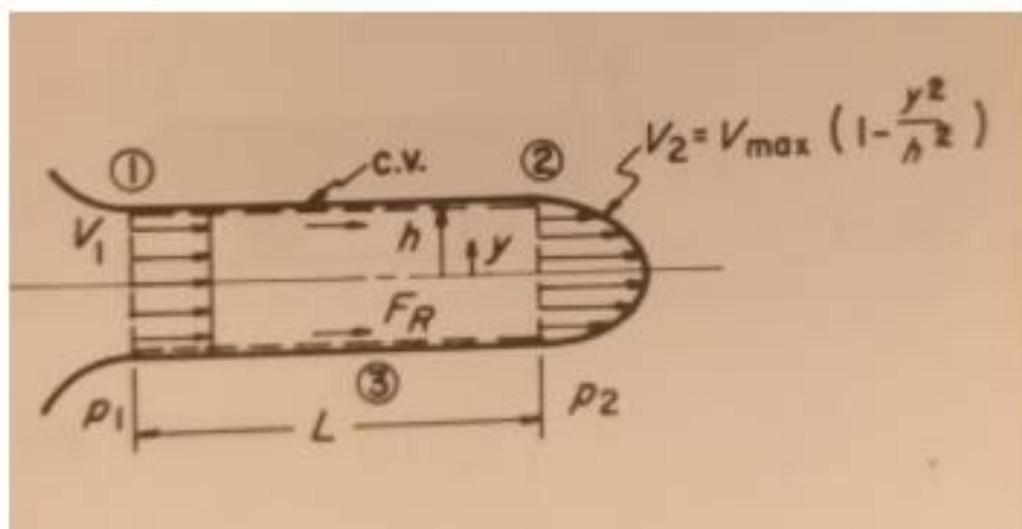


2ª Prova de Mecflu 1

Gether Filipe Pita Drumond

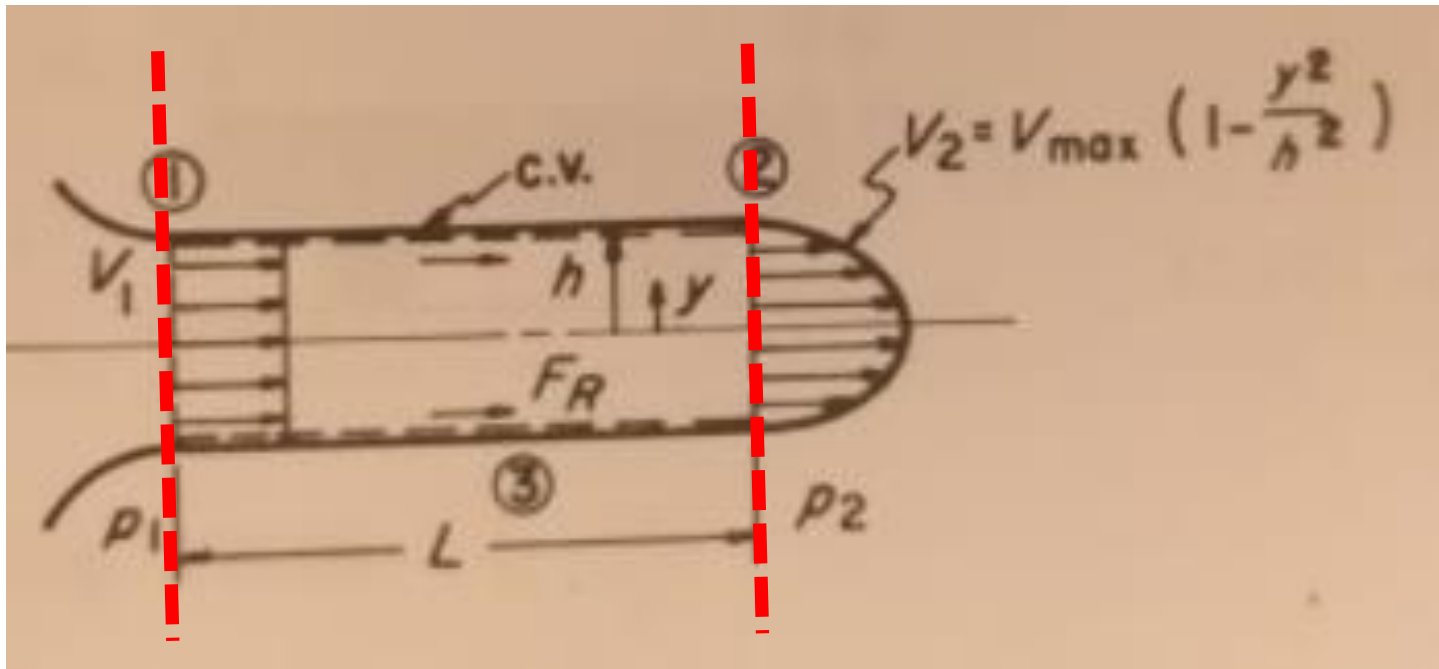
Matricula - 2015207732

Um fluido incompressível de massa específica ρ flui através de um canal infinitamente largo (W) com profundidade constante igual a $2h$. Nesta seção de entrada do canal a velocidade é uniforme e vale V , enquanto o perfil é parabólico a jusante desta seção a uma distância igual a L . Se as pressões manométricas nas seções 1 e 2 forem p_1 e p_2 , respectivamente, determine: (a) O valor de V_{\max} em função da velocidade de entrada; (b) a força de atrito total do fluido sobre o canal em termos de p_1 , p_2 , h , W e V . *



