



Capítulo 10: Energia Específica em Canais

Capítulo Importante!

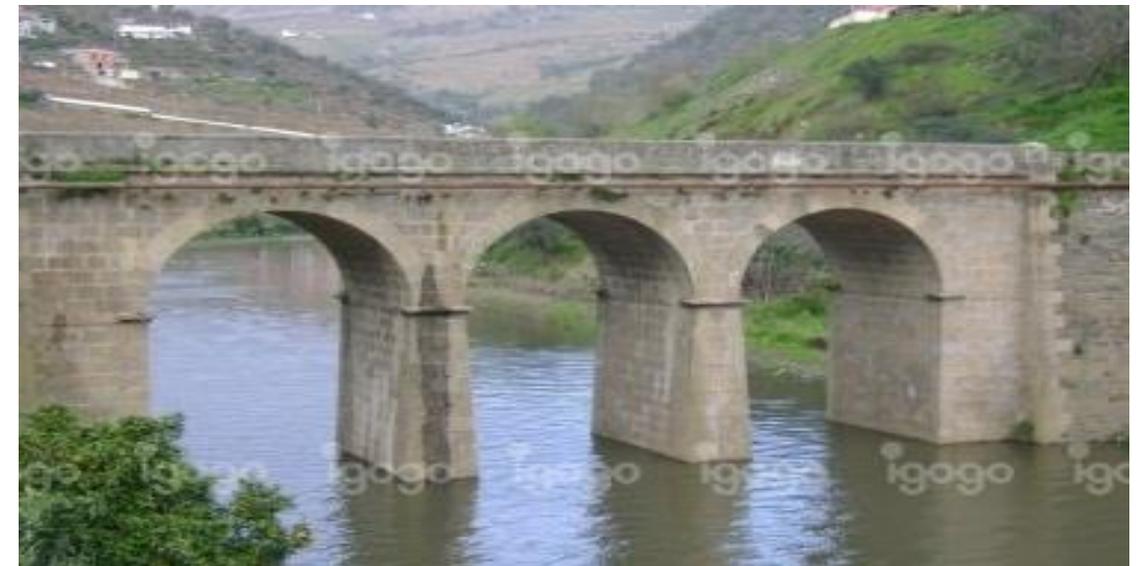
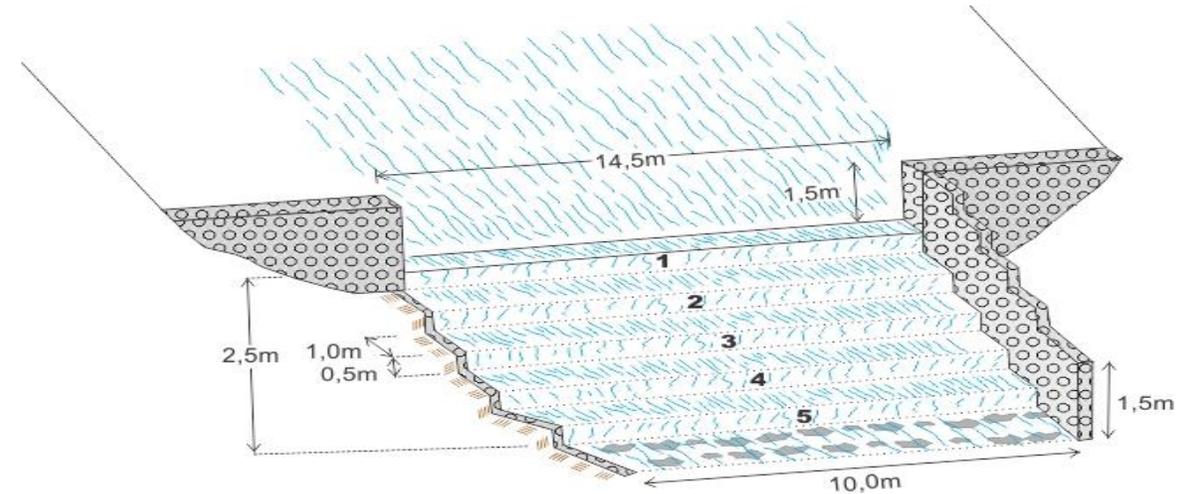
HIDRÁULICA DOS CONDUTOS LIVRES – SHS 0410

PROF. RODRIGO DE MELO PORTO

1. Energia Específica (ou carga específica)

Importante para estudos de **singularidades** em canais:

- Estruturas hidráulicas;
- Estreitamentos ou alargamentos em canais;
- Medição de vazão (calha Parshall, calha Venturi)
- Alteração da cota de fundo → soleiras



1. Energia Específica (ou carga específica)

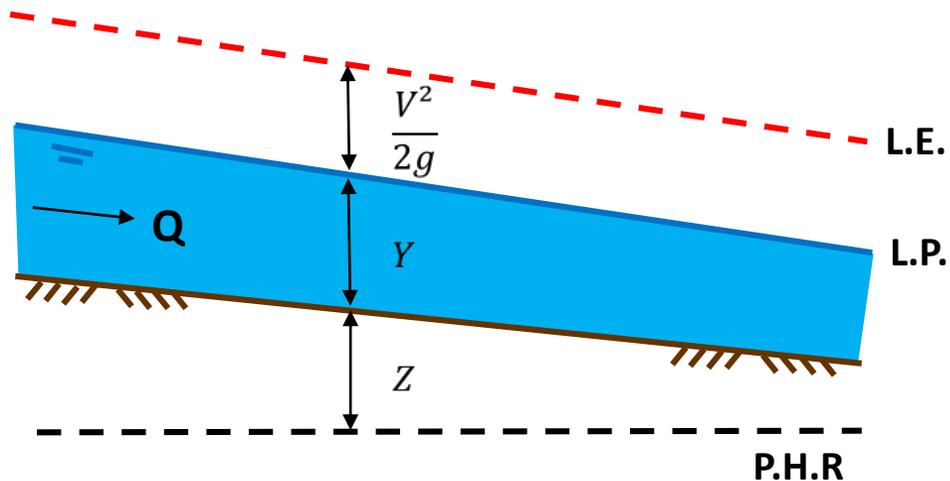


Fig. (7.10)

Carga total:

$$H = z + y + \frac{V^2}{2g}$$

Energia específica: $z = 0$

$$E = y + \frac{V^2}{2g}$$

$$E = y + \frac{Q^2}{2gA^2}$$

Eq. (10.3)

2. Curvas y x E para q = cte e y x q para E = cte

Para canais retangulares:

$$q = \frac{Q}{b} = V \times y \quad \text{Eq. (10.4)}$$

Vazão específica ou unitária

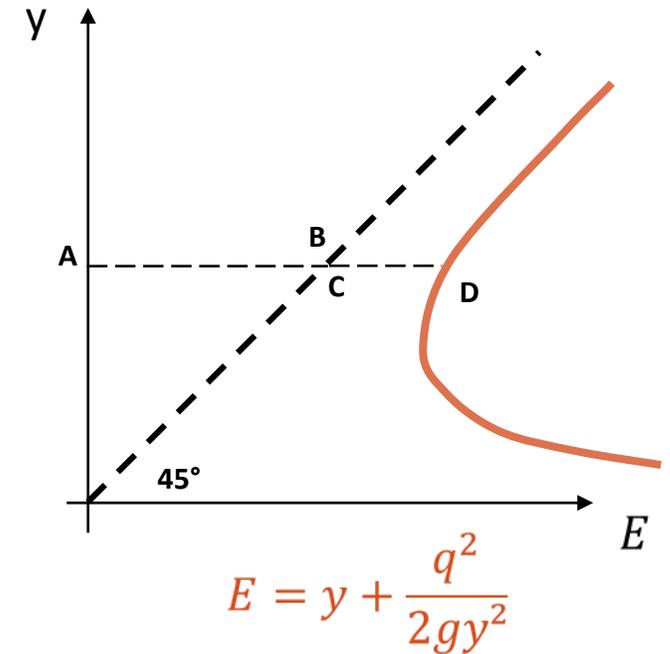
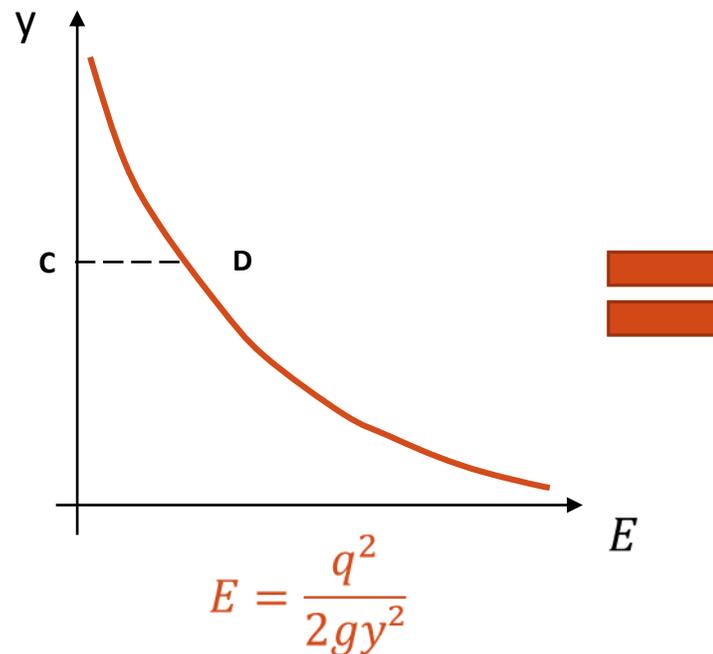
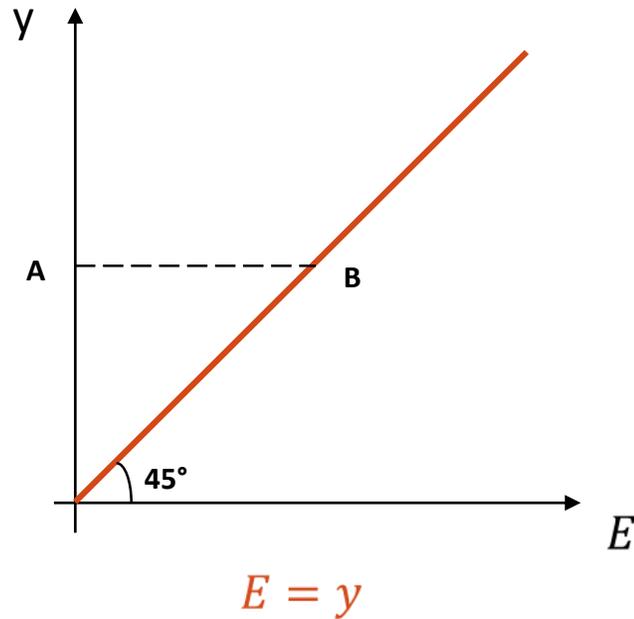
Assim:

