

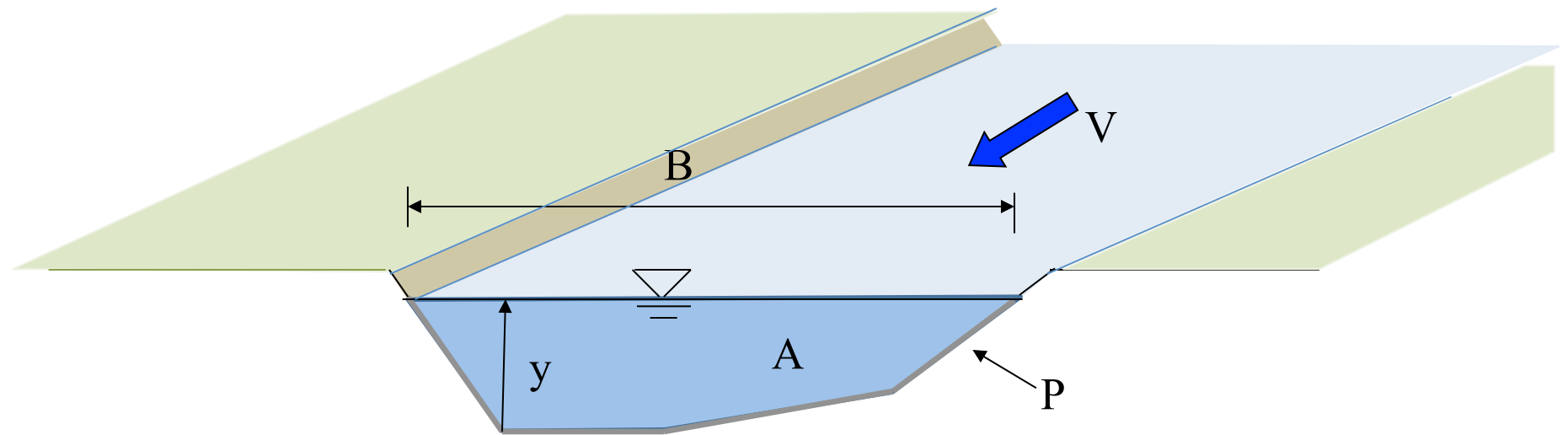
Fondamenti di idraulica correnti

Giancarlo Dalla Fontana
Università di Padova

A.A. 2013/2014



Caratteristiche delle correnti a pelo libero



A area della sezione liquida (m^2);

P contorno bagnato (m);

B larghezza al pelo libero (m)

$R = A / P$ raggio idraulico (m);

$Y = A / B$ profondità idraulica (m)

V velocità media della corrente (m/s)

Q portata liquida (m^3/s)

q portata per unità di larghezza o portata unitaria (m^2/s)

