

COMMITTENTE:



PROGETTAZIONE:



DIRETTRICE FERROVIARIA MESSINA - CATANIA - PALERMO

NUOVO COLLEGAMENTO PALERMO - CATANIA

U.O. OPERE CIVILI E GESTIONE DELLE VARIANTI

PROGETTO DEFINITIVO

TRATTA NUOVA ENNA – DITTAINO

OPERE PRINCIPALI – PONTI E VIADOTTI

VI05 - Viadotto ferroviario a Doppio Binario

Relazione di calcolo Spalle

SCALA:

-

COMMESSA LOTTO FASE ENTE TIPO DOC. OPERA/DISCIPLINA PROGR. REV.

RS3V 40 D 09 CL VI0504 001 B

Rev.	Descrizione	Redatto	Data	Verificato	Data	Approvato	Data	Autorizzato	Data
A	EMISSIONE ESECUTIVA	P.Valente	Dicembre 2019	A.Ferri	Dicembre 2019	F. Sparacino	Dicembre 2019	A. Vittozzi	Marzo 2020
B	EMISSIONE ESECUTIVA	P.Valente	Marzo 2020	A.Ferri	Marzo 2020	F. Sparacino	Marzo 2020		

ITALFERR S.p.A.
 U.O. Opere Civili e Gestione delle varianti
 Dott. Ing. Angelo Vittozzi
 Ordine degli Ingegneri della Provincia di Roma
 N° A20783

File: RS3V40D09CLVI0504001B.docx

n. Elabor.: 894

INDICE

1	PREMESSA	4
1.1	DESCRIZIONE DELL'OPERA	4
1.2	ASPETTI LEGATI ALLE OPERE DI FONDAZIONE	5
2	RIFERIMENTI NORMATIVI	6
3	MATERIALI	7
3.1	VERIFICA S.L.E.	8
3.1.1	<i>Verifiche alle tensioni</i>	8
3.1.2	<i>Verifiche a fessurazione</i>	8
4	ANALISI E VERIFICHE SPALLA.....	10
4.1	GENERALITÀ	10
4.2	MODELLI A MENSOLA PER LA VERIFICA DELLE SPALLE.....	10
4.3	CONDIZIONI ELEMENTARI E COMBINAZIONI DI CARICO	10
4.4	SISTEMI DI RIFERIMENTO ED UNITÀ DI MISURA	14
4.5	GEOMETRIA DELLA SPALLA	15
4.6	ANALISI DEI CARICHI	18
4.6.1	<i>Peso proprio elementi strutturali</i>	18
4.6.2	<i>Carichi trasmessi dall'impalcato</i>	18
4.6.3	<i>Azione del Vento</i>	20
4.6.4	<i>Carichi da traffico verticali</i>	21
4.6.5	<i>Effetti dinamici</i>	22
4.6.6	<i>Carichi da traffico orizzontali</i>	22
4.6.7	<i>Spinta statica del terrapieno</i>	23
4.6.8	<i>Sovraccarico sul terrapieno</i>	24

4.6.9	<i>Spinta del sovraccarico accidentale condizioni statiche</i>	25
4.6.10	<i>Azione sismica</i>	26
4.6.11	<i>Incremento di spinta del terrapieno</i>	32
4.6.12	<i>Inerzie strutturali</i>	32
4.6.13	<i>Calcolo delle sollecitazioni in testa pali</i>	33
4.6.14	<i>Riepilogo risultati</i>	33
4.7	SOLLECITAZIONI	38
4.7.1	<i>Muro paraghiaia</i>	38
4.7.2	<i>Muro frontale</i>	40
4.7.3	<i>Plinto di fondazione</i>	42
4.8	PALI DI FONDAZIONE	44
4.9	VERIFICHE DEGLI ELEMENTI STRUTTURALI	45
4.9.1	<i>Paraghiaia</i>	48
4.9.2	<i>Muro frontale</i>	54
4.9.3	<i>Muro andatore</i>	60
4.9.4	<i>Zattera di fondazione</i>	65
4.9.5	<i>Palo di fondazione L=41.0m</i>	68
4.9.6	<i>Escursione Longitudinale, giunti e varchi</i>	73
4.9.7	<i>Ritegni sismici - baggioli</i>	76
5	SINTESI DELLE VERIFICHE GEOTECNICHE	79

1 PREMESSA

La presente relazione ha per oggetto il dimensionamento e le verifiche di resistenza secondo il metodo semiprobabilistico agli Stati Limite (S.L.) di una delle spalle del viadotto ferroviario **VI05** della tratta ferroviaria nuova Enna – Dittaino, viadotto ferroviario previsto nell’ambito del progetto definitivo lungo la direttrice ferroviaria Messina-Catania-Palermo del nuovo collegamento Palermo-Catania. In particolare si tratterà la spalla **A** che presenta l’altezza del paramento maggiore e l’ipotesi di appoggi “fissi” dell’impalcato.

Le analisi strutturali e le verifiche di sicurezza sono state effettuate secondo il DM 17 gennaio 2018.

1.1 Descrizione dell’opera

Il viadotto VI05 attraversa il fiume Dittaino ed è costituito da due campate con pila centrale in alveo.

Il viadotto è previsto a doppio binario dal km 14+672 (asse giunto spalla A) al km 14+812 per uno sviluppo complessivo di 140.00 m ed è costituito da 2 campate a struttura reticolare in acciaio da 70 m, per poter rispettare il franco idraulico.

La campata da 70 m è realizzata con struttura in acciaio a via inferiore con armamento su ballast, è del tipo “a maglia triangolare” a via inferiore chiusa superiormente con altezza baricentrica pari a 12.00 m, interasse delle pareti di 9.94 m ed ampiezza della cassetta pari a 800mm. L’impalcato è costituito da una vasca portaballast metallica con nervature saldate a T e da traversi in composizione saldata, le nervature verranno vincolate all’estradosso dei traversi tramite bullonature. La quota relativa al P.F.-sottotrave è pari a 2789mm. I controventi inferiori e superiori sono previsti sia ricavati da profili laminati che in composizione saldata. Tutte le giunzioni in opera fra i vari elementi strutturali sono previste con bulloni A.R. di classe 8.8 a taglio. Gli apparecchi d’appoggio saranno del tipo ad acciaio-teflon.

La pila, in c.a., presenta un fusto a sezione circolare piena di 4.50 m.

Le spalle sono realizzate in c.a. gettato in opera.

La larghezza dell’impalcato fuori tutto è pari a 13.38 m

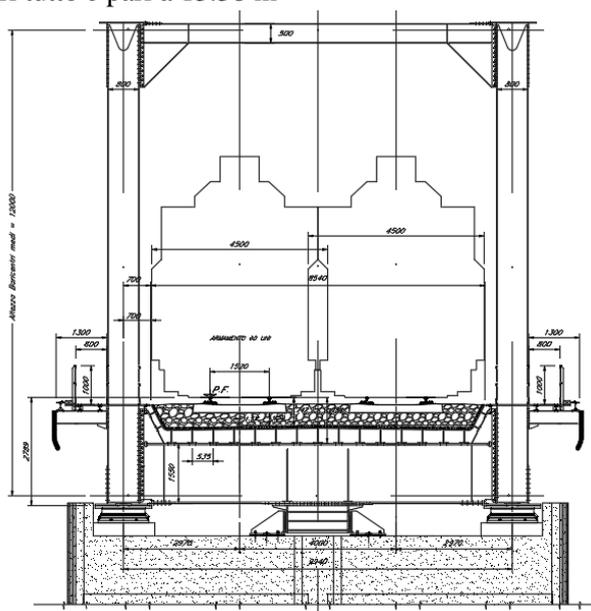


Figura 1 - Sezione trasversale campata di L=70 m



DIRETTRICE FERROVIARIA MESSINA - CATANIA - PALERMO
NUOVO COLLEGAMENTO PALERMO - CATANIA
PROGETTO DEFINITIVO
VI05 - Ponte ferroviario a Doppio Binario

RELAZIONE DI CALCOLO SPALLE

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
RS3V	40	D 09 CL	VI 05 04 001	B	5 di 79

1.2 Aspetti legati alle opere di fondazione

Per la fondazione della pila del *Viadotto - VI05*, è prevista una fondazione a pozzo il cui dimensionamento è trattato nella specifica relazione di calcolo sulle fondazioni.

	DIRETTRICE FERROVIARIA MESSINA - CATANIA - PALERMO NUOVO COLLEGAMENTO PALERMO - CATANIA PROGETTO DEFINITIVO VI05 - Ponte ferroviario a Doppio Binario					
	RELAZIONE DI CALCOLO SPALLE	COMMESSA RS3V	LOTTO 40	CODIFICA D 09 CL	DOCUMENTO VI 05 04 001	REV. B

2 RIFERIMENTI NORMATIVI

Il progetto è redatto secondo i metodi classici della scienza delle costruzioni e nel rispetto della seguente normativa:

- [N1] **D.M. del 17 gennaio 2018: Nuove norme tecniche per le costruzioni;**
- [N2] **C.M. 21/01/2019 n.7: Istruzioni per l'applicazione delle "Norme tecniche per le costruzioni";**
- [N3] **RFI DTC SI PS MA IFS 001 C: Manuale di progettazione delle Opere Civili. Emissione per applicazione del 21/12/2018;**
- [N4] **RFI DTC SI PS SP IFS 001 C del 21/12/2018: Capitolato generale tecnico di appalto delle opere civili – Parte II – Sezione 6 – Opere in conglomerato cementizio e in acciaio;**

Nella redazione dei progetti e nelle verifiche strutturali si è inoltre fatto riferimento alla normativa Europea di seguito specificata:

- [N5] **STI 2014 – REGOLAMENTO UE N.1299/2014 della commissione del 18 novembre 2014 relativo alle specifiche tecniche di interoperabilità per il sottosistema "infrastruttura" del sistema ferroviario dell'Unione Europea, modificato dal Regolamento di esecuzione (UE) N° 2019/776 della Commissione del 16 maggio 2019;**

3 MATERIALI

Le caratteristiche dei materiali previsti le sottostrutture sono le seguenti:

➤ Calcestruzzo magro e getto di livellamento

- CLASSE DI RESISTENZA MINIMA C12/15
- TIPO CEMENTO CEM I+V
- CLASSE DI ESPOSIZIONE AMBIENTALE : X0

➤ Calcestruzzo pali di fondazione, cordoli, opere provvisionali, calcestruzzo fondazioni

- CLASSE DI RESISTENZA MINIMA C25/30
- TIPO CEMENTO CEM III+V
- RAPPORTO A/C : ≤ 0.60
- CLASSE MINIMA DI CONSISTENZA : S4
- CLASSE DI ESPOSIZIONE AMBIENTALE : XC2
- COPRIFERRO MINIMO = 60 mm
- DIAMETRO MASSIMO INERTI : 32 mm

➤ Calcestruzzo fondazioni armate

- CLASSE DI RESISTENZA MINIMA C28/35
- CLASSE MINIMA DI CONSISTENZA : S4
- CLASSE DI ESPOSIZIONE AMBIENTALE : XC2
- COPRIFERRO = 40 mm (**)
- DIAMETRO MASSIMO INERTI : 25 mm

- COPRIFERRO MINIMO = 40mm
- DIAMETRO INERTI : 25 mm

➤ Calcestruzzo elevazione pile (compresi pulvini, baggioli e ritegni), spalle

- CLASSE DI RESISTENZA MINIMA C32/40
- TIPO CEMENTO CEM III+V
- RAPPORTO A/C : ≤ 0.50
- CLASSE MINIMA DI CONSISTENZA : S4
- CLASSE DI ESPOSIZIONE AMBIENTALE : XC4

- COPRIFERRO MINIMO = 50mm
- DIAMETRO INERTI : 25 mm

➤ Acciaio ordinario per calcestruzzo armato

- IN BARRE E RETI ELETTROSALDATE
B450C saldabile che presenta le seguenti caratteristiche :
- Tensione di snervamento caratteristica $f_{yk} \geq 450 \text{ N/mm}^2$
 - Tensione caratteristica a rottura $f_{tk} > 540 \text{ N/mm}^2$
 $1.15 \leq f_{tk}/f_{yk} < 1.35$

(*) : I VALORI DI COPRIFERRO RIPORTATI SI RIFERISCONO AD OPERE CON VITA NOMINALE DI 75 ANNI PER COSTRUZIONI CON VITA NOMINALE DI 100 ANNI TALI VALORI DOVRANNO ESSERE AUMENTATI DI 5 mm.

 ITALFERR GRUPPO FERROVIE DELLO STATO ITALIANE	DIRETTRICE FERROVIARIA MESSINA - CATANIA - PALERMO NUOVO COLLEGAMENTO PALERMO - CATANIA PROGETTO DEFINITIVO VI05 - Ponte ferroviario a Doppio Binario					
	RELAZIONE DI CALCOLO SPALLE	COMMESSA RS3V	LOTTO 40	CODIFICA D 09 CL	DOCUMENTO VI 05 04 001	REV. B

3.1 Verifica S.L.E.

La verifica nei confronti degli Stati limite di esercizio, consiste nel controllare, con riferimento alle sollecitazioni di calcolo corrispondenti alle Combinazioni di Esercizio il tasso di Lavoro nei Materiali e l'ampiezza delle fessure attese, secondo quanto di seguito specificato

3.1.1 Verifiche alle tensioni

La verifica delle tensioni in esercizio consiste nel controllare il rispetto dei limiti tensionali previsti per il calcestruzzo e per l'acciaio per ciascuna delle combinazioni di carico caratteristiche "Rara" e "Quasi Permanente"; i valori tensionali nei materiali sono valutati secondo le note teorie di analisi delle sezioni in c.a. in campo elastico e con calcestruzzo "non reagente a trazione" adottando come limiti di riferimento, trattandosi nel caso in specie di opere Ferroviarie, quelli indicati nel documento "Specifiche per la progettazione e l'esecuzione dei ponti ferroviari e di altre opere minori sotto binario RFI DTC INC PO SP IFS 001 A del 2019", ovvero:

Strutture in c.a.

Tensioni di compressione del calcestruzzo

Devono essere rispettati i seguenti limiti per le tensioni di compressione nel calcestruzzo:

- per combinazione di carico caratteristica (rara): $0,55 f_{ck}$;
- per combinazioni di carico quasi permanente: $0,40 f_{ck}$;
- per spessori minori di 5 cm, le tensioni normali limite di esercizio sono ridotte del 30%.

Tensioni di trazione nell'acciaio

Per le armature ordinarie, la massima tensione di trazione sotto la combinazione di carico caratteristica (rara) non deve superare $0,75 f_{yk}$.

3.1.2 Verifiche a fessurazione

La verifica di fessurazione consiste nel controllare l'ampiezza dell'apertura delle fessure sotto combinazione di carico frequente e combinazione quasi permanente. Essendo la struttura a contatto col terreno si considerano condizioni ambientali aggressive; le armature di acciaio ordinario sono ritenute poco sensibili [NTC – Tabella 4.1.IV]

In relazione all'aggressività ambientale e alla sensibilità dell'acciaio, l'apertura limite delle fessure è riportato nel prospetto seguente:

Tabella 1 – Criteri di scelta dello stato limite di fessurazione e Condizioni Ambientali

Gruppi di esigenza	Condizioni ambientali	Combinazione di azione	Armatura			
			Sensibile		Poco sensibile	
			Stato limite	wd	Stato limite	wd
a	Ordinarie	frequente	ap. fessure	$\leq w_2$	ap. fessure	$\leq w_3$
		quasi permanente	ap. fessure	$\leq w_1$	ap. fessure	$\leq w_2$

b	Aggressive	frequente	ap. fessure	$\leq w_1$	ap. fessure	$\leq w_2$
		quasi permanente	decompressione	-	ap. fessure	$\leq w_1$
c	Molto Aggressive	frequente	formazione fessure	-	ap. fessure	$\leq w_1$
		quasi permanente	decompressione	-	ap. fessure	$\leq w_1$

Tabella 4.1.III – Descrizione delle condizioni ambientali

CONDIZIONI AMBIENTALI	CLASSE DI ESPOSIZIONE
Ordinarie	X0, XC1, XC2, XC3, XF1
Aggressive	XC4, XD1, XS1, XA1, XA2, XF2, XF3
Molto aggressive	XD2, XD3, XS2, XS3, XA3, XF4

Risultando:

$$w_1 = 0.2 \text{ mm}$$

$$w_2 = 0.3 \text{ mm}$$

$$w_3 = 0.4 \text{ mm}$$

Data la maggior restrittività, alle prescrizioni normative presenti in NTC si sostituiscono in tal caso quelle fornite dal “Manuale di Progettazione delle Opere Civili” secondo cui la verifica nei confronti dello stato limite di apertura delle fessure va effettuata utilizzando le sollecitazioni derivanti dalla combinazione caratteristica (rara).

Per strutture in condizioni ambientali aggressive o molto aggressive, qual è il caso delle strutture in esame così come identificate nel DM 17.1.2018, per tutte le strutture a permanente contatto con il terreno e per le zone non ispezionabili di tutte le strutture, l’apertura convenzionale delle fessure dovrà risultare:

– Combinazione Caratteristica (Rara) $\delta_f \leq w_1 = 0.2 \text{ mm}$

Riguardo infine il valore di calcolo delle fessure da confrontare con i valori limite fissati dalla norma, si è utilizzata la procedura riportata al C4.1.2.2.4.5 della Circolare n. 7/19.

	DIRETTRICE FERROVIARIA MESSINA - CATANIA - PALERMO NUOVO COLLEGAMENTO PALERMO - CATANIA PROGETTO DEFINITIVO VI05 - Ponte ferroviario a Doppio Binario					
	RELAZIONE DI CALCOLO SPALLE	COMMESSA RS3V	LOTTO 40	CODIFICA D 09 CL	DOCUMENTO VI 05 04 001	REV. B

4 ANALISI E VERIFICHE SPALLA

4.1 Generalità

La spalla presentano una configurazione a paramento di spessore 2.75 m e muri di risvolto per il contenimento del rilevato retrostante di spessore 1.20 m. L'altezza della spalla **A** (escluso paraghiaia) è pari a 5.00 m.

Entrambe le spalle hanno in testa un paraghiaia di spessore 0.5 m ed altezza di circa 3.30 cm dalla testa muro frontale.

Le fondazioni sono realizzate su pali di diametro 1.50m collegate in testa da una platea di spessore 2.00 m.

Il calcolo è stato effettuato per la spalla **A**, con altezza di paramento maggiore estendendo i risultati anche all'altra.

Per le verifiche dei singoli elementi della spalla (pali, platea di fondazione ed elevazioni) è stata effettuata un'analisi dei carichi agenti sul piano appoggi e allo spiccato della fondazione; l'analisi viene riportata nelle pagine seguenti.

4.2 Modelli a mensola per la verifica delle spalle

Le sollecitazioni di verifica della spalla sono state determinate a partire dai valori delle risultanti delle azioni trasmesse dagli impalcati alla quota degli apparecchi di appoggio alle quali vanno combinate le azioni determinate dalle spinte del terreno di riempimento e del sovraccarico in condizioni sia statiche che sismiche e le azioni date dalle forze di inerzia e dal peso proprio delle sottostrutture.

Tutti i muri sono considerati sconnessi fra loro per la valutazione delle sollecitazioni alla base e quindi le azioni provenienti dall'impalcato sono applicate solamente al muro frontale. Tale schema pur risultando cautelativo, non fornisce sovrastime eccessive nel calcolo dei quantitativi di armatura previsti.

Il modello della struttura è stato implementato in un foglio di calcolo appositamente realizzato per la valutazione delle azioni agenti sulle singole parti della struttura, quali muro paraghiaia e muro frontale che vengono tutti modellati come delle mensole incastrate alla base.

Per il plinto di fondazione, si è utilizzato un modello tirante-puntone per l'analisi e la verifica dello zoccolo anteriore al muro frontale.

Per quanto riguarda invece le sollecitazioni sui pali di fondazione a partire dalle azioni risultanti nel baricentro del plinto alla quota di intradosso, sono stati calcolati, per ciascuna combinazione di carico, gli sforzi assiali e di taglio in testa ai pali di fondazione utilizzando il classico modello a piastra rigida.

4.3 Condizioni elementari e combinazioni di carico

Le verifiche di sicurezza strutturali e geotecniche sono state condotte utilizzando combinazioni di carico definite in ottemperanza alle NTC18, secondo quanto riportato nei paragrafi 2.5.3, 5.1.3.12. Di seguito sono mostrati i coefficienti parziali di sicurezza utilizzati allo SLU ed i coefficienti di combinazione adoperati per i carichi variabili nella progettazione delle strutture da ponte.

2.5.3 COMBINAZIONI DELLE AZIONI

Ai fini delle verifiche degli stati limite si definiscono le seguenti combinazioni delle azioni.

- Combinazione fondamentale, generalmente impiegata per gli stati limite ultimi (SLU):

$$\gamma_{G1} \cdot G_1 + \gamma_{G2} \cdot G_2 + \gamma_P \cdot P + \gamma_{Q1} \cdot Q_{k1} + \gamma_{Q2} \cdot \psi_{02} \cdot Q_{k2} + \gamma_{Q3} \cdot \psi_{03} \cdot Q_{k3} + \dots \quad (2.5.1)$$

- Combinazione caratteristica (rara), generalmente impiegata per gli stati limite di esercizio (SLE) irreversibili, da utilizzarsi nelle verifiche alle tensioni ammissibili di cui al § 2.7:

$$G_1 + G_2 + P + Q_{k1} + \psi_{02} \cdot Q_{k2} + \psi_{03} \cdot Q_{k3} + \dots \quad (2.5.2)$$

- Combinazione frequente, generalmente impiegata per gli stati limite di esercizio (SLE) reversibili:

$$G_1 + G_2 + P + \psi_{11} \cdot Q_{k1} + \psi_{22} \cdot Q_{k2} + \psi_{23} \cdot Q_{k3} + \dots \quad (2.5.3)$$

- Combinazione quasi permanente (SLE), generalmente impiegata per gli effetti a lungo termine:

$$G_1 + G_2 + P + \psi_{21} \cdot Q_{k1} + \psi_{22} \cdot Q_{k2} + \psi_{23} \cdot Q_{k3} + \dots \quad (2.5.4)$$

- Combinazione sismica, impiegata per gli stati limite ultimi e di esercizio connessi all'azione sismica E (v. § 3.2):

$$E + G_1 + G_2 + P + \psi_{21} \cdot Q_{k1} + \psi_{22} \cdot Q_{k2} + \dots \quad (2.5.5)$$

- Combinazione eccezionale, impiegata per gli stati limite ultimi connessi alle azioni eccezionali di progetto A_d (v. § 3.6):

$$G_1 + G_2 + P + A_d + \psi_{21} \cdot Q_{k1} + \psi_{22} \cdot Q_{k2} + \dots \quad (2.5.6)$$

Nelle combinazioni per SLE, si intende che vengono omissi i carichi Q_{kj} che danno un contributo favorevole ai fini delle verifiche e, se del caso, i carichi G_2 .

RELAZIONE DI CALCOLO SPALLE

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
RS3V	40	D 09 CL	VI 05 04 001	B	12 di 79

		Coefficiente	EQU ⁽¹⁾	A1 STR	A2 GEO	Combinazione eccezionale	Combinazione Sismica
Carichi permanenti	favorevoli	γ_{G1}	0,90	1,00	1,00	1,00	1,00
	sfavorevoli		1,10	1,35	1,00	1,00	1,00
Carichi permanenti non strutturali ⁽²⁾	favorevoli	γ_{G2}	0,00	0,00	0,00	1,00	1,00
	sfavorevoli		1,50	1,50	1,30	1,00	1,00
Ballast ⁽³⁾	favorevoli	γ_B	0,90	1,00	1,00	1,00	1,00
	sfavorevoli		1,50	1,50	1,30	1,00	1,00
Carichi variabili da traffico ⁽⁴⁾	favorevoli	γ_Q	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	sfavorevoli		1,45	1,45	1,25	0,20 ⁽⁵⁾	0,20 ⁽⁵⁾
Carichi variabili	favorevoli	γ_{Qi}	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	sfavorevoli		1,50	1,50	1,30	1,00	0,00
Precompressione	favorevole	γ_P	0,90	1,00	1,00	1,00	1,00
	sfavorevole		1,00 ⁽⁶⁾	1,00 ⁽⁷⁾	1,00	1,00	1,00

⁽¹⁾ Equilibrio che non coinvolga i parametri di deformabilità e resistenza del terreno; altrimenti si applicano i valori di GEO.

⁽²⁾ Nel caso in cui i carichi permanenti non strutturali (ad es. carichi permanenti portati) siano compiutamente definiti si potranno adottare gli stessi coefficienti validi per le azioni permanenti.

⁽³⁾ Quando si prevedano variazioni significative del carico dovuto al ballast, se ne dovrà tener conto esplicitamente nelle verifiche.

⁽⁴⁾ Le componenti delle azioni da traffico sono introdotte in combinazione considerando uno dei gruppi di carico gr della Tab. 5.2.IV.

⁽⁵⁾ Aliquota di carico da traffico da considerare.

⁽⁶⁾ 1,30 per instabilità in strutture con precompressione esterna

⁽⁷⁾ 1,20 per effetti locali

Azioni		ψ_0	ψ_1	ψ_2
Azioni singole da traffico	Carico sul rilevato a tergo delle spalle	0,80	0,50	0,0
	Azioni aerodinamiche generate dal transito dei convogli	0,80	0,50	0,0
Gruppi di carico	gr1	0,80 ⁽²⁾	0,80 ⁽¹⁾	0,0
	gr2	0,80 ⁽²⁾	0,80 ⁽¹⁾	-
	gr3	0,80 ⁽²⁾	0,80 ⁽¹⁾	0,0
	gr4	1,00	1,00 ⁽¹⁾	0,0
Azioni del vento	F_{Wk}	0,60	0,50	0,0
Azioni da neve	in fase di esecuzione	0,80	0,0	0,0
	SLU e SLE	0,0	0,0	0,0
Azioni termiche	T_k	0,60	0,60	0,50

(1) 0,80 se è carico solo un binario, 0,60 se sono carichi due binari e 0,40 se sono carichi tre o più binari.

