COMMITTENTE:



ALTA SORVEGLIANZA:



GENERAL CONTRACTOR:

GENERAL CONTRACTOR



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

TRATTA A.V. /A.C. TERZO VALICO DEI GIOVI PROGETTO ESECUTIVO

Strada di collegamento tra cantiere Moriassi (COP4) e cantiere Radimero Idraulica di piattaforma Relazione di calcolo

DIRETTORE DEI LAVORI

(Consorzio							
(Cociv							
Ing.	G. Guagnozzi							
([LOTTO	FASE		D DOC.	OPERA/DIS		PROGR. REV.
L	G 5 1	0 1	Е	C V	CL	N V 3	0 0 0	0 0 1 B
Prog	gettazione :							
Rev	Descrizione	Redatto	Data	Verificato	Data	Progettista Integratore	Data	IL PROGETTISTA
		Vega Eng.		Ing. F. Colla		E. Pagani		Ing. E. Ghislandi
A00	Prima emissione	A	23/05/2012	£	29/05/2012	Eh	31/05/2012	INGEGNER/PEI
	Revisione a seguito di Istruttoria	Vega engineering		Ing. F. Colla		E. Pagani		Sez. A Cettori:
B00	IG5101E13ISNV3000 001A del 31/07/2012	A	10/10/2012	#	12/10/2012	El	15/10/2012	a) civile e ambientale b) industriale c) dell'informazione
								nºA 16993
								MILANO
		n. Elal	0.:			File: IG51-0	01-E-CV-CL-	NV30-00-001-B00.doc
								CUP: F81H92000000008





Foglio 3 di 10

INDICE

1.	PREMESSA	4
	NORMATIVE DI RIFERIMENTO	
3.	DETERMINAZIONE DELLE PORTATE	5
3.2.	Pluviometria	5
4.	DIMENSIONAMENTO IDRAULICO DEI FOSSI DI GUARDIA	7
5.	DIMENSIONAMENTO IDRAULICO DEI COLLETTORI	g
6.	CADITOIE E POZZETTI	10





Foglio 4 di 10

1. PREMESSA

La nuova viabilità in progetto prevede una sezione tipo per gran parte del tracciato in rilevato e quindi con la presenza di fossi di guardia al piede scarpa ce si raccordano con l'attuale reticolo irriguo della zona.

Quando le caratteristiche geometriche delle sezioni trasversali lo richiedono si prevede di realizzare una rete costituita da grigle e zanelle prefabbricate per l'allaccio all'attuale rete della zona.

2. NORMATIVE DI RIFERIMENTO

Le principali normative di riferimento sono le seguenti:

- Circolare Ministero LL.PP. Servizio Tecnico Centrale 7 gennaio 1974, n. 11633 "Istruzioni per la progettazione delle fognature e degli impianti di trattamento delle acque di rifiuto"
- Deliberazione del Comitato dei ministri per la tutela delle acque dall'inquinamento del 4 febbraio 1977. Criteri, metodologie e norme tecniche generali di cui all'art. 2, lettere b), d) ed e), della legge 10 maggio 1976, n. 319, recante norme per la tutela delle acque dall'inquinamento
 - La delibera del CITAI fornisce le norme tecniche di attuazione della 319/1976 (Legge Merli), in particolare all'allegato 4 riporta le"Norme tecniche generali per la regolamentazione dell'installazione e dell'esercizio degli impianti di fognatura e depurazione"
- Decreto Legislativo 3 aprile 2006, n. 152 Norme in materia ambientale
- Piano Stralcio per l'Assetto Idrogeologico (PAI), adottato con delibera di Comitato Istituzionale n. 18 del 26 aprile 2001 ed approvato con DPCM del 24 maggio 2001, pubblicato sulla G.U. n 183 del 8/8/01.

Il PAI è sovraordinato a tutti gli altri strumenti di pianificazione territoriale ed urbanistica vigenti e costituisce la norma a cui attenersi per l'esecuzione di opere e infrastrutture che interferiscano con il reticolo idrografico.

