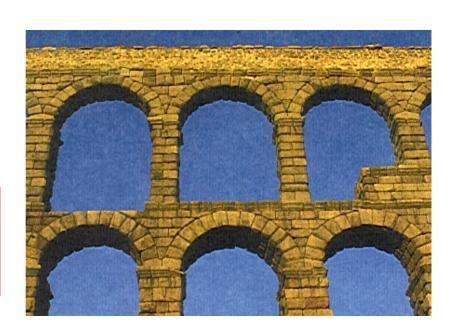
#### Canali e condotte a pelo libero

# Si usano solitamente quando:

- la portata da convogliare è rilevante
- il dislivello disponibile è limitato

Particolare dell'acquedotto di Segovia



# Applicazioni tipiche sono:

- acquedotti
- canali di irrigazione
- opere di presa e di scarico di impianti idroelettrici
- tombinature di corsi d'acqua
- 🎳 sistemi di drenaggio



# Problemi di VERIFICA:

#### nota la geometria del sistema, ossia:

- a) il tracciato plano-altimetrico
- b) la forma della sezione
- c) le dimensioni della sezione
- d) la scabrezza dell'alveo

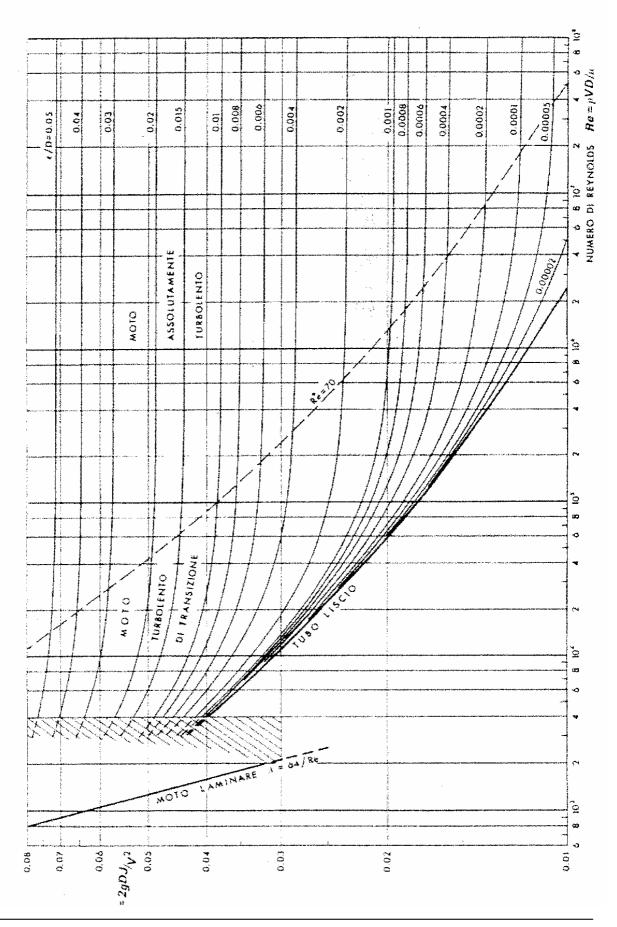
#### determinare:

1) la portata **Q** corrispondente ad un'altezza h

#### oppure

2) l'altezza h corrispondente ad una portata Q

Figura 3.1 - Abaco di Moody (da Citrini e Noseda, Idraulica, 1987).



#### Formula di Colebrook-White

$$\frac{1}{\sqrt{\lambda}} = -2 \cdot \log_{10} \left( \frac{2.51}{\text{Re} \cdot \sqrt{\lambda}} + \frac{1}{3.71} \frac{\varepsilon}{D} \right)$$

dove

$$V_{-}$$
 = velocità media dell'acqua in condotta =  $\frac{Q}{A} = \frac{4 \cdot Q}{\pi \cdot D^2}$ 

$$Re = \text{numero di Reynolds} = \frac{V \cdot D}{V}$$

$$v = viscosità cinematica = 1 \cdot 10^{-6}$$
 [m<sup>2</sup>/s

$$\varepsilon$$
 = scabrezza assoluta della tubazione [1

$$D$$
 = diametro della condotta [m]

#### Formula di Colebrook-Marchi

$$\frac{1}{\sqrt{\lambda}} = -2.033 \log_{10} \left( \frac{2.83}{\sqrt{\lambda} \operatorname{Re} \varphi} + \frac{\varepsilon}{13.3 R(h) \varphi} \right)$$

Tabella 1.1 - Coefficienti di forma per i canali [Marchi e Rubatta, 1981].

Forma della sezione bagnata	$\varphi$	
Circolare	1	
Triangolare equilatera	$1.30 \div 1.25$	
Triangolare retta	$1.20 \div 1.15$	
Semicircolare	0.90	
Trapezia (semiesagonale)	$1.00 \div 0.90$	
Trapezia molto larga	0.8	
Rettangolare ( <i>b</i> =2 <i>h</i> )	0.95	
Rettangolare molto larga	0.80	

$$\chi = \frac{87}{1 + \frac{\gamma}{\sqrt{R(h)}}}$$
 Bazin (4)

$$\chi = \frac{100}{1 + \frac{m}{\sqrt{R(h)}}}$$
 Kutter (5)

$$\chi = k_s \cdot R(h)^{1/6}$$
 Gauckler - Strickler (6)

$$\chi = \frac{1}{n} \cdot R(h)^{1/6}$$
 Manning (7)

dove i parametri  $\gamma$ , m,  $k_s$  ed n dipendono dalla caratteristiche di scabrezza della superficie bagnata e si trovano tabellati nei manuali tecnici (vedi Tabella 1.2).