(2) Quando come azione di base venga assunta quella del vento, i coefficienti ψ_0 relativi ai gruppi di carico delle azioni da traffico vanno assunti pari a 0,0.

RELAZIONE DI CALCOLO SPALLE

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO
RS3V 40 D 09 CL VI 05 04 001 B 14 di 79

SLE rata - N max gr.1	SLE rata - RT max gr.1	SLE rata - ML max gr.1	SLE rata - N max gr.3	SLE rata - RT max gr.3	SLE rata - ML max gr.3	SLE rata - Vento ponte scarico	SLE freq. - N max gr.1	SLE freq. - RT max gr.1	SLE freq. - ML max gr.1	SLE freq. - N max gr.3	SLE freq. - RT max gr.3	SLE freq. - ML max gr.3	SLE freq. - Vento ponte scarico	SLE quasi permanente	SIV - N max	SIV - RT max	SIV - ML max	SIV - RT max	SIV - ML max	SIV - N min	
1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	Peso proprio g1
1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	Permanenti G2
1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	Ballast
1.00	0.00	0.00	1.00	0.00	0.00	0.00	0.80	0.00	0.00	0.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.20	Comb. Nmax Qr
0.50	0.00	0.00	1.00	0.00	0.00	0.00	0.40	0.00	0.00	0.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.20	0.00	0.00	0.00	0.00	Comb. Nmax Q frenatura
1.00	0.00	0.00	0.50	0.00	0.00	0.00	0.80	0.00	0.00	0.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.20	Comb. Nmax Q centrifuga
1.00	0.00	0.00	0.50	0.00	0.00	0.00	0.80	0.00	0.00	0.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.20	Comb. Nmax Q serpeggio
0.00	1.00	0.00	0.00	1.00	0.00	0.00	0.00	0.80	0.00	0.00	0.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.20	0.00	0.00	0.20	0.00	Comb. Mmax Qr
0.00	0.50	0.00	0.00	1.00	0.00	0.00	0.00	0.40	0.00	0.00	0.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.20	0.00	0.00	0.20	0.00	Comb. Mmax Q frenatura
0.00	1.00	0.00	0.00	0.50	0.00	0.00	0.00	0.80	0.00	0.00	0.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.20	0.00	0.00	0.20	0.00	Comb. Mmax Q centrifuga
0.00	1.00	0.00	0.00	0.50	0.00	0.00	0.00	0.80	0.00	0.00	0.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.20	0.00	0.00	0.20	0.00	Comb. Mmax Q serpeggio
0.00	0.00	1.00	0.00	0.00	1.00	0.00	0.00	0.00	0.80	0.00	0.00	0.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.20	0.00	0.20	0.00	Comb. MLmax Qr
0.00	0.00	0.50	0.00	0.00	1.00	0.00	0.00	0.00	0.40	0.00	0.00	0.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.20	0.00	0.20	0.00	Comb. MLmax Q frenatura
0.00	0.00	1.00	0.00	0.00	0.50	0.00	0.00	0.00	0.80	0.00	0.00	0.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.20	0.00	0.20	0.00	Comb. MLmax Q centrifuga
0.00	0.00	1.00	0.00	0.00	0.50	0.00	0.00	0.00	0.80	0.00	0.00	0.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.20	0.00	0.20	0.00	Comb. MLmax Q serpeggio
0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	Vento Ponte Scarico
0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	Vento Ponte Carico
1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	0.50	0.50	0.50	0.50	0.50	0.50	Attrito permanente
1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	0.00	0.80	0.80	0.80	0.80	0.80	0.80	0.80	0.00	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20	Attrito carichi mobili
0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.30	0.30	1.00	0.30	1.00	0.30	Sisma longitudinale
0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.30	1.00	0.30	1.00	0.30	0.30	Sisma trasversale
0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.00	0.30	0.30	-0.30	-0.30	-1.00	Sisma verticale

Gli scarichi agli appoggi, riportati nei paragrafi seguenti, fanno riferimento alla seguente terna di assi:

- asse X coincidente con l'asse longitudinale del ponte;
- asse Y coincidente con l'asse trasversale del ponte;
- asse Z coincidente con l'asse verticale del ponte;

Per quanto riguarda la risposta alle diverse componenti dell'azione sismica, poiché si è adottata un'analisi in campo lineare, essa può essere calcolata separatamente per ciascuna delle componenti. Gli effetti sulla struttura (sollecitazioni, deformazioni, spostamenti, ecc) sono combinate successivamente applicando l'espressione

$$1.00 \cdot E_x + 0.30 \cdot E_y + 0.30 \cdot E_z$$

con rotazione dei coefficienti moltiplicativi e conseguente individuazione degli effetti più gravosi.

Occorre precisare che con il segno negativo verranno indicate le azioni aventi direzione positiva delle Z (ovvero dirette verso l'alto).

4.4 Sistemi di riferimento ed unità di misura

- Asse X parallelo all'asse longitudinale dell'impalcato
- Asse Y ortogonale all'asse longitudinale dell'impalcato
- Asse Z verticale
- Lunghezze = m
- Forze = kN

4.5 Geometria della spalla

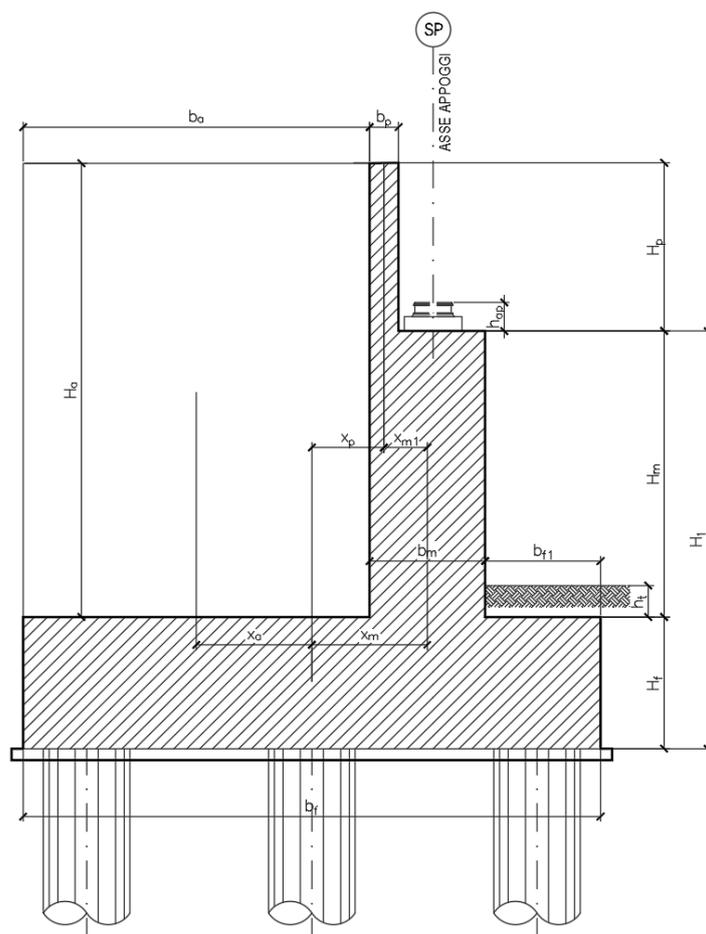


Figura 1 – Significato dei simboli: sezione tipica

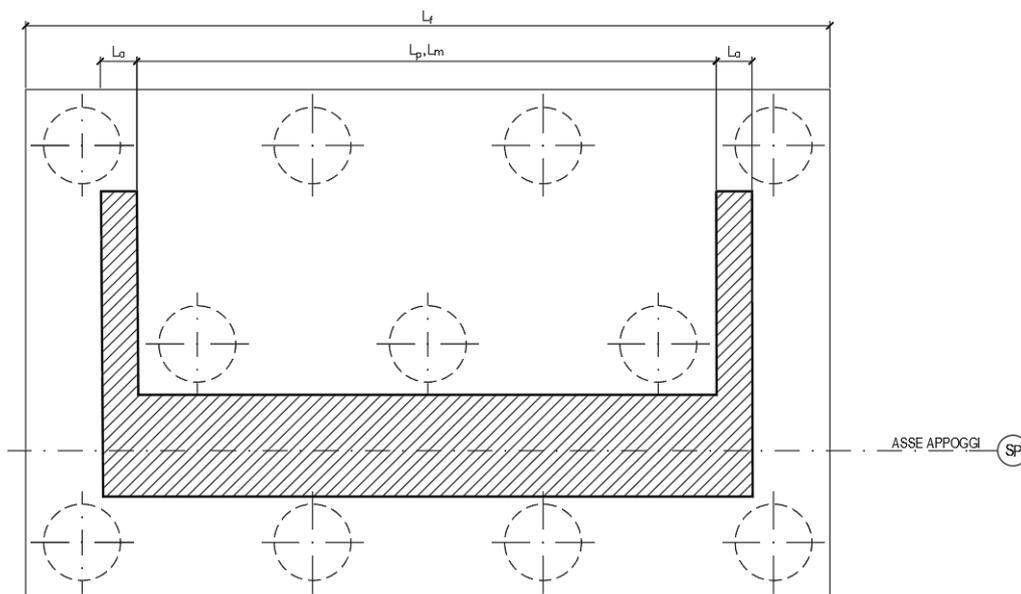


Figura 2 – Significato dei simboli: pianta tipologica

Generali			
Peso cls	γ_{cls}	25	kN/m ³
Peso terreno	γ_t	20	kN/m ³
Sovraccarico accidentale sul rilevato	q_{acc}	53.0	kN/m ²
Altezza appoggio + baggiolo	h_{sp}	0.40	m
Distanza piano appoggi-intradosso plinto	H_1	7.40	m
Paraghiaia			
Altezza	H_p	3.30	m
Lunghezza lungo asse X	b_p	0.5	m
Lunghezza lungo asse Y	L_p	11.30	m
Distanza tra i muri andatori dir. Y		11.30	m
Coordinata X del baricentro rispetto fondazione	x_p	1.55	m
Muro frontale			
Altezza	H_m	5.00	m
Lunghezza lungo asse X	b_m	2.75	m
Lunghezza lungo asse Y	L_m	11.30	m
Coordinata X del baricentro rispetto fondazione	x_m	2.28	m
Coordinata X del baricentro rispetto paraghiaia	x_{m1}	-0.72	m
Distanza asse baggioli- asse muro frontale		0.77	m
Plinto			
Altezza	H_f	2.00	m
Lunghezza lungo asse X	b_f	12.00	m
Lunghezza lungo asse Y	L_f	16.50	m
Mensola anteriore plinto	b_n	2.35	m
Spessore ricoprimento medio	h_t	1.00	m
Distanza asse baggioli - baricentro plinto		3.05	m
Muro andatore			
Altezza	H_a	8.30	m
Lunghezza di un singolo muro lungo asse Y	L_a	1.20	m
Lunghezza di un singolo muro lungo asse X	b_a	6.90	m
Coordinata X del baricentro rispetto fondazione	x_a	-2.55	m
Terreno			
Angolo d'attrito interno (φ)		35	°
Coefficiente per il calcolo della spinta a riposo		▼	Ko = 0.426
Sisma			
S_s		1.490	
a_g		0.134	
Coefficiente riduttivo		1.00	
Coefficiente sismico orizzontale	k_h	0.199	
Mononobe e Okabe	K_{AE}	0.412	
Coefficiente per sisma verticale	k_v	0.100	

Tabella 2 – Dati di input

4.6 Analisi dei carichi

4.6.1 Peso proprio elementi strutturali

➤ Peso proprio strutture

I pesi degli elementi strutturali sono calcolati utilizzando un peso di volume del calcestruzzo pari a 25 kN/m³.

Impalcato			
N° Binari		2	
Lunghezza	L	70	m
Peso Proprio	G1	143	kN/m
Permanenti portati	G2	164	kN/m
Ballast	G2	0	kN/m
n° totale appoggi sulla spalla	n	2	
Reazione appoggio i = (G1*L/2)/n	Ri	2502.5	kN
Reazione appoggio i = (G2*L/2)/n	Ri	2870.0	kN
Reazione appoggio i = (G2*L/2)/n (ballast)	Ri	0	kN

4.6.2 Carichi trasmessi dall'impalcato

Si riportano di seguito gli scarichi agli appoggi dedotti dall'analisi dell'impalcato:

	R1	R2	Lø	α	ø3
LM71	3343	2810	68.25	1.1	1.000
SW/0	3010	981	68.25	1.1	1.000
SW/2	4465	3036	68.25	1	1.000

Che ripartiti con il metodo Courbon sul singolo appoggio forniscono i risultati in tabella seguente.

RELAZIONE DI CALCOLO SPALLE

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
RS3V	40	D 09 CL	VI 05 04 001	B	19 di 79

Appoggio	A			B			biz
	FZ	FX	FY	FZ	FX	FY	
Descrizione carico	[kN]	[kN]	[kN]	[kN]	[kN]	[kN]	[m]
Peso proprio g1	2503			2503			0.00
Permanenti G2	2870			2870			0.00
Ballast							0.00
Comb. Nmax Qv	4229			3914			0.00
Comb. Nmax Q frenatura		1375			1375		2.30
Comb. Nmax Q centrifuga			0			0	4.10
Comb. Nmax Q serpeggio			55			55	2.30
Comb. MTmax Qv	3126			1340			0.00
Comb. MTmax Q frenatura		875			875		2.30
Comb. MTmax Q centrifuga			0			0	4.10
Comb. MTmax Q serpeggio			25			25	2.30
Comb. MLmax Qv	4229			3914			0.00
Comb. MLmax Q frenatura		1375			1375		2.30
Comb. MLmax Q centrifuga			0			0	4.10
Comb. MLmax Q serpeggio			55			55	2.30
Vento Ponte Scarico			121			121	2.30
Vento Ponte Carico			307			307	4.30
Attrito permanente		161	161		161	161	0.00
Attrito carichi mobili		127	127		117	117	0.00
Sisma longitudinale		2476			2451		5.00
Sisma trasversale			1238			1225	5.00
Sisma verticale	619			613			0.00

4.6.3 Azione del Vento

Azione del Vento - generale - NTC e EC 1-1-4:2005

Condizione (ponte carico o scarico)		scarico	carico	
Altitudine sul livello del mare	as	250	250	m
Zona	Z	4	4	
Parametri	Vb,0	28	28	m/s
Parametri	ao	500	500	m
Parametri	ks	0.36	0.36	1/s
Velocità di riferimento (Tr=50anni)	vb=vb0 * (1+ ks(as/ao-1))	28	28	m/s
Periodo di ritorno considerato	TR	112.5	112.5	anni
	αR	1.05	1.05	
Velocità di riferimento	Vb(TR)	29.28	29.28	m/s
Densità dell'aria	ρ	1.25	1.25	kg/mc
Pressione cinetica di riferimento	qb=0.5*ρ*vb²	0.54	0.54	kN/mq
Classe di rugosità del terreno		D	D	
Distanza dalla costa		>10	>10	km
Altitudine sul livello del mare		<750	<750	m
Categoria di esposizione del sito	Cat	II	II	

Vento su impalcato

Parametri	kr	0.19	0.19	
Parametri	z0	0.05	0.05	m
Parametri	zmin	4	4	m
Altezza di riferimento per l'impalcato (EC punto 8.3.1(6))	z	12	12	m
Coefficiente di topografia	ct	1	1	
Coefficiente di esposizione (z)	ce(z)	2.47	2.47	
Larghezza impalcato	b	13.4	13.4	m
Altezza impalcato	h1	2.2	2.9	m
Altezza treno o parapetto	h2	1.5	4	m
Altezza totale impalcato (comprese le barriere o treno)	dtot	3.7	6.9	m
Rapporto di forma	b/dtot	3.62	1.94	
Coefficiente di forza (figura 8.3 EC)	cfx	1.41	1.92	

Riepilogo

Pressione cinetica di riferimento	qb	0.54	0.54	kN/mq
Coefficiente di esposizione	ce	2.47	2.47	
Coefficiente di forza	cfx	1.41	1.92	
Altezza di riferimento (EC punto 8.3.1 (4) e (5))	d	3.7	6.9	m
Forza statica equivalente a m/l	f=prodotto	6.9	17.5	kN/m
Pressione statica equivalente	p=f/d	1.87	2.54	kN/mq
Pressione statica equivalente (minima considerata)	pmin	1.5	1.5	kN/mq
Forza statica equivalente a m/l considerata	f	6.9	17.5	kN/m

Vento impalcato a ponte scarico

Forza statica equivalente	f	6.9		kN/m
Luce impalcato	L	70		m
Forza trasversale al piano appoggi	FT=f*L/2	242		kN/m

Vento impalcato a ponte carico

Forza statica equivalente	f	17.5		kN/m
Luce impalcato	L	70		m
Forza trasversale al piano appoggi	FT=f*L/2	613		kN/m

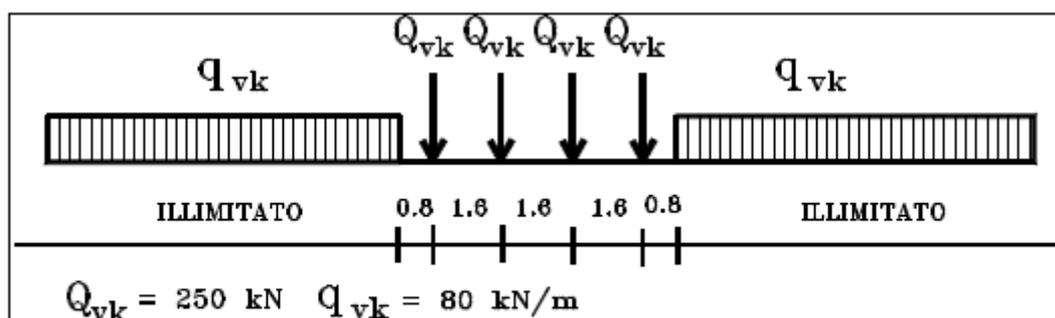
4.6.4 Carichi da traffico verticali

L'opera è stata progettata considerando le sollecitazioni dovute al carico da traffico ferroviario, considerando i modelli LM71 e/o SW/2.

Si riportano di seguito le caratteristiche dei modelli di traffico presi in esame.

➤ *Modello di carico LM71*

Sia le istruzioni RFI che le NTC 2018 (par. 5.2.2.2.1.1), definiscono questo modello di carico tramite carichi concentrati e carichi distribuiti, riferiti all'asse dei binari.



Treno di carico LM 71

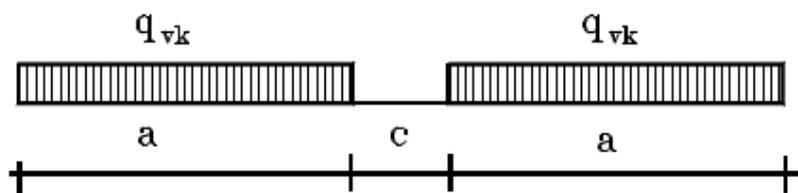
Carichi concentrati: quattro assi da 250 kN disposti ad interasse di 1,60 m;

Carico distribuito: 80 kN/m in entrambe le direzioni, a partire da 0,8 m dagli assi d'estremità e per una lunghezza illimitata

Per questo modello di carico è prevista un'eccentricità del carico rispetto all'asse del binario.

➤ *Modello di carico SW/2*

Sia le istruzioni RFI che le NTC 2018 (par. 5.2.2.2.1.2), definiscono questo modello di carico tramite solo carichi distribuiti.



Treno di carico SW

Tipo di Carico	q_{vk} [kN/m]	a [m]	c [m]
SW/0	133	15,0	5,3
SW/2	150	25,0	7,0

In questo modello di carico non è prevista alcuna eccentricità del carico ferroviario.

Le azioni di entrambi i modelli dovranno essere moltiplicate per un coefficiente di adattamento definito dalla seguente tabella (tab. 2.5.1.4.1.1 - RFI DTC SI PS MA IFS 001 A).

MODELLO DI CARICO	COEFFICIENTE " α "
LM71	1,10
SW/0	1,10
SW/2	1,00

4.6.5 Effetti dinamici

Per la definizione del coefficiente dinamico si segue quanto contenuto nel par.5.2.2.2.3 del DM 17.1.2018 che per l'opera in esame riporta:

[...] Pile con snellezza $\lambda \leq 30$, spalle, fondazioni, muri di sostegno e spinte del terreno possono essere calcolate assumendo coefficienti dinamici unitari.

4.6.6 Carichi da traffico orizzontali

Frenatura		
L	70	m
Lcalc	70	per Treno LM 71
	30	per Treno SW/0
	50	per SW/2
Qlb,k	1540	per Treno LM 71
Qlb,k	660	per Treno SW/0
Qlb,k	1750	per SW/2
Qlb,k (filtrata)per Treno LM 71	1540	kN
Qlb,k (filtrata)per Treno SW/0	660	kN
Qlb,k(filtrata)per SW/2	1750	kN

Avviamento		
L	70	m
Lcalc	70	per Treno LM 71
	30	per Treno SW/0
	50	per SW/2
Qla,k	2541	per Treno LM 71
Qla,k	1089	per Treno SW/0
Qla,k	1650	per SW/2
Qla,k (filtrata)per Treno LM 71	1000	kN
Qla,k (filtrata)per Treno SW/0	1000	kN
Qla,k(filtrata)per SW/2	1000	kN

Serpeggio		
FT=100kN /2	50	kN*m
<u>Treno LM 71</u>		
α	1.1	
FT* α	55	kN
<u>Treno SW/0</u>		
α	1.1	
FT* α	55	kN
<u>Treno SW/2</u>		
α	1	
FT* α	50	kN

4.6.7 Spinta statica del terrapieno

A tergo della spalla, applicato sulla zattera posteriore, viene considerato un carico pari al peso del rinterro calcolato con un peso di volume pari a $\gamma = 20 \text{ kN/m}^3$

L'espressione della spinta esercitata da un terrapieno di peso specifico γ , su una parete di altezza H, risulta:

$$S_o = 1/2 * \gamma * H^2 * K_o \quad (\text{spinta per metro lineare di spalla})$$

l'utilizzo di K_o è determinato dall'impossibilità, da parte della spalla, di subire spostamenti; si assume $K_o = 1 - \text{sen } \phi$.

Il punto di applicazione della spinta si trova in corrispondenza del baricentro del diagramma delle pressioni (1/3 H rispetto alla base della parete).

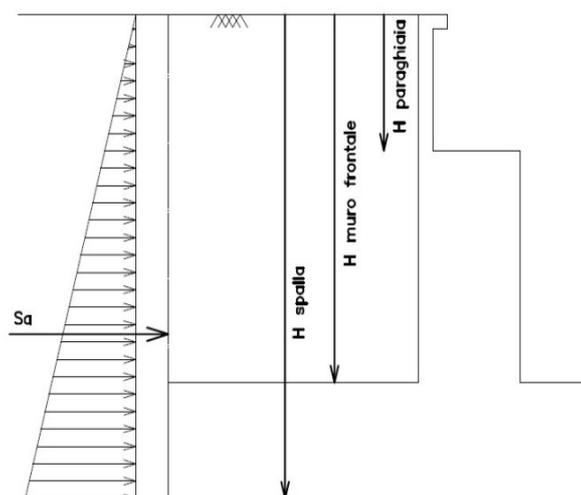


Fig. 1 Spinta statica terreno di rinterro

 ITALFERR GRUPPO FERROVIE DELLO STATO ITALIANE	DIRETTRICE FERROVIARIA MESSINA - CATANIA - PALERMO NUOVO COLLEGAMENTO PALERMO - CATANIA PROGETTO DEFINITIVO VI05 - Ponte ferroviario a Doppio Binario					
	RELAZIONE DI CALCOLO SPALLE	COMMESSA RS3V	LOTTO 40	CODIFICA D 09 CL	DOCUMENTO VI 05 04 001	REV. B

Per il terreno di riempimento si considera lo standard per rilevati ferroviari e si assegnano le seguenti caratteristiche meccaniche:

$$\gamma = 20 \text{ kN/m}^3 \qquad \varphi' = 35^\circ \qquad c' = 0$$

Nota: avendo preso a riferimento l'altezza massima del paraghiaia, il peso dell'armamento è già contenuto nel peso del terrapieno.