$$Q = V A$$

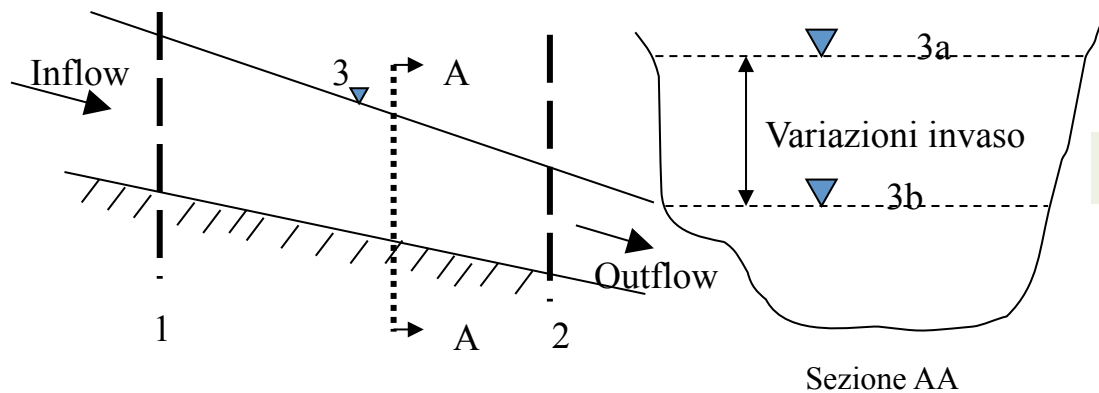
Equazioni fondamentali per le correnti

Equazione di continuità - principio di conservazione della massa

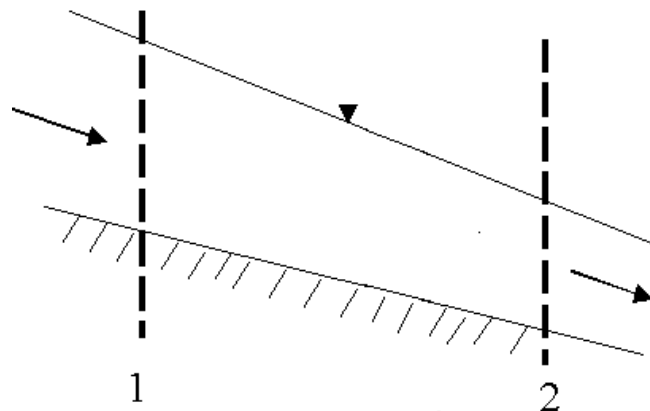
Equazione dell'energia – principio di conservazione dell'energia meccanica – **Teorema di Bernoulli**

Equazione della quantità di moto – principio di conservazione della quantità di moto

Equazione di continuità – conservazione della massa



$$\text{Inflow} - \text{Outflow} = \text{Variazioni invaso}$$



Fluido incompressibile e portata costante implicano che $Q_1 = Q_2$ e quindi $A_1V_1 = A_2V_2$

