70	192	-580	-0,03	45	0	512	384	-0,09	0,00	10,20	12,74	12,74	1,10	1,10	1,10
	25,0%	1,99	0,70	192	-580	-0,03	-3.264	0	512	384	-6,38	0,00	10,20	12,74	12,74	1,10	1,10	1,10
	50,0%	1,49	0,70	192	-580	-0,03	-4.370	0	512	384	-8,54	0,00	10,20	12,74	12,74	1,10	1,10	1,10
Trave Legno 1-1a	75,0%	1,99	0,70	192	-580	-0,03	-3.263	0	512	384	-6,37	0,00	10,20	12,74	12,74	1,10	1,10	1,10
	100,0%	NS	0,70	192	-580	-0,03	41	0	512	384	-0,08	0,00	10,20	12,74	12,74	1,10	1,10	1,10
	0%	24,6 4	0,70	512	-76	0,00	-1.320	-31	2.731	1.365	-0,48	-0,02	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06

Travi (LG) - Verifiche per tensoflessione																		
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Li</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>td</sub>	M <sub>Ed,3</sub>	M <sub>Ed,2</sub>	W <sub>x</sub>	W <sub>y</sub>	σ <sub>md,x</sub>	σ <sub>md,y</sub>	f <sub>td</sub>	f <sub>m,x,d</sub>	f <sub>m,y,d</sub>	K <sub>h,x</sub>	K <sub>h,y</sub>	K <sub>h</sub>
	[%]			[cm²]	[N]	[N/mm²]	[N-m]	[N-m]	[cm³]	[cm³]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]			
Trave Legno 2-2a	25,0%	6,79	0,70	512	-76	0,00	-4.804	-114	2.731	1.365	-1,76	-0,08	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	50,0%	3,96	0,70	512	-76	0,00	-8.249	-195	2.731	1.365	-3,02	-0,14	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	75,0%	2,80	0,70	512	-76	0,00	-11.659	-279	2.731	1.365	-4,27	-0,20	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	100%	2,17	0,70	512	-76	0,00	-15.026	-360	2.731	1.365	-5,50	-0,26	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	0%	24,64	0,70	512	-76	0,00	-1.320	31	2.731	1.365	-0,48	-0,02	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	25,0%	6,79	0,70	512	-76	0,00	-4.804	114	2.731	1.365	-1,76	-0,08	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	50,0%	3,96	0,70	512	-76	0,00	-8.249	195	2.731	1.365	-3,02	-0,14	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	75,0%	2,80	0,70	512	-76	0,00	-11.659	279	2.731	1.365	-4,27	-0,20	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	100%	2,17	0,70	512	-76	0,00	-15.026	360	2.731	1.365	-5,50	-0,26	9,87	12,34	12,74	1,06	1,10	1,06
	0%	-	0,00	192	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
Trave Legno 1-2	25,0%	-	0,00	192	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	50,0%	-	0,00	192	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	75,0%	-	0,00	192	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	100%	-	0,00	192	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10
	0%	-	0,00	192	0	0,00	0	0	0	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,10

**LEGENDA:**

- Id<sub>Tr</sub>

Identificativo della trave.
- %L<sub>Li</sub>

Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L<sub>Li</sub>), a partire dall'estremo iniziale.
- 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).
- k<sub>mod</sub>

Coefficiente di riduzione per Classe di Servizio e di Durata del carico.
- A

Area della sezione.
- N<sub>Ed</sub>

Sforzo normale di progetto.
- σ<sub>td</sub>

Tensione di progetto a trazione in direzione parallela alla fibratura.
- M<sub>Ed,3</sub>

Momento flettente di progetto intorno a 3.
- M<sub>Ed,2</sub>

Momento flettente di progetto intorno a 2.
- W<sub>x</sub>

Modulo di resistenza rispetto alla direzione locale X.
- W<sub>y</sub>

Modulo di resistenza rispetto alla direzione locale Y.
- σ<sub>md,x</sub>

Tensione per Momento di progetto rispetto alla direzione locale X.
- σ<sub>md,y</sub>

Tensione per Momento di progetto rispetto alla direzione locale Y.
- f<sub>td</sub>

Tensione resistente a trazione in direzione parallela alla fibratura.
- f<sub>m,x,d</sub>

Tensione resistente per Flessione rispetto alla direzione locale X.
- f<sub>m,y,d</sub>

Tensione resistente per Flessione rispetto alla direzione locale Y.
- K<sub>h,x</sub>

Coefficiente di amplificazione della resistenza a flessione rispetto alla direzione locale X.
- K<sub>h,y</sub>

Coefficiente di amplificazione della resistenza a flessione rispetto alla direzione locale Y.
- K<sub>h</sub>

Coefficiente di amplificazione della resistenza per flessione e trazione.

**TRAVI (LG) - VERIFICHE PER TAGLIO E TORSIONE (Elevazione) allo SLU**

Travi (LG) - Verifiche per taglio e torsione													
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Li</sub>	CS <sub>v,T</sub>	CS <sub>v</sub>	CS <sub>T</sub>	k <sub>mod</sub>	A	V <sub>Ed,3</sub>	V <sub>Ed,2</sub>	T <sub>Ed</sub>	τ <sub>v,Ed</sub>	τ <sub>T,Ed</sub>	f <sub>vd</sub>	
	[%]					[cm²]	[N]	[N]	[N-m]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	
<b>Copertura</b>							<b>Copertura</b>						
Trave Legno 9a-3	0%	12,48	3,87	75,19	0,70	512	262	-10.644	4	0,31	0,00	1,21	
	25,0%	12,26	3,83	75,19	0,70	512	262	-10.761	4	0,32	0,00	1,21	
	50,0%	12,03	3,78	75,19	0,70	512	262	-10.881	4	0,32	0,00	1,21	
	75,0%	11,81	3,74	75,19	0,70	512	262	-11.003	4	0,32	0,00	1,21	
	100,0%	11,62	3,71	75,19	0,70	512	262	-11.108	4	0,33	0,00	1,21	
Trave Legno 10a-4	0%	12,48	3,87	75,19	0,70	512	-262	-10.644	4	0,31	0,00	1,21	
	25,0%	12,26	3,83	75,19	0,70	512	-262	-10.761	4	0,32	0,00	1,21	
	50,0%	12,03	3,78	75,19	0,70	512	-262	-10.881	4	0,32	0,00	1,21	
	75,0%	11,81	3,74	75,19	0,70	512	-262	-11.003	4	0,32	0,00	1,21	
	100,0%	11,62	3,71	75,19	0,70	512	-262	-11.108	4	0,33	0,00	1,21	
Trave Legno 3-4	0%	-	7,48	-	0,70	192	0	2.064	0	0,16	0,00	1,21	
	25,0%	-	14,97	-	0,70	192	0	1.032	0	0,08	0,00	1,21	
	50,0%	-	-	-	0,00	192	0	0	0	0,00	0,00	0,00	
	75,0%	-	14,98	-	0,70	192	0	-1.031	0	0,08	0,00	1,21	
	100%	-	7,49	-	0,70	192	0	-2.062	0	0,16	0,00	1,21	
Trave Legno 9a-10a	0%	-	3,95	-	0,70	192	0	3.914	0	0,31	0,00	1,21	
	25,0%	-	7,62	-	0,70	192	0	2.028	0	0,16	0,00	1,21	
	50,0%	-	NS	-	0,50	192	0	-1	0	0,00	0,00	0,86	
	75,0%	-	7,62	-	0,70	192	0	-2.028	0	0,16	0,00	1,21	
	100,0%	-	3,95	-	0,70	192	0	-3.913	0	0,31	0,00	1,21	
Trave Legno 7a-9a	0%	25,07	6,53	60,73	0,70	512	-321	-6.297	5	0,18	0,00	1,21	
	25,0%	24,58	6,43	60,73	0,70	512	-321	-6.403	5	0,19	0,00	1,21	
	50,0%	24,07	6,32	60,73	0,70	512	-321	-6.515	5	0,19	0,00	1,21	
	75,0%	23,59	6,21	60,73	0,70	512	-321	-6.624	5	0,19	0,00	1,21	
	100,0%	23,14	6,12	60,73	0,70	512	-321	-6.729	5	0,20	0,00	1,21	
Trave Legno 8a-10a	0%	25,07	6,53	60,73	0,70	512	321	-6.297	5	0,18	0,00	1,21	
	25,0%	24,58	6,43	60,73	0,70	512	321	-6.403	5	0,19	0,00	1,21	
	50,0%	24,07	6,32	60,73	0,70	512	321	-6.515	5	0,19	0,00	1,21	
	75,0%	23,59	6,21	60,73	0,70	512	321	-6.624	5	0,19	0,00	1,21	
	100,0%	23,14	6,12	60,73	0,70	512	321	-6.729	5	0,20	0,00	1,21	
Trave Legno 7a-8a	0%	-	3,95	-	0,70	192	0	3.911	0	0,31	0,00	1,21	
	25,0%	-	7,63	-	0,70	192	0	2.026	0	0,16	0,00	1,21	
	50,0%	-	NS	-	0,50	192	0	-1	0	0,00	0,00	0,86	
	75,0%	-	7,63	-	0,70	192	0	-2.026	0	0,16	0,00	1,21	
	100,0%	-	3,95	-	0,70	192	0	-3.908	0	0,31	0,00	1,21	
Trave Legno 5a-7a	0%	NS	21,09	NS	0,70	512	-16	-1.953	0	0,06	0,00	1,21	
	25,0%	NS	20,00	NS	0,70	512	-16	-2.060	0	0,06	0,00	1,21	
	50,0%	NS	18,97	NS	0,70	512	-16	-2.171	0	0,06	0,00	1,21	

Travi (LG) - Verifiche per taglio e torsione												
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>LI</sub>	CS <sub>v,T</sub>	CS <sub>v</sub>	CS <sub>T</sub>	k <sub>mod</sub>	A	V <sub>Ed,3</sub>	V <sub>Ed,2</sub>	T <sub>Ed</sub>	τ <sub>V,Ed</sub>	τ <sub>T,Ed</sub>	f <sub>vd</sub>
	[%]					[cm²]	[N]	[N]	[N-m]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]
Trave Legno 6a-8a	75,0%	NS	18,07	NS	0,70	512	-16	-2.280	0	0,07	0,00	1,21
	100%	NS	17,27	NS	0,70	512	-16	-2.386	0	0,07	0,00	1,21
	0%	NS	21,09	NS	0,70	512	16	-1.953	0	0,06	0,00	1,21
	25,0%	NS	20,00	NS	0,70	512	16	-2.060	0	0,06	0,00	1,21
	50,0%	NS	18,97	NS	0,70	512	16	-2.171	0	0,06	0,00	1,21
	75,0%	NS	18,07	NS	0,70	512	16	-2.280	0	0,07	0,00	1,21
Trave Legno 5a-6a	100%	NS	17,27	NS	0,70	512	16	-2.386	0	0,07	0,00	1,21
	0%	-	3,95	-	0,70	192	0	3.908	0	0,31	0,00	1,21
	25,0%	-	7,63	-	0,70	192	0	2.025	0	0,16	0,00	1,21
	50,0%	-	NS	-	0,50	192	0	-1	0	0,00	0,00	0,86
	75,0%	-	7,63	-	0,70	192	0	-2.025	0	0,16	0,00	1,21
	100,0%	-	3,96	-	0,70	192	0	-3.904	0	0,31	0,00	1,21
Trave Legno 3a-5a	0%	NS	17,27	NS	0,70	512	16	2.386	0	0,07	0,00	1,21
	25,0%	NS	18,07	NS	0,70	512	16	2.280	0	0,07	0,00	1,21
	50,0%	NS	19,00	NS	0,70	512	16	2.168	0	0,06	0,00	1,21
	75,0%	NS	20,00	NS	0,70	512	16	2.060	0	0,06	0,00	1,21
	100%	NS	21,09	NS	0,70	512	16	1.953	0	0,06	0,00	1,21
	0%	NS	17,27	NS	0,70	512	-16	2.386	0	0,07	0,00	1,21
Trave Legno 4a-6a	25,0%	NS	18,07	NS	0,70	512	-16	2.280	0	0,07	0,00	1,21
	50,0%	NS	19,00	NS	0,70	512	-16	2.168	0	0,06	0,00	1,21
	75,0%	NS	20,00	NS	0,70	512	-16	2.060	0	0,06	0,00	1,21
	100%	NS	21,09	NS	0,70	512	-16	1.953	0	0,06	0,00	1,21
	0%	-	3,95	-	0,70	192	0	3.911	0	0,31	0,00	1,21
	25,0%	-	7,63	-	0,70	192	0	2.026	0	0,16	0,00	1,21
Trave Legno 3a-4a	50,0%	-	NS	-	0,50	192	0	-1	0	0,00	0,00	0,86
	75,0%	-	7,63	-	0,70	192	0	-2.026	0	0,16	0,00	1,21
	100,0%	-	3,95	-	0,70	192	0	-3.908	0	0,31	0,00	1,21
	0%	23,14	6,11	60,73	0,70	512	321	6.730	5	0,20	0,00	1,21
	25,0%	23,59	6,21	60,73	0,70	512	321	6.625	5	0,19	0,00	1,21
	50,0%	24,08	6,32	60,73	0,70	512	321	6.513	5	0,19	0,00	1,21
Trave Legno 2a-4a	75,0%	24,57	6,42	60,73	0,70	512	321	6.404	5	0,19	0,00	1,21
	100,0%	25,06	6,53	60,73	0,70	512	321	6.298	5	0,18	0,00	1,21
	0%	23,14	6,11	60,73	0,70	512	-321	6.730	5	0,20	0,00	1,21
	25,0%	23,59	6,21	60,73	0,70	512	-321	6.625	5	0,19	0,00	1,21
	50,0%	24,08	6,32	60,73	0,70	512	-321	6.513	5	0,19	0,00	1,21
	75,0%	24,57	6,42	60,73	0,70	512	-321	6.404	5	0,19	0,00	1,21
Trave Legno 1a-2a	100,0%	25,06	6,53	60,73	0,70	512	-321	6.298	5	0,18	0,00	1,21
	0%	-	3,95	-	0,70	192	0	3.914	0	0,31	0,00	1,21
	25,0%	-	7,62	-	0,70	192	0	2.028	0	0,16	0,00	1,21
	50,0%	-	NS	-	0,50	192	0	-1	0	0,00	0,00	0,86
	75,0%	-	7,62	-	0,70	192	0	-2.028	0	0,16	0,00	1,21
	100,0%	-	3,95	-	0,70	192	0	-3.913	0	0,31	0,00	1,21
Trave Legno 1-1a	0%	11,63	3,71	75,19	0,70	512	-262	11.106	4	0,33	0,00	1,21
	25,0%	11,81	3,74	75,19	0,70	512	-262	11.002	4	0,32	0,00	1,21
	50,0%	12,03	3,78	75,19	0,70	512	-262	10.882	4	0,32	0,00	1,21
	75,0%	12,26	3,83	75,19	0,70	512	-262	10.760	4	0,32	0,00	1,21
	100%	12,49	3,87	75,19	0,70	512	-262	10.643	4	0,31	0,00	1,21
	0%	11,63	3,71	75,19	0,70	512	262	11.106	4	0,33	0,00	1,21
Trave Legno 2-2a	25,0%	11,81	3,74	75,19	0,70	512	262	11.002	4	0,32	0,00	1,21
	50,0%	12,03	3,78	75,19	0,70	512	262	10.882	4	0,32	0,00	1,21
	75,0%	12,26	3,83	75,19	0,70	512	262	10.760	4	0,32	0,00	1,21
	100%	12,49	3,87	75,19	0,70	512	262	10.643	4	0,31	0,00	1,21
	0%	-	7,48	-	0,70	192	0	2.064	0	0,16	0,00	1,21
	25,0%	-	14,97	-	0,70	192	0	1.032	0	0,08	0,00	1,21
Trave Legno 1-2	50,0%	-	-	-	0,00	192	0	0	0	0,00	0,00	0,00
	75,0%	-	14,98	-	0,70	192	0	-1.031	0	0,08	0,00	1,21
	100%	-	7,49	-	0,70	192	0	-2.062	0	0,16	0,00	1,21

