

UNIVERSITÀ DEGLI STUDI DI TRENTO

DIPARTIMENTO DI INGEGNERIA CIVILE, AMBIENTALE E MECCANICA Corso di Laurea Magistrale in Ingegneria Civile

RELAZIONE IDRAULICA

Rete di drenaggio acque meteoriche Quartiere "Le Albere" – Ex Parco Michelin (Trento)

DOCENTI Alberto Bellin Maria Grazia Zanoni STUDENTI Nicola Meoli 225077 Luca Zorzi 185098

Indice

Elenco delle tabelle	3
Elenco delle figure	3
1 Verifiche alle condotte	4

Elenco delle tabelle

1.1	Diametri progetti conduct2	Į.
1.2	Progetto con aggiunta dei soli LID – Verifiche di massima velocità, riempimento condotta	
•	e del criterio di autopulizia	6
Ele	nco delle figure	

Verifiche alle condotte

Il riempimento della condotta $G_{\text{cond.}}$ deve risultare

$$50\% \lesssim G_{\text{cond.}} \lesssim 75\%$$
 (1.1)

$$0.5 \,\mathrm{m \, s^{-1}} < V < 5 \,\mathrm{m \, s^{-1}} \tag{1.2}$$

Criterio di autopulizia

$$\tau = \gamma R_H i_F > 2 \,\mathrm{Pa} \tag{1.3}$$

dove γ è il peso specifico dell'acqua pari a $1000\,\mathrm{N\,m^{-3}},\,R_H$ è il raggio idraulico calcolato con la formula di BOH NUM e i_f è la pendenza del fondo vista prima TAB.

$$R_H = \frac{D}{4} \frac{1 - \sin(\vartheta)}{\vartheta}$$

$$\vartheta = 2 \arccos(1 - G_{\text{cond.}})$$
(1.4)

$$\vartheta = 2\arccos(1 - G_{\text{cond.}}) \tag{1.5}$$

Tabella 1.1: Diametri progetti conduct2

Condotta	A valle di	Deflusso $[ls^{-1}]$	Deflusso totale $[ls^{-1}]$	$i_F \ [-]$	D_{prog} [m]	D_{comm} [m]	Offset [m]
		Via Robe	erto da Sanseve	rino			
1	S12,S13,S9,S10	69,55	69,55	0,005	0,31	0,4	0,4
2		0	$69,\!55$	0,005	0,31	0,4	0,3
3	S5	$25,\!37$	$94,\!92$	0,005	$0,\!35$	0,5	0,2
4	S4,S6	153,8	248,72	0,005	0,50	0,6	0,1
	C	orso del I	Lavoro e della S	cienza			
5	S15	$100,\!25$	$100,\!25$	0,01	0,31	0,3	0,3
6	S11	64,3	$164,\!55$	0,01	$0,\!37$	0,4	0,3
7	S8	100,6	$265,\!15$	0,01	$0,\!45$	0,5	0,2
8	S3	$38,\!68$	$303,\!83$	0,01	$0,\!47$	0,5	0,2
9	S7	$115,\!85$	419,68	0,01	$0,\!53$	0,6	0,1
10	S2	77,71	$497,\!39$	0,01	$0,\!57$	0,6	0,1
11	S1,C4	$22,\!52$	$768,\!63$	0,01	$0,\!67$	0,7	0
	Piazza delle	Donne La	voratrici e Via	Adalbe	rto Lib	era	
12	S14	9,82	9,82	0,005	$0,\!15$	0,3	0
13	S18	$46,\!58$	$56,\!4$	0,005	$0,\!28$	0,3	0
		Passaggio	o Giuseppe Šeb	esta			
14	S21	100,75	100,75	0,005	$0,\!35$	0,4	0
		Passaggio	o Giuseppe Šeb	esta			
15	S20	64,13	64,13	0,005	0,30	0,4	0
		Via A	dalberto Libera	a			
16	C14,C15	0	164,88	0,005	$0,\!43$	0,5	
		Via Robe	erto da Sanseve	rino			
19	S16	8,22	8,22	0,005	$0,\!14$	0,3	0
		Via Robe	erto da Sanseve	rino			
20	S19	21,29	21,29	0,005	0,20	0,3	0
		Passaggio	o Giuseppe Šeb	esta			
17	C13,C16	0	221,28	0,005	0,48	0,5	-0.1
18	S17	$7{,}14$	$228,\!42$	0,03	0,34	0,4	0
21	C18,C19,C20	0	257,93	0,03	0,36	$0,\!4$	0
	Ferrov	via del Br	ennero, Via Mo	nte Ba	ldo.		
			Scienza, paral			Baldo	
22	S23	131,87	131,87	0,005	0,39	0,4	0,4
23	S25	$154,\!25$	$286,\!12$	0,005	$0,\!52$	0,6	0,2
24	-	0	286,12	0,005	$0,\!52$	0,6	0,2
25	-	0	286,12	0,005	$0,\!52$	0,6	0,2
26	-	0	286,12	0,005	$0,\!52$	0,6	0,2
27	-	0	286,12	0,005	0,52	0,6	0,2
28	S22	312,35	598,47	0,005	0,69	0,8	0
29	S24	96,38	694,85	0,005	0,73	0,8	0

