

TAVOLA

# COMUNE DI DUEVILLE

## VARIANTE P.D.L. "EX-BELFE"

(Conc. Urb. n. 4 del 22.09.1999 e successive)

DATA

06.08.12

**RICHIESTA SCARICO ACQUE METEORICHE  
RELAZIONE ILLUSTRATIVA**

SCALA

AGG.

FILE

**ARCHITETTO LORENZO FRANCESCHINI**

35127 PADOVA - VIA OLANDA 2 - Z.I.

T. 049 6988111 - F. 049 6988088

**SAMA**

36274 MASON VICENTINO - VIA DELL'ARTIGIANATO 27

T. 0424 411172 - F. 0424 411171

**COMMITTENTE**



**Aii** S.P.A.  
VIA OLANDA 2  
35127 PADOVA

## VERIFICA SITUAZIONE IDRAULICA

In previsione della ripresa dei lavori di urbanizzazione dell'area in oggetto, rimasti sospesi per circa una decina di anni, prevedendo altresì di apportare alcune varianti alle caratteristiche tecniche e dimensionali delle opere, si procede di seguito alla verifica dei dati dimensionali desunti dalla relazione idrogeologica di progetto redatta in data 15.04.1999 dal geologo dott. Gabriele Soppelsa.

Rinviando alla citata relazione idrogeologica per la descrizione dei luoghi e dei manufatti, per i dati pluviometrici, ecc. si ricorda qui solamente che sono già stati risolti:

- 1) i problemi derivanti dall'inadeguatezza dei manufatti di scolo esistenti a sud di Via Valdastico;
- 2) i problemi derivanti dalle parziali ostruzioni delle tombinature esistenti e dalle inadeguate sezioni trapezie di alcuni tratti di scolo a cielo aperto;

inoltre è stata realizzata la rete principale di tombinatura di sgrondo del 1° stralcio di lottizzazione, avente un volume complessivo di invaso di 110 mc (pag. 17 della relazione), ed è stato realizzato il bacino di invaso della portata in esubero, valutata nella stessa relazione in 253 l/sec (pari a 947 mc/h) e determinata dalla differenza tra la portata esistente allo stato originario in 201 l/sec (prima dell'intervento di lottizzazione) e la nuova maggiore portata determinata dalle opere di lottizzazione valutata in 464 l/sec.

Il valore 263 l/sec è quello autorizzato al punto 19 della concessione edilizia/idraulica.

La suindicata portata di piena Q con il 1° stralcio della lottizzazione risulta dall'applicazione della formula:

$$Q = K \times I \times A_{\text{fittizia}}$$

dove

K = fattore adimensionale = 0,278

I = intensità di precipitazione = 47 mm/h

A<sub>fittizia</sub> = area fittizia espressa in kmq

In tal caso l'area fittizia valutata in complessivi 35.529 mq (pag. 14 della relazione) risultava così determinata:

superfici con **coefficiente di deflusso 0,6**

a) superficie edificabile del 1° stralcio	13.000 mq
b) superfici impermeabili di lottizzazione per strade, marciapiedi e parcheggi	6.946 mq
c) superfici pavimentate dell'area produttiva esistente a nord SS 248	18.000 mq
totale	<b>37.946 mq</b>

superfici con **coefficiente di deflusso 0,3**

d) superficie a verde lottizzazione di progetto	19.700 mq
e) superficie del 2° stralcio del fabbricato attualmente a verde	9.000 mq
f) superficie a parcheggio con pavimentazione in betonella	3.843 mq

g) superfici a verde a ovest della lottizzazione	10.000 mq
<b>totale</b>	<b>42.543 mq</b>

da cui derivava un'area fittizia complessiva di

$$37.946 \times 0,6 + 42.543 \times 0,3 = \mathbf{35.529 \text{ mq}}$$

Ferme restando le superfici di cui a sopracitati punti c) e g), preesistenti alla lottizzazione in oggetto e indipendenti dal completamento con o senza varianti della presente lottizzazione, la definizione delle opere proposte prevede le seguenti superfici:

superfici con **coefficiente di deflusso 0,6**

a) superficie fabbricato principale	9.168 mq
a1) superficie fabbricato in ampliamento	1.809 mq
a2) superficie area a carico / scarico merci	2.998 mq
b) superfici impermeabili di lottizzazione per strade perimetrali	4.279 mq
b1) superfici impermeabili di lottizzazione per marciapiedi	1.678 mq
c) superfici pavimentate della area produttiva esistente a nord	18.000 mq
<b>totale</b>	<b>37.932 mq</b>

superfici con **coefficienti di deflusso 0,3**

d) superfici a verde della lottizzazione	11.859 mq
f) superfici a parcheggio con pavimentazione in betonella	20.372 mq
g) superfici a verde a ovest della lottizzazione	10.000 mq
<b>totale</b>	<b>42.231 mq</b>

da cui deriva un'area fittizia complessiva di

$$37.932 \times 0,6 + 42.231 \times 0,3 = \mathbf{35.428,5 \text{ mq}}$$

per cui la nuova portata massima risulterà

$$Q = 0,278 \times 47 \times 35,428 = \mathbf{462,90 \text{ l/sec}}$$

e di conseguenza

$$462,9 - 201 = 261,9 \text{ arrotondato a } \mathbf{262 \text{ l/sec}}$$

inferiore a quella del dimensionamento originario e già autorizzata (263 l/sec).

Le varianti operative di completamento proposte, pertanto, sono migliorative della situazione idraulica già considerata in sede progettuale originaria.

architetto Lorenzo Franceschini

architetto Muttin Massimo