LEGENDA:

Id <sub>Tr</sub>	Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%L <sub>LI</sub>	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L <sub>LI</sub> ), a partire dall'estremo iniziale.
CS <sub>v,T</sub>	Coefficiente di sicurezza per taglio e torsione ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
CS <sub>v</sub>	Coefficiente di sicurezza per taglio ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
CS <sub>T</sub>	Coefficiente di sicurezza per torsione ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
k <sub>mod</sub>	Coefficiente di riduzione per Classe di Servizio e di Durata del carico.
A	Area della sezione.
V <sub>Ed,3</sub>	Taglio di progetto in direzione 3.
V <sub>Ed,2</sub>	Taglio di progetto in direzione 2.
T <sub>Ed</sub>	Momento torcente di progetto.
τ <sub>V,Ed</sub>	Tensione tangenziale di calcolo per taglio.
τ <sub>T,Ed</sub>	Tensione tangenziale di calcolo per torsione.
f <sub>vd</sub>	Tensione resistente di calcolo a taglio.

TRAVI (LG) - VERIFICHE A INSTABILITÀ PER PRESSOFLESSIONE RETTA/DEVIATA (Elevazione)

Travi (LG) - Verifiche a instabilità per pressoflessione retta/deviata																		
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>LI</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>c,0d</sub>	f <sub>c,0d</sub>	K <sub>m</sub>	λ <sub>N</sub>	λ <sub>rel,N</sub>	K <sub>crit,c</sub>	D <sub>i</sub> r	M <sub>Ed</sub>	W	σ <sub>md</sub>	f <sub>md</sub>	K <sub>h</sub>	L <sub>LI</sub>
	[%]			[cm²]	[N]	[N/mm²]	[N/mm²]						[N-m]	[cm³]	[N/mm²]	[N/mm²]		[m]
Copertura										Copertura								
Trave Legno 9a-3	0%	2,17	0,70	512	0	0,00	11,58 <sub>6</sub>	0,70	13,6 <sub>4</sub>	0,22	1,000	X	-15.02 <sub>8</sub>	2.731	5,50	12,34	1,06	1,26
												Y	-361	1.365	0,26	12,74	1,10	1,26
	25,0%	2,80	0,70	512	0	0,00	11,58	0,70	13,6	0,22	1,000	X	-11.65	2.731	4,27	12,34	1,06	1,26

Travi (LG) - Verifiche a instabilità per pressoflessione retta/deviata																				
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>LI</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>c,0d</sub>	f <sub>c,0d</sub>	K <sub>m</sub>	λ <sub>N</sub>	λ <sub>rel,N</sub>	K <sub>crit,c</sub>	D <sub>r</sub>	M <sub>Ed</sub>	W	σ <sub>md</sub>	f <sub>md</sub>	K <sub>h</sub>	L <sub>LI</sub>	λ <sub>rel</sub>	K <sub>crit,m</sub>
	[%]			[cm²]	[N]	[N/mm²]	[N/mm²]						[N·m]	[cm³]	[N/mm²]	[N/mm²]		[m]		
Trave Legno 10a-4							6		4			Y	9 -277						3 0,126	0 1,000
	50,0%	3,96	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	13,6 4	0,22	1,000	X	-8.251	2.731	3,02	12,34	1,06	1,26	0,25 3	1,00 0
												Y	-195	1.365	0,14	12,74	1,10	1,26	0,12 6	1,00 0
	75,0%	6,80	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	13,6 4	0,22	1,000	X	-4.802	2.731	1,76	12,34	1,06	1,26	0,25 3	1,00 0
												Y	-113	1.365	0,08	12,74	1,10	1,26	0,12 6	1,00 0
	100,0 %	24,7 5	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	13,6 4	0,22	1,000	X	-1.318	2.731	0,48	12,34	1,06	1,26	0,25 3	1,00 0
												Y	-32	1.365	0,02	12,74	1,10	1,26	0,12 6	1,00 0
	0%	2,17	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	13,6 4	0,22	1,000	X	-15.02 8	2.731	5,50	12,34	1,06	1,26	0,25 3	1,00 0
												Y	361	1.365	0,26	12,74	1,10	1,26	0,12 6	1,00 0
	25,0%	2,80	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	13,6 4	0,22	1,000	X	-11.65 9	2.731	4,27	12,34	1,06	1,26	0,25 3	1,00 0
Trave Legno 3-4												Y	277	1.365	0,20	12,74	1,10	1,26	0,12 6	1,00 0
	50,0%	3,96	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	13,6 4	0,22	1,000	X	-8.251	2.731	3,02	12,34	1,06	1,26	0,25 3	1,00 0
												Y	195	1.365	0,14	12,74	1,10	1,26	0,12 6	1,00 0
	75,0%	6,80	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	13,6 4	0,22	1,000	X	-4.802	2.731	1,76	12,34	1,06	1,26	0,25 3	1,00 0
												Y	113	1.365	0,08	12,74	1,10	1,26	0,12 6	1,00 0
	100,0 %	24,7 5	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	13,6 4	0,22	1,000	X	-1.318	2.731	0,48	12,34	1,06	1,26	0,25 3	1,00 0
												Y	32	1.365	0,02	12,74	1,10	1,26	0,12 6	1,00 0
	0%	26,7 0	0,70	192	219	0,01	11,58 6	0,70	90,9 3	1,45	0,435	X	-182	512	0,36	12,74	1,10	4,20	0,46 2	1,00 0
												Y	-51	384	0,13	12,74	1,10	4,20	0,34 7	1,00 0
	25,0%	3,49	0,70	192	219	0,01	11,58 6	0,70	90,9 3	1,45	0,435	X	-1.808	512	3,53	12,74	1,10	4,20	0,46 2	1,00 0
Trave Legno 9a-10a												Y	-51	384	0,13	12,74	1,10	4,20	0,34 7	1,00 0
	50,0%	2,71	0,70	192	219	0,01	11,58 6	0,70	90,9 3	1,45	0,435	X	-2.349	512	4,59	12,74	1,10	4,20	0,46 2	1,00 0
												Y	-51	384	0,13	12,74	1,10	4,20	0,34 7	1,00 0
	75,0%	3,49	0,70	192	219	0,01	11,58 6	0,70	90,9 3	1,45	0,435	X	-1.809	512	3,53	12,74	1,10	4,20	0,46 2	1,00 0
												Y	-51	384	0,13	12,74	1,10	4,20	0,34 7	1,00 0
	100%	26,4 9	0,70	192	219	0,01	11,58 6	0,70	90,9 3	1,45	0,435	X	-184	512	0,36	12,74	1,10	4,20	0,46 2	1,00 0
												Y	-51	384	0,13	12,74	1,10	4,20	0,34 7	1,00 0
	0%	NS	0,70	192	0	0,00	11,58 6	0,70	94,4 0	1,50	0,407	X	45	512	0,09	12,74	1,10	4,36	0,47 1	1,00 0
												Y	0	384	0,00	12,74	1,10	4,36	0,00 0	0,00 0
	25,0%	2,00	0,70	192	0	0,00	11,58 6	0,70	94,4 0	1,50	0,407	X	-3.264	512	6,38	12,74	1,10	4,36	0,47 1	1,00 0
Trave Legno 7a-9a												Y	0	384	0,00	12,74	1,10	4,36	0,00 0	0,00 0
	50,0%	1,49	0,70	192	0	0,00	11,58 6	0,70	94,4 0	1,50	0,407	X	-4.370	512	8,54	12,74	1,10	4,36	0,47 1	1,00 0
												Y	0	384	0,00	12,74	1,10	4,36	0,00 0	0,00 0
	75,0%	2,00	0,70	192	0	0,00	11,58 6	0,70	94,4 0	1,50	0,407	X	-3.263	512	6,37	12,74	1,10	4,36	0,47 1	1,00 0
												Y	0	384	0,00	12,74	1,10	4,36	0,00 0	0,00 0
	100,0 %	NS	0,70	192	0	0,00	11,58 6	0,70	94,4 0	1,50	0,407	X	41	512	0,08	12,74	1,10	4,36	0,47 1	1,00 0
												Y	0	384	0,00	12,74	1,10	4,36	0,00 0	0,00 0
	0%	1,50	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	12,4 5	0,20	1,000	X	-22.51 9	2.731	8,25	12,34	1,06	1,15	0,24 1	1,00 0
												Y	7	1.365	0,01	12,74	1,10	1,15	0,12 1	1,00 0
	25,0%	1,62	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	12,4 5	0,20	1,000	X	-20.69 4	2.731	7,58	12,34	1,06	1,15	0,24 1	1,00 0
											Y	-84	1.365	0,06	12,74	1,10	1,15	0,12 1	1,00 0	
50,0%	1,77	0,70	512	0	0,00	11,58	0,70	12,4	0,20	1,000	X	-18.83	2.731	6,90	12,34	1,06	1,15	0,24	1,00	