Se la sezione si riduce → la velocità media aumenta

Se la sezione aumenta → la velocità media si riduce

Energia meccanica di una corrente

L'energia è espressa come lunghezza perché riferita all'unità di peso

z_1 Energia di posizione

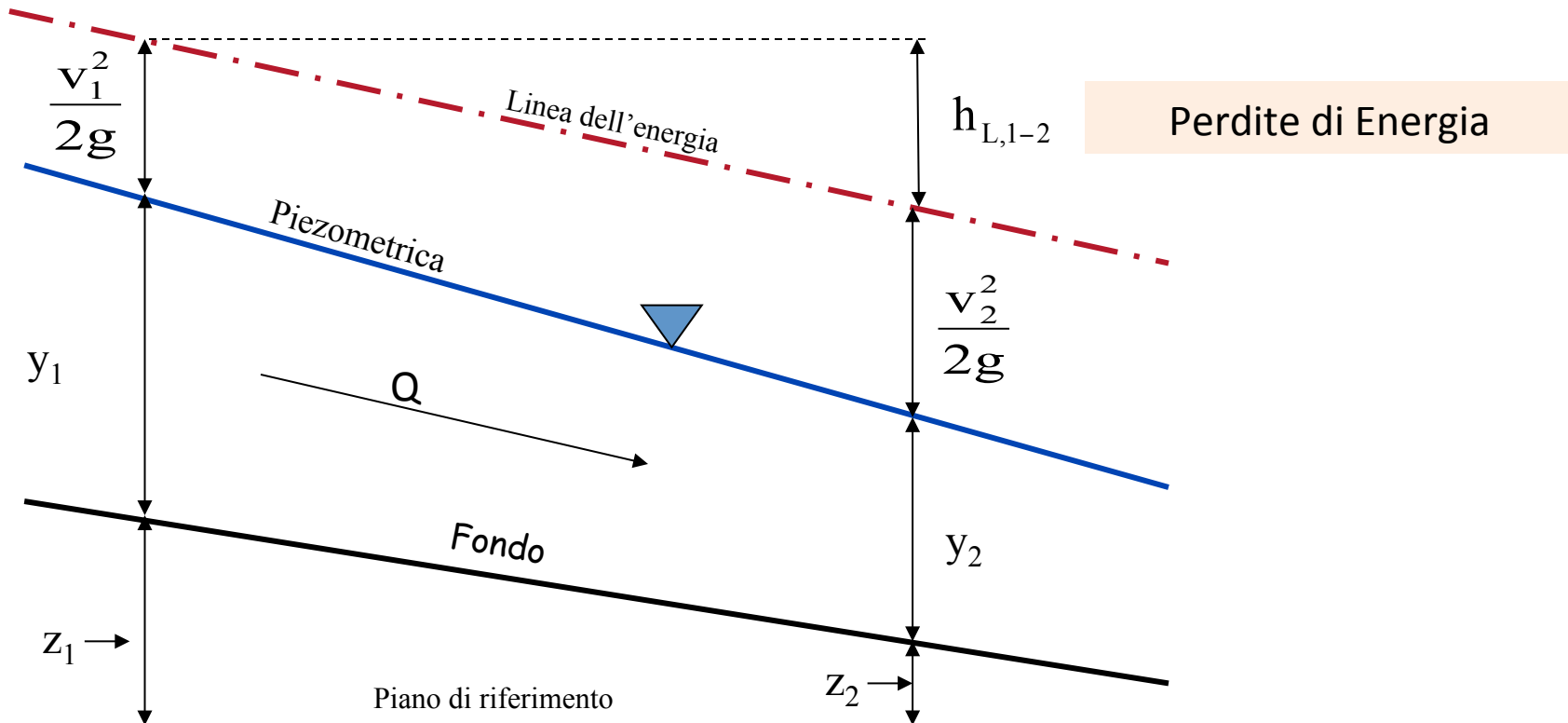
$$z_1 = L$$

y_1 Energia di pressione

$$y_1 = \frac{p_1}{\gamma_1} = \frac{FL^2}{FL^3} = L$$

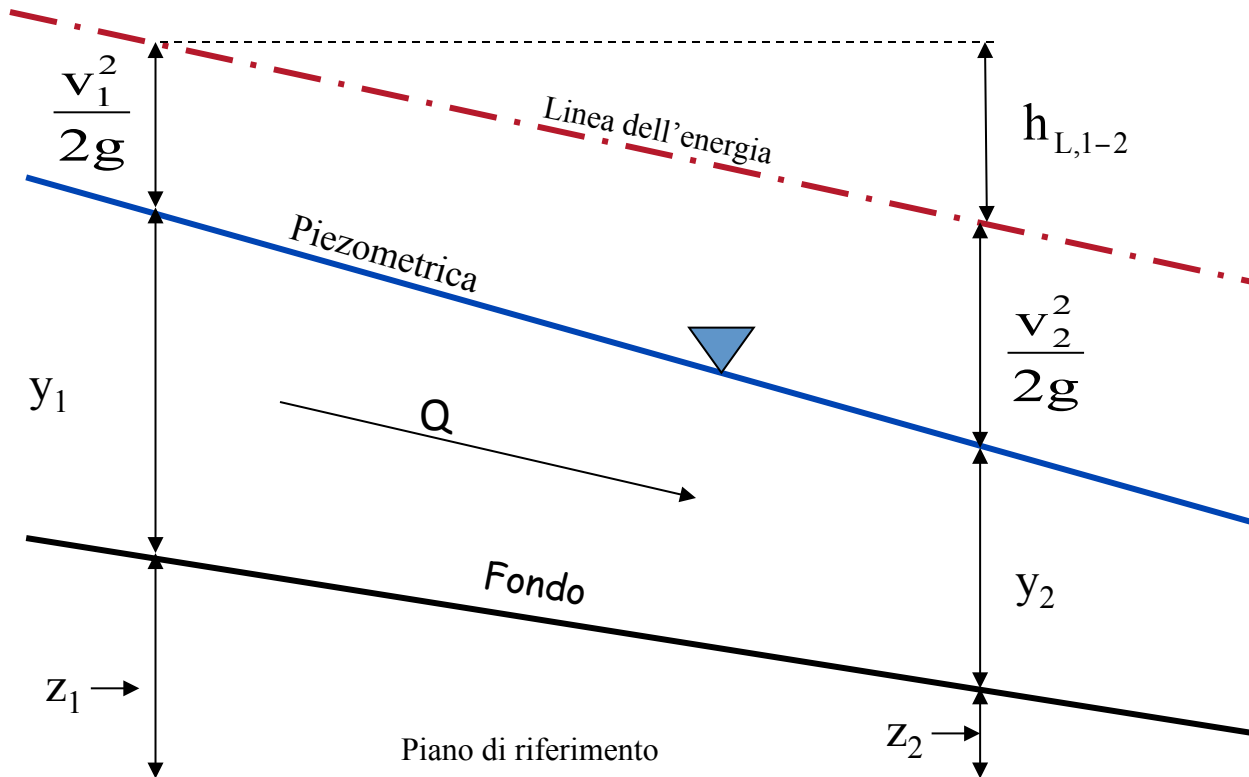
$\frac{v_1^2}{2g}$ Energia cinetica

$$\frac{v_1^2}{2g} = \frac{L^2T^{-2}}{LT^{-2}} = L$$



Teorema di Bernoulli – conservazione dell'energia

$$\frac{v_1^2}{2g} + y_1 + z_1 = \frac{v_2^2}{2g} + y_2 + z_2 + h_{L,1-2}$$



Normalmente ci si riferisce alla quota della piezometrica:

$$h = z + y$$



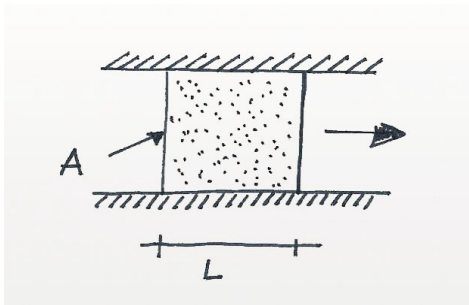
Daniel Bernoulli
(Groninga, 1700 – Basilea, 1782)

Moto uniforme – equazione di Chezy

Quando le tre linee (fondo, piezometrica ed energia) hanno la stessa pendenza, e quindi sono parallele, si hanno condizioni di moto uniforme.

