

# TEA018 - Hidrologia Ambiental

## Aula sobre escoamento permanente

### Equação de Darcy-Weisbach

Emílio G. F. Mercuri

[www.ambiental.ufpr.br/professores/mercuri](http://www.ambiental.ufpr.br/professores/mercuri)

*Professor DEA / UFPR*



# SUMÁRIO

ESCOAMENTO EM CANAIS

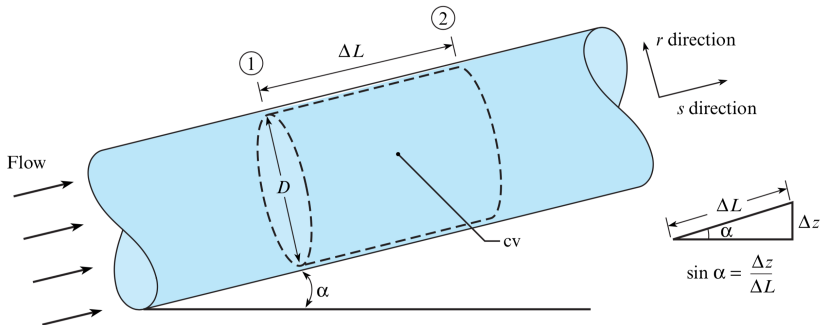
Equação de Darcy-Weisbach

# EQUAÇÃO DE DARCY-WEISBACH

Dedução da **Equação de Darcy-Weisbach**

Escoamento permanente (completamente desenvolvido) em tubo de diâmetro  $D$ .

- Volume de controle cilíndrico com diâmetro  $D$  e comprimento  $\Delta L$  dentro do tubo.

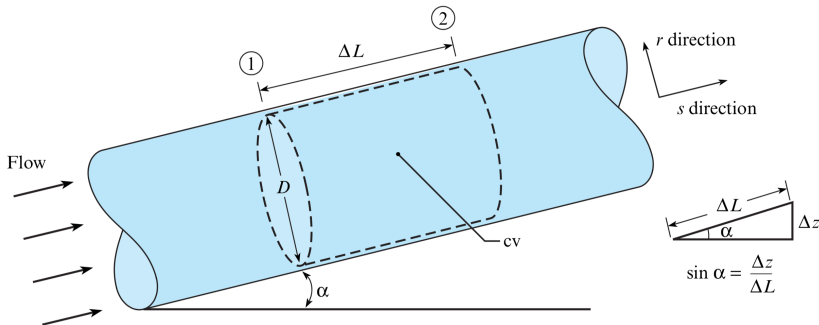


# EQUAÇÃO DE DARCY-WEISBACH

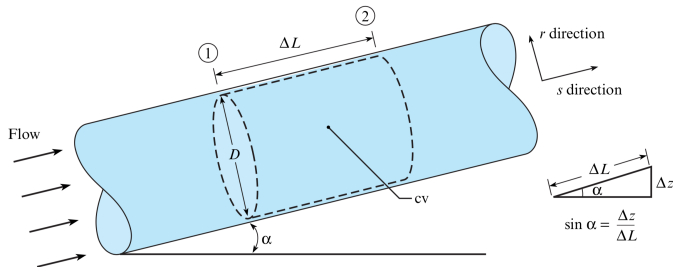
Dedução da **Equação de Darcy-Weisbach**

Escoamento permanente (completamente desenvolvido) em tubo de diâmetro  $D$ .

- ▶ Volume de controle cilíndrico com diâmetro  $D$  e comprimento  $\Delta L$  dentro do tubo.
- ▶ Sistema de coordenadas axial  $s$  e radial  $r$ .



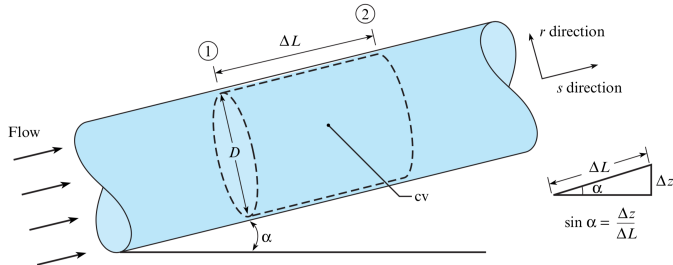
# EQUAÇÃO DE DARCY-WEISBACH



- Aplicando o Teorema de Transporte de Reynolds para o *momentum*

$$\sum \mathbf{F} = \frac{d}{dt} \int_{vc} \mathbf{V} \rho dV + \int_{sc} \mathbf{V} \rho \mathbf{V} \cdot d\mathbf{A}$$