Travi (LG) - Verifiche a instabilità per pressoflessione retta/deviata																				
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>LI</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>c,0d</sub>	f <sub>c,0d</sub>	K <sub>m</sub>	λ <sub>N</sub>	λ <sub>rel,N</sub>	K <sub>crit,c</sub>	D <sub>i,r</sub>	M <sub>Ed</sub>	W	σ <sub>md</sub>	f <sub>md</sub>	K <sub>h</sub>	L <sub>LI</sub>	λ <sub>rel</sub>	K <sub>crit,m</sub>
	[%]			[cm²]	[N]	[N/mm²]	[N/mm²]						[N·m]	[cm³]	[N/mm²]	[N/mm²]		[m]		
Trave Legno 8a-10a							6		5			Y	8 -177	1.365	0,13	12,74	1,10	1,15	1 0,12	0 1,00
	75,0%	1,95	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	12,4 5	0,20	1,000	X	-16.94 9	2.731	6,21	12,34	1,06	1,15	0,24 1	1,00 0
												Y	-270	1.365	0,20	12,74	1,10	1,15	0,12 1	1,00 0
	100,0 %	2,17	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	12,4 5	0,20	1,000	X	-15.02 7	2.731	5,50	12,34	1,06	1,15	0,24 1	1,00 0
												Y	-361	1.365	0,26	12,74	1,10	1,15	0,12 1	1,00 0
	0%	1,50	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	12,4 5	0,20	1,000	X	-22.51 9	2.731	8,25	12,34	1,06	1,15	0,24 1	1,00 0
												Y	-7	1.365	0,01	12,74	1,10	1,15	0,12 1	1,00 0
	25,0%	1,62	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	12,4 5	0,20	1,000	X	-20.69 4	2.731	7,58	12,34	1,06	1,15	0,24 1	1,00 0
Trave Legno 7a-8a												Y	84	1.365	0,06	12,74	1,10	1,15	0,12 1	1,00 0
	50,0%	1,77	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	12,4 5	0,20	1,000	X	-18.83 8	2.731	6,90	12,34	1,06	1,15	0,24 1	1,00 0
												Y	177	1.365	0,13	12,74	1,10	1,15	0,12 1	1,00 0
	75,0%	1,95	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	12,4 5	0,20	1,000	X	-16.94 9	2.731	6,21	12,34	1,06	1,15	0,24 1	1,00 0
												Y	270	1.365	0,20	12,74	1,10	1,15	0,12 1	1,00 0
	100,0 %	2,17	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	12,4 5	0,20	1,000	X	-15.02 7	2.731	5,50	12,34	1,06	1,15	0,24 1	1,00 0
												Y	361	1.365	0,26	12,74	1,10	1,15	0,12 1	1,00 0
	0%	NS	0,70	192	300	0,02	11,58 6	0,70	125, 86	2,00	0,236	X	-25	512	0,05	12,74	1,10	4,36	0,47 1	1,00 0
Trave Legno 5a-7a												Y	0	384	0,00	12,74	1,10	4,36	0,00 0	0,00 0
	25,0%	1,95	0,70	192	300	0,02	11,58 6	0,70	94,4 0	1,50	0,407	X	-3.333	512	6,51	12,74	1,10	4,36	0,47 1	1,00 0
												Y	0	384	0,00	12,74	1,10	4,36	0,00 0	0,00 0
	50,0%	1,46	0,70	192	300	0,02	11,58 6	0,70	94,4 0	1,50	0,407	X	-4.436	512	8,66	12,74	1,10	4,36	0,47 1	1,00 0
												Y	0	384	0,00	12,74	1,10	4,36	0,00 0	0,00 0
	75,0%	1,95	0,70	192	300	0,02	11,58 6	0,70	94,4 0	1,50	0,407	X	-3.330	512	6,50	12,74	1,10	4,36	0,47 1	1,00 0
												Y	0	384	0,00	12,74	1,10	4,36	0,00 0	0,00 0
	100,0 %	NS	0,70	192	300	0,02	11,58 6	0,70	125, 86	2,00	0,236	X	-29	512	0,06	12,74	1,10	4,36	0,47 1	1,00 0
Trave Legno 6a-8a												Y	0	384	0,00	12,74	1,10	4,36	0,00 0	0,00 0
	0%	1,34	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	12,4 5	0,20	1,000	X	-25.01 6	2.731	9,16	12,34	1,06	1,15	0,24 1	1,00 0
												Y	28	1.365	0,02	12,74	1,10	1,15	0,12 1	1,00 0
	25,0%	1,38	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	12,4 5	0,20	1,000	X	-24.43 9	2.731	8,95	12,34	1,06	1,15	0,24 1	1,00 0
												Y	23	1.365	0,02	12,74	1,10	1,15	0,12 1	1,00 0
	50,0%	1,41	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	12,4 5	0,20	1,000	X	-23.83 2	2.731	8,73	12,34	1,06	1,15	0,24 1	1,00 0
												Y	17	1.365	0,01	12,74	1,10	1,15	0,12 1	1,00 0
	75,0%	1,45	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	12,4 5	0,20	1,000	X	-23.19 0	2.731	8,49	12,34	1,06	1,15	0,24 1	1,00 0
Trave Legno 6a-8a												Y	13	1.365	0,01	12,74	1,10	1,15	0,12 1	1,00 0
	100%	1,50	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	12,4 5	0,20	1,000	X	-22.52 0	2.731	8,25	12,34	1,06	1,15	0,24 1	1,00 0
												Y	8	1.365	0,01	12,74	1,10	1,15	0,12 1	1,00 0
	0%	1,34	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	12,4 5	0,20	1,000	X	-25.01 6	2.731	9,16	12,34	1,06	1,15	0,24 1	1,00 0
												Y	-28	1.365	0,02	12,74	1,10	1,15	0,12 1	1,00 0
Trave Legno 6a-8a	25,0%	1,38	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	12,4 5	0,20	1,000	X	-24.43 9	2.731	8,95	12,34	1,06	1,15	0,24 1	1,00 0
												Y	-23	1.365	0,02	12,74	1,10	1,15	0,12 1	1,00 0
	50,0%	1,41	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	12,4 5	0,20	1,000	X	-23.83 2	2.731	8,73	12,34	1,06	1,15	0,24 1	1,00 0
												Y	-17	1.365	0,01	12,74	1,10	1,15	0,12 1	1,00 0
Trave Legno 6a-8a	75,0%	1,45	0,70	512	0	0,00	11,58	0,70	12,4	0,20	1,000	X	-23.19	2.731	8,49	12,34	1,06	1,15	0,24	1,00

Travi (LG) - Verifiche a instabilità per pressoflessione retta/deviata																				
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>LI</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>c,0d</sub>	f <sub>c,0d</sub>	K <sub>m</sub>	λ <sub>N</sub>	λ <sub>rel,N</sub>	K <sub>crit,c</sub>	D <sub>r</sub>	M <sub>Ed</sub>	W	σ <sub>md</sub>	f <sub>md</sub>	K <sub>h</sub>	L <sub>LI</sub>	λ <sub>rel</sub>	K <sub>crit,m</sub>
	[%]			[cm²]	[N]	[N/mm²]	[N/mm²]						[N·m]	[cm³]	[N/mm²]	[N/mm²]		[m]		
Trave Legno 5a-6a							6		5			Y	0 -13	1.365	0,01	12,74	1,10	1,15	1 0,12	0 1,00
	100%	1,50	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	12,4 5	0,20	1,000	X	-22.52 0	2.731	8,25	12,34	1,06	1,15	0,24 1	1,00 0
												Y	-8	1.365	0,01	12,74	1,10	1,15	0,12 1	1,00 0
	0%	NS	0,70	192	37	0,00	11,58 6	0,70	125, 86	2,00	0,236	X	-3	512	0,01	12,74	1,10	4,36	0,47 1	1,00 0
												Y	0	384	0,00	12,74	1,10	4,36	0,00 0	0,00 0
	25,0%	1,97	0,70	192	37	0,00	11,58 6	0,70	94,4 0	1,50	0,407	X	-3.310	512	6,46	12,74	1,10	4,36	0,47 1	1,00 0
Trave Legno 3a-5a												Y	0	384	0,00	12,74	1,10	4,36	0,00 0	0,00 0
	50,0%	1,48	0,70	192	37	0,00	11,58 6	0,70	94,4 0	1,50	0,407	X	-4.410	512	8,61	12,74	1,10	4,36	0,47 1	1,00 0
												Y	0	384	0,00	12,74	1,10	4,36	0,00 0	0,00 0
	75,0%	1,97	0,70	192	37	0,00	11,58 6	0,70	94,4 0	1,50	0,407	X	-3.306	512	6,46	12,74	1,10	4,36	0,47 1	1,00 0
												Y	0	384	0,00	12,74	1,10	4,36	0,00 0	0,00 0
	100,0 %	NS	0,70	192	37	0,00	11,58 6	0,70	125, 86	2,00	0,236	X	-6	512	0,01	12,74	1,10	4,36	0,47 1	1,00 0
Trave Legno 4a-6a												Y	0	384	0,00	12,74	1,10	4,36	0,00 0	0,00 0
	0%	1,50	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	12,4 5	0,20	1,000	X	-22.51 9	2.731	8,25	12,34	1,06	1,15	0,24 1	1,00 0
												Y	7	1.365	0,01	12,74	1,10	1,15	0,12 1	1,00 0
	25,0%	1,45	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	12,4 5	0,20	1,000	X	-23.19 0	2.731	8,49	12,34	1,06	1,15	0,24 1	1,00 0
												Y	11	1.365	0,01	12,74	1,10	1,15	0,12 1	1,00 0
	50,0%	1,41	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	12,4 5	0,20	1,000	X	-23.83 1	2.731	8,73	12,34	1,06	1,15	0,24 1	1,00 0
Trave Legno 3a-4a												Y	18	1.365	0,01	12,74	1,10	1,15	0,12 1	1,00 0
	75,0%	1,38	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	12,4 5	0,20	1,000	X	-24.43 8	2.731	8,95	12,34	1,06	1,15	0,24 1	1,00 0
												Y	21	1.365	0,02	12,74	1,10	1,15	0,12 1	1,00 0
	100%	1,34	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	12,4 5	0,20	1,000	X	-25.01 6	2.731	9,16	12,34	1,06	1,15	0,24 1	1,00 0
												Y	27	1.365	0,02	12,74	1,10	1,15	0,12 1	1,00 0
	0%	1,50	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	12,4 5	0,20	1,000	X	-22.51 9	2.731	8,25	12,34	1,06	1,15	0,24 1	1,00 0
Trave Legno 3a-4a												Y	-7	1.365	0,01	12,74	1,10	1,15	0,12 1	1,00 0
	25,0%	1,45	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	12,4 5	0,20	1,000	X	-23.19 0	2.731	8,49	12,34	1,06	1,15	0,24 1	1,00 0
												Y	-11	1.365	0,01	12,74	1,10	1,15	0,12 1	1,00 0
	50,0%	1,41	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	12,4 5	0,20	1,000	X	-23.83 1	2.731	8,73	12,34	1,06	1,15	0,24 1	1,00 0
												Y	-18	1.365	0,01	12,74	1,10	1,15	0,12 1	1,00 0
	75,0%	1,38	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	12,4 5	0,20	1,000	X	-24.43 8	2.731	8,95	12,34	1,06	1,15	0,24 1	1,00 0
Trave Legno 3a-4a												Y	-21	1.365	0,02	12,74	1,10	1,15	0,12 1	1,00 0
	100%	1,34	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	12,4 5	0,20	1,000	X	-25.01 6	2.731	9,16	12,34	1,06	1,15	0,24 1	1,00 0
												Y	-27	1.365	0,02	12,74	1,10	1,15	0,12 1	1,00 0
	0%	NS	0,70	192	300	0,02	11,58 6	0,70	125, 86	2,00	0,236	X	-25	512	0,05	12,74	1,10	4,36	0,47 1	1,00 0
												Y	0	384	0,00	12,74	1,10	4,36	0,00 0	0,00 0
	25,0%	1,95	0,70	192	300	0,02	11,58 6	0,70	94,4 0	1,50	0,407	X	-3.333	512	6,51	12,74	1,10	4,36	0,47 1	1,00 0
Trave Legno 3a-4a												Y	0	384	0,00	12,74	1,10	4,36	0,00 0	0,00 0
	50,0%	1,46	0,70	192	300	0,02	11,58 6	0,70	94,4 0	1,50	0,407	X	-4.436	512	8,66	12,74	1,10	4,36	0,47 1	1,00 0
												Y	0	384	0,00	12,74	1,10	4,36	0,00 0	0,00 0
	75,0%	1,95	0,70	192	300	0,02	11,58 6	0,70	94,4 0	1,50	0,407	X	-3.330	512	6,50	12,74	1,10	4,36	0,47 1	1,00 0
												Y	0	384	0,00	12,74	1,10	4,36	0,00 0	0,00 0
	100,0	NS	0,70	192	300	0,02	11,58	0,70	125,	2,00	0,236	X	-29	512	0,06	12,74	1,10	4,36	0,47	1,00