La profondità dell'acqua, l'area della sezione liquida, la portata e la distribuzione della velocità rimangono costanti lungo l'intero tratto

L'equazione di Chezy (1768) esprime la condizione di equilibrio tra gravità e resistenza al moto



forza che produce il moto

$$\rho g A L S_0$$

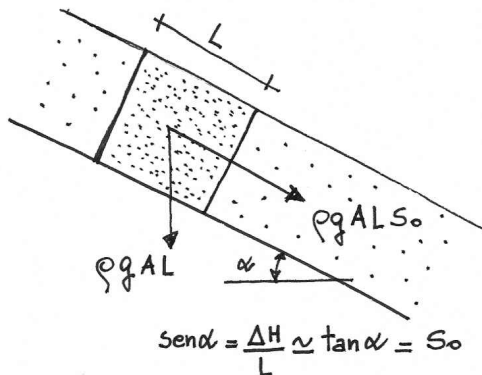
forza che resiste al moto

$$K P L V^2$$

$$\rho g A L S_0 = K P L V^2$$

$$V = \sqrt{\frac{\rho g}{K}} \sqrt{\frac{A}{P}} \sqrt{S_0}$$

$$V = \chi \sqrt{R S_0}$$



Antoine Chézy
(1718 – 1798)

K rappresenta la resistenza al moto (attrito, viscosità)

χ è un coefficiente che dipende dalla scabrezza e dal raggio idraulico

Moto uniforme – formula di Gauckler-Manning-Strickler

P. Gauckler (1867) R. Manning (1889) A. Strickler (1923)

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

$$V = \frac{1}{n} R^{2/3} S^{1/2}$$

n = indice di scabrezza di Kutter (1869) ($s \text{ m}^{-1/3}$)

R = raggio idraulico (m) $\rightarrow R = A/P$

V = velocità media nella sezione (m s^{-1})

S = pendenza del fondo (numero puro – m m^{-1})

Il punto critico è la scelta del coefficiente di scabrezza

Il coefficiente di Kutter, noto anche come coefficiente di Manning, nella letteratura europea viene spesso sostituito dal coefficiente di Strickler [$K_s - \text{m}^{1/3}\text{s}^{-1}$]:

$$V = K_s R^{2/3} S^{1/2}$$

Tuttavia il coefficiente di Kutter cresce con la scabrezza (al contrario di quello di Strickler) risultando concettualmente di uso più immediato

Wilhelm Rudolf Kutter (1818–1888)

Philippe-Gaspard Gauckler (1826-1905)

Robert Manning (1816-1897)

Albert Strickler (1887–1963)



K_s di Strickler ($m^{1/3}s^{-1}$) – Canali artificiali

Tipo di canale	massimo normale minimo		
<i>Canali artificiali</i>			
<i>Canali in terra lisciata e uniforme</i>			
Pulita, scavata di recente	62	56	50
Pulita, dopo prolungata esposizione	56	45	40
Ghiaia, sezione uniforme, pulita	45	40	33
Erba corta, pochi cespugli	45	37	30
<i>Canali in terra con ondulazioni o irregolari</i>			
Senza vegetazione	43	40	33
Con erba e pochi cespugli	40	33	30
Cespugli o piante acquatiche in canali profondi	33	29	25
Fondo in terra e sponde in pietrisco	36	33	29
Fondo in pietrame e sponde in cespugli	40	29	25
Fondo in ciottoli e sponde pulite	33	25	20
<i>Canali scavati o dragati</i>			
Senza vegetazione	40	36	30
Cespugli sparsi sulle sponde	29	20	17
<i>Canali in roccia</i>			
Lisci e uniformi	40	29	25
Frastagliati e irregolari	29	25	20
<i>Canali senza manutenzione, sterpaglia e cespugli</i>			
Sterpaglia densa, alta quanto il tirante idrico	20	12	8
Fondo pulito, cespugli sulle sponde	25	20	12
Fondo pulito, cespugli sulle sponde, in piena	22	14	9
Cespugli densi e acque profonde	12	10	7

K_s di Strickler ($m^{1/3}s^{-1}$) – Corsi d'acqua naturali

Corsi d'acqua naturali

Corsi d'acqua minori (tirante inferiore a 3.5 m)

