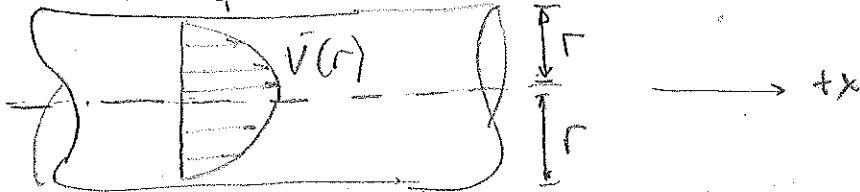


Problema 1: Parte Técnica

a) Hallar α

Dado $\vec{V}: \mathbb{R} \rightarrow \mathbb{R}; \quad \vec{V} = v_0 \left(1 - \left(\frac{r}{r_0}\right)^2\right) \hat{i}$

Esquema:



Por definición:
$$\alpha = \frac{\int_A (\vec{V} \cdot \hat{n})^3 dA}{(\langle \vec{V} \rangle)^3 \cdot A} \quad (1)$$

donde: $\langle \vec{V} \rangle$: velocidad media del flujo

A : área transversal al flujo

Si $\alpha = 2$; el flujo evolvido es laminar.

Calculo α con (1) debo calcular los 3 elementos de (1):

$\Rightarrow A = \pi r_0^2$ (2) $\rightarrow dA = r dr d\theta$, $A \begin{cases} \theta \in [0, 2\pi] \\ r \in [0, r_0] \end{cases}$

$\Rightarrow \langle \vec{V} \rangle = ? \rightarrow Q = \langle \vec{V} \rangle A \rightarrow \langle \vec{V} \rangle = \frac{Q}{A}$ (3)

para calcular caudal Q debo integrar:

$dQ = v \cdot dA \rightarrow Q = \int_A v dA$, queda:

$$Q = \int_0^{2\pi} \int_0^{r_0} v_0 \left(1 - \left(\frac{r}{r_0}\right)^2\right) \cdot \hat{i} \cdot \hat{i} \cdot r dr d\theta$$

$$Q = \int_0^{2\pi} \int_0^{r_0} \left(V_0 r - \frac{V_0 r^3}{r_0^2} \right) dr d\theta = \int_0^{2\pi} \int_0^{r_0} V_0 r dr d\theta - \frac{V_0}{r_0^2} \int_0^{2\pi} \int_0^{r_0} r^3 dr d\theta$$

$$Q = \left(V_0 \int_0^{2\pi} \left[\frac{r^2}{2} \right]_0^{r_0} d\theta \right) - \left(\frac{V_0}{r_0^2} \int_0^{2\pi} \left[\frac{r^4}{4} \right]_0^{r_0} d\theta \right) =$$

$$Q = V_0 \cdot \frac{r_0^2}{2} \theta \Big|_0^{2\pi} - \frac{V_0}{r_0^2} \cdot \frac{r_0^4}{4} \theta \Big|_0^{2\pi}$$

$$Q = \frac{V_0 \cdot 2\pi \cdot r_0^2}{2} - \frac{V_0 \cdot r_0^2 \cdot 2\pi}{4} ; \quad Q = V_0 r_0^2 \pi \left(1 - \frac{1}{2} \right)$$

$$\boxed{Q = \frac{1}{2} V_0 r_0^2 \pi} \text{ (4) , de (4) y (2) en (3),}$$

$$\langle V \rangle = \frac{Q}{A} = \frac{V_0 r_0^2 \pi}{2 \pi r_0^2} ; \quad \boxed{\langle V \rangle = \frac{V_0}{2}} \text{ (3*)}$$

) de ec (1), calculamos:

$$\int_A (\vec{V} \cdot \vec{n})^3 dA = \int_0^{2\pi} \int_0^{r_0} \left(\left[V_0 \left(1 - \frac{r^2}{r_0^2} \right) \right] i_1 \right)^3 r dr d\theta =$$

$$= \int_0^{2\pi} \int_0^{r_0} V_0^3 \left(1 - \frac{r^2}{r_0^2} \right)^3 r dr d\theta =$$

$$= V_0^3 \int_0^{2\pi} \int_0^{r_0} \left(1 - \frac{r^2}{r_0^2} \right)^3 r dr d\theta$$