4.6.8 Sovraccarico sul terrapieno

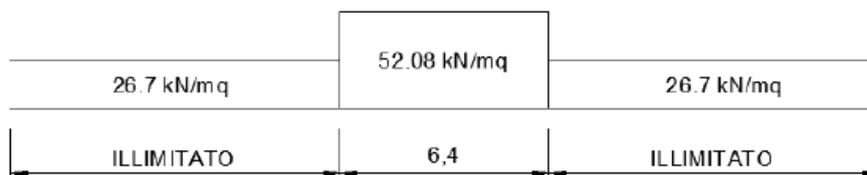
Nell'analisi delle azioni è stato inoltre considerato il contributo, in termini di sovraccarico verticale in fondazione e di spinta, del sovraccarico accidentale eventualmente presente a tergo spalla.

$$q = 53 \text{ kN/m}^2$$

$$S_q = 53 * 0.426 = 22.58 \text{ kN/m}^2$$

Il valore del sovraccarico è determinate come di seguito descritto:

Considerando la distribuzione trasversale dei carichi su una larghezza di 3.0 m secondo quanto previsto da EN 1991 – 2:2003/AC:2010, si ricava il carico equivalente unitario agente alla quota della piattaforma ferroviaria:



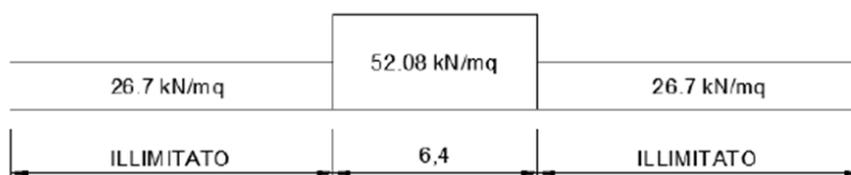
A tali carichi si deve applicare il coefficiente α relativo alle categorie S.T.I. come indicato nella tabella 11 di seguito riportata:

Tabella 11

Fattore alfa (α) per la progettazione di strutture nuove

Tipo di traffico	Valore minimo del fattore alfa (α)
P1, P2, P3, P4	1,0
P5	0,91
P6	0,83
P1520	Punto in sospenso
P1600	1,1
F1, F2, F3	1,0
F4	0,91
F1520	Punto in sospenso
F1600	1,1

Nel caso in esame, il coefficiente α è pari ad 1.0 perché le categorie di traffico sono P2-P4 per il traffico passeggeri ed F1 per il traffico merci per cui, alle opere si applicano i seguenti carichi equivalenti:



In favore di sicurezza, tale carico, viene esteso su tutta l'impronta del rilevato della spalla con il suo valore massimo, pari a 53 kN/m².

4.6.9 Spinta del sovraccarico accidentale condizioni statiche

In aggiunta in condizioni statiche si considera un sovraccarico accidentale pari a $Q = 53$ kN/m² gravante sulla spalla e sul cuneo di spinta a tergo di essa

La presenza del sovraccarico Q genera una spinta pari a:

$$S_q = Q \cdot H \cdot K_o$$

Tale spinta è applicata ad una altezza pari a $H/2$.

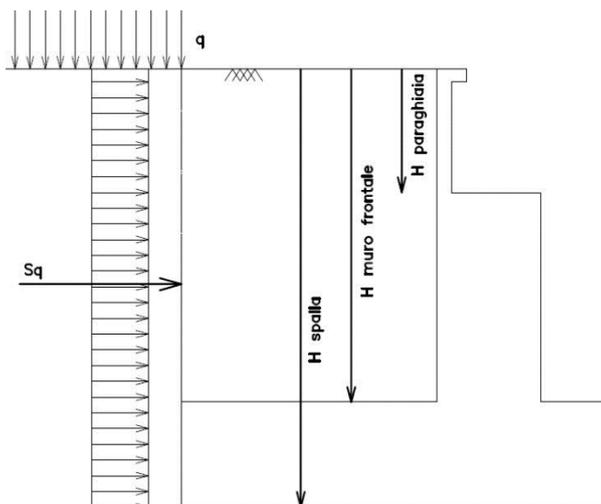


Fig. 2 : Spinta statica sovraccarico accidentale

4.6.10 Azione sismica

Nel seguente paragrafo è riportata la valutazione dei parametri di pericolosità sismica utili alla determinazione delle azioni sismiche di progetto dell'opera cui si riferisce il presente documento, in accordo a quanto specificato a riguardo dal D.M. 17 gennaio 2018 e relativa circolare applicativa.

➤ Azioni sismiche sulla Spalla

Per la valutazione dell'azione sismica associata ai carichi fissi propri e permanenti /accidentali agenti sulle spalle si utilizza il metodo dell'analisi pseudostatica in cui il sisma è rappresentato da una forza statica equivalente pari al prodotto delle forze di gravità per un opportuno coefficiente sismico k_h (coefficiente sismico orizzontale) o k_v (coefficiente sismico verticale) secondo quanto di seguito indicato:

Forza sismica orizzontale $F_h = k_h W$

Forza sismica verticale $F_v = k_v W$

Nelle verifiche allo stato limite ultimo, i valori dei coefficienti sismici orizzontale k_h e verticale k_v possono essere valutati mediante le espressioni

$$k_h = \beta_m \cdot \frac{a_{max}}{g} \quad (7.11.6)$$

$$k_v = \pm 0,5 \cdot k_h \quad (7.11.7)$$

dove

a_{max} = accelerazione orizzontale massima attesa al sito;

g = accelerazione di gravità.

In assenza di analisi specifiche della risposta sismica locale, l'accelerazione massima può essere valutata con la relazione

$$a_{max} = S \cdot a_g = S_s \cdot S_T \cdot a_g \quad (7.11.8)$$

dove

S = coefficiente che comprende l'effetto dell'amplificazione stratigrafica (S_s) e dell'amplificazione topografica (S_T), di cui al § 3.2.3.2;

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

Nella precedente espressione, il coefficiente β_m assume i valori riportati nella Tab. 7.11-II.

Per muri che non siano in grado di subire spostamenti relativi rispetto al terreno, il coefficiente β_m assume valore unitario.

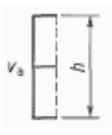
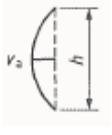
Con riferimento al valore da assegnare al coefficiente β_m , si è fatto riferimento alle indicazioni di cui alla Tabella 7.1.II riportata nella stessa sezione della norma, tenendo tuttavia conto della specifica che prescrive, nel caso di muri che non siano in grado di subire spostamenti (quale è il caso delle spalle del viadotto in questione che in virtù della elevata rigidità sia del sistema di fondazione che della parte in elevazione, è interessata da spostamenti trascurabili durante l'evento sismico) un valore del coefficiente β_m pari ad 1.0.

Assumendo tale valore si considera che, cautelativamente, il terreno di riempimento è rigidamente connesso alla spalla e non subisce deformazioni o movimenti relativi rispetto ad essa.

➤ Sovraspinta sismica del terreno

Per il calcolo della spinta del terreno sulle opere di sostegno, occorre tenere presente che la mobilitazione della spinta attiva avviene per spostamenti di entità contenuta, come si evince dalla seguente tabella desunta dall'EC7 - Parte 1 - Annesso C (C.3 "Movements to mobilise limit earth pressures):

Table C.1 — Ratios v_a/h

Kind of wall movement	v_a/h loose soil %	v_a/h dense soil %
a) 	0,4 to 0,5	0,1 to 0,2
b) 	0,2	0,05 to 0,1
c) 	0,8 to 1,0	0,2 to 0,5
d) 	0,4 to 0,5	0,1 to 0,2

where:
 v_a is the wall motion to mobilise active earth pressure
 h is the height of the wall

In condizioni sismiche, l'entità degli spostamenti dipende principalmente dall'intensità dell'azione sismica e dalla rigidità del sistema pali-terreno; pertanto, la possibilità di ammettere la mobilitazione della spinta attiva è subordinata alla valutazione degli spostamenti dell'opera e potrà essere valutata caso per caso. Cautelativamente, la valutazione degli spostamenti, da effettuarsi calcolando le spinte come somma della spinta attiva in condizioni statiche e dell'incremento di spinta attiva in condizioni sismiche, sarà riferita alla base dell'opera (i.e. alla sommità della palificata) e il confronto con i valori di riferimento per la mobilitazione della spinta attiva sarà effettuato in accordo con lo schema b) della tabella estratta dall'EC7 per terreni addensati (rilevati stradali e ferroviari). L'altezza h rispetto alla quale effettuare la verifica corrisponde all'altezza totale dell'opera su cui agisce la spinta del terreno, comprensiva dello spessore della fondazione.

Qualora, a seguito della verifica dell'entità degli spostamenti, non ricorressero le condizioni di spinta attiva, si procederà al calcolo delle spinte considerando la somma della spinta statica a riposo e dell'incremento di spinta sismica valutata con la teoria di Wood, secondo le indicazioni contenute nell'EC8 – Parte 5 – Annesso E (E.9 “Force due to earth pressure for rigid structures”):

$$\Delta S_S = (a_{\max}/g) \cdot \gamma \cdot H^2$$

Tale risultante è applicata ad un'altezza pari ad H/2.

Qualora, a seguito della verifica dell'entità degli spostamenti, ricorressero le condizioni di spinta attiva, si confermerà la correttezza dell'ipotesi di calcolo delle spinte come somma della spinta attiva in condizioni statiche e dell'incremento di spinta attiva in condizioni sismiche.

Per la valutazione del coefficiente di spinta attiva in condizioni statiche si farà in generale riferimento alla formulazione di Muller – Breslau:

$$k_a = \frac{\cos^2(\alpha + \phi)}{\cos^2 \alpha \cdot \cos(\alpha - \delta) \left[1 + \sqrt{\frac{\sin(\phi + \delta) \cdot \sin(\phi - \beta)}{\cos(\alpha - \delta) \cdot \cos(\alpha + \beta)}} \right]^2}$$

ϕ = angolo di attrito interno del terreno
 α = inclinazione del paramento di monte rispetto alla verticale
 β = inclinazione del pendio di monte rispetto al piano orizzontale
 δ = angolo di attrito terra-muro

Per la valutazione del coefficiente di spinta attiva in condizioni sismiche si farà riferimento alla formulazione di Mononobe-Okabe:

$$k_a = \frac{\cos^2(\phi - \alpha - \vartheta)}{\cos \vartheta \cdot \cos^2 \alpha \cdot \cos(\delta + \alpha + \vartheta) \left[1 + \sqrt{\frac{\sin(\phi + \delta) \cdot \sin(\phi - \beta - \vartheta)}{\cos(\delta + \alpha + \vartheta) \cdot \cos(\beta - \alpha)}} \right]^2} \quad \text{se } \beta \leq \phi - \theta$$

$$k_a = \frac{\cos^2(\phi - \alpha - \vartheta)}{\cos \vartheta \cdot \cos^2 \alpha \cdot \cos(\delta + \alpha + \vartheta)} \quad \text{se } \beta > \phi - \theta$$

dove θ = angolo sismico, definito secondo la seguente espressione (in assenza di falda) in funzione dei coefficienti sismici k_h e k_v :

$$\tan \theta = k_h / (1 \pm k_v)$$

Nella determinazione dei coefficienti sismici k_h e k_v , per le spalle di ponti e viadotti ferroviari fondate su pali si porrà $\beta_m = 1$ in accordo con l'EC8-5.

Le forze di inerzia agenti sulla massa della struttura e del terreno presente sulla sua fondazione saranno valutate applicando l'accelerazione massima al suolo a_g .

	DIRETTRICE FERROVIARIA MESSINA - CATANIA - PALERMO NUOVO COLLEGAMENTO PALERMO - CATANIA PROGETTO DEFINITIVO VI05 - Ponte ferroviario a Doppio Binario					
	RELAZIONE DI CALCOLO SPALLE	COMMESSA RS3V	LOTTO 40	CODIFICA D 09 CL	DOCUMENTO VI 05 04 001	REV. B

La spinta totale di progetto E_d esercitata dal terrapieno ed agente sull'opera di sostegno in condizioni sismiche è dunque data dalla somma della spinta a riposo, della spinta sismica e della spinta statica data dal sovraccarico accidentale combinata al 20% così come riportato nella Tabella 5.2.V delle NTC2018.

$$E_d = S_{stat} + 0.2 \cdot S_q + \Delta S_s$$

Infine, nel caso specifico non essendo presente la falda a tergo dell'opera, la spinta idrostatica è nulla.

➤ Valori di progetto

La pericolosità sismica di base è stata definita sulla base delle coordinate geografiche del sito di realizzazione dell'opera:

FASE 1. INDIVIDUAZIONE DELLA PERICOLOSITÀ DEL SITO

Ricerca per coordinate

LONGITUDINE: LATITUDINE:

Ricerca per comune

REGIONE: PROVINCIA: COMUNE:

Controllo sul reticolo

Sito esterno al reticolo

Interpolazione su 3 nodi

Interpolazione corretta

Interpolazione:

Elaborazioni grafiche

Grafici spettri di risposta

Variabilità dei parametri

Elaborazioni numeriche

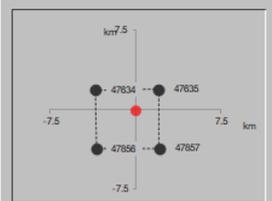
Tabella parametri

Reticolo di riferimento



La "Ricerca per comune" utilizza le coordinate ISTAT del comune per identificare il sito. Si sottolinea che all'interno del territorio comunale le azioni sismiche possono essere significativamente diverse da quelle così individuate e si consiglia, quindi, la "Ricerca per coordinate".

Nodi del reticolo intorno al sito



INTRO
FASE 1
FASE 2
FASE 3

I parametri utilizzati per la definizione dell'azione sismica sono riportati di seguito.

FASE 2. SCELTA DELLA STRATEGIA DI PROGETTAZIONE

Vita nominale della costruzione (in anni) - V_R info

Coefficiente d'uso della costruzione - C_U info

Valori di progetto

Periodo di riferimento per la costruzione (in anni) - V_R info

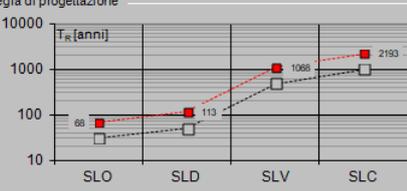
Periodi di ritorno per la definizione dell'azione sismica (in anni) - T_R info

Stati limite di esercizio - SLE	SLO - $P_{VR} = 81\%$	<input type="text" value="68"/>
	SLD - $P_{VR} = 63\%$	<input type="text" value="113"/>
Stati limite ultimi - SLU	SLV - $P_{VR} = 10\%$	<input type="text" value="1068"/>
	SLC - $P_{VR} = 5\%$	<input type="text" value="2193"/>

Elaborazioni

- Grafici parametri azione
- Grafici spettri di risposta
- Tabella parametri azione

Strategia di progettazione



LEGENDA GRAFICO

- Strategia per costruzioni ordinarie
- Strategia scelta

INTRO
FASE 1
FASE 2
FASE 3

FASE 3. DETERMINAZIONE DELL'AZIONE DI PROGETTO

Stato Limite

Stato Limite considerato **SLV** info

Risposta sismica locale

Categoria di sottosuolo **C** info $S_g = 1.490$ $C_c = 1.288$ info

Categoria topografica **T1** info $h/H = 1.000$ $S_z = 1.000$ info
(In quota sito, in altezza rilievo topografico)

Compon. orizzontale

Spettro di progetto elastico (SLE) $\zeta = 5\%$ $\eta = 1.000$ info

Spettro di progetto inelastico (SLU) $\eta = 1$ $\eta = 1.000$ info

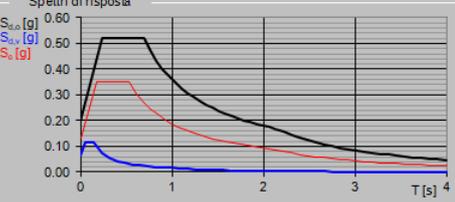
Compon. verticale

Spettro di progetto $\eta = 1.5$ $\eta = 0.667$ info

Elaborazioni

- Grafici spettri di risposta
- Parametri e punti spettri di risposta

Spettri di risposta



— Spettro di progetto - componente orizzontale

— Spettro di progetto - componente verticale

— Spettro elastico di riferimento (Cat. A-T1, $\xi = 5\%$)

INTRO
FASE 1
FASE 2
FASE 3

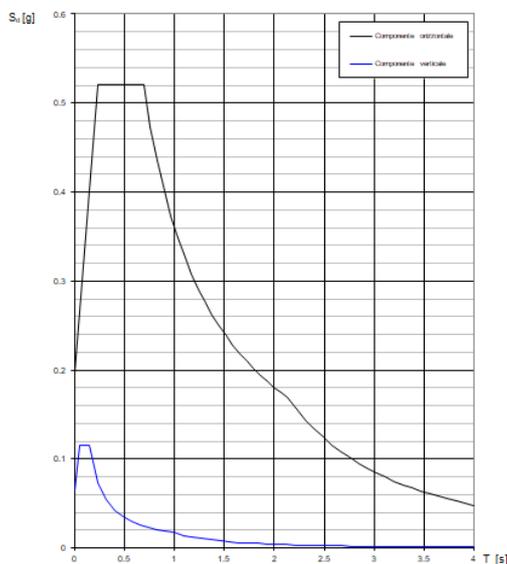
Spettri di risposta (componenti orizz. e vert.) per lo stato lim SLV

Parametri indipendenti

STATO LIMITE	SLV
a_n	0.133 g
F_n	2.620
T_c^*	0.539 s
S_s	1.490
C_c	1.288
S_T	1.000
q	1.000

Parametri dipendenti

S	1.490
η	1.000
T_B	0.231 s
T_c	0.694 s
T_D	2.133 s



4.6.11 Incremento di spinta del terrapieno

Avendo valutato preliminarmente l'entità dello spostamento della struttura in fase sismica, e ricorrendo le condizioni sopra descritte (EC7 - Parte 1 - Annesso C), l'incremento di spinta del terrapieno viene valutato secondo la teoria di [Mononobe-Okabe](#).

Mononobe e Okabe			
Inclinazione Paramento	α	90.0	
Angolo d'attrito interno	ϕ	35.0	°
Coefficiente sismico orizzontale	k_h	0.199	
Coefficiente per sisma verticale	k_v	0.100	
$\theta (+k_v)$		10.3	
$\theta (-k_v)$		12.5	
Mononobe e Okabe (+ k_v)	K_{AE}	0.382	
Mononobe e Okabe (- k_v)	K_{AE}	0.412	

4.6.12 Inerzie strutturali

Si valutano le inerzie legate alla massa degli elementi strutturali con la seguente formula:

$$F_i = k_h \cdot W_{str}$$

	DIRETTRICE FERROVIARIA MESSINA - CATANIA - PALERMO NUOVO COLLEGAMENTO PALERMO - CATANIA PROGETTO DEFINITIVO VI05 - Ponte ferroviario a Doppio Binario					
	RELAZIONE DI CALCOLO SPALLE	COMMESSA RS3V	LOTTO 40	CODIFICA D 09 CL	DOCUMENTO VI 05 04 001	REV. B

4.6.13 Calcolo delle sollecitazioni in testa pali

Le sollecitazioni agenti in testa palo vengono calcolate nell'ipotesi di platea di fondazione infinitamente rigida, attraverso la relazione

$$R(x, y) = \frac{N}{n} + \frac{M_l}{J_l} \cdot y + \frac{M_t}{J_t} \cdot x$$

dove

N , M_l , M_t sono lo sforzo normale e i momenti flettenti longitudinale e trasversale agenti al baricentro della palificata, n è il numero di pali e J_l , J_t sono le inerzie longitudinale e trasversale della palificata

$$J_l = \sum y_i^2 \qquad J_t = \sum x_i^2$$

Per quanto riguarda le sollecitazioni orizzontali in testa palo, si assume che le azioni di taglio di ripartiscano uniformemente tra i pali, risultando

$$T(x, y) = \frac{\sqrt{H_l^2 + H_t^2}}{n}$$

dove H_l , H_t sono le forze orizzontali longitudinale e trasversale agenti al baricentro della palificata.

4.6.14 Riepilogo risultati

Il foglio automatico, sulla base di calcoli sviluppati nei fogli successivi, restituisce, per ciascuna combinazione i risultati del controllo di verifica.

Per ciascuna combinazione vengono riassunti:

- Le sollecitazioni al livello del piano di fondazione in termini di sforzo normale N , forza orizzontale T e momento ribaltante M .
- Per i carichi sui pali in termini di N_{\max} , N_{\min} , T ed M .

➤ Fase statica

PARAGHIAIA

AZIONI SU SPALLA [kN,m]

cond statica

Descrizione carico		F _Z	F _X	F _Y	b _{ix}	b _{iy}	b _{iz}	M _x	M _y
		[kN]	[kN]	[kN]	[m]	[m]	[m]	[kNm]	[kNm]
Paraghiaia	g1	466			0.00	0.00	1.65	0	0
Rinterro	g3		525		0.00	0.00	1.10	0	577
					0.00	0.00	3.30	0	0
Sovr. acc. sul rilevato			843		0.00	0.00	1.65	0	1391

SPICCATO MURO FRONTALE

AZIONI SU SPALLA [kN,m]

cond statica

Descrizione carico		F _Z	F _X	F _Y	b _{ix}	b _{iy}	b _{iz}	M _x	M _y
		[kN]	[kN]	[kN]	[m]	[m]	[m]	[kNm]	[kNm]
Paraghiaia	g1	466	0	0	-0.72		6.65	0	-336
Muro frontale	g1	4709	0	0			2.50	0	0
Totale Permanenti		5176	0	0				0	-336
Rinterro	g3		4025	0			2.77	0	11135
Sovr. acc. sul rilevato			2120	0			4.15	0	8797

FONDAZIONE

AZIONI SU SPALLA [kN,m]

cond statica

Descrizione carico		F _Z	F _X	F _Y	b _{ix}	b _{iy}	b _{iz}	M _x	M _y
		[kN]	[kN]	[kN]	[m]	[m]	[m]	[kNm]	[kNm]
Paraghiaia	g1	466			1.55	0.00	8.65	0	722
Muro frontale	g1	4709			2.28	0.00	4.50	0	10737
Plinto	g1	9900			0.00	0.00	1.00	0	0
Muri andatori	g1	3436			-2.55	0.00	6.15	0	-8762
Totale Permanenti		18512						0	2698
Rinterro	g3	12943			-2.55	0.00	6.15	0	-33005
Ricop. Plinto	g3	1316			2.55	0.00	2.50	0	3356
Sovr. acc. sul rilevato		4132			-2.55	0.00	10.30	0	-10538

* Il sovraccarico accidentale a tergo della spalla è da considerarsi presente in tutte le combinazioni

Rinterro	g3		6198		-2.55	0.00	3.43	0	21279
Sovr. acc. sul rilevato			2630		0.00	0.00	5.15	0	13547

➤ Fase sismica Mononobe-Okabe / k_a

PARAGHIAIA

AZIONI SU SPALLA [kN,m]

cond statica

Descrizione carico		F _Z	F _X	F _Y	b _{ix}	b _{iy}	b _{iz}	M _x	M _y
		[kN]	[kN]	[kN]	[m]	[m]	[m]	[kNm]	[kNm]
Paraghiaia	g1	466			0.00	0.00	1.65	0	0
Rinterro	g3		333		0.00	0.00	1.10	0	367
Sovr. acc. sul rilevato			536		0.00	0.00	1.65	0	884

cond sismica x

Descrizione carico		F _Z	F _X	F _Y	b _{ix}	b _{iy}	b _{iz}	M _x	M _y
		[kN]	[kN]	[kN]	[m]	[m]	[m]	[kNm]	[kNm]
Paraghiaia	q6	0	93	0	0.00	0.00	1.65	0	153
Rinterro	Inerzia		1024				1.65	0	1690
	Sovrappinta		210				1.10	0	231
Rinterro [totale]			1234					0	1921
Sovr. acc. sul rilevato			536		0.00	0.00	1.65	0	884
Totale generale			1863					0	2958

cond sismica y

Descrizione carico		F _Z	F _X	F _Y	b _{ix}	b _{iy}	b _{iz}	M _x	M _y
		[kN]	[kN]	[kN]	[m]	[m]	[m]	[kNm]	[kNm]
Paraghiaia	q6	0	0	93	0.00	0.00	1.65	153	0

cond sismica vert

Descrizione carico		F _Z	F _X	F _Y	b _{ix}	b _{iy}	b _{iz}	M _x	M _y
		[kN]	[kN]	[kN]	[m]	[m]	[m]	[kNm]	[kNm]
Paraghiaia	q6	46	0	0	0.00	0.00	1.65	0	0

SPICCATO MURO FRONTALE

AZIONI SU SPALLA [kN,m]

cond statica

Descrizione carico		F _Z	F _X	F _Y	b _{ix}	b _{iy}	b _{iz}	M _x	M _y
		[kN]	[kN]	[kN]	[m]	[m]	[m]	[kNm]	[kNm]
Paraghiaia	g1	466	0	0	-0.72		6.65	0	-336
Muro frontale	g1	4709	0	0			2.50	0	0
Totale Permanenti		5176	0	0				0	-336
Rinterro	g3		2558	0			2.77	0	7076
Sovr. acc. sul rilevato			1347	0			4.15	0	5590

cond sismica x

Descrizione carico		F _Z	F _X	F _Y	b _{ix}	b _{iy}	b _{iz}	M _x	M _y
		[kN]	[kN]	[kN]	[m]	[m]	[m]	[kNm]	[kNm]
Paraghiaia	q6		93		-0.72	0.00	6.65	0	617
Muro frontale	q6		937		0.00	0.00	2.50	0	2344
Rinterro	Inerzia		2576				4.15	0	10692
	Sovraspinta		1327				2.77	0	3671
Rinterro [totale]			3903					0	14364
Sovr. acc. sul rilevato			1347				4.15	0	5590
Totale generale			6281					0	22915

cond sismica y

Descrizione carico		F _Z	F _X	F _Y	b _{ix}	b _{iy}	b _{iz}	M _x	M _y
		[kN]	[kN]	[kN]	[m]	[m]	[m]	[kNm]	[kNm]
Paraghiaia	q6			93	-0.72	0.00	6.65	617	0
Muro frontale	q6			937	0.00	0.00	2.50	2344	0
Rinterro					0.00	0.00	0.00	0	0
Totale generale				1030				2961	0

cond sismica vert

Descrizione carico		F _Z	F _X	F _Y	b _{ix}	b _{iy}	b _{iz}	M _x	M _y
		[kN]	[kN]	[kN]	[m]	[m]	[m]	[kNm]	[kNm]
Paraghiaia	q6	46			-0.72	0.00	6.65	0	-33
Muro frontale	q6	469			0.00	0.00	2.50	0	0
Totale generale		515						0	-33