3. DETERMINAZIONE DELLE PORTATE

3.1. Pluviometria





Foglio 5 di 10

Al fine di valutare le portate afferenti ai sistemi di drenaggio delle acque di piattaforma si fa riferimento all'analisi pluviometrica sviluppata con riferimento ai dati di precipitazione ed alle elaborazioni statistiche della stazione pluviometrica più prossima alle aree di interesse.

Stazione	Bacino
Isola del Cantone	Bacino torrente Scrivia – a monte di Serravalle Scrivia

3.2. Piogge di massima intensità e breve durata

Nei Piani di Bacino e nel Piano Stralcio per l'Assetto Idrologico sono riportate le elaborazioni statistiche dei dati storici di precipitazione di massima intensità e breve durata e le relative curve di probabilità pluviometrica per diversi periodi di ritorno nella forma:

$$h = a \cdot t^n$$

dove h [mm] rappresenta l'altezza di pioggia per la durata t dell'evento che può essere espresso in ore o minuti, mentre a ed n sono parametri rappresentativi della stazione.

I valori di a e n sono riportati per diversi tempi di ritorno.

La verifica sarà effettuata con la portata di progetto 25-ennale per le differenti stazioni considerate, a cui corrispondono i valori della curva di possibilità pluviometrica riportati qui di seguito:

Stazione	T [anni]	а	n	
Isola del Cantone	25	54.37	0.390	

Per le stazioni pluviometriche ricadenti nell'ambito del bacino padano si è fatto riferimento ai valori di a e n riportati nel PAI da cui sono stati calcolati i valori degli stessi parametri per tempo di ritorno 25 anni mediante una interpolazione logaritmica.

3.3. Portate

I fossi di guardia al piede del rilevato e in testa alla scarpata sono stati dimensionati, data la semplicità del sistema e l'esiguità delle superfici scolanti la portata affluente è valutabile attraverso l'applicazione della cosiddetta formula razionale:

$$Q = C \cdot i_c \cdot A$$





Foglio 6 di 10

dove ic [mm/h] è l'intensità di pioggia massima per la durata di pioggia pari al tempo di corrivazione tc [ore], A[m2] è la superficie del bacino scolante e C è il cosiddetto coefficiente di deflusso che esprime, a meno delle unità di misura, il rapporto tra il volume affluito alla rete e quello complessivamente affluito al bacino.

Nel caso in esame, trattandosi di sistemi semplici, con superfici di scolo modeste, si consiglia di adottare un tempo di corrivazione pari a 10 minuti.

Il coefficiente di deflusso C è pari a 1 per le superfici impermeabili e a 0.8 per le superfici permeabili.





Foglio 7 di 10

4. DIMENSIONAMENTO IDRAULICO DEI FOSSI DI GUARDIA

La capacità di smaltimento del fosso di guardia è stata calcolata con la formula di Gauckler-Strickler:

$$Q = KsAR^{\frac{2}{3}}j^{\frac{1}{2}}$$

dove

- Q è la portata smaltibile [mc/s]
- Ks la conducubilità di G.S. (assunta pari a 50 per fosso in terra);
- A area [mq];
- R il raggio idraulico [m];
- J la pendenza della canalina.

Considerando una pendenza media del fosso pari a 2% e la sua sezione trapezia.

Si riporta di seguito una tabella di riepilogo per la verifica delle sezioni più significative.

	CONTRIBUTO AREE PERMEA			//EABILI	Verifica		
Tratto	Largh.	Lungh	superfici e	Portata di progetto	Portata di progetto TOT	Dimension e fosso	Riempimento
	[m]	L [m]	[mq]	Q [l/s]	Q [mc/s]	B/b/H	%
Testa scarpa - R16/R20	10	65	650	23,6	0,0236	0,9/0,3/0,3	70
Piede Scarpa - R19/R17	7	54	378	13,7	0,0137	0,9/0,3/0,3	10
Piede Scarpa - R16/R13	5	63	315	11,4	0,0114	0,9/0,3/0,3	9
Testa scarpa - R5/R8	10	40	400	14,5	0,0145	0,9/0,3/0,3	10

In base al grado di riempimento e alla portata all'interno del fosso, le velocità risultano comprese nel range

Vmin **0,4** m/sec Vmax **3,5** m/sec

	Verifiche
OK	V>Vmin
OK	V <vmax< th=""></vmax<>





Foglio IG51-01-E-CV-CL-NV30-00-001-B00.doc 8 di 10

Tali valori sono tali da evitare sia fenomeni erosivi che di deposito e sono conformi a quanto riportato nella letteratura tecnica.