$$= V_0^3 \int_0^{r_0} \left(1 - \frac{r^2}{r_0^2}\right)^3 \cdot r \cdot \theta \Big|_0^{2\pi} dr \quad (2)$$

$$= 2\pi V_0^3 \int_0^{r_0} \left(1 - \frac{r^2}{r_0^2}\right)^3 r dr$$

$$= 2\pi V_0^3 \int_0^{r_0} v^3 \left(\frac{-r^2}{2}\right) dv$$

Chang. $v = -\frac{r^2}{r_0^2} + 1$

$$\frac{dv}{dr} = \frac{-2r}{r_0^2}$$

$$-\frac{r_0^2}{2} dv = r dr$$

$$= -\frac{2\pi V_0^3 r_0^2}{2} \int_0^{r_0} v^3 dv = -\pi V_0^3 r_0^2 \left[\frac{v^4}{4}\right]_0^{r_0} =$$

$$= -\frac{\pi V_0^3 r_0^2}{4} \left(1 - \frac{r^2}{r_0^2}\right)^4 \Big|_0^{r_0} = -\frac{\pi V_0^3 r_0^2}{4} \left[\left(1 - \left(\frac{r_0}{r_0}\right)^2\right)^4 - \left(1 - 0^2\right)^4\right]$$

$$= -\frac{\pi V_0^3 r_0^2}{4} [0^4 - 1^4] \Rightarrow \boxed{\int_4 v^3 dA = \frac{\pi V_0^3 r_0^2}{4}} \quad (5)$$

de (5), (3'), (2) y (1)

$$\alpha = \frac{\frac{\pi V_0^3 r_0^2}{4}}{(\pi r_0^2) \cdot \left(\frac{V_0}{2}\right)^3} = \frac{\cancel{\pi} V_0^3 \cancel{r_0^2} 2^3}{4 \cdot \cancel{\pi} \cancel{r_0^2} V_0^3} = \frac{8}{4} = 2$$

$\therefore \boxed{\alpha = 2} \Rightarrow$ flujo laminar.

Problema 2: Parte teórica

a) Hallar parámetros Π tales que: $F = f(g, L, \rho, \mu, v)$

Resolución: ¿números Π a determinar (Π_n)?

$$\Pi_n = \text{variables} - \text{Magnitudes} = 6 - 3 = 3$$

Consideraciones: - a) Cuerpo flotante: ¿puede aparecer el número de Froude?

b) Fluido en movimiento: ¿puede aparecer el no de Reynolds?

Π_1) Froude? $\Pi_1: V^a \cdot L^b \cdot g^1$

$$[\Pi_1] = \left(\frac{L}{T}\right)^a \cdot L^b \cdot \frac{L}{T^2} \begin{cases} \rightarrow L) & a + b + 1 = 0 \\ \rightarrow T) & -a - 2 = 0 \\ \rightarrow M) & \text{no hay en las variables} \end{cases}$$

$$\boxed{a = -2}, \boxed{b = 1} \quad \therefore$$

$$\Pi_1 = V^{-2} \cdot L^1 \cdot g \rightarrow \Pi_1 = \frac{L \cdot g}{V^2}, \text{ donde}$$

$$Fr = \frac{V^2}{gL} = \frac{1}{\Pi_1} = \Pi_1^* \quad (\text{lamo } \Pi_1^* \text{ al } Fr)$$

$$\boxed{\Pi_1^* = Fr = \frac{V^2}{gL}} \quad \textcircled{1}$$

π_2) Reynolds? $\pi_2: \rho^a \cdot \mu^b \cdot v^c \cdot L^1$

3

$$[\pi_2] = [\rho]^a \cdot [\mu]^b \cdot [v]^c \cdot [L]^1$$

$$[\pi_2] = \left(\frac{M}{L^3}\right)^a \cdot \left(\frac{M}{LT}\right)^b \cdot \left(\frac{L}{T}\right)^c \cdot L^1$$

$$\left. \begin{array}{l} M) a + b = 0 \\ L) -3a - b + c + 1 = 0 \\ T) -b - c = 0 \end{array} \right\} \Rightarrow \begin{array}{l} a = -b \\ -3(-b) - b + -b + 1 = 0 \\ c = -b \end{array} \left\{ \begin{array}{l} a = 1 \\ b = -1 \\ c = 1 \end{array} \right.$$

$$\pi_2 = \rho^1 \cdot \mu^{-1} \cdot v^1 \cdot L^1 \rightarrow \boxed{\pi_2 = \frac{\rho \cdot v \cdot L}{\mu} = Re} \quad (2)$$

