COMMITTENTE:



ALTA SORVEGLIANZA:



GENERAL CONTRACTOR:



INFRASTRUTTURE FERROVIARIE STRATEGICHE DEFINITE DALLA LEGGE OBIETTIVO N. 443/01

LINEA AV/AC TORINO – VENEZIA Tratta VERONA – PADOVA Lotto funzionale Verona – Bivio Vicenza PROGETTO ESECUTIVO PONTI E VIADOTTI VIADOTTO SULL'ALPONE DAL Km 20+592,474 AL Km 20+670,701 GENERALE

Relazione descrittiva

	GENERAL C	ONTRACTOR			DIR	ETTORE LAVO	ORI	
IL PROGETTISTA INTEGRATORE Consorzi			io					SCALA
ing control of the co		Iricav	Iricav Due					-
		ing. Paol	o Carmono	a				
Data:	Giugno 2021	Data: Ot	Data: Ottobre 2021					
СОМ	MESSA LOTTO	FASE ENTE	TIPO D	OC. OPER	a/disciplina	PROGR.	REV.	FOGLIO
I N	1 7 1 2	E I 2	R	o VI	0 5 B 0	0 0	1 A	P
	<u> </u>						to conso	rzio iricav due
						irma		Data
<	Conso	rzio IricA	V Due		Luca	RANDOLFI	-	
Proge	ettazione:							
Rev.	Descrizione	Redatto	Data	Verificato	Data	Approvato	Data	IL PROGETTISTA
А	EMISSIONE	D. Bacigalupo	Ottobre 2021	M. Vaccarezza	Ottobre 2021	P. Maestrelli	Ottobre 2021	Paolo Maestrelli
			2021				2021	PAO O
			<u> </u>		-			n. 6972 57
CIG	8377957CD1		1 IP: I//1F	91000000	1	File	1	EI2ROVI05B0001A



Progetto cofinanziato

dalla Unione Europea

TUTTI I DIRITTI DEL PRESENTE DOCUMENTO SONO RISERVATI: LA RIPRODUZIONE ANCHE PARZIALE E' VIETATA

	ALTA SORVEG	LIANZA		
Consorzio IricAV Due GENERAL CONTRACTOR	GRUPPO FERROVIE DELL	LFERR LO STATO ITALIANE		
	Progetto	Lotto	Codifica	
	IN17	12	EI2ROVI05B0001	Α





Progetto	Lotto	Codifica	
IN17	12	EI2ROVI05B0001	Α

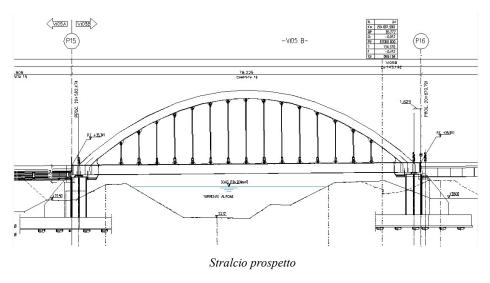
INDICE

1	PREMESSA	3
2	RIFERIMENTI NORMATIVI	8
3	MATERIALI	9
3.1	ACCIAIO VERNICIATO PER STRUTTURE METALLICHE	9
3.2	PIOLI	9
3.3	BULLONI: NOTE E PRESCRIZIONI	9
3.4	CALCESTRUZZO PER SOLETTA D'IMPALCATO E MURI PARABALLAST.	11
3.5	CALCESTRUZZI PER SOTTOSTRUTTURE	12
3.6	ACCIAIO PER C.A.	15
3.7	RETI ELETTROSALDATE TIPO B450A	15

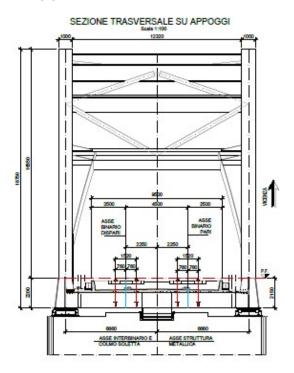


1 Premessa

La presente relazione si riferisce alle opere previste per la realizzazione del Viadotto Alpone – VI05, a doppio binario con intervia 4.5 m, che si estende dal km 20+592.474 al km 20+670.701, nell'ambito della progettazione esecutiva del collegamento ferroviario della linea AV/AC Verona – Padova.