$$E = y + \frac{Q^2}{2gA^2}$$



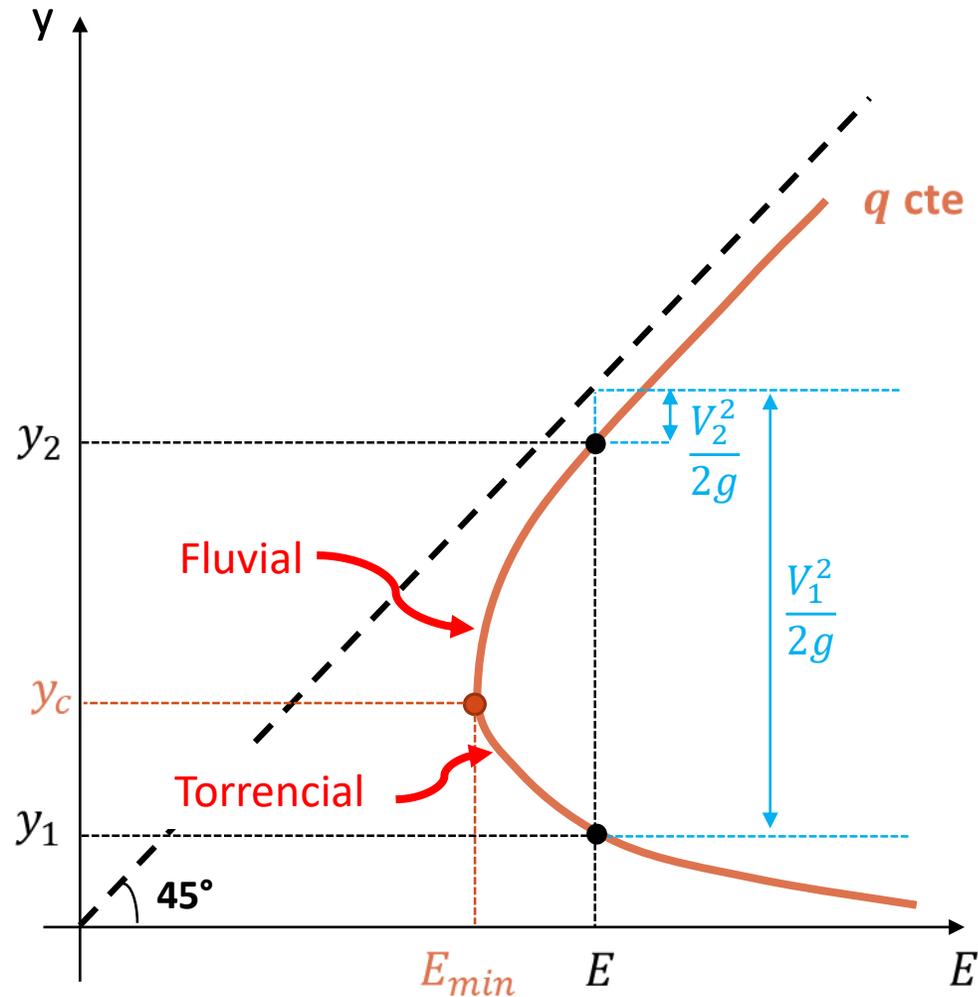
$$E = y + \frac{q^2}{2gy^2} \quad \text{Eq. (10.5)}$$

Eq. (10.5)



2. Curvas y x E para q = cte e y x q para E = cte

$$E = y + \frac{q^2}{2gy^2}$$



(1) $E_{min} \leftrightarrow y_c$

(2) E \leftrightarrow y_1
 E \leftrightarrow y_2

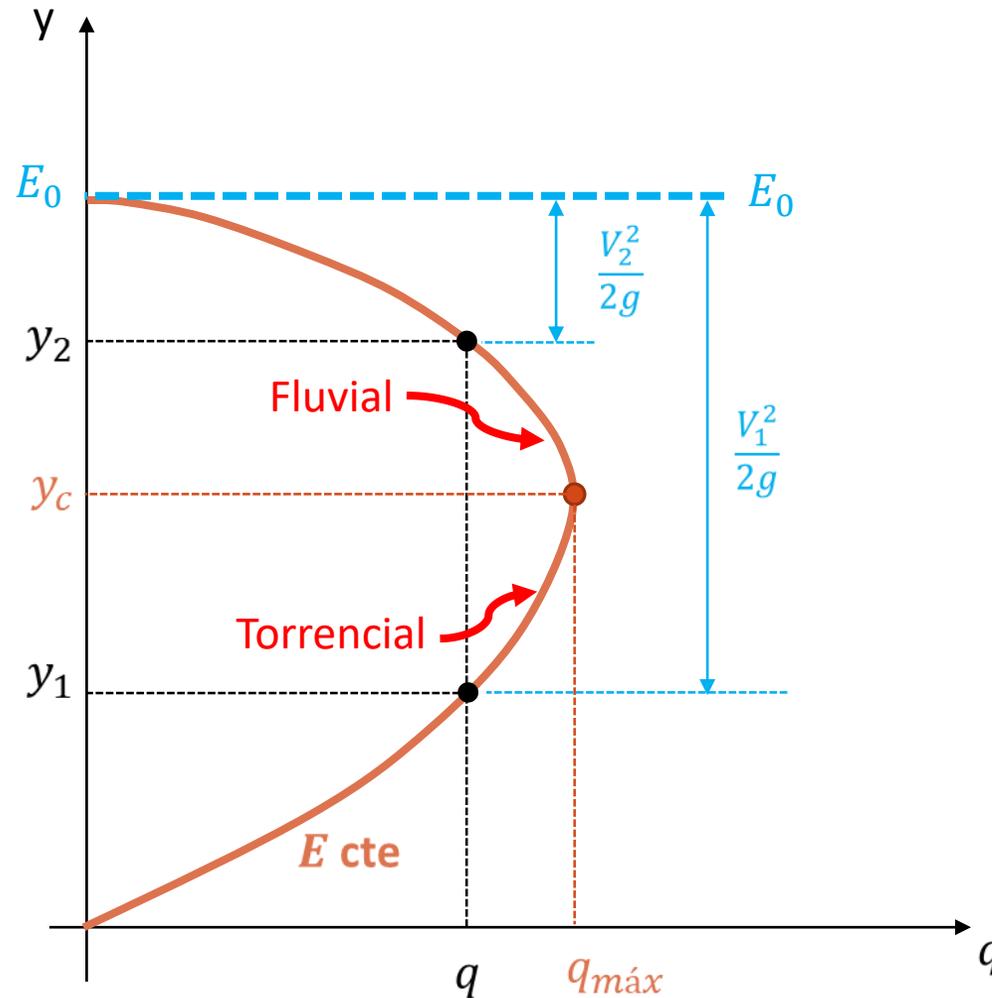
(3) Parcelas de velocidade $\frac{V^2}{2g}$

2. Curvas y x E para q = cte e y x q para E = cte

$$q = \sqrt{2g} \times y \times \sqrt{E_0 - y}$$

Se $y_0 = 0 \rightarrow q = 0$

Se $y_0 = E_0 \rightarrow q = 0$



(1) $q_{m\acute{a}x} \leftrightarrow y_c$

(2) q between y_1 and y_2

(3) Parcelas de velocidade $\frac{V^2}{2g}$
Valor de E_0

3. Tipos de escoamento

$$y > y_c \rightarrow V < V_c$$

Escoamento fluvial (ou subcrítico)

$$y < y_c \rightarrow V > V_c$$

Escoamento torrencial (ou supercrítico)

$$y = y_c \rightarrow V = V_c$$

Escoamento crítico

4. Escoamento crítico

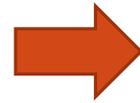
$$E = y + \frac{q^2}{2gy^2}$$

$$\frac{dE}{dy} = 1 - \frac{q^2}{gy^3}$$

$$\frac{dE}{dy} = 1 - \frac{V^2}{gy}$$

Definindo o número de Froude por:

$$F_r = \frac{V}{\sqrt{gy}} \quad \text{Canal retangular}$$



$$\frac{dE}{dy} = 1 - F_r^2$$

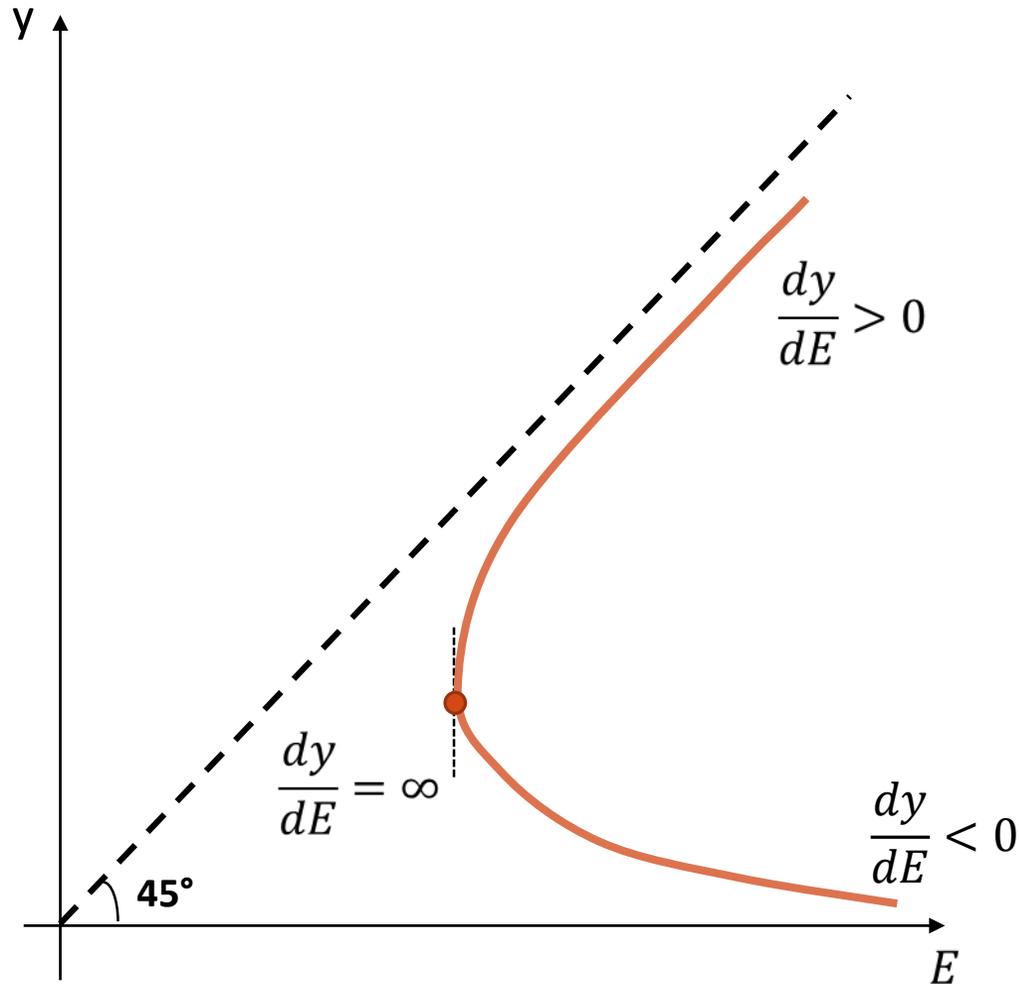
Eq. (10.10)

$$\text{se } \frac{dE}{dy} > 0 \quad \therefore \frac{dy}{dE} > 0 \rightarrow F_r < 1$$

$$\text{se } \frac{dE}{dy} < 0 \quad \therefore \frac{dy}{dE} < 0 \rightarrow F_r > 1$$

$$\text{se } \frac{dE}{dy} = 0 \quad \therefore \frac{dy}{dE} = \infty \rightarrow F_r = 1$$

4. Escoamento crítico (canal retangular)



$$\frac{dE}{dy} = 1 - F_r^2$$

$$\text{se } \frac{dE}{dy} = 0 \rightarrow F_r = 1 \therefore \frac{q^2}{gy^3} = 1$$

$$y_c = \left[\frac{q^2}{g} \right]^{1/3} \quad \text{Eq. (10.11)}$$

$$\text{como } q = V_c \times y_c \rightarrow V_c = \sqrt{g \times y_c} \quad \text{Eq. (10.13)}$$

Energia mínima:

$$E_{min} = y_c + \frac{q^2}{2gy_c^2} = y_c + \frac{y_c^3}{2y_c^2} = \frac{3}{2}y_c$$