Travi (LG) - Verifiche a instabilità per pressoflessione retta/deviata																				
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>LI</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>c,0d</sub>	f <sub>c,0d</sub>	K <sub>m</sub>	λ <sub>N</sub>	λ <sub>rel,N</sub>	K <sub>crit,c</sub>	D <sub>i</sub> r	M <sub>Ed</sub>	W	σ <sub>md</sub>	f <sub>md</sub>	K <sub>h</sub>	L <sub>LI</sub>	λ <sub>rel</sub>	K <sub>crit,m</sub>
	[%]			[cm²]	[N]	[N/mm²]	[N/mm²]						[N·m]	[cm³]	[N/mm²]	[N/mm²]		[m]		
Trave Legno 1a-3a	%						6		86			Y	0	384	0,00	12,74	1,10	4,36	1 0,00	0 0,00
	0%	2,17	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	12,4 5	0,20	1,000	X	-15.02 8	2.731	5,50	12,34	1,06	1,15	0,24 1	1,00 0
												Y	-361	1.365	0,26	12,74	1,10	1,15	0,12 1	1,00 0
	25,0%	1,95	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	12,4 5	0,20	1,000	X	-16.94 9	2.731	6,21	12,34	1,06	1,15	0,24 1	1,00 0
												Y	-269	1.365	0,20	12,74	1,10	1,15	0,12 1	1,00 0
	50,0%	1,77	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	12,4 5	0,20	1,000	X	-18.83 7	2.731	6,90	12,34	1,06	1,15	0,24 1	1,00 0
Trave Legno 2a-4a												Y	-177	1.365	0,13	12,74	1,10	1,15	0,12 1	1,00 0
	75,0%	1,62	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	12,4 5	0,20	1,000	X	-20.69 5	2.731	7,58	12,34	1,06	1,15	0,24 1	1,00 0
												Y	-83	1.365	0,06	12,74	1,10	1,15	0,12 1	1,00 0
	100,0 %	1,50	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	12,4 5	0,20	1,000	X	-22.52 0	2.731	8,25	12,34	1,06	1,15	0,24 1	1,00 0
												Y	7	1.365	0,01	12,74	1,10	1,15	0,12 1	1,00 0
	0%	2,17	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	12,4 5	0,20	1,000	X	-15.02 8	2.731	5,50	12,34	1,06	1,15	0,24 1	1,00 0
Trave Legno 1a-2a												Y	361	1.365	0,26	12,74	1,10	1,15	0,12 1	1,00 0
	25,0%	1,95	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	12,4 5	0,20	1,000	X	-16.94 9	2.731	6,21	12,34	1,06	1,15	0,24 1	1,00 0
												Y	269	1.365	0,20	12,74	1,10	1,15	0,12 1	1,00 0
	50,0%	1,77	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	12,4 5	0,20	1,000	X	-18.83 7	2.731	6,90	12,34	1,06	1,15	0,24 1	1,00 0
												Y	177	1.365	0,13	12,74	1,10	1,15	0,12 1	1,00 0
	75,0%	1,62	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	12,4 5	0,20	1,000	X	-20.69 5	2.731	7,58	12,34	1,06	1,15	0,24 1	1,00 0
Trave Legno 1a-2a												Y	83	1.365	0,06	12,74	1,10	1,15	0,12 1	1,00 0
	100,0 %	1,50	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	12,4 5	0,20	1,000	X	-22.52 0	2.731	8,25	12,34	1,06	1,15	0,24 1	1,00 0
												Y	-7	1.365	0,01	12,74	1,10	1,15	0,12 1	1,00 0
	0%	NS	0,70	192	0	0,00	11,58 6	0,70	94,4 0	1,50	0,407	X	45	512	0,09	12,74	1,10	4,36	0,47 1	1,00 0
												Y	0	384	0,00	12,74	1,10	4,36	0,00 0	0,00 0
	25,0%	2,00	0,70	192	0	0,00	11,58 6	0,70	94,4 0	1,50	0,407	X	-3.264	512	6,38	12,74	1,10	4,36	0,47 1	1,00 0
Trave Legno 1-1a												Y	0	384	0,00	12,74	1,10	4,36	0,00 0	0,00 0
	50,0%	1,49	0,70	192	0	0,00	11,58 6	0,70	94,4 0	1,50	0,407	X	-4.370	512	8,54	12,74	1,10	4,36	0,47 1	1,00 0
												Y	0	384	0,00	12,74	1,10	4,36	0,00 0	0,00 0
	75,0%	2,00	0,70	192	0	0,00	11,58 6	0,70	94,4 0	1,50	0,407	X	-3.263	512	6,37	12,74	1,10	4,36	0,47 1	1,00 0
												Y	0	384	0,00	12,74	1,10	4,36	0,00 0	0,00 0
	100,0 %	NS	0,70	192	0	0,00	11,58 6	0,70	94,4 0	1,50	0,407	X	41	512	0,08	12,74	1,10	4,36	0,47 1	1,00 0
Trave Legno 1-1a												Y	0	384	0,00	12,74	1,10	4,36	0,00 0	0,00 0
	0%	24,7 4	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	13,6 4	0,22	1,000	X	-1.320	2.731	0,48	12,34	1,06	1,26	0,25 3	1,00 0
												Y	-31	1.365	0,02	12,74	1,10	1,26	0,12 6	1,00 0
	25,0%	6,79	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	13,6 4	0,22	1,000	X	-4.804	2.731	1,76	12,34	1,06	1,26	0,25 3	1,00 0
												Y	-114	1.365	0,08	12,74	1,10	1,26	0,12 6	1,00 0
	50,0%	3,96	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	13,6 4	0,22	1,000	X	-8.249	2.731	3,02	12,34	1,06	1,26	0,25 3	1,00 0
Trave Legno												Y	-195	1.365	0,14	12,74	1,10	1,26	0,12 6	1,00 0
	75,0%	2,80	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	13,6 4	0,22	1,000	X	-11.65 9	2.731	4,27	12,34	1,06	1,26	0,25 3	1,00 0
												Y	-279	1.365	0,20	12,74	1,10	1,26	0,12 6	1,00 0
	100%	2,17	0,70	512	0	0,00	11,58 6	0,70	13,6 4	0,22	1,000	X	-15.02 6	2.731	5,50	12,34	1,06	1,26	0,25 3	1,00 0
												Y	-360	1.365	0,26	12,74	1,10	1,26	0,12 6	1,00 0
	0%	24,7	0,70	512	0	0,00	11,58	0,70	13,6	0,22	1,000	X	-1.320	2.731	0,48	12,34	1,06	1,26	0,25	1,00

Travi (LG) - Verifiche a instabilità per pressoflessione retta/deviata																				
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>LI</sub>	CS	k <sub>mod</sub>	A	N <sub>Ed</sub>	σ <sub>c,0d</sub>	f <sub>c,0d</sub>	K <sub>m</sub>	λ <sub>N</sub>	λ <sub>rel,N</sub>	K <sub>crit,c</sub>	D <sub>ir</sub>	M <sub>Ed</sub>	W	σ <sub>md</sub>	f <sub>md</sub>	K <sub>h</sub>	L <sub>LI</sub>	λ <sub>rel</sub>	K <sub>crit,m</sub>
	[%]			[cm²]	[N]	[N/mm²]	[N/mm²]						[N·m]	[cm³]	[N/mm²]	[N/mm²]		[m]		
2-2a		4					6		4			Y	31	1.365	0,02	12,74	1,10	1,26	0,126	3,000
	25,0%	6,79	0,70	512	0	0,00	11,586	0,70	13,64	0,22	1,000	X	-4.804	2.731	1,76	12,34	1,06	1,26	0,253	1,000
												Y	114	1.365	0,08	12,74	1,10	1,26	0,126	1,000
	50,0%	3,96	0,70	512	0	0,00	11,586	0,70	13,64	0,22	1,000	X	-8.249	2.731	3,02	12,34	1,06	1,26	0,253	1,000
												Y	195	1.365	0,14	12,74	1,10	1,26	0,126	1,000
	75,0%	2,80	0,70	512	0	0,00	11,586	0,70	13,64	0,22	1,000	X	-11.659	2.731	4,27	12,34	1,06	1,26	0,253	1,000
												Y	279	1.365	0,20	12,74	1,10	1,26	0,126	1,000
	100%	2,17	0,70	512	0	0,00	11,586	0,70	13,64	0,22	1,000	X	-15.026	2.731	5,50	12,34	1,06	1,26	0,253	1,000
												Y	360	1.365	0,26	12,74	1,10	1,26	0,126	1,000
Trave Legno 1-2	0%	26,70	0,70	192	219	0,01	11,586	0,70	90,93	1,45	0,435	X	-182	512	0,36	12,74	1,10	4,20	0,462	1,000
												Y	51	384	0,13	12,74	1,10	4,20	0,347	1,000
	25,0%	3,49	0,70	192	219	0,01	11,586	0,70	90,93	1,45	0,435	X	-1.808	512	3,53	12,74	1,10	4,20	0,462	1,000
												Y	51	384	0,13	12,74	1,10	4,20	0,347	1,000
	50,0%	2,71	0,70	192	219	0,01	11,586	0,70	90,93	1,45	0,435	X	-2.349	512	4,59	12,74	1,10	4,20	0,462	1,000
												Y	51	384	0,13	12,74	1,10	4,20	0,347	1,000
	75,0%	3,49	0,70	192	219	0,01	11,586	0,70	90,93	1,45	0,435	X	-1.809	512	3,53	12,74	1,10	4,20	0,462	1,000
												Y	51	384	0,13	12,74	1,10	4,20	0,347	1,000
	100%	26,49	0,70	192	219	0,01	11,586	0,70	90,93	1,45	0,435	X	-184	512	0,36	12,74	1,10	4,20	0,462	1,000
												Y	51	384	0,13	12,74	1,10	4,20	0,347	1,000

LEGENDA:

Id<sub>Tr</sub>

%L<sub>LI</sub>

CS

K<sub>mod</sub>

A

N<sub>Ed</sub>

σ<sub>c,0d</sub>

f<sub>c,0d</sub>

K<sub>m</sub>

λ<sub>N</sub>

λ<sub>rel, N</sub>

K<sub>crit,c</sub>

Dir

M<sub>Ed</sub>

W

σ<sub>md</sub>

f<sub>md</sub>

K<sub>h</sub>

L<sub>LI</sub>

λ<sub>rel</sub>

K<sub>crit,m</sub>

Identificativo della trave.

Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L<sub>LI</sub>), a partire dall'estremo iniziale.

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).

Coefficiente di riduzione per Classe di Servizio e di Durata del carico.

Area della sezione.

Sforzo normale di progetto.

Tensione di progetto a compressione in direzione parallela alla fibratura.

Tensione resistente a compressione in direzione parallela alla fibratura.

Coefficiente di redistribuzione delle tensioni.

Snellezza nel piano di minima resistenza per Sforzo Normale.

Snellezza relativa per Sforzo Normale.

Coefficiente riduttivo della tensione critica per instabilità da sforzo normale.

Direzione lungo la quale è stata effettuata la verifica.

Momento di progetto.

Modulo di resistenza rispetto alla direzione locale.

Tensione per Momento di progetto rispetto alla direzione locale.

Tensione resistente per Flessione rispetto alla direzione locale.

Coefficiente di amplificazione della resistenza per flessione e trazione.

Lunghezza libera d'Inflessione.

Snellezza relativa.

Coefficiente riduttivo della tensione critica per instabilità laterale.

TRAVI (LG) - VERIFICHE DI DEFORMABILITÀ ALLO SLE (Elevazione)

Travi (LG) - Verifiche di deformabilità allo SLE														
Id <sub>Tr</sub>	CS	K <sub>def</sub>	Comb. U <sub>ist</sub>			Comb. U <sub>diff</sub>			Comb. U <sub>tot</sub>			U <sub>ist,amm</sub>	U <sub>tot,amm</sub>	
			Rare	Freq.	Perm.	Rare	Freq.	Perm.	Rare	Freq.	Perm.			
			[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]
Copertura														
Trave Legno 9a-3	18,38	2,00	0,0228	0,0089	0,0059	0,0117	0,0117	0,0117	0,0346	0,0206	0,0176	0,4200	0,8400	
Trave Legno 10a-4	18,38	2,00	0,0228	0,0089	0,0059	0,0117	0,0117	0,0117	0,0346	0,0206	0,0176	0,4200	0,8400	
Trave Legno 3-4	2,19	2,00	0,6406	0,2365	0,1492	0,2984	0,2984	0,2984	0,9390	0,5349	0,4476	1,4000	2,8000	
Trave Legno 9a-10a	1,16	2,00	1,2525	0,4136	0,2325	0,4650	0,4650	0,4650	1,7175	0,8786	0,6975	1,4533	2,9067	
Trave Legno 7a-9a	8,97	2,00	0,0427	0,0165	0,0108	0,0216	0,0216	0,0216	0,0643	0,0381	0,0324	0,3833	0,7667	
Trave Legno 8a-10a	8,97	2,00	0,0427	0,0165	0,0108	0,0216	0,0216	0,0216	0,0643	0,0381	0,0324	0,3833	0,7667	
Trave Legno 7a-8a	1,14	2,00	1,2756	0,4203	0,2355	0,4711	0,4711	0,4711	1,7466	0,8914	0,7066	1,4533	2,9067	
Trave Legno 5a-7a	7,09	2,00	0,0541	0,0208	0,0136	0,0273	0,0273	0,0273	0,0813	0,0481	0,0409	0,3833	0,7667	
Trave Legno 6a-8a	7,09	2,00	0,0541	0,0208	0,0136	0,0273	0,0273	0,0273	0,0813	0,0481	0,0409	0,3833	0,7667	
Trave Legno 5a-6a	1,15	2,00	1,2671	0,4181	0,2345	0,4690	0,4690	0,4690	1,7362	0,8872	0,7036	1,4533	2,9067	
Trave Legno 3a-5a	7,09	2,00	0,0541	0,0208	0,0136	0,0273	0,0273	0,0273	0,0813	0,0481	0,0409	0,3833	0,7667	
Trave Legno 4a-6a	7,09	2,00	0,0541	0,0208	0,0136	0,0273	0,0273	0,0273	0,0813	0,0481	0,0409	0,3833	0,7667	
Trave Legno 3a-4a	1,14	2,00	1,2756	0,4203	0,2355	0,4711	0,4711	0,4711	1,7466	0,8914	0,7066	1,4533	2,9067	
Trave Legno 1a-3a	8,97	2,00	0,0427	0,0165	0,0108	0,0216	0,0216	0,0216	0,0643	0,0381	0,0324	0,3833	0,7667	

pag.148

Travi (LG) - Verifiche di deformabilità allo SLE													
Id <sub>Tr</sub>	CS	K <sub>def</sub>	Comb. U <sub>ist</sub>			Comb. U <sub>diff</sub>			Comb. U <sub>tot</sub>			U <sub>ist,amm</sub>	U <sub>tot,amm</sub>
			Rare	Freq.	Perm.	Rare	Freq.	Perm.	Rare	Freq.	Perm.		
			[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]
Trave Legno 2a-4a	8,97	2,00	0,0427	0,0165	0,0108	0,0216	0,0216	0,0216	0,0643	0,0381	0,0324	0,3833	0,7667
Trave Legno 1a-2a	1,16	2,00	1,2525	0,4136	0,2325	0,4650	0,4650	0,4650	1,7175	0,8786	0,6975	1,4533	2,9067
Trave Legno 1-1a	18,38	2,00	0,0229	0,0089	0,0059	0,0117	0,0117	0,0117	0,0346	0,0206	0,0176	0,4200	0,8400
Trave Legno 2-2a	18,38	2,00	0,0229	0,0089	0,0059	0,0117	0,0117	0,0117	0,0346	0,0206	0,0176	0,4200	0,8400
Trave Legno 1-2	2,19	2,00	0,6406	0,2365	0,1492	0,2984	0,2984	0,2984	0,9390	0,5349	0,4476	1,4000	2,8000

- LEGENDA:**
- Id<sub>Tr</sub>** Identificativo della trave.
- 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).
- K<sub>def</sub>** Coefficiente di calcolo dello spostamento differito (Viscosità).
- U<sub>ist,amm</sub>** Spostamento istantaneo ammissibile allo SLE
- U<sub>tot,amm</sub>** Spostamento totale ammissibile allo SLE
- U<sub>ist</sub>** Spostamento massimo istantaneo per la Combinazione.
- U<sub>diff</sub>** Spostamento massimo differito per la Combinazione.
- U<sub>tot</sub>** Spostamento massimo totale per la Combinazione.