FONDAZIONE

AZIONI SU SPALLA [kN,m]

cond statica

Descrizione carico		F _Z	F _X	F _Y	b _{ix}	b _{iy}	b _{iz}	M _x	M _y
		[kN]	[kN]	[kN]	[m]	[m]	[m]	[kNm]	[kNm]
Paraghiaia	g1	466			1.55	0.00	8.65	0	722
Muro frontale	g1	4709			2.28	0.00	4.50	0	10737
Plinto	g1	9900			0.00	0.00	1.00	0	0
Muri andatori	g1	3436			-2.55	0.00	6.15	0	-8762
Totale Permanenti		18512						0	2698
Rinterro	g3	12943			-2.55	0.00	6.15	0	-33005
Ricop. Plinto	g3	1316			2.55	0.00	2.50	0	3356
Sovr. acc. sul rilevato		4132			-2.55	0.00	10.30	0	-10538
* Il sovraccarico accidentale a tergo della spalla è da considerarsi presente in tutte le combinazioni									
Rinterro	g3		3939		-2.55	0.00	3.43	0	13523
Sovr. acc. sul rilevato			1672		0.00	0.00	5.15	0	8609

AZIONI SU SPALLA [kN,m]

cond sismica x

Descrizione carico		F _Z	F _X	F _Y	b _{ix}	b _{iy}	b _{iz}	M _x	M _y
		[kN]	[kN]	[kN]	[m]	[m]	[m]	[kNm]	[kNm]
Paraghiaia	q6		93		1.55	0.00	8.65	0	803
Muro frontale	q6		937		2.28	0.00	4.50	0	4219
Plinto	q6		1971		0.00	0.00	1.00	0	1971
Muri andatori	q6		684		-2.55	0.00	6.15	0	4207
Rinterro	Inerzia		2576		-2.55	0.00	6.15	0	15845
	Sovraspinta		2044		-2.55	0.00	3.43	0	7016
Rinterro [totale]			4620				6.15	0	22862
Sovr. acc. sul rilevato			1672		-2.55		6.15	0	8609
Totale generale			9977						42669

cond sismica y

Descrizione carico		F _Z	F _X	F _Y	b _{ix}	b _{iy}	b _{iz}	M _x	M _y
		[kN]	[kN]	[kN]	[m]	[m]	[m]	[kNm]	[kNm]
Paraghiaia	q6			93	1.55	0.00	8.65	803	0
Muro frontale	q6			937	2.28	0.00	4.50	4219	0
Plinto	q6			1971	0.00	0.00	1.00	1971	0
Muri andatori	q6			684	-2.55	0.00	6.15	4207	0
Rinterro	Inerzia			2576	0.00		6.15	15845	0
	Sovraspinta			173			3.43	595	0
Rinterro [totale]				2750				16441	0
Sovr. acc. sul rilevato				1672	-2.55		10.30	17218	0
Totale generale				8107				44857	0

cond sismica vert

Descrizione carico		F _Z	F _X	F _Y	b _{ix}	b _{iy}	b _{iz}	M _x	M _y
		[kN]	[kN]	[kN]	[m]	[m]	[m]	[kNm]	[kNm]
Paraghiaia	q6	46			1.55	0.00	8.65	0.00	72
Muro frontale	q6	469			2.28	0.00	4.50	0.00	1069
Plinto	q6	985			0.00	0.00	1.00	0.00	0
Muri andatori	q6	342			-2.55	0.00	6.15	0.00	-872
Rinterro	q6	1288			0.00	0.00	0.00	0.00	0
Ricop. Plinto	q6	131			2.55	0.00	2.50	0.00	334
Totale generale		3262						0.00	602



DIRETTRICE FERROVIARIA MESSINA - CATANIA - PALERMO
NUOVO COLLEGAMENTO PALERMO - CATANIA
PROGETTO DEFINITIVO
VI05 - Ponte ferroviario a Doppio Binario

RELAZIONE DI CALCOLO SPALLE

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
RS3V	40	D 09 CL	VI 05 04 001	B	38 di 79

4.7 Sollecitazioni

4.7.1 Muro paraghiaia

In condizioni statiche il muro paraghiaia è sollecitato dalla spinta del rilevato, dalla spinta dei sovraccarichi accidentali, dai sovraccarichi mobili agenti sulla mensola del muro e dall'azione di frenatura. In condizioni sismiche il muro paraghiaia è sollecitato dalla spinta sismica del rilevato, dalle masse del muro. Il modello di calcolo utilizzato è quello di mensola incastrata al muro frontale.

**CARATTERISTICHE DELLA SOLLECITAZIONE
INTERNA ALLA BASE DEL PARAGHIAIA**

	Nz	Tx	Ty	Mx	My
A2 - SLU - N max gr.1	466	1736	0	0	2489
A2 - SLU - MT max gr.1	466	1736	0	0	2489
A2 - SLU - ML max gr.1	466	1736	0	0	2489
A2 - SLU - N max gr.3	466	1736	0	0	2489
A2 - SLU - MT max gr.3	466	1736	0	0	2489
A2 - SLU - ML max gr.3	466	1736	0	0	2489
A2 - SLU - Vento ponte scarico	466	682	0	0	750
A2 - SLU Gmin - N max gr.1	466	1053	0	0	1738
A2 - SLU Gmin - MT max gr.1	466	1053	0	0	1738
A2 - SLU Gmin - ML max gr.1	466	1053	0	0	1738
A2 - SLU Gmin - N max gr.3	466	1053	0	0	1738
A2 - SLU Gmin - MT max gr.3	466	1053	0	0	1738
A2 - SLU Gmin - ML max gr.3	466	1053	0	0	1738
A2 - SLU Gmin - Vento ponte scarico	466	0	0	0	0
A1 - SLU - N max gr.1	629	2009	0	0	2882
A1 - SLU - MT max gr.1	629	2009	0	0	2882
A1 - SLU - ML max gr.1	629	2009	0	0	2882
A1 - SLU - N max gr.3	629	2009	0	0	2882
A1 - SLU - MT max gr.3	629	2009	0	0	2882
A1 - SLU - ML max gr.3	629	2009	0	0	2882
A1 - SLU - Vento ponte scarico	629	787	0	0	866
A1 - SLU Gmin - N max gr.1	466	1222	0	0	2016
A1 - SLU Gmin - MT max gr.1	466	1222	0	0	2016
A1 - SLU Gmin - ML max gr.1	466	1222	0	0	2016
A1 - SLU Gmin - N max gr.3	466	1222	0	0	2016
A1 - SLU Gmin - MT max gr.3	466	1222	0	0	2016
A1 - SLU Gmin - ML max gr.3	466	1222	0	0	2016
A1 - SLU Gmin - Vento ponte scarico	466	0	0	0	0
SLE rara - N max gr.1	466	1368	0	0	1968
SLE rara - MT max gr.1	466	1368	0	0	1968
SLE rara - ML max gr.1	466	1368	0	0	1968
SLE rara - N max gr.3	466	1368	0	0	1968
SLE rara - MT max gr.3	466	1368	0	0	1968
SLE rara - ML max gr.3	466	1368	0	0	1968
SLE rara - Vento ponte scarico	466	1368	0	0	1968
SLE freq. - N max gr.1	466	1368	0	0	1968
SLE freq. - MT max gr.1	466	1368	0	0	1968
SLE freq. - ML max gr.1	466	1368	0	0	1968
SLE freq. - N max gr.3	466	1368	0	0	1968
SLE freq. - MT max gr.3	466	1368	0	0	1968
SLE freq. - ML max gr.3	466	1368	0	0	1968
SLE freq. - Vento ponte scarico	466	525	0	0	577
SLE quasi permanente	466	525	0	0	577
SLV - N max	513	839	28	46	1166
SLV - MT max gr.1	480	839	93	153	1166
SLV - ML max gr.1	480	1768	28	46	2618
SLV - MT max gr.3	452	839	93	153	1166
SLV - ML max gr.3	452	1768	28	46	2618
SLV - N min	420	839	28	46	1166

Tabella 3 – Sollecitazioni alla base del muro paraghiaia

	DIRETTRICE FERROVIARIA MESSINA - CATANIA - PALERMO NUOVO COLLEGAMENTO PALERMO - CATANIA PROGETTO DEFINITIVO VI05 - Ponte ferroviario a Doppio Binario					
RELAZIONE DI CALCOLO SPALLE	COMMESSA RS3V	LOTTO 40	CODIFICA D 09 CL	DOCUMENTO VI 05 04 001	REV. B	FOGLIO 40 di 79

4.7.2 Muro frontale

Le sollecitazioni riportate nella seguente tabella sono state ottenute dal modello di calcolo descritto nei paragrafi precedenti.

Per la verifica del muro frontale, a quota spiccato, tali azioni possono essere considerate uniformemente distribuite in quanto l'altezza del muro frontale è tale che nell' ipotesi di ripartizione a 45°, tali scarichi si ripartiscono uniformemente alla base del muro

Ai carichi prima riportati, si aggiungono il peso proprio del muro frontale, del muro paraghiaia e la spinta del terreno e del sovraccarico sul rilevato a tergo.

Si ottengono quindi le seguenti sollecitazioni, con riferimento alle combinazioni maggiormente significative.

**CARATTERISTICHE DELLA SOLLECITAZIONE
INTERNA ALLA BASE DEL MURO FRONTALE**

	Nz	Tx	Ty	Mx	My
A2 - SLU - N max gr.1	27821	10228	1244	11063	59197
A2 - SLU - MT max gr.1	23225	9603	1169	19679	50845
A2 - SLU - ML max gr.1	27821	10228	1244	11063	59197
A2 - SLU - N max gr.3	27821	11947	1175	10533	72431
A2 - SLU - MT max gr.3	23225	10697	1138	19438	59267
A2 - SLU - ML max gr.3	27821	11947	1175	10533	72431
A2 - SLU - Vento ponte scarico	17643	5554	637	4163	25480
A2 - SLU Gmin - N max gr.1	20359	4996	1244	11063	38976
A2 - SLU Gmin - MT max gr.1	15763	4371	1169	19679	30624
A2 - SLU Gmin - ML max gr.1	20359	4996	1244	11063	38976
A2 - SLU Gmin - N max gr.3	20359	6715	1175	10533	52210
A2 - SLU Gmin - MT max gr.3	15763	5465	1138	19438	39046
A2 - SLU Gmin - ML max gr.3	20359	6715	1175	10533	52210
A2 - SLU Gmin - Vento ponte scarico	10181	322	637	4163	5259
A1 - SLU - N max gr.1	34161	11894	1501	13135	69543
A1 - SLU - MT max gr.1	28829	11169	1414	23130	59855
A1 - SLU - ML max gr.1	34161	11894	1501	13135	69543
A1 - SLU - N max gr.3	34161	13890	1422	12521	84916
A1 - SLU - MT max gr.3	28829	12439	1378	22851	69638
A1 - SLU - ML max gr.3	34161	13890	1422	12521	84916
A1 - SLU - Vento ponte scarico	22354	6472	798	5145	30431
A1 - SLU Gmin - N max gr.1	21988	5857	1501	13135	44980
A1 - SLU Gmin - MT max gr.1	16656	5132	1414	23130	35292
A1 - SLU Gmin - ML max gr.1	21988	5857	1501	13135	44980
A1 - SLU Gmin - N max gr.3	21988	7853	1422	12521	60353
A1 - SLU Gmin - MT max gr.3	16656	6402	1378	22851	45075
A1 - SLU Gmin - ML max gr.3	21988	7853	1422	12521	60353
A1 - SLU Gmin - Vento ponte scarico	10181	322	685	4536	5259
SLE rara - N max gr.1	24064	8086	1045	9055	47787
SLE rara - MT max gr.1	20387	7586	985	15948	41106
SLE rara - ML max gr.1	24064	8086	1045	9055	47787
SLE rara - N max gr.3	24064	9461	990	8632	58374
SLE rara - MT max gr.3	20387	8461	960	15756	47843
SLE rara - ML max gr.3	24064	9461	990	8632	58374
SLE rara - Vento ponte scarico	15921	6467	564	3604	29610
SLE freq. - N max gr.1	20806	7438	535	3985	40516
SLE freq. - MT max gr.1	19493	7362	558	10248	38806
SLE freq. - ML max gr.1	20806	7438	535	3985	40516
SLE freq. - N max gr.3	20806	8263	502	3731	46869
SLE freq. - MT max gr.3	19493	8062	538	10094	44196
SLE freq. - ML max gr.3	20806	8263	502	3731	46869
SLE freq. - Vento ponte scarico	15921	4347	443	2672	20813
SLE quasi permanente	15921	4347	322	1741	20813
SLV - N max	19296	6545	1280	10223	44238
SLV - MT max gr.1	17338	6345	3713	31584	41491
SLV - ML max gr.1	18073	13447	1280	10201	91587
SLV - MT max gr.3	16290	6345	3713	31565	40942
SLV - ML max gr.3	17025	13447	1280	10182	91039
SLV - N min	15802	6545	1280	10160	42408

Tabella 4 – Sollecitazioni alla base del muro frontale

Le sollecitazioni in direzione trasversale risultano trascurabili rispetto a quelle in direzione longitudinale, tenuto anche conto della geometria della sezione del muro frontale.



DIRETTRICE FERROVIARIA MESSINA - CATANIA - PALERMO
NUOVO COLLEGAMENTO PALERMO - CATANIA
PROGETTO DEFINITIVO
VI05 - Ponte ferroviario a Doppio Binario

RELAZIONE DI CALCOLO SPALLE

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
RS3V	40	D 09 CL	VI 05 04 001	B	42 di 79

4.7.3 *Plinto di fondazione*

In questo paragrafo si riporta la determinazione delle sollecitazioni in quota testa pali che si ottengono sommando, alle azioni provenienti dall'impalcato, la risultante e il momento risultante dei pesi della struttura, del terreno interno alla spalla e delle spinte dovute al rilevato rispetto al baricentro del plinto. In condizioni sismiche si è tenuto conto dell'incremento di spinta delle inerzie.

Nella tabella che segue sono indicati la risultante e momento risultante rispetto al baricentro del plinto di fondazione.

**CARATTERISTICHE DELLA SOLLECITAZIONE
INTERNA INTRADOSSO FONDAZIONE**

	Nz	Tx	Ty	Mx	My
A2 - SLU - N max gr.1	64860	13692	1244	13551	85964
A2 - SLU - MT max gr.1	60263	13067	1169	22017	65883
A2 - SLU - ML max gr.1	64860	13692	1244	13551	85964
A2 - SLU - N max gr.3	64860	15410	1175	12884	102636
A2 - SLU - MT max gr.3	60263	14160	1138	21714	76493
A2 - SLU - ML max gr.3	64860	15410	1175	12884	102636
A2 - SLU - Vento ponte scarico	49515	8379	637	5437	32226
A2 - SLU Gmin - N max gr.1	38861	5635	1244	13551	74087
A2 - SLU Gmin - MT max gr.1	34265	5010	1169	22017	54005
A2 - SLU Gmin - ML max gr.1	38861	5635	1244	13551	74087
A2 - SLU Gmin - N max gr.3	38861	7353	1175	12884	90758
A2 - SLU Gmin - MT max gr.3	34265	6103	1138	21714	64615
A2 - SLU Gmin - ML max gr.3	38861	7353	1175	12884	90758
A2 - SLU Gmin - Vento ponte scarico	23517	322	637	5437	20348
A1 - SLU - N max gr.1	79545	15894	1501	16138	103512
A1 - SLU - MT max gr.1	74214	15169	1414	25959	80218
A1 - SLU - ML max gr.1	79545	15894	1501	16138	103512
A1 - SLU - N max gr.3	79545	17890	1422	15364	122878
A1 - SLU - MT max gr.3	74214	16439	1378	25607	92542
A1 - SLU - ML max gr.3	79545	17890	1422	15364	122878
A1 - SLU - Vento ponte scarico	61746	9732	798	6741	41175
A1 - SLU Gmin - N max gr.1	41316	6597	1501	16138	83520
A1 - SLU Gmin - MT max gr.1	35984	5872	1414	25959	60225
A1 - SLU Gmin - ML max gr.1	41316	6597	1501	16138	83520
A1 - SLU Gmin - N max gr.3	41316	8594	1422	15364	102886
A1 - SLU Gmin - MT max gr.3	35984	7143	1378	25607	72549
A1 - SLU Gmin - ML max gr.3	41316	8594	1422	15364	102886
A1 - SLU Gmin - Vento ponte scarico	23517	322	685	5906	20348
SLE rara - N max gr.1	55791	10770	1045	11145	72476
SLE rara - MT max gr.1	52114	10270	985	17918	56411
SLE rara - ML max gr.1	55791	10770	1045	11145	72476
SLE rara - N max gr.3	55791	12145	990	10612	85813
SLE rara - MT max gr.3	52114	11145	960	17676	64898
SLE rara - ML max gr.3	55791	12145	990	10612	85813
SLE rara - Vento ponte scarico	47648	9151	564	4733	32494
SLE freq. - N max gr.1	52534	10122	535	5055	56483
SLE freq. - MT max gr.1	51221	10046	558	11364	51628
SLE freq. - ML max gr.1	52534	10122	535	5055	56483
SLE freq. - N max gr.3	52534	10947	502	4735	64486
SLE freq. - MT max gr.3	51221	10746	538	11170	58418
SLE freq. - ML max gr.3	52534	10947	502	4735	64486
SLE freq. - Vento ponte scarico	43516	6520	443	3559	29485
SLE quasi permanente	43516	6520	322	2385	29485
SLV - N max	50464	9002	3002	20602	63717
SLV - MT max gr.1	46583	8802	9452	65072	56483
SLV - ML max gr.1	47319	18264	3002	20580	127268
SLV - MT max gr.3	43887	8802	9452	65054	53867
SLV - ML max gr.3	44623	18264	3002	20561	124653
SLV - N min	41477	9002	3002	20539	54999

Tabella 5 – Sollecitazioni ad intradosso del baricentro fondazione

4.8 Pali di fondazione

Le sollecitazioni risultanti sono riportati nelle seguenti tabelle:

SOLL. TOTALI NEL BARICENTRO DELLA PALIFICATA								
C.C.	N	T _x	T _y	M _x	M _y	N _{max/palo}	N _{min/palo}	T _{palo}
n°	kN	kN	kN	kNm	kNm	kN	kN	kN
A1 - SLU - N max gr.1	79545	15894	1501	16138	103512	9863	3395	1330
A1 - SLU - MT max gr.1	74214	15169	1414	25959	80218	8990	3379	1270
A1 - SLU - ML max gr.1	79545	15894	1501	16138	103512	9863	3395	1330
A1 - SLU - N max gr.3	79545	17890	1422	15364	122878	10383	2874	1496
A1 - SLU - MT max gr.3	74214	16439	1378	25607	92542	9324	3045	1375
A1 - SLU - ML max gr.3	79545	17890	1422	15364	122878	10383	2874	1496
A1 - SLU - Vento ponte scarico	61746	9732	798	6741	41175	6439	3852	814
A1 - SLU Gmin - N max gr.1	41316	6597	1501	16138	83520	6122	764	564
A1 - SLU Gmin - MT max gr.1	35984	5872	1414	25959	60225	5248	749	503
A1 - SLU Gmin - ML max gr.1	41316	6597	1501	16138	83520	6122	764	564
A1 - SLU Gmin - N max gr.3	41316	8594	1422	15364	102886	6642	244	726
A1 - SLU Gmin - MT max gr.3	35984	7143	1378	25607	72549	5583	414	606
A1 - SLU Gmin - ML max gr.3	41316	8594	1422	15364	102886	6642	244	726
A1 - SLU Gmin - Vento ponte scarico	23517	322	685	5906	20348	2656	1263	63

Tabella 6 – Sollecitazioni massime sul singolo palo C.C. SLU

SOLL. TOTALI NEL BARICENTRO DELLA PALIFICATA								
C.C.	N	T _x	T _y	M _x	M _y	N _{max/palo}	N _{min/palo}	T _{palo}
n°	kN	kN	kN	kNm	kNm	kN	kN	kN
SLV - N max	50464	9002	3002	20602	63717	6433	1978	791
SLV - MT max gr.1	46583	8802	9452	65072	56483	6897	867	1076
SLV - ML max gr.1	47319	18264	3002	20580	127268	7936	-49	1542
SLV - MT max gr.3	43887	8802	9452	65054	53867	6599	715	1076
SLV - ML max gr.3	44623	18264	3002	20561	124653	7638	-201	1542
SLV - N min	41477	9002	3002	20539	54999	5441	1472	791

Tabella 7 – Sollecitazioni massime sul singolo palo C.C. SLV

SOLL. TOTALI NEL BARICENTRO DELLA PALIFICATA								
C.C.	N	T _x	T _y	M _x	M _y	N _{max/palo}	N _{min/palo}	T _{palo}
n°	kN	kN	kN	kNm	kNm	kN	kN	kN
SLE rara - N max gr.1	55791	10770	1045	11145	72476	7784	1815	902
SLE rara - MT max gr.1	52114	10270	985	17918	56411	7156	2012	860
SLE rara - ML max gr.1	55791	10770	1045	11145	72476	7784	1815	902
SLE rara - N max gr.3	55791	12145	990	10612	85813	8256	1328	1015
SLE rara - MT max gr.3	52114	11145	960	17676	64898	7461	1701	932
SLE rara - ML max gr.3	55791	12145	990	10612	85813	8256	1328	1015
SLE rara - Vento ponte scarico	47648	9151	564	4733	32494	5365	2703	764

Tabella 8 – Sollecitazioni massime sul singolo palo C.C. SLE

4.9 Verifiche degli elementi strutturali

Per tutti gli elementi strutturali della spalla (muro frontale, muro paraghiaia, ...) vengono svolte le seguenti verifiche:

- verifiche a rottura (pressoflessione e taglio) per le combinazioni allo stato limite ultimo (SLU).
- verifiche tensionali per le combinazioni rare, frequenti e quasi permanenti (SLE)
- verifiche a fessurazione per le combinazioni rara (SLE)

CARATTERISTICHE DELLA SOLLECITAZIONE INTERNA ALLA BASE DEL PARAGHIAIA

			Nz,A [kN]	Tx,A [kN]	Ty,A [kN]	Mxx [kNm]	Myy [kNm]
SLU GEO	Nz,A _{max}	A2 - SLU - N max gr.1	466	1736	0	0	2489
	Tx,A _{max}	A2 - SLU - N max gr.1	466	1736	0	0	2489
	Ty,A _{max}	A2 - SLU - N max gr.1	466	1736	0	0	2489
	Mxx _{max}	A2 - SLU - N max gr.1	466	1736	0	0	2489
	Myy _{max}	A2 - SLU - N max gr.1	466	1736	0	0	2489
SLU STR	Nz,A _{max}	A1 - SLU - N max gr.1	629	2009	0	0	2882
	Tx,A _{max}	A1 - SLU - N max gr.1	629	2009	0	0	2882
	Ty,A _{max}	A1 - SLU - N max gr.1	629	2009	0	0	2882
	Mxx _{max}	A1 - SLU - N max gr.1	629	2009	0	0	2882
	Myy _{max}	A1 - SLU - N max gr.1	629	2009	0	0	2882
SLE RARA	Nz,A _{max}	SLE rara - N max gr.1	466	1368	0	0	1968
	Tx,A _{max}	SLE rara - N max gr.1	466	1368	0	0	1968
	Ty,A _{max}	SLE rara - N max gr.1	466	1368	0	0	1968
	Mxx _{max}	SLE rara - N max gr.1	466	1368	0	0	1968
	Myy _{max}	SLE rara - N max gr.1	466	1368	0	0	1968
SLE FREQUENTE	Nz,A _{max}	SLE freq.- N max gr.1	466	1368	0	0	1968
	Tx,A _{max}	SLE freq.- N max gr.1	466	1368	0	0	1968
	Ty,A _{max}	SLE freq.- N max gr.1	466	1368	0	0	1968
	Mxx _{max}	SLE freq.- N max gr.1	466	1368	0	0	1968
	Myy _{max}	SLE freq.- N max gr.1	466	1368	0	0	1968
SLE Q.P.		SLE quasi permanente	466	525	0	0	577
SLV	Nz,A _{max}	SLV - N max	513	839	28	46	1166
	Tx,A _{max}	SLV - ML max gr.1	480	1768	28	46	2618
	Ty,A _{max}	SLV - MT max gr.1	480	839	93	153	1166
	Mxx _{max}	SLV - MT max gr.1	480	839	93	153	1166
	Myy _{max}	SLV - ML max gr.1	480	1768	28	46	2618