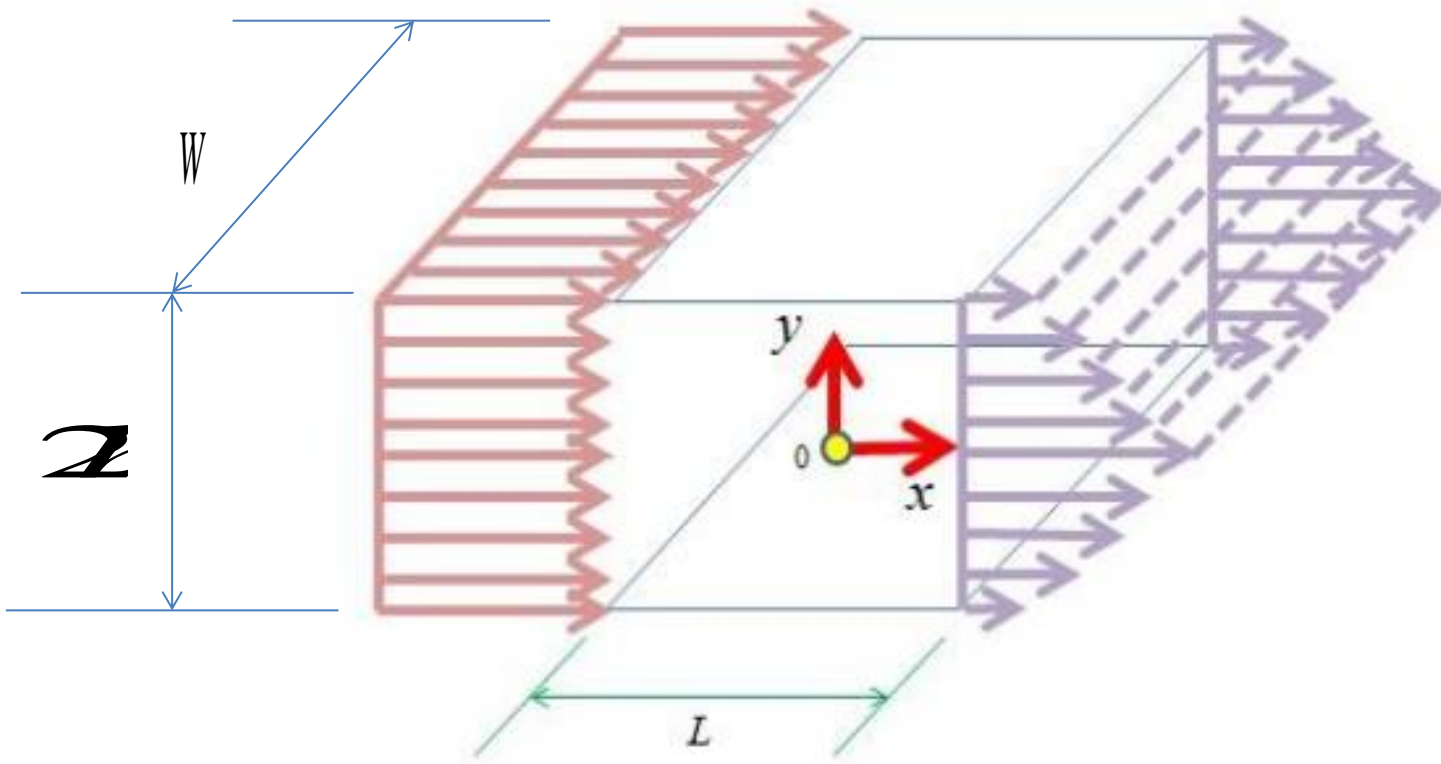
- $V_{\max} = 1,5 V$; $F_r/W = 2h(1/5\rho v^2 A - (p_1 - p_2))$
- $V_{\max} = 2,0 V$; $F_r/W = 2h(1/5\rho v^2 A - (p_1 - p_2))$
- $V_{\max} = 0,5V$; $F_r/W = 2h(1/5\rho v^2 A + (p_1 - p_2))$
- $V_{\max} = 1,5V$; $F_r/W = 2h(1/5\rho v^2 A + (p_1 - p_2))$
- $V_{\max} = 2,0V$; $F_r/W = 2h(1/5\rho v^2 A + (p_1 - p_2))$

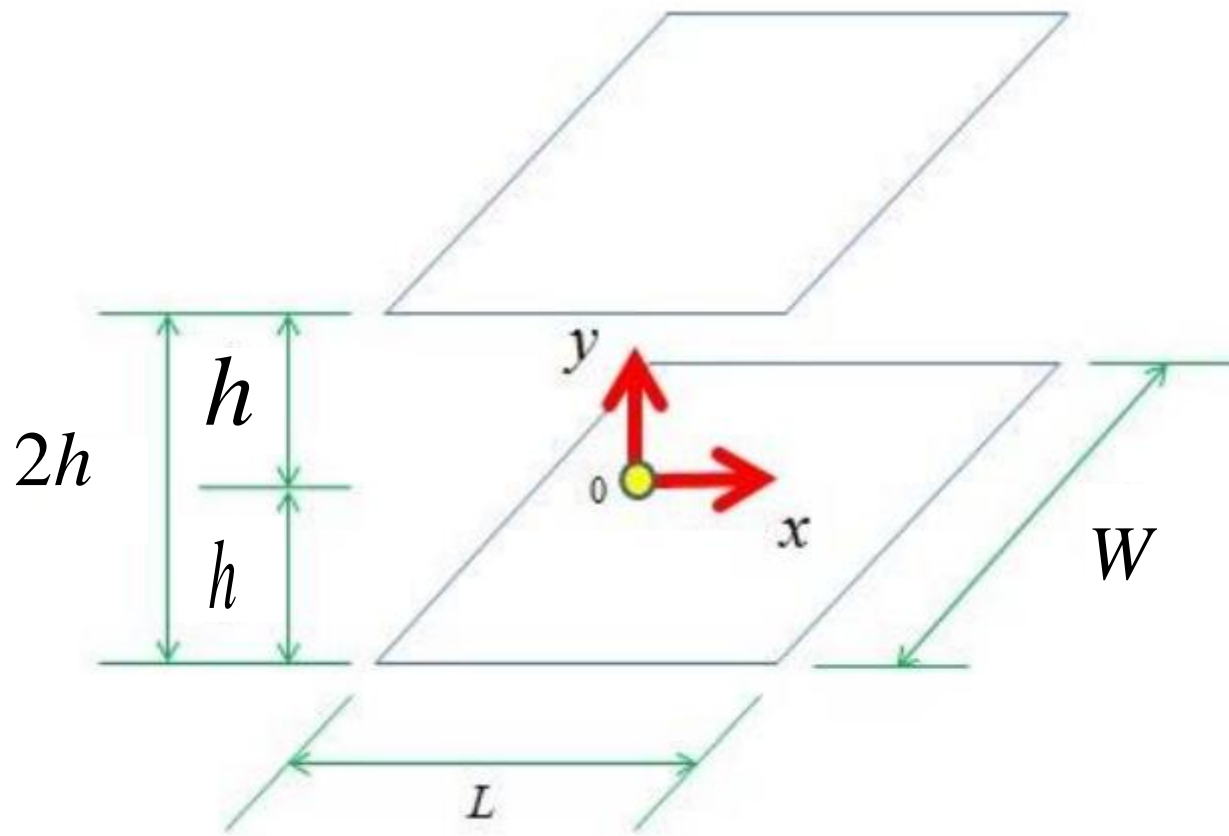
Letra A) O valor de $V_{m\acute{a}x}$



l) hipóteses:

- Regime permanente;
- Fluido Incomprensível;
- Massa específica constante (cte).