Tabella 1.2 - Coefficienti di scabrezza per i canali

Tipo di canale	Bazin	Kuiter	Gauckler Strickler	Scabrezza omogenea equivalente
	$[\mathbf{m}^{1/2}]$	<i>m</i> [m <sup>1/2</sup> ]	$[\mathbf{m}^{1/3} \mathbf{s}^{-1}]$	ε [mm]
Pareti di cemento perfettamente lisciato. Pareti metalliche con giunti a filo.	0.06	0.12	100 + 90	$0.15 \div 0.20$
Pareti di cemento non perfettamente lisciato. Pareti metalliche con giunti în risalto. Muratura di mattoni molto regolare.	0.16	0.20 ÷ 0.25	85 ÷ 75	0.40 + 1.00
Pareti di cemento non in perfette condizioni. Muratura di mattoni ordinaria.	0.23 ÷ 0.36	0.35 ÷ 0.55	70 ÷ 65	2 ÷ 5
Pareti di cemento non lisciato. Muratura di mattoni irregolare o di pietrame.  Pareti in terra molto regolare senza vegetazione.	0.46	0.55 ÷ 0.75	60	8
Muratura vecchia e in condizioni non buone. Pareti in terra regolare.	$0.60 \div 0.85$	0.75 ÷ 1.25	50	15 ÷ 30
Pareti rivestite con gabbioni o materassi in rete metallica riempiti con pietrame.	1.0	~	45	
Pareti in terra con erba. Corsi d'acqua naturali regolari.	1.30	1.50	4()	70
Pareti in terra in cattive condizioni. Corsi d'acqua naturali con ciottoli e ghiaia.	1.75	2.00	35	120 ÷ 200
Canali in abbandono con vegetazione alta e abbondante. Corsi d'acqua naturali con grossi ciottoli o con grossi massi sull'alveo.	2.00 ÷ 2.30	3.00	30	300 + 400

Tabella 1.3 - Area, contorno bagnato e larghezza del pelo libero in funzione del tirante idrico per diversi tipi di sezione di canali a pelo libero.

Sezione	Area	Contorno bagnato	Larghezza pelo libero
RETTANGOLARE	hb	b + 2h	b
TRAPEZIA	h(b+nh)	$b+2h\sqrt{1+n^2}$	b + 2nh
CIRCOLARE h	$\frac{r^2}{2}(\varphi - \operatorname{sen}\varphi)$	rφ	$2r \operatorname{sen} \frac{\varphi}{2}$
$\varphi = 2\arccos\left(1 - \frac{h}{r}\right)$			

# Verifica

Ipotesi: moto uniforme



$$i = J$$

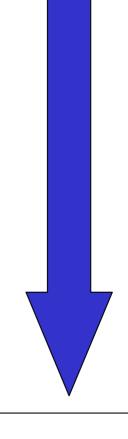
### Se il moto è

puramente turbolento:



$$J = \frac{V^2}{\chi^2 R} = \frac{Q^2}{\chi^2 R A^2}$$





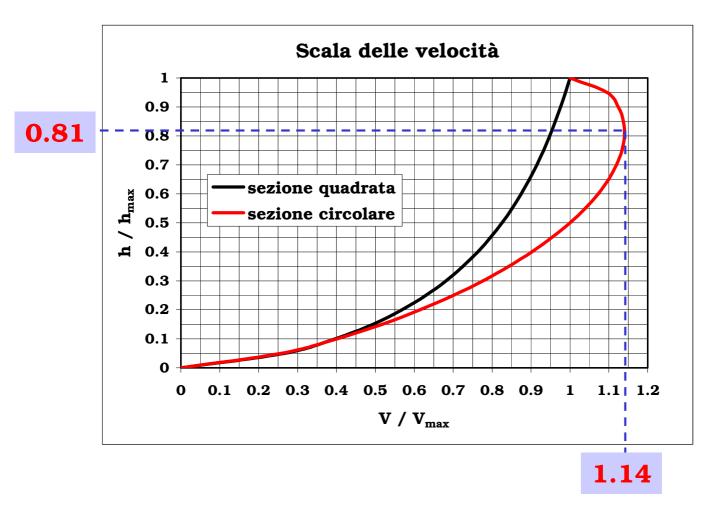
# **Equazione di Chezy**

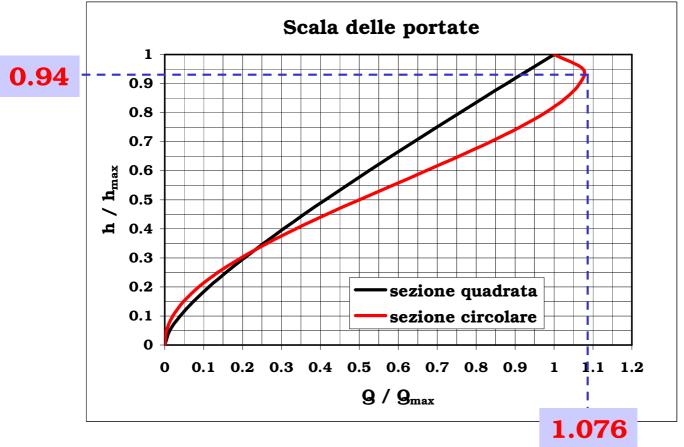
$$V(h) = \chi(h) \sqrt{R(h)i}$$

Scala delle velocità

$$Q(h) = A(h)\chi(h)\sqrt{R(h)i}$$

Scala delle portate







# Problema di PROGETTO:

# assegnati

- 1) la portata **Q**
- 2) il dislivello geodetico
- 3) la distanza

# determinare la geometria del sistema, ossia

- a) il tracciato plano-altimetrico
- b) la forma della sezione
- c) le dimensioni della sezione
- d) il tipo di rivestimento dell'alveo

# Il problema di progetto ha più di una soluzione



Ricerca della soluzione di minimo costo



Tracciato plano-altimetrico:

- A) limitare il ricorso a gallerie e ponti-canali
- B) limitare lo sviluppo longitudinale
- C) limitare le variazioni di pendenza

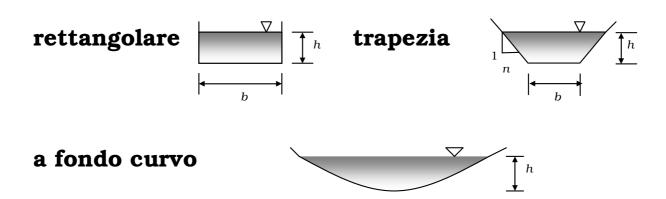


Forma e dimensione della sezione :

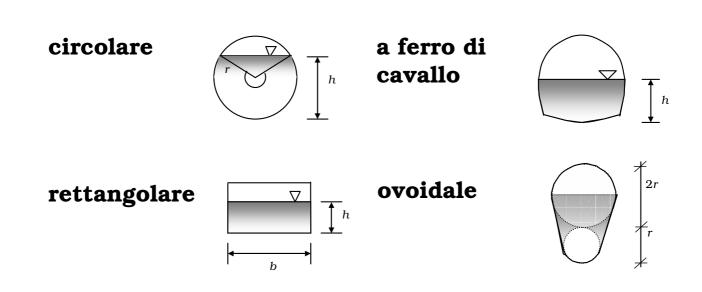
- A) limitare l'area della sezione
- B) limitare lo sviluppo del perimetro da rivestire
- C) limitare le complicazioni nella forma

# La sezione trasversale può essere aperta o chiusa. Alcune delle sezioni più comuni sono:

# aperte



#### chiuse

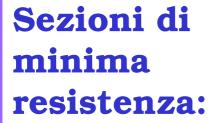


# Efficienza idraulica:

sezioni con rapporto larghezza/altezza equilibrato

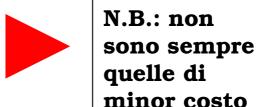
### Generalmente si considera:

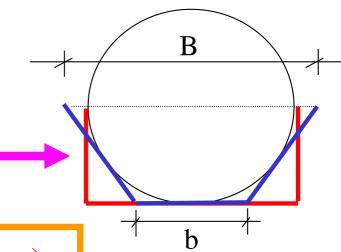




A parità di area bagnata il contorno bagnato è minimo.

Sono quelle sezioni con un cerchio o un semicerchio inscritto





$$b/h \approx 2[(1+m^2)^{0.5} - m)$$

 $B/h \approx 2$ 

# Velocità ammissibili:

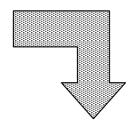


Dipendono dalle caratteristiche dell'alveo e dalla presenza o meno di solidi sospesi nella corrente:

Velocità minime: 0.6 - 0.9 m/s

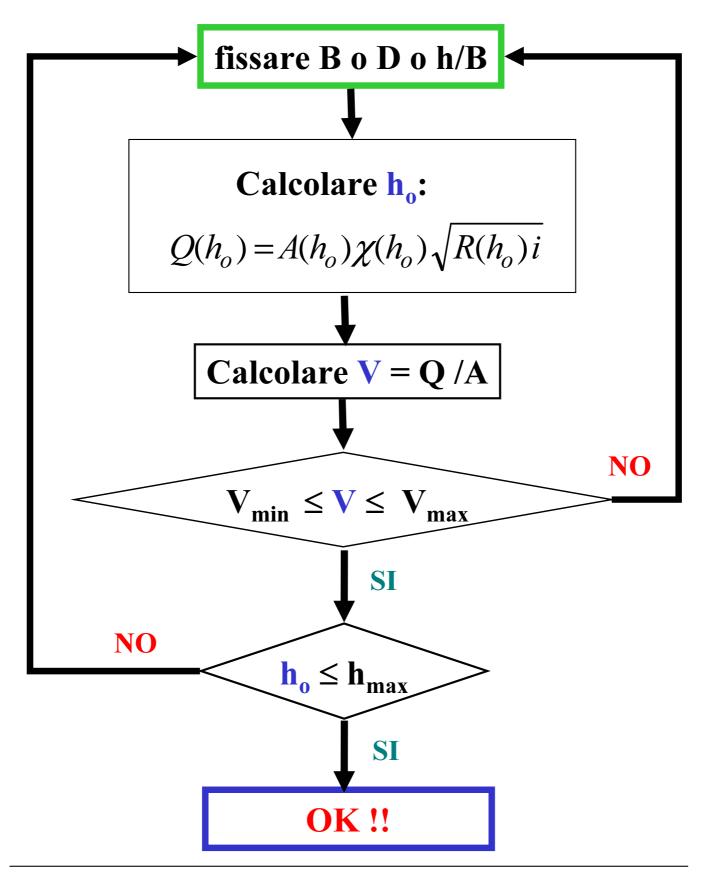
Velocità massime: 0.7 - 2 m/s

Velocità minima per evitare la crescita della vegetazione (canali in terra non rivestiti)

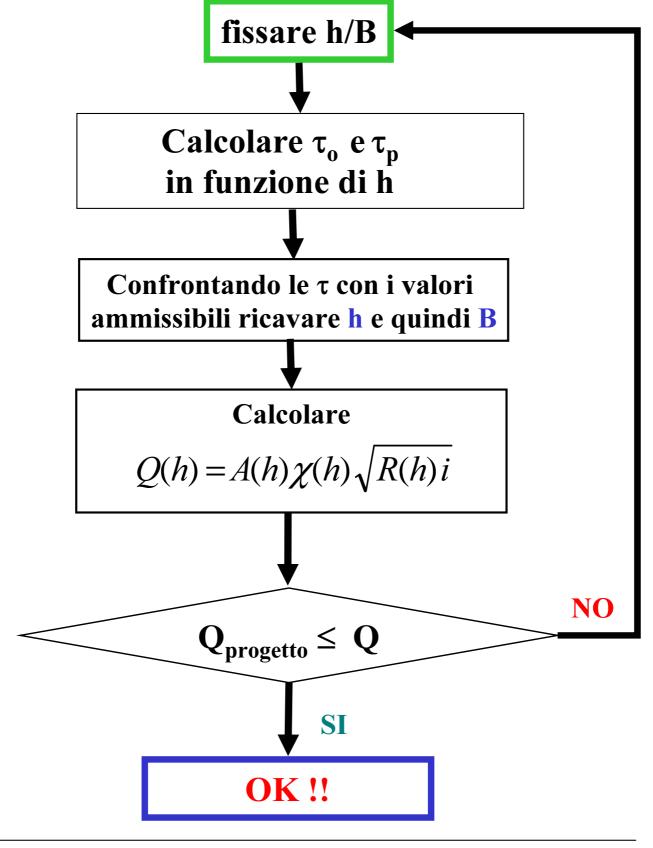


V > 0.75 m/s

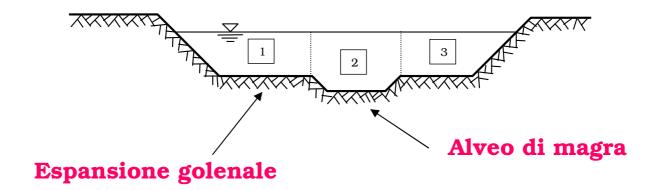
# Procedura di dimensionamento per alvei non erodibili:



# Procedura di dimensionamento (eq. limite) per alvei erodibili:

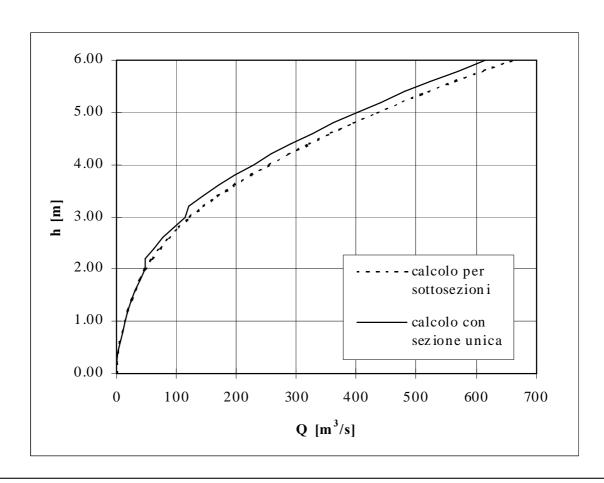


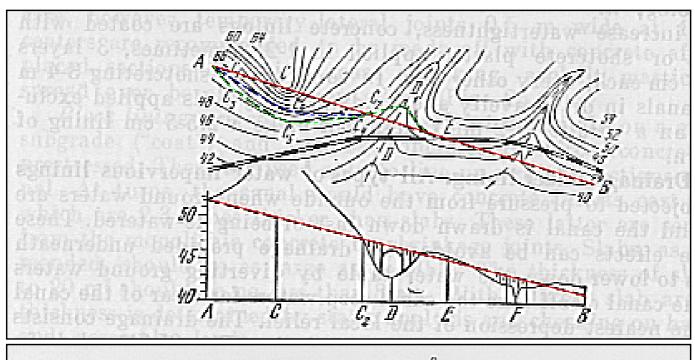
# Alvei con sezione composta



# Scabrezza equivalente [Engelund, 1966]

$$\chi_{eq} = \frac{\sum_{i} R_{i}^{1/2} A_{i} \ \chi_{i}}{\sum_{i} R_{i}^{1/2} A_{i}}$$





