

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  
PARTE GENERALE  
SL10 - PROLUNGAMENTO SOTTOVIA ESISTENTE AL km 30+410  
GENERALE  
Relazione idraulica e smaltimento acque meteoriche**

GENERAL CONTRACTOR		DIRETTORE LAVORI		SCALA -
IL PROGETTISTA INTEGRATORE	Consorzio Iricav Due ing. Paolo CARMONA Data:			

COMMESSA    LOTTO    FASE    ENTE    TIPO DOC.    OPERA/DISCIPLINA    Progr.    REV.    FOGLIO

I	N	1	7	1	2	E	I	2	R	I	S	L	1	0	0	X	0	0	2	A	-	-	-	P	-	-	-
---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---

	VISTO CONSORZIO IRICAV DUE	
	Firma Luca RANDOLFI	Data

Progettazione:

Rev.	Descrizione	Redatto	Data	Verificato	Data	Approvato	Data	IL PROGETTISTA
A	EMISSIONE	CODING	31/05/21	S.Cecchi	31/05/21	P. Luciani	31/05/21	.....

CIG. 8377957CD1	CUP: J41E91000000009	File: IN1712EI2RISL100X002A
		Cod. origine:



Progetto cofinanziato  
dalla Unione Europea

GENERAL CONTRACTOR 	ALTA SORVEGLIANZA 			
	Progetto IN17	Lotto 12	Codifica EI2RISL100X0002	A

## INDICE

1.	PREMESSA	3
2.	RIFERIMENTI NORMATIVI	5
3.	ELABORATI DI RIFERIMENTO	6
4.	SINTESI DEGLI STUDI IDROLOGICI	7
5.	DESCRIZIONE DEI PRESIDI IDRAULICI ADOTTATI PER IL DRENAGGIO E LA LAMINAZIONE	8
6.	PROGETTAZIONE DEL SISTEMA DI DRENAGGIO	10
6.1	PROGETTAZIONE DELLA RETE DI DRENAGGIO	10
7.	CONCLUSIONI	13
8.	ALLEGATI DI CALCOLO	14
8.1	DIMENSIONAMENTO DELLA RETE DI DRENAGGIO	14

GENERAL CONTRACTOR 	ALTA SORVEGLIANZA 		
	Progetto IN17	Lotto 12	Codifica EI2RISL100X0002 A

## 1. PREMESSA

La presente relazione illustra la metodologia adottata e i risultati ottenuti per la progettazione del sistema di drenaggio del sottovia al km 30+410 "SL10 - PROLUNGAMENTO SOTTOVIA ESISTENTE AL km 30+410", parte integrante dell'intervento Infrastrutture Ferroviarie Strategiche definite dalla Legge Obiettivo N.443/01 – Linea AV/AC Torino – Venezia, tratta Verona-Padova Lotto Funzionale Verona – Bivio Vicenza.

Il documento, redatto in ragione dei pregressi studi idrologici e idraulici realizzati nell'ambito della progettazione ferroviaria, si articola nei capitoli che seguono:

- Capitolo 2 – riferimenti normativi, bibliografici e documenti di istruttoria Italferr;
- Capitolo 3 – elaborati grafici di riferimento;
- Capitolo 4 – sintesi degli studi idrologici e definizione delle Curve di Possibilità Pluviometrica;
- Capitolo 5 – descrizione dei presidi idraulici adottati per l'intervento in esame;
- Capitolo 6 – progettazione della rete di drenaggio (canalette e condotte);
- Capitolo 7 – conclusioni;
- Capitolo 8 – allegati di calcolo.

In ottemperanza alle prescrizioni presenti all'interno del Manuale di Progettazione Italferr, il dimensionamento dei presidi idraulici è realizzato per un periodo di ritorno non inferiore a 50 anni. Il sistema di drenaggio, inoltre, risponde alle indicazioni riportate nel Decreto Regionale 2948 del 6 ottobre 2009 (Valutazione di compatibilità idraulica per la redazione degli strumenti urbanistici), ovvero alle prescrizioni fornite degli Enti Territoriali Competenti (Consorzio di Bonifica Alta Pianura Veneta). Infine, come è possibile osservare dallo stralcio planimetrico rappresentato in figura, l'intervento in esame ricade esternamente alle aree a rischio idraulico individuate dal Piano di Gestione del Rischio Alluvioni relativo alla Regione Veneto.