# EQUAÇÃO DE DARCY-WEISBACH

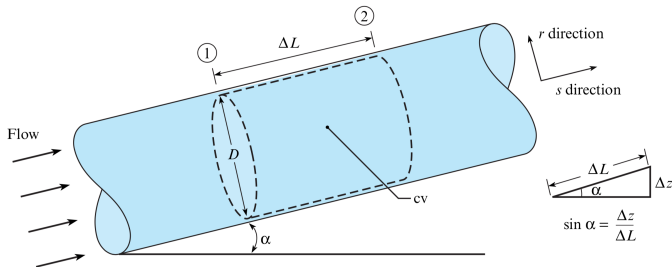


- Aplicando o Teorema de Transporte de Reynolds para o *momentum*

$$\sum \mathbf{F} = \frac{d}{dt} \int_{vc} \mathbf{V} \rho dV + \int_{sc} \mathbf{V} \rho \mathbf{V} \cdot d\mathbf{A}$$

- O fluxo líquido de *momentum* no VC,  $\int_{sc} \mathbf{V} \rho \mathbf{V} \cdot d\mathbf{A}$ , é nulo pois a distribuição de velocidades na seção 1 é igual à da seção 2.

# EQUAÇÃO DE DARCY-WEISBACH

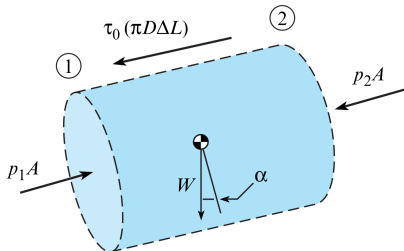


- Aplicando o Teorema de Transporte de Reynolds para o *momentum*

$$\sum \mathbf{F} = \frac{d}{dt} \int_{vc} \mathbf{V} \rho dV + \int_{sc} \mathbf{V} \rho \mathbf{V} \cdot d\mathbf{A}$$

- O fluxo líquido de *momentum* no VC,  $\int_{sc} \mathbf{V} \rho \mathbf{V} \cdot d\mathbf{A}$ , é nulo pois a distribuição de velocidades na seção 1 é igual à da seção 2.
- A acumulação de *momentum* no VC,  $\frac{d}{dt} \int_{vc} \mathbf{V} \rho dV$ , é nula pois o fluxo é permanente.

# EQUAÇÃO DE DARCY-WEISBACH

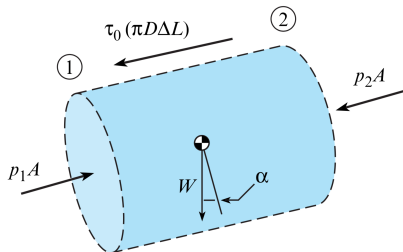


► A equação fica:

$$\sum \mathbf{F} = 0$$



# EQUAÇÃO DE DARCY-WEISBACH

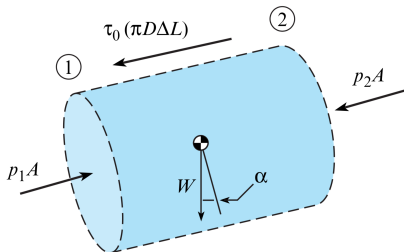


- A equação fica:

$$\sum \mathbf{F} = 0$$

$$F_{\text{pressão}} + F_{\text{cisalhamento}} + F_{\text{peso}} = 0$$

# EQUAÇÃO DE DARCY-WEISBACH



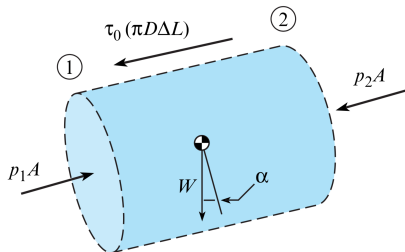
► A equação fica:

$$\sum \mathbf{F} = 0$$

$$F_{\text{pressão}} + F_{\text{cisalhamento}} + F_{\text{peso}} = 0$$

$$(p_1 - p_2) \left( \frac{\pi D^2}{4} \right) - \tau_0 (\pi D \Delta L) - \gamma \left[ \left( \frac{\pi D^2}{4} \right) \Delta L \right] \sin \alpha = 0$$

# EQUAÇÃO DE DARCY-WEISBACH



► A equação fica:

$$\sum \mathbf{F} = 0$$

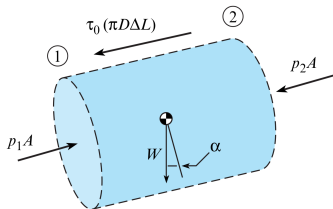
$$F_{\text{pressão}} + F_{\text{cisalhamento}} + F_{\text{peso}} = 0$$

$$(p_1 - p_2) \left( \frac{\pi D^2}{4} \right) - \tau_0 (\pi D \Delta L) - \gamma \left[ \left( \frac{\pi D^2}{4} \right) \Delta L \right] \sin \alpha = 0$$