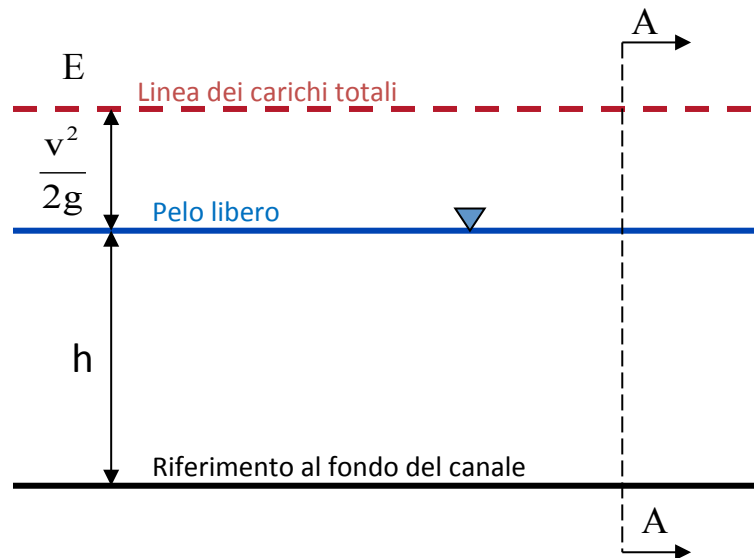
Corsi d'acqua di pianura

Puliti, rettilinei, in piena senza scavi localizzati	40	33	30
Puliti, rettilinei, in piena senza scavi localizzati, con sassi e sterpaglia	33	29	35
Puliti, ondulati, con alcune buche e banchi	30	25	22
Puliti, ondulati, con alcune buche e banchi, con cespugli e pietre	29	22	20
Puliti, ondulati, con alcune buche e banchi, in magra	25	21	18
Puliti, ondulati, con alcune buche e banchi, con cespugli e più pietrame	22	20	17
Tratti lenti, sterpaglia e buche profonde	20	14	12
Tratti molto erbosi, buche profonde e grossi arbusti e cespugli	13	10	7

Corsi d'acqua montani, senza vegetazione in alveo, sponde ripide, alberi e cespugli lungo le sponde sommergibili durante le piene

Fondo: ghiaia, ciottoli e massi sparsi	33	25	20
Fondo: ciottoli e massi grossi	25	20	14

Altezza critica



Energia specifica della corrente nella sezione A-A:

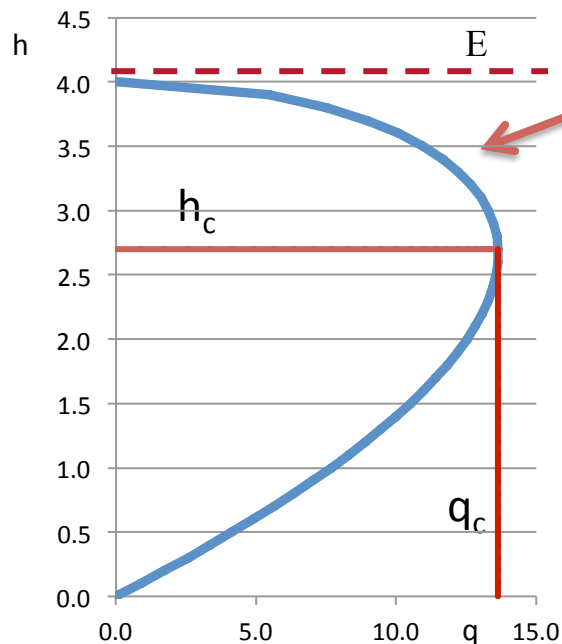
$$E = \frac{v^2}{2g} + h$$

Considerando una larghezza unitaria:

$$q = v h \quad \rightarrow \quad v = q / h \quad \text{quindi:}$$

$$E = \frac{v^2}{2g} + h = \frac{q^2}{2gh^2} + h$$

$$q = h \sqrt{2g(E - h)}$$



Assegnata una energia E alla corrente, la portata (unitaria) in una sezione varia in funzione della quota del pelo libero ed ha un massimo per:

$$\frac{dq}{dh} = 0 \quad \rightarrow \quad h_c = \frac{2}{3} E \quad \text{chiamata altezza critica}$$

Si noti che la portata (unitaria) diminuisce per tiranti inferiori o superiori all'altezza critica.