GENERAL CONTRACTOR 	ALTA SORVEGLIANZA 			
	Progetto IN17	Lotto 12	Codifica EI2RISL100X0002	A

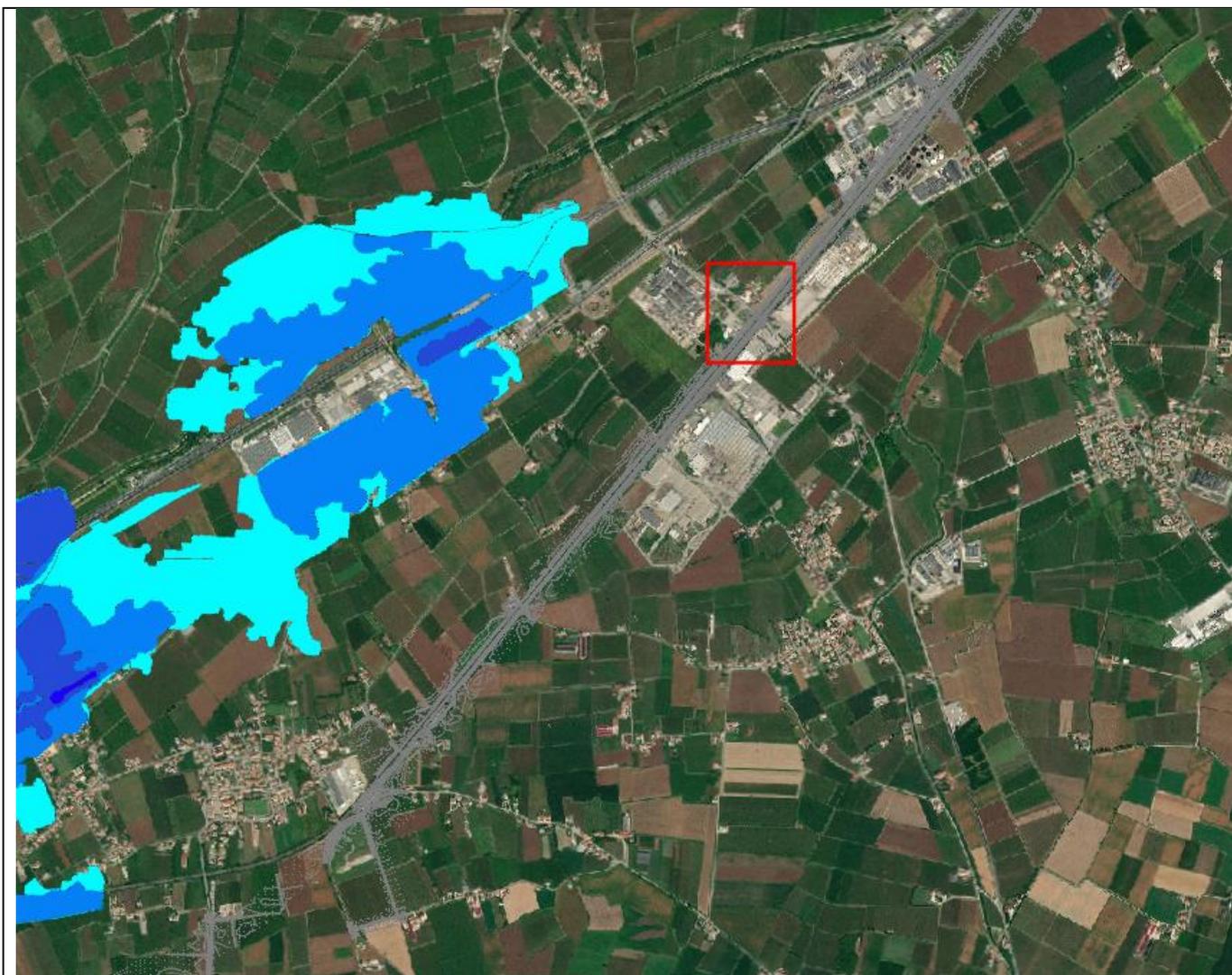


Figura 1: Stralcio planimetrico del P.G.R.A. e del sito di intervento (quadrato rosso).