Eq.-1a

$$V_2 = V_{\max} * \left(1 - \frac{y^2}{h^2} \right)$$

Conservação-da-massa

$$\begin{array}{c} \text{regime-permanente}=0 \\ \boxed{\frac{dM}{dt}} \end{array} = \begin{array}{c} \text{regime-permanente}=0 \\ \boxed{\frac{\partial}{\partial t} \left(\int_{VC} \rho * dV \right)} \end{array} + \int_{SC} \rho * \vec{V} * \vec{dA} \rightarrow (0) = (0) + \int_{SC} \rho * \vec{V} * \vec{dA} \rightarrow$$

$$\rightarrow \int_{SC-1} \rho * \vec{V}_1 * (-\vec{dA}_1) + \int_{SC-2} \rho * \vec{V}_2 * (\vec{dA}_2) = 0 \rightarrow$$

$$\rightarrow \boxed{\rho, V_1 = cte} \rightarrow -\rho * V_1 \int_{SC-1} dA_1 + \rho * \int_{SC-2} \left(V_{\max} * \left(1 - \frac{y^2}{h^2} \right) \right) * (dA_2) = 0 \rightarrow$$

$$\rightarrow \mathcal{R} * \int_{-y}^y \left(V_{\max} * \left(1 - \frac{y^2}{h^2} \right) \right) * (W * dy) = \mathcal{R} * V_1 * (2h * W) \rightarrow \boxed{W = cte} \rightarrow$$

$$\rightarrow \mathcal{W} * \int_{-y}^y \left(V_{\max} * \left(1 - \frac{y^2}{h^2} \right) \right) * dy = V_1 * 2h * \mathcal{W} \rightarrow$$

$$\rightarrow \int_{-y}^y \left(V_{\max} * \left(1 - \frac{y^2}{h^2} \right) \right) * dy = V_1 * 2h \rightarrow \boxed{V_{\max} = cte} \rightarrow V_{\max} * \int_{-y}^y \left(1 - \frac{y^2}{h^2} \right) * dy = V_1 * 2h \rightarrow$$

$$\rightarrow V_{\max} * \left[y - \frac{y^3}{3h^2} \right]_{-y}^y = V_1 * 2h \rightarrow V_{\max} * \mathcal{A} * \left[y - \frac{y^3}{3h^2} \right] = V_1 * \mathcal{A} * h \rightarrow \boxed{y = h} \rightarrow$$

$$\rightarrow V_{\max} * \left[h - \frac{h^3}{3h^2} \right] = V_1 * h \rightarrow V_{\max} * h * \left[1 - \frac{1}{3} \right] = V_1 * h \rightarrow \boxed{V_1 = \frac{2}{3} * V_{\max}} \therefore \boxed{V_{\max} = 1,5 * V_1} \quad \text{resultado-1a}$$

Letra B) A força de atrito

$$Fx = F_{S_x} + F_{B_x} = \overset{\text{regime-permante}=0}{\frac{\partial}{\partial t} \left(\int_{VC} u * \rho * dV \right)} + \int_{SC} u * \rho * \vec{V} * \overline{dA} \rightarrow \boxed{F_{B_x} = 0} \rightarrow$$

$$\rightarrow Fx = F_{S_x} + (0) = (0) + \int_{SC} u * \rho * \vec{V} * \overline{dA} \rightarrow \boxed{F_{S_x} = (F_1 + F_{at} - F_2)} \rightarrow$$

$$\rightarrow Fx = (F_1 + F_{at} - F_2) + (0) = (0) + \left[\int_{SC-1} \vec{u}_1 * \rho * \vec{V}_1 * (-\overline{dA}_1) + \int_{SC-2} \vec{u}_2 * \rho * \vec{V}_2 * (\overline{dA}_2) \right] \rightarrow$$

$$\rightarrow (F_1 + F_{at} - F_2) = \left[-V_1^2 * \rho \int_{SC-1} dA_1 + \rho * \int_{SC-2} V_2^2 * dA_2 \right] \rightarrow$$

$$\rightarrow (P_1 * A_1 + F_{at} - P_2 * A_2) = \left[-V_1^2 * \rho \int_{SC-1} dA_1 + \rho * \int_{SC-2} \left(V_{\max} * \left(1 - \frac{y^2}{h^2} \right) \right)^2 * dA_2 \right] \rightarrow$$

$$\rightarrow (P_1 * A_1 + F_{at} - P_2 * A_2) = \left[-V_1^2 * \rho * 2h * W + \rho * \int_{-y}^y \left(V_{\max} * \left(1 - \frac{y^2}{h^2} \right) \right)^2 * (W * dy) \right] \rightarrow$$

$$\rightarrow (P_1 * A + F_{at} - P_2 * A) = \rho * \left[-V_1^2 * 2h * W + (V_{\max})^2 * W * \int_{-y}^y \left(1 - \frac{y^2}{h^2} \right)^2 * dy \right] \rightarrow \boxed{V_{\max} = 1,5 * V_1} \rightarrow$$

$$\rightarrow (P_1 * A_1 + F_{at} - P_2 * A_2) = \rho * W * \left[-V_1^2 * 2h + \left(\frac{3 * V_1}{2} \right)^2 * \int_{-y}^y \left(1 - \frac{y^2}{h^2} \right)^2 * dy \right] \rightarrow$$

$$\rightarrow (P_1 * A_1 + F_{at} - P_2 * A_2) = \rho * V_1^2 * W * \left[-2h + \frac{9}{4} * \int_{-y}^y \left(1 - \frac{y^2}{h^2} \right)^2 * dy \right] \rightarrow$$

$$\rightarrow (P_1 * A_1 + F_{at} - P_2 * A_2) = \rho * V_1^2 * W * \left[-2h + \frac{9}{4} * \int_{-y}^y \left(1^2 - 2 * 1 * \frac{y^2}{h^2} + \left(\frac{y^2}{h^2} \right)^2 \right) * dy \right] \rightarrow$$

$$\rightarrow (P_1 * A_1 + F_{at} - P_2 * A_2) = \rho * W * V_1^2 * \left[-2h + \frac{9}{4} * \int_{-y}^y \left(1^2 - 2 * 1 * \frac{y^2}{h^2} + \left(\frac{y^2}{h^2} \right)^2 \right) * dy \right] \rightarrow$$

$$\rightarrow (P_1 * A_1 + F_{at} - P_2 * A_2) = \rho * W * V_1^2 * \left[-2h + \frac{9}{4} * \left(y - \frac{2 * y^3}{3 * h^2} + \frac{y^5}{5 * h^4} \right)_{-y}^y \right] \rightarrow$$

$$\rightarrow (P_1 * A_1 + F_{at} - P_2 * A_2) = \rho * W * V_1^2 * \left[-2h + \frac{9}{4} * \left(\cancel{2} * y - \cancel{2} * \frac{2 * y^3}{3 * h^2} + \cancel{2} * \frac{y^5}{5 * h^4} \right) \right] \rightarrow$$

$$\rightarrow (P_1 * A_1 + F_{at} - P_2 * A_2) = \rho * W * V_1^2 * \left[-2h + \frac{9}{2} * \left(y - \frac{2 * y^3}{3 * h^2} + \frac{y^5}{5 * h^4} \right) \right] \rightarrow \boxed{y = h} \rightarrow$$