PIANI - VERIFICHE REGOLARITÀ (Elevazione)

REGOLARITÀ DELLA STRUTTURA IN PIANTEA		
a)	la configurazione in pianta è compatta ossia la distribuzione di masse e rigidzze è approssimativamente simmetrica rispetto a due direzioni ortogonali e il contorno di ogni orizzontamento è convesso; il requisito può ritenersi soddisfatto, anche in presenza di rientranze in pianta, quando esse non influenzano significativamente la rigidgezza nel piano dell'orizzontamento e, per ogni rientranza, l'area compresa tra il perimetro dell'orizzontamento e la linea convessa circoscritta all'orizzontamento non supera il 5% dell'area dell'orizzontamento;	SI
b)	il rapporto tra i lati del rettangolo circoscritto alla pianta di ogni orizzontamento è inferiore a 4;	SI
c)	ciascun orizzontamento ha una rigidgezza nel proprio piano tanto maggiore della corrispondente rigidgezza degli elementi strutturali verticali da potersi assumere che la sua deformazione in pianta influenzi in modo trascurabile la distribuzione delle azioni sismiche tra questi ultimi e ha resistenza sufficiente a garantire l'efficacia di tale distribuzione;	NO
La struttura non è regolare in pianta.		
REGOLARITÀ DELLA STRUTTURA IN ALTEZZA		
d)	tutti i sistemi resistenti alle azioni orizzontali si estendono per tutta l'altezza della costruzione o, se sono presenti parti aventi differenti altezze, fino alla sommità della rispettiva parte dell'edificio;	SI
e)	massa e rigidgezza rimangono costanti o variano gradualmente, senza bruschi cambiamenti, dalla base alla sommità della costruzione (le variazioni di massa da un orizzontamento all'altro non superano il 25%, la rigidgezza non si riduce da un orizzontamento a quello sovrastante più del 30% e non aumenta più del 10%); ai fini della rigidgezza si possono considerare regolari in altezza strutture dotate di pareti o nuclei in c.a. o di pareti e nuclei in muratura di sezione costante sull'altezza o di telai controventati in acciaio, ai quali sia affidato almeno il 50% dell'azione sismica alla base;	SI
f)	nelle strutture intelaiate, il rapporto tra la capacità e la domanda allo SLV non è significativamente diverso, in termini di resistenza, per orizzontamenti diversi (tale rapporto, calcolato per un generico orizzontamento, non deve differire più del 30% dall'analogo rapporto calcolato per l'orizzontamento adiacente); può fare eccezione l'ultimo orizzontamento di strutture intelaiate di almeno tre orizzontamenti;	SI
g)	eventuali restringimenti della sezione orizzontale della costruzione avvengano con continuità da un orizzontamento al successivo; oppure avvengano in modo che il rientro di un orizzontamento non superi il 10% della dimensione corrispondente all'orizzontamento immediatamente sottostante, né il 30% della dimensione corrispondente al primo orizzontamento. Fa eccezione l'ultimo orizzontamento di costruzioni di almeno quattro orizzontamenti, per il quale non sono previste limitazioni di restringimento;	SI
La struttura è regolare in altezza.		

Piani - Verifiche Regolarità											
Id <sub>Piano</sub>	Q <sub>Lv</sub>	H <sub>Lv</sub>	R <sub>dT<sub>mp</sub></sub>	I <sub>rT<sub>mp</sub></sub>	M <sub>SLU</sub>	K <sub>SLU</sub>		R <sub>eff</sub>		R <sub>ric</sub>	
						X	Y	X	Y	X	Y
	[m]	[m]			[N·s <sup>2</sup> /m]	[N/cm]	[N/cm]	[N]	[N]	[N]	[N]
Copertura	0,00	3,00	NO	NO	1.055	562	1.037	0	0	0	0

- LEGENDA:**
- Id<sub>Piano</sub>** Identificativo del livello o piano.
- Q<sub>Lv</sub>** Quota del livello o piano.
- H<sub>Lv</sub>** Altezza del livello o piano.
- R<sub>dT<sub>mp</sub></sub>** 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.
- I<sub>rT<sub>mp</sub></sub>** Per piani con distribuzione dei tamponamenti in pianta fortemente irregolare, l'eccentricità accidentale è stata incrementata di un fattore pari a 2: [SI] = Distribuzione tamponamenti irregolare fortemente - [NO] = Distribuzione tamponamenti regolare.
- M<sub>SLU</sub>** Massa eccitabile della struttura allo S.L. Ultimo, nelle direzioni X, Y, Z.
- K<sub>SLU</sub>** Valori delle Rigidzze di Piano, valutate allo SLU, riferite agli assi X ed Y del riferimento globale.
- R<sub>eff</sub>** Valori delle Resistenze Effettive di Piano, valutate allo SLU, relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.
- R<sub>ric</sub>** Valori delle Resistenze Richieste di Piano, valutate allo SLU, relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.
- (\*)** Vedi tabelle "Livelli o Piani" o "Solai e Balconi".

EFFETTI DELLE NON LINEARITÀ GEOMETRICHE PER SISMA (Elevazione)

Effetti delle non linearità geometriche per sisma											
Id <sub>Piano</sub>	Q <sub>Lv</sub>	H <sub>Lv</sub>	δ <sub>d</sub>		P <sub>θ,x</sub>	P <sub>θ,y</sub>	T <sub>θ,x</sub>	T <sub>θ,y</sub>	Θ <sub>x</sub>	Θ <sub>y</sub>	
			[m]	[m]							
Copertura	0,00	3,00	1,7637	1,2146	10.364	10.364	991	1.260	6,1485 E-02	3,3302 E-02	

- LEGENDA:**
- Id<sub>Piano</sub>** Identificativo del livello o piano.
- H<sub>Lv</sub>** Altezza del livello o piano.
- δ<sub>d,x</sub>, δ<sub>d,y</sub>** Componenti dello spostamento differenziale rispetto al piano inferiore.
- P<sub>θ,x</sub>, P<sub>θ,z</sub>** Valori del carico verticale del piano utilizzato per il calcolo di "θ".
- T<sub>θ,x</sub>, T<sub>θ,y</sub>** Valori del tagliante di piano utilizzati per il calcolo di "θ".
- Θ<sub>x</sub>, Θ<sub>y</sub>** Coefficienti "θ" del piano.
- Nota** Le forze sismiche orizzontali agenti sui piani caratterizzati da valori di θ compresi tra 0,1 e 0,2, sono state incrementate del fattore "1/(1-θ)", per portare in conto gli effetti del secondo ordine.

PIANI - VERIFICHE AGLI SPOSTAMENTI

									Piani - Verifiche
Id Piano	Q <sub>Lv</sub>	H <sub>Lv</sub>	δ <sub>d,x</sub>	δ <sub>d,y</sub>	C <sub>lg</sub> T <sub>mp</sub>	δ <sub>lim</sub>	δ <sub>lim</sub> - δ <sub>d,x</sub>	δ <sub>lim</sub> - δ <sub>d,y</sub>	Note
	[m]	[m]	[cm]	[cm]		[cm]	[cm]	[cm]	
Copertura	0,00	3,00	0,7270	0,4970	RF	1,5000	0,7730	1,0030	Verificato

**LEGENDA:**

<b>Id<sub>piano</sub></b>	Identificativo del livello o piano.
<b>Q<sub>Lv</sub></b>	Quota del livello o piano.
<b>H<sub>Lv</sub></b>	Altezza del livello o piano.
<b>C<sub>lg</sub> T<sub>mp</sub></b>	Tipo di collegamento delle tamponature alla struttura: [R] = Rigido - [E] = Elastico - [RF] = Rigidamente fragili - [RD] = Rigidamente Duttili.
<b>δ<sub>lim</sub></b>	Valore limite dello spostamento differenziale indicato dalla normativa.
<b>δ<sub>d,x</sub>, δ<sub>d,y</sub></b>	Componenti dello spostamento differenziale rispetto al piano inferiore.

**VERIFICHE COLLEGAMENTI LEGNO (Elevazione)**

**Collegamento di tipo Piastra di Fondazione LG**

**Colleg. 59392**

ID Nodo del collegamento: 11

**Materiali Collegamenti**

Piastre	Saldature	Bulloni	Chiodi	Viti	Spinotti	Precarico	Tipologia serraggio
S235	S235	8.8	-	8.8	-	No	Non Controllato

**Beam**

N <sub>beam</sub>
Pilastro 4
<b>LEGENDA</b> N <sub>beam</sub> Identificativo del beam coinvolto nel collegamento

**Piastre**

N <sub>piastra</sub>	Tipo	Baric.	Tipo Collg	Sezione	Spessore	Effetto Leva
1	Flangia	X: 4,440; Y: 7,480; Z: 0,000	Con Tirafondi	300x450	15,00	SI
<b>Coordinate (X; Y) dei Bulloni riferite al baricentro della piastra [mm].</b>						
1 = (-120,0; -195,0)	2 = (120,0; -195,0)	3 = (120,0; 195,0)	4 = (-120,0; 195,0)			
2		X: 4,360; Y: 7,480; Z: 0,115	Avvitata	240x200	5,00	-
<b>Coordinate (X; Y) dei Bulloni riferite al baricentro della piastra [mm].</b>						
1 = (-60,0; -20,0)	2 = (60,0; -20,0)	3 = (-60,0; 20,0)	4 = (60,0; 20,0)			
3		X: 4,440; Y: 7,360; Z: 0,115	Avvitata	160x200	5,00	-
<b>Coordinate (X; Y) dei Bulloni riferite al baricentro della piastra [mm].</b>						
5 = (-20,0; -40,0)	6 = (20,0; -40,0)	7 = (-20,0; 0,0)	8 = (20,0; 0,0)	9 = (-20,0; 40,0)	10 = (20,0; 40,0)	
4		X: 4,520; Y: 7,480; Z: 0,115	Avvitata	240x200	5,00	-
<b>Coordinate (X; Y) dei Bulloni riferite al baricentro della piastra [mm].</b>						
11 = (-60,0; -20,0)	12 = (60,0; -20,0)	13 = (-60,0; 20,0)	14 = (60,0; 20,0)			
5		X: 4,440; Y: 7,600; Z: 0,115	Avvitata	160x200	5,00	-
<b>Coordinate (X; Y) dei Bulloni riferite al baricentro della piastra [mm].</b>						
15 = (-20,0; -40,0)	16 = (20,0; -40,0)	17 = (-20,0; 0,0)	18 = (20,0; 0,0)	19 = (-20,0; 40,0)	20 = (20,0; 40,0)	

**LEGENDA**

<b>N<sub>piastra</sub></b>	Identificativo della piastra nel collegamento di appartenenza.
<b>Tipo</b>	Tipo di piastra.
<b>Baric.</b>	Coordinate del Baricentro della piastra [m].
<b>Tipo Collg</b>	Tipo Collegamento piastra.
<b>Sezione</b>	Ingombro della sezione della piastra [mm].
<b>Spessore</b>	Spessore della piastra [mm].
<b>Effetto Leva</b>	Indica se il calcolo è stato effettuato considerando l'Effetto Leva

**Verifiche a Rifollamento (Piastra)**

N <sub>el</sub>	Id <sub>el,x</sub>	Id <sub>el,y</sub>	V <sub>Ed,x</sub>	V <sub>Ed,y</sub>	F <sub>b,Rd,x</sub>	F <sub>b,Rd,y</sub>	D <sub>st,BI,x</sub>	D <sub>st,BI,y</sub>	α <sub>x</sub>	α <sub>y</sub>	K <sub>x</sub>	K <sub>y</sub>	CS <sub>x</sub>	CS <sub>y</sub>
1	1	1	82	106	101.647	101.647	0,0300	0,0300	0,59	0,59	2,50	2,50	NS	NS
2	1	1	30	-1.666	18.000	18.000	0,0600	0,0400	1,00	1,00	2,50	2,50	NS	10,80
3	1	1	-20	-1.180	18.000	18.000	0,0400	0,0400	1,00	1,00	2,50	2,50	NS	15,25
4	1	1	-30	-1.613	18.000	18.000	0,1200	0,0400	1,00	1,00	2,50	2,50	NS	11,16
5	1	1	20	-907	18.000	18.000	0,0600	0,0400	1,00	1,00	2,50	2,50	NS	19,85

**LEGENDA**

<b>N<sub>el</sub></b>	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
<b>Id<sub>EL</sub></b>	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato.
<b>V<sub>Ed</sub></b>	Forza di Progetto MASSIMA [N].
<b>F<sub>b,Rd</sub></b>	Resistenza al rifollamento [N].
<b>D<sub>st,BI</sub></b>	Minima distanza per la verifica a rifollamento [m].