GENERAL CONTRACTOR 	ALTA SORVEGLIANZA 			
	Progetto IN17	Lotto 12	Codifica EI2RISL100X0002	A

## 2. RIFERIMENTI NORMATIVI

Di seguito sono riportati i principali riferimenti normativi e bibliografici per la progettazione:

- Piano di Assetto Idrogeologico della Regione Veneto (PAI);
- Piano di Gestione del Rischio Alluvioni (PGRA);
- Nuove Norme Tecniche sulle Costruzioni (NTC2018);
- Circolare 21 gennaio 2019, n.7 C.S.LL.PP.;
- Regio Decreto del 25/07/1904 n.523;
- Manuale di Progettazione RFI;
- Piano di tutela delle acque art 121, Decreto legislativo 3 aprile 2006, n.152, “Norme in materia ambientale” – Norme tecniche di attuazione – Allegato A3 alla Delibera del Consiglio Regionale n. 107 del 5/11/2009 e successive modifiche e integrazioni Aggiornamento a LUGLIO 2018;
- Rapporto di verifica alla Progettazione (Italferr, 2020.08.06 - IN0D00D11ISSL1000001A);
- Idraulica dei sistemi fognari. Dalla teoria alla pratica (Gisonni C., Hager W.H.).

GENERAL CONTRACTOR 	ALTA SORVEGLIANZA 			
	Progetto IN17	Lotto 12	Codifica EI2RISL100X0002	A

### 3. ELABORATI DI RIFERIMENTO

1. IN1712EI2P8SL090X002A – Planimetria idraulica, profilo longitudinale idraulico e particolari idraulici.

GENERAL CONTRACTOR 	ALTA SORVEGLIANZA 			
	Progetto IN17	Lotto 12	Codifica EI2RISL100X0002	A

#### 4. SINTESI DEGLI STUDI IDROLOGICI

Congruentemente alle indicazioni presenti all'interno del Progetto Definitivo ("Studi e Indagini - Studi idrologici ed idraulici - smaltimento acque meteoriche - relazione tecnica" - INOD00DI2RHID0002002E), le Curve di Possibilità Pluviometrica sono state definite in ragione dello studio redatto nel 2011 da Nordest Ingegneria S.r.l. per Unione Veneta Bonifiche (Bixio V. et Alii, Analisi regionalizzata delle precipitazioni per l'individuazione di curve segnalatrici di possibilità pluviometrica di riferimento), che per la zona "Lessinia e Guà". La tabella che segue riporta i termini di riferimento per le CPP (formulazione a due e tre parametri).

$$h(t) = at^n$$

$$h(t) = \frac{at}{(t + b)^c}$$

2 PARAMETRI (5-45min)		3 PARAMETRI		
a mm min <sup>-n</sup>	n	a mm min <sup>-1</sup>	b min	c
79.83	0.591	61.5	17.5	0.92

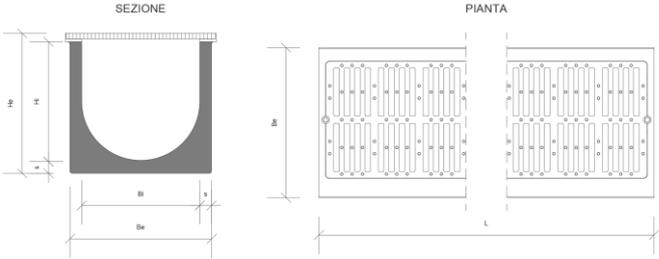
Tabella 4-1 - Parametri delle CPP relativi a un evento con periodicità statistica cinquantennale

GENERAL CONTRACTOR 	ALTA SORVEGLIANZA 			
	Progetto IN17	Lotto 12	Codifica EI2RISL100X0002	A

## 5. DESCRIZIONE DEI PRESIDI IDRAULICI ADOTTATI PER IL DRENAGGIO E LA LAMINAZIONE

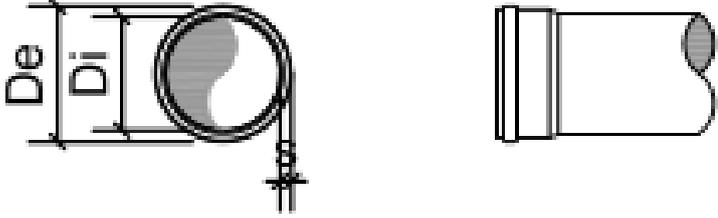
Il presente capitolo offre una descrizione dei presidi idraulici adottati per il drenaggio della piattaforma stradale e per la laminazione delle portate. Come è possibile osservare dalle figure che seguono, il sistema di drenaggio e laminazione per la viabilità in esame è caratterizzato da:

1. Viabilità in sottopasso - lo smaltimento dei volumi meteorici intercettati dalla piattaforma è realizzato a mezzo di un sistema costituito da caditoie grigliate carrabili in ghisa sferoidale (classe di resistenza B125 – 30xVAR cm).