$$\rightarrow (P_1 * A_1 + F_{at} - P_2 * A_2) = \rho * W * V_1^2 * \left[-2h + \frac{9}{2} * \left(h - \frac{2 * h^3}{3 * h^2} + \frac{h^5}{5 * h^4} \right) \right] \rightarrow$$

$$\rightarrow (P_1 * A_1 + F_{at} - P_2 * A_2) = \rho * W * V_1^2 * \left[-2h + \frac{9}{2} * \left(h - \frac{2 * h}{3} + \frac{h}{5} \right) \right] \rightarrow$$

$$\rightarrow (P_1 * A_1 + F_{at} - P_2 * A_2) = \rho * W * V_1^2 * h * \left[-2 + \frac{9}{2} * \left(1 - \frac{2}{3} + \frac{1}{5} \right) \right] \rightarrow$$

$$\rightarrow (P_1 * A_1 + F_{at} - P_2 * A_2) = \rho * W * V_1^2 * h * \left[\frac{2}{5} \right] \rightarrow$$

$$\rightarrow (P_1 * W * 2h + F_{at} - P_2 * W * 2h) = \rho * W * V_1^2 * h * \left[\frac{2}{5} \right] \rightarrow$$

$$\rightarrow F_{at} = \rho * W * V_1^2 * h * \left[\frac{2}{5} \right] - (P_1 * W * 2h - P_2 * W * 2h) \rightarrow$$

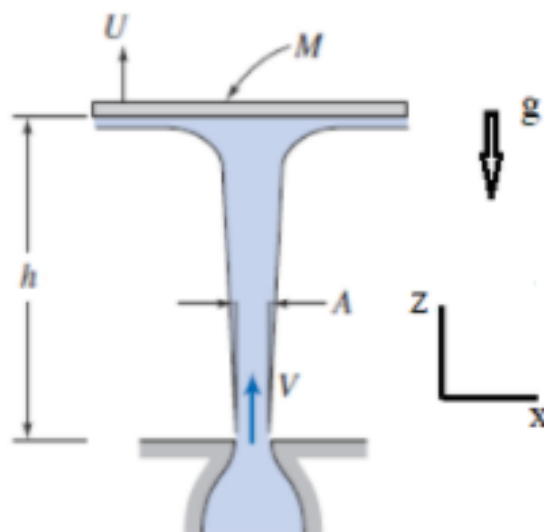
$$F_{at} = 2h * \left(\rho * W * V_1^2 * \left[\frac{1}{5} \right] - W * (P_1 - P_2) \right) \rightarrow$$

resultado-2a

$$\therefore \boxed{\frac{F_{at}}{W} = 2h * \left(\rho * V_1^2 * \left[\frac{1}{5} \right] - (P_1 - P_2) \right)}$$

Um jato vertical de água (massa específica 1000 kg/m^3) atinge um disco horizontal conforme mostrado. A massa do disco é igual a M . No instante em que o disco encontra-se a h acima da saída do bocal, o seu movimento é para cima com velocidade U . Calcule a aceleração vertical do disco nesse instante.

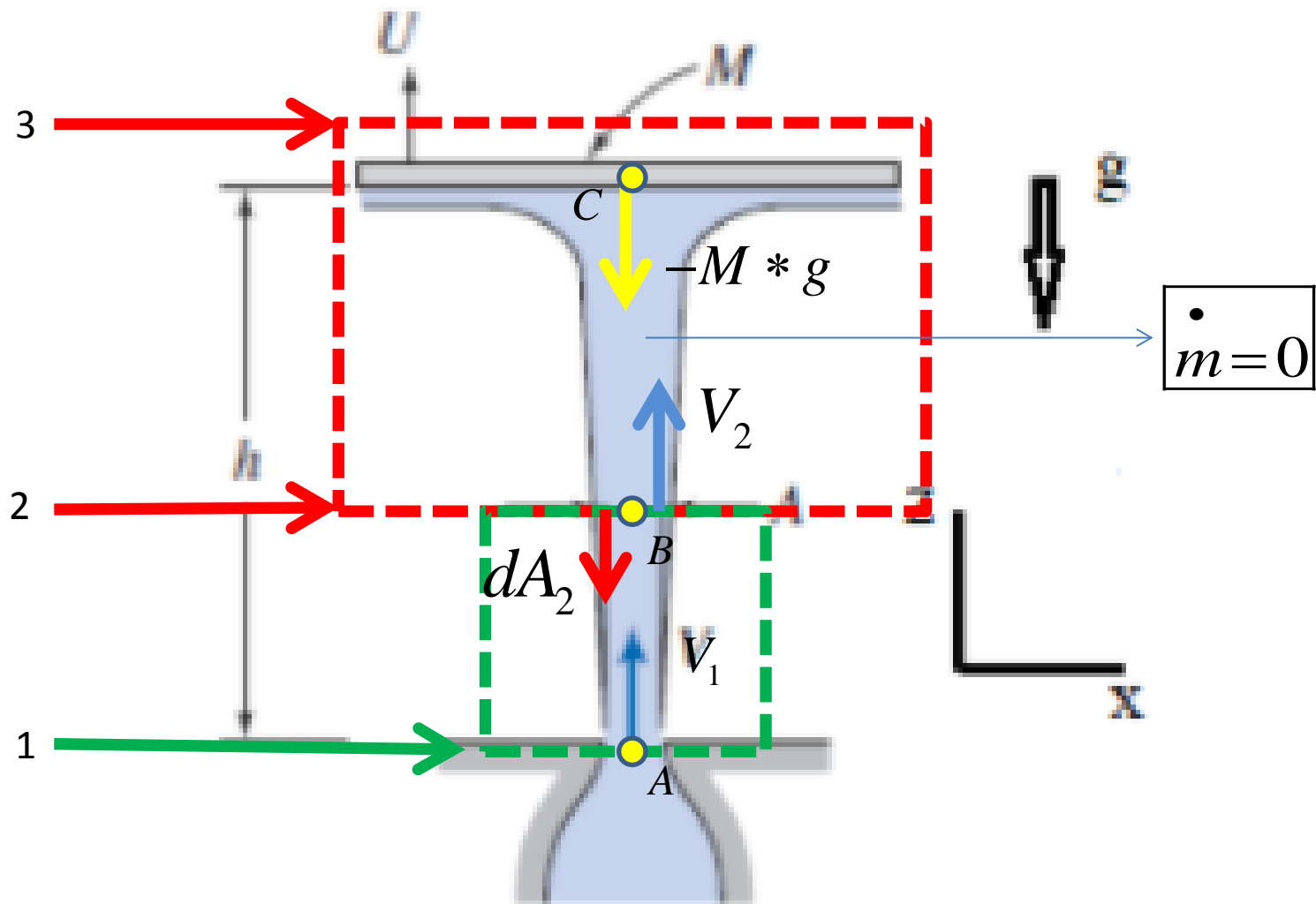
Considere: $M = 10 \text{ kg}$; $U = 4,5 \text{ m/s}$; $V = 10 \text{ m/s}$; $g = 9,78 \text{ m/s}^2$; $h = 1,0 \text{ m}$; e $A = 50 \text{ cm}^2$. Obs. *



- + 1,7 m/s²
- + 35 m/s²
- 7,08 m/s²
- + 1,35 m/s²
- 9,78 m/s²

I) hipóteses:

- Regime permanente;
- Fluido Incompressível;
- Massa específica constante (cte) ;
- Fluido incompressível;
- A placa não move na horizontal, e só na vertical (eixo z) ;
- Considera-se a massa do fluido é zero $\dot{m}=0$ dentro da segunda superfície
- de controle (SC-2) .