↳ Tamb. $\pi_2 = \frac{v \cdot L}{\nu}$

π_3) $\pi_3 = L^a \cdot v^b \cdot \rho^c \cdot F^1$

$$[\pi_3] = (L)^a \cdot \left(\frac{L}{T}\right)^b \cdot \left(\frac{M}{L^3}\right)^c \cdot \left(\frac{M \cdot L}{T^2}\right)^1$$

$$\left. \begin{array}{l} M) c + 1 = 0 \\ L) a + b - 3c + 1 = 0 \\ T) -b - 2 = 0 \end{array} \right\} \Rightarrow \begin{array}{l} c = -1 \\ a = -(-1) + 3(-1) - 1, a = -2 \\ b = -2 \end{array}$$

$$(3) \boxed{\pi_3 = L^{-2} \cdot v^{-2} \cdot \rho^{-1} \cdot F} \quad \text{Si expres } F = f(\pi_3),$$

$$\boxed{F = \pi_3 \cdot \frac{L^2 \cdot v^2}{\rho}} \quad (4)$$

Sabiendo que $\pi_3 = f(\pi_1, \pi_2)$, queda.

$$\boxed{F = \frac{L^2 v^2}{\rho} \cdot f(Re, Fr)} \quad (3^{da})$$

b) Evaluar semejanza entre modelo y prototipo con L , F y ν

De los π nos π_1 encontrados previamente, π_3 satisface la relación para las 3 variables buscadas: F , L , ν y ρ

Para ν , L , ν
En modelo y prototipo: $(Re)_m = (Re)_p$

$$\frac{V_m \cdot L_m}{\nu_m} = \frac{V_p \cdot L_p}{\nu_p}, \text{ sabiendo } L_m = \frac{1}{4} L_p;$$

$$F_p = 10^3 \text{ kgf}$$

$$V_p = 20 \text{ km/h}$$

datos ν_p , ν_p , F_p

$$\left(\frac{V_m \cdot \frac{1}{4} L_p}{\nu_m} \right) = \left(\frac{V_p \cdot L_p}{\nu_p} \right)$$

$$\frac{4 \nu_m}{V_m} = \frac{\nu_p}{V_p} \rightarrow \boxed{V_m = \frac{V_p \cdot \frac{1}{4} \nu_p}{\nu_m}} \quad (4)$$

$$) \pi_3)_m = \pi_3)_p$$

$$\boxed{\frac{F_m}{\rho_m \cdot L_m^2 \cdot V_m^2} = \frac{F_p}{\rho_p \cdot L_p^2 \cdot V_p^2}} \quad (5)$$

$$\text{de (5)} \quad \boxed{F_m = F_p \cdot \frac{\rho_m}{\rho_p} \left(\frac{L_m}{L_p} \right)^2 \left(\frac{V_m}{V_p} \right)^2} \quad (5')$$

$$) \pi_4)_m = \pi_4)_p; \quad \boxed{\frac{V_m^2}{g \cdot L_m} = \frac{V_p^2}{g \cdot L_p}} \quad (6)$$

$$V_m^2 = \left(\frac{L_m}{L_p} \right) V_p^2 \rightarrow V_m = \sqrt{\frac{L_m}{L_p} V_p^2} = \sqrt{\frac{V_p^2}{4}}$$

4

$$V_m = \left[\left(\frac{20 \text{ km} \cdot 103 \text{ m} \cdot 1/4}{\cancel{\pi} \cdot \cancel{\text{km}} \cdot 3600 \text{ s}} \right)^2 \cdot \frac{1}{4} \right]^{1/2}$$

$$\boxed{V_m = 2,78 \text{ m/s}} \quad (6^\circ), \text{ reemplazo en (4):}$$

$$V_m = \frac{2,78 \text{ m} \cdot \cancel{\pi} \cdot \cancel{1 \text{ km}} \cdot 3600 \text{ s}}{\cancel{\Delta} \cdot 20 \text{ km} \cdot 10^3 \text{ m} \cdot \cancel{1/4}} \cdot \frac{1}{4} \cdot 0,0101 \cdot 10^{-4} \frac{\text{m}^2}{\Delta}$$