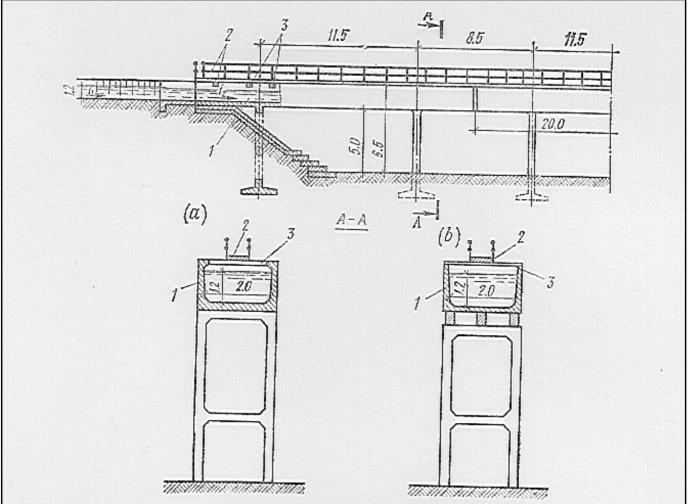
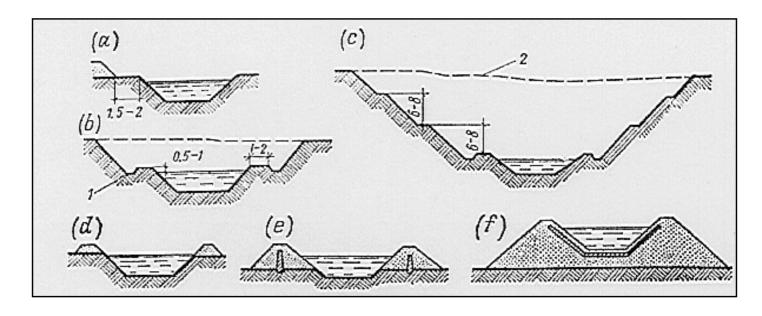
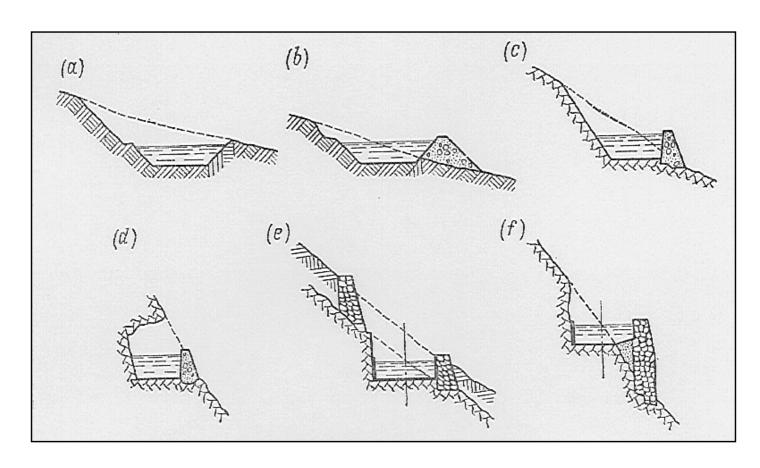


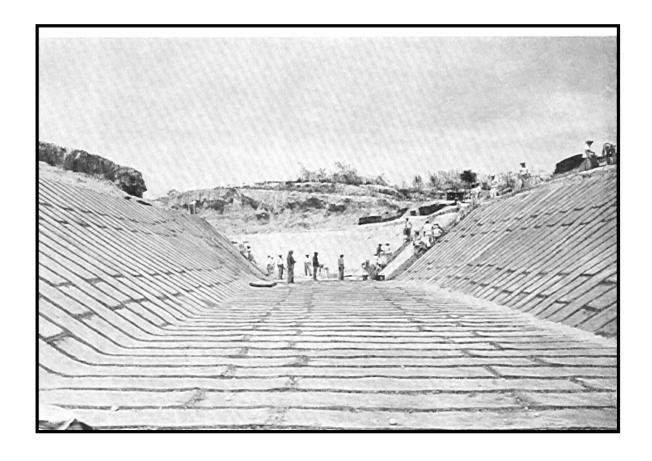
Fig. 26.2. Reinforced-concrete flume on trestle (aqueduct)
(a) load-carrying in span between supports; (b) with longitudinal beams carrying load in span between supports; *I*—flume; *2*—foot-pass; *s*—beams (bracings)

