

EXAMEN MECÁNICA DE FLUIDOS

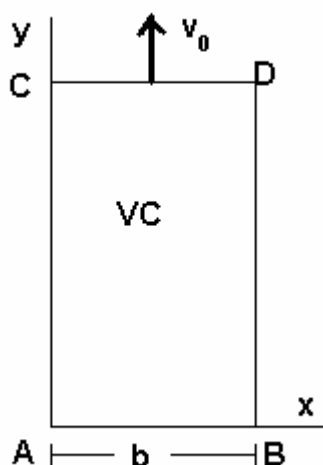
INGENIERÍA SUPERIOR INDUSTRIAL

PROBLEMA 1

Considerar el campo de velocidades

$$\vec{v} = \frac{x}{t+1} \vec{i} + \frac{y}{2(t+1)} \vec{j}$$

- 1) Obtener la densidad en cualquier instante si en $t = 0$ su valor es ρ_0 .
- 2) Obtener la expresión de las líneas de corriente en el instante t_1 .
- 3) Calcular la trayectoria de la partícula que en el instante $t = 0$ se encuentra en (x_0, y_0) .
Escribirla con t como parámetro y como una relación $y = f(x)$.
- 4) ¿Qué puede decirse acerca de una línea de corriente y una trayectoria que pasen por un mismo punto? Razonar la respuesta.
- 5) Obtener el campo de aceleraciones.



- 6) Comprobar el Teorema de Arrastre de Reynolds aplicado a la propiedad masa para el volumen de control de la figura. El volumen de control está quieto pero es deformable, ya que el lado CD se mueve verticalmente con velocidad v_0 .

PROBLEMA 2

Considérese el depósito de la figura, de radio R_1 , abierto a la atmósfera y lleno de un líquido hasta una altura H . El depósito se vacía a la atmósfera (punto 4) a través de una tubería de radio R_2 ($R_2 \ll R_1$) con un tramo horizontal (del punto 2 al 3) y un tramo inclinado de longitud L y altura h (del punto 3 al 4). Las pérdidas locales en la desembocadura del depósito (punto 2) se modelizan por:

$$h_{emb} = k \frac{v_2^2}{2g}, \text{ siendo } k \text{ una constante y } v_2 \text{ la velocidad en la entrada de la tubería}$$