Equação-de-Bernoulli

$$\boxed{\frac{P_1}{\rho} + \frac{V_1^2}{2} + g * Z_1 = \frac{P_2}{\rho} + \frac{V_2^2}{2} + g * Z_2} \rightarrow \begin{cases} \boxed{Z_1 = 0[m]} \\ \boxed{P_1 = P_2} \end{cases} \rightarrow \frac{\cancel{P_1}}{\cancel{\rho}} + \frac{V_1^2}{2} + \cancel{g} * \cancel{Z_1} = \frac{\cancel{P_2}}{\cancel{\rho}} + \frac{V_2^2}{2} + g * Z_2 \rightarrow$$

$$\rightarrow \cancel{\rho} * \left(\frac{V_1^2}{\cancel{\rho}} \right) = \cancel{\rho} * \left(\frac{V_2^2}{\cancel{\rho}} + g * Z_2 \right) \rightarrow V_1^2 = V_2^2 + 2 * g * Z_B \rightarrow (V_1^2 - 2 * g * Z_2)^{\frac{1}{2}} = (V_2^{\cancel{\rho}})^{\frac{1}{\cancel{\rho}}} \rightarrow$$

$$\rightarrow \boxed{V_2 = \sqrt{V_1^2 - 2 * g * Z_C}} \rightarrow V_2 = \sqrt{\left(10 * \left[\frac{m}{s} \right] \right)^2 - 2 * \left(9,81 * \left[\frac{m}{s^2} \right] \right) * (1 * [m])} \rightarrow$$

$$\rightarrow V_2 = \sqrt{(10)^2 * \left[\frac{m^2}{s^2} \right] - 2 * (9,81) * (1) * \left[\frac{m^2}{s^2} \right]} \therefore \boxed{V_2 \cong 8,97 * \left[\frac{m}{s} \right]} \quad \text{resultado-1c}$$

Equação-de-Quantidade-de-Movimento(direção-Z)

$$F_{S_z} + F_{B_z} - \int_{VC-2} a_{ref_z} * \rho * dV = \frac{\partial}{\partial t} \left(\int_{VC-1} w * \rho * dV \right) + \int_{SC} w * \rho * \vec{V} * \vec{dA} \rightarrow \boxed{F_{S_z} = 0} \rightarrow$$

$$\rightarrow (0) + (-M * g) - \int_{VC-2} a_{ref_z} * dM = (0) + \int_{SC} w * \rho * \vec{V} * \vec{dA} \rightarrow$$

$$\rightarrow -M * g - \int_{VC-2} a_{ref_z} * dM = \int_{SC} w * \rho * \vec{V} * \vec{dA} \rightarrow \boxed{a_{ref_z} = cte} \rightarrow$$

$$\rightarrow -M * g - a_{ref_z} * \int_{VC-2} dM = \int_{SC-2} w_2 * \rho * \vec{V}_2 * (\vec{dA}_2) + \int_{SC-3} \rho * w_3 * \rho * \vec{V}_3 * (\vec{dA}_3) \rightarrow \boxed{\rho = cte} \rightarrow$$

$$\rightarrow -M * g - a_{ref_z} * M = \rho * \int_{SC-2} w_2 * V_2 * (-dA_2) + (0) \rightarrow$$

$$\rightarrow -M * g - a_{ref_z} * M = -\rho * w_2 * V_2 * A_2 \rightarrow$$

$$\rightarrow -M * g - a_{ref_z} * M = -\rho * (V_2 - U) * (V_2 - U) * A_2 \rightarrow$$

$$\rightarrow (-1) * [-M * g - a_{ref_z} * M] = (-1) * [-\rho * (V_2 - U)^2 * A_2] \rightarrow$$

$$\rightarrow M * g + a_{ref_z} * M = \rho * (V_2 - U)^2 * A_2 \rightarrow \boxed{a_{ref_z} = \frac{\rho * (V_2 - U)^2 * A_2}{M} - g}$$

Equação-1c

Conservação-da-massa (Incompressível)

$$\boxed{V_1 * A_1 = V_2 * A_2} \rightarrow \boxed{A_2 = \frac{V_1 * A_1}{V_2}}$$

Equação-2c

$$\left. \begin{array}{l} \boxed{a_{ref_z} = \frac{\rho * (V_2 - U)^2 * A_2}{M} - g} \\ \boxed{A_2 = \frac{V_1 * A_1}{V_2}} \end{array} \right\} \rightarrow a_{ref_z} = \frac{\rho * (V_2 - U)^2 * A_2}{M} - g \xrightarrow{Eq.2c \rightarrow Eq.1} a_{ref_z} = \frac{\rho * (V_2 - U)^2 * \left(\frac{V_1 * A_1}{V_2} \right)}{M} - g \rightarrow$$

Equação-1c

Equação-2c

$$\rightarrow a_{ref_z} = \frac{\left(1000 * \left[\frac{kg}{m^3}\right]\right) * \left(8,97 * \left[\frac{m}{s}\right] - 4,5 * \left[\frac{m}{s}\right]\right)^2 * \left(\frac{10 * \left[\frac{m}{s}\right] * 0,005 * [m^2]}{8,97 * \left[\frac{m}{s}\right]} * \left[\frac{s}{m}\right]\right)}{10 * [kg]} * \left[\frac{1}{kg}\right] - 9,81 * \left[\frac{m}{s^2}\right] \rightarrow$$

$$\rightarrow a_{ref_z} = \frac{\left(1000 * \left[\frac{1}{m^3}\right]\right) * (8,97 - 4,5)^2 * \left[\frac{m^2}{s^2}\right] * \left(\frac{10 * 0,005 * [m^2]}{8,97}\right)}{10} - 9,81 * \left[\frac{m}{s^2}\right] \rightarrow$$