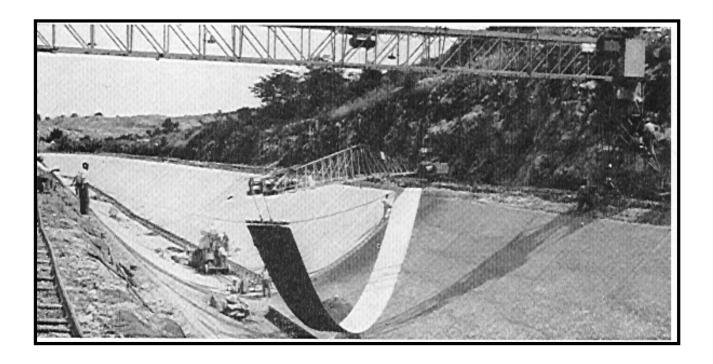
# Canali su terreno pianeggiante

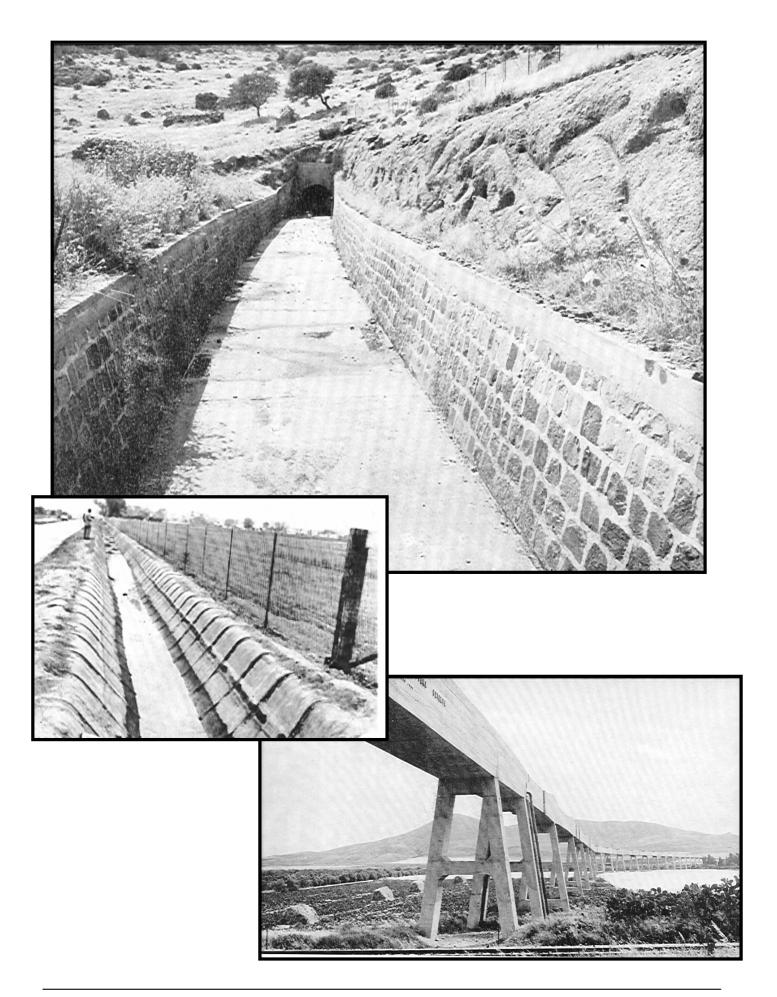


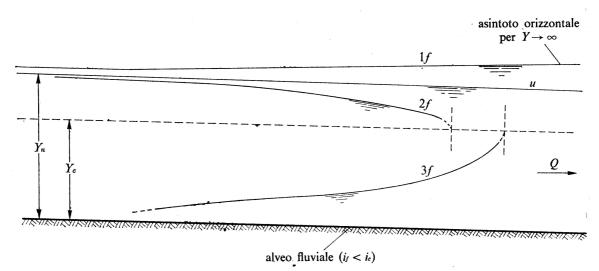
# Canali su terreno non pianeggiante



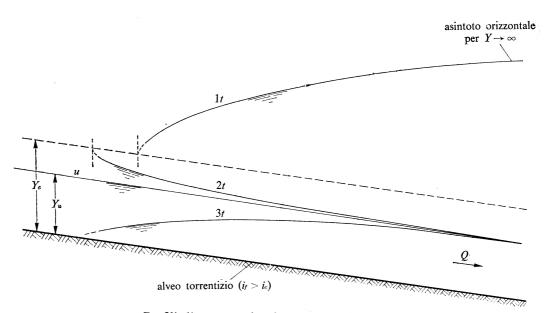








