

Università di Genova Facoltà di Ingegneria

Compitino di **Fondamenti di Meccanica dei Continui** 5 giugno 2006, Aula B2

Meccanica dei Fluidi

"Foglio aiuti" formato A4 ammesso

FILA B

Esercizio 1: Svuotamento di un serbatoio

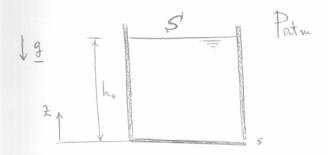
(13 punti)

Si consideri un serbatoio aperto pieno d'acqua; la sezione del serbatoio è pari ad S ed il livello iniziale del fluido vale h_0 . In fondo al serbatoio si stappa un forellino di sezione s (s << S) per lasciar defluire l'acqua nell'ambiente.

1. Si supponga il fluido ideale e si consideri il moto incomprimibile, irrotazionale e quasistazionario (∂Φ/∂t ≈ 0, Φ potenziale di velocità). Partendo dall'equazione di Bernoulli, si scriva l'equazione differenziale verificata dal livello dell'acqua h(t), la si risolva e si dimostri che il tempo impiegato a svuotare il serbatoio è pari a:

$$t_{\text{svuotamento}} = S/s (2h_0/g)^{1/2}$$
.

2. Mostrare, a posteriori, che l'approssimazione di moto stazionario (cioè l'approssimazione $\partial \Phi / \partial t \rightarrow 0$) è effettivamente accettabile.



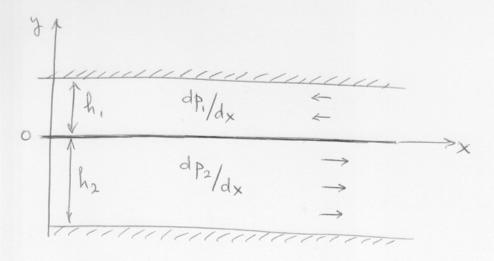
Esercizio 2: Correnti incomprimibili di fluido reale

(14 punti)

Nella figura della pagina seguente sono rappresentate tre lastre piane rigide, di lunghezza infinita e spessore infinitesimo. La lastra superiore e quella inferiore sono fisse, mentre quella centrale può muoversi sul suo piano. Un fluido (acqua, viscosità dinamica $\mu=0.0011$ Pa s) può scorrere nei canali formati dalle lastre, sotto l'azione di gradienti di pressione assiali. In particolare nel canale superiore (canale 1) di spessore $h_1=0.3$ mm si ha dp₁/dx = 300 Pa/m, nel canale inferiore (2) di spessore $h_2=0.5$ mm si ha dp₂/dx = -300 Pa/m. Si è in condizioni di moto laminare piano, permanente, incomprimibile e completamente sviluppato.

- 1. Si dimostri che $v_y = 0$ sia nel canale superiore che in quello inferiore.
- 2. Si diano le espressioni formali delle distribuzioni di velocità v_{x1} e v_{x2} nei due canali, utilizzando le condizioni al contorno e prestando particolare attenzione alle condizioni di raccordo da scrivere in corrispondenza della lastra centrale, che può essere messa in moto <u>uniforme</u> sotto l'azione delle forze di taglio esercitate dal fluido soprastante e sottostante.

- 3. Calcolare la velocità (costante) della lastra centrale e specificare il verso del vettore.
- 4. Calcolare il valore massimo della velocità del fluido in entrambi i canali e fare uno schizzo dei profili di velocità.



Esercizio 3: Onde viaggianti e onde stazionarie

(6 punti)

Si considerino due onde armoniche viaggianti in direzione x, di (piccola) ampiezza A, pulsazione ω e numero d'onda k. Le due onde si propagano in verso opposto l'una rispetto all'altra. Si mostri che la sovrapposizione di tali due onde (scritte come due funzioni circolari reali, ad esempio come due funzioni coseno) produce un'onda stazionaria, di cui si chiede la definizione e che si chiede di disegnare per due istanti di tempo separati tra loro di un semi-periodo π/ω .