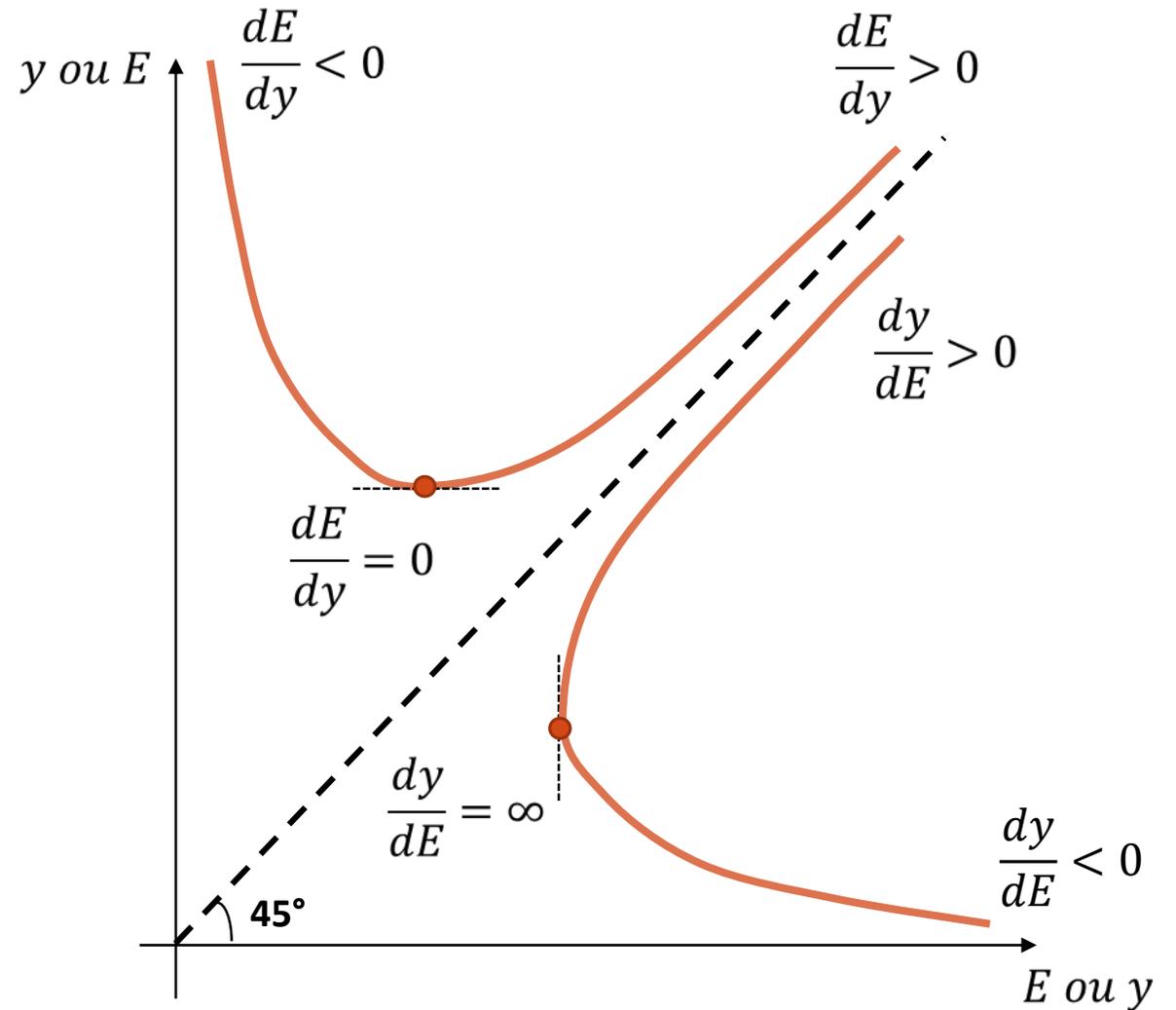
$$E_{min} = \frac{3}{2}y_c \quad \text{Eq. (10.12)}$$

4. Escoamento crítico

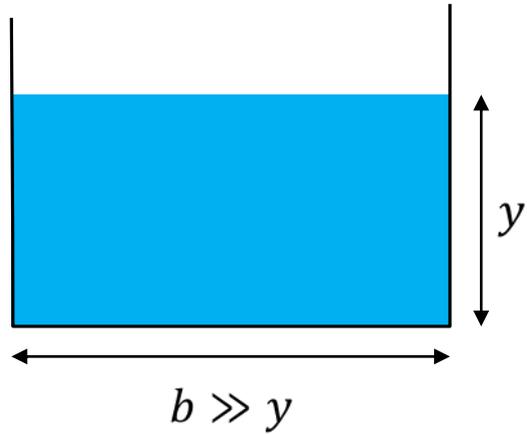
Sinal da derivada da Eq. (10.10)

$$\frac{dE}{dy} = 1 - F_r^2$$

Eq. (10.10)



5. Escoamento uniforme crítico: Declividade crítica para canais **retangulares largos**



$$R_h = \frac{A}{P} = \frac{yb}{b + 2y} \cong \frac{yb}{b} \cong y$$

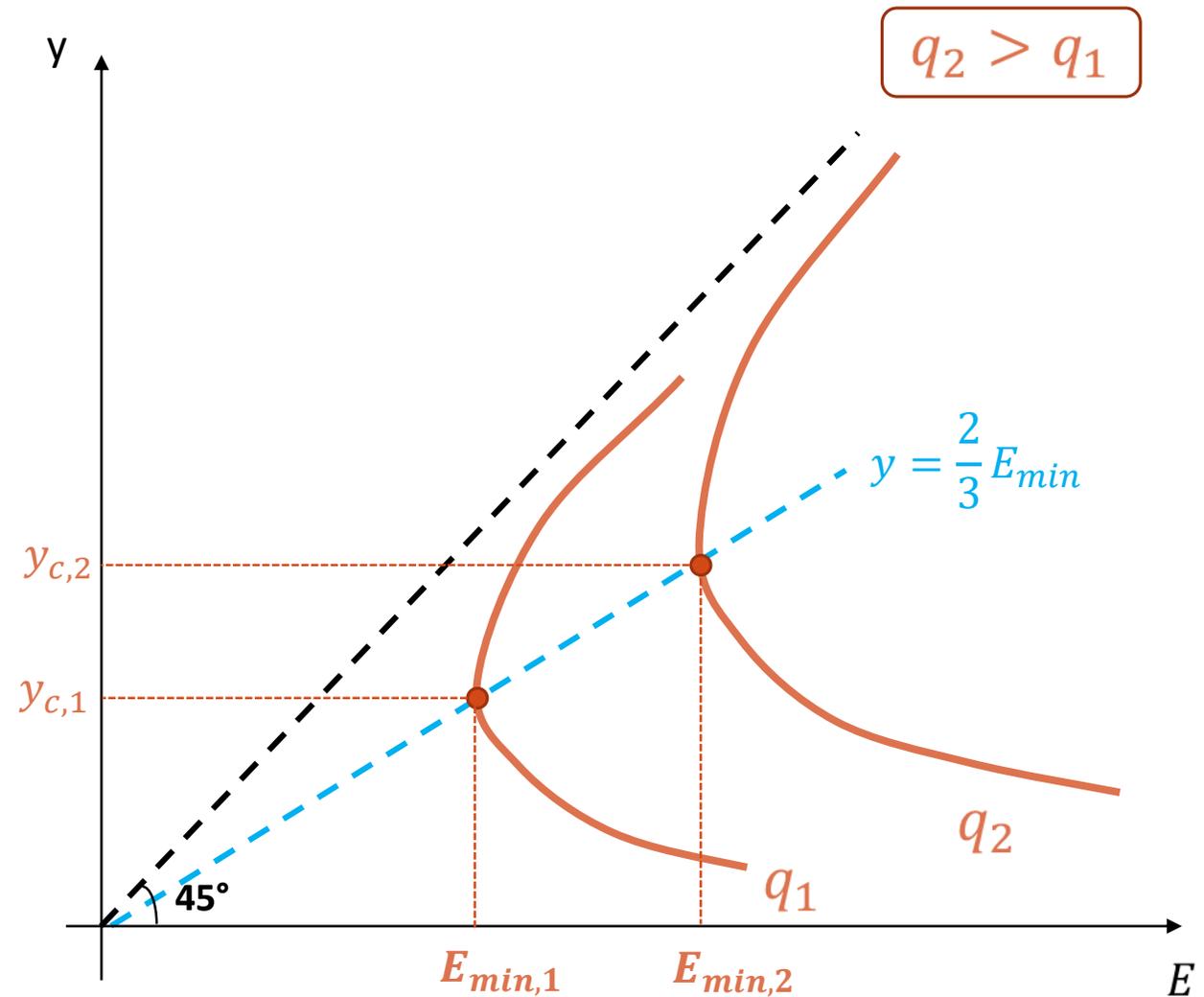
$$\text{De Manning} \rightarrow \frac{\eta qb}{I_c^{1/2}} = by_c \times y_c^{2/3} \rightarrow I_c = \frac{g\eta^2}{y_c^{1/3}} \quad \text{Eq. (10.14)}$$

Se $I_0 < I_c \rightarrow y_0 > y_c \rightarrow$ Canal de “**fraca declividade**” – Escoamento uniforme **fluvial**

Se $I_0 > I_c \rightarrow y_0 < y_c \rightarrow$ Canal de “**forte declividade**” – Escoamento uniforme **torrencial**

Observações:

- 1) Características do escoamento uniforme crítico
- 2) Alteração das curvas y x E , com a vazão q



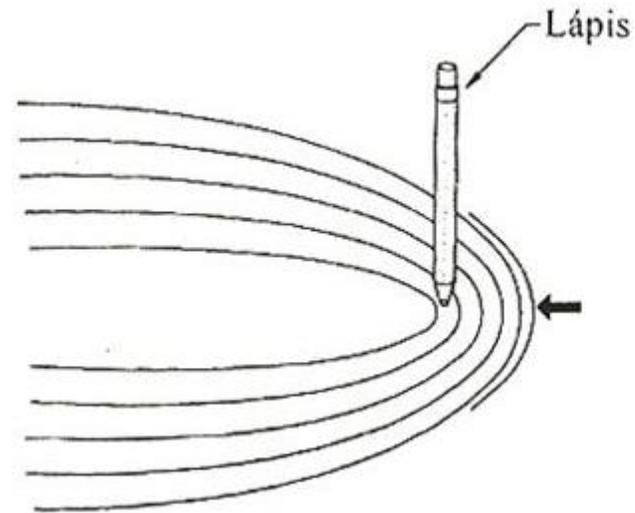
6. Velocidade crítica e celeridade: Padrão dos tipos de escoamento

Da hidrodinâmica: $c^2 = \frac{gL}{2\pi} \tanh \frac{2\pi y}{L}$ se $L \gg y \rightarrow \tanh \frac{2\pi y}{L} = \frac{2\pi y}{L} \rightarrow \boxed{c^2 = gy}$ Eq. (10.24)

$$\boxed{F_r = \frac{V}{\sqrt{gy}} = \frac{V}{c}}$$

Eq. (10.27)