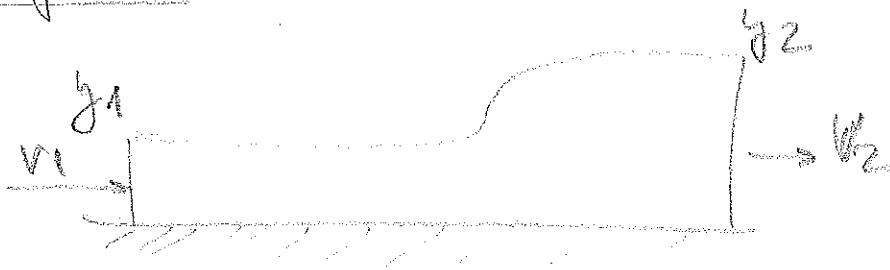
$$\boxed{V_m = 1,26 \cdot 10^{-7} \text{ m}^2/\text{s}} \quad (4^\circ) \quad \text{en (5): resta cancelar } P_m/P_p$$

no coincide con valores de tabla

Ejercicio 3: Parte teórica

Hallar $y_2 = f(y_1, v_1)$

Esquema:



Para el fluido circulante, calculo mediante el teorema de Reynolds, las variaciones de masa y cantidad de movimiento del sistema. Tomo como volumen control la sección considerada en la figura.

Teorema de Reynolds general:

$$\left[\frac{dB}{dt} = \frac{d}{dt} \left[\iiint_{V_C} \beta \rho dvol \right] + \iint_{S_C} \beta \rho (\vec{v} \cdot \vec{n}) dS \right] \quad (1)$$

Para masa:

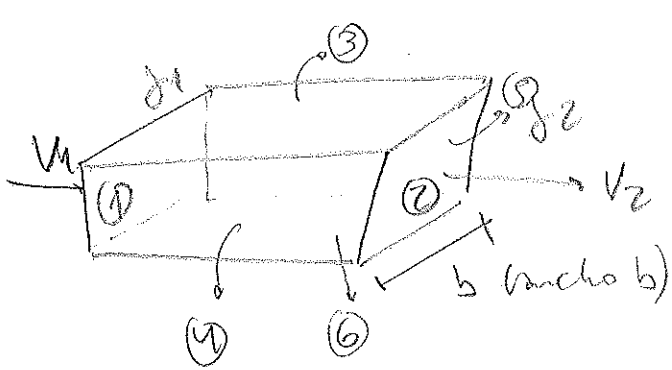
$$B = m, \quad \beta = \frac{dB}{dm} \rightarrow \beta = \frac{dm}{dm} = 1, \quad \therefore$$

$$\frac{dm}{dt} = \frac{d}{dt} \left[\iiint_{V_C} 1 \cdot \rho dvol \right] + \iint_{S_C} 1 \cdot \rho (\vec{v} \cdot \vec{n}) dS$$

En el sistema, $\frac{dm}{dt} = 0$;

Por ser un volumen control rígido, $\frac{d}{dt} \left[\iiint_{V_C} \rho dvol \right] = 0$

$$\text{Queda: } \left[\frac{dm}{dt} = \iint_{S_C} \rho (\vec{v} \cdot \vec{n}) dS = 0 \right] \quad (2); \text{ Identificamos las } S_C \text{ (superficies control) del sistema;}$$



Por S_3, S_4, S_5 y S_6 no circula fluido

$$\frac{dm}{dt} = \iint_{S_1} + \iint_{S_2} + \cancel{\iint_{S_3}} + \cancel{\iint_{S_4}} + \cancel{\iint_{S_5}} + \cancel{\iint_{S_6}} = 0$$