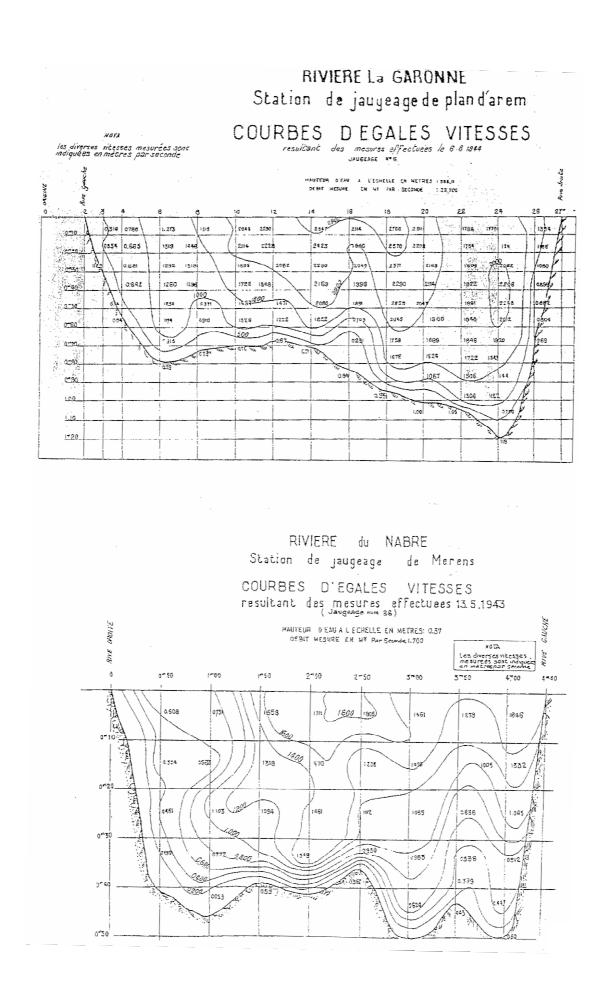
Profili di corrente in alveo fluviale per la portata data.

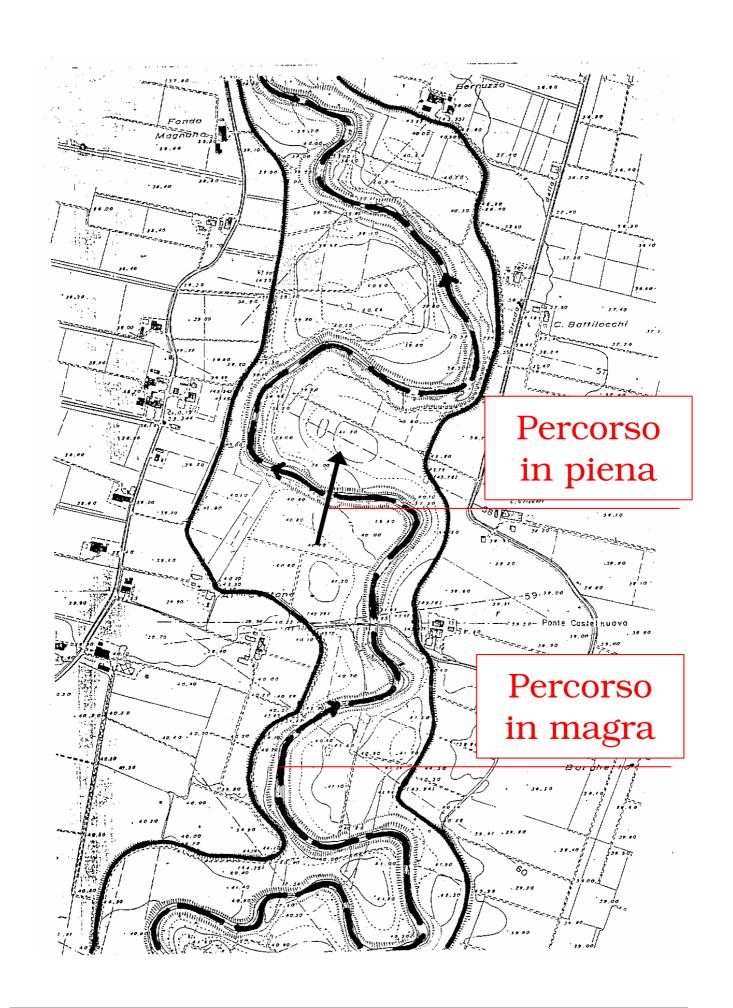


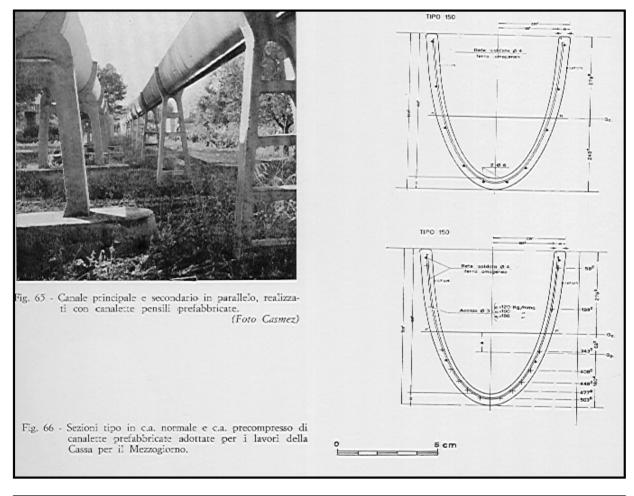
Profili di corrente in alveo torrentizio per la portata data.