**CARATTERISTICHE DELLA SOLLECITAZIONE
INTERNA ALLA BASE DEL MURO FRONTALE**

			Nz,A [kN]	Tx,A [kN]	Ty,A [kN]	Mxx [kNm]	Myy [kNm]
SLU GEO	Nz,A _{max}	A2 - SLU - N max gr.1	27821	10228	1244	11063	59197
	Tx,A _{max}	A2 - SLU - N max gr.3	27821	11947	1175	10533	72431
	Ty,A _{max}	A2 - SLU - N max gr.1	27821	10228	1244	11063	59197
	Mxx _{max}	A2 - SLU - MT max gr.1	23225	9603	1169	19679	50845
	Myy _{max}	A2 - SLU - N max gr.3	27821	11947	1175	10533	72431
SLU STR	Nz,A _{max}	A1 - SLU - N max gr.1	34161	11894	1501	13135	69543
	Tx,A _{max}	A1 - SLU - N max gr.3	34161	13890	1422	12521	84916
	Ty,A _{max}	A1 - SLU - N max gr.1	34161	11894	1501	13135	69543
	Mxx _{max}	A1 - SLU - MT max gr.1	28829	11169	1414	23130	59855
	Myy _{max}	A1 - SLU - N max gr.3	34161	13890	1422	12521	84916
SLE RARA	Nz,A _{max}	SLE rara - N max gr.1	24064	8086	1045	9055	47787
	Tx,A _{max}	SLE rara - N max gr.3	24064	9461	990	8632	58374
	Ty,A _{max}	SLE rara - N max gr.1	24064	8086	1045	9055	47787
	Mxx _{max}	SLE rara - MT max gr.1	20387	7586	985	15948	41106
	Myy _{max}	SLE rara - N max gr.3	24064	9461	990	8632	58374
SLE FREQUENTE	Nz,A _{max}	SLE freq. - N max gr.1	20806	7438	535	3985	40516
	Tx,A _{max}	SLE freq. - N max gr.3	20806	8263	502	3731	46869
	Ty,A _{max}	SLE freq. - MT max gr.1	19493	7362	558	10248	38806
	Mxx _{max}	SLE freq. - MT max gr.1	19493	7362	558	10248	38806
	Myy _{max}	SLE freq. - N max gr.3	20806	8263	502	3731	46869
SLE Q.P.		SLE quasi permanente	15921	4347	322	1741	20813
SLV	Nz,A _{max}	SLV - N max	19296	6545	1280	10223	44238
	Tx,A _{max}	SLV - ML max gr.1	18073	13447	1280	10201	91587
	Ty,A _{max}	SLV - MT max gr.1	17338	6345	3713	31584	41491
	Mxx _{max}	SLV - MT max gr.1	17338	6345	3713	31584	41491
	Myy _{max}	SLV - ML max gr.1	18073	13447	1280	10201	91587

RELAZIONE DI CALCOLO SPALLE

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
RS3V	40	D 09 CL	VI 05 04 001	B	47 di 79

**CARATTERISTICHE DELLA SOLLECITAZIONE
INTERNA INTRADOSSO FONDAZIONE**

		Nz,A [kN]	Tx,A [kN]	Ty,A [kN]	Mxx [kNm]	Myy [kNm]	
SLU GEO	Nz,A _{max}	A2 - SLU - N max gr.1	64860	13692	1244	13551	85964
	Tx,A _{max}	A2 - SLU - N max gr.3	64860	15410	1175	12884	102636
	Ty,A _{max}	A2 - SLU - N max gr.1	64860	13692	1244	13551	85964
	Mxx _{max}	A2 - SLU - MT max gr.1	60263	13067	1169	22017	65883
	Myy _{max}	A2 - SLU - N max gr.3	64860	15410	1175	12884	102636
SLU STR	Nz,A _{max}	A1 - SLU - N max gr.1	79545	15894	1501	16138	103512
	Tx,A _{max}	A1 - SLU - N max gr.3	79545	17890	1422	15364	122878
	Ty,A _{max}	A1 - SLU - N max gr.1	79545	15894	1501	16138	103512
	Mxx _{max}	A1 - SLU - MT max gr.1	74214	15169	1414	25959	80218
	Myy _{max}	A1 - SLU - N max gr.3	79545	17890	1422	15364	122878
SLE RARA	Nz,A _{max}	SLE rara - N max gr.1	55791	10770	1045	11145	72476
	Tx,A _{max}	SLE rara - N max gr.3	55791	12145	990	10612	85813
	Ty,A _{max}	SLE rara - N max gr.1	55791	10770	1045	11145	72476
	Mxx _{max}	SLE rara - MT max gr.1	52114	10270	985	17918	56411
	Myy _{max}	SLE rara - N max gr.3	55791	12145	990	10612	85813
SLE FREQUENTE	Nz,A _{max}	SLE freq. - N max gr.1	52534	10122	535	5055	56483
	Tx,A _{max}	SLE freq. - N max gr.3	52534	10947	502	4735	64486
	Ty,A _{max}	SLE freq. - MT max gr.1	51221	10046	558	11364	51628
	Mxx _{max}	SLE freq. - MT max gr.1	51221	10046	558	11364	51628
	Myy _{max}	SLE freq. - N max gr.3	52534	10947	502	4735	64486
SLE Q.P.		SLE quasi permanente	43516	6520	322	2385	29485
SLV	Nz,A _{max}	SLV - N max	50464	9002	3002	20602	63717
	Tx,A _{max}	SLV - ML max gr.1	47319	18264	3002	20580	127268
	Ty,A _{max}	SLV - MT max gr.1	46583	8802	9452	65072	56483
	Mxx _{max}	SLV - MT max gr.1	46583	8802	9452	65072	56483
	Myy _{max}	SLV - ML max gr.1	47319	18264	3002	20580	127268

4.9.1 Paraghiaia

Viene verificata la sezione di incastro con lo spiccato del muro frontale. Nella determinazione dei momenti flettenti di verifica il muro paraghiaia viene considerato come una mensola incastrata allo spiccato del muro frontale, trascurando a favore di sicurezza gli effetti dovuti alla eventuale presenza dei muri di risvolto.

Caratteristiche della sezione :

Sezione rettangolare 50x1130 cm

Armatura verticale

$$A_s = \phi 20/10 \text{ (lato controterra)}$$

$$A'_s = \phi 16/20 \text{ (lato esterno)}$$

Armatura orizzontale

$$A_s = \phi 14/20$$

$$A'_s = \phi 12/20$$

La verifica a taglio è soddisfatta come elemento non armato a taglio. Si prevede comunque un minimo di armatura a taglio costituita da spilli $9\phi 8/m^2$

CARATTERISTICHE DI RESISTENZA DEI MATERIALI IMPIEGATI

CALCESTRUZZO -	Classe:	C32/40	
	Resis. compr. di progetto fcd:	18.800	MPa
	Def.unit. max resistenza ec2:	0.0020	
	Def.unit. ultima ecu:	0.0035	
	Diagramma tensione-deformaz.:	Parabola-Rettangolo	
	Modulo Elastico Normale Ec:	33643.0	MPa
	Resis. media a trazione fctm:	3.100	MPa
	Coeff. Omogen. S.L.E.:	15.00	
	Coeff. Omogen. S.L.E.:	15.00	
	Sc limite S.L.E. comb. Frequenti:	182.60	daN/cm ²
	Ap.Fessure limite S.L.E. comb. Frequenti:	0.200	mm
	Sc limite S.L.E. comb. Q.Permanenti:	0.00	Mpa
	Ap.Fess.limite S.L.E. comb. Q.Perm.:	0.200	mm
	ACCIAIO -	Tipo:	B450C
Resist. caratt. snervam. fyk:		450.00	MPa
Resist. caratt. rottura ftk:		450.00	MPa
Resist. snerv. di progetto fyd:		391.30	MPa
Resist. ultima di progetto ftd:		391.30	MPa
Deform. ultima di progetto Epu:		0.068	
Modulo Elastico Ef		2000000	daN/cm ²
Diagramma tensione-deformaz.:		Bilineare finito	
Coeff. Aderenza istantaneo $\beta_1 \cdot \beta_2$:		1.00	
Coeff. Aderenza differito $\beta_1 \cdot \beta_2$:		0.50	
Sf limite S.L.E. Comb. Rare:	337.50	MPa	

CARATTERISTICHE DOMINIO CONGLOMERATO

Forma del Dominio: Poligonale

RELAZIONE DI CALCOLO SPALLE

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
RS3V	40	D 09 CL	VI 05 04 001	B	49 di 79

Classe Conglomerato: C32/40

N°vertice:	X [cm]	Y [cm]
1	0.0	0.0
2	0.0	1130.0
3	50.0	1130.0
4	50.0	0.0

DATI BARRE ISOLATE

N°Barra	X [cm]	Y [cm]	DiamØ[mm]
1	8.0	8.0	16
2	8.0	1122.0	16
3	42.0	1122.0	16
4	42.0	8.0	16

DATI GENERAZIONI LINEARI DI BARRE

N°Gen. Numero assegnato alla singola generazione lineare di barre
 N°Barra Ini. Numero della barra iniziale cui si riferisce la generazione
 N°Barra Fin. Numero della barra finale cui si riferisce la generazione
 N°Barre Numero di barre generate equidistanti cui si riferisce la generazione
 Ø Diametro in mm delle barre della generazione

N°Gen.	N°Barra Ini.	N°Barra Fin.	N°Barre	Ø
1	1	2	110	20
2	3	4	55	16

CALCOLO DI RESISTENZA - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N Sforzo normale [kN] applicato nel Baric. (+ se di compressione)
 Mx Momento flettente [kNm] intorno all'asse x princ. d'inerzia con verso positivo se tale da comprimere il lembo sup. della sez.
 My Momento flettente [kNm] intorno all'asse y princ. d'inerzia con verso positivo se tale da comprimere il lembo destro della sez.
 Vy Componente del Taglio [kN] parallela all'asse princ.d'inerzia y
 Vx Componente del Taglio [kN] parallela all'asse princ.d'inerzia x

N°Comb.	N	Mx	My	Vy	Vx
1	629.00	0.00	2882.00	0.00	2009.00
2	629.00	0.00	2882.00	0.00	2009.00
3	629.00	0.00	2882.00	0.00	2009.00
4	629.00	0.00	2882.00	0.00	2009.00
5	629.00	0.00	2882.00	0.00	2009.00
6	513.00	46.00	1166.00	28.00	839.00
7	480.00	46.00	2618.00	28.00	1768.00
8	480.00	153.00	1166.00	93.00	839.00
9	480.00	153.00	1166.00	93.00	839.00
10	480.00	46.00	2618.00	28.00	1768.00

COMB. RARE (S.L.E.) - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

RELAZIONE DI CALCOLO SPALLE

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
RS3V	40	D 09 CL	VI 05 04 001	B	50 di 79

N Sforzo normale [kN] applicato nel Baricentro (+ se di compressione)
Mx Momento flettente [kNm] intorno all'asse x princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione)
con verso positivo se tale da comprimere il lembo superiore della sezione
My Momento flettente [kNm] intorno all'asse y princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione)
con verso positivo se tale da comprimere il lembo destro della sezione

N°Comb.	N	Mx	My
1	466.00	0.00	1968.00
2	466.00	0.00	1968.00
3	466.00	0.00	1968.00
4	466.00	0.00	1968.00
5	466.00	0.00	1968.00

COMB. FREQUENTI (S.L.E.) - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N Sforzo normale [kN] applicato nel Baricentro (+ se di compressione)
Mx Momento flettente [kNm] intorno all'asse x princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione)
con verso positivo se tale da comprimere il lembo superiore della sezione
My Momento flettente [kNm] intorno all'asse y princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione)
con verso positivo se tale da comprimere il lembo destro della sezione

N°Comb.	N	Mx	My
1	466.00	0.00 (0.00)	1968.00 (1803.26)
2	466.00	0.00 (0.00)	1968.00 (1803.26)
3	466.00	0.00 (0.00)	1968.00 (1803.26)
4	466.00	0.00 (0.00)	1968.00 (1803.26)
5	466.00	0.00 (0.00)	1968.00 (1803.26)

COMB. QUASI PERMANENTI (S.L.E.) - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N Sforzo normale [kN] applicato nel Baricentro (+ se di compressione)
Mx Momento flettente [kNm] intorno all'asse x princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione)
con verso positivo se tale da comprimere il lembo superiore della sezione
My Momento flettente [kNm] intorno all'asse y princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione)
con verso positivo se tale da comprimere il lembo destro della sezione

N°Comb.	N	Mx	My
1	466.00	0.00 (0.00)	577.00 (1891.86)

RISULTATI DEL CALCOLO

Sezione verificata per tutte le combinazioni assegnate

Copriferro netto minimo barre longitudinali: 7.0 cm
Interferro netto minimo barre longitudinali: 8.0 cm

VERIFICHE DI RESISTENZA IN PRESSO-TENSO FLESSIONE ALLO STATO LIMITE ULTIMO

Ver S = combinazione verificata / N = combin. non verificata
N Sforzo normale assegnato [kN] nel baricentro B sezione cls.(positivo se di compressione)
Mx Componente del momento assegnato [kNm] riferito all'asse x princ. d'inerzia
My Componente del momento assegnato [kNm] riferito all'asse y princ. d'inerzia
N Res Sforzo normale resistente [kN] nel baricentro B sezione cls.(positivo se di compress.)
Mx Res Momento flettente resistente [kNm] riferito all'asse x princ. d'inerzia

RELAZIONE DI CALCOLO SPALLE

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
RS3V	40	D 09 CL	VI 05 04 001	B	51 di 79

My Res Momento flettente resistente [kNm] riferito all'asse y princ. d'inerzia
 Mis.Sic. Misura sicurezza = rapporto vettoriale tra (N r, Mx Res, My Res) e (N, Mx, My)
 Verifica positiva se tale rapporto risulta ≥ 1.000
 As Tesa Area armature trave [cm²] in zona tesa. [Tra parentesi l'area minima ex (4.1.15)NTC]

N°Comb	Ver	N	Mx	My	N Res	Mx Res	My Res	Mis.Sic.	As Tesa
1	S	629.00	0.00	2882.00	628.73	0.01	5405.11	1.87349.6(101.2)	
2	S	629.00	0.00	2882.00	628.73	0.01	5405.11	1.87349.6(101.2)	
3	S	629.00	0.00	2882.00	628.73	0.01	5405.11	1.87349.6(101.2)	
4	S	629.00	0.00	2882.00	628.73	0.01	5405.11	1.87349.6(101.2)	
5	S	629.00	0.00	2882.00	628.73	0.01	5405.11	1.87349.6(101.2)	
6	S	513.00	46.00	1166.00	513.12	222.63	5402.35	4.61349.6(101.2)	
7	S	480.00	46.00	2618.00	479.80	83.60	5385.20	2.05349.6(101.2)	
8	S	480.00	153.00	1166.00	480.00	704.20	5392.72	4.61349.6(101.2)	
9	S	480.00	153.00	1166.00	480.00	704.20	5392.72	4.61349.6(101.2)	
10	S	480.00	46.00	2618.00	479.80	83.60	5385.20	2.05349.6(101.2)	

METODO AGLI STATI LIMITE ULTIMI - DEFORMAZIONI UNITARIE ALLO STATO ULTIMO

ec max Deform. unit. massima del conglomerato a compressione
 x/d Rapporto di duttilità [§ 4.1.2.1.2.1 NTC] deve essere < 0.45
 Xc max Ascissa in cm della fibra corrisp. a ec max (sistema rif. X,Y,O sez.)
 Yc max Ordinata in cm della fibra corrisp. a ec max (sistema rif. X,Y,O sez.)
 es min Deform. unit. minima nell'acciaio (negativa se di trazione)
 Xs min Ascissa in cm della barra corrisp. a es min (sistema rif. X,Y,O sez.)
 Ys min Ordinata in cm della barra corrisp. a es min (sistema rif. X,Y,O sez.)
 es max Deform. unit. massima nell'acciaio (positiva se di compress.)
 Xs max Ascissa in cm della barra corrisp. a es max (sistema rif. X,Y,O sez.)
 Ys max Ordinata in cm della barra corrisp. a es max (sistema rif. X,Y,O sez.)

N°Comb	ec max	x/d	Xc max	Yc max	es min	Xs min	Ys min	es max	Xs max	Ys max
1	0.00350	0.195	50.0	1130.0	0.00009	42.0	1122.0	-0.01441	8.0	8.0
2	0.00350	0.195	50.0	1130.0	0.00009	42.0	1122.0	-0.01441	8.0	8.0
3	0.00350	0.195	50.0	1130.0	0.00009	42.0	1122.0	-0.01441	8.0	8.0
4	0.00350	0.195	50.0	1130.0	0.00009	42.0	1122.0	-0.01441	8.0	8.0
5	0.00350	0.195	50.0	1130.0	0.00009	42.0	1122.0	-0.01441	8.0	8.0
6	0.00350	0.194	50.0	1130.0	0.00009	42.0	1122.0	-0.01452	8.0	8.0
7	0.00350	0.194	50.0	1130.0	0.00007	42.0	1122.0	-0.01454	8.0	8.0
8	0.00350	0.195	50.0	1130.0	0.00010	42.0	1122.0	-0.01447	8.0	8.0
9	0.00350	0.195	50.0	1130.0	0.00010	42.0	1122.0	-0.01447	8.0	8.0
10	0.00350	0.194	50.0	1130.0	0.00007	42.0	1122.0	-0.01454	8.0	8.0

POSIZIONE ASSE NEUTRO PER OGNI COMB. DI RESISTENZA

a, b, c Coeff. a, b, c nell'eq. dell'asse neutro $aX+bY+c=0$ nel rif. X,Y,O gen.
 x/d Rapp. di duttilità (travi e solette)[§ 4.1.2.1.2.1 NTC]: deve essere < 0.45
 C.Rid. Coeff. di riduz. momenti per sola flessione in travi continue

N°Comb	a	b	c	x/d	C.Rid.
1	0.000426420	0.000000000	-0.017821009	0.195	0.700
2	0.000426420	0.000000000	-0.017821009	0.195	0.700
3	0.000426420	0.000000000	-0.017821009	0.195	0.700
4	0.000426420	0.000000000	-0.017821009	0.195	0.700
5	0.000426420	0.000000000	-0.017821009	0.195	0.700
6	0.000426518	0.000000091	-0.017928360	0.194	0.700
7	0.000428644	0.000000034	-0.017970670	0.194	0.700

RELAZIONE DI CALCOLO SPALLE

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
RS3V	40	D 09 CL	VI 05 04 001	B	52 di 79

8	0.000425096	0.000000103	-0.017871151	0.195	0.700
9	0.000425096	0.000000103	-0.017871151	0.195	0.700
10	0.000428644	0.000000034	-0.017970670	0.194	0.700

METODO SLU - VERIFICHE A TAGLIO SENZA ARMATURE TRASVERSALI (§ 4.1.2.1.3.1 NTC)

Ver	S = comb.verificata a taglio/ N = comb. non verificata
Ved	Taglio agente [daN] uguale al taglio Vy di comb. (sollecit. retta)
Vwct	Taglio trazione resistente [kN] in assenza di staffe [formula (4.1.23)NTC]
d	Altezza utile sezione [cm]
bw	Larghezza minima sezione [cm]
Ro	Rapporto geometrico di armatura longitudinale [<0.02]
Scp	Tensione media di compressione nella sezione [Mpa]

N°Comb	Ver	Ved	Vwct	d	bw	Ro	Scp
1	S	2009.00	2873.12	42.0	1130.0	0.0074	0.11
2	S	2009.00	2873.12	42.0	1130.0	0.0074	0.11
3	S	2009.00	2873.12	42.0	1130.0	0.0074	0.11
4	S	2009.00	2873.12	42.0	1130.0	0.0074	0.11
5	S	2009.00	2873.12	42.0	1130.0	0.0074	0.11
6	S	839.01	2900.73	42.0	1130.0	0.0077	0.09
7	S	1768.00	2854.35	42.0	1130.0	0.0074	0.08
8	S	839.02	2896.57	42.0	1130.0	0.0077	0.08
9	S	839.02	2896.57	42.0	1130.0	0.0077	0.08
10	S	1768.00	2854.35	42.0	1130.0	0.0074	0.08

COMBINAZIONI RARE IN ESERCIZIO - MASSIME TENSIONI NORMALI ED APERTURA FESSURE (NTC/EC2)

Ver	S = comb. verificata/ N = comb. non verificata
Sc max	Massima tensione (positiva se di compressione) nel conglomerato [Mpa]
Xc max, Yc max	Ascissa, Ordinata [cm] del punto corrisp. a Sc max (sistema rif. X,Y,O)
Sf min	Minima tensione (negativa se di trazione) nell'acciaio [Mpa]
Xs min, Ys min	Ascissa, Ordinata [cm] della barra corrisp. a Sf min (sistema rif. X,Y,O)
Ac eff.	Area di calcestruzzo [cm²] in zona tesa considerata aderente alle barre
As eff.	Area barre [cm²] in zona tesa considerate efficaci per l'apertura delle fessure

N°Comb	Ver	Sc max	Xc max	Yc max	Sf min	Xs min	Ys min	Ac eff.	As eff.
1	S	5.80	50.0	1130.0	-146.9	8.0	38.1	12995	349.6
2	S	5.80	50.0	1130.0	-146.9	8.0	38.1	12995	349.6
3	S	5.80	50.0	1130.0	-146.9	8.0	38.1	12995	349.6
4	S	5.80	50.0	1130.0	-146.9	8.0	38.1	12995	349.6
5	S	5.80	50.0	1130.0	-146.9	8.0	38.1	12995	349.6

COMBINAZIONI RARE IN ESERCIZIO - APERTURA FESSURE [§ 7.3.4 EC2]

Ver.	La sezione viene assunta sempre fessurata anche nel caso in cui la trazione minima del calcestruzzo sia inferiore a fctm
e1	Esito della verifica
e2	Massima deformazione unitaria di trazione nel calcestruzzo (trazione -) valutata in sezione fessurata
k1	Minima deformazione unitaria di trazione nel calcestruzzo (trazione -) valutata in sezione fessurata
kt	= 0.8 per barre ad aderenza migliorata [eq.(7.11)EC2]
k2	= 0.4 per comb. quasi permanenti / = 0.6 per comb. frequenti [cfr. eq.(7.9)EC2]
k3	= 0.5 per flessione; = (e1 + e2)/(2*e1) per trazione eccentrica [eq.(7.13)EC2]
k4	= 3.400 Coeff. in eq.(7.11) come da annessi nazionali
Ø	= 0.425 Coeff. in eq.(7.11) come da annessi nazionali
Cf	Diametro [mm] equivalente delle barre tese comprese nell'area efficace Ac eff [eq.(7.11)EC2]
e sm - e cm	Copriferro [mm] netto calcolato con riferimento alla barra più tesa
sr max	Differenza tra le deformazioni medie di acciaio e calcestruzzo [(7.8)EC2 e (C4.1.7)NTC]
	Tra parentesi: valore minimo = 0.6 Smax / Es [(7.9)EC2 e (C4.1.8)NTC]
	Massima distanza tra le fessure [mm]



DIRETTRICE FERROVIARIA MESSINA - CATANIA - PALERMO
NUOVO COLLEGAMENTO PALERMO - CATANIA
PROGETTO DEFINITIVO
VI05 - Ponte ferroviario a Doppio Binario

RELAZIONE DI CALCOLO SPALLE

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
RS3V	40	D 09 CL	VI 05 04 001	B	53 di 79

wk Apertura fessure in mm calcolata = $sr \max^*(e_{sm} - e_{cm})$ [(7.8)EC2 e (C4.1.7)NTC]. Valore limite tra parentesi
Mx fess. Componente momento di prima fessurazione intorno all'asse X [kNm]
My fess. Componente momento di prima fessurazione intorno all'asse Y [kNm]

Comb.	Ver	e1	e2	k2	Ø	Cf	e sm - e cm sr max	wk	Mx fess	My fess
1	S	-0.00096	0	0.500	19.9	70	0.00044 (0.00044) 364	0.160 (0.20)	0.00	1803.26
2	S	-0.00096	0	0.500	19.9	70	0.00044 (0.00044) 364	0.160 (0.20)	0.00	1803.26
3	S	-0.00096	0	0.500	19.9	70	0.00044 (0.00044) 364	0.160 (0.20)	0.00	1803.26
4	S	-0.00096	0	0.500	19.9	70	0.00044 (0.00044) 364	0.160 (0.20)	0.00	1803.26
5	S	-0.00096	0	0.500	19.9	70	0.00044 (0.00044) 364	0.160 (0.20)	0.00	1803.26

COMBINAZIONI FREQUENTI IN ESERCIZIO - MASSIME TENSIONI NORMALI ED APERTURA FESSURE (NTC/EC2)

N°Comb	Ver	Sc max	Xc max	Yc max	Sf min	Xs min	Ys min	Ac eff.	As eff.
1	S	5.80	50.0	1130.0	-146.9	8.0	38.1	12995	349.6
2	S	5.80	50.0	1130.0	-146.9	8.0	38.1	12995	349.6
3	S	5.80	50.0	1130.0	-146.9	8.0	38.1	12995	349.6
4	S	5.80	50.0	1130.0	-146.9	8.0	38.1	12995	349.6
5	S	5.80	50.0	1130.0	-146.9	8.0	38.1	12995	349.6

COMBINAZIONI FREQUENTI IN ESERCIZIO - APERTURA FESSURE [§ 7.3.4 EC2]

Comb.	Ver	e1	e2	k2	Ø	Cf	e sm - e cm sr max	wk	Mx fess	My fess
1	S	-0.00096	0	0.500	19.9	70	0.00044 (0.00044) 364	0.160 (0.20)	0.00	1803.26
2	S	-0.00096	0	0.500	19.9	70	0.00044 (0.00044) 364	0.160 (0.20)	0.00	1803.26
3	S	-0.00096	0	0.500	19.9	70	0.00044 (0.00044) 364	0.160 (0.20)	0.00	1803.26
4	S	-0.00096	0	0.500	19.9	70	0.00044 (0.00044) 364	0.160 (0.20)	0.00	1803.26
5	S	-0.00096	0	0.500	19.9	70	0.00044 (0.00044) 364	0.160 (0.20)	0.00	1803.26

COMBINAZIONI QUASI PERMANENTI IN ESERCIZIO - MASSIME TENSIONI NORMALI ED APERTURA FESSURE (NTC/EC2)

N°Comb	Ver	Sc max	Xc max	Yc max	Sf min	Xs min	Ys min	Ac eff.	As eff.
1	S	1.73	50.0	1130.0	-38.6	8.0	58.2	12430	349.6

COMBINAZIONI QUASI PERMANENTI IN ESERCIZIO - APERTURA FESSURE [§ 7.3.4 EC2]

Comb.	Ver	e1	e2	k2	Ø	Cf	e sm - e cm sr max	wk	Mx fess	My fess
1	S	-0.00025	0	0.500	19.9	70	0.00012 (0.00012) 359	0.042 (0.20)	0.00	1891.86

4.9.2 Muro frontale

Viene verificata la sezione di incastro con la platea di fondazione. Nella determinazione dei momenti flettenti di verifica il muro frontale viene considerato come una mensola incastrata nella platea di fondazione, trascurando a favore di sicurezza gli effetti dovuti alla eventuale presenza dei muri di risvolto.