Il ponte è costituito da 1 campata in semplice appoggio; la lunghezza della travata fra gli assi appoggi è di 75 m, mentre l'interasse fra le pareti è pari a 13.32 m.





Sezione trasversale dell'impalcato

L'arco è costituito dalle seguenti sezioni:

- Una sezione a doppio T di altezza 1.90 m, con piattabanda superiore 1000 x 60 mm, piattabanda inferiore 1000 x 60 mm ed anima ≠ 40 mm in corrispondenza del portale di testata;
- Una sezione intermedia tipica a doppio T di altezza 1.90 m, con piattabanda superiore 1000 x 40 mm, piattabanda inferiore 1000 x 40 mm ed anima ≠ 30 mm

L'altezza in chiave dell'arco è di 16.70 m (distanza asse catena-asse arco) e su ciascuna parete l'arco è collegato alla trave principale attraverso 15 pendini \(\phi 160 \) con passo pari a 4.00 m. Ogni pendino è collegato all'arco mediante perni con capocorda fisso ed all'impalcato attraverso capocorda regolabile che permette di ottenere i corretti valori di tesatura.

Gli archi sono reciprocamente collegati con 7 traversi. I traversi intermedi tipici sono profili composti saldati con altezza pari 1.20 m, piattabande da 400 x 18 mm ed anima ≠ 10 mm.

La trave catena è costituita dalle seguenti sezioni:

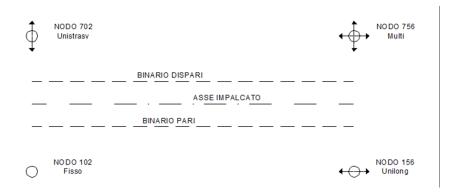
- Una sezione a doppio T di altezza 2,20 m, con piattabanda superiore 1000 x 50 mm, piattabanda inferiore 1000 x 40 mm ed anima ≠ 40 mm in corrispondenza dell'appoggio;
- Una sezione intermedia tipica a doppio T di altezza 2,20 m, con piattabanda superiore 1000 x 40 mm, piattabanda inferiore 1000 x 40 mm ed anima ≠ 30 mm

Il piano di sostegno all'armamento ferroviario è realizzato con un impalcato a traversi in acciaio in sezione composta saldata con altezza pari a 1.11 m, piattabande 450 x 35 mm ed anima ≠ 20 mm.

Le longherine tipiche sono realizzate con profili laminati IPE 750x147, una lamiera da 35 mm ed una soletta porta ballast in cls di spessore minimo pari a 10 cm (l'estradosso è sagomato per assecondare le pendenze trasversali del 1,5%). L'estradosso della soletta prevede un manto di impermeabilizzazione con sovrastante massetto di protezione. I muretti di contenimento della massicciata e la soletta stessa presentano fori per lo scolo delle acque.

Lo schema di vincolo prevede un appoggio fisso, un appoggio unidirezionale trasversale, un appoggio unidirezionale longitudinale ed un appoggio multidirezionale.