Stato critico

$$q = h \cdot \sqrt{2g(E - h)}$$

$$\frac{dq}{dh} = 0 \Rightarrow 2(E - h) - h = 0$$

$$h_{CR} = \frac{2}{3} E$$

la derivata si annulla in corrispondenza del massimo

$$q_{MAX} = q_{CR} = h_{CR} \sqrt{2g\left(\frac{3}{2}h_{CR} - h_{CR}\right)} = \sqrt{gh_{CR}^3}$$

Portata critica

$$h_{CR} = \left(\frac{q_{CR}^2}{g}\right)^{1/3}$$

Altezza critica

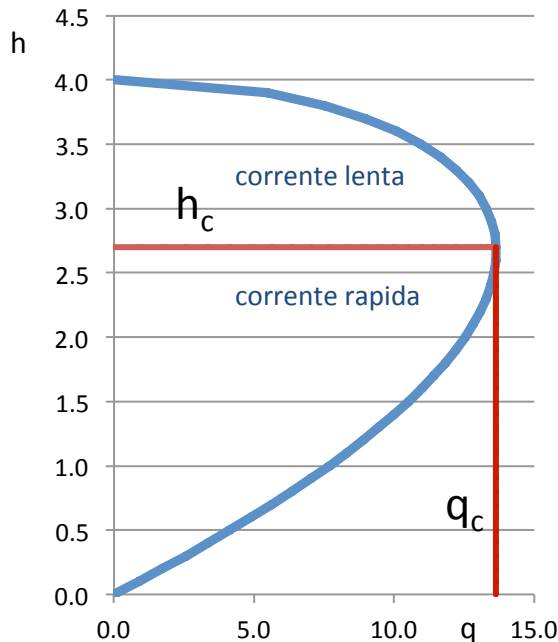
$$v_{CR} = \frac{q_{CR}}{h_{CR}} = \sqrt{gh_{CR}}$$

Velocità critica

Correnti lente e rapide

Si definisce altezza critica di una corrente a pelo libero, di assegnata forma della sezione e portata, il valore del tirante idrico per cui risulta minima la distanza tra la linea dei carichi totali e il fondo

Si definisce altezza critica di una corrente a pelo libero di assegnata forma della sezione e distanza tra la linea dei carichi totali e il fondo, il valore del tirante idrico per cui risulta massima la portata



Corrente lenta	$h > h_c$	SUBCRITICA
Corrente rapida	$h < h_c$	SUPERCITICA

A seguito di un aumento di portata il pelo libero di una corrente:

LENTA	→	si abbassa
RAPIDA	→	si alza

La corrente si dice “lenta” perché la stessa portata viene esitata con un tirante maggiore e quindi con velocità minore dato che $q = v h$ $v = q/h$

Pendenza critica e numero di Froude



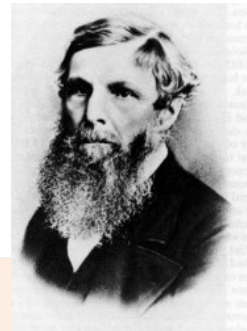
Alla pendenza critica il moto uniforme avviene con un tirante pari all'altezza critica

fissata la portata unitaria q , la pendenza S e la scabrezza k_s il moto uniforme può avvenire in corrente rapida ($S > S_c$) o lenta ($S < S_c$) a seconda del valore della pendenza S rispetto alla pendenza critica S_c . Se la sezione è rettangolare molto larga $R \cong h$, $\chi = K_s h^{1/6}$

$$v = v_{CR} \quad \leftarrow \text{Velocità critica}$$

$$\text{Chezy} \rightarrow v_{CR} = \chi \sqrt{h_{CR} S_{CR}} = \sqrt{g h_{CR}} \quad \Rightarrow \quad S_{CR} = \frac{g}{\chi^2}$$

Per valori $20 \leq \chi \leq 100$ la pendenza critica varia: $0.1\% \leq S_c \leq 2.5\%$.



$$Fr = \frac{v}{\sqrt{gh}}$$

è il numero di Froude (1861)

William Froude
(1810–1879)

- se $Fr = 1$, $h = h_c$ corrente critica
- se $Fr < 1$, $h > h_c$ corrente subcritica (**lenta**)
- se $Fr > 1$, $h < h_c$ corrente supercritica (**veloce**)

Marchi (1984) ipotizzando per i torrenti montani $S = 0.6 \div 3\%$, $K_s = 31 \div 37$, $q = 0.5 \div 30 \text{ m}^2\text{s}^{-1}$ ha trovato $0.8 \leq Fr \leq 2.0$

Caratteristiche cinematiche della corrente

$$\sqrt{gh}$$

celerità con cui si propaga una piccola perturbazione in un canale di profondità h (ad esempio un sasso gettato nel canale)

La celerità è la velocità con cui si muove un'onda di pressione, senza spostamento di massa.

$$v_{CR} = \sqrt{gh_{CR}}$$

Velocità critica

Corrente lenta

$$v < v_{CR} \implies < \sqrt{gh_{CR}}$$

La perturbazione può sia risalire che propagarsi verso valle

Corrente rapida

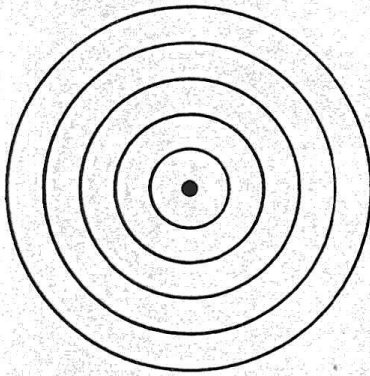
$$v > v_{CR} \implies > \sqrt{gh_{CR}}$$