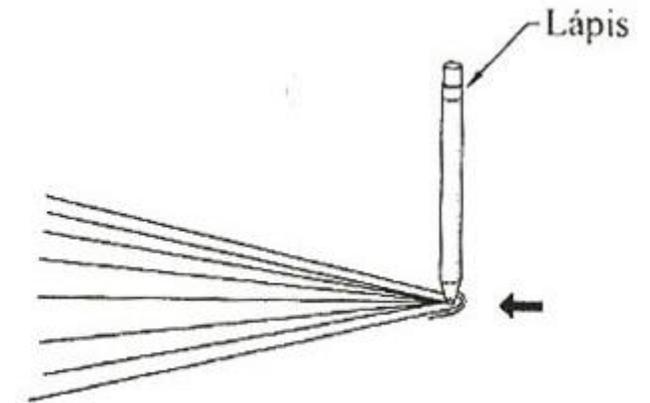
$\left\{ \begin{array}{l} \text{se } F_r > 1 \rightarrow V > c \\ \text{se } F_r < 1 \rightarrow V < c \end{array} \right.$



$V < c \rightarrow$ escoamento fluvial

$V_{abs} = V + c \rightarrow$ para jusante

$V_{abs} = c - V \rightarrow$ para montante



$V > c \rightarrow$ escoamento torrencial

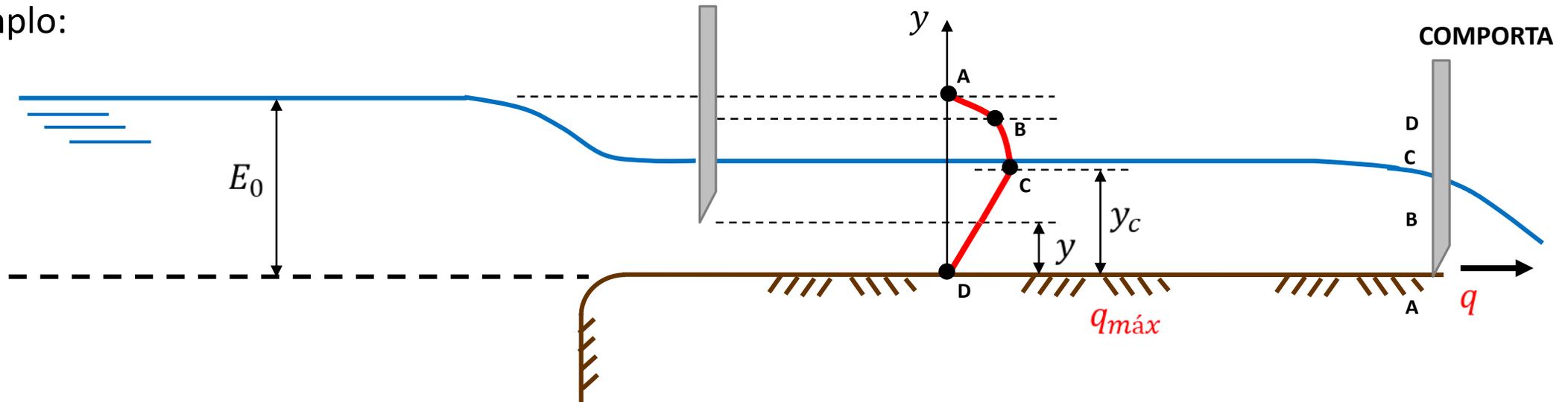
$V_{abs} = V + c \rightarrow$ para jusante

7. Seções de controle:

IMPORTANTE!

São seções que controlam o escoamento, estabelecendo uma relação $y = f(Q)$. A seção de escoamento crítico é uma seção de controle.

Exemplo:

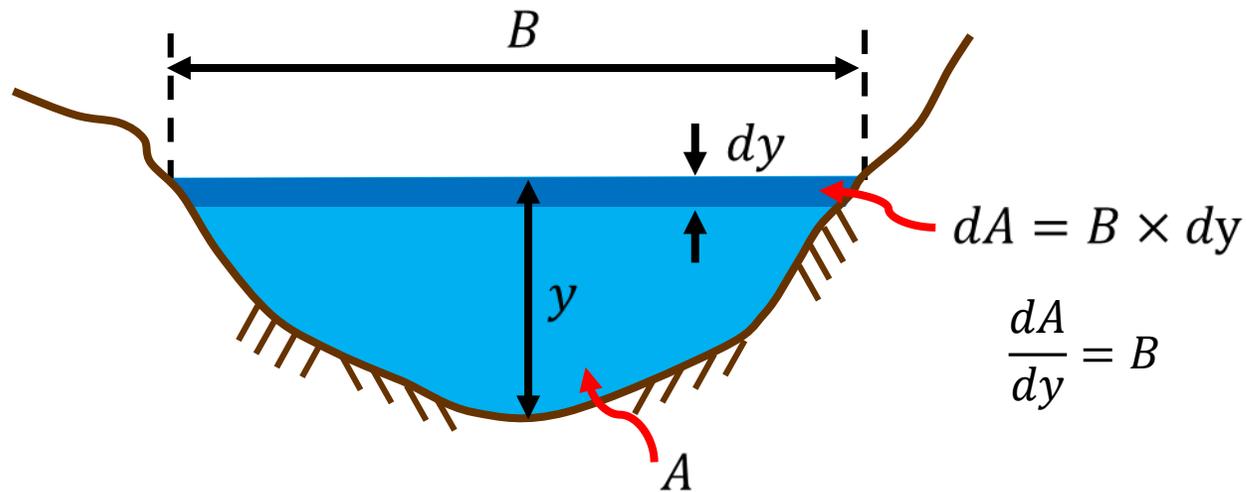


Conclusão:

O escoamento **fluvial** é controlado por alguma singularidade de **jusante**.

O escoamento **torrencial** é controlado por alguma singularidade de **montante**.

8. Canais de forma qualquer:



$$\frac{dA}{dy} = B$$

Em condições de escoamento crítico:

$$E = y + \frac{V^2}{2g} = y + \frac{Q^2}{2gA^2}$$

$$\frac{dE}{dy} = 0 \rightarrow \frac{dE}{dy} = 1 - \frac{Q^2}{2g} \frac{2A}{A^4} \frac{dA}{dy}$$

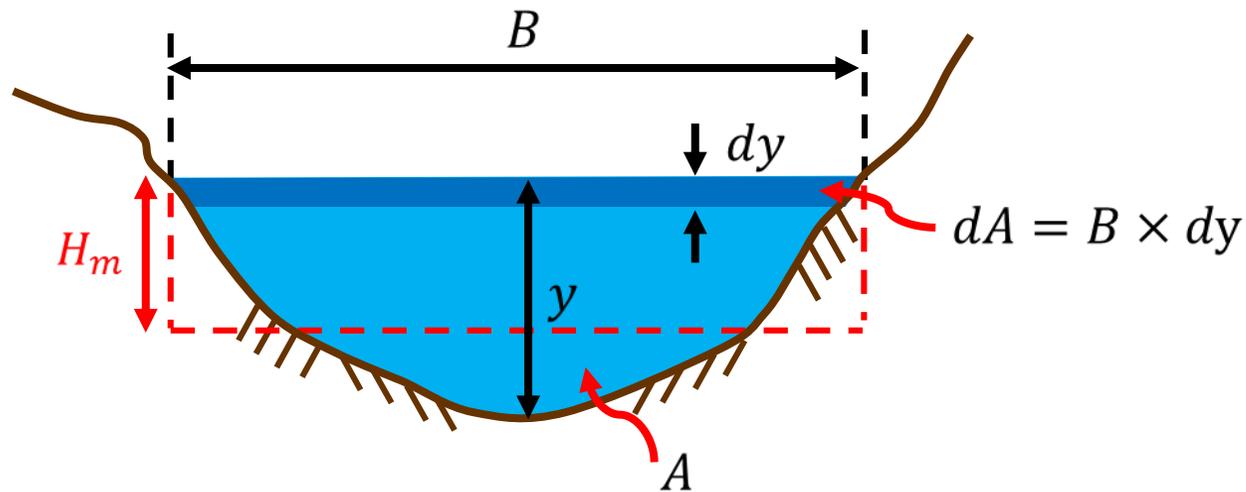
$$\frac{dE}{dy} = 1 - \frac{Q^2}{gA^3} \frac{dA}{dy}$$

$$\text{se } \frac{dE}{dy} = 0 \rightarrow \boxed{\frac{Q^2 B}{gA^3} = 1} \quad \text{Eq. (10.42)}$$

Equação Geral

Expressão cuja raiz é $y = y_c$ para a seção considerada

8. Canais de forma qualquer:



$$\frac{dA}{dy} = B \rightarrow \frac{dE}{dy} = 1 - \frac{Q^2 B}{gA^3} = 1 - F_r^2$$

Altura média ou altura hidráulica H_m de uma seção é a relação entre a área molhada e a largura na superfície livre:

$$H_m = A/B$$

8. Canais de forma qualquer:

Generalização da expressão do número de Froude:

$$1 - \frac{Q^2 B}{gA^3} = 1 - F_r^2$$

$$F_r^2 = \frac{Q^2 B}{gA^3} = \frac{Q^2}{gH_m A^2} = \frac{V^2}{gH_m} \quad \text{Eq. (10.43)}$$

Celeridade de pequenas perturbações:

$$\text{Quando } F_r = 1 \rightarrow V = c = \sqrt{gH_m}$$

8. Canais de forma qualquer:

Combinando-se as Equações (10.39) e (10.42), pode se estabelecer a relação entre a energia mínima E_c em um canal de forma qualquer e a geometria do escoamento

$$\frac{Q^2 B}{g A^3} = 1 \rightarrow \frac{Q^2}{g A_c^2} = \frac{A_c}{B_c} = H_{mc} \quad \text{Eq. (10.42)}$$

Que substituída na Equação 10.39:

$$H_{mc} = \frac{V_c^2}{g} \text{ ou } V_c = \sqrt{g H_{mc}}$$

$$E = y + \frac{Q^2}{2gA^2} \quad \rightarrow$$

Eq. (10.39)

