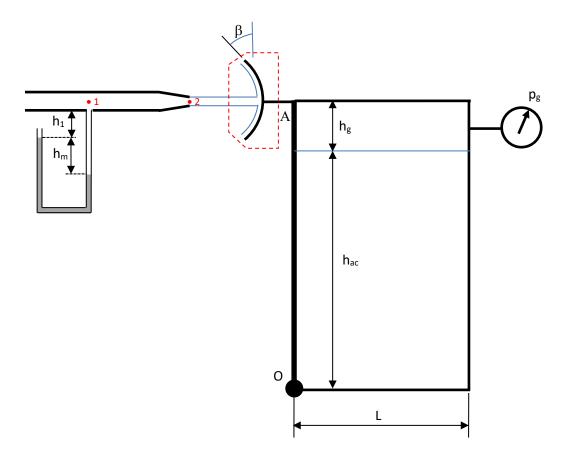
Apellidos, Nombre:

Grupo:

A través de una tubería de diámetro D, que termina en un inyector de diámetro d, se descarga un chorro de agua que impacta sobre un deflector. El deflector es solidario a la pared OA, articulada en O, de un depósito de base cuadrada de lado L que contiene aceite y un gas a una presión relativa pg. Asumiendo ausencia de fricción entre el agua y el deflector, calcular:

a) El ángulo β de salida del deflector para que la compuerta esté en equilibrio bajo la acción del chorro y del aceite y el gas en el interior del depósito.

h ₁ =	6 cm	p _g =	10 ⁴ Pa	ρ_{agua} =	998 Kg/m³
h _m =	15 cm	h _g =	5 cm	$\rho_{aceite} =$	800 Kg/m^3
D =	6 cm	h _{ac} =	15 cm	$\rho_{mercurio}$ =	13600 Kg/m ³
d =	5 cm	L=	20 cm	g =	9.81 m/s ²



Resolución:

Fuerzas debidas a la acción del gas y del aceite sobre la pared OA:

$$F_a = p_a A_a = p_a h_a L = 100,0 N$$

 $y_{cp,q} = 0$ por ser uniforme la presión en el tramo de pared en contacto con el gas

$$F_{ac} = \left(p_g + \rho_{ac}g\frac{h_{ac}}{2}\right)h_{ac}L = 317.7 N$$

$$y_{cp_ac} = -\frac{\rho_{ac}g\sin\theta}{F_{ac}} = \{\sin\theta = 1\} = -\frac{\rho_{ac}g\frac{Lh_{ac}^3}{12}}{F_{ac}} = -0.00139 m$$

Si F_A es la fuerza que ejerce el deflector sobre OA, el equilibrio de la pared exige:

$$\sum M_O = 0 \to F_A(h_g + h_{ac}) - F_g\left(\frac{h_g}{2} + h_{ac}\right) - F_{ac}\left(\frac{h_{ac}}{2} - y_{cp_ac}\right) = 0 \to F_A = 204.4 \text{ N}$$

Velocidad del flujo a la salida de la tubería. Bernoulli entre el punto de conexión del manómetro en U (punto 1) y justo a la salida del inyector (punto 2):

$$\frac{p_1}{\rho g} + z_1 + \frac{v_1^2}{2g} = \frac{p_2}{\rho g} + z_2 + \frac{v_2^2}{2g}$$
 (1)

Ecuación de la hidrostática a través del manómetro:

$$p_1 = \rho_m g h_m - \rho g (h_m + h_1)$$
 (2.a)

Mejor si:

$$p_1 = \rho_m g h_m - \rho g \left(h_m + h_1 + \frac{D}{2} \right)$$
 (2.b)

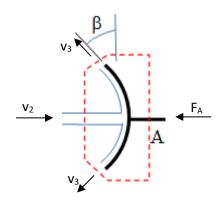
Ecuación de continuidad entre 1 y 2:

$$Q = cte \rightarrow v_1 A_1 = v_2 A_2 \rightarrow v_1 D^2 = v_2 d^2$$
 (3)

Combinando (1), (2) y (3):

$$v_2 = \sqrt{2g \frac{\frac{\rho_m}{\rho} h_m - \left(h_m + h_1 + \frac{D}{2}\right)}{1 - \left(\frac{d}{D}\right)^4}} = 8,268 \, m/s$$

Ecuación de cantidad de movimiento aplicada al volumen de control de la figura:



$$\sum F = \iiint_{VC} \rho \vec{v} dV + \iint_{SC} \rho \vec{v} (\vec{v}_r \cdot \vec{n}) dA$$

Para la dirección horizontal: $-F_A = v_2 \frac{\pi d^2}{4} \rho (-v_3 \sin \beta - v_2)$

Aplicando la ecuación de continuidad al deflector:

$$v_2 = v_3$$

Finalmente:

$$-F_A = v_2 \frac{\pi d^2}{4} \rho (-v_2 \sin \beta - v_2)$$

De donde:

También puede aplicarse la ecuación del momento cinético, en cuyo caso:

$$F_g\left(h_{ac} + \frac{h_g}{2}\right) + F_{ac}\left(\frac{h_{ac}}{2} - y_{cp-ac}\right) = v_2^2 \frac{\pi d^2}{4} \rho(h_{ac} + h_g)(1 + \sin\beta)$$