Caratteristiche della sezione :

Sezione rettangolare 275x1130 cm

Armatura verticale

$$A_s = \phi 26/10 + \phi 26/10 \text{ (lato controterra)}$$

$$A'_s = \phi 26/20 \text{ (lato esterno)}$$

Armatura orizzontale

$$A_s = \phi 20/20 + \phi 20/20 \text{ (lato controterra)}$$

$$A'_s = \phi 20/20 \text{ (lato esterno)}$$

CARATTERISTICHE DI RESISTENZA DEI MATERIALI IMPIEGATI

CALCESTRUZZO -	Classe:	C32/40	
	Resis. compr. di progetto fcd:	18.800	MPa
	Resis. compr. ridotta fcd':	9.400	MPa
	Def.unit. max resistenza ec2:	0.0020	
	Def.unit. ultima ecu:	0.0035	
	Diagramma tensione-deformaz.:	Parabola-Rettangolo	
	Modulo Elastico Normale Ec:	33643.0	MPa
	Resis. media a trazione fctm:	3.100	MPa
	Coeff. Omogen. S.L.E.:	15.00	
	Coeff. Omogen. S.L.E.:	15.00	
	Sc limite S.L.E. comb. Frequenti:	182.60	daN/cm ²
	Ap.Fessure limite S.L.E. comb. Frequenti:	0.200	mm
	Sc limite S.L.E. comb. Q.Permanenti:	0.00	Mpa
	Ap.Fess.limite S.L.E. comb. Q.Perm.:	0.200	mm
ACCIAIO -	Tipo:	B450C	
	Resist. caratt. snervam. fyk:	450.00	MPa
	Resist. caratt. rottura ftk:	450.00	MPa
	Resist. snerv. di progetto fyd:	391.30	MPa
	Resist. ultima di progetto ftd:	391.30	MPa
	Deform. ultima di progetto Epu:	0.068	
	Modulo Elastico Ef	2000000	daN/cm ²
	Diagramma tensione-deformaz.:	Bilineare finito	
	Coeff. Aderenza istantaneo $\beta_1 \cdot \beta_2$:	1.00	
	Coeff. Aderenza differito $\beta_1 \cdot \beta_2$:	0.50	
Sf limite S.L.E. Comb. Rare:	337.50	MPa	

CARATTERISTICHE DOMINIO CONGLOMERATO

Forma del Dominio:	Poligonale
Classe Conglomerato:	C32/40

RELAZIONE DI CALCOLO SPALLE

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
RS3V	40	D 09 CL	VI 05 04 001	B	55 di 79

N°vertice:	X [cm]	Y [cm]
1	0.0	0.0
2	0.0	1130.0
3	275.0	1130.0
4	275.0	0.0

DATI BARRE ISOLATE

N°Barra	X [cm]	Y [cm]	DiamØ[mm]
1	9.0	9.0	26
2	9.0	1121.0	26
3	266.0	1121.0	26
4	266.0	9.0	26
5	15.0	9.0	26
6	15.0	1121.0	26

DATI GENERAZIONI LINEARI DI BARRE

N°Gen.	Numero assegnato alla singola generazione lineare di barre
N°Barra Ini.	Numero della barra iniziale cui si riferisce la generazione
N°Barra Fin.	Numero della barra finale cui si riferisce la generazione
N°Barre	Numero di barre generate equidistanti cui si riferisce la generazione
Ø	Diametro in mm delle barre della generazione

N°Gen.	N°Barra Ini.	N°Barra Fin.	N°Barre	Ø
1	1	2	110	26
2	3	4	55	26
3	5	6	110	26

ARMATURE A TAGLIO

Diametro staffe:	8 mm
Passo staffe:	1.7 cm
Staffe:	Una sola staffa chiusa perimetrale

CALCOLO DI RESISTENZA - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N	Sforzo normale [kN] applicato nel Baric. (+ se di compressione)
Mx	Momento flettente [kNm] intorno all'asse x princ. d'inerzia con verso positivo se tale da comprimere il lembo sup. della sez.
My	Momento flettente [kNm] intorno all'asse y princ. d'inerzia con verso positivo se tale da comprimere il lembo destro della sez.
Vy	Componente del Taglio [kN] parallela all'asse princ.d'inerzia y
Vx	Componente del Taglio [kN] parallela all'asse princ.d'inerzia x

N°Comb.	N	Mx	My	Vy	Vx
1	34161.00	13135.00	69543.00	1501.00	11894.00
2	34161.00	12521.00	84916.00	1422.00	13890.00
3	34161.00	13135.00	69543.00	1501.00	11894.00
4	28829.00	23130.00	59855.00	1414.00	11169.00
5	34161.00	12521.00	84916.00	1422.00	13890.00
6	19296.00	10223.00	44238.00	1280.00	6545.00
7	18073.00	10201.00	91587.00	1280.00	13447.00

RELAZIONE DI CALCOLO SPALLE

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
RS3V	40	D 09 CL	VI 05 04 001	B	56 di 79

8	17338.00	31584.00	41491.00	3713.00	6345.00
9	17338.00	31584.00	41491.00	3713.00	6345.00
10	18073.00	10201.00	91587.00	1280.00	13447.00

COMB. RARE (S.L.E.) - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N	Sforzo normale [kN] applicato nel Baricentro (+ se di compressione)
Mx	Momento flettente [kNm] intorno all'asse x princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione) con verso positivo se tale da comprimere il lembo superiore della sezione
My	Momento flettente [kNm] intorno all'asse y princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione) con verso positivo se tale da comprimere il lembo destro della sezione

N° Comb.	N	Mx	My
1	24064.00	9055.00	47787.00
2	24064.00	8632.00	58374.00
3	24064.00	9055.00	47787.00
4	20387.00	15948.00	41106.00
5	24064.00	8632.00	58374.00

COMB. FREQUENTI (S.L.E.) - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N	Sforzo normale [kN] applicato nel Baricentro (+ se di compressione)
Mx	Momento flettente [kNm] intorno all'asse x princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione) con verso positivo se tale da comprimere il lembo superiore della sezione
My	Momento flettente [kNm] intorno all'asse y princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione) con verso positivo se tale da comprimere il lembo destro della sezione

N° Comb.	N	Mx	My
1	20806.00	3985.00 (6762.68)	40516.00 (68757.05)
2	20806.00	3731.00 (5286.76)	46869.00 (66412.56)
3	19493.00	10248.00 (17043.25)	38806.00 (64537.49)
4	19493.00	10248.00 (17043.25)	38806.00 (64537.49)
5	20806.00	3731.00 (5286.76)	46869.00 (66412.56)

COMB. QUASI PERMANENTI (S.L.E.) - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N	Sforzo normale [kN] applicato nel Baricentro (+ se di compressione)
Mx	Momento flettente [kNm] intorno all'asse x princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione) con verso positivo se tale da comprimere il lembo superiore della sezione
My	Momento flettente [kNm] intorno all'asse y princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione) con verso positivo se tale da comprimere il lembo destro della sezione

N° Comb.	N	Mx	My
1	15921.00	1741.00 (6820.06)	20813.00 (81531.23)

RISULTATI DEL CALCOLO

Sezione verificata per tutte le combinazioni assegnate

Copriferro netto minimo barre longitudinali:	7.7 cm
Interferro netto minimo barre longitudinali:	3.4 cm
Copriferro netto minimo staffe:	6.9 cm

VERIFICHE DI RESISTENZA IN PRESSO-TENSO FLESSIONE ALLO STATO LIMITE ULTIMO

RELAZIONE DI CALCOLO SPALLE

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
RS3V	40	D 09 CL	VI 05 04 001	B	57 di 79

Ver	S = combinazione verificata / N = combin. non verificata
N	Sforzo normale assegnato [kN] nel baricentro B sezione cls. (positivo se di compressione)
Mx	Componente del momento assegnato [kNm] riferito all'asse x princ. d'inerzia
My	Componente del momento assegnato [kNm] riferito all'asse y princ. d'inerzia
N Res	Sforzo normale resistente [kN] nel baricentro B sezione cls. (positivo se di compress.)
Mx Res	Momento flettente resistente [kNm] riferito all'asse x princ. d'inerzia
My Res	Momento flettente resistente [kNm] riferito all'asse y princ. d'inerzia
Mis. Sic.	Misura sicurezza = rapporto vettoriale tra (N r, Mx Res, My Res) e (N, Mx, My) Verifica positiva se tale rapporto risulta ≥ 1.000
As Totale	Area totale barre longitudinali [cm ²]. [Tra parentesi il valore minimo di normativa]

N°Comb	Ver	N	Mx	My	N Res	Mx Res	My Res	Mis. Sic.	As Totale
1	S	34161.00	13135.00	69543.00	34160.74	29011.95	156482.51	2.211491.9(932.3)	
2	S	34161.00	12521.00	84916.00	34160.88	22751.61	156597.43	1.821491.9(932.3)	
3	S	34161.00	13135.00	69543.00	34160.74	29011.95	156482.51	2.211491.9(932.3)	
4	S	28829.00	23130.00	59855.00	28828.89	56335.73	150096.12	2.461491.9(932.3)	
5	S	34161.00	12521.00	84916.00	34160.88	22751.61	156597.43	1.821491.9(932.3)	
6	S	19296.00	10223.00	44238.00	19296.04	31392.46	140399.09	3.111491.9(932.3)	
7	S	18073.00	10201.00	91587.00	18073.12	15383.56	139324.57	1.511491.9(932.3)	
8	S	17338.00	31584.00	41491.00	17337.71	101683.44	135794.65	3.211491.9(932.3)	
9	S	17338.00	31584.00	41491.00	17337.71	101683.44	135794.65	3.211491.9(932.3)	
10	S	18073.00	10201.00	91587.00	18073.12	15383.56	139324.57	1.511491.9(932.3)	

METODO AGLI STATI LIMITE ULTIMI - DEFORMAZIONI UNITARIE ALLO STATO ULTIMO

ec max	Deform. unit. massima del conglomerato a compressione
Xc max	Ascissa in cm della fibra corrisp. a ec max (sistema rif. X,Y,O sez.)
Yc max	Ordinata in cm della fibra corrisp. a ec max (sistema rif. X,Y,O sez.)
es min	Deform. unit. minima nell'acciaio (negativa se di trazione)
Xs min	Ascissa in cm della barra corrisp. a es min (sistema rif. X,Y,O sez.)
Ys min	Ordinata in cm della barra corrisp. a es min (sistema rif. X,Y,O sez.)
es max	Deform. unit. massima nell'acciaio (positiva se di compress.)
Xs max	Ascissa in cm della barra corrisp. a es max (sistema rif. X,Y,O sez.)
Ys max	Ordinata in cm della barra corrisp. a es max (sistema rif. X,Y,O sez.)

N°Comb	ec max	Xc max	Yc max	es min	Xs min	Ys min	es max	Xs max	Ys max
1	0.00350	275.0	1130.0	0.00285	266.0	1121.0	-0.01654	9.0	9.0
2	0.00350	275.0	1130.0	0.00282	266.0	1121.0	-0.01712	9.0	9.0
3	0.00350	275.0	1130.0	0.00285	266.0	1121.0	-0.01654	9.0	9.0
4	0.00350	275.0	1130.0	0.00290	266.0	1121.0	-0.01554	9.0	9.0
5	0.00350	275.0	1130.0	0.00282	266.0	1121.0	-0.01712	9.0	9.0
6	0.00350	275.0	1130.0	0.00272	266.0	1121.0	-0.02062	9.0	9.0
7	0.00350	275.0	1130.0	0.00260	266.0	1121.0	-0.02355	9.0	9.0
8	0.00350	275.0	1130.0	0.00296	266.0	1121.0	-0.01451	9.0	9.0
9	0.00350	275.0	1130.0	0.00296	266.0	1121.0	-0.01451	9.0	9.0
10	0.00350	275.0	1130.0	0.00260	266.0	1121.0	-0.02355	9.0	9.0

POSIZIONE ASSE NEUTRO PER OGNI COMB. DI RESISTENZA

a, b, c	Coeff. a, b, c nell'eq. dell'asse neutro $aX+bY+c=0$ nel rif. X,Y,O gen.
x/d	Rapp. di duttilità (travi e solette) [§ 4.1.2.1.2.1 NTC]: deve essere < 0.45
C.Rid.	Coeff. di riduz. momenti per sola flessione in travi continue

N°Comb	a	b	c	x/d	C.Rid.
1	0.000071513	0.000000910	-0.017193950	----	----

RELAZIONE DI CALCOLO SPALLE

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
RS3V	40	D 09 CL	VI 05 04 001	B	58 di 79

2	0.000074378	0.000000748	-0.017799355	----	----
3	0.000071513	0.000000910	-0.0177193950	----	----
4	0.000065204	0.000001510	-0.016137124	----	----
5	0.000074378	0.000000748	-0.017799355	----	----
6	0.000086037	0.000001105	-0.021408426	----	----
7	0.000098911	0.000000663	-0.024450188	----	----
8	0.000057602	0.000002395	-0.015046497	----	----
9	0.000057602	0.000002395	-0.015046497	----	----
10	0.000098911	0.000000663	-0.024450188	----	----

VERIFICHE A TAGLIO

Diam. Staffe: 8 mm
Passo staffe: 1.7 cm [Passo massimo di normativa = 25.0 cm]

Ver S = comb. verificata a taglio / N = comb. non verificata
Ved Taglio di progetto [kN] = proiez. di Vx e Vy sulla normale all'asse neutro
Vcd Taglio compressione resistente [kN] lato conglomerato [formula (4.1.28)NTC]
Vwd Taglio resistente [kN] assorbito dalle staffe [(4.1.18) NTC]
d | z Altezza utile media pesata sezione ortogonale all'asse neutro | Braccio coppia interna [cm]
Vengono prese nella media le strisce con almeno un estremo compresso.
I pesi della media sono costituiti dalle stesse lunghezze delle strisce.
bw Larghezza media resistente a taglio [cm] misurate parallel. all'asse neutro
E' data dal rapporto tra l'area delle sopradette strisce resistenti e Dmed.
Ctg Cotangente dell'angolo di inclinazione dei puntoni di conglomerato
Acw Coefficiente maggiorativo della resistenza a taglio per compressione
Ast Area staffe+legature strettam. necessarie a taglio per metro di pil.[cm²/m]
A.Eff Area staffe+legature efficaci nella direzione del taglio di combinaz.[cm²/m]
Tra parentesi è indicata la quota dell'area relativa alle sole legature.
L'area della legatura è ridotta col fattore L/d_max con L=lungh.legat.proietta-
ta sulla direz. del taglio e d_max= massima altezza utile nella direz.del taglio.

N°Comb	Ver	Ved	Vcd	Vwd	d z	bw	Ctg	Acw	Ast	A.Eff
1	S	11912.13	96532.66	14416.76265.9	249.2	1129.0	2.500	1.058	48.9	59.1(0.0)
2	S	13903.60	96641.20	14425.17265.9	249.4	1129.6	2.500	1.058	57.0	59.1(0.0)
3	S	11912.13	96532.66	14416.76265.9	249.2	1129.0	2.500	1.058	48.9	59.1(0.0)
4	S	11198.74	95809.58	14440.03265.8	249.6	1128.5	2.500	1.049	45.9	59.1(0.0)
5	S	13903.60	96641.20	14425.17265.9	249.4	1129.6	2.500	1.058	57.0	59.1(0.0)
6	S	6560.89	95473.72	14609.11265.9	252.5	1129.1	2.500	1.033	26.6	59.1(0.0)
7	S	13455.28	95574.15	14653.04265.9	253.3	1129.2	2.500	1.031	54.3	59.1(0.0)
8	S	6493.76	94369.12	14515.97265.7	250.9	1126.8	2.500	1.030	26.5	59.1(0.0)
9	S	6493.76	94369.12	14515.97265.7	250.9	1126.8	2.500	1.030	26.5	59.1(0.0)
10	S	13455.28	95574.15	14653.04265.9	253.3	1129.2	2.500	1.031	54.3	59.1(0.0)

COMBINAZIONI RARE IN ESERCIZIO - MASSIME TENSIONI NORMALI ED APERTURA FESSURE (NTC/EC2)

Ver S = comb. verificata/ N = comb. non verificata
Sc max Massima tensione (positiva se di compressione) nel conglomerato [Mpa]
Xc max, Yc max Ascissa, Ordinata [cm] del punto corrisp. a Sc max (sistema rif. X,Y,O)
Sf min Minima tensione (negativa se di trazione) nell'acciaio [Mpa]
Xs min, Ys min Ascissa, Ordinata [cm] della barra corrisp. a Sf min (sistema rif. X,Y,O)
Ac eff. Area di calcestruzzo [cm²] in zona tesa considerata aderente alle barre
As eff. Area barre [cm²] in zona tesa considerate efficaci per l'apertura delle fessure

N°Comb	Ver	Sc max	Xc max	Yc max	Sf min	Xs min	Ys min	Ac eff.	As eff.
1	S	5.17	275.0	1130.0	-95.2	9.0	9.0	37170	1189.3
2	S	6.19	275.0	1130.0	-131.0	9.0	9.0	37170	1189.3

RELAZIONE DI CALCOLO SPALLE

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
RS3V	40	D 09 CL	VI 05 04 001	B	59 di 79

3	S	5.17	275.0	1130.0	-95.2	9.0	9.0	37170	1189.3
4	S	4.72	275.0	1130.0	-87.2	9.0	9.0	36505	1189.3
5	S	6.19	275.0	1130.0	-131.0	9.0	9.0	37170	1189.3

COMBINAZIONI RARE IN ESERCIZIO - APERTURA FESSURE [§ 7.3.4 EC2]

La sezione viene assunta sempre fessurata anche nel caso in cui la trazione minima del calcestruzzo sia inferiore a f_{ctm}

Ver. Esito della verifica

e1 Massima deformazione unitaria di trazione nel calcestruzzo (trazione -) valutata in sezione fessurata

e2 Minima deformazione unitaria di trazione nel calcestruzzo (trazione -) valutata in sezione fessurata

k1 = 0.8 per barre ad aderenza migliorata [eq.(7.11)EC2]

kt = 0.4 per comb. quasi permanenti / = 0.6 per comb.frequenti [cfr. eq.(7.9)EC2]

k2 = 0.5 per flessione; $=(e1 + e2)/(2 \cdot e1)$ per trazione eccentrica [eq.(7.13)EC2]

k3 = 3.400 Coeff. in eq.(7.11) come da annessi nazionali

k4 = 0.425 Coeff. in eq.(7.11) come da annessi nazionali

Ø Diametro [mm] equivalente delle barre tese comprese nell'area efficace $A_{c\ eff}$ [eq.(7.11)EC2]

Cf Copriferro [mm] netto calcolato con riferimento alla barra più tesa

e sm - e cm Differenza tra le deformazioni medie di acciaio e calcestruzzo [(7.8)EC2 e (C4.1.7)NTC]

Tra parentesi: valore minimo = $0.6 \cdot S_{max} / E_s$ [(7.9)EC2 e (C4.1.8)NTC]

sr max Massima distanza tra le fessure [mm]

wk Apertura fessure in mm calcolata = $sr \cdot \max(e_{sm} - e_{cm})$ [(7.8)EC2 e (C4.1.7)NTC]. Valore limite tra parentesi

Mx fess. Componente momento di prima fessurazione intorno all'asse X [kNm]

My fess. Componente momento di prima fessurazione intorno all'asse Y [kNm]

Comb.	Ver	e1	e2	k2	Ø	Cf	e sm - e cm	sr max	wk	Mx fess	My fess
1	S	-0.00050	0	0.500	26.0	77	0.00029 (0.00029)	400	0.114 (0.20)	12548.70	66224.69
2	S	-0.00069	0	0.500	26.0	77	0.00039 (0.00039)	400	0.157 (0.20)	9426.99	63750.14
3	S	-0.00050	0	0.500	26.0	77	0.00029 (0.00029)	400	0.114 (0.20)	12548.70	66224.69
4	S	-0.00046	0	0.500	26.0	77	0.00026 (0.00026)	397	0.104 (0.20)	23966.64	61774.06
5	S	-0.00069	0	0.500	26.0	77	0.00039 (0.00039)	400	0.157 (0.20)	9426.99	63750.14

COMBINAZIONI FREQUENTI IN ESERCIZIO - MASSIME TENSIONI NORMALI ED APERTURA FESSURE (NTC/EC2)

N°Comb	Ver	Sc max	Xc max	Yc max	Sf min	Xs min	Ys min	Ac eff.	As eff.
1	S	4.26	275.0	1130.0	-77.7	9.0	9.0	37105	1189.3
2	S	4.87	275.0	1130.0	-98.9	9.0	9.0	37013	1189.3
3	S	4.29	275.0	1130.0	-79.0	9.0	9.0	37170	1189.3
4	S	4.29	275.0	1130.0	-79.0	9.0	9.0	37170	1189.3
5	S	4.87	275.0	1130.0	-98.9	9.0	9.0	37013	1189.3

COMBINAZIONI FREQUENTI IN ESERCIZIO - APERTURA FESSURE [§ 7.3.4 EC2]

Comb.	Ver	e1	e2	k2	Ø	Cf	e sm - e cm	sr max	wk	Mx fess	My fess
1	S	-0.00041	0	0.500	26.0	77	0.00023 (0.00023)	400	0.093 (0.20)	6762.68	68757.05
2	S	-0.00052	0	0.500	26.0	77	0.00030 (0.00030)	399	0.119 (0.20)	5286.76	66412.56
3	S	-0.00042	0	0.500	26.0	77	0.00024 (0.00024)	400	0.095 (0.20)	17043.25	64537.49
4	S	-0.00042	0	0.500	26.0	77	0.00024 (0.00024)	400	0.095 (0.20)	17043.25	64537.49
5	S	-0.00052	0	0.500	26.0	77	0.00030 (0.00030)	399	0.119 (0.20)	5286.76	66412.56

COMBINAZIONI QUASI PERMANENTI IN ESERCIZIO - MASSIME TENSIONI NORMALI ED APERTURA FESSURE (NTC/EC2)

N°Comb	Ver	Sc max	Xc max	Yc max	Sf min	Xs min	Ys min	Ac eff.	As eff.
1	S	2.20	275.0	1130.0	-26.5	9.0	9.0	37046	1189.3

COMBINAZIONI QUASI PERMANENTI IN ESERCIZIO - APERTURA FESSURE [§ 7.3.4 EC2]

RELAZIONE DI CALCOLO SPALLE

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
RS3V	40	D 09 CL	VI 05 04 001	B	60 di 79

Comb.	Ver	e1	e2	k2	Ø	Cf	e sm - e cm sr max	wk	Mx fess	My fess
1	S	-0.00014	0	0.500	26.0	77	0.00008 (0.00008)	399	0.032 (0.20)	6820.06 81531.23

l'armatura minima posta in opera non rispetta i minimi previsti dalla norma per gli elementi "trave" di media duttilità

Per la verifica a taglio della sezione si considera l'area di ferro necessaria, come indicata dal codice di calcolo, e si assegna una armatura equivalente; in particolare si utilizzeranno:

Spille $10\phi 12/20$ per metro di sezione.

4.9.3 Muro andatore

In questo paragrafo si riporta il calcolo dei muri laterali della spalla. Tali muri sono sollecitati essenzialmente dalle spinte del terreno di riempimento all'interno della spalla e dei sovraccarichi presenti su di esso in condizioni statiche e sismiche.

Il muro di risvolto viene considerato come una piastra incastrata su due lati (il muro frontale e la platea di fondazione). Il carico agente sul muro di risvolto viene riguardato come somma di un carico uniforme qu e di un carico triangolare qt (massimo allo spiccatto del muro), agenti sull'intera superficie del muro.