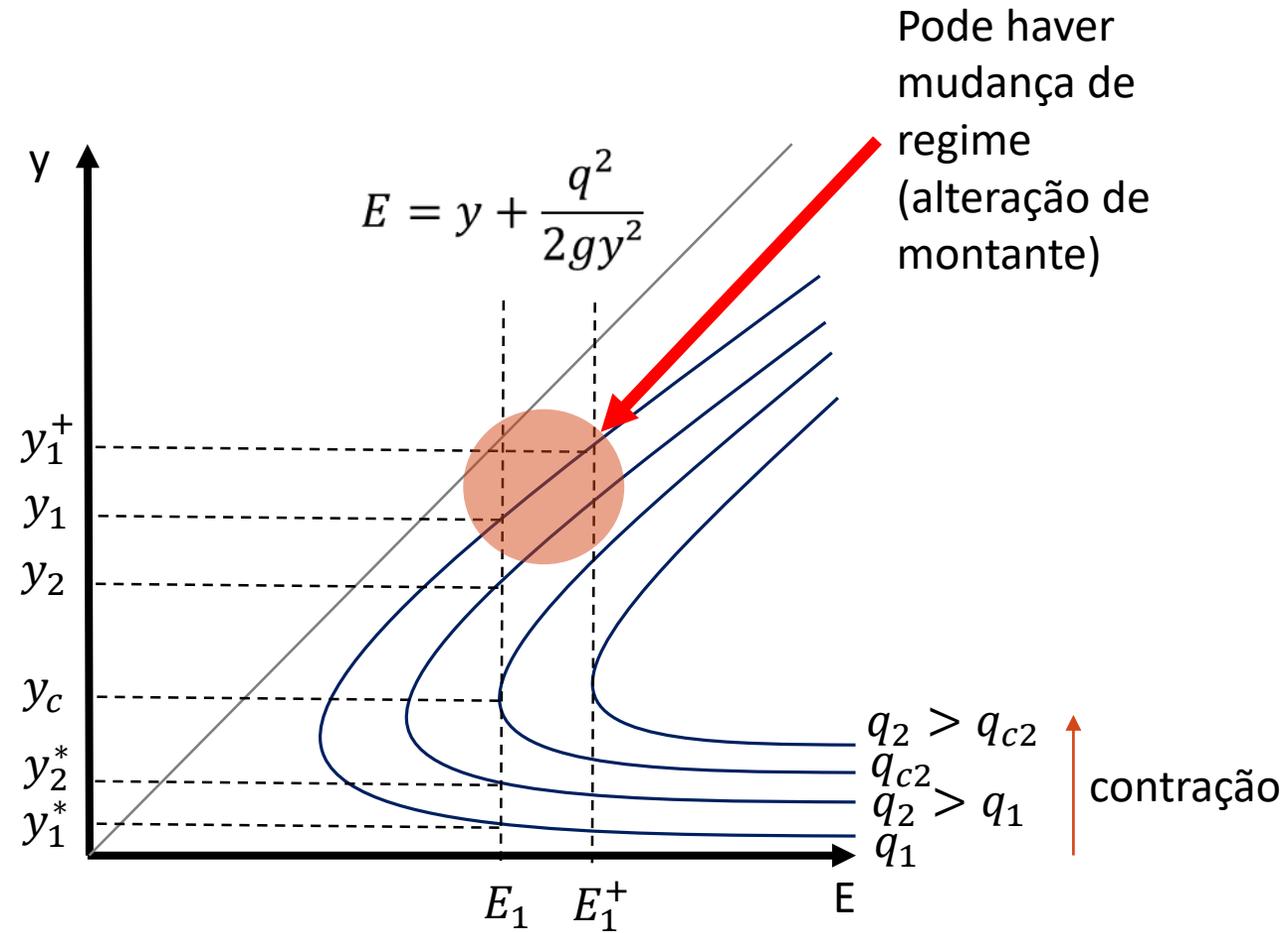
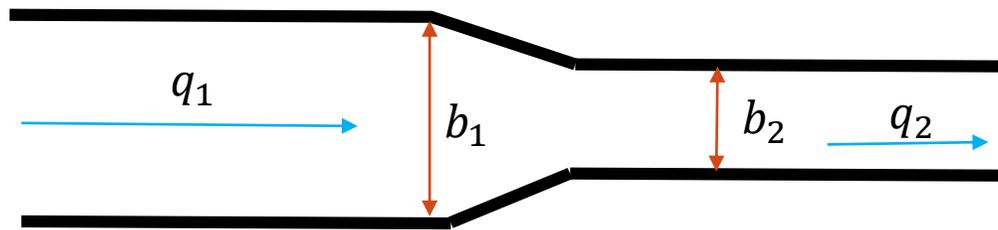
$$E_c = y_c + \frac{H_{mc}}{2} = y_c + \frac{V_c^2}{2g}$$

Eq. (10.44)

IMPORTANTE!

9. Energia Específica - Transições

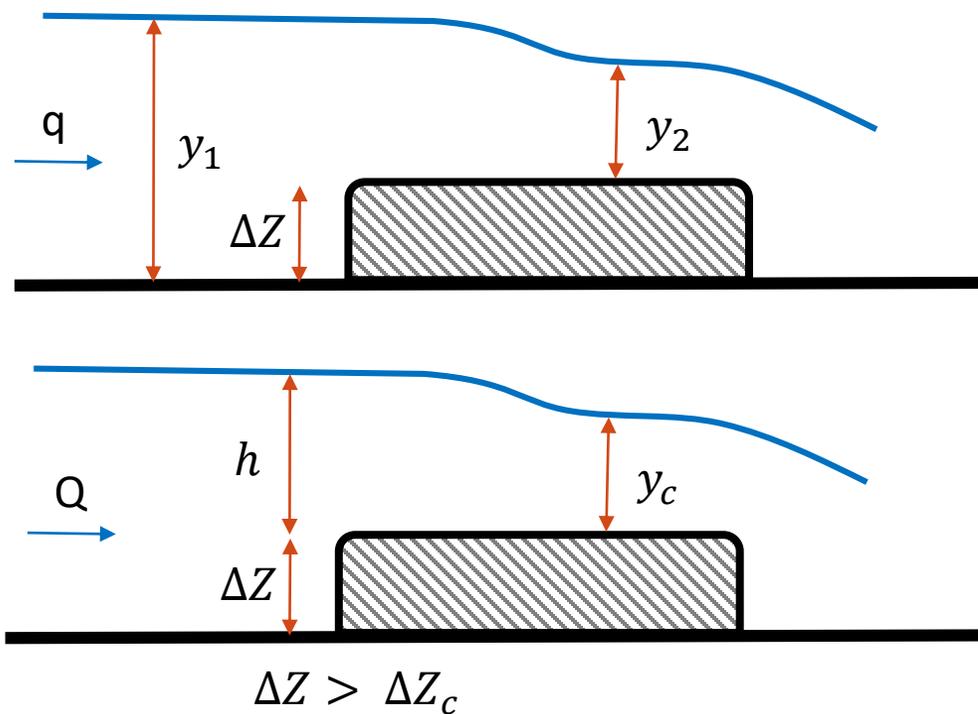
Mudança na largura do canal



Prob. 10.3

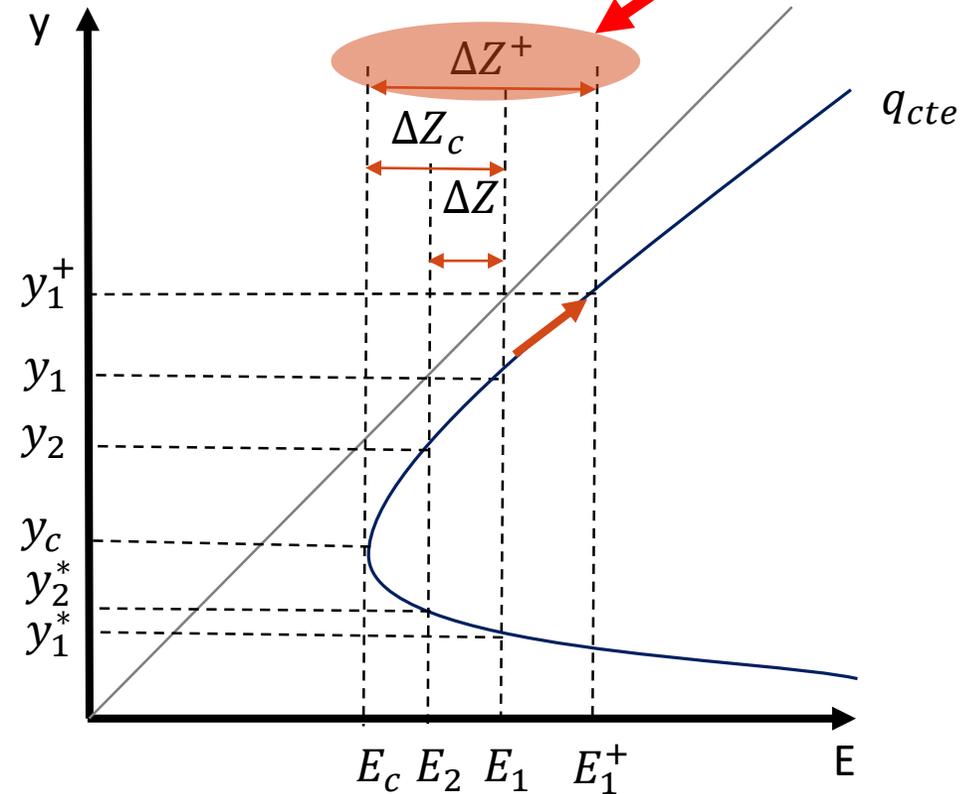
9. Energia Específica - Transições

Elevação do nível de fundo



$$E_1 = E_2 + \Delta Z$$

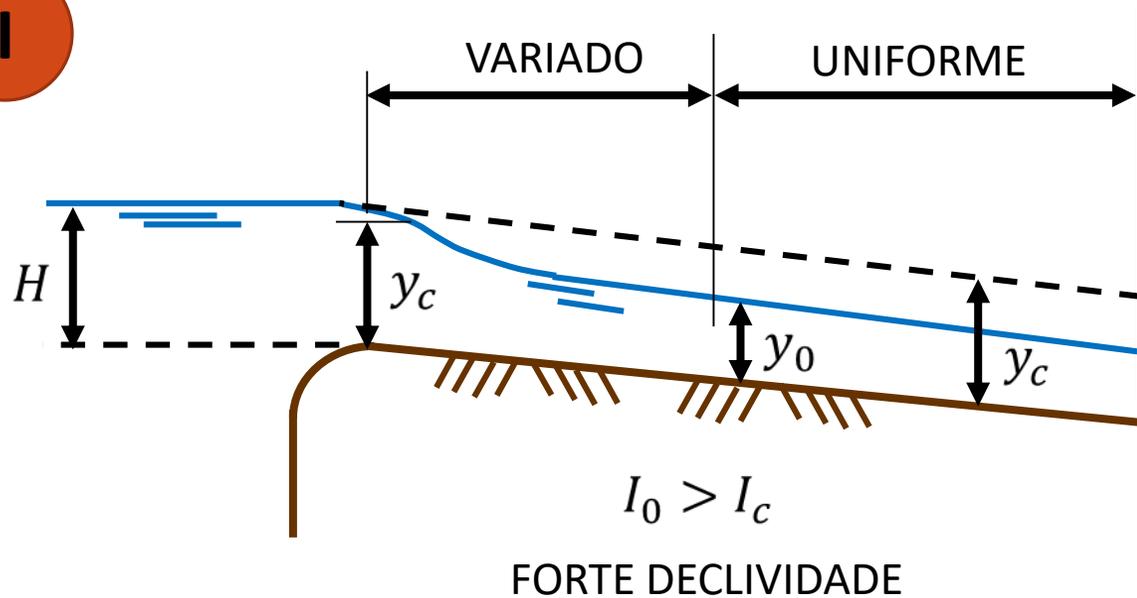
Pode haver mudança de regime



Prob. 10.9

9. Ocorrência da altura crítica: dois exemplos (Item 10.8 H.B.)

I



Para uma transição feita em uma crista de curta distância:

$$\left\{ \begin{array}{l} \frac{dz}{dx} = 0 \quad (\text{horizontal}) \\ \frac{dy}{dx} \neq 0 \quad (\text{acelerado}) \end{array} \right. \rightarrow F_r = 1 \rightarrow$$

Escoamento crítico na entrada do canal, seguido por uma curva de remanso até estabelecer o movimento uniforme