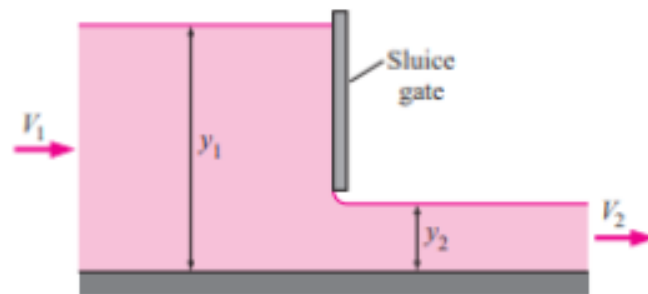
$$\rightarrow a_{ref_z} = \frac{\left(1000 \left[\frac{1}{m^3}\right]\right) * (8,97 - 4,5)^2 * \left[\frac{1}{s^2}\right] * \left(\frac{10 * 0,005 * [m^2]}{8,97}\right)}{10} - 9,81 * \left[\frac{m}{s^2}\right] \rightarrow$$

$$\rightarrow a_{ref_z} = \frac{(1000) * (8,97 - 4,5)^2 * \left(\frac{10 * 0,005}{8,97}\right)}{10} * \left[\frac{m}{s^2}\right] - 9,81 * \left[\frac{m}{s^2}\right] \therefore$$

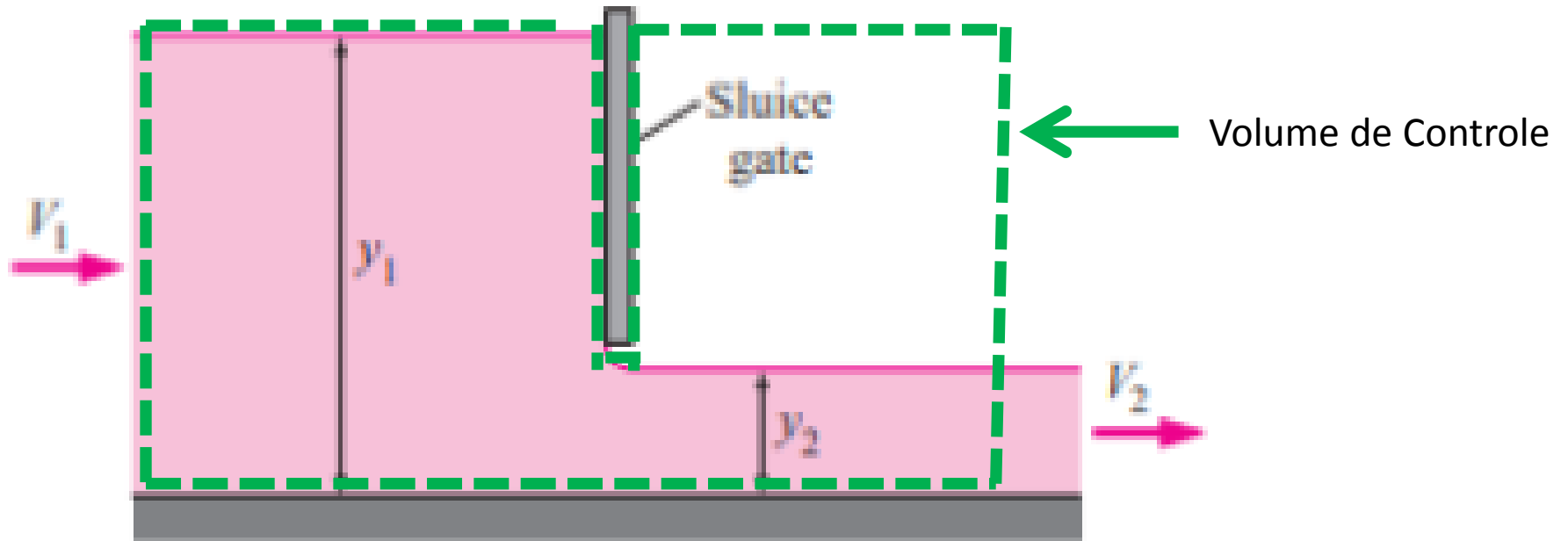
resultado-2c

$$\therefore a_{ref_z} \cong 1,33 * \left[\frac{m}{s^2}\right]$$

Uma comporta, que controla a vazão de um canal simplesmente levantando ou abaixando uma placa vertical, é comum em sistemas de irrigação. Uma força é exercida no portão devido à diferença entre as alturas da água y_1 e y_2 e pelas velocidades V_1 e V_2 a montante e a jusante da comporta, respectivamente. Desconsiderando as forças de cisalhamento na parede do canal, desenvolva uma relação para a força atuando em uma comporta de largura w durante regime permanente e escoamento uniforme. Obs.: Considere os eixos coordenados x e y para direita e para cima, respectivamente. *



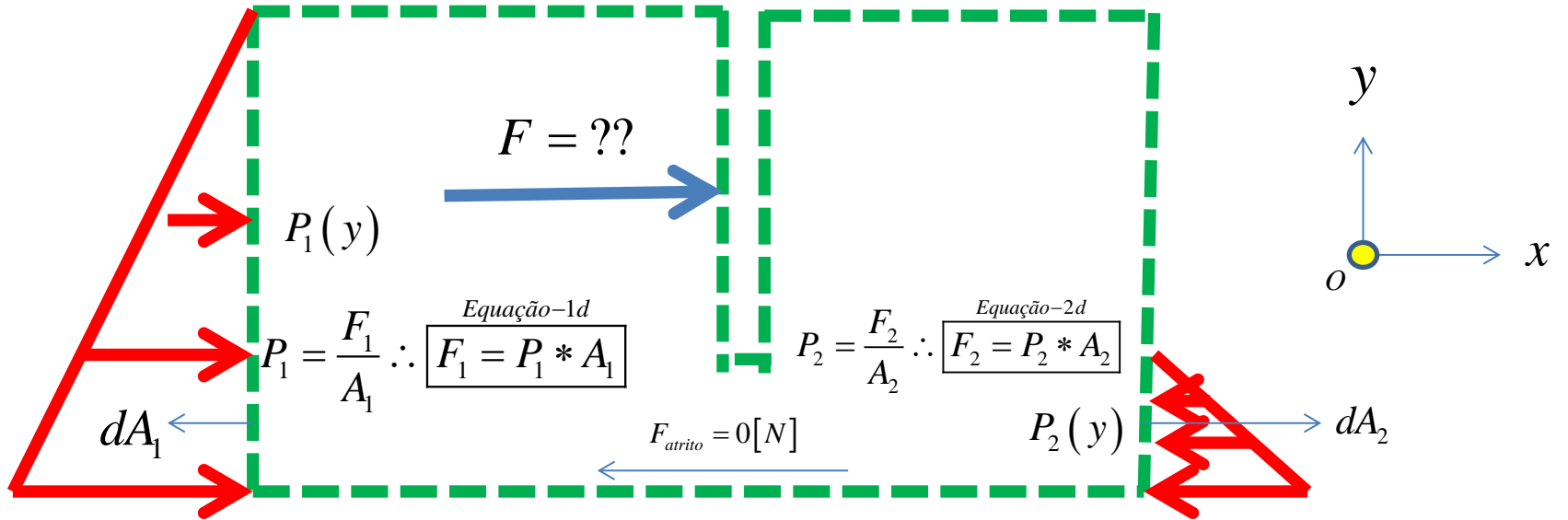
- $(W/2) \cdot \rho \cdot g \cdot (y_1^2 - y_2^2) + m_{\text{ponto}} \cdot (V_2 - V_1)$
- $m_{\text{ponto}} \cdot (V_2 - V_1)$
- $(W/2) \cdot \rho \cdot g \cdot (y_1^2 - y_2^2)$
- $(W/2) \cdot \rho \cdot g \cdot (y_1^2 - y_2^2) - m_{\text{ponto}} \cdot (V_2 - V_1)$
- $-(W/2) \cdot \rho \cdot g \cdot (y_1^2 - y_2^2) + m_{\text{ponto}} \cdot (V_2 - V_1)$



l) hipóteses:

- Regime permanente;
- Fluido Incompressível;
- Massa específica constante (cte) ;
- Fluido incompressível;
- Escoamento uniforme ;
- Força de Atrito no fundo do canal desprezível.