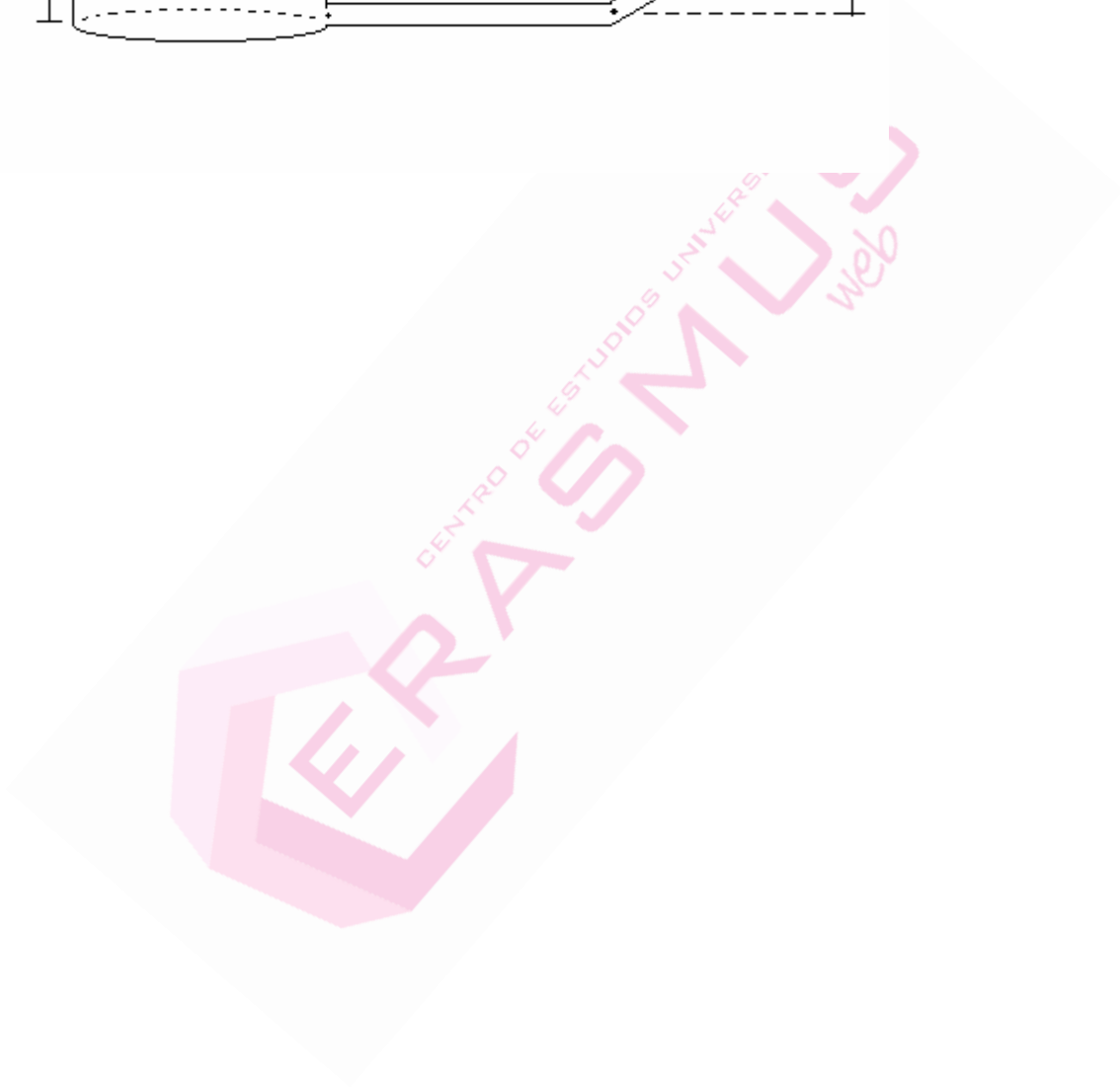
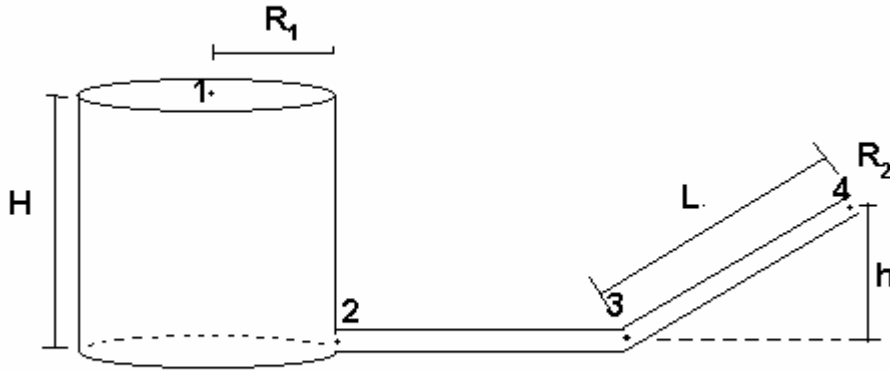
(punto 2).

El régimen de movimiento es laminar, pero desde el punto 2 al 3 el perfil de velocidades es uniforme debido a la influencia de la desembocadura, y se desprecian las pérdidas en dicho tramo horizontal. A partir del punto 3 y hasta el 4 se realiza la aproximación de flujo de Couette.

El fluido tiene un coeficiente de viscosidad μ y un peso específico γ .

Se pide:

- 1) Coeficiente de velocidades (C_v) del depósito en función de k .
- 2) Caudal en función de v_2 .
- 3) Perfil de velocidades entre los puntos 3 y 4 en función de μ , L , C_v , v_2 , h , H y R_2 .
- 4) A partir de la expresión anterior obtener el caudal e igualar con el resultado obtenido en el apartado 2, obteniendo una ecuación que permite obtener v_2 .
- 5) Aplicar la ecuación de Bernoulli entre los puntos 1 y 4 comprobando la expresión del apartado anterior.