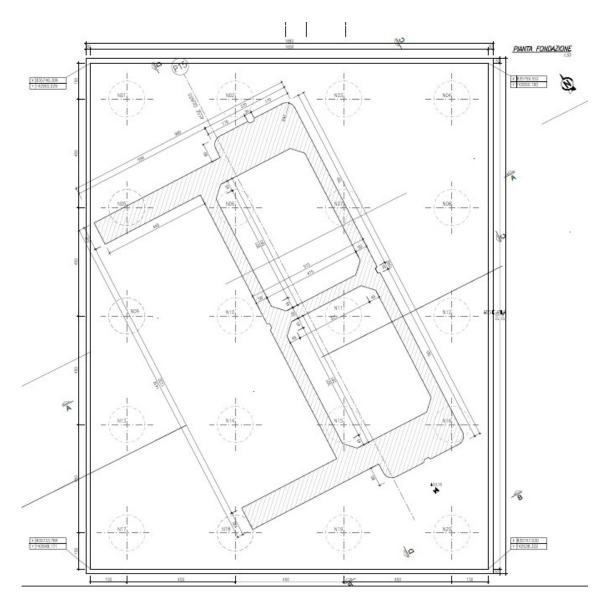




Schema appoggi

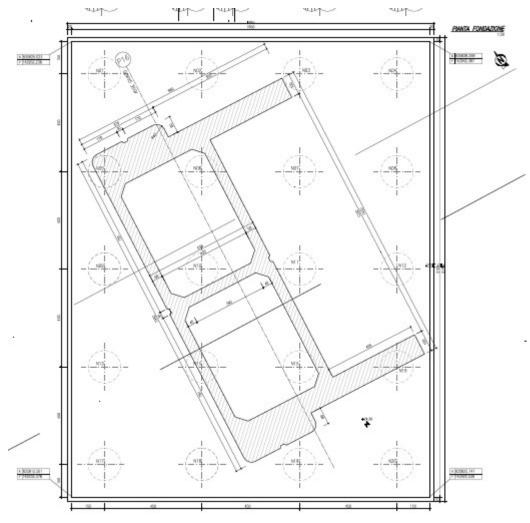
La sottostruttura del viadotto è costituita da n. 2 pile in c.a., entrambe aventi fondazioni su pali e sezione cava. Lo spessore della pareti è pari a 50 cm.





Pianta fondazioni pila 15





Pianta fondazioni pila 16



2 Riferimenti normativi

- [1] D. M. Min. II. TT. del 14 gennaio 2008 Norme tecniche per le costruzioni;
- [2] CIRCOLARE 2 febbraio 2009, n. 617 Istruzioni per l'applicazione delle «Nuove norme tecniche per le costruzioni» di cui al decreto ministeriale 14 gennaio 2008.
- [3] Istruzione RFI DTC SI PS MA IFS 001 Manuale di Progettazione delle Opere Civili Parte II Sezione 2 Ponti e Strutture
- [4] C.N.R. 10011/92 Costruzioni in acciaio: Istruzioni per il calcolo, l'esecuzione, il collaudo, la manutenzione.



3 Materiali

3.1 Acciaio verniciato per strutture metalliche

Qualità in funzione degli spessori ai sensi della UNI EN 1993-1-10

- Elementi saldati in acciaio con sp. ≤ 20mm S355J2+N
- Elementi saldati in acciaio con 20mm < sp. ≤ 40mm S355J2+N
- Elementi saldati in acciaio con sp. > 40mm S355K2+N
- Elementi non saldati, angolari e piastre sciolte, S355J0+N
- Lamiera di predalles in acciaio, S355J0+N
- Imbottiture con Sp.<3mm (S355J0W)

3.2 Pioli

Secondo UNI EN ISO 13918 e DM 14/01/2008

Pioli tipo NELSON Ø=22 - H=0,6 * Hsoletta (se non diversamente indicato)

Acciaio ex ST 37-3K (S235J2+C450)

fy > 350 MPa

fu > 450 MPa

Allungamento > 15%

Strizione > 50%

3.3 Bulloni: Note e prescrizioni

- Secondo DM 14/01/2008 - UNI EN 14399-1

In ogni caso i collegamenti bullonati ad attrito devono essere a serraggio controllato.

Viti e dadi: riferimento UNI EN 14399: 2005, parti 3 e 4.

Rosette e piastrine: riferimento UNI EN 14399: 2005, parti 5 e 6.

Viti 8.8-10.9 secondo UNI EN ISO 20898-1: 2001

Dadi 8-10 secondo UNI EN 20898-2: 1994

Rosette in acciaio C50 temperato e rinvenuto HRC32,40, secondo UNI EN 10083-2: 2006



Piastrine in acciaio C50 temperato e rinvenuto HRC32,40, secondo UNI EN 10083-2: 2006

I bulloni disposti verticalmente, se possibile, avranno la testa della vite verso l'alto ed il dado verso il basso ed avranno una rosetta sotto la vite ed una sotto il dado. Il piano di taglio, se non diversamente indicato, interesserà il gambo non filettato della vite.

Le superfici a contatto per giunzione ad attrito n=0.30.

Precarico secondo DM 14/01/2008 (la coppia dovrà essere quella riportata sulle targhette delle confezioni).

Per il metodo di applicazione della coppia ed il controllo del precarico si rimanda a quanto previsto dalla UNI EN 1090-2.

Per le giunzioni a taglio la coppia di serraggio dovrà essere la stessa prevista per le giunzioni ad attrito.

In caso si adottino coppie minori dovranno essere previsti opportuni sistemi anti svitamento.