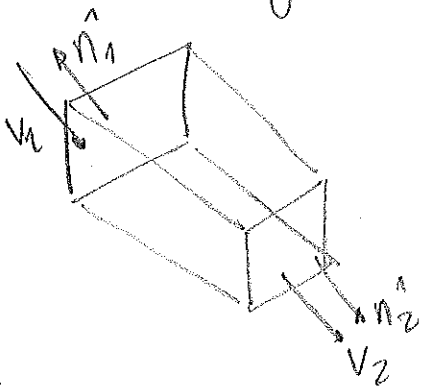
$$\frac{dm}{dt} = \iint_{S_1} \rho (\vec{v}_1 \cdot \hat{n}_1) dS_1 + \iint_{S_2} \rho (\vec{v}_2 \cdot \hat{n}_2) dS_2 = 0$$

convención de S_1 y S_2 en el VC: $\vec{v}_1 \cdot \hat{n}_1 = |\vec{v}_1| |\hat{n}_1| \cos(180) =$

$$= -|\vec{v}_1|$$

$$\vec{v}_2 \cdot \hat{n}_2 = |\vec{v}_2| |\hat{n}_2| \cos(0) =$$

$$= |\vec{v}_2|$$



Al no conocer perfiles de v_1 y v_2 ,
Suponemos flujo uniforme!

$$\frac{dm}{dt} = -\iint_{S_1} \rho v_1 dS_1 + \iint_{S_2} \rho v_2 dS_2 = 0$$

$$= -\rho v_1 \iint_{S_1} dS_1 + \rho v_2 \iint_{S_2} dS_2 = 0$$

$$-\rho v_1 S_1 + \rho v_2 S_2 = 0, \text{ Pero anchos } b'$$

$$-v_1 \cdot y_1 \cdot b + v_2 \cdot y_2 \cdot b = 0$$

$$\boxed{v_2 = v_1 \frac{y_1}{y_2}} \quad (3)$$

Para cantidad de movimiento \vec{P}

$$\vec{P} = m \vec{v}, \quad B = m \cdot \vec{v}, \quad \beta = \frac{d(m\vec{v})}{dt} = \vec{v}$$

$$\left(\frac{d\vec{P}}{dt} = \dot{m} \vec{v}_2 - \dot{m} \vec{v}_1 = \dot{m} (\vec{v}_2 - \vec{v}_1) \right) \quad (9)$$

$$\frac{d\vec{P}}{dt} = \frac{d}{dt} \left[\iiint_{Vc} \vec{v} \rho \, d\text{vol} \right] + \iint_{Sc} \vec{v} \rho (\vec{v} \cdot \vec{n}) \, dA$$

$$\frac{d\vec{P}}{dt} = \iint_{S1} + \iint_{S2} + \iint_{S3} + \iint_{S4} + \iint_{S5} + \iint_{S6} \quad \text{operando:}$$

$$\frac{d\vec{P}}{dt} = \rho v_1^2 A_1 - \rho v_2^2 A_2, \quad \text{donde } \rho v A = \dot{m} \text{ (se llega a (9))}$$

Tip! las únicas fuerzas se deben a presión hidrostática:

$$\boxed{P = P_0 + \rho \cdot g \cdot h} \quad (5), \quad P = \frac{F}{A} \rightarrow F = P \cdot A$$

$$dF = P \cdot dA, \quad \text{para coord rectangulares, } A = b \cdot y$$

$$dF = P \cdot b \cdot dy$$

$$\int_0^h dF = \int_0^h P g y b, \quad \rightarrow \quad \boxed{F = \frac{\rho g y^2 b}{2}} \quad (6)$$

$$\Sigma F = \frac{d\vec{P}}{dt} = F_1 - F_2 = \frac{\rho g b y_1^2}{2} - \frac{\rho g b y_2^2}{2}$$

$$\boxed{\Sigma F = \frac{\rho g b}{2} (y_1^2 - y_2^2)} \quad (7)$$

de (7) = (4):

(6)

$$\frac{\rho g b}{2} (y_1^2 - y_2^2) = \dot{m} (v_2 - v_1) \quad \text{de (3):}$$

$$\frac{\rho g b}{2} (y_1^2 - y_2^2) = \dot{m} \left(v_1 \frac{y_1}{y_2} - v_1 \right)$$

$$\text{con } \dot{m} = \rho v_1 y_1 b = \rho v_2 y_2 b$$

$$\cancel{\frac{\rho g b}{2}} (y_1^2 - y_2^2) = \cancel{\rho v_1 y_1 b} \cdot \frac{v_1}{y_2} \left(\frac{y_1}{y_2} - 1 \right)$$