TODO UN EQUIPO PARA
AYUDARTE A APROBAR

SOLUCIÓN PROBLEMA 1

1) Integramos la ecuación de continuidad en forma diferencial:

$$\frac{D\rho}{Dt} + \rho \vec{\nabla} \cdot \vec{v} = 0 \rightarrow \rho(t) = \frac{\rho_0}{(t+1)^{3/2}}$$

2) Integramos la ecuación diferencial de las líneas de corriente:

$$\frac{dx}{u} = \frac{dy}{v} \rightarrow x = C_1 y^2$$

3) Integramos la ecuación diferencial de las trayectorias:

$$dx = u \cdot dt \rightarrow x = x_0(t+1)$$

$$dy = v \cdot dt \rightarrow y = y_0(t+1)^{1/2}$$

Despejando $(t+1)$ de la primera expresión y sustituyendo en la segunda obtenemos la relación entre y y x :

$$x = \frac{x_0}{y_0^2} y^2$$

4) Las líneas de corriente y trayectorias coinciden para un mismo punto de paso. Esto es así porque las líneas de corriente no dependen del tiempo. Explícitamente:

Para un campo de velocidades $\vec{v}(x, y, t) = u(x, y, t) \cdot \vec{i} + v(x, y, t) \cdot \vec{j}$ calculamos las líneas de corriente y las trayectorias:

– Líneas de corriente:

$$\frac{dx}{u(x, y, t)} = \frac{dy}{v(x, y, t)}, \text{ con } t \text{ fijo} \quad (\text{ec. 1})$$

– Trayectorias:

Las ecuaciones diferenciales son $dx = u(x, y, t) \cdot dt$ y $dy = v(x, y, t) \cdot dt$, de aquí:

$$\frac{dx}{u(x, y, t)} = \frac{dy}{v(x, y, t)} = dt, \text{ con } t \text{ variable} \quad (\text{ec. 2})$$

En la (ec. 1) el tiempo es fijo y en la (ec. 2) es variable, pero si en la (ec. 1) se cancela el tiempo, las líneas de corriente no dependen de t , ni tampoco aparecerá t en la primera igualdad de la (ec. 2). Por tanto al integrar esas dos ecuaciones la expresión obtenida será la misma (es irrelevante que t permanezca fijo o no si no aparece en las expresiones).

5) Aplicamos la definición del campo de aceleraciones: $\vec{a} = \frac{\partial \vec{v}}{\partial t} + (\vec{v} \cdot \nabla) \vec{v} \rightarrow \vec{a} = -\frac{y}{t+1} \cdot \vec{j}$

6) TAR para la propiedad masa \rightarrow ecuación de continuidad en forma integral:

$$\frac{\partial}{\partial t} \int_{VC} \rho \cdot dV + \int \rho \vec{v}_{r,SC} \cdot d\vec{A} = 0$$

Tomamos la expresión de la densidad obtenida en el primer apartado y tenemos en cuenta

que $\frac{\partial \overline{BD}}{\partial t} = v_0$

$$\int_{VC} \rho \cdot dV = \frac{\rho_0 b \overline{BD}}{(t+1)^{3/2}} \rightarrow \frac{\partial}{\partial t} \int_{VC} \rho \cdot dV = \rho_0 b \frac{\partial \overline{BD}}{\partial t (t+1)^{3/2}} = \frac{\rho_0 b}{(t+1)^{3/2}} \left(v_0 - \frac{3h}{2(t+1)} \right)$$

$$\int_{SC} \rho \vec{v}_{r,SC} \cdot d\vec{A} = \int_{AB} \rho \vec{v}_{r,SC} \cdot d\vec{A} + \int_{BC} \rho \vec{v}_{r,SC} \cdot d\vec{A} + \int_{CD} \rho \vec{v}_{r,SC} \cdot d\vec{A} + \int_{DA} \rho \vec{v}_{r,SC} \cdot d\vec{A} =$$

$$\frac{\rho_0 b}{(t+1)^{3/2}} \left(\frac{3h}{2(t+1)} - v_0 \right) \text{ como se quería demostrar.}$$