Como  $\sin \alpha = (\Delta z / \Delta L)$ :

$$(p_1 + \gamma z_1) - (p_2 + \gamma z_2) = \frac{4 \Delta L \tau_0}{D} \quad (1)$$

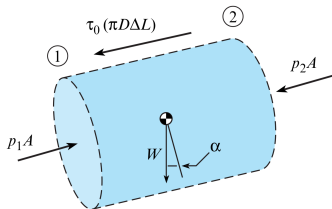
# EQUAÇÃO DE DARCY-WEISBACH



► Eq (1):  $(p_1 + \gamma z_1) - (p_2 + \gamma z_2) = \frac{4\Delta L \tau_0}{D}$ , da equação da energia:

$$\frac{p_1}{\gamma} + \frac{\bar{V}_1^2}{2g} + z_1 = \frac{p_2}{\gamma} + \frac{\bar{V}_2^2}{2g} + z_2 + h_f$$

# EQUAÇÃO DE DARCY-WEISBACH



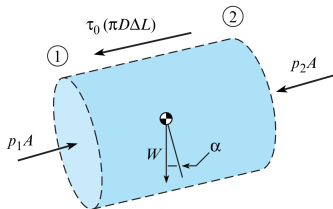
► Eq (1):  $(p_1 + \gamma z_1) - (p_2 + \gamma z_2) = \frac{4\Delta L \tau_0}{D}$ , da equação da energia:

$$\frac{p_1}{\gamma} + \frac{\bar{V}_1^2}{2g} + z_1 = \frac{p_2}{\gamma} + \frac{\bar{V}_2^2}{2g} + z_2 + h_f$$

Como  $V_1 = V_2$  (distribuição de velocidades em escoamento uniforme):

$$\frac{p_1}{\gamma} + z_1 = \frac{p_2}{\gamma} + z_2 + h_f$$

# EQUAÇÃO DE DARCY-WEISBACH



► Eq (1):  $(p_1 + \gamma z_1) - (p_2 + \gamma z_2) = \frac{4\Delta L \tau_0}{D}$ , da equação da energia:

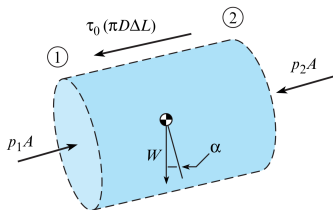
$$\frac{p_1}{\gamma} + \frac{\bar{V}_1^2}{2g} + z_1 = \frac{p_2}{\gamma} + \frac{\bar{V}_2^2}{2g} + z_2 + h_f$$

Como  $V_1 = V_2$  (distribuição de velocidades em escoamento uniforme):

$$\frac{p_1}{\gamma} + z_1 = \frac{p_2}{\gamma} + z_2 + h_f$$

$$(p_1 + \gamma z_1) - (p_2 + \gamma z_2) = \gamma h_f \quad (2)$$

# EQUAÇÃO DE DARCY-WEISBACH



► Eq (1):  $(p_1 + \gamma z_1) - (p_2 + \gamma z_2) = \frac{4\Delta L \tau_0}{D}$ , da equação da energia:

$$\frac{p_1}{\gamma} + \frac{\bar{V}_1^2}{2g} + z_1 = \frac{p_2}{\gamma} + \frac{\bar{V}_2^2}{2g} + z_2 + h_f$$

Como  $V_1 = V_2$  (distribuição de velocidades em escoamento uniforme):

$$\frac{p_1}{\gamma} + z_1 = \frac{p_2}{\gamma} + z_2 + h_f$$

$$(p_1 + \gamma z_1) - (p_2 + \gamma z_2) = \gamma h_f \quad (2)$$

Combinando as equações (1) e (2) e substituindo  $\Delta L$  por  $L$ :

$$h_f = \left( \begin{array}{c} \text{perda de carga} \\ \text{em um tubo} \end{array} \right) = \frac{4L\tau_0}{D\gamma}$$

# EQUAÇÃO DE DARCY-WEISBACH

- Perda de carga em um tubo:

$$h_f = \frac{4L\tau_0}{D\gamma}$$



# EQUAÇÃO DE DARCY-WEISBACH

- Perda de carga em um tubo:

$$h_f = \frac{4L\tau_0}{D\gamma}$$

Rearranjando (mult. e div. por  $\rho V^2/2$ ):

$$h_f = \left(\frac{L}{D}\right) \left\{ \frac{4\tau_0}{\rho V^2/2} \right\} \left\{ \frac{\rho V^2/2}{\gamma} \right\} = \left\{ \frac{4\tau_0}{\rho V^2/2} \right\} \left(\frac{L}{D}\right) \left\{ \frac{V^2}{2g} \right\}$$