I fori per i bulloni A.R. sono:

- M16-8.8/10.9 A TAGLIO FORO Ø16.3 se non diversamente indicato
- M20-8.8/10.9 A TAGLIO FORO Ø20.3 se non diversamente indicato
- M24-8.8/10.9 A TAGLIO FORO Ø24.5
- M27-8.8/10.9 A TAGLIO FORO Ø27.5
- M24-10.9 AD ATTRITO FORO Ø25.5
- M27-10.9 AD ATTRITO FORO Ø28.5

_

Ø (mm)	Ares (mm²)	NS (kN) Classe 8.8	NS (kN) Classe 10.9
12	84	38	47
14	115	52	64
16	157	70	88
18	192	86	108
20	245	110	137
22	303	136	170
24	353	158	198
27	459	206	257
30	561	251	314
	$N_s = P_{re}$	carico	1



3.4 Calcestruzzo per soletta d'impalcato e muri paraballast.

Secondo EN206 - CNR UNI 11104.

Classe calcestruzzo C32/40

Modulo Elastico Ec = 33345 MPa

Modulo di Poisson v = 0.2

Coefficiente di dilatazione termica $\alpha t = 1.0e-5 C-1$ Resistenza caratteristica cilindrica a compressione fck = 32.0 MPa Resistenza media a trazione fctm = 3.15 Mpa

Soletta in C.A.

Classe di esposizione XC3Classe di consistenza S4

- Copriferro nominale estradosso C=35mm

- Massimo rapporto a/c 0.5

Contenuto minimo di cemento 320 kg/mc

- Contenuto minimo di aria 0%

Aggregati secondo UNI EN 12620 di adeguata resistenza al gelo/disgelo.

Impiego di cementi resistenti ai solfati.

La soletta dovrà essere realizzata con additivi antiritiro e la superfice dovrà essere coperta e mantenuta umida durante la fase di maturazione del calcestruzzo.

Muri paraballast

Classe
 Classe di esposizione
 Copriferro nominale
 Contenuto minimo di aria
 C32/40
 XC4+XF1
 C = 45mm
 3%

Aggregati secondo UNI EN 12620 di adeguata resistenza al gelo/disgelo. Impiego di cementi resistenti ai solfati.



3.5 Calcestruzzi per sottostrutture

Strutture di elevazione, pulvino, baggioli e ritegni

Per il getto in opera del fusto della pila, del pulvino e dei baggioli si adotta un calcestruzzo con le caratteristiche riportate di seguito:

C32/40 $f_{ck} \ge 32 \text{ MPa R}_{ck} \ge 40 \text{ MPa}$

Classe d'esposizione: XC4+XF1

Classe di consistenza: S4

Diametro massimo inerti: 25mm

In accordo con le norme adottate, risulta per il materiale in esame:

Resistenza caratteristica cubica a 28 giorni	R_{ck}	40	N/mm ²
Resistenza caratteristica cilindrica a 28 giorni	f_{ck} = 0.83 R_{ck}	33.20	N/mm²
Valore medio della resistenza cilindrica	$f_{cm} = f_{ck} + 8$	41.20	N/mm²
Resistenza di calcolo breve durata	$f_{cd (Breve durata)} = f_{ck} / 1.5$	22.13	N/mm²
Resistenza di calcolo lunga durata	$f_{cd (Lungo durata)} = 0.85 f_{cd}$	18.81	N/mm²
Resistenza media a trazione assiale	$f_{ctm} = 0.3 (f_{ck})^{2/3}$ [R _{ck} <50/60]	3.10	N/mm²
Resistenza caratteristica a trazione	$f_{ctk\ 0,05} = 0.7 f_{ctm}$	2.17	N/mm²
Resistenza media a trazione per flessione	$f_{cfm} = 1.2 f_{ctm}$	3.72	N/mm²
Resistenza di calcolo a trazione	$f_{ctd} = f_{ctk \ 0,05} / 1.5$	1.45	N/mm²
Modulo di Young	$E = 22000 (f_{cm}/10)^{0.3}$	33643	N/mm²



Plinto

Per il getto in opera del plinto di fondazione delle pile si adotta un calcestruzzo con le caratteristiche riportate di seguito:

C25/30 $f_{ck} \ge 25 \text{ MPa } R_{ck} \ge 30 \text{ MPa}$

Classe d'esposizione: XC2

Classe di consistenza: S4

Diametro massimo inerti: 32mm

In accordo con le norme seguite, risulta per il materiale in esame:

Resistenza caratteristica cubica a 28 giorni	R_{ck}	30	N/mm²
Resistenza caratteristica cilindrica a 28 giorni	f_{ck} = 0.83 R_{ck}	24.90	N/mm ²
Valore medio della resistenza cilindrica	$f_{cm} = f_{ck} + 8$	32.90	N/mm ²
Resistenza di calcolo breve durata	$f_{cd (Breve durata)} = f_{ck} / 1.5$	16.60	N/mm ²
Resistenza di calcolo lunga durata	$f_{cd (Lungo durata)} = 0.85 f_{cd}$	14.11	N/mm ²
Resistenza media a trazione assiale	$f_{ctm} = 0.3 (f_{ck})^{2/3}$ [Rck<50/60]	2.56	N/mm ²
Resistenza caratteristica a trazione	$f_{ctk \ 0,05} = 0.7 \ f_{ctm}$	1.79	N/mm²
Resistenza media a trazione per flessione	f_{cfm} = 1.2 f_{ctm}	3.07	N/mm ²
Resistenza di calcolo a trazione	$f_{ctd} = f_{ctk \ 0,05} / \ 1.5$	1.19	N/mm ²
Modulo di Young	$E = 22000 (f_{cm}/10)^{0.3}$	31447	N/mm²

Consorzio IricAV Due GENERAL CONTRACTOR	FITA	ALTA SORVEGLIANZA TALFERR GRUPPO FERROVIE DELLO STATO ITALIANE			
	Progetto	Lotto	Codifica		
	IN17	12	EI2ROVI05B0001	Α	

Predalles

Per le predalles prefabbricate per il getto del pulvino si adotta un calcestruzzo con le caratteristiche riportate di seguito:

Classe d'esposizione: XC3

C35/45 $f_{ck} \ge 35 \text{ MPa R}_{ck} \ge 45 \text{ MPa}$

Classe minima di consistenza: S4

Diametro massimo inerti: 20mm

In accordo con le norme vigenti, risulta per il materiale in esame:

Resistenza caratteristica cubica a 28 giorni		R_{ck}	45	N/mm2
	Resistenza caratteristica cilindrica a 28 giorni	f_{ck} = 0.83 R_{ck}	37.35	N/mm2
	Valore medio della resistenza cilindrica	$f_{cm} = f_{ck} + 8$	45.35	N/mm2
	Resistenza di calcolo breve durata	$f_{cd (Breve durata)} = f_{ck} / 1.5$	24.90	N/mm2
	Resistenza di calcolo lunga durata	$f_{cd (Lungo durata)} = 0.85 f_{cd}$	21.17	N/mm2
	Resistenza media a trazione assiale	$f_{ctm} = 0.3 (f_{ck})^{2/3}$ [Rck<50/60]	3.35	N/mm2
	Resistenza caratteristica a trazione	$f_{ctk\ 0,05} = 0.7 f_{ctm}$	2.35	N/mm2
	Resistenza media a trazione per flessione	f_{cfm} = 1.2 f_{ctm}	4.02	N/mm2
	Resistenza di calcolo a trazione	$f_{ctd} = f_{ctk \ 0,05} / \ 1.5$	1.56	N/mm2
	Modulo di Young	$E = 22000 (f_{cm}/10)^{0.3}$	34625	N/mm2



3.6 Acciaio per c.a.

Secondo NTC 2008 (DM 14/01/2008)

Barre saldabili Tipo B450C $f_{yk} \ge 450 \text{ MPa}$

f_{tk} ≥ 540 Mpa

3.7 Reti elettrosaldate Tipo B450A

Diametro minimo mandrino per piegatura barre:

- barre $\Phi \le 16$ mm : $D_{min} = 4 \Phi$

- barre Φ > 16mm : D_{min} = 7 Φ

Per quanto non specificato, in particolare relativamente alle caratteristiche dei materiali, alle specifiche per l'esecuzione dei lavori ed ai controlli da eseguire, si dovrà fare riferimento al "capitolato generale tecnico di appalto delle opere civili rfi", al "manuale di progettazione delle opere civili rfi" e al capitolato speciale d'appalto dell'opera.