SOLUCIÓN PROBLEMA 2

1) Aplicamos la ecuación de Bernoulli entre 1 y 2:

$$H = \frac{p_2}{\gamma} + \frac{v_2^2}{2g} + k \frac{v_2^2}{2g} = \frac{p_2}{\gamma} + \frac{(\sqrt{1+k} \cdot v_2)^2}{2g}, \text{ es decir, la velocidad teórica (si no}$$

existiera rozamiento) es $v_2(\text{teo}) = \sqrt{1+k} \cdot v_2$. Aplicando la definición de coeficiente de velocidades:

$$C_v = \frac{v_2}{v_2(\text{teo})} = \frac{1}{\sqrt{1+k}}$$

Además podemos calcular el valor de la presión en el punto 2, que será necesaria para un cálculo posterior:

$$p_2 = \gamma H - \frac{\gamma}{C_v^2} \frac{v_2^2}{2g}$$

2) Aplicamos la definición de caudal como velocidad media por sección:

$$Q = \pi R_2^2 v_2$$

3) Al realizar la suposición de flujo de Couette entre los puntos 3 y 4 y teniendo en cuenta:

- $\frac{\partial p}{\partial x} = \frac{p_4 - p_3}{L} = -\frac{p_3}{L} = -\frac{p_2}{L}$
- $\sin \theta = \frac{h}{L}$
- $u(0)$ tiene un valor finito
- $u(R_2) = 0$

se llega a:

$$u(r) = \frac{\gamma}{4\mu L} \left(\frac{1}{C_v^2} \frac{v_2^2}{2g} + h - H \right) (r^2 - R_2^2)$$

4) Integramos la expresión del apartado anterior a lo largo de una sección de tubería, obteniendo el caudal:

$$Q = \frac{\pi R_2^4 \gamma}{8 \mu L} \left(H - h - \frac{1}{C_v^2} \frac{v_2^2}{2g} \right)$$

Igualando con el valor obtenido en el apartado 2 se llega a:

$$\frac{1}{2g C_v^2} v_2^2 + \frac{8 \mu L}{\gamma R_2^2} v_2 + h - H = 0$$

5) Aplicamos la ecuación de Bernoulli entre 1 y 4:

$$H = h + \frac{v_2^2}{2g} + k \frac{v_2^2}{2g} + f \frac{L}{2R_2} \frac{v_2^2}{2g}, \text{ siendo } f \text{ el factor de fricción que, en flujo de}$$

Couette, toma la forma $f = \frac{64}{Re} = \frac{32 \mu}{\rho v_2 R_2}$. Escribiendo $k = \frac{1}{C_v^2} - 1$ se llega a la expresión

obtenida en el apartado anterior.

NOTA:

En el apartado 5 se aplica la ecuación de Bernoulli entre la parte superior del depósito (punto 1) y la salida de la tubería (punto 4). El término cinético en el punto 4 corresponde a $\frac{v_2^2}{2g}$, ya que $v_2 = v_4$ por ser constante la sección de la tubería. El perfil desde

3 hasta 4 se supone parabólico pero no hay que corregir el término cinético con el factor

$\alpha = 2$ y poner el término cinético como $\alpha \frac{v_2^2}{2g}$. Si se hiciera este cambio significaría que en

el punto 3 (paso de perfil uniforme a perfil parabólico) el flujo de energía cinética pasaría de

$\frac{v_2^2}{2g} \rho v_2 S$ a $\alpha \frac{v_2^2}{2g} \rho v_2 S$ (siendo S la sección de la tubería) sin variar el resto de términos de

energía, es decir, los debidos a presión y a cotas geométricas. Esto significaría que la energía del fluido aumentaría al pasar el mismo a través de la sección señalada con el punto

3. Por tanto el término cinético debe ser $\frac{v_2^2}{2g}$.

Esta inconsistencia se debe a dos suposiciones realizadas y que no son totalmente ciertas:

- i) Paso brusco de un perfil uniforme (de 2 a 3) a otro parabólico (de 3 a 4).
- ii) Flujo de Couette en todo el tramo 3 – 4 cuando los efectos de bordes (codo en 3 y salida en 4) rompen la simetría cilíndrica.

Fuente: enunciados correspondientes a exámenes de diferentes años de la Universidad Politécnica de Valencia.