<b><math>\alpha</math></b>	Coefficiente $\alpha$
<b>K</b>	Coefficiente K.
<b>CS</b>	Coefficiente di sicurezza.

### Verifiche a Tensione

<b>N<sub>el</sub></b>	<b>Ln<sub>Sez,X</sub></b>	<b>Ln<sub>Sez,Y</sub></b>	<b>N<sub>Ed,X</sub></b>	<b>N<sub>Ed,Y</sub></b>	<b>R<sub>d,X</sub></b>	<b>R<sub>d,Y</sub></b>	<b>CS<sub>x</sub></b>	<b>CS<sub>y</sub></b>
1	0,4160	0,2660	328	424	1.617.408	1.034.208	NS	NS
2	0,1900	0,2300	120	-6.664	246.240	298.080	NS	44,73
3	0,1850	0,1500	-120	-7.080	239.760	194.400	NS	27,46
4	0,1900	0,2300	-120	-6.452	246.240	298.080	NS	46,20
5	0,1850	0,1500	-120	-5.442	239.760	194.400	NS	35,72

#### LEGENDA

<b>N<sub>el</sub></b>	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
<b>Ln<sub>Sez</sub></b>	Lunghezza della sezione resistente [m].
<b>N<sub>Ed</sub></b>	Forza di Progetto MASSIMA [N].
<b>R<sub>d</sub></b>	Resistenza della sezione resistente [N].
<b>CS</b>	Coefficiente di sicurezza

### Verifiche a Punzonamento

<b>N<sub>el</sub></b>	<b>Id<sub>El</sub></b>	<b>N<sub>Ed</sub></b>	<b>B<sub>p,Rd</sub></b>	<b>CS</b>
1	1	1.214	195.432	NS
2	1	20	40.715	NS
3	1	28	40.715	NS
4	1	21	40.715	NS
5	1	31	40.715	NS

#### LEGENDA

<b>N<sub>el</sub></b>	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
<b>Id<sub>El</sub></b>	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato
<b>N<sub>Ed</sub></b>	Forza di Progetto MASSIMA [N].
<b>B<sub>p,Rd</sub></b>	Resistenza al punzonamento [N].
<b>CS</b>	Coefficiente di sicurezza

### Verifiche a Flessione

<b>N<sub>el</sub></b>	<b><math>\sigma_X</math></b>	<b><math>\sigma_Y</math></b>	<b><math>\tau_X</math></b>	<b><math>\tau_Y</math></b>	<b><math>\sigma_{Id,X}</math></b>	<b><math>\sigma_{Id,Y}</math></b>	<b><math>\sigma_A</math></b>	<b>CoeffSic.X</b>	<b>CoeffSic.Y</b>
1	17,91	37,18	0,75	1,05	17,96	37,22	223,81	12,46	6,01

#### LEGENDA

<b>N<sub>el</sub></b>	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
<b><math>\sigma</math></b>	$\sigma$ a flessione nella sezione d'attacco [N/mm <sup>2</sup> ].
<b><math>\tau</math></b>	$\tau$ nella sezione d'attacco [N/mm <sup>2</sup> ].
<b><math>\sigma_{Id}</math></b>	$\sigma$ Ideale MASSIMA nella sezione d'attacco [N/mm <sup>2</sup> ].
<b><math>\sigma_A</math></b>	$\sigma$ di progetto
<b>CS</b>	Coefficiente di Sicurezza

### Verifiche Pressione di contatto

<b>N<sub>el</sub></b>	<b>N<sub>Ed</sub></b>	<b>M<sub>Ed,x</sub></b>	<b>M<sub>Ed,y</sub></b>	<b><math>\sigma_D</math></b>	<b><math>\sigma_A</math></b>	<b>Pt<sub>contatto</sub></b>	<b>CS</b>
1	-2.831	500	-976	1,14	11,76	X: -0,150; Y: -0,225; Z: 0,000	10,28

#### LEGENDA

<b>N<sub>el</sub></b>	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
<b>N<sub>Ed</sub></b>	Sforzo normale [N].
<b>M<sub>Ed,x</sub></b>	Vettore Momento intorno a X [Nm].
<b>M<sub>Ed,y</sub></b>	Vettore Momento intorno a Y [Nm].
<b><math>\sigma_D</math></b>	Sigma di compressione di progetto [N/mm <sup>2</sup> ].
<b><math>\sigma_A</math></b>	Sigma di compressione massima [N/mm <sup>2</sup> ].
<b>Pt<sub>contatto</sub></b>	Coordinate del punto con massima Sigma di compressione [m].
<b>CS</b>	Coefficiente di sicurezza

### Cordoni

<b>N<sub>cordone</sub></b>	<b>Piastre</b>	<b>Categoria</b>	<b>Tipo Sez</b>	<b>Altezza Gola</b>	<b>Spessore</b>	<b>Lunghezza</b>
1	2	d'angolo	lineare	4,24	6	240
2	3	d'angolo	lineare	4,24	6	160
3	4	d'angolo	lineare	4,24	6	240
4	5	d'angolo	lineare	4,24	6	160
5	2	d'angolo	lineare	4,24	6	250
6	3	d'angolo	lineare	4,24	6	170
7	4	d'angolo	lineare	4,24	6	250
8	5	d'angolo	lineare	4,24	6	170

#### LEGENDA

<b>N<sub>cordone</sub></b>	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
<b>Piastre</b>	Identificativo delle piastre a cui è associato il cordone nella relativa tabella
<b>Categoria</b>	Categoria di saldatura
<b>Tipo Sez</b>	Tipo sezione gola della saldatura
<b>Altezza Gola</b>	Altezza della sezione di gola [mm].
<b>Spessore</b>	Spessore del cordone [mm].
<b>Lunghezza</b>	Lunghezza del cordone [mm].

### Verifiche Cordone

1	0,1	0,1	0,0	0,0	3,2	3,7	235,0	0,85	1,00	54,00
---	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-------	------	------	-------

2	0,0	0,0	0,1	0,1	3,7	3,6	235,0	0,85	1,00	54,00
3	0,1	0,1	0,0	0,0	3,6	3,1	235,0	0,85	1,00	55,17
4	0,0	0,0	0,1	0,1	3,1	3,2	235,0	0,85	1,00	62,14
5	0,1	0,1	0,0	0,0	3,9	3,3	235,0	0,85	1,00	51,87
6	0,0	0,0	0,1	0,1	3,8	3,9	235,0	0,85	1,00	51,87
7	0,1	0,1	0,0	0,0	3,3	3,8	235,0	0,85	1,00	53,02
8	0,0	0,0	0,1	0,1	3,3	3,3	235,0	0,85	1,00	59,70

**LEGENDA**  
**N**cordone      Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.  
**τ** Par iniz.      τ Parallela alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm<sup>2</sup>].  
**τ** Par fin.      τ Parallela alla lunghezza - punto finale - [N/mm<sup>2</sup>].  
**τ** Ort iniz.      τ Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm<sup>2</sup>].  
**τ** Ort fin.      τ Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm<sup>2</sup>].  
**σ** Ort iniz.      σ Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm<sup>2</sup>].  
**σ** Ort fin.      σ Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm<sup>2</sup>].  
**F<sub>yk</sub>**      Resistenza di calcolo del materiale di base [N/mm<sup>2</sup>].  
**β<sub>1</sub>**      Coefficiente riduttivo Beta1 della resistenza di base  
**β<sub>2</sub>**      Coefficiente riduttivo Beta2 della resistenza di base  
**CS**      Coefficiente di sicurezza per la Sigma

Tirafondi								
N <sub>trfnd</sub>	Piastre	Diametro	Tipo	Diam Barra Trsv	Lun Barra Trsv	Raggio Uncino	Lun Trmn Uncino	Raggio Rosetta
1	1	16	Barra Semplice	-	-	-	-	-
2	1	16	Barra Semplice	-	-	-	-	-
3	1	16	Barra Semplice	-	-	-	-	-
4	1	16	Barra Semplice	-	-	-	-	-

**LEGENDA**  
**N<sub>trfnd</sub>**      Numero progressivo del tirafondo nel collegamento di appartenenza.  
**Piastre**      Identificativo delle piastre a cui è associato il tirafondo nella relativa tabella  
**Diametro**      Diametro nominale [mm].  
**Tipo**      Tipologia del tirafondo  
**Diam Barra Trsv**      Diametro della barra trasversale [mm].  
**Lun Barra Trsv**      Lunghezza della barra trasversale [m].  
**Raggio Uncino**      Raggio dell'uncino [cm].  
**Lun Trmn Uncino**      Lunghezza terminale dell'uncino [cm].  
**Raggio Rosetta**      Raggio della rosetta [cm].

Verifiche Bullone							
Tipo	F <sub>v,Ed</sub>	F <sub>v,Rd</sub>	CS <sub>Tg</sub>	F <sub>t,Ed</sub>	F <sub>t,Rd</sub>	CS <sub>Trz</sub>	CS <sub>TgTrz</sub>
Verifica del Gambo	109	77.184	NS	1.095	115.776	NS	NS
Verifica del Gambo	109	77.184	NS	1.159	115.776	99,89	NS
Verifica del Gambo	109	77.184	NS	1.214	115.776	95,37	NS
Verifica del Gambo	109	77.184	NS	1.150	115.776	NS	NS

**LEGENDA**  
**Tipo**      Area interessata dalla Verifica  
**F<sub>v,Ed</sub>**      Taglio di Progetto per l'elemento [N]  
**F<sub>v,Rd</sub>**      Taglio Resistente del Bullone [N]  
**CS<sub>Tg</sub>**      Coefficiente di sicurezza a Taglio  
**F<sub>t,Ed</sub>**      Forza di trazione di Progetto [N]  
**F<sub>t,Rd</sub>**      Resistenza a Trazione del Bullone [N]  
**CS<sub>Trz</sub>**      Coefficiente di sicurezza a Trazione  
**CS<sub>TgTrz</sub>**      Coefficiente di Sicurezza per Taglio e Trazione

Verifiche Sfilamento Tirafondo			
N <sub>trfnd</sub>	F <sub>t, Ed</sub>	F <sub>t, Rd</sub>	CS
1	1.095	18.976	17,33
2	1.159	18.976	16,37
3	1.214	18.976	15,63
4	1.150	18.976	16,50

**LEGENDA**  
**N<sub>trfnd</sub>**      Numero progressivo del tirafondo nel collegamento di appartenenza.  
**F<sub>t, Ed</sub>**      Sforzo di Trazione di Progetto [N].  
**F<sub>t, Rd</sub>**      Sforzo di Trazione Resistente [N].  
**CS**      Coefficiente di sicurezza a Trazione

Verifica a Spacco del collegamento									
ID <sub>collegament</sub> o	F <sub>v,Ed</sub>	b	w	h <sub>e</sub>	h	k <sub>mod</sub>	γ <sub>M</sub>	F <sub>90,Rd</sub>	CS
	[N]	[mm]		[mm]	[mm]			[N]	
59392	327	240	1,00	100,00	160	0,90	1,45	34.057	NS



## LEGENDA

<b>ID<sub>collegament</sub></b>	Identificativo del collegamento.
<b>F<sub>V,Ed</sub></b>	Forza a taglio massima di progetto.
<b>b</b>	Spessore dell'elemento.
<b>w</b>	Coefficiente di correzione.
<b>h<sub>e</sub></b>	Distanza del bordo caricato dal centro del connettore più distante.
<b>h</b>	Altezza dell'elemento in legno.
<b>k<sub>mod</sub></b>	Coefficiente di riduzione per Classe di Servizio e di Durata del carico.
<b>γ<sub>M</sub></b>	Coefficiente di sicurezza parziale.
<b>F<sub>90,Rd</sub></b>	Capacità a rottura per spacco di progetto.
<b>CS</b>	Coefficiente di Sicurezza a Spacco.