	<table border="1"> <thead> <tr> <th>TIPO</th> <th>B (mm)</th> <th>H (mm)</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>RETT 30xVAR</td> <td>300</td> <td>VAR</td> </tr> <tr> <td>RETT 40xVAR</td> <td>400</td> <td>VAR</td> </tr> <tr> <td>RETT 40x40</td> <td>400</td> <td>400</td> </tr> </tbody> </table>	TIPO	B (mm)	H (mm)	RETT 30xVAR	300	VAR	RETT 40xVAR	400	VAR	RETT 40x40	400	400
TIPO	B (mm)	H (mm)											
RETT 30xVAR	300	VAR											
RETT 40xVAR	400	VAR											
RETT 40x40	400	400											
<p>Tabella 5-1 – Sistema d drenaggio. In alto a sinistra: canaletta grigliata prefabbricata in calcestruzzo; in alto a destra: tabella delle dimensioni della canaletta.</p>													

GENERAL CONTRACTOR 		ALTA SORVEGLIANZA 		
	Progetto IN17	Lotto 12	Codifica EI2RISL100X0002	A

2. Il sistema in esame scarica nel fosso di guardia esistente tramite una condotta di diametro 315 mm (PVC – resistenza anulare SN 8).



TIPO	De (mm)	Di (mm)	S (mm)	
PVC – DN315	315	296.6	9.2	Tabella 5-2 – Sistema di drenaggio. In alto: pozzetto prefabbricato in calcestruzzo con caditoia in acciaio carrabile; in basso a sinistra: tabella delle dimensioni delle condotte di drenaggio.

GENERAL CONTRACTOR 	ALTA SORVEGLIANZA 		
	Progetto IN17	Lotto 12	Codifica EI2RISL100X0002 A

## 6. PROGETTAZIONE DEL SISTEMA DI DRENAGGIO

Il presente capitolo ha come obiettivo la progettazione del sistema di raccolta e convogliamento delle portate a mezzo di rete di drenaggio. Come già anticipato nel paragrafo descrittivo dei presidi idraulici, i volumi meteorici vengono intercettati dalle canalette grigliate carrabili, distribuite trasversalmente alla piattaforma, e quindi scaricati al fosso di guardia esistente (recapito idraulico) tramite una condotta in PVC di diametro 315 mm.

La progettazione della rete di drenaggio è realizzata, in ottemperanza alle indicazioni presenti all'interno del "Manuale di Progettazione Italferr", per applicazione del Metodo dell'Invaso Lineare. Le verifiche sono state condotte nell'ipotesi di evento di progetto con periodicità statistica media cinquantennale.

### 6.1 PROGETTAZIONE DELLA RETE DI DRENAGGIO

Il presente paragrafo illustra sinteticamente la procedura adottata per il dimensionamento della rete di canalette a drenaggio della viabilità di progetto per applicazione del modello dell'Invaso Lineare.

La metodologia indicata assimila il deflusso caratterizzante il sistema di drenaggio a quello di un serbatoio a funzionamento autonomo (riempimento/svuotamento generato dalle caratteristiche idrologiche del bacino in assenza di effetti indotti dalla rete a valle del punto di indagine) e sincrono (riempimento/svuotamento contemporaneo). In tali condizioni, la distribuzione temporale dei volumi all'interno del serbatoio può esprimersi a mezzo dell'equazione di continuità:

$$(p - q)dt = dw$$

Con  $p$  e  $q$  portata entrante e uscente dal serbatoio nell'unità di tempo  $dt$  e  $dw$  volume infinitesimo accumulato. L'equazione è risolta nell'ipotesi di proporzionale linearità tra volume totale accumulato a monte della sezione di chiusura, portata convogliata e area sottesa.

$$\frac{W}{\omega} = cost$$

$$\frac{Q}{\omega} = cost$$

GENERAL CONTRACTOR 		ALTA SORVEGLIANZA 		
	Progetto IN17	Lotto 12	Codifica EI2RISL100X0002	A

Questa condizione, nel caso di un singolo tratto, corrisponde all'ipotesi di moto uniforme e caratterizza il comportamento autonomo e sincrono delle reti complesse.