Generali			
Altezza muro frontale	Hm	5	m
spessore muro andatore	ba	1.20	m
Altezza paraghiaia	Hp	3.3	m
Peso terreno	γ_t	20	kN/m ³
Angolo d'attrito interno (φ)		35	°
Mononobe e Okabe	K_{AE}	0.412	
Sovraccarico accidentale sul rilevato	qacc	58	kN/m ²
k0		0.426	
Altezza muro andatore		8.3	m
Lunghezza di un singolo muro lungo asse X	ba	6.9	m
Lunghezza lungo asse Y	Lm	11.3	m
Sovraccarico accidentale sul rilevato diffuso su Lm	q	15.4	kN/m ²
Combinazione rara			
Spinta Terrapieno	S1	70.8	kPa
Spinta Sovraccarico q	S2	6.6	kPa
Combinazione sismica SLV			
Spinta sismica Terrapieno	S1	68.3	kPa
Spinta Sismica Sovraccarico q	S2	0.8	kPa
Inerzia terrapieno	S3	45.0	kPa
Inerzia muro	S4	6.0	kPa

RELAZIONE DI CALCOLO SPALLE

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
RS3V	40	D 09 CL	VI 05 04 001	B	61 di 79

Risultati:

Combinazioni S.L.U.			Combinazioni S.L.E.		
M_x^+	57	kNm/m	M_x^+	39	kNm/m
M_x	-542	kNm/m	M_x	-374	kNm/m
M_y^+	148	kNm/m	M_y^+	102	kNm/m
M_y	-872	kNm/m	M_y	-601	kNm/m
T_x^+	261	kN/m			
T_x	-27	kN/m			
T_y^+	584	kN/m			
T_y	-26	kN/m			

Combinazioni S.L.SISMA		
M_x^+	116	kNm/m
M_x	-1066	kNm/m
M_y^+	200	kNm/m
M_y	-1335	kNm/m
T_x^+	494	kN/m
T_x	-48	kN/m
T_y^+	846	kN/m
T_y	-47	kN/m

Caratteristiche della sezione :

Sezione rettangolare 120 x 100 cm

Armatura verticale e orizzontale

$A_s = \phi 26/10$ (lato controterra)

$A'_s = \phi 26/20$ (lato esterno)

Spilli 11 $\phi 10/mq$ (armatura equivalente del codice di calcolo)

CARATTERISTICHE DI RESISTENZA DEI MATERIALI IMPIEGATI

CALCESTRUZZO -	Classe:	C32/40
	Resis. compr. di progetto fcd:	18.800 MPa
	Resis. compr. ridotta fcd':	9.400 MPa
	Def.unit. max resistenza ec2:	0.0020
	Def.unit. ultima ecu:	0.0035
	Diagramma tensione-deformaz.:	Parabola-Rettangolo
	Modulo Elastico Normale Ec:	33643.0 MPa
	Resis. media a trazione fctm:	3.100 MPa
	Coeff. Omogen. S.L.E.:	15.00
	Coeff. Omogen. S.L.E.:	15.00

RELAZIONE DI CALCOLO SPALLE

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
RS3V	40	D 09 CL	VI 05 04 001	B	62 di 79

ACCIAIO -	Tipo:	B450C
	Resist. caratt. snervam. fyk:	450.00 MPa
	Resist. caratt. rottura ftk:	450.00 MPa
	Resist. snerv. di progetto fyd:	391.30 MPa
	Resist. ultima di progetto ftd:	391.30 MPa
	Deform. ultima di progetto Epu:	0.068
	Modulo Elastico Ef	2000000 daN/cm ²
	Diagramma tensione-deformaz.:	Bilineare finito
	Coeff. Aderenza istantaneo $\beta_1 \cdot \beta_2$:	1.00
	Coeff. Aderenza differito $\beta_1 \cdot \beta_2$:	0.50
	Sf limite S.L.E. Comb. Rare:	337.50 MPa

CARATTERISTICHE DOMINIO CONGLOMERATO

Forma del Dominio:	Poligonale
Classe Conglomerato:	C32/40
N° vertice:	X [cm] Y [cm]
1	-50.0 0.0
2	-50.0 120.0
3	50.0 120.0
4	50.0 0.0

DATI BARRE ISOLATE

N° Barra	X [cm]	Y [cm]	DiamØ [mm]
1	-41.0	9.0	26
2	-41.0	111.0	26
3	41.0	111.0	26
4	41.0	9.0	26

DATI GENERAZIONI LINEARI DI BARRE

N° Gen.	Numero assegnato alla singola generazione lineare di barre
N° Barra Ini.	Numero della barra iniziale cui si riferisce la generazione
N° Barra Fin.	Numero della barra finale cui si riferisce la generazione
N° Barre	Numero di barre generate equidistanti cui si riferisce la generazione
Ø	Diametro in mm delle barre della generazione

N° Gen.	N° Barra Ini.	N° Barra Fin.	N° Barre	Ø
1	2	3	8	26
2	1	4	3	26

ARMATURE A TAGLIO

Diametro staffe:	8 mm
Passo staffe:	12.4 cm
Staffe:	Una sola staffa chiusa perimetrale

CALCOLO DI RESISTENZA - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N	Sforzo normale [kN] applicato nel Baric. (+ se di compressione)
Mx	Momento flettente [daNm] intorno all'asse X di riferimento delle coordinate con verso positivo se tale da comprimere il lembo sup. della sez.

RELAZIONE DI CALCOLO SPALLE

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
RS3V	40	D 09 CL	VI 05 04 001	B	63 di 79

Vy Componente del Taglio [kN] parallela all'asse Y di riferimento delle coordinate

N°Comb.	N	Mx	Vy
1	249.00	148.24	584.00
2	249.00	-872.00	-27.00
3	249.00	200.00	846.00
4	249.00	-1335.00	-48.00

COMB. RARE (S.L.E.) - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N Sforzo normale [kN] applicato nel Baricentro (+ se di compressione)
Mx Momento flettente [kNm] intorno all'asse X di riferimento (tra parentesi Mom.Fessurazione)
con verso positivo se tale da comprimere il lembo superiore della sezione

N°Comb.	N	Mx	My
1	249.00	102.00	0.00
2	249.00	-601.00	0.00

RISULTATI DEL CALCOLO

Sezione verificata per tutte le combinazioni assegnate

Copriferro netto minimo barre longitudinali: 7.7 cm
Interferro netto minimo barre longitudinali: 6.5 cm
Copriferro netto minimo staffe: 6.9 cm

VERIFICHE DI RESISTENZA IN PRESSO-TENSO FLESSIONE ALLO STATO LIMITE ULTIMO

Ver S = combinazione verificata / N = combin. non verificata
N Sforzo normale assegnato [kN] nel baricentro B sezione cls.(positivo se di compressione)
Mx Componente del momento assegnato [kNm] riferito all'asse x princ. d'inerzia
N Res Sforzo normale resistente [kN] nel baricentro B sezione cls.(positivo se di compress.)
Mx Res Momento flettente resistente [kNm] riferito all'asse x princ. d'inerzia
Mis.Sic. Misura sicurezza = rapporto vettoriale tra (N r,Mx Res,My Res) e (N,Mx,My)
Verifica positiva se tale rapporto risulta >=1.000
As Totale Area totale barre longitudinali [cm²]. [Tra parentesi il valore minimo di normativa]

N°Comb	Ver	N	Mx	N Res	Mx Res	Mis.Sic.	As Totale
1	S	249.00	148.24	249.11	1258.22	8.76	79.6(36.0)
2	S	249.00	-872.00	249.02	-2319.05	2.65	79.6(36.0)
3	S	249.00	200.00	249.11	1258.22	6.43	79.6(36.0)
4	S	249.00	-1335.00	249.02	-2319.05	1.73	79.6(36.0)

METODO AGLI STATI LIMITE ULTIMI - DEFORMAZIONI UNITARIE ALLO STATO ULTIMO

ec max Deform. unit. massima del conglomerato a compressione
Xc max Deform. unit. massima del conglomerato a compressione
Ascissa in cm della fibra corrisp. a ec max (sistema rif. X,Y,O sez.)
Yc max Ordinata in cm della fibra corrisp. a ec max (sistema rif. X,Y,O sez.)
es min Deform. unit. minima nell'acciaio (negativa se di trazione)
Xs min Ascissa in cm della barra corrisp. a es min (sistema rif. X,Y,O sez.)
Ys min Ordinata in cm della barra corrisp. a es min (sistema rif. X,Y,O sez.)
es max Deform. unit. massima nell'acciaio (positiva se di compress.)
Xs max Ascissa in cm della barra corrisp. a es max (sistema rif. X,Y,O sez.)
Ys max Ordinata in cm della barra corrisp. a es max (sistema rif. X,Y,O sez.)

RELAZIONE DI CALCOLO SPALLE

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
RS3V	40	D 09 CL	VI 05 04 001	B	64 di 79

N°Comb	ec max	Xc max	Yc max	es min	Xs min	Ys min	es max	Xs max	Ys max
1	0.00350	-50.0	120.0	-0.00006	-41.0	111.0	-0.04036	-41.0	9.0
2	0.00350	-50.0	0.0	0.00090	-41.0	9.0	-0.02852	-41.0	111.0
3	0.00350	-50.0	120.0	-0.00006	-41.0	111.0	-0.04036	-41.0	9.0
4	0.00350	-50.0	0.0	0.00090	-41.0	9.0	-0.02852	-41.0	111.0

POSIZIONE ASSE NEUTRO PER OGNI COMB. DI RESISTENZA

a, b, c Coeff. a, b, c nell'eq. dell'asse neutro $aX+bY+c=0$ nel rif. X,Y,O gen.
x/d Rapp. di duttilità (travi e solette) § 4.1.2.1.2.1 NTC; deve essere < 0.45
C.Rid. Coeff. di riduz. momenti per sola flessione in travi continue

N°Comb	a	b	c	x/d	C.Rid.
1	0.000000000	0.000395175	-0.043920967	----	----
2	0.000000000	-0.000288461	0.003500000	----	----
3	0.000000000	0.000395175	-0.043920967	----	----
4	0.000000000	-0.000288461	0.003500000	----	----

VERIFICHE A TAGLIO

Diam. Staffe: 8 mm
Passo staffe: 12.4 cm [Passo massimo di normativa = 25.0 cm]

Ver S = comb. verificata a taglio / N = comb. non verificata
Ved Taglio di progetto [kN] = V_y ortogonale all'asse neutro
Vcd Taglio compressione resistente [kN] lato conglomerato [formula (4.1.28)NTC]
Vwd Taglio resistente [kN] assorbito dalle staffe [(4.1.18) NTC]
d | z Altezza utile media pesata sezione ortogonale all'asse neutro | Braccio coppia interna [cm]
 Vengono prese nella media le strisce con almeno un estremo compresso.
 I pesi della media sono costituiti dalle stesse lunghezze delle strisce.
bw Larghezza media resistente a taglio [cm] misurate parallel. all'asse neutro
 E' data dal rapporto tra l'area delle sopradette strisce resistenti e Dmed.
Ctg Cotangente dell'angolo di inclinazione dei puntoni di conglomerato
Acw Coefficiente maggiorativo della resistenza a taglio per compressione
Ast Area staffe+legature strettam. necessarie a taglio per metro di pil.[cm²/m]
A.Eff Area staffe+legature efficaci nella direzione del taglio di combinaz.[cm²/m]
 Tra parentesi è indicata la quota dell'area relativa alle sole legature.
 L'area della legatura è ridotta col fattore L/d_max con L=lungh.legat.proietta-
 ta sulla direz. del taglio e d_max= massima altezza utile nella direz.del taglio.

N°Comb	Ver	Ved	Vcd	Vwd	d z	bw	Ctg	Acw	Ast	A.Eff
1	S	584.00	3521.54	852.24116.5	107.5	100.0	2.500	1.011	5.6	8.1(0.0)
2	S	27.00	3478.59	841.85115.1	106.1	100.0	2.500	1.011	0.3	8.1(0.0)
3	S	846.00	3521.54	852.24116.5	107.5	100.0	2.500	1.011	8.0	8.1(0.0)
4	S	48.00	3478.59	841.85115.1	106.1	100.0	2.500	1.011	0.5	8.1(0.0)

COMBINAZIONI RARE IN ESERCIZIO - MASSIME TENSIONI NORMALI ED APERTURA FESSURE (NTC/EC2)

Ver S = comb. verificata/ N = comb. non verificata
Sc max Massima tensione (positiva se di compressione) nel conglomerato [Mpa]
Xc max, Yc max Ascissa, Ordinata [cm] del punto corrisp. a Sc max (sistema rif. X,Y,O)
Sf min Minima tensione (negativa se di trazione) nell'acciaio [Mpa]
Xs min, Ys min Ascissa, Ordinata [cm] della barra corrisp. a Sf min (sistema rif. X,Y,O)
Ac eff. Area di calcestruzzo [cm²] in zona tesa considerata aderente alle barre
As eff. Area barre [cm²] in zona tesa considerate efficaci per l'apertura delle fessure

RELAZIONE DI CALCOLO SPALLE

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
RS3V	40	D 09 CL	VI 05 04 001	B	65 di 79

N°Comb	Ver	Sc max	Xc max	Yc max	Sf min	Xs min	Ys min	Ac eff.	As eff.
1	S	0.58	-50.0	120.0	-4.0	-41.0	9.0	1450	26.5
2	S	3.29	-50.0	0.0	-92.1	31.9	111.0	2250	53.1

COMBINAZIONI RARE IN ESERCIZIO - APERTURA FESSURE [§ 7.3.4 EC2]

Ver.	La sezione viene assunta sempre fessurata anche nel caso in cui la trazione minima del calcestruzzo sia inferiore a f_{ctm} Esito della verifica
e1	Massima deformazione unitaria di trazione nel calcestruzzo (trazione -) valutata in sezione fessurata
e2	Minima deformazione unitaria di trazione nel calcestruzzo (trazione -) valutata in sezione fessurata
k1	= 0.8 per barre ad aderenza migliorata [eq.(7.11)EC2]
kt	= 0.4 per comb. quasi permanenti / = 0.6 per comb.frequenti [cfr. eq.(7.9)EC2]
k2	= 0.5 per flessione; $= (e1 + e2)/(2 * e1)$ per trazione eccentrica [eq.(7.13)EC2]
k3	= 3.400 Coeff. in eq.(7.11) come da annessi nazionali
k4	= 0.425 Coeff. in eq.(7.11) come da annessi nazionali
Ø	Diametro [mm] equivalente delle barre tese comprese nell'area efficace $A_{c\ eff}$ [eq.(7.11)EC2]
Cf	Copriferro [mm] netto calcolato con riferimento alla barra più tesa
e sm - e cm	Differenza tra le deformazioni medie di acciaio e calcestruzzo [(7.8)EC2 e (C4.1.7)NTC] Tra parentesi: valore minimo = $0.6 S_{max} / E_s$ [(7.9)EC2 e (C4.1.8)NTC]
sr max	Massima distanza tra le fessure [mm]
wk	Apertura fessure in mm calcolata = $sr\ max * (e_{sm} - e_{cm})$ [(7.8)EC2 e (C4.1.7)NTC]. Valore limite tra parentesi
Mx fess.	Componente momento di prima fessurazione intorno all'asse X [kNm]
My fess.	Componente momento di prima fessurazione intorno all'asse Y [kNm]

Comb.	Ver	e1	e2	k2	Ø	Cf	e sm - e cm	sr max	wk	Mx fess	My fess
1	S	-0.00003	0	0.500	26.0	77	0.00001 (0.00001)	503	0.006 (0.20)	2014.38	0.00
2	S	-0.00052	0	0.500	26.0	77	0.00028 (0.00028)	449	0.124 (0.20)	-1015.54	0.00

4.9.4 Zattera di fondazione

Per la valutazione delle sollecitazioni nel plinto di fondazione, è necessario valutare preventivamente le sollecitazioni agenti nei pali di fondazione. Tali sollecitazioni sono state valutate mediante una ripartizione rigida delle sollecitazioni agenti a base plinto.

Si vedano i paragrafi precedenti da cui risulta :

$$N_{max} = 10383 \text{ kN (CC. SLU)}$$

$$T_{max} = 1496 \text{ kN (CC. SLu)}$$

$$N_{max} = 7936 \text{ kN (CC. SLV)}$$

$$T_{max} = 1542 \text{ kN (CC. SLV)}$$

4.9.4.1 Unghia anteriore platea fondazione

Il tacco anteriore del plinto di fondazione è stato verificato ipotizzando un meccanismo di tirante puntone. Si riporta di seguito la verifica. La larghezza di diffusione è stata valutata in corrispondenza del filo anteriore del muro frontale, mediante una diffusione a 45° a partire dal piano medio del palo (vedi figura seguente), mentre l'altezza della biella compressa è stata valutata pari a 0.2 d_p (con d_p altezza utile della sezione del plinto).

La verifica è stata eseguita in corrispondenza del palo più sollecitato.

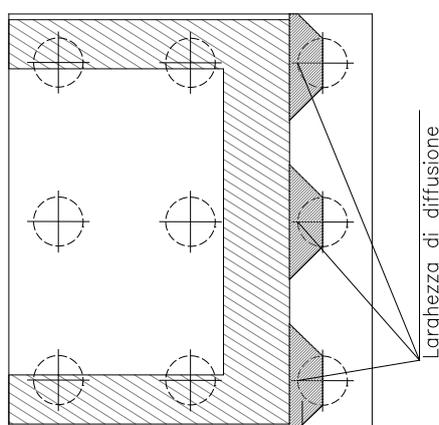
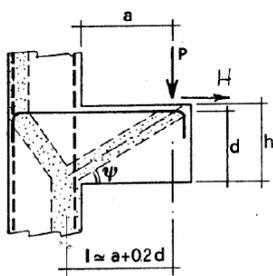


Figura 3 – Diffusione delle azioni dal palo al muro frontale

Di seguito si riportano i risultati delle verifiche strutturali del plinto di fondazione, condotte con riferimento al metodo usualmente utilizzato per la verifica delle mensole tozze, ovvero il metodo del tirante-puntone, di cui nel seguito si riporta lo schema e di verifica generale e relative formulazioni proposte a riguardo al C4.1.2.1.5 dalla Circolare Ministeriale n° 7/19.

VERIFICA - MECCANISMO TIRANTE PUNTONI.



P, H: Carichi Esterni di Progetto (P_{Ed}, H_{Ed})

Pr: Portanza mensola in termini di resistenza dell'armatura metallica

$$P_R = P_{Rs} = (A_s f_{yd} - H_{Ed}) \frac{1}{\lambda} \quad \lambda = \text{ctg} \psi \approx l / (0,9d).$$

Pr: Portanza mensola in termini di resistenza della Biella compressa

$$P_{Rc} = 0,4bd f_{cd} \frac{c}{1 + \lambda^2} \geq P_{Rs}$$

CONDIZIONI DI VERIFICA

- 1 $P_R \geq P_{Ed}$
- 2 $P_{Rc} \geq P_{Rs}$

RELAZIONE DI CALCOLO SPALLE

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
RS3V	40	D 09 CL	VI 05 04 001	B	67 di 79

Dati di progetto

$b(m) =$	3.10	m	dimensione trasversale verifica
$P_{Ed} (KN) =$	10383.00	KN	Carico complessivo VERTICALE sulla fascia di dimensione b
$H_{Ed} (KN) =$	1496.00	KN	Carico complessivo ORIZZONTALE sulla fascia di dimensione b
$a(m) =$	1.80	m	distanza P da incastro
$h(m) =$	2.00	m	spessore mensola
$\delta(m) =$	0.10	m	copriferro riferito al baricentro delle armature complessive in trazione
$d(m) =$	1.90	m	altezza utile
$l(m) =$	2.18	m	$a+0,2d$
$\lambda =$	1.27		$\lambda = ctg\psi \leq l/(0,9d)$

Tipo di mensola (Valutazione coefficiente c)

sblazi di piastre (no staffatura)

$c(m) =$ 1.00

Caratteristiche Materiali

$f_{cd} =$	14.1	MPa	Calcestruzzo
$f_{yd} =$	391.0	MPa	Acciaio

Caratteristiche Armature di Progetto

Registro tipo R1

$n^{\circ} R1 =$	1	$\phi 1(mm) =$	26.0	$p1(cm) =$	10.0	$\theta 1^{\circ} =$	0.0
$A_{\phi i} (mm^2) =$	530.93	$nb \text{ tot } 1 =$	31.0	$A_{\phi} \text{ TOT } (mm^2) =$	16458.79	$A_{\phi} \text{ CAL}(mm^2) =$	16458.79

Registro tipo R2

$n^{\circ} R2 =$	1	$\phi 2(mm) =$	24.0	$p2(cm) =$	10.0	$\theta 2^{\circ} =$	0.0
$A_{\phi i} (mm^2) =$	452.39	$nb \text{ tot } 2 =$	31.0	$A_{\phi} \text{ TOT } (mm^2) =$	14024.06	$A_{\phi} \text{ CAL}(mm^2) =$	14024.06

Registro tipo R3

$n^{\circ} R3 =$	1	$\phi 3(mm) =$	24.0	$p3(cm) =$	10.0	$\theta 3^{\circ} =$	0.0
$A_{\phi i} (mm^2) =$	452.39	$nb \text{ tot } 3 =$	31.0	$A_{\phi} \text{ TOT } (mm^2) =$	14024.06	$A_{\phi} \text{ CAL}(mm^2) =$	14024.06

Verifiche di resistenza

$\Psi =$ rad = °

$P_{RS} =$ KN

$P_{RC} =$ KN

4.9.5 Palo di fondazione $L=41.0m$

Viene verificata la sezione di incastro con la platea di fondazione.

Il momento flettente agente in testa palo viene derivato dal taglio in testa palo nell'ipotesi di elasticità lineare sia per il palo che per il terreno. Risulta

$$M = T * \alpha$$

$$\alpha = 3.4 \text{ (vedi relazione geotecnica)}$$

$$N_{\max} = 10383 \text{ kN} \quad T = 1496 \text{ kN} \quad M = 1496 * 3.4 = 5085 \text{ kNm}$$

$$N_{\min} = -201 \text{ kN} \quad T = 1542 \text{ kN} \quad M = 1542 * 3.4 = 5244 \text{ kNm}$$

$$N = 7936 \text{ kN} \quad T = 1542 \text{ kN} \quad M_{\max} = 1542 * 3.4 = 5244 \text{ kNm}$$

Caratteristiche della sezione:

Sezione circolare $\varnothing 150 \text{ cm}$

$$A_s = 36 + 36 + 36 \phi 26 \quad \text{staffe } \phi 14/20$$

La lunghezza del palo è pari a $L = 41.00m$

CARATTERISTICHE DI RESISTENZA DEI MATERIALI IMPIEGATI

CALCESTRUZZO -	Classe:	C25/30	
	Resis. compr. di progetto fcd:	14.160	MPa
	Resis. compr. ridotta fcd':	7.080	MPa
	Def.unit. max resistenza ec2:	0.0020	
	Def.unit. ultima ecu:	0.0035	
	Diagramma tensione-deformaz.:	Parabola-Rettangolo	
	Modulo Elastico Normale Ec:	31475.0	MPa
	Resis. media a trazione fctm:	2.560	MPa
	Coeff. Omogen. S.L.E.:	15.00	
	Coeff. Omogen. S.L.E.:	15.00	
	Sc limite S.L.E. comb. Frequenti:	137.50	daN/cm ²
	Ap.Fessure limite S.L.E. comb. Frequenti:	0.200	mm
	ACCIAIO -	Tipo:	B450C
Resist. caratt. snervam. fyk:		450.00	MPa
Resist. caratt. rottura ftk:		450.00	MPa
Resist. snerv. di progetto fyd:		391.30	MPa
Resist. ultima di progetto ftd:		391.30	MPa
Deform. ultima di progetto Epu:		0.068	
Modulo Elastico Ef		2000000	daN/cm ²
Diagramma tensione-deformaz.:		Bilineare finito	
Coeff. Aderenza istantaneo $\beta 1 * \beta 2$:		1.00	
Coeff. Aderenza differito $\beta 1 * \beta 2$:		0.50	
Sf limite S.L.E. Comb. Rare:	337.50	MPa	

CARATTERISTICHE DOMINIO CONGLOMERATO

RELAZIONE DI CALCOLO SPALLE

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
RS3V	40	D 09 CL	VI 05 04 001	B	69 di 79

Forma del Dominio: Circolare
Classe Conglomerato: C25/30

Raggio circ.: 75.0 cm
X centro circ.: 0.0 cm
Y centro circ.: 0.0 cm

DATI GENERAZIONI CIRCOLARI DI BARRE

N°Gen. Numero assegnato alla singola generazione circolare di barre
Xcentro Ascissa [cm] del centro della circonf. lungo cui sono disposte le barre generate
Ycentro Ordinata [cm] del centro della circonf. lungo cui sono disposte le barre generate
Raggio Raggio [cm] della circonferenza lungo cui sono disposte le barre generate
N°Barre Numero di barre generate equidist. disposte lungo la circonferenza
Ø Diametro [mm] della singola barra generata

N°Gen.	Xcentro	Ycentro	Raggio	N°Barre	Ø
1	0.0	0.0	66.3	36	26
2	0.0	0.0	61.3	36	26
3	0.0	0.0	56.3	36	26

ARMATURE A TAGLIO

Diametro staffe: 14 mm
Passo staffe: 20.0 cm
Staffe: Una sola staffa chiusa perimetrale

CALCOLO DI RESISTENZA - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N Sforzo normale [kN] applicato nel Baric. (+ se di compressione)
Mx Momento flettente [kNm] intorno all'asse x princ. d'inerzia con verso positivo se tale da comprimere il lembo sup. della sez.
My Momento flettente [kNm] intorno all'asse y princ. d'inerzia con verso positivo se tale da comprimere il lembo destro della sez.
Vy Componente del Taglio [kN] parallela all'asse princ.d'inerzia y
Vx Componente del Taglio [kN] parallela all'asse princ.d'inerzia x

N°Comb.	N	Mx	My	Vy	Vx
1	10383.00	5085.00	0.00	1496.00	0.00
2	749.00	5085.00	0.00	1496.00	0.00
3	7936.00	5244.00	0.00	1542.00	0.00
4	-201.00	5244.00	0.00	1542.00	0.00

COMB. RARE (S.L.E.) - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N Sforzo normale [kN] applicato nel Baricentro (+ se di compressione)
Mx Momento flettente [kNm] intorno all'asse x princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione) con verso positivo se tale da comprimere il lembo superiore della sezione
My Momento flettente [kNm] intorno all'asse y princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione) con verso positivo se tale da comprimere il lembo destro della sezione

N°Comb.	N	Mx	My
1	8256.00	3452.00	0.00
2	1328.00	3452.00	0.00



DIRETTRICE FERROVIARIA MESSINA - CATANIA - PALERMO
NUOVO COLLEGAMENTO PALERMO - CATANIA
PROGETTO DEFINITIVO
V105 - Ponte ferroviario a Doppio Binario

RELAZIONE DI CALCOLO SPALLE

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
RS3V	40	D 09 CL	VI 05 04 001	B	70 di 79

COMB. FREQUENTI (S.L.E.) - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N Sforzo normale [kN] applicato nel Baricentro (+ se di compressione)
Mx Momento flettente [kNm] intorno all'asse x princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione) con verso positivo se tale da comprimere il lembo superiore della sezione
My Momento flettente [kNm] intorno all'asse y princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione) con verso positivo se tale da comprimere il lembo destro della sezione

N°Comb.	N	Mx	My
1	6957.00	3105.00 (2631.62)	0.00 (0.00)
2	1926.00	3105.00 (1610.56)	0.00 (0.00)

RISULTATI DEL CALCOLO

Sezione verificata per tutte le combinazioni assegnate

Copriferro netto minimo barre longitudinali: 7.4 cm
Interferro netto minimo barre longitudinali: 2.4 cm
Copriferro netto minimo staffe: 6.0 cm

VERIFICHE DI RESISTENZA IN PRESSO-TENSO FLESSIONE ALLO STATO LIMITE ULTIMO

Ver S = combinazione verificata / N = combin. non verificata
N Sforzo normale assegnato [kN] nel baricentro B sezione cls. (positivo se di compressione)
Mx Componente del momento assegnato [kNm] riferito all'asse x princ. d'inerzia
My Componente del momento assegnato [kNm] riferito all'asse y princ. d'inerzia
N Res Sforzo normale resistente [kN] nel baricentro B sezione cls. (positivo se di compress.)
Mx Res Momento flettente resistente [kNm] riferito all'asse x princ. d'inerzia
My Res Momento flettente resistente [kNm] riferito all'asse y princ. d'inerzia
Mis.Sic. Misura sicurezza = rapporto vettoriale tra (N r, Mx Res, My Res) e (N, Mx, My)
Verifica positiva se tale rapporto risulta >=1.000
As Totale Area totale barre longitudinali [cm²]. [Tra parentesi il valore minimo di normativa]

N°Comb	Ver	N	Mx	My	N Res	Mx Res	My Res	Mis.Sic.	As Totale
1	S	10383.00	5085.00	0.00	10382.83	11664.17	0.00	2.29	573.4(53.0)
2	S	749.00	5085.00	0.00	748.92	10700.65	0.00	2.10	573.4(53.0)
3	S	7936.00	5244.00	0.00	7936.16	11649.96	0.00	2.22	573.4(53.0)
4	S	-201.00	5244.00	0.00	-201.20	10469.42	0.00	2.00	573.4(53.0)

METODO AGLI STATI LIMITE ULTIMI - DEFORMAZIONI UNITARIE ALLO STATO ULTIMO

ec max Deform. unit. massima del conglomerato a compressione
Xc max Deform. unit. massima del conglomerato a compressione
Yc max Ascissa in cm della fibra corrisp. a ec max (sistema rif. X,Y,O sez.)
Yc max Ordinata in cm della fibra corrisp. a ec max (sistema rif. X,Y,O sez.)
es min Deform. unit. minima nell'acciaio (negativa se di trazione)
Xs min Ascissa in cm della barra corrisp. a es min (sistema rif. X,Y,O sez.)
Ys min Ordinata in cm della barra corrisp. a es min (sistema rif. X,Y,O sez.)
es max Deform. unit. massima nell'acciaio (positiva se di compress.)
Xs max Ascissa in cm della barra corrisp. a es max (sistema rif. X,Y,O sez.)
Ys max Ordinata in cm della barra corrisp. a es max (sistema rif. X,Y,O sez.)