Caso I: canal retangular

Energia disponível: $H = z + y + \frac{q^2}{2gy^2} = z + E$
com H e q constantes

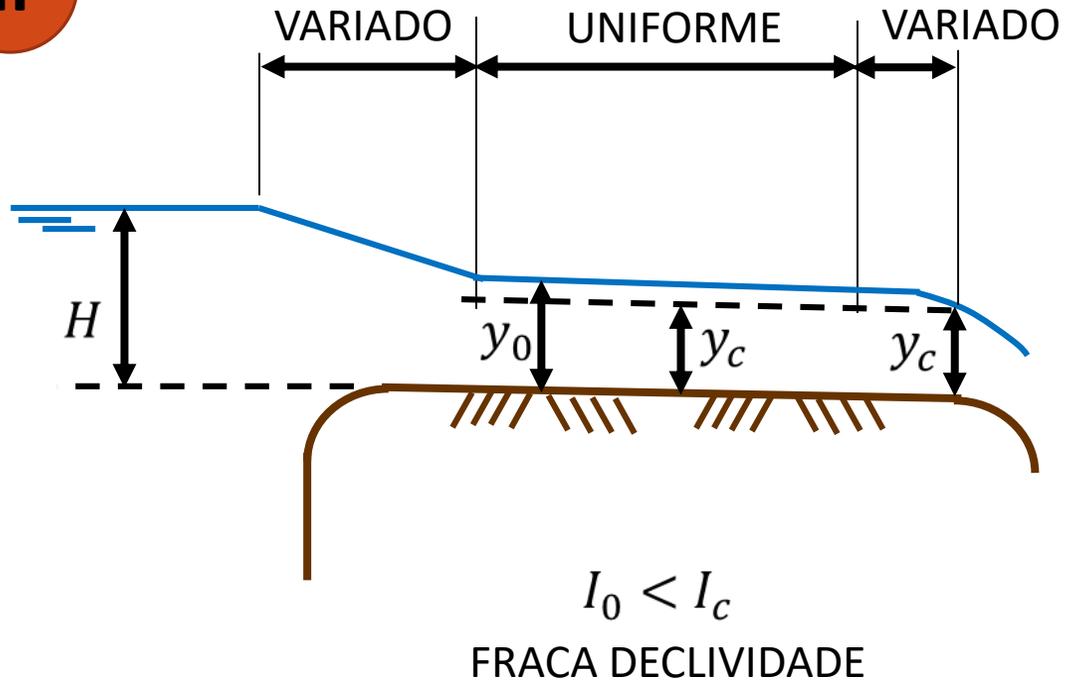
$$\frac{dH}{dx} = \frac{dz}{dx} + \frac{dE}{dx} = 0 \rightarrow \frac{dz}{dx} + \frac{dE}{dy} \frac{dy}{dx} = 0$$

Como: $\frac{dE}{dy} = 1 - F_r^2 \rightarrow \frac{dz}{dx} + (1 - F_r^2) \frac{dy}{dx} = 0$

Eq. (10.36)

9. Ocorrência da altura crítica: dois exemplos (Item 10.8 H.B.)

II



Caso II:

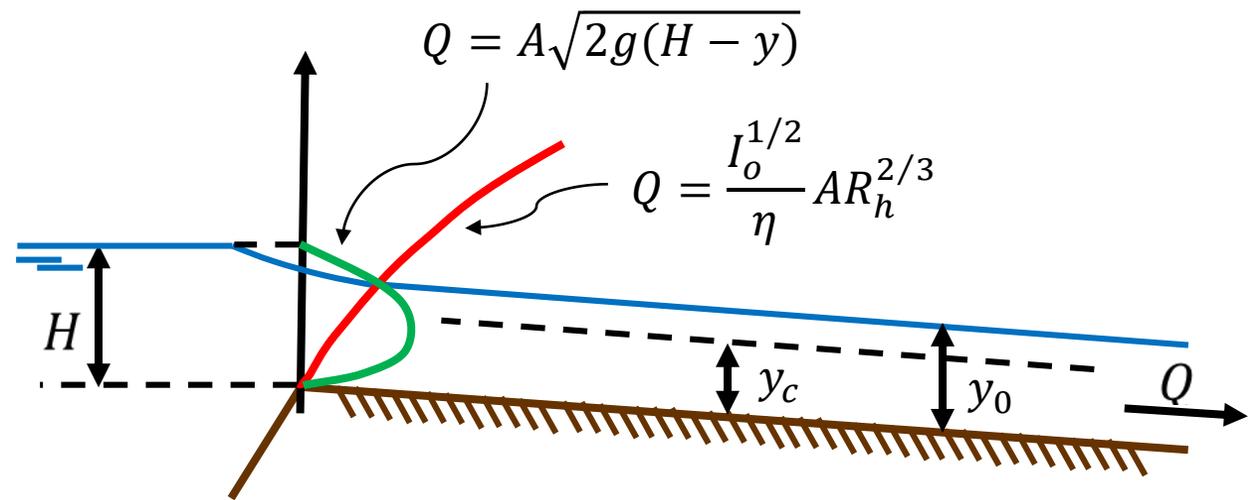
Deverá haver uma compatibilidade entre equações de energia e resistência:

$$H = E = y_0 + \frac{Q^2}{2gA^2}$$

$$Q = \frac{\sqrt{I_0}}{\eta} A R_h^{2/3}$$

y_0

Q



10.12

10. Problemas típicos

1. Determinação das alturas alternadas y_1 e y_2 , para canais retangulares

Calcula-se E/y_c e, na Figura 10.6, tira-se y_i/y_c (é melhor usar a calculadora ou o gráfico adimensional avulso)

Alturas alternadas – canais retangulares

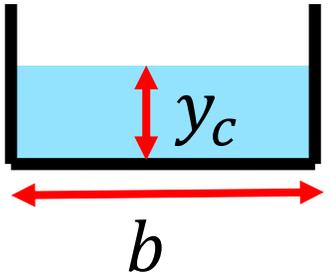
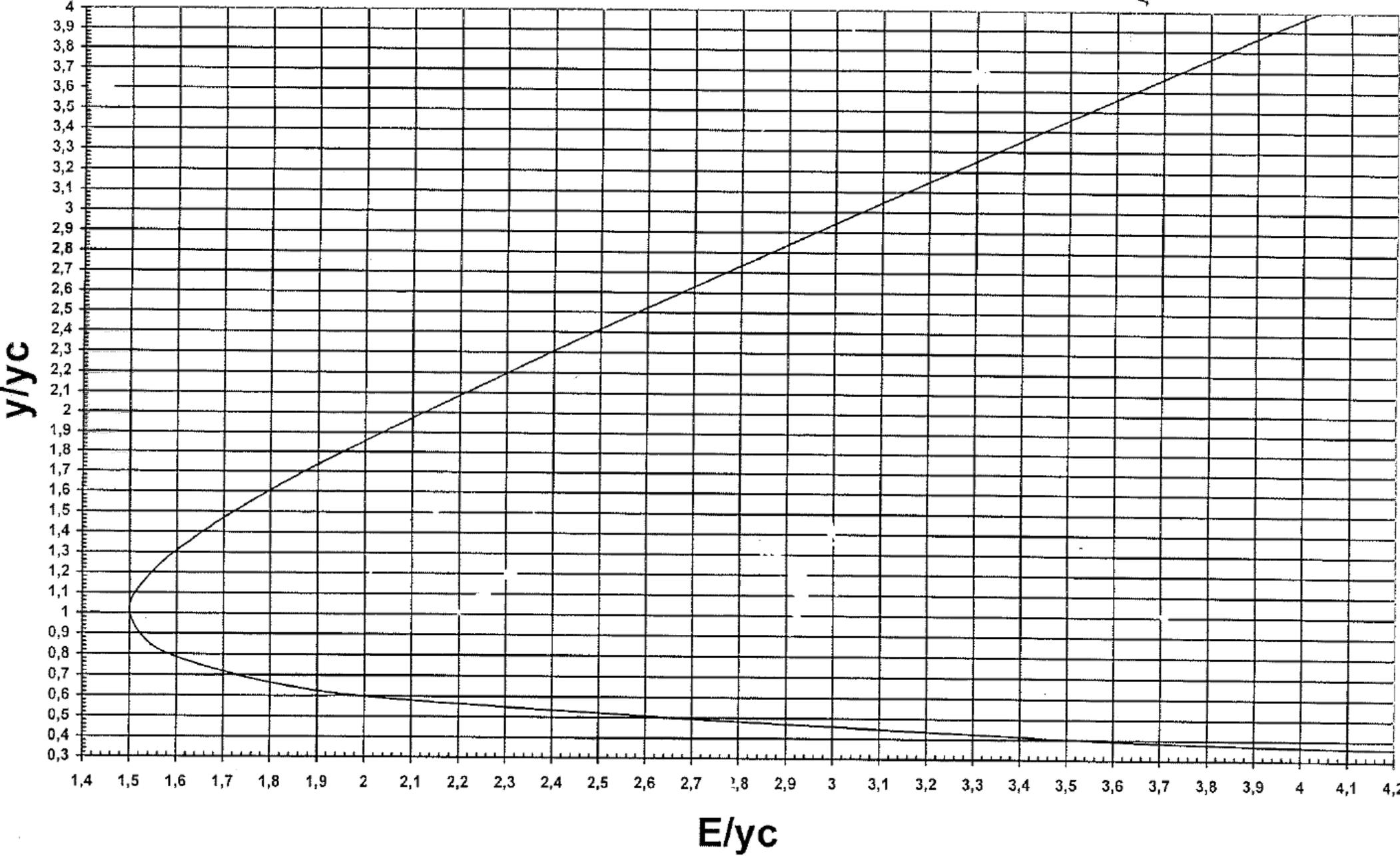


Fig 10.6

10. Problemas típicos

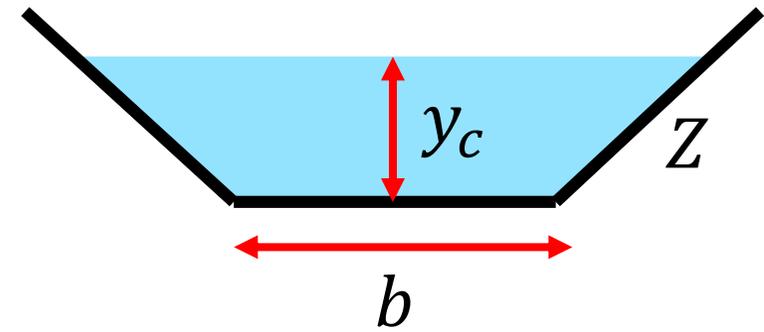
2. Cálculo da altura crítica em canais trapezoidais, dados Q , b e Z

Calcula-se $\tau = ZQ \sqrt{\frac{Z}{g b^5}}$ e na Figura 10.17, tira-se $\psi = \frac{b}{Z y_c}$ (melhor o Solver na equação