Esecusio 1

 $\frac{1}{2} \int V^2 + P + \int g_{\pm} = cost.$ til moto e irrotorionale, le costante e le stena in tutto il compo di suoto

Integro tra la mprisie mpriore dell'aque (dore P=Pah, $v = + \frac{dh}{dt}$, z = h(t) e il frallino in bono (dore b = bom , x=x toro , f = 0) :

 $\frac{1}{2} \int \left(\frac{dh}{dt}\right)^2 + \frac{h}{2} dh + \int gh = \frac{1}{2} \int \sqrt{h} u + \frac{h}{2} du$

hable, pr et eq. di continuità: : \$\frac{dh}{dt} = > V_{foro}

 $\rightarrow v_{fno} = \frac{S}{a} \frac{dh}{dt}$

Quind: $\frac{1}{2} \int \left(\frac{dh}{dt} \right)^2 \left[\frac{d^2}{a^2} - 1 \right] = \int g h$

e siceme $S \gg s \rightarrow \frac{1}{4} \int \left(\frac{dh}{dt}\right)^2 \frac{S^2}{s^2} \cong \int \mathcal{J}h$

 $\left(\frac{dh}{dt}\right)^2 = 2gh \frac{3^2}{5^2} \qquad \left[\frac{dh}{dt} = \pm \frac{3}{5^2}\sqrt{2gh}\right]$

 $h^{-1/2}$ dh = $-\frac{3}{5}\sqrt{2g}$ dt

t sulgo il segno - in quanto il livello h / w t 1

 $2h''^2 = -\frac{3}{8}\sqrt{2g}t + cost.$ Per t = 0: $h = h_0$ $\implies cost = 2h_0''^2$

2 h'2 = - 3 12g t + 2 h'2 Quando t = tovestamento si ha:

towotamento = V2ho/g 5

Approx. moto steriorario:
$$\frac{2}{2}$$

$$V = \frac{2\phi}{2} = \frac{dh}{dt} = -\frac{2}{5!}\sqrt{2gh}$$

$$\Rightarrow il potenziale di velocator role dunque:$$

$$\varphi = -\frac{2}{5!}\sqrt{2gh} \stackrel{?}{=} + f(x,y)$$

$$\frac{2\phi}{2} = -\frac{2}{5!}\sqrt{2g} \stackrel{?}{=} \frac{2}{2}\left(h^{1/2}\right) = -\frac{2}{5!}\sqrt{2g} \stackrel{?}{=} \frac{1}{2}h^{-1/2}\frac{dh}{dt}$$

$$= -\frac{2}{5!}\sqrt{2g} \stackrel{?}{=} \frac{1}{2}h^{-1/2}\left(-\frac{2}{5!}\sqrt{2gh}\right) =$$

$$= \left(\frac{2}{5!}\right)^2 g^2 \ll g^2 \Rightarrow l^1 \text{ alliex. } \frac{2\phi}{2h} \Rightarrow e^{-\frac{2}{3}} \text{ accettable}$$

Esrais 2

1. Note competemente submillato:
$$\frac{\partial^2 v}{\partial x} = 0$$
 ($\rightarrow v_2 = 0$ doll' of. di continuità)

Ne: 2 conoli si he: $\frac{\partial p}{\partial x} = \frac{\partial^2 v_x}{\partial y^2}$

$$V_{x_2} = \frac{1}{V} \frac{dP_2}{dx} \frac{\partial^2}{\partial x} + A_2 \partial + B_2$$