Volume de Controle



Equação-de-Quantidade-de-Movimento(direção-X)

$$F_{S_x} + F_{B_x} = \frac{\partial}{\partial t} \left(\int_{VC} u * \rho * dV \right) + \int_{SC} u * \rho * \vec{V} * \vec{dA} \rightarrow$$

$$\rightarrow \boxed{F_{B_x} = 0} \rightarrow$$

$$\rightarrow F_{S_x} + (0) = (0) + \int_{SC} u * \rho * \vec{V} * \vec{dA} \rightarrow$$

$$\rightarrow F_{S_x} = \int_{SC-1} u_1 * \rho * \vec{V}_1 * \vec{dA}_1 + \int_{SC-2} u_2 * \rho * \vec{V}_2 * \vec{dA}_2 \rightarrow$$

$$\rightarrow F_{S_x} = \int_{SC-1} u_1 * \rho * V_1 * (-dA_1) + \int_{SC-2} u_2 * \rho * V_2 * (dA_2) \rightarrow$$

$$\rightarrow F_{S_x} = \int_{SC-1} V_1 * \rho * V_1 * (-dA_1) + \int_{SC-2} V_2 * \rho * V_2 * (dA_2) \rightarrow$$

$$\rightarrow F_{S_x} = -V_1^2 * \rho * \int_{SC-1} dA_1 + V_2^2 * \rho * \int_{SC-2} dA_2 \rightarrow F_{S_x} = -V_1^2 * \rho * A_1 + V_2^2 * \rho * A_2 \rightarrow$$

Equação-1e

$$F_{S_x} = V_2^2 * \rho * A_2 - V_1^2 * \rho * A_1$$

II) Desenvolvendo-se a equação- 1d, tem-se:

$$\boxed{\overset{\text{Equação-1d}}{F_1 = \int_0^{h_1} \rho * g * (h_1 - y) * (w * dy)}} \rightarrow \boxed{w, \rho, g = cte} \rightarrow F_1 = w * \rho * g * \int_0^{h_1} (h_1 - y) * dy \rightarrow F_1 = w * \rho * g * \left(h_1 * y - \frac{y^2}{2} \right)_0^{h_1} \rightarrow$$

$$\rightarrow F_1 = w * \rho * g * \left(h_1^2 - \frac{h_1^2}{2} \right) \therefore \boxed{\overset{\text{Equação-3d}}{F_1 = w * \rho * g * \frac{h_1^2}{2}}}$$

III) Desenvolvendo-se a equação-2d, tem-se:

$$\boxed{\overset{\text{Equação-2d}}{F_2 = \int_0^{h_2} \rho * g * (h_2 - y) * (w * dy)}} \rightarrow \boxed{w, \rho, g = cte} \rightarrow F_2 = w * \rho * g * \int_0^{h_2} (h_2 - y) * dy \rightarrow F_2 = w * \rho * g * \left(h_2 * y - \frac{y^2}{2} \right)_0^{h_2} \rightarrow$$

$$\rightarrow F_2 = w * \rho * g * \left(h_2^2 - \frac{h_2^2}{2} \right) \therefore \boxed{\overset{\text{Equação-5d}}{F_2 = w * \rho * g * \frac{h_2^2}{2}}}$$

Equação-1e

$$F_{S_x} = V_2^2 * \rho * A_2 - V_1^2 * \rho * A_1$$

Equação-2e

$$F_{S_x} = F_1 - F_2 + F$$

Equação-3d

$$F_1 = w * \rho * g * \frac{h_1^2}{2}$$

Equação-5d

$$F_2 = w * \rho * g * \frac{h_2^2}{2}$$

Eq.-1e=Eq.-2e

$$\rightarrow \boxed{F_{S_x} = F_{S_x}} \rightarrow V_2^2 * \rho * A_2 - V_1^2 * \rho * A_1 = F_1 - F_2 + F \rightarrow \begin{matrix} Eq.-3d \\ Eq.-5d \end{matrix}$$

$$\begin{matrix} Eq.-3d \\ Eq.-5d \end{matrix} \rightarrow V_2^2 * \rho * A_2 - V_1^2 * \rho * A_1 = w * \rho * g * \frac{y_1^2}{2} - w * \rho * g * \frac{y_2^2}{2} + F \rightarrow$$

$$\rightarrow (V_2^2 * A_2 - V_1^2 * A_1) * \rho = \frac{w}{2} * \rho * g * (y_1^2 - y_2^2) + F \rightarrow$$

$$\rightarrow F = (V_2^2 * A_2 - V_1^2 * A_1) * \rho - \frac{w}{2} * \rho * g * (y_1^2 - y_2^2) \therefore$$

Equação-3e

$$\therefore \boxed{F = \frac{w}{2} * \rho * g * (y_1^2 - y_2^2) - \rho * (V_2^2 * A_2 - V_1^2 * A_1)}$$

$$\left. \begin{aligned} \dot{m}_1 &= \rho * V_1 * A_1 \\ \dot{m}_2 &= \rho * V_2 * A_2 \end{aligned} \right\} \rightarrow \begin{array}{c} \text{Vazão-mássica} \\ \dot{m}_1 = \dot{m}_2 = \dot{m} \end{array}$$

IV) Desenvolvendo-se a equação-3e com vazão mássica, tem-se:

$$\begin{array}{c} \text{Equação-3e} \\ \boxed{F = -\frac{w}{2} * \rho * g * (y_1^2 - y_2^2) + \rho * (V_2^2 * A_2 - V_1^2 * A_1)} \rightarrow \end{array}$$