$$\frac{g}{2} (y_1^2 - y_2^2) = v_1^2 y_1 \left(\frac{y_1}{y_2} - 1 \right)$$

Factorizo

$$\frac{g}{2} (\cancel{y_1 - y_2}) (y_1 + y_2) = v_1^2 \frac{y_1}{y_2} (\cancel{y_1 - y_2})$$

divido por y_1

$$\frac{g}{2} \frac{y_2 (y_1 + y_2)}{y_1} = \frac{v_1^2}{y_1}$$

$$g \frac{y_2}{2} \frac{y_2}{y_1} \left(1 + \frac{y_2}{y_1} \right) = \frac{v_1^2}{y_1}$$

$$\frac{g}{2} \frac{y_2^2}{y_1} + \frac{g}{2} \left(\frac{y_2}{y_1} \right)^2 = \frac{v_1^2}{y_1}$$

$$\frac{g}{2} \left(\frac{y_2}{y_1} \right)^2 + \frac{g}{2} \left(\frac{y_2}{y_1} \right) - \frac{v_1^2}{y_1} = 0, \quad \text{busco raíces con } x = \frac{y_2}{y_1}$$

$$\frac{-B \pm \sqrt{B^2 - 4AC}}{2A}$$

$$\frac{-\frac{g}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{g}{2}\right)^2 - 4 \cdot \frac{g}{2} \left(-\frac{v_1^2}{\delta_1}\right)}}{2 \left(\frac{g}{2}\right)} = \frac{-\frac{g}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{g}{2}\right)^2 + \frac{2g}{\delta_1} v_1^2}}{2 \left(\frac{g}{2}\right)} =$$

$$= \frac{-\frac{1}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{g}{2}\right)^2 \left(1 + \frac{2v_1^2 \delta_1^2}{\delta_1 g}\right)}}{2 \left(\frac{g}{2}\right)} = \frac{-\frac{1}{2} \pm \frac{g}{2} \sqrt{1 + \frac{8v_1^2}{g\delta_1}}}{2 \left(\frac{g}{2}\right)}$$

Ans:

$$\boxed{\frac{y_2}{\delta_1} = -\frac{1}{2} \pm \frac{1}{2} \sqrt{1 + \frac{8v_1^2}{g\delta_1}}}$$

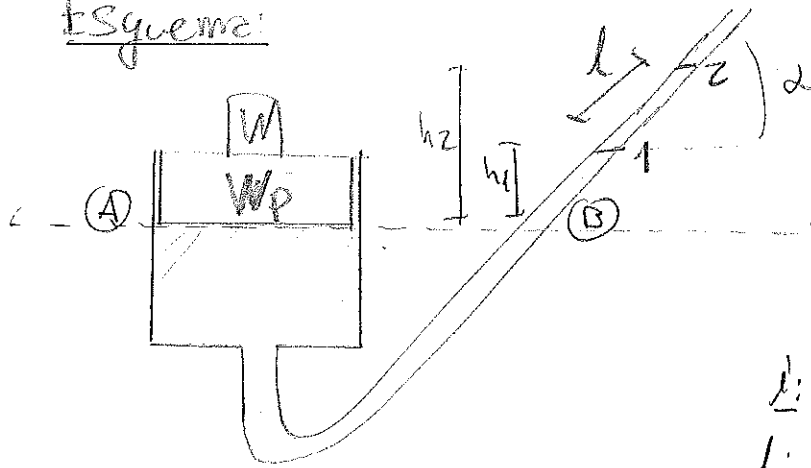
Ejercicio 1 Parte Práctica

7

a) Hallar W

Consideraciones: el cambio de posición en el pistón no implica.

Esquema:



$$l = 6 \text{ m}$$

$$\alpha = 30^\circ$$

nivel de referencia respecto del pistón (inmóvil)

t_i : instante inicial (solo el pistón)

t_f : instante final (pistón + W)

A : área pistón

h_1, h_2 : alturas del tubo respecto al pistón.