La perturbazione NON può risalire la corrente

Propagazione delle perturbazioni

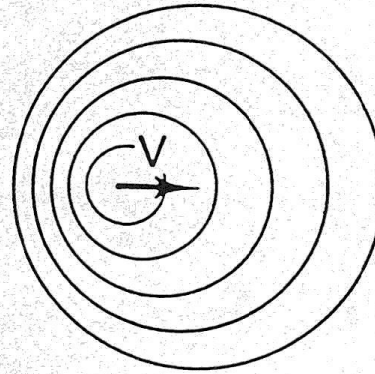
Acqua in quiete

$$V = 0$$



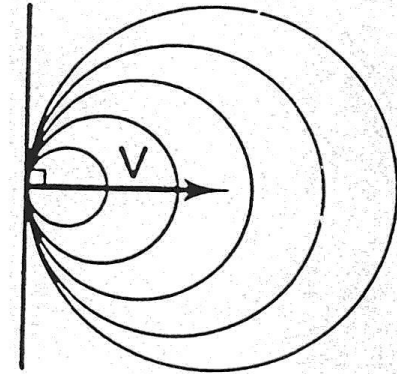
Subcritica (lenta)

$$V < \sqrt{gh}$$
$$Fr < 1.0$$

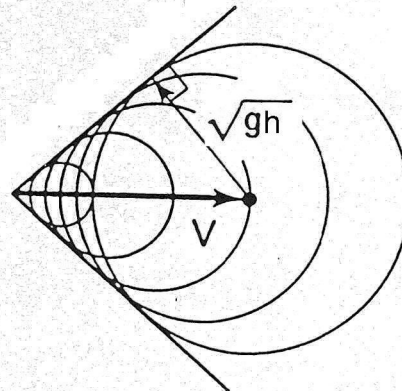


critica

$$V = \sqrt{gh}$$
$$Fr = 1.0$$

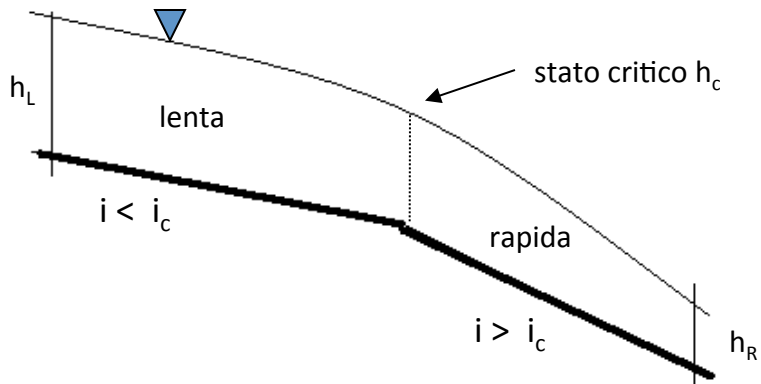


Supercritica (veloce)



$$V > \sqrt{gh}$$
$$Fr > 1.0$$

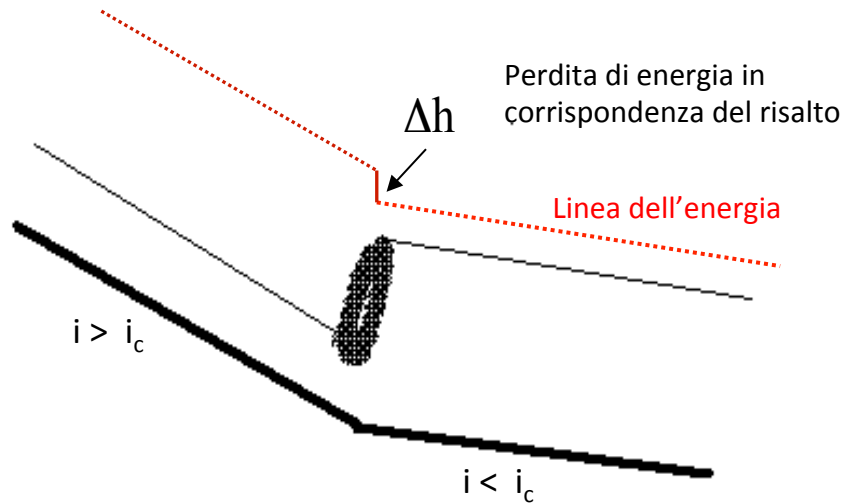
Cambiamento di condizione



In condizioni di corrente LENTA l'informazione si trasmette verso monte. La corrente «conosce» le condizioni che troverà più a valle.