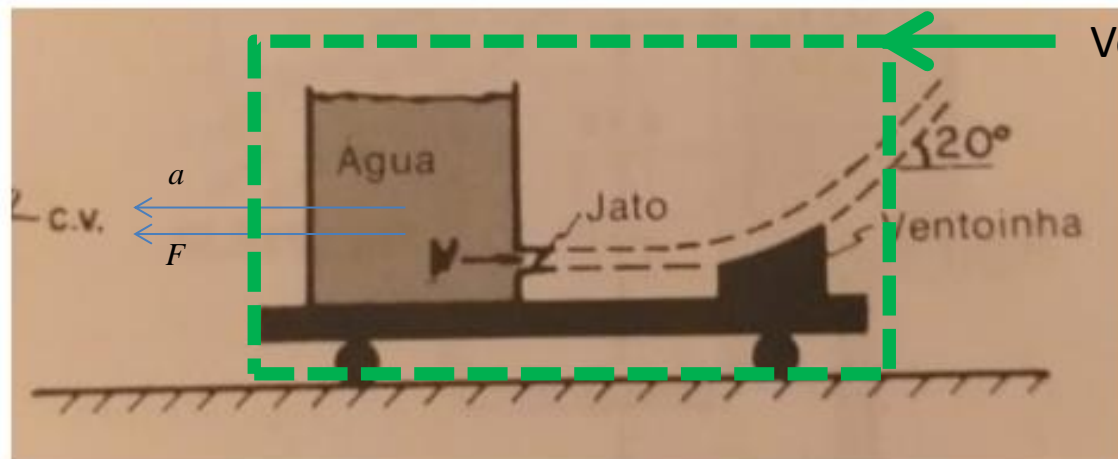
$$\rightarrow F = -\frac{w}{2} * \rho * g * (y_1^2 - y_2^2) + (V_2 * \rho * V_2 * A_2 - V_1 * \rho * V_1 * A_1) \rightarrow \begin{array}{c} \text{Vazão-mássica} \\ \dot{m}_1 = \dot{m}_2 = \dot{m} \end{array} \rightarrow$$

$$\rightarrow F = -\frac{w}{2} * \rho * g * (y_1^2 - y_2^2) + (V_2 * \dot{m}_2 - V_1 * \dot{m}_1) \rightarrow$$

$$\rightarrow F = -\frac{w}{2} * \rho * g * (y_1^2 - y_2^2) + (V_2 * \dot{m} - V_1 * \dot{m}) \therefore$$

$$\begin{array}{c} \text{resultado-1d} \\ \therefore \boxed{F = -\frac{w}{2} * \rho * g * (y_1^2 - y_2^2) + \dot{m} * (V_2 - V_1)} \end{array}$$

Água sai de um grande tanque através de um bocal de diâmetro d a uma velocidade V em relação ao carro a qual está ligado. O jato atinge uma ventoinha, que muda a direção do escoamento de um ângulo θ , enquanto a velocidade do jato e a área da seção reta permanecem inalteradas. (a) Supondo escoamento permanente, determine a força exercida sobre o carro, desprezando a aceleração. (b) Se o sistema carro-tanque possui massa igual a M , determine o aumento da velocidade durante um período de tempo Δt . O atrito de rolamento pode ser desprezado. *



Volume de Controle

- $F = \rho V^2 A \cos(\theta)$; $dU/dt = -\rho V^2 \cos(\theta) A / (M - \rho V A t)$
- $F = \rho V^2 A$; $dU/dt = -\rho V^2 \cos(\theta) A / (M - \rho V A t)$
- $F = \rho V^2 A \cos(\theta)$; $dU/dt = -\rho V^2 \cos(\theta) A / (M + \rho V A t)$
- $F = 0$; $dU/dt = -\rho V^2 \cos(\theta) A / (M - \rho V A t)$
- $F = V^2 \cos(\theta)$; $dU/dt = -V^2 \cos(\theta) A / (M - \rho V A t)$

Letra A) A força ($F=?$) exercida pelo carrinho

$$F_{S_x} + F_{B_x} - \int_{VC} a_{ref_x} * dM = \overset{\text{regime-permante}=0}{\frac{\partial}{\partial t} \left(\int_{VC} u * \rho * dV \right)} + \int_{SC} u * \rho * \vec{V} * \vec{dA} \rightarrow \boxed{F_{S_z} = 0} \rightarrow$$

$$\rightarrow F + (0) - \int_{VC} a_{ref_x} * dM = \int_{SC} (V * \cos \theta) * \rho * V * (dA) \rightarrow \boxed{a_{ref_z}, \rho, V = cte} \rightarrow$$

$$\rightarrow F - a_{ref_x} * \int_{VC} dM = \rho * V^2 * \cos \theta * \int_{SC} dA \rightarrow$$

$$\rightarrow F - a_{ref_x} * M = \rho * V^2 * \cos \theta * A \rightarrow$$

$$\rightarrow \boxed{F = \rho * V^2 * \cos \theta * A + a_{ref_x} * M} \rightarrow \boxed{a_{ref_x} = 0} \overset{\text{resultado-1e}}{\therefore} \boxed{F = \rho * V^2 * \cos \theta * A}$$

Letra B)

O aumento de velocidade $\left(\frac{du}{dt} = ?? \right)$

Equação-de-quantidade-de-movimento-com-2ªLei-de-Newton

$$F_{S_x} + F_{B_x} - \int_{VC} a_{ref_x} * dM = \overset{\text{regime-permante}=0}{\frac{\partial}{\partial t} \left(\int_{VC} u * \rho * dV \right)} + \int_{SC} u * \rho * \vec{V} * \vec{dA} \rightarrow \boxed{F_{B_x} = 0} \rightarrow$$

Eq-1b

$$\rightarrow \boxed{F_{S_x} - a * M = V^2 \rho A \cos \theta}$$

$$\dot{M} * a * t = \frac{kg}{s} * \frac{m}{s^2} * s = [N]$$

vazão-mássica

$$\boxed{\dot{M} = \frac{m}{t}} \rightarrow \overset{2^a\text{Lei-de-Newton}}{\boxed{F_{S_x} = m * a}} * \left(\frac{t}{t} \right) \rightarrow F_{S_x} = \frac{m}{t} * a * t \rightarrow \overset{Eq-2b}{\boxed{F_{S_x} = \dot{M} * a * t}} \xrightarrow{Eq.2b \rightarrow Eq.-1b}$$

$$\overset{Eq.2b \rightarrow Eq.-1b}{\rightarrow} \left(\dot{M} * a * t \right) - a * M = V^2 \rho A \cos \theta \rightarrow \overset{\text{vazão-mássica}}{\boxed{\dot{M} = \rho * V * A}} \rightarrow (\rho * V * A) * a * t - a * M = V^2 \rho A \cos \theta \rightarrow$$

resultado-1b

$$\rightarrow a * [\rho V A t - M] = V^2 \rho A \cos \theta \rightarrow \boxed{a = \frac{du}{dt}} \rightarrow \frac{du}{dt} = \frac{V^2 \rho A \cos \theta}{[\rho V A t - M]} * \frac{(-1)}{(-1)} \therefore \boxed{\frac{du}{dt} = \frac{-V^2 \rho A \cos \theta}{[M - \rho V A t]}}$$