Tabella 1.2: Progetto con aggiunta dei soli LID – Verifiche di massima velocità, riempimento condotta e del criterio di autopulizia

			Velocità				Riempimento e Autopulizia	Autopulizi	а	
Condotta	Diametro [m]	Flusso massimo $[1 s^{-1}]$	Ora max flusso [h]	$\begin{array}{c} {\rm Massima} \\ {\rm velocit \grave{a}} \\ {\rm [ms^{-1}]} \end{array}$	Riempimento massimo G [%]	$v^{\partial} = compl. di \alpha$ [rad]	Raggio idraulico R_H [m]	$\begin{array}{c} \text{Pend.} \\ \text{fondo } i_F \\ [-] \end{array}$	Pend. geometrica i_G	Tensione tangenziale τ [Pa]
01	0,3	8,29	01:04	1,19	75	2,6362	0,0612	0,0033	0,005	3,06
02	0,3	62,35	01:04	1,19	69	2,5112	0,0574	0,0035	0,005	2,87
03	0,4	83,03	01:04	1,17	56	2,2304	0,0646	0,0031	0,005	3,23
04	0.5	224,52	01:04	1,62	99	2,4478	0,0923	0,0022	0,005	4,62
02	0,4	107,78	01:04	1,48	56	2,2304	0,0646	0,0031	0,01	6,46
90	0,4	158,99	01:04	1,89	64	2,4051	0,0721	0,0028	0,01	7,21
20	0.5	251,02	01:04	2,07	09	2,3186	0,0855	0,0023	0,01	8,55
80	0.5	276,46	01:04	2,17	62	2,3620	0,0878	0,0023	0,01	8,78
60	0,0	378,37	01:04	2,24	58	2,2747	0,0997	0,0020	0,01	9,97
10	0,0	434,66	01:04	2,43	09	2,3186	0,1026	0,0019	0,01	10,26
11	0,7	670,91	01:04	2,69	62	2,3620	0,1229	0,0016	0,01	12,29
14	0,4	94,42	01:04	1,3	56	2,2304	0,0646	0,0031	0,005	3,23
15	0,3	60,14	01:04	1,17	89	2,4901	0,0567	0,0035	0,005	2,84
16	0.5	153,62	01:04	1,24	61	2,3403	0,0866	0,0023	0,005	4,33
17	0.5	187,79	01:04	1,81	52	2,1403	0,0758	0,0026	0,005	3,79
18	0.5	189,88	01.05	2,89	37	1,7785	0,0562	0,0036	0,03	16,87
21	0.5	204,73	01.05	3,03	38	1,8041	0,0576	0,0035	0,03	17,28
22	0,4	121,83	01:04	1,39	99	2,4478	0,0739	0,0027	0,005	3,69
23	0,0	259,95	01:04	1,65	54	2,1856	0,0939	0,0021	0,005	4,70
24	0,0	256,24	01.05	1,66	54	2,1856	0,0939	0,0021	0,005	4,70
25	0,0	252,44	01.05	1,64	54	2,1856	0,0939	0,0021	0,005	4,70
26	0,0	$250,\!22$	01:06	1,63	53	2,1630	0,0925	0,0022	0,005	4,62
27	0,0	249,62	01:06	1,58	55	2,2081	0,0954	0,0021	0,005	4,77
28	0,7	486,35	01:06	1,92	63	2,3836	0,1245	0,0016	0,005	6,23
29	8,0	535,79	01:06	1,98	53	2,1630	0,1233	0,0016	0,005	6,16