cálculos de Presión, $P = \frac{\text{Fuerza}}{\text{Área}}$

Resolución:

$$P_{A_i} = \frac{W_p}{A} \quad (1)$$

$$P_{A_f} = \frac{W + W_p}{A} \quad (2)$$

$$P_{B_i} = P_0 + \rho g h_1 \quad (3)$$

$$P_{B_f} = P_0 + \rho g h_2 \quad (4)$$

A mismo nivel, $P_A = P_B$; $P_{A_f} - P_{A_i} = P_{B_f} - P_{B_i}$

$$\frac{W + W_p}{A} - \frac{W_p}{A} = P_0 + \rho g h_2 - (P_0 + \rho g h_1)$$

$$\frac{W}{A} + \frac{W_p}{A} - \frac{W_p}{A} = P_0 + \rho g h_2 - P_0 - \rho g h_1$$

$$W = A \rho g (h_2 - h_1); \text{ donde } h_2 - h_1 = l \sin(\alpha)$$

$$A = \frac{\pi \cdot \phi_p^2}{4} \quad (5), \quad \phi_p: \text{diámetro del pistón}$$

$$\text{queda: } W = \frac{\pi \phi_p^2}{4} \rho g \cdot l \sin(\alpha) \quad (6)$$

Verificamos las unidades:

$$[W] = \frac{M \cdot L}{T^2}$$

$$[W] = \left[\frac{M}{V} \right] \cdot [\rho]^2 \cdot [s] \cdot [g] \cdot [L] \cdot [v(\omega)] = 1 \cdot L^3 \cdot \frac{M}{L^3} \cdot \frac{L}{T} \cdot L \quad \checkmark$$

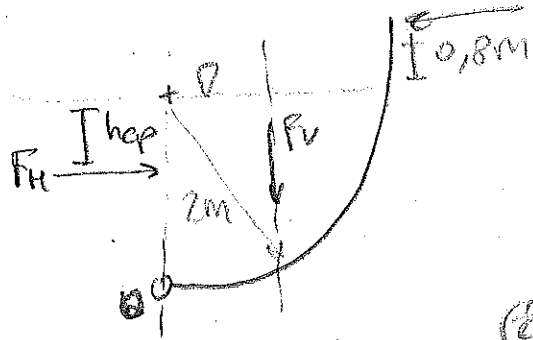
Ejercicio 2: Parte Práctica

8

Hallar P

Para compuerta en equilibrio:

Esquema:



$$\boxed{\sum M_o = 0} \text{ con } (+) (-)$$

$$\textcircled{1} \quad P(0,8\text{m} + 2\text{m}) - F_H(r - h_{cp}) - F_V \cdot \frac{4r}{3\pi} = 0$$

Calculo F_H , h_{cp} , F_V :

$$\textcircled{2} \quad \boxed{F_H = \rho \cdot g \cdot h_{cp} \cdot A} \quad \text{donde } \boxed{A = r \cdot b}$$

b: ancho (5m)

$$F_H = 10^3 \frac{\text{kg}}{\text{m}^3} \cdot 9,81 \frac{\text{m}}{\text{s}^2} \cdot \frac{2\text{m}}{2} \cdot 2\text{m} \cdot 5\text{m}, \quad \boxed{F_H = 98100 \text{ N}} \textcircled{2}$$

) F_V = Peso de liquido por encima de compuerta:

$$\left[F_V = \rho \cdot g \cdot \text{Vol} = \rho \cdot g \cdot b \cdot \frac{1}{4} \cdot \pi \cdot r^2 \right], \text{ reemplazo valores:}$$

$$F_V = 10^3 \frac{\text{kg}}{\text{m}^3} \cdot 9,81 \frac{\text{m}}{\text{s}^2} \cdot 5\text{m} \cdot \frac{1}{4} \cdot \pi \cdot (2\text{m})^2, \quad \boxed{F_V = 154095 \text{ N}} \textcircled{3}$$

$$\textcircled{4} \quad h_{cp} = \bar{y}_G + \frac{I_{xx}}{\bar{y}_G \cdot A} = 1\text{m} + \frac{5 \cdot 2^3 / 12 \text{ m}^4}{1\text{m} \cdot 10\text{m}^2}, \quad \boxed{h_{cp} = 1,33\text{m}} \textcircled{4}$$

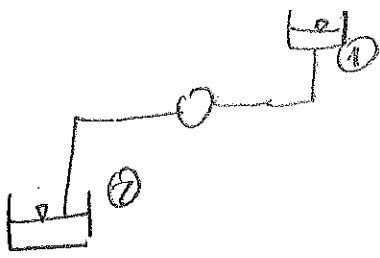
de $\textcircled{2}$, $\textcircled{3}$, $\textcircled{4}$ en $\textcircled{1}$:

$$P = \frac{F_V \cdot 4r + F_H(r - h_{cp})}{(0,8 + 2)\text{m}}, \quad \text{reemplazo valores}$$

$$P = \frac{(154095 \cdot 4 \cdot 2\text{m} \cdot \text{m} + 98100 \text{ N} \cdot (2 - 1,33)\text{m})}{2,8\text{m}}, \quad \boxed{P = 70188 \text{ N}}$$

Ejercicio 3: Práctica

a) Hallar potencia por trabajo como turbina (L_T)



Aplico ec. Energía entre ① y ②:
La altura de turbina h_T se extrae del sistema;

Flujo de 1 a 2.