Applicando le condizioni appena introdotte risulta:

$$\frac{dw}{W} = \frac{dq}{Q}$$

$$\frac{dw}{W} = \frac{dq}{Q}$$

$$(p - q)dt = \frac{W}{Q} \cdot dq$$

$$p - q = \frac{dw}{dt}$$

L'integrazione dell'equazione di continuità consente di definire la relazione tra la portata e il tempo di riempimento di un canale, permettendo dunque la stima del deflusso massimo all'interno del condotto al tempo di riempimento  $t_r$ .

Applicando la condizione  $t = t_r$  è possibile determinare l'espressione analitica del coefficiente udometrico:

$$u = k \frac{(\varphi a)^{1/n}}{w^{n-1}}$$

Con:

- $u$  - coefficiente udometrico, rappresenta la portata per unità di superficie del bacino (l/s/ha);
- $\varphi$  - il coefficiente di deflusso medio pesato rispetto alla superficie (bacino naturale: 0.4; scarpata di progetto: 0.6; piattaforma: 0.9);
- $a, n$  - coefficienti della curva di possibilità pluviometrica per durate inferiori all'ora;
- $k$  - coefficiente che assume il valore "2168 n" [Sistemi di Fognatura, Manuale di Progettazione, CSU Editore, Hoepli; Appunti di Costruzioni Idrauliche, Girolamo Ippolito, Liguori Editore];
- $w$  - volume specifico di invaso totale, pari al rapporto tra il volume di invaso a monte della sezione di chiusura indagata e superficie drenata, è valutato secondo la seguente espressione:

$$w = \frac{W}{A} = \frac{w_0 A + W_{c-1} + W_c}{A}$$

GENERAL CONTRACTOR 		ALTA SORVEGLIANZA 		
	Progetto IN17	Lotto 12	Codifica EI2RISL100X0002	A

- A rappresenta la superficie del bacino sotteso;
- $w_0$  rappresenta il volume specifico dei piccoli invasi, compreso tra 15-20m<sup>3</sup>/ha (Artina e Martinelli, 1997) – bacini e reti di collettamento caratterizzati da modesta pendenza (0.1-0.3%) e valori di coefficiente di afflusso superiori uguali a 0.5. Per la presente progettazione il valore è stato fissato a 20 m<sup>3</sup>/ha;
- $W_{c-1}$  rappresenta il volume accumulato all'interno della rete di collettori a monte del tratto indagato.

L'espressione del coefficiente uometrico utilizzata nel nostro studio è dunque:

$$u = 2168 n \frac{(\varphi a)^{1/n}}{w^n - 1}$$

Ricavato il coefficiente uometrico, la portata critica come

$$Q = Au$$

Il valore viene raffrontato alla massima capacità della sezione del presidio idraulico (condizioni di deflusso in moto uniforme) a mezzo della relazione di Strickler-Manning:

$$Q_c = \frac{1}{n} R^{\frac{2}{3}} \sigma \sqrt{s}$$

Con n coefficiente di scabrezza di Manning (PVC/PeAD:  $n=0.011 \text{ s/m}^{1/3}$ ; Calcestruzzo:  $n=0.015 \text{ s/m}^{1/3}$ ), R raggio idraulico,  $\sigma$  sezione bagnata e s pendenza media del presidio.

Le verifiche della rete di drenaggio sono realizzate in ragione delle prescrizioni che seguono:

1. Presidi "chiusi" (Canalette e condotte):
  - Diametro utile  $\leq 500\text{mm}$  – Massimo riempimento < 50%;
  - Diametro utile > 500mm – Massimo riempimento < 67%;
  - Velocità di deflusso – [0.2 – 5] m/s.

Tutte le verifiche del sistema di drenaggio sono riportate all'interno degli allegati di calcolo. Come è possibile osservare:

- La rete risulta costituita da canalette rettangolari grigliate prefabbricate in calcestruzzo di altezza interna variabile tra i 200 e i 500mm e da una condotta in PVC di diametro esterno di 315 mm;
- Il grado di riempimento è ovunque inferiore al 50%;
- La velocità di deflusso è compresa tra 0.27m/s e 0.71m/s.