### Verifiche Interasse Connettori per direzione parallela alla fibratura

D	Tipo <sub>cnt</sub>	γ <sub>k</sub>	α	a <sub>1</sub>	a <sub>1,Lmt</sub>	CS
[mm]		[N/m <sup>2</sup> ]	[°]	[mm]	[mm]	
5	V	3.850	180	40,00	35,00	1,14

#### LEGENDA

<b>D</b>	Diametro nominale del connettore.
<b>Tipo<sub>cnt</sub></b>	Tipologia di Connettore: B = bullone, C = chiodo, V = vite, S = spinotto.
<b>γ<sub>k</sub></b>	Peso specifico del legno.
<b>α</b>	Angolo fra la forza e la direzione della fibratura.
<b>a<sub>1</sub></b>	Spaziatura connettori parallela alla fibratura: NS = non significativo.
<b>a<sub>1,Lmt</sub></b>	Spaziatura limite connettori parallela alla fibratura.
<b>CS</b>	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

### Verifiche Interasse Connettori per direzione ortogonale alla fibratura

D	Tipo <sub>cnt</sub>	γ <sub>k</sub>	α	a <sub>2</sub>	a <sub>2,Lmt</sub>	CS
		[N/m <sup>2</sup> ]	[°]	[mm]	[mm]	
5	V	3.850	215	40,00	25,00	1,60

#### LEGENDA

<b>D</b>	Diametro nominale del connettore.
<b>Tipo<sub>cnt</sub></b>	Tipologia di Connettore: B = bullone, C = chiodo, V = vite, S = spinotto.
<b>γ<sub>k</sub></b>	Peso specifico del legno.
<b>α</b>	Angolo fra la forza e la direzione della fibratura.
<b>a<sub>2</sub></b>	Spaziatura connettori ortogonale alla fibratura: NS = non significativo.
<b>a<sub>2,Lmt</sub></b>	Spaziatura limite connettori ortogonale alla fibratura.
<b>CS</b>	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

### Verifica Distanze Estremo Elemento dei connettori

γ <sub>k</sub>	D <sub>cntt,3c</sub>	Tipo <sub>cnt,3c</sub>	α <sub>3c</sub>	a <sub>3c</sub>	a <sub>3cLim</sub>	CS <sub>3c</sub>	D <sub>cntt,3t</sub>	Tipo <sub>cnt,3t</sub>	α <sub>3t</sub>	a <sub>3t</sub>	a <sub>3tLim</sub>	CS <sub>3t</sub>
[N/m <sup>2</sup> ]	[mm]		[°]	[mm]	[mm]		[mm]		[°]	[mm]	[mm]	
3.850	5	V	268	60,00	50,00	1,20	5	V	0	60,00	60,00	1,00

#### LEGENDA

<b>γ<sub>k</sub></b>	Peso specifico del legno.
<b>D<sub>cntt,3c</sub></b>	Diametro nominale del connettore per estremità scarica.
<b>Tipo<sub>cnt,3c</sub></b>	Tipologia del Connettore estremità scarica: B = bullone, C = chiodo, V = vite, S = spinotto.
<b>α<sub>3c</sub></b>	Angolo fra la forza e la direzione della fibratura per estremità scariche.
<b>a<sub>3c</sub></b>	Distanza estremità scarica: NS = non significativo.
<b>a<sub>3cLim</sub></b>	Distanza limite estremità scarica.
<b>CS<sub>3c</sub></b>	Coefficiente di Sicurezza estremità scarica.
<b>D<sub>cntt,3t</sub></b>	Diametro nominale del connettore per estremità sollecitata.
<b>Tipo<sub>cnt,3t</sub></b>	Tipologia del Connettore Bordo Sollecitato: B = bullone, C = chiodo, V = vite, S = spinotto.
<b>α<sub>3t</sub></b>	Angolo fra la forza e la direzione della fibratura per estremità sollecitata.
<b>a<sub>3t</sub></b>	Distanza estremità sollecitata: NS = non significativo.
<b>a<sub>3tLim</sub></b>	Distanza limite estremità sollecitata.
<b>CS<sub>3t</sub></b>	Coefficiente di Sicurezza estremità sollecitata.

### Verifica Distanze Bordo Elemento dei connettori

γ <sub>k</sub>	D <sub>cntt,4c</sub>	Tipo <sub>cnt,4c</sub>	α <sub>4c</sub>	a <sub>4c</sub>	a <sub>4cLim</sub>	CS <sub>4c</sub>	D <sub>cntt,4t</sub>	Tipo <sub>cnt,4t</sub>	α <sub>4t</sub>	a <sub>4t</sub>	a <sub>4tLim</sub>	CS <sub>4t</sub>
[N/m <sup>2</sup> ]	[mm]		[°]	[mm]	[mm]		[mm]		[°]	[mm]	[mm]	
3.850	5	V	180	60,00	20,00	3,00	5	V	138	60,00	28,45	2,11

#### LEGENDA

<b>γ<sub>k</sub></b>	Peso specifico del legno.
<b>D<sub>cntt,4c</sub></b>	Diametro nominale del connettore per bordi scarichi
<b>Tipo<sub>cnt,4c</sub></b>	Tipologia del Connettore Bordo Scarico: B = bullone, C = chiodo, V = vite, S = spinotto.
<b>α<sub>4c</sub></b>	Angolo fra la forza e la direzione della fibratura per bordi scarichi.
<b>a<sub>4c</sub></b>	Distanza dal bordo scarico: NS = non significativo.
<b>a<sub>4cLim</sub></b>	Distanza limite dal bordo scarico.
<b>CS<sub>4c</sub></b>	Coefficiente di Sicurezza del bordo scarico.
<b>D<sub>cntt,4t</sub></b>	Diametro nominale del connettore per bordi sollecitati
<b>Tipo<sub>cnt,4t</sub></b>	Tipologia del Connettore Bordo Sollecitato: B = bullone, C = chiodo, V = vite, S = spinotto.
<b>α<sub>4t</sub></b>	Angolo fra la forza e la direzione della fibratura per bordi sollecitati.
<b>a<sub>4t</sub></b>	Distanza dal bordo sollecitato: NS = non significativo.

<b>a4tLim</b>	Distanza limite dal bordo sollecitato.
<b>CS4t</b>	Coefficiente di Sicurezza dal bordo sollecitato.

### Verifica alla Resistenza Assiale Gruppo Connettori

ID <sub>pstr</sub>	n <sub>cntt</sub>	n <sub>eff</sub>	N <sub>Ed</sub> [N]	N <sub>Rd</sub> [N]	CS
2	4	3,482	80	5.654	70,67
3	6	5,016	168	8.144	48,48
4	4	3,482	84	5.654	67,31
5	6	5,016	184	8.144	44,26

#### LEGENDA

<b>ID<sub>pstr</sub></b>	Identificativo della piastra del gruppo di connettori.
<b>n<sub>cntt</sub></b>	Numero di connettori del gruppo.
<b>n<sub>eff</sub></b>	Numero efficace di connettori del gruppo.
<b>N<sub>Ed</sub></b>	Sforzo assiale massimo di progetto del gruppo di connettori.
<b>N<sub>Rd</sub></b>	Resistenza assiale di progetto del gruppo di connettori.
<b>CS</b>	Coefficiente di Sicurezza della verifica di resistenza del gruppo di connettori.

### Verifica alla Resistenza Laterale Gruppo Connettori

ID <sub>pstr</sub>	n <sub>eff,P</sub>	F <sub>Ed,P</sub> [N]	F <sub>Rd,P</sub> [N]	CS
2	1,682	6.664	7.935	1,19
3	2,280	7.080	8.365	1,18
4	1,682	6.452	7.935	1,23
5	2,280	5.442	10.756	1,98

#### LEGENDA

<b>ID<sub>pstr</sub></b>	Identificativo della piastra del gruppo di connettori.
<b>n<sub>eff,P</sub></b>	Numero di Connettori Efficace Parallelo alle Fibre.
<b>F<sub>Ed,P</sub></b>	Forza Parallela alle Fibre.
<b>F<sub>Rd,P</sub></b>	Resistenza Parallela alle Fibre.
<b>CS</b>	Coefficiente di Sicurezza della verifica di resistenza del gruppo di connettori.

### Viti

ID <sub>cnt</sub>	N <sub>piastra</sub>	D [mm]	D <sub>f</sub> [mm]	D <sub>head</sub> [mm]	D <sub>nc</sub> [mm]	D <sub>m</sub> [mm]	A [mm <sup>2</sup> ]	A <sub>res</sub> [mm <sup>2</sup> ]	L <sub>gb</sub> [mm]	L <sub>fil</sub> [mm]	F <sub>tens,k</sub> [N]	M <sub>y,Rk</sub> [Nm]
1	2	5,00	3,00	10,00	5,00	15	19,63	19,63	50,00	50,00	14.137	15.759
2	2	5,00	3,00	10,00	5,00	15	19,63	19,63	50,00	50,00	14.137	15.759
3	2	5,00	3,00	10,00	5,00	15	19,63	19,63	50,00	50,00	14.137	15.759
4	2	5,00	3,00	10,00	5,00	15	19,63	19,63	50,00	50,00	14.137	15.759
5	3	5,00	3,00	10,00	5,00	15	19,63	19,63	50,00	50,00	14.137	15.759
6	3	5,00	3,00	10,00	5,00	15	19,63	19,63	50,00	50,00	14.137	15.759
7	3	5,00	3,00	10,00	5,00	15	19,63	19,63	50,00	50,00	14.137	15.759
8	3	5,00	3,00	10,00	5,00	15	19,63	19,63	50,00	50,00	14.137	15.759
9	3	5,00	3,00	10,00	5,00	15	19,63	19,63	50,00	50,00	14.137	15.759
10	3	5,00	3,00	10,00	5,00	15	19,63	19,63	50,00	50,00	14.137	15.759
11	4	5,00	3,00	10,00	5,00	15	19,63	19,63	50,00	50,00	14.137	15.759
12	4	5,00	3,00	10,00	5,00	15	19,63	19,63	50,00	50,00	14.137	15.759
13	4	5,00	3,00	10,00	5,00	15	19,63	19,63	50,00	50,00	14.137	15.759
14	4	5,00	3,00	10,00	5,00	15	19,63	19,63	50,00	50,00	14.137	15.759
15	5	5,00	3,00	10,00	5,00	15	19,63	19,63	50,00	50,00	14.137	15.759
16	5	5,00	3,00	10,00	5,00	15	19,63	19,63	50,00	50,00	14.137	15.759
17	5	5,00	3,00	10,00	5,00	15	19,63	19,63	50,00	50,00	14.137	15.759
18	5	5,00	3,00	10,00	5,00	15	19,63	19,63	50,00	50,00	14.137	15.759
19	5	5,00	3,00	10,00	5,00	15	19,63	19,63	50,00	50,00	14.137	15.759
20	5	5,00	3,00	10,00	5,00	15	19,63	19,63	50,00	50,00	14.137	15.759

#### LEGENDA

<b>ID<sub>cnt</sub></b>	Identificativo del connettore.
<b>N<sub>piastra</sub></b>	Identificativo della piastra nel collegamento
<b>D</b>	Diametro nominale della vite.
<b>D<sub>f</sub></b>	Diametro del foro.
<b>D<sub>head</sub></b>	Diametro della testa.
<b>D<sub>nc</sub></b>	Diametro del nucleo della vite.
<b>D<sub>m</sub></b>	Diametro della rondella della vite.
<b>A</b>	Area nominale del chiodo.
<b>A<sub>res</sub></b>	Area resistente del chiodo.
<b>L<sub>gb</sub></b>	Lunghezza del gambo.
<b>L<sub>fil</sub></b>	Lunghezza della parte filettata della vite.
<b>F<sub>tens,k</sub></b>	Resistenza caratteristica a trazione della vite.
<b>M<sub>y,Rk</sub></b>	Momento caratteristico resistente della vite.