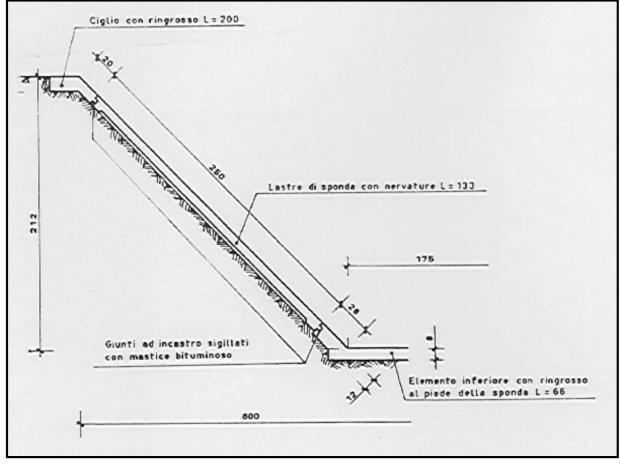
$$\frac{dE}{ds} = i - J$$

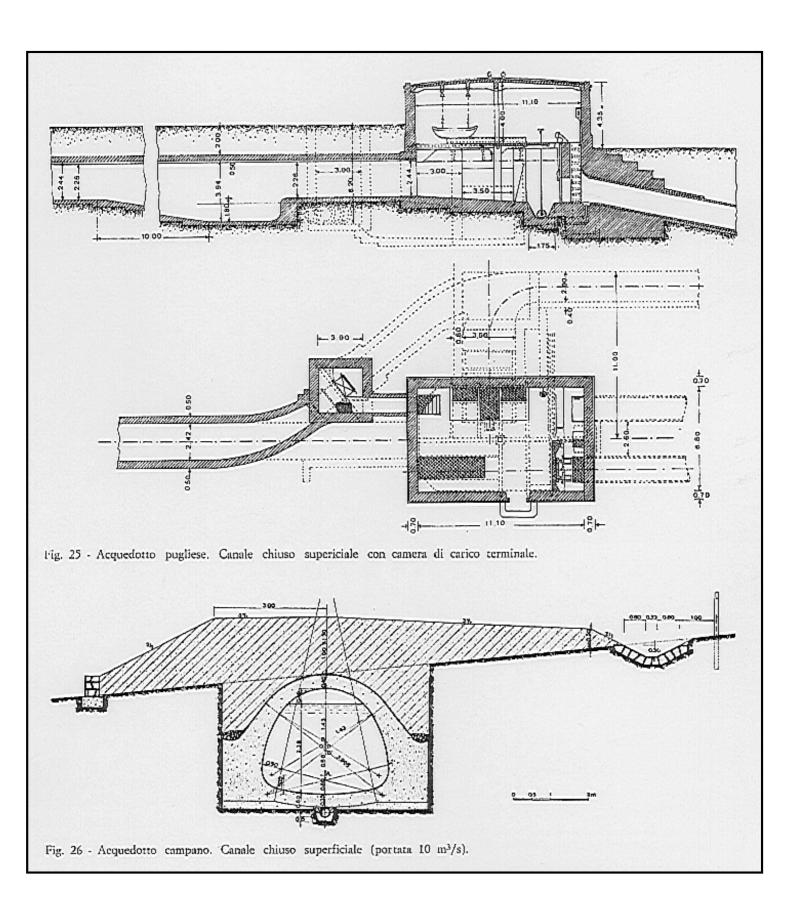
$$\frac{dh}{ds} \left( 1 - \frac{\alpha Q^{2}}{gA^{3}} B \right) - \frac{\alpha Q^{2}}{gA^{3}} \frac{\partial A}{\partial s} = i - J$$











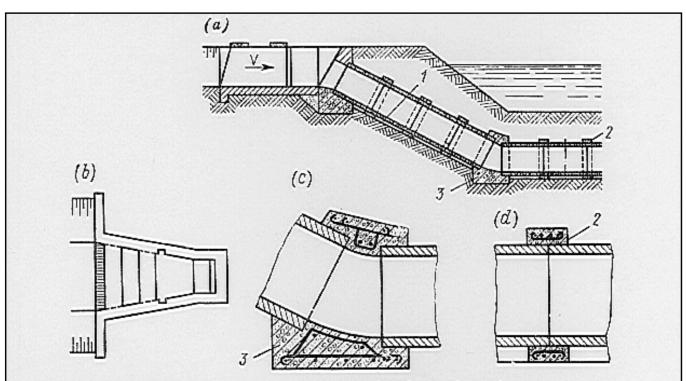


Fig. 26.4. Single-barrel inverted siphon made of piped sections
(a) longitudinal section; (b) entrance in plan; (c), (d) elements of pipe coupling; 1—concrete subgrade; 2—reinforced-concrete ring at pipe section joint; 3—reinforced-concrete anchor support

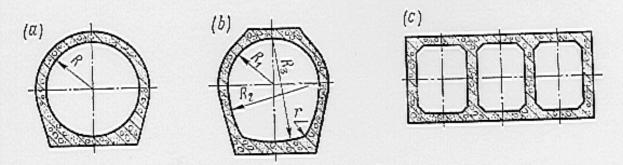


Fig. 26.5. Types of inverted siphon cross-sections (a) circular; (b) box-shaped; (c) rectangular multi-barrel 13-01578