$$\frac{Q^2 B}{g A^3} = 1)$$

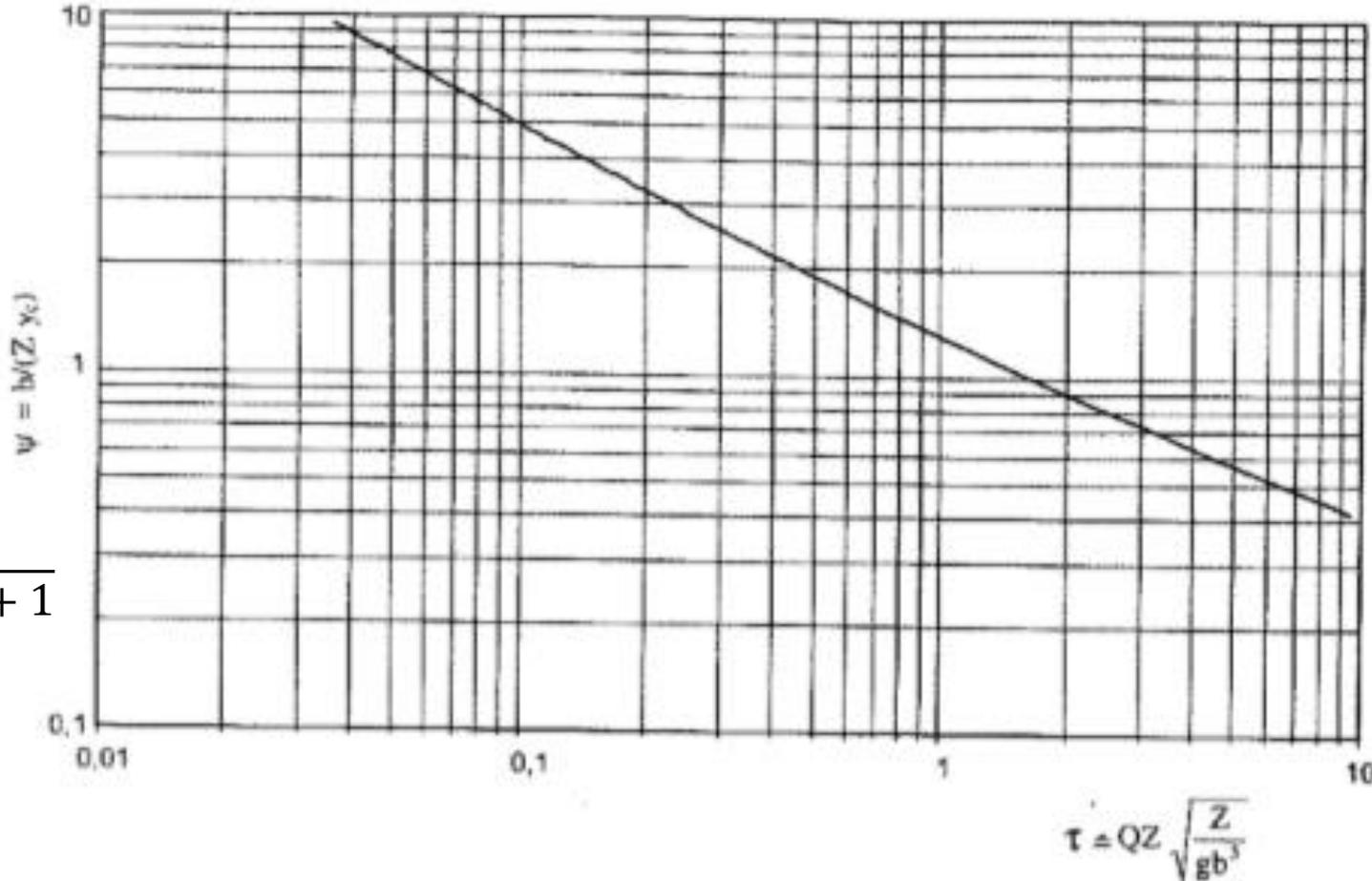
Canais de forma qualquer:

Fig 10.17



$$\frac{31}{l} = \frac{1}{\log Y}$$

$$\frac{31}{l} = \frac{1}{\log Y + 1}$$



Encontrar y_c
Conhecendo a geometria

$$y_c = 0,39 \frac{Q^{0,58}}{b^{0,45} Z^{0,13}}$$

10.6

l em mm

Utilizar apenas
no livro H.B.

$$\frac{36}{l} = \frac{1}{\log X + 2}$$

$$\frac{36}{l} = \frac{1}{\log X + 1}$$

$$\frac{36}{l} = \frac{1}{\log X}$$

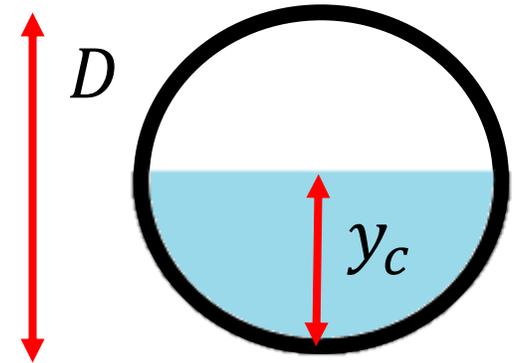
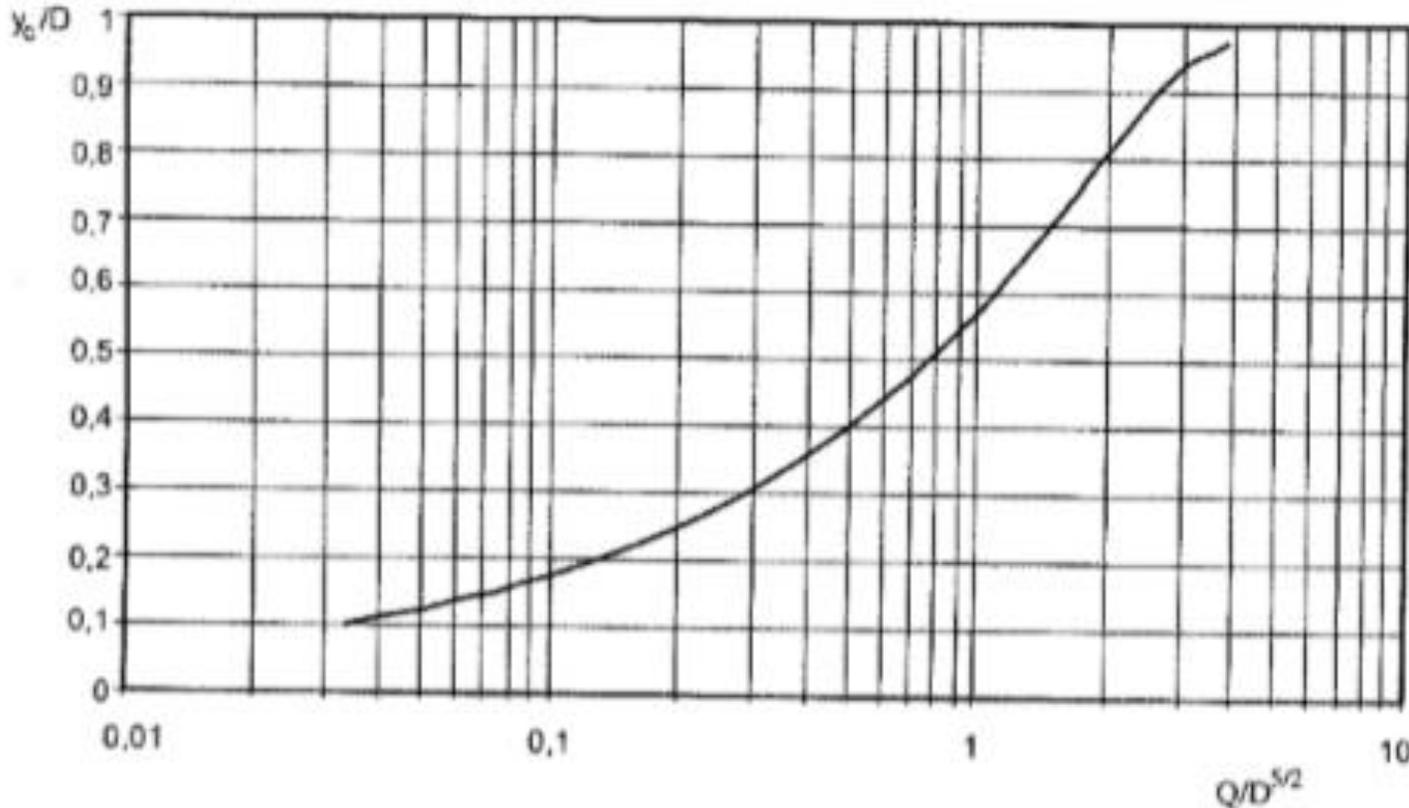
10. Problemas típicos

3. Cálculo da altura crítica em canais circulares, dados Q e D

Calcula-se $\frac{Q}{D^{5/2}}$ e na Figura 10.18, tira-se $\frac{y_c}{D}$

8. Canais de forma qualquer:

Fig 10.18



$$\frac{y_c}{D} = 0,571 \left[\frac{Q}{D^{5/2}} \right]^{0,5149}$$

Encontrar y_c
Conhecendo a geometria

$$\frac{36}{l} = \frac{1}{\log X + 2}$$

$$\frac{36}{l} = \frac{1}{\log X + 1}$$

$$\frac{36}{l} = \frac{1}{\log X}$$

l em mm

10.22

*Utilizar apenas
no livro H.B.*

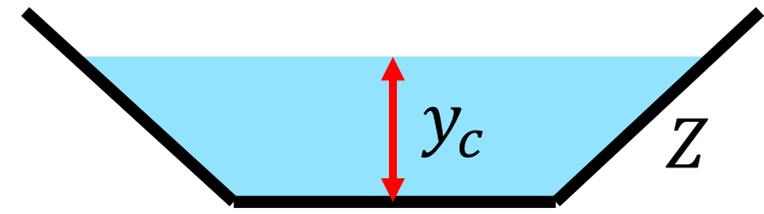
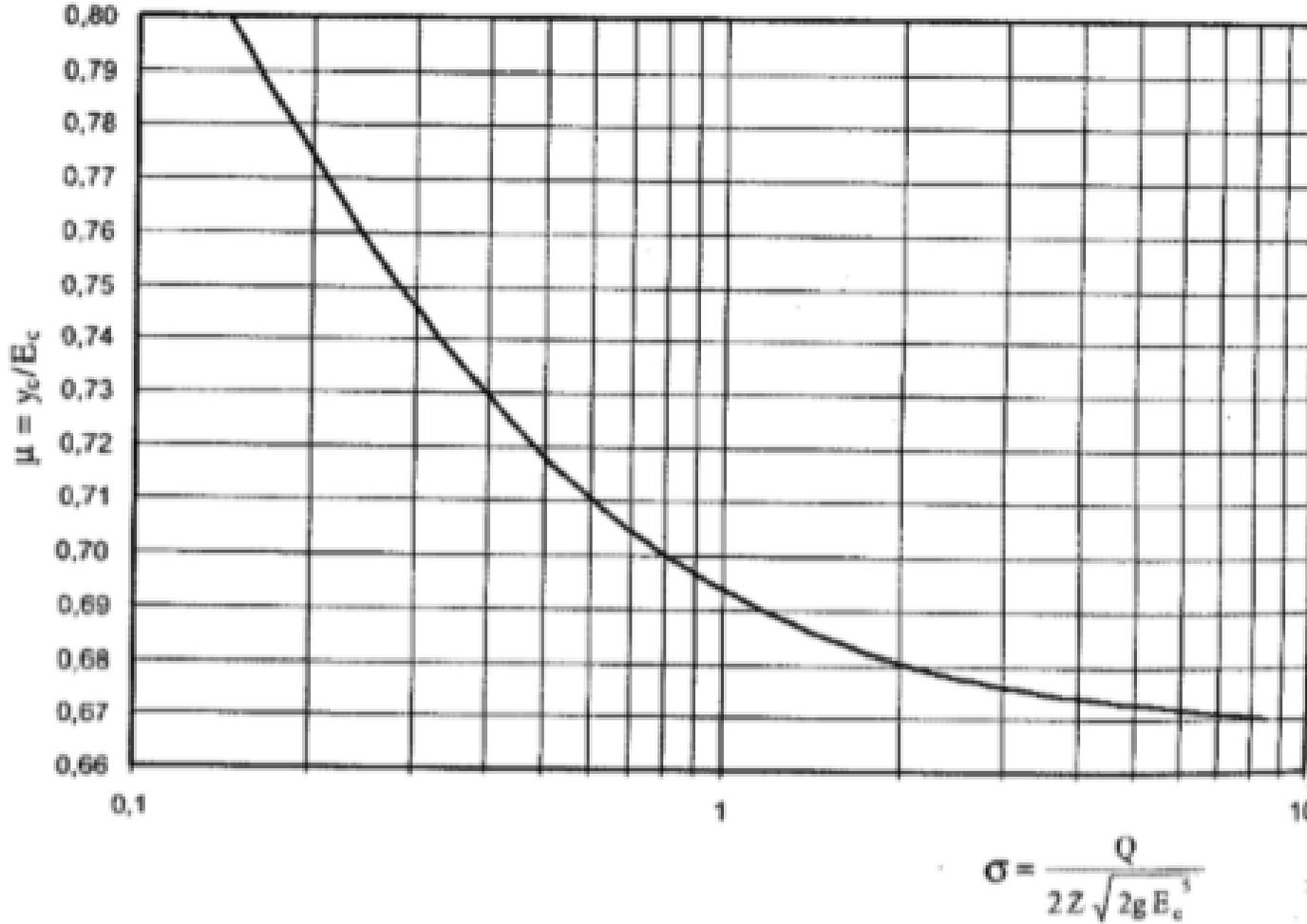
10. Problemas típicos

4. Cálculo da altura crítica em canais trapezoidais, dados Q , E_c e Z

Calcula-se $\sigma = \frac{Q}{2 Z \sqrt{2 g E_c^5}}$ e na Figura 10.19, tira-se $\mu = \frac{y_c}{E_c}$

Canais de forma qualquer:

Fig 10.19



Encontrar y_c
 Conhecendo a geometria
 Sem saber b

$$\frac{53}{l} = \frac{1}{\log X + 1}$$

$$\frac{53}{l} = \frac{1}{\log X}$$

l em mm
 Utilizar apenas
 no livro H.B.