La verifica del sistema interrato di drenaggio può dunque ritenersi soddisfatta.

GENERAL CONTRACTOR 	ALTA SORVEGLIANZA 			
	Progetto IN17	Lotto 12	Codifica EI2RISL100X0002	A

## 7. CONCLUSIONI

La presente relazione ha illustrato la progettazione del sistema di smaltimento idraulico del sottovia al km 30+410 "SL10 - PROLUNGAMENTO SOTTOVIA ESISTENTE al km 30+410", parte integrante dell'intervento Infrastrutture Ferroviarie Strategiche definite dalla Legge Obiettivo N.443/01 – Linea AV/AC Torino – Venezia, tratta Verona-Padova Lotto Funzionale Verona – Bivio Vicenza.

Il sistema di drenaggio risulta costituito da una rete interrata realizzato mediante caditoie grigliate, canalette rettangolari (30xVAR cm; 40Xvar cm; 40x40 cm) e una condotta in PVC di diametro di 315mm. Il sistema ha come recapito idraulico il fosso di guardia esistente il cui fondo verrà rivestito con una protezione riprap.

GENERAL CONTRACTOR 		ALTA SORVEGLIANZA 			
		Progetto	Lotto	Codifica	
		IN17	12	EI2RISL100X0002	A

## 8. ALLEGATI DI CALCOLO

### 8.1 DIMENSIONAMENTO DELLA RETE DI DRENAGGIO

	Dati plano-altimetrici			Metodo dell'invaso italiano - dati di bacino										Canaletta/Condotta			Analisi in moto uniforme - Capacità della canaletta/condotta							
	ID	L m	s m/m	W <sub>C-1</sub> m <sup>3</sup>	w <sub>0</sub> m <sup>3</sup> /ha	Apav m <sup>2</sup>	φ <sub>pav</sub>	Ascp m <sup>2</sup>	φ <sub>scp</sub>	Ab m <sup>2</sup>	φ <sub>b</sub>	A m <sup>2</sup>	φ	TIPOLOGIA	B_EST m	B_INT m	h m	alpha rd	A m <sup>2</sup>	P m	R m	n s/m <sup>2/3</sup>	V m/s	Q mc/s
CANALETTA A	A 1 A 2	7.00	0.0030	0.00	15.00	0.00	0.90	0.00	0.60	51.25	0.40	51.25	0.40	RETT	300	200	0.026	-	0.005	0.25	0.02	0.015	0.28	0.0014
	A 2 A 3	7.00	0.0030	0.04	15.00	0.00	0.90	0.00	0.60	51.25	0.40	51.25	0.40	RETT	300	200	0.024	-	0.005	0.25	0.02	0.015	0.27	0.0013
CANALETTA B	A 1 A 2	7.00	0.0030	0.00	15.00	0.00	0.90	0.00	0.60	51.25	0.40	51.25	0.40	RETT	300	200	0.032	-	0.006	0.26	0.02	0.015	0.31	0.0020
	A 2 A 3	7.00	0.0030	0.04	15.00	0.00	0.90	0.00	0.60	51.25	0.40	51.25	0.40	RETT	300	200	0.028	-	0.006	0.26	0.02	0.015	0.29	0.0016
CANALETTA C	A 1 A 2	7.00	0.0030	0.00	15.00	0.00	0.90	0.00	0.60	52.00	0.40	52.00	0.40	RETT	300	200	0.026	-	0.005	0.25	0.02	0.015	0.28	0.0015
	A 2 A 3	6.50	0.0030	0.04	15.00	0.00	0.90	0.00	0.60	52.00	0.40	52.00	0.40	RETT	300	200	0.032	-	0.006	0.26	0.02	0.015	0.32	0.0020
CANALETTA D	A 1 A 2	7.00	0.0030	0.00	15.00	0.00	0.90	0.00	0.60	52.00	0.40	52.00	0.40	RETT	300	200	0.032	-	0.006	0.26	0.02	0.015	0.31	0.0020
	A 2 A 3	7.00	0.0030	0.04	15.00	0.00	0.90	0.00	0.60	52.00	0.40	52.00	0.40	RETT	300	200	0.031	-	0.006	0.26	0.02	0.015	0.31	0.0019
CANALETTA E	C1	7.25	0.0015	0.09	15.00	0.00	0.90	0.00	0.60	204.30	0.40	204.30	0.40	RETT	400	300	0.049	-	0.015	0.40	0.04	0.015	0.29	0.0043
	C2	7.25	0.0015	0.19	15.00	0.00	0.90	0.00	0.60	483.55	0.40	483.55	0.40	RETT	400	300	0.100	-	0.030	0.50	0.06	0.015	0.40	0.0122
CANALETTA F	A 3 A 4	5.40	0.0030	0.41	15.00	0.00	0.90	0.00	0.60	534.80	0.40	534.80	0.40	RETT	400	300	0.082	-	0.025	0.46	0.05	0.015	0.52	0.0129
CONDOTTA	B	2.34	0.0030	0.54	15.00	0.00	0.90	0.00	0.60	534.80	0.40	534.80	0.40	CIRC	315	296.6	0.092	2.36	0.0182	0.35	0.05	0.011	0.71	0.0129