Foglio 9 di 10

5. DIMENSIONAMENTO IDRAULICO DEI COLLETTORI

Il dimensionamento dei collettori viene eseguito determinando le condizioni di moto uniforme mediante la formula di Chézy:

$$Q = \chi \cdot A \cdot \sqrt{R \cdot i_f}$$

dove $Q[m^3/s]$ è la portata, $\chi[m^{1/2} s^{-1}]$ il coefficiente di attrito, $A[m^2]$ l'area della sezione liquida, R[m] il raggio idraulico, i_f la pendenza dell'alveo.

Per il calcolo di χ è stata adottata la formula di Manning:

$$\chi = \frac{1}{n} \cdot R^{\frac{1}{6}}$$

dove $n [m^{-1/3} s]$ è il coefficiente dimensionale di scabrezza definito in funzione del materiale adottato.

Per le condotte in esame si adotti un valore della scabrezza equivalente $n [m^{-1/3} s]$ pari a 0.014, per tenere conto di eventuali depositi dovute al servizio corrente per più anni.

La verifica è stata effettuata con le portate smaltibili ottenute con la procedura sopra descritta, adottando una pendenza di calcolo pari a quella minima per ciascun tratto.

Si riporta nella tabella di seguito il diametro della tubazione necessario per smaltire la portata di progetto per un grado di riempimento massimo pari al 70% tale da garantire una sicurezza dal punto di vista idraulico anche nel caso di parziale interrimento della sezione di deflusso;

	CONTRIBUTO AREE IMPERMEABILI				CONTRIBUTO AREE PERMEABILI					
					Largh	Lungh				
Tratto	Largh.	Lungh.	Sup.	Portata			Sup.	Portata	Diam.	Riemp.
	[m]	L [m]	[mq]	Q [l/s]	[m]	L [m]	[mq]	Q [l/s]	DN	%
Tratto R19 - R16	7	80	560	25,4	4	80	320	11,6	315	70
							108			
Tratto R16 - R10	7	180	1260	57,2	6	180	0	39,2	400	55
Tratto R8 - R3	7	60	420	19,1	2	60	120	4,4	315	30
Tratto A25 - A22	8,5	68	578	26,2	0	68	0	0,0	315	35
Tratto A12 - A18 sx	8,5	115	978	44,4	0	56	0	0,0	315	50
Tratto A18 - A22 sx	8,5	171	1454	66,0	0	56	0	0,0	315	65
Tratto A1 - A6 dx	4,25	115	489	22,2	1	115	115	4,2	315	45
Tratto A6 - A9 dx	0	107	0	0,0	1	107	107	3,9	315	65
Tratto A9 - A17 dx	8,5	120	1020	46,3	1	120	120	4,4	400	55
Tratto A17 - A22 sx + dx	0	79	0	0,0	0	79	0	0,0	400	65

Per quanto concerne la scelta del materiale si prevedono tubazioni in PVC rigido conformi alla norma UNI EN 1401-1 del tipo SN4 SDR 41.





Foglio IG51-01-E-CV-CL-NV30-00-001-B00.doc 10 di 10

Il ricoprimento minimo da garantire rispetto alla sommità della condotta è pari a 70 cm.

6. CADITOIE E POZZETTI

Il sistema di smaltimento prevede la raccolta delle acque di pioggia in pozzetti doppi sifonati mediante griglie ed il successivo convogliamento nella sottostante condotta.

L'interasse medio tra le caditoie è pari a 20 m cui corrisponde, considerando una larghezza media della strada di 10 m, una superficie drenata di 200 m² per ogni caditoia.

Nei punti singolari dei diversi tratti (cambi di direzione, raccordi tra due o più tratti con diametri o tipologie diverse) è prevista la realizzazione di pozzetti di ispezione e allaccio con dimensione diversa in funzione dei diametri dei collettori.