### Verifiche a Carichi Assiali dei Connettori

ID <sub>cntt</sub>	Tipo <sub>cnt</sub>	ID <sub>piastra</sub>	N <sub>Ed</sub> [N]	F <sub>tens,k</sub> [N]	F <sub>ax,Rd</sub> [N]	f <sub>head,d</sub> [N]	CS
1	V	2	20	14.137	1.570	40.715	78,48
2	V	2	20	14.137	1.570	40.715	78,48
3	V	2	20	14.137	1.570	40.715	78,48
4	V	2	20	14.137	1.570	40.715	78,48
5	V	3	28	14.137	1.570	40.715	56,06

6	V	3	28	14.137	1.570	40.715	56,06
7	V	3	28	14.137	1.570	40.715	56,06
8	V	3	28	14.137	1.570	40.715	56,06
9	V	3	28	14.137	1.570	40.715	56,06
10	V	3	28	14.137	1.570	40.715	56,06
11	V	4	21	14.137	1.570	40.715	74,74
12	V	4	21	14.137	1.570	40.715	74,74
13	V	4	21	14.137	1.570	40.715	74,74
14	V	4	21	14.137	1.570	40.715	74,74
15	V	5	31	14.137	1.570	40.715	50,63
16	V	5	31	14.137	1.570	40.715	50,63
17	V	5	31	14.137	1.570	40.715	50,63
18	V	5	31	14.137	1.570	40.715	50,63
19	V	5	30	14.137	1.570	40.715	52,32
20	V	5	30	14.137	1.570	40.715	52,32

## LEGENDA

<b>ID<sub>cn</sub></b>	Identificativo del connettore.
<b>Tipo<sub>cn</sub></b>	Tipologia di Connettore: B = bullone, C = chiodo, V = vite, S = spinotto.
<b>ID<sub>pi</sub></b>	Identificativo della piastra di appartenenza.
<b>N<sub>Ed</sub></b>	Sforzo Normale Sollecitante di Progetto Massimo.
<b>F<sub>tens,k</sub></b>	Resistenza caratteristica per rottura del connettore.
<b>F<sub>ax,Rd</sub></b>	Resistenza di progetto a estrazione
<b>f<sub>head,d</sub></b>	Resistenza di progetto alla penetrazione.
<b>CS</b>	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

## Verifiche a Carico Laterale dei Connettori

ID <sub>cn</sub>	Tipo <sub>cn</sub>	ID <sub>pi</sub>	F <sub>V,Ed</sub>	F <sub>V,Rd</sub>	Tipo <sub>mcn</sub>	CS
			[N]	[N]		
1	V	2	1.666	2.359	13	1,42
2	V	2	1.666	2.359	13	1,42
3	V	2	1.666	2.359	13	1,42
4	V	2	1.666	2.359	13	1,42
5	V	3	1.180	1.835	13	1,56
6	V	3	1.180	1.835	13	1,56
7	V	3	1.180	1.835	13	1,56
8	V	3	1.180	1.835	13	1,56
9	V	3	1.180	1.835	13	1,56
10	V	3	1.180	1.835	13	1,56
11	V	4	1.613	2.359	13	1,46
12	V	4	1.613	2.359	13	1,46
13	V	4	1.613	2.359	13	1,46
14	V	4	1.613	2.359	13	1,46
15	V	5	907	2.359	13	2,60
16	V	5	907	2.359	13	2,60
17	V	5	907	2.359	13	2,60
18	V	5	907	2.359	13	2,60
19	V	5	907	2.359	13	2,60
20	V	5	907	2.359	13	2,60

## LEGENDA

<b>ID<sub>cn</sub></b>	Identificativo del connettore.
<b>Tipo<sub>cn</sub></b>	Tipologia di Connettore: B = bullone, C = chiodo, V = vite, S = spinotto.
<b>ID<sub>pi</sub></b>	Identificativo della piastra di appartenenza.
<b>F<sub>V,Ed</sub></b>	Carico laterale massimo di progetto.
<b>F<sub>V,Rd</sub></b>	Resistenza laterale di progetto
<b>Tipo<sub>mcn</sub></b>	Tipologia di meccanismo di rottura laterale: 0 = Eqn (8.6a) § 8.2.2, 1 = Eqn (8.6b) § 8.2.2, 2 = Eqn (8.6c) § 8.2.2, 3 = Eqn (8.6d) § 8.2.2, 4 = Eqn (8.6e) § 8.2.2, 5 = Eqn (8.6f) § 8.2.2, 6 = Eqn (8.7g) § 8.2.2, 7 = Eqn (8.7h) § 8.2.2, 8 = Eqn (8.7j) § 8.2.2, 9 = Eqn (8.7k) § 8.2.2, 10 = Eqn (8.9a) § 8.2.3, 11 = Eqn (8.9b) § 8.2.3, 12 = Eqn (8.10c) § 8.2.3, 13 = Eqn (8.10d) § 8.2.3, 14 = Eqn (8.10e) § 8.2.3, 15 = Eqn (8.11f) § 8.2.3, 16 = Eqn (8.11g) § 8.2.3, 17 = Eqn (8.11h) § 8.2.3, 18 = Eqn (8.12j) § 8.2.3, 19 = Eqn (8.12k) § 8.2.3, 20 = Eqn (8.13l) § 8.2.3, 21 = Eqn (8.13m) § 8.2.3, 22 = interpolazione tra Eqn (8.9) e Eqn (8.10) § 8.2.3, 23 = interpolazione tra Eqn (8.12) e Eqn (8.13) § 8.2.3.
<b>CS</b>	Coefficiente di Sicurezza a Carico Laterale.

## Verifiche a carichi combinati assiali e laterali dei connettori

ID <sub>cn</sub>	Tipo <sub>cn</sub>	ID <sub>pi</sub>	F <sub>ax,Ed</sub>	F <sub>ax,d</sub>	F <sub>V,Ed</sub>	F <sub>V,Rd</sub>	CS
			[N]	[N]	[N]	[N]	
1	V	2	20	1.570	1.666	2.359	2,00
2	V	2	20	1.570	1.666	2.359	2,00
3	V	2	20	1.570	1.666	2.359	2,00
4	V	2	20	1.570	1.666	2.359	2,00
5	V	3	0	11.310	1.180	1.835	2,42
6	V	3	0	11.310	1.180	1.835	2,42
7	V	3	0	11.310	1.180	1.835	2,42
8	V	3	0	11.310	1.180	1.835	2,42
9	V	3	0	11.310	1.180	1.835	2,42
10	V	3	0	11.310	1.180	1.835	2,42
11	V	4	21	1.570	1.613	2.359	2,14
12	V	4	21	1.570	1.613	2.359	2,14
13	V	4	21	1.570	1.613	2.359	2,14
14	V	4	21	1.570	1.613	2.359	2,14
15	V	5	31	1.570	907	2.359	6,75
16	V	5	31	1.570	907	2.359	6,75
17	V	5	31	1.570	907	2.359	6,75
18	V	5	31	1.570	907	2.359	6,75
19	V	5	30	1.570	907	2.359	6,75

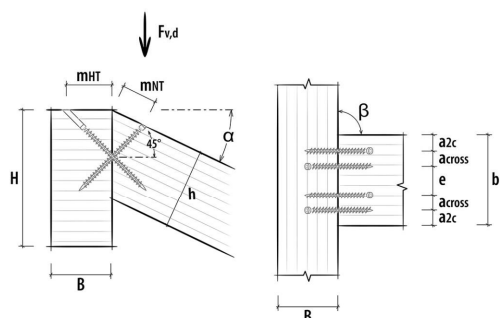
20	V	5	30	1.570	907	2.359	6,75
<b>LEGENDA</b>							
<b>ID<sub>cntt</sub></b>		Identificativo del connettore.					
<b>Tipo<sub>cnt</sub></b>		Tipologia di Connettore: B = bullone, C = chiodo, V = vite, S = spinotto.					
<b>ID<sub>piastra</sub></b>		Identificativo della piastra di appartenenza.					
<b>F<sub>ax,Ed</sub></b>		Carico assiale di progetto.					
<b>F<sub>ax,d</sub></b>		Capacità portante di progetto a carico assiale.					
<b>F<sub>v,Ed</sub></b>		Carico laterale massimo di progetto.					
<b>F<sub>v,Rd</sub></b>		Resistenza laterale di progetto.					
<b>CS</b>		Coefficiente di Sicurezza per verifica combinata assiale e laterale.					

## INFORMAZIONI PROGETTO

Data : 27/10/2020  
 Progetto : Centro Bennati  
 Committente : Comune di Quarrata  
 Indirizzo cantiere : Via Vecchia Fiorentina II Tronco n.25  
 Redatto da : Arch. Luca Vergari  
 Elemento calcolato : Collegamento trave di colmo - travicello  
 Note :

Norma di calcolo : NTC 2018 (Italia)

## Connessioni trave princip./second. con viti incrociate VGS e VGZ



**VGZ - Connettore tutto filetto a testa cilindrica 9x280 mm - (cod. VGZ9280)**

Numero di coppie di connettori = 1 pz.

Marcatura CE secondo ETA 11/0030

## DATI DI CALCOLO

### Connessioni trave princip./second. con viti incrociate VGS e VGZ

Classe di servizio	cl	=	1
Durata carico dominante	tq	=	lunga
Coefficiente kmod	kmod	=	0,70
Coefficiente sicurezza connessione	gammaM	=	1,50
Azione di taglio di progetto	Fv,d	=	5,00 kN
Base trave principale	B	=	200 mm
Altezza trave principale	H	=	320 mm
Tipo legno trave secondaria		=	Lamellare GL24h (omogeneo)
Base trave secondaria	b	=	120 mm
Altezza trave secondaria	h	=	220 mm
Tipo legno trave secondaria		=	Lamellare GL24h (omogeneo)
Angolo nel piano verticale - trave secondaria	alpha	=	13,00 °
Angolo nel piano orizzontale - trave secondaria	beta	=	0,00 °
Numero di coppie di connettori		=	1

### DATI VITE:

Diametro nominale (filetto) vite	d1	=	9,0 mm
Diametro gambo	ds	=	6,5 mm
Diametro nocciolo	d2	=	5,9 mm
Diametro testa	dk	=	11,5 mm
Lunghezza vite	Lv	=	280 mm
Lunghezza filetto	Lf	=	270 mm

## NOTE

Prima dell'esecuzione, tutti i calcoli devono essere verificati e approvati dal progettista responsabile.  
 Per i valori di resistenza meccanica e per la geometria si fa riferimento a quanto riportato nei certificati di prodotto.  
 Le verifiche di resistenza degli elementi lignei devono essere svolte a parte.

# RISULTATI CALCOLO

## DATI DI INGRESSO:

Classe di servizio  
Durata carico dominante  
Coefficiente kmod  
Azione di taglio di progetto  
Base trave principale  
Altezza trave principale  
Tipo legno trave principale  
Base trave secondaria  
Altezza trave secondaria  
Base trave secondaria  
Altezza trave secondaria  
Angolo nel piano verticale - trave secondaria  
Angolo nel piano orizzontale - trave secondaria  
Tipo legno trave secondaria

=  
cl = 1  
tq = lunga  
kmod = 0,70  
Fv,d = 5,00 kN  
B = 200 mm  
H = 320 mm  
= GL24h  
b = 120 mm  
h = 220 mm  
b = 120 mm  
h = 220 mm  
α = 13,00 °  
β = 0,00 °  
= GL24h  
=

## TIPO CONNETTORE:

Diametro filetto (nominale)  
Diametro gambo  
Diametro nocciolo  
Diametro testa  
Lunghezza vite  
Lunghezza filetto

vite VGZ = 9x280  
df = 9,0 mm  
dg = 6,5 mm  
dn = 5,9 mm  
dh = 11,5 mm  
lv = 280 mm  
lf = 270 mm

## GEOMETRIA CONNESSIONE:

Numero di coppie di connettori  
Angolo di inserimento viti  
Viti su trave principale:  
Quota di montaggio su trave principale  
Lunghezza penetrazione lato testa  
Lunghezza filettata lato testa  
Lunghezza penetrazione lato punta  
Lunghezza filettata lato punta  
Angolo vite/fibra lato testa - trave principale  
Angolo vite/fibra lato punta - trave secondaria  
Resistenza caratteristica ad estrazione viti lato testa - trave principale  
Resistenza caratteristica ad estrazione viti lato punta - trave secondaria  
Viti su trave secondaria:  
Quota di montaggio su trave secondaria  
Lunghezza penetrazione lato testa  
Lunghezza filettata lato testa  
Lunghezza penetrazione lato punta  
Lunghezza filettata lato punta  
Angolo vite/fibra lato testa - trave secondaria  
Angolo vite/fibra lato punta - trave principale  
Resistenza caratteristica ad estrazione viti lato testa - trave secondaria  
Resistenza caratteristica ad estrazione viti lato punta - trave principale

=  
= 1  
= 45,00 °  
=  
mHT = 102 mm  
= 144 mm  
tf1 = 125 mm  
= 140 mm  
tf2 = 125 mm  
γ2,p = 90,00 °  
γ2,s = 32,00 °  
Fax,Rk,3 = 14,21 kN  
Fax,Rk,4 = 12,42 kN  
=  
mNT = 105 mm  
= 144 mm  
tf1 = 125 mm  
= 140 mm  
tf2 = 125 mm  
γ1,s = 58,00 °  
γ1,p = 90,00 °  
Fax,Rk,1 = 13,45 kN  
Fax,Rk,2 = 14,21 kN

## ELEMENTO PIÙ SOLLECITATO:

Forza totale generata dal taglio lungo asse viti  
Numero efficace  
Resistenza caratteristica totale ad estrazione  
Resistenza caratteristica totale ad instabilità viti nel legno  
Resistenza di design totale ad estrazione  
Resistenza caratteristica a taglio verticale  
Resistenza di design a taglio verticale dell'intero collegamento  
Grado di sfruttamento della connessione

=  
Fax,d,tot = 3,54 kN  
nef = 1,0  
Fax,Rk = 12,42 kN  
Fki,Rk = 15,79 kN  
Fax,Rd = 5,80 kN  
Fv,Rk = 17,56 kN  
Fv,Rd = 8,20 kN  
= 0,61 VERIFICATO

## VERIFICA A TAGLIO TRAVE SECONDARIA:

Altezza efficace (vincolata)  
Altezza non vincolata (al di sotto delle viti)  
Coefficiente kcr  
base efficace  
Coefficiente di riduzione  
Tensione a taglio in hef  
Resistenza di design a taglio del legno  
Verifica tensione a taglio trave secondaria  
Verifica tensione a taglio solo hef

=  
hef = 201 mm  
hint = 19 mm  
kcr = 0,67  
bef = 80 mm  
kv = 1,00  
τ = 0,46 N/mm²  
fv,d = 1,69 N/mm²  
= 0,27 VERIFICATO  
= 0,27 VERIFICATO