Tabella 8-1.1 - Determinazione portata critica - ID identificativo collettore/canaletta; L lunghezza collettore/canaletta; s pendenza longitudinale collettore/canaletta; W<sub>C-1</sub> volume accumulato all'interno della rete di collettori/canalette a monte del tratto indagato; w<sub>0</sub> volume specifico dei piccoli invasi; Apav/φ<sub>pav</sub>: superficie e coefficiente di afflusso della pavimentazione stradale; Ascp/φ<sub>scp</sub> superficie e coefficiente di afflusso della scarpata stradale; Ab/φ<sub>b</sub> superficie e coefficiente di afflusso del bacino esterno; A superficie equivalente; φ coefficiente di afflusso medio; TIPOLOGIA collettore/canaletta; B\_EST diametro esterno/base esterna; B\_INT diametro/base interna; h tirante idraulico; alpha angolo al centro per assegnato tirante; A area bagnata; P perimetro bagnato; R raggio idraulico; n coefficiente di scabrezza di Manning; V velocità di deflusso; Q capacità della condotta/canaletta per assegnato tirante.

## Metodo dell'Invaso italiano - verifica

	ID	W <sub>c</sub> m <sup>3</sup>	w m <sup>3</sup> /m <sup>2</sup>	a mm/h <sup>n</sup>	a m/h <sup>n</sup>	n	u l/s/ha	Q mc/s	G %	V m/s
CANALETTA A	A 1 A 2	0.11	0.00220	79.83	0.07983	0.59	261.75	0.0013	12.9	0.28
	A 2 A 3	0.15	0.00285	79.83	0.07983	0.59	218.84	0.0011	11.9	0.27
CANALETTA B	A 1 A 2	0.12	0.00236	79.83	0.07983	0.59	249.44	0.0013	15.8	0.31
	A 2 A 3	0.16	0.00313	79.83	0.07983	0.59	205.37	0.0011	14.0	0.29
CANALETTA C	A 1 A 2	0.11	0.00220	79.83	0.07983	0.59	262.12	0.0014	13.0	0.28
	A 2 A 3	0.16	0.00301	79.83	0.07983	0.59	210.77	0.0011	16.2	0.32
CANALETTA D	A 1 A 2	0.12	0.00235	79.83	0.07983	0.59	250.35	0.0013	15.8	0.31
	A 2 A 3	0.16	0.00317	79.83	0.07983	0.59	203.28	0.0011	15.3	0.31
CANALETTA E	C1	0.50	0.00245	79.83	0.07983	0.59	243.54	0.0050	16.3	0.29
	C2	1.14	0.00235	79.83	0.07983	0.59	250.30	0.0121	33.5	0.40
CANALETTA F	A 3 A 4	1.35	0.00252	79.83	0.07983	0.59	238.71	0.0128	27.2	0.52
CONDOTTA	B	1.39	0.00260	79.83	0.07983	0.59	233.60	0.0125	30.9	0.71

Tabella 8-1.2 – Verifica della rete di drenaggio - ID: identificativo collettore/canaletta; W<sub>c</sub> volume di invaso a monte della sezione di chiusura indagata; w volume specifico di invaso totale; a, n coefficienti della curva di possibilità pluviometrica per durate inferiori all'ora; u coefficiente udometrico; Q capacità del collettore/canaletta per assegnato tirante; G grado di riempimento del collettore/canaletta; V velocità di deflusso.