LENTA \longrightarrow RAPIDA

Passaggio graduale con progressivo abbassamento del pelo libero

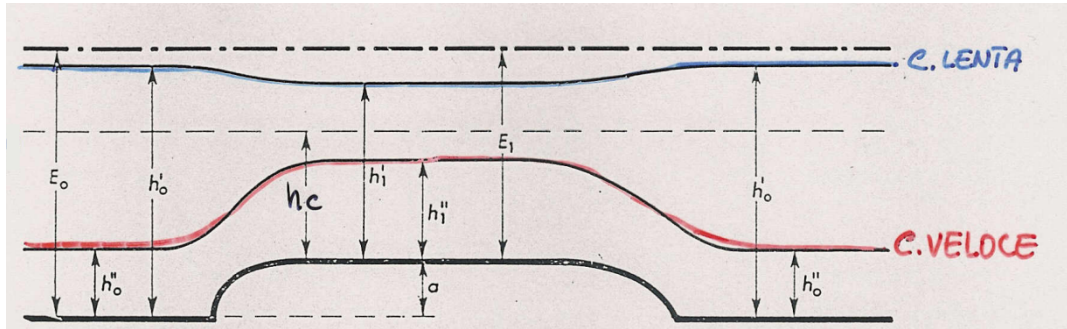


In condizioni di corrente RAPIDA l'informazione NON si trasmette verso monte. La corrente «ignora» le condizioni che troverà più a valle.

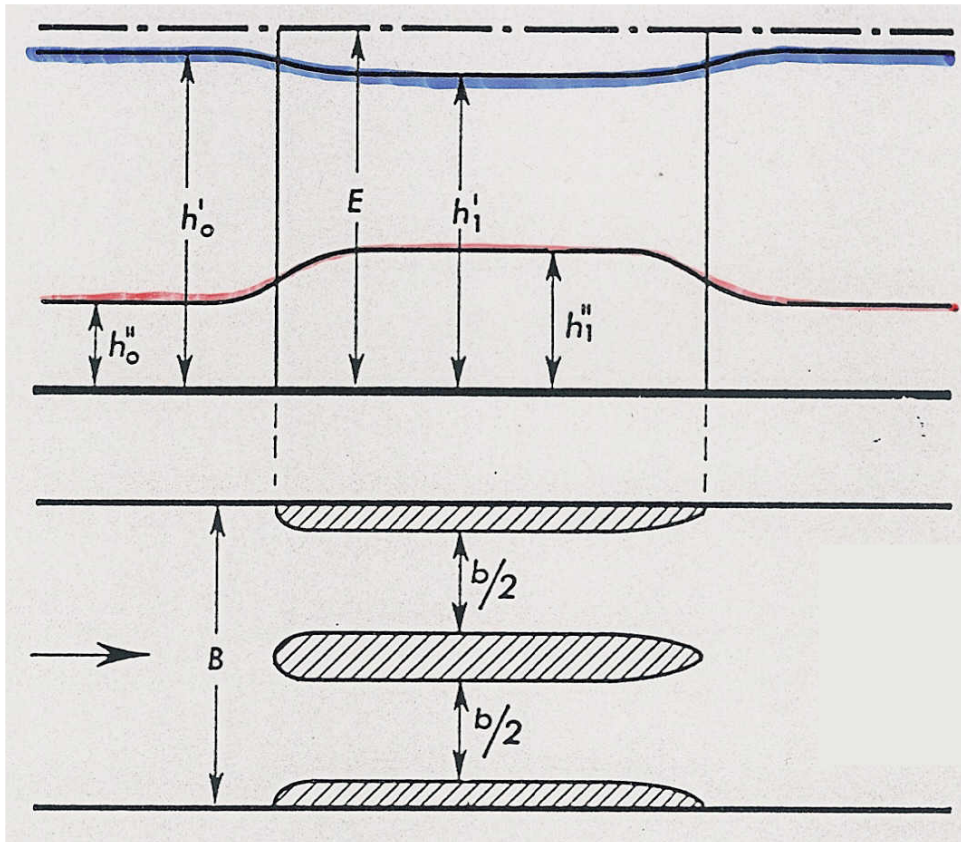
RAPIDA \longrightarrow LENTA

Il passaggio da condizioni di corrente rapida a condizioni di corrente lenta avviene in modo brusco con dissipazione di energia localizzata (risalto idraulico)

Cambiamento di sezione



Salto di fondo



Restringimento della sezione