10. Problemas típicos

5. Cálculo da vazão em um canal trapezoidal, dados b , E_c e Z

Calcula-se $\phi = \frac{ZE_c}{b}$ e na Figura 10.20, tira-se $\sigma = \frac{Q}{2Z\sqrt{2gE_c^5}}$

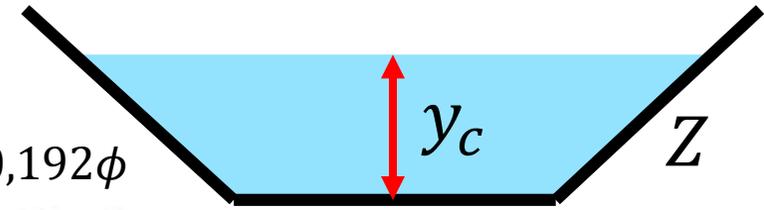
6. Cálculo da largura de fundo em canais trapezoidais, dados Q , y_c e Z

Calcula-se $\lambda = \frac{Q}{Z\sqrt{gy_c^5}}$ e na Figura 10.20, tira-se $\psi = \frac{b}{Zy_c}$

Canais de forma qualquer:

$$\lambda = 0,0072 \psi^2 + 0,9007 \psi + 0,7255$$

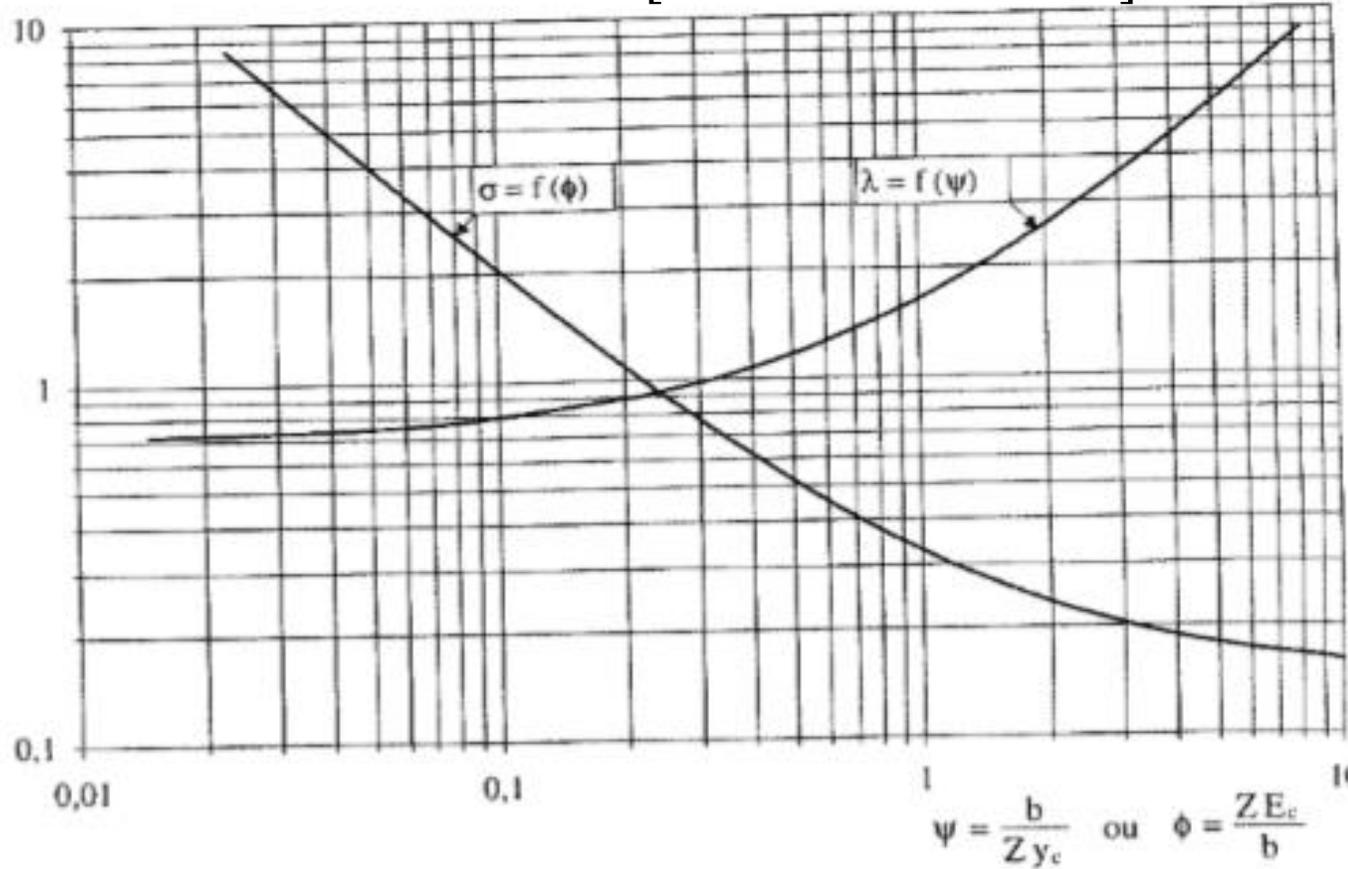
$$\sigma = \tan h \left[0,0553 \phi^{0,07} + \frac{0,0825}{\phi^{0,023}} \right] + 0,192\phi$$



$$\frac{35}{l} = \frac{1}{\log Y}$$

$$\frac{35}{l} = \frac{1}{\log Y + 1}$$

$$\lambda = \frac{Q}{Z\sqrt{gy_c^3}} \text{ ou } \sigma = \frac{Q}{2Z\sqrt{2gE_c^3}}$$



Encontrar y_c
Conhecendo
a geometria
Sem saber b

10.19

$$\frac{40,5}{l} = \frac{1}{\log Y + 2}$$

$$\frac{40,5}{l} = \frac{1}{\log Y + 1}$$

$$\frac{40,5}{l} = \frac{1}{\log Y}$$

Fig 10.20

11. Roteiro para aplicação do conceito de Energia Específica

1. Determinar todas as propriedades e características do escoamento na seção 1: vazão, altura de água, altura crítica, tipo de escoamento, energia disponível, etc.
2. Responder a **pergunta básica**: “Qual a mínima energia necessária para passar a vazão na seção 2?” (Seção de transição).
3. Comparar a energia mínima em 2 com a disponível em 1:
 - Se a energia em 1 for maior que em 2 não haverá alteração do tipo de escoamento em 2, será o mesmo que em 1.
 - Se a energia disponível em 1 for menor que a mínima em 2, ocorrerá remanso de elevação com mudança de regime após a transição e o escoamento aí será crítico, podendo ocorrer um ressalto hidráulico a jusante da seção 2.

11. Roteiro para aplicação do conceito de Energia Específica

4. Aplicar a Equação de Bernoulli entre a seção 1 e a transição para determinar a nova altura de água em 1, se a energia original em 1 for menor que a mínima em 2.

5. Aplicar a Equação de Bernoulli entre a seção 1 e a transição para determinar a altura de água em 2, se a energia original em 1 for maior que a mínima em 2.

6. Em todos os casos, **pensar** com o auxílio da curva (desenho) de energia específica:
 $y \times q$ ou $y \times E$

Dicas

Preparar formulários **Capítulo 10** (Não esquecer dos capítulos 7, 8 e 9):

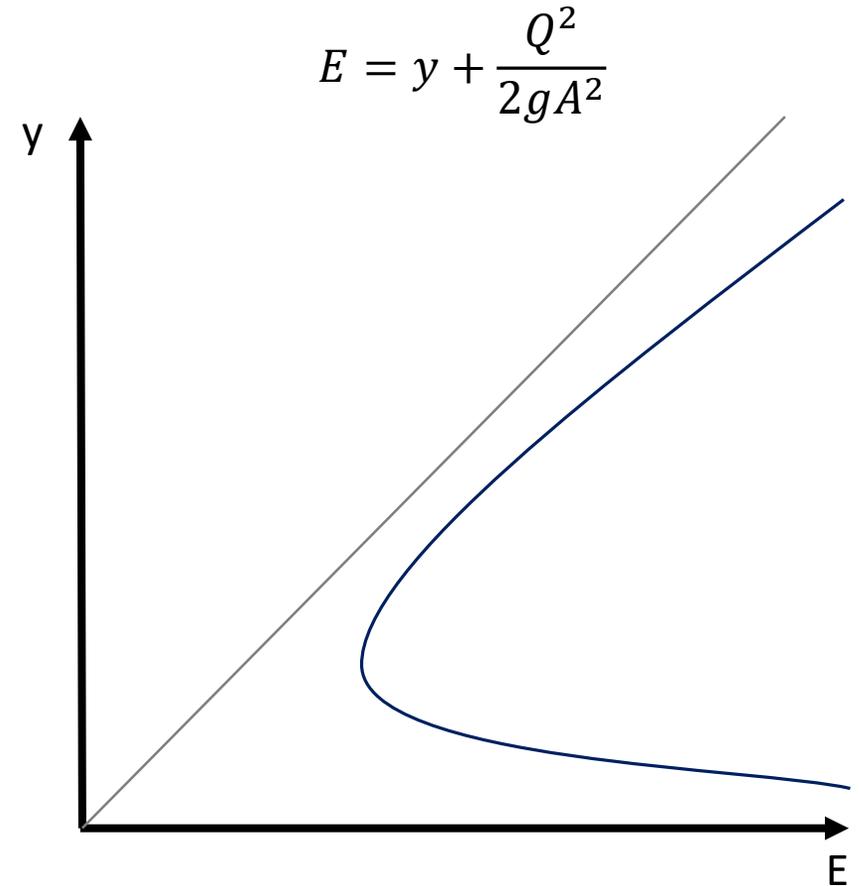
1. Canais retangulares
2. Canais de formato qualquer

Estudar as singularidades fazendo exercícios

1. Contração ou Alargamento
2. Mudança no fundo (degrau)
3. Queda

Procurar onde está o y_c (Hipóteses do item 10.8)

1. Início do canal (forte declividade)
2. Final do canal (fraca declividade)



FIM

<https://create.kahoot.it/share/hidraulica-410/86504850-60a0-4496-a99d-5ec1f884ceea>

Relatórios da **parte 1 – (até a P1)** (Trabalho prático e Laboratório)

jamil.anache@usp.br

anache.jamil@gmail.com

Agradecimentos: **Prof. Rodrigo**, Prof. Edson, Profa. Fernanda, Profa. Maria, docentes SHS.

Hélio, Alan e Tiago.

Técnicos de apoio, Laboratório de Hidráulica e EESC-USP.

VOCÊS!