N°Comb	ec max	Xc max	Yc max	es min	Xs min	Ys min	es max	Xs max	Ys max
1	0.00350	0.0	75.0	0.00310	0.0	66.3	-0.00292	0.0	-66.3
2	0.00350	0.0	75.0	0.00294	0.0	66.3	-0.00567	0.0	-66.3
3	0.00350	0.0	75.0	0.00307	0.0	66.3	-0.00344	0.0	-66.3

RELAZIONE DI CALCOLO SPALLE

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
RS3V	40	D 09 CL	VI 05 04 001	B	71 di 79

4 0.00350 0.0 75.0 0.00291 0.0 66.3 -0.00609 0.0 -66.3

POSIZIONE ASSE NEUTRO PER OGNI COMB. DI RESISTENZA

a, b, c Coeff. a, b, c. nell'eq. dell'asse neutro $aX+bY+c=0$ nel rif. X,Y,O gen.
x/d Rapp. di duttilità (travi e solette)[§ 4.1.2.1.2.1 NTC]: deve essere < 0.45
C.Rid. Coeff. di riduz. momenti per sola flessione in travi continue

N°Comb	a	b	c	x/d	C.Rid.
1	0.000000000	0.000045464	0.000090186	----	----
2	0.000000000	0.000064879	-0.001365922	----	----
3	0.000000000	0.000049135	-0.000185148	----	----
4	0.000000000	0.000067836	-0.001587724	----	----

VERIFICHE A TAGLIO

Diam. Staffe: 14 mm
Passo staffe: 20.0 cm [Passo massimo di normativa = 25.0 cm]

Ver S = comb. verificata / N = comb. non verificata
Ved Taglio di progetto [kN] = proiezz. di Vx e Vy sulla normale all'asse neutro
Vcd Taglio compressione resistente [kN] lato conglomerato [formula (4.1.28)NTC]
Vwd Taglio resistente [kN] assorbito dalle staffe [(4.1.18) NTC]
d | z Altezza utile media pesata sezione ortogonale all'asse neutro | Braccio coppia interna [cm]
 Vengono prese nella media le strisce con almeno un estremo compresso.
 I pesi della media sono costituiti dalle stesse lunghezze delle strisce.
bw Larghezza media resistente a taglio [cm] misurate parallel. all'asse neutro
 E' data dal rapporto tra l'area delle sopradette strisce resistenti e Dmed.
Ctg Cotangente dell'angolo di inclinazione dei puntoni di conglomerato
Acw Coefficiente maggiorativo della resistenza a taglio per compressione
Ast Area staffe+legature strettam. necessarie a taglio per metro di pil.[cm²/m]
A.Eff Area staffe+legature efficaci nella direzione del taglio di combinaz.[cm²/m]
 Tra parentesi è indicata la quota dell'area relativa alle sole legature.
 L'area della legatura è ridotta col fattore L/d_max con L=lungh.legat.proietta-
 ta sulla direz. del taglio e d_max= massima altezza utile nella direz.del taglio.

N°Comb	Ver	Ved	Vcd	Vwd	d z	bw	Ctg	Acw	Ast	A.Eff
1	S	1496.00	3880.43	3892.95118.6]	93.2	136.4	2.500	1.250	16.4	42.7(0.0)
2	S	1496.00	3510.82	4274.44119.5]	102.3	136.4	2.500	1.030	14.9	42.7(0.0)
3	S	1542.00	3985.75	3979.75118.6]	95.3	137.1	2.500	1.250	16.5	42.7(0.0)
4	S	1542.00	3423.85	4326.16120.0]	103.6	135.4	2.500	1.000	15.2	42.7(0.0)

COMBINAZIONI RARE IN ESERCIZIO - MASSIME TENSIONI NORMALI ED APERTURA FESSURE (NTC/EC2)

Ver S = comb. verificata/ N = comb. non verificata
Sc max Massima tensione (positiva se di compressione) nel conglomerato [Mpa]
Xc max, Yc max Ascissa, Ordinata [cm] del punto corrisp. a Sc max (sistema rif. X,Y,O)
Sf min Minima tensione (negativa se di trazione) nell'acciaio [Mpa]
Xs min, Ys min Ascissa, Ordinata [cm] della barra corrisp. a Sf min (sistema rif. X,Y,O)
Ac eff. Area di calcestruzzo [cm²] in zona tesa considerata aderente alle barre
As eff. Area barre [cm²] in zona tesa considerate efficaci per l'apertura delle fessure

N°Comb	Ver	Sc max	Xc max	Yc max	Sf min	Xs min	Ys min	Ac eff.	As eff.
1	S	9.95	0.0	0.0	-51.5	0.0	-66.3	908	42.5
2	S	8.63	0.0	0.0	-156.4	0.0	-66.3	2338	132.7

RELAZIONE DI CALCOLO SPALLE

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
RS3V	40	D 09 CL	VI 05 04 001	B	72 di 79

COMBINAZIONI RARE IN ESERCIZIO - APERTURA FESSURE [§ 7.3.4 EC2]

La sezione viene assunta sempre fessurata anche nel caso in cui la trazione minima del calcestruzzo sia inferiore a f_{ctm}

Ver.	Esito della verifica
e1	Massima deformazione unitaria di trazione nel calcestruzzo (trazione -) valutata in sezione fessurata
e2	Minima deformazione unitaria di trazione nel calcestruzzo (trazione -) valutata in sezione fessurata
k1	= 0.8 per barre ad aderenza migliorata [eq.(7.11)EC2]
kt	= 0.4 per comb. quasi permanenti / = 0.6 per comb. frequenti [cfr. eq.(7.9)EC2]
k2	= 0.5 per flessione; $= (e1 + e2) / (2 * e1)$ per trazione eccentrica [eq.(7.13)EC2]
k3	= 3.400 Coeff. in eq.(7.11) come da annessi nazionali
k4	= 0.425 Coeff. in eq.(7.11) come da annessi nazionali
Ø	Diametro [mm] equivalente delle barre tese comprese nell'area efficace $A_{c\ eff}$ [eq.(7.11)EC2]
Cf	Copriferro [mm] netto calcolato con riferimento alla barra più tesa
e _{sm} - e _{cm}	Differenza tra le deformazioni medie di acciaio e calcestruzzo [(7.8)EC2 e (C4.1.7)NTC] Tra parentesi: valore minimo = $0.6 S_{max} / E_s$ [(7.9)EC2 e (C4.1.8)NTC]
sr max	Massima distanza tra le fessure [mm]
wk	Apertura fessure in mm calcolata = $sr\ max * (e_{sm} - e_{cm})$ [(7.8)EC2 e (C4.1.7)NTC]. Valore limite tra parentesi
Mx fess.	Componente momento di prima fessurazione intorno all'asse X [kNm]
My fess.	Componente momento di prima fessurazione intorno all'asse Y [kNm]

Comb.	Ver	e1	e2	k2	Ø	Cf	e _{sm} - e _{cm}	sr max	wk	Mx fess	My fess
1	S	-0.00032	0	0.500	26.0	74	0.00015 (0.00015)	346	0.054 (0.20)	2796.96	0.00
2	S	-0.00087	0	0.500	26.0	74	0.00060 (0.00047)	329	0.197 (0.20)	1524.55	0.00

COMBINAZIONI FREQUENTI IN ESERCIZIO - MASSIME TENSIONI NORMALI ED APERTURA FESSURE (NTC/EC2)

N°Comb	Ver	Sc max	Xc max	Yc max	Sf min	Xs min	Ys min	Ac eff.	As eff.
1	S	8.85	0.0	0.0	-51.6	0.0	-66.3	989	42.5
2	S	7.92	0.0	0.0	-127.3	0.0	-66.3	2221	122.1

COMBINAZIONI FREQUENTI IN ESERCIZIO - APERTURA FESSURE [§ 7.3.4 EC2]

Comb.	Ver	e1	e2	k2	Ø	Cf	e _{sm} - e _{cm}	sr max	wk	Mx fess	My fess
1	S	-0.00031	0	0.500	26.0	74	0.00015 (0.00015)	355	0.055 (0.20)	2631.62	0.00
2	S	-0.00071	0	0.500	26.0	74	0.00045 (0.00038)	332	0.149 (0.20)	1610.56	0.00

4.9.6 Escursione Longitudinale, giunti e varchi

Le escursioni longitudinali che i vincoli mobili devono consentire, sono state determinate in accordo con quanto indicato nel §2.1.5 della specifica RFI per i ponti [3].

Per i ponti e viadotti costituiti da una serie di travi semplicemente appoggiate l'entità dell'escursione totale dei giunti e degli apparecchi d'appoggio viene valutato mediante la seguente relazione:

$$EL = k_1 \cdot (E_1 + E_2 + E_3) = k_1 \cdot (2 \cdot Dt + 4 \cdot dEd \cdot k_2 + 2 \cdot deg)$$

dove:

E1 = spostamento dovuto alla variazione termica uniforme;

E2 = spostamento dovuto alla risposta della struttura all'azione sismica;

E3 = spostamento dovuto all'azione sismica fra le fondazioni di strutture non collegate;

k1 = 0,45 coefficiente che tiene conto della non contemporaneità dei valori massimi corrispondenti a ciascun evento singolo;

k2 = 0,55 coefficiente legato alla probabilità di moto in controfase di due pile adiacenti;

dEd = è lo spostamento relativo totale tra le parti, pari allo spostamento dE prodotto dall'azione sismica di progetto, calcolato come indicato nel §7.3.3.3 delle NTC2018 [1];

deg = è lo spostamento relativo tra le parti dovuto agli spostamenti relativi del terreno, da valutare secondo il §3.2.3.3 e §3.2.4.2 delle NTC2018 [1];

In favore di sicurezza $deg = d_{ij \max}$ =

$$d_{ij \max} = 1,25 \sqrt{d_{gi}^2 + d_{gj}^2}$$

Dove dgi e dgj sono gli spostamenti massimi del suolo nei punti i e j, calcolati con riferimento alle caratteristiche locali del sottosuolo:

$$d_g = 0,025 \cdot a_g \cdot S \cdot T_c \cdot T_D$$

In ogni caso, dovrà risultare:

$$EL \geq E_0 \quad \text{e} \quad EL \geq E_i \quad \text{con } i = 1, 2, 3$$

dove:

E0 = escursione valutata secondo i criteri validi nelle zone non sismiche;

Ei = il maggiore dei due termini indicati nella espressione precedente.

Nei casi in cui anche una sola delle due precedenti disuguaglianze non risultasse verificata, dovrà

assumersi

$$EL = \max(E0; E_i).$$

Per garantire un valore minimo di escursione, in funzione della sismicità del sito, il valore EL dovrà essere assunto non minore di:

$$EL \geq 3,3 \cdot L/1000 + 0,1 \text{ m e } EL \geq 0,15 \text{ m per } ag(SLV) \geq 0,25 \text{ g}$$

$$EL \geq 2,3 \cdot L/1000 + 0,073 \text{ m e } EL \geq 0,10 \text{ m per } ag(SLV) < 0,25 \text{ g}$$

dove:

L = la lunghezza del ponte (m).

- a) La corsa degli apparecchi d'appoggio mobili deve essere non inferiore a

$$EC_{\min} = \pm(EL/2 + EL/8) \text{ con un minimo di } \pm(EL/2 + 15 \text{ mm}).$$

- b) Il giunto fra le testate di due travi adiacenti dovrà consentire una escursione totale pari a:

$$EG_{\min} = \pm(EL/2 + 10 \text{ mm})$$

- c) Il varco da prevedere fra le testate degli impalcati adiacenti, a temperatura media ambiente, dovrà essere non inferiore a:

$$EV_{\min} = EL/2 + 20 \text{ mm}$$

- d) Il ritegno sismico dovrà essere disposto ad una distanza, dal bordo della trave supportata dal vincolo mobile, pari a:

$$ER_{\min} = V - 10 \text{ mm}$$

Di seguito vengono valutati preliminarmente i diversi contributi relativi alle diverse azioni (termica, sismica e moto delle fondazioni) e successivamente vengono riportati i calcoli delle diverse grandezze.

a_g		0.133	g
F_0		2.62	
S_s		1.49	
S_t		1	
T_c		0.694	s
T_D		2.133	s
Accel. massima al suolo	$S \cdot a_{g_{\max}}$	0.20	g

RELAZIONE DI CALCOLO SPALLE

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
RS3V	40	D 09 CL	VI 05 04 001	B	75 di 79

Accel. massima spettro (plateau)	$F_0 * S * a_{gmax}$	0.52	g	
Inerzia Pila asse y	J_{yy}	20.1	m^4	
Altezza pila	h1	8.3	m	
Altezza baricentro impalcato	h2	2.7	m	
Altezza totale	$h=h1+h2$	11.0		
Rigidezza Pila asse y	K	748636364	N/m	
Forza agente in fase sismica in dir.x	F	14924	kN	
Fattore di struttura	q	1		
Spostamento testa pila	$d_{Ee} = F/K$	0.020	m	
μ_d (par.7.3.3.3 NTC)		1		
Spostamento testa pila (par.7.3.3.3 NTC)	$d_E = d_{Ee} * \mu_d$	0.020	m	
k1		0.45		
k2		0.55		
d_g (par.3.2.3.2.1 NTC)		0.07	m	
$d_{ij max}$ (par.3.2.4.2)		0.13		
Lunghezza impalcato		70	m	
Dilatazione termica impalcato	D_t	0.0224	m	
E1	$2 * D_t$	0.045	m	
E2	$4 * d_E * k2$	0.044	m	
E3	$2 * d_{ij max}$	0.254	m	
EL	$k1 * (E1+E2+E3)$	0.135	m	Spalla - Spalla
EL	$k1 * (E1+E2+E3)$	0.154	m	Spalla - Pila
EL	$k1 * (E1+E2+E3)$	0.174	m	Pila - Pila
EL min 1		0.234	m	
EL min 2		0.100	m	
EL min	$\max(ELmin1; ELmin2)$	0.234	m	
EL progetto	$\max(EL; ELmin; Ei)$	0.254	m	Spalla - Spalla
EL progetto	$\max(EL; ELmin; Ei)$	0.254	m	Spalla - Pila

EL progetto	max(EL;Elmin;Ei)	0.254	m	Pila - Pila
Corsa apparecchi di appoggio mobili	par 2.5.2.1.5.2	0.159	+/- m	Spalla - Spalla
Corsa apparecchi di appoggio mobili	par 2.5.2.1.5.5	0.159	+/- m	Spalla - Pila
Corsa apparecchi di appoggio mobili	par 2.5.2.1.5.5	0.159	+/- m	Pila - Pila
Escursione dei giunti	par 2.5.2.1.5.3	0.137	+/- m	Spalla - Spalla
Escursione dei giunti	par 2.5.2.1.5.3	0.137	+/- m	Spalla - Pila
Escursione dei giunti	par 2.5.2.1.5.3	0.137	+/- m	Pila - Pila
Ampiezza dei varchi 'V'	par 2.5.2.1.5.4	0.147	m	Pila - Pila
Ritegni sismici	par 2.5.2.1.5.5	0.137	m	Pila - Pila

4.9.7 Ritegni sismici - baggioli

Le massime forze sismiche afferenti alla spalla in direzione longitudinale sono le seguenti:

$$P_{max} = [(G1+G2)*L+0.2*Q]*a_{max} = 4926 \text{ kN}$$

Il ritegno longitudinale è dunque soggetto ad una forza orizzontale pari a:

$$P_{max} = 4926/2 = 2463 \text{ kN (2 denti)}$$

Le sollecitazioni vengono applicate ad una sezione avente le seguenti caratteristiche:

$$B = 1,70 \text{ m}$$

$$H = 1,70 \text{ m}$$

RELAZIONE DI CALCOLO SPALLE

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
RS3V	40	D 09 CL	VI 05 04 001	B	77 di 79

Dati di progetto

$b(m) =$	1.70	m	dimensione trasversale verifica
$P_{Ed} (KN) =$	2463.00	KN	Carico complessivo VERTICALE sulla fascia di dimensione b
$H_{Ed} (KN) =$	0.00	KN	Carico complessivo ORIZZONTALE sulla fascia di dimensione b
$a(m) =$	0.35	m	distanza P da incastro
$h(m) =$	1.70	m	spessore mensola
$\delta(m) =$	0.06	m	copriferro riferito al baricentro delle armature complessive in trazione
$d(m) =$	1.64	m	altezza utile
$l(m) =$	0.68	m	$a+0,2d$
$\lambda =$	0.46		$\lambda = ctg\psi \geq l/(0,9d)$

Tipo di mensola (Valutazione coefficiente C)

sblazi di travi (con staffatura)

$c(m) =$ **1.50**

Caratteristiche Materiali

$f_{cd} =$	18.8	MPa	Calcestruzzo
$f_{yd} =$	391.0	MPa	Acciaio

Caratteristiche Armature di Progetto

Registro tipo	R1				
$n^{\circ} R1 =$	1	$\phi 1(mm) =$	22.0	$p1(cm) =$	10.0
$A_{\phi i} (mm^2) =$	380.13	$nb\ tot\ 1 =$	17.0	$A_{\phi\ TOT} (mm^2) =$	6462.25
Registro tipo	R2				
$n^{\circ} R2 =$	0	$\phi 2(mm) =$	26.0	$p2(cm) =$	10.0
$A_{\phi i} (mm^2) =$	530.93	$nb\ tot\ 2 =$	0.0	$A_{\phi\ TOT} (mm^2) =$	0.00
Registro tipo	R3				
$n^{\circ} R3 =$	0	$\phi 3(mm) =$	26.0	$p3(cm) =$	10.0
$A_{\phi i} (mm^2) =$	530.93	$nb\ tot\ 3 =$	0.0	$A_{\phi\ TOT} (mm^2) =$	0.00

Verifiche di resistenza

$\Psi =$	1.140	rad	$=$	65.33	$^{\circ}$
$P_{RS} =$	5500.7	KN	$P_{RS} > P_{Ed}$ - Verifica Soddisfatta		
$P_{RC} =$	25969.1	KN	$P_{RC} > P_{RS}$ - Verifica Soddisfatta		

In direzione trasversale è presente un ritegno in acciaio.

RELAZIONE DI CALCOLO SPALLE

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
RS3V	40	D 09 CL	VI 05 04 001	B	78 di 79

Il baggiolo è soggetto ad una forza orizzontale pari a:

$$P_{max} = 2463 \text{ kN}$$

Le sollecitazioni vengono applicate ad una sezione avente le seguenti caratteristiche:

$$B = 1,70 \text{ m}$$

$$H = 1,70 \text{ m}$$

Dati di progetto

$b(m) =$	1.70	m	dimensione trasversale verifica
$P_{Ed} (KN) =$	2463.00	KN	Carico complessivo VERTICALE sulla fascia di dimensione b
$H_{Ed} (KN) =$	0.00	KN	Carico complessivo ORIZZONTALE sulla fascia di dimensione b
$a(m) =$	0.35	m	distanza P da incastro
$h(m) =$	1.70	m	spessore mensola
$\delta(m) =$	0.10	m	copriferro riferito al baricentro delle armature complessive in trazione
$d(m) =$	1.60	m	altezza utile
$l(m) =$	0.67	m	$a+0,2d$
$\lambda =$	0.47		$\lambda = ctg\psi \geq l / (0,9d)$

Tipo di mensola (Valutazione coefficiente C)

sblazi di travi (con staffatura)

$c(m) =$ **1.50**

Caratteristiche Materiali

$f_{cd} =$	18.8	MPa	Calcestruzzo
$f_{yd} =$	391.0	MPa	Acciaio

Caratteristiche Armature di Progetto

Registro tipo	R1						
$n^{\circ} R1 =$	1	$\phi 1(mm) =$	24.0	$p1(cm) =$	10	$\theta 1^{\circ} =$	0.0
$A_{\phi i} (mm^2) =$	452.39	$nb \text{ tot } 1 =$	17.0	$A_{\phi \text{ TOT}} (mm^2) =$	7690.61	$A_{\phi \text{ CAL}} (mm^2) =$	7690.61
Registro tipo	R2						
$n^{\circ} R2 =$	0	$\phi 2(mm) =$	24.0	$p2(cm) =$	10.0	$\theta 2^{\circ} =$	0.0
$A_{\phi i} (mm^2) =$	452.39	$nb \text{ tot } 2 =$	0.0	$A_{\phi \text{ TOT}} (mm^2) =$	0.00	$A_{\phi \text{ CAL}} (mm^2) =$	0.00
Registro tipo	R3						
$n^{\circ} R3 =$	0	$\phi 3(mm) =$	26.0	$p3(cm) =$	10.0	$\theta 3^{\circ} =$	0.0
$A_{\phi i} (mm^2) =$	530.93	$nb \text{ tot } 3 =$	0.0	$A_{\phi \text{ TOT}} (mm^2) =$	0.00	$A_{\phi \text{ CAL}} (mm^2) =$	0.00

Verifiche di resistenza

$$\Psi = \boxed{1.135} \text{ rad} = \boxed{65.05}^{\circ}$$

$$P_{RS} = \boxed{6462.9} \text{ KN} \quad \boxed{PR_s > PE_d - \text{Verifica Soddisfatta}}$$

$$P_{RC} = \boxed{25221.6} \text{ KN} \quad \boxed{PR_c > PR_s - \text{Verifica Soddisfatta}}$$

5 SINTESI DELLE VERIFICHE GEOTECNICHE

Nel presente paragrafo si riporta una sintesi in forma tabellare delle sollecitazioni massime sui pali e delle verifiche geotecniche per il viadotto in oggetto, con relativi coefficienti di sicurezza.

Per maggiori dettagli si rimanda alle specifiche relazioni delle fondazioni.

PALI					SFORZO NORMALE SLU/SLV		SFORZO NORMALE SLE	
viadotto	spalla/pila	D[mm]	npali[-]	Lpalo [m]	Nmax,c [kN]	Nmin[kN]	Nmax, SLE,rara [kN]	Nmax, SLE,FREQ [kN]
VI05	spalla	1500	12	41.0	10383	-201	8256	6957
VI05	pila 1	POZZO	<i>per i dettagli del calcolo della fondazione si rimanda alla specifica relazione di calcolo</i>					

TAGLI E MOMENTI			CAPACITA' PORTANTE PALI							
senza scalzamento			CARICO LIMITE ORIZZONTALE		COMPRESSIONE		TRAZIONE		ESERCIZIO	
Tmax [kN]	alfa [m]	Mmax	Hd[kN]	FS	Qd [kN]	FS	Qdt [kN]	FS	QII/1.25[kN]	FS
1542	3.4	5243	1766.9	1.15	10901.0	1.05	8880.0	44.18	13248.0	1.60
<i>per i dettagli del calcolo della fondazione si rimanda alla specifica relazione di calcolo</i>										