# EQUAÇÃO DE DARCY-WEISBACH

- Perda de carga em um tubo:

$$h_f = \frac{4L\tau_0}{D\gamma}$$

Rearranjando (mult. e div. por  $\rho V^2/2$ ):

$$h_f = \left(\frac{L}{D}\right) \left\{ \frac{4\tau_0}{\rho V^2/2} \right\} \left\{ \frac{\rho V^2/2}{\gamma} \right\} = \left\{ \frac{4\tau_0}{\rho V^2/2} \right\} \left(\frac{L}{D}\right) \left\{ \frac{V^2}{2g} \right\}$$

Definindo um grupo adimensional: **fator de atrito  $f$**  (Teorema dos  $\pi$  de Buckingham)

$$f \equiv \frac{(4 \cdot \tau_0)}{(\rho V^2/2)} \approx \frac{\text{tensão cisalhante atuando na parede}}{\text{pressão dinâmica}}$$

# EQUAÇÃO DE DARCY-WEISBACH

- Perda de carga em um tubo:

$$h_f = \frac{4L\tau_0}{D\gamma}$$

Rearranjando (mult. e div. por  $\rho V^2/2$ ):

$$h_f = \left(\frac{L}{D}\right) \left\{ \frac{4\tau_0}{\rho V^2/2} \right\} \left\{ \frac{\rho V^2/2}{\gamma} \right\} = \left\{ \frac{4\tau_0}{\rho V^2/2} \right\} \left(\frac{L}{D}\right) \left\{ \frac{V^2}{2g} \right\}$$

Definindo um grupo adimensional: **fator de atrito  $f$**  (Teorema dos  $\pi$  de Buckingham)

$$f \equiv \frac{(4 \cdot \tau_0)}{(\rho V^2/2)} \approx \frac{\text{tensão cisalhante atuando na parede}}{\text{pressão dinâmica}}$$

Combinando as equações → **Equação de Darcy-Weisbach:**

$$h_f = f \frac{L}{D} \frac{V^2}{2g}$$

# EQUAÇÃO DE DARCY-WEISBACH

Para usar a **Equação de Darcy-Weisbach** :

$$h_f = f \frac{L}{D} \frac{V^2}{2g}$$

# EQUAÇÃO DE DARCY-WEISBACH

Para usar a **Equação de Darcy-Weisbach** :

$$h_f = f \frac{L}{D} \frac{V^2}{2g}$$

- O escoamento deve ser completamente desenvolvido e permanente.

# EQUAÇÃO DE DARCY-WEISBACH

Para usar a **Equação de Darcy-Weisbach** :

$$h_f = f \frac{L}{D} \frac{V^2}{2g}$$

- ▶ O escoamento deve ser completamente desenvolvido e permanente.
- ▶ A Eq. Darcy-Weisbach pode ser usada para:

# EQUAÇÃO DE DARCY-WEISBACH

Para usar a **Equação de Darcy-Weisbach** :

$$h_f = f \frac{L}{D} \frac{V^2}{2g}$$

- ▶ O escoamento deve ser completamente desenvolvido e permanente.
- ▶ A Eq. Darcy-Weisbach pode ser usada para:
  - ▶ escoamento laminar e/ou turbulento

# EQUAÇÃO DE DARCY-WEISBACH

Para usar a **Equação de Darcy-Weisbach** :

$$h_f = f \frac{L}{D} \frac{V^2}{2g}$$

- ▶ O escoamento deve ser completamente desenvolvido e permanente.
- ▶ A Eq. Darcy-Weisbach pode ser usada para:
  - ▶ escoamento laminar e/ou turbulento
  - ▶ tubos redondos e em outros formatos, como um duto retangular



# EQUAÇÃO DE DARCY-WEISBACH

Para usar a **Equação de Darcy-Weisbach** :

$$h_f = f \frac{L}{D} \frac{V^2}{2g}$$

- ▶ O escoamento deve ser completamente desenvolvido e permanente.
- ▶ A Eq. Darcy-Weisbach pode ser usada para:
  - ▶ escoamento laminar e/ou turbulento
  - ▶ tubos redondos e em outros formatos, como um duto retangular
- ▶ A equação mostra que a perda de carga depende do fator de atrito, do comprimento/diâmetro do tubo e da velocidade média ao quadrado.

# REFERÊNCIA

Livro: **Engineering Fluid Mechanics**

Autores: Elger, Lebrecht, Crowe e Roberson

Edição: 11

Seção: 10.3 Pipe Head Loss

Página 315