1: Inicial
2: Final

$$\left[\frac{(P_1 - P_2)}{\rho g} + \frac{(V_1^2 - V_2^2)}{2g} + (z_1 - z_2) = h_T + h_p \right] \text{ ①}$$

de ①: $P_1 = P_2 = P_{atm}$, $V_1 \rightarrow 0$ (superficie libre),
 $V_2 \rightarrow 0$ (s.p. libre)

queda:

$$\frac{(P_1 - P_2)}{\rho g} + \frac{(V_1^2 - V_2^2)}{2g} + (z_1 - z_2) = h_T + h_p$$

$$\therefore h_T = (z_1 - z_2) - h_p$$

$$h_T = (45,75 - 7,62) \text{ m} - 5,2 \text{ m}$$

$$\boxed{h_T = 32,93 \text{ m}} \text{ ②}$$

Por definición de potencia; $L_T = h_T \cdot \rho \cdot g \cdot Q$

$$L_T = 32,93 \text{ m} \cdot 10^3 \frac{\text{kg}}{\text{m}^3} \cdot 9,81 \frac{\text{m}}{\text{s}^2} \cdot \frac{946 \cancel{\text{L}}}{\text{s}} \cdot \frac{1 \text{ m}^3}{10^3 \cancel{\text{L}}}$$

$$L_T = 3,056 \cdot 10^5 \frac{\text{kg} \cdot \text{m}}{\text{s}^2} \cdot \frac{\text{m}}{\text{s}} \cdot \frac{1}{\text{s}} \cdot \frac{1 \text{ kW}}{10^3 \text{ W}}$$

$$\frac{\text{N} \cdot \text{m}}{\text{s}} \cdot \frac{\text{m}}{\text{s}} = \frac{\text{J}}{\text{s}} = \text{W}$$

$$\text{③ } \boxed{L_T = 305,6 \text{ kW}}$$

b) Hallar potencia para Trebaso como bomba (Lb) (9)

Aplico ec. de energía entre 1 y 2, h_b se adiciona al sistema.
Flujo de 2 (inicial) = 1 (final),

$$(4) \quad \left(\frac{P_2 - P_1}{\rho g} + \frac{(V_2^2 - V_1^2)}{2g} + (z_2 - z_1) \right) = h_b - h_p$$

h_b se suma del SST.

de (4): $P_2 = P_1 = P_{atm}$

$V_1 \rightarrow 0$
 $V_2 \rightarrow 0$ } superficie libre, queda ec (4):

$$\frac{P_2 - P_1}{\rho g} + \frac{V_2^2 - V_1^2}{2g} + z_2 - z_1 = h_b - h_p$$

$$h_b = (z_2 - z_1) + h_p$$

$$h_b = (45,75 - 7,62 + 5,2) \text{ m}, \quad \boxed{h_b = 43,33 \text{ m}} \quad (5)$$

Aplico ec. de potencia: $L_b = h_b \cdot \rho \cdot g \cdot Q$

$$L_b = 43,33 \text{ m} \cdot \frac{10^3 \text{ kg}}{\text{m}^3} \cdot \frac{9,81 \text{ m}}{\text{s}^2} \cdot \frac{946 \text{ l}}{\text{s}} \cdot \frac{1 \text{ m}^3}{10^3 \text{ l}}$$

$$L_b = 4,021 \cdot 10^5 \frac{\text{kg} \cdot \text{m}}{\text{s}^2} \cdot \frac{\text{m}}{\text{s}} \cdot \frac{1}{\text{s}} \cdot \frac{1 \text{ kW}}{10^3 \text{ W}}$$

$$\boxed{L_b = 402,1 \text{ kW}}$$