C.C.
$$V_{x_1}(h_1) = 0$$
 $V_{x_2}(-h_2) = 0$
$$V_{x_1}(0) = U = V_{x_2}(0)$$
, U in equite, nucleon win forme della lastra controle

$$\frac{dv_{x_1}}{dy}\Big|_{y=0} = A_1 \qquad \frac{dv_{x_2}}{dy}\Big|_{y=0} = A_2$$

$$A_1 = A_2 \implies -\frac{1}{\nu} \frac{dP_1}{dx} \frac{h_1}{2} - \frac{U}{h_1} = \frac{1}{\nu} \frac{dP_2}{dx} \frac{h_2}{2} + \frac{U}{h_2}$$

$$U = -\frac{1}{\nu} \left(h_1 \frac{dP_1}{dx} + h_2 \frac{dP_2}{dx} \right)$$

$$U = -\frac{1}{\nu} \frac{h_1 \cdot h_2}{2(h_1 \cdot h_2)} \left(h_1 \frac{dP_1}{dx} + h_2 \frac{dP_2}{dx} \right) = \frac{1}{\nu} \frac{h_1 \cdot h_2}{2(h_1 \cdot h_2)} \left(h_1 \frac{dP_1}{dx} + h_2 \frac{dP_2}{dx} \right) = \frac{1}{\nu} \frac{h_1 \cdot h_2}{2(h_1 \cdot h_2)} \left(h_1 \frac{dP_1}{dx} + h_2 \frac{dP_2}{dx} \right) = \frac{1}{\nu} \frac{h_1 \cdot h_2}{2(h_1 \cdot h_2)} \left(h_1 \frac{dP_1}{dx} + h_2 \frac{dP_2}{dx} \right) = \frac{1}{\nu} \frac{h_1 \cdot h_2}{2(h_1 \cdot h_2)} \left(h_1 \frac{dP_1}{dx} + h_2 \frac{dP_2}{dx} \right) = \frac{1}{\nu} \frac{h_1 \cdot h_2}{2(h_1 \cdot h_2)} \left(h_1 \frac{dP_1}{dx} + h_2 \frac{dP_2}{dx} \right) = \frac{1}{\nu} \frac{h_1 \cdot h_2}{2(h_1 \cdot h_2)} \left(h_1 \frac{dP_1}{dx} + h_2 \frac{dP_2}{dx} \right) = \frac{1}{\nu} \frac{h_1 \cdot h_2}{2(h_1 \cdot h_2)} \left(h_1 \frac{dP_1}{dx} + h_2 \frac{dP_2}{dx} \right) = \frac{1}{\nu} \frac{h_1 \cdot h_2}{2(h_1 \cdot h_2)} \left(h_1 \frac{dP_1}{dx} + h_2 \frac{dP_2}{dx} \right) = \frac{1}{\nu} \frac{h_1 \cdot h_2}{2(h_1 \cdot h_2)} \left(h_1 \frac{dP_1}{dx} + h_2 \frac{dP_2}{dx} \right) = \frac{1}{\nu} \frac{h_1 \cdot h_2}{2(h_1 \cdot h_2)} \left(h_1 \frac{dP_1}{dx} + h_2 \frac{dP_2}{dx} \right) = \frac{1}{\nu} \frac{h_1 \cdot h_2}{2(h_1 \cdot h_2)} \left(h_1 \frac{dP_1}{dx} + h_2 \frac{dP_2}{dx} \right) = \frac{1}{\nu} \frac{h_1 \cdot h_2}{2(h_1 \cdot h_2)} \left(h_1 \frac{dP_1}{dx} + h_2 \frac{dP_2}{dx} \right) = \frac{1}{\nu} \frac{h_1 \cdot h_2}{2(h_1 \cdot h_2)} \left(h_1 \frac{dP_1}{dx} + h_2 \frac{dP_2}{dx} \right) = \frac{1}{\nu} \frac{h_1 \cdot h_2}{2(h_1 \cdot h_2)} \left(h_1 \frac{dP_1}{dx} + h_2 \frac{dP_2}{dx} \right) = \frac{1}{\nu} \frac{h_1 \cdot h_2}{2(h_1 \cdot h_2)} \left(h_1 \frac{dP_1}{dx} + h_2 \frac{dP_2}{dx} \right) = \frac{1}{\nu} \frac{h_1 \cdot h_2}{2(h_1 \cdot h_2)} \left(h_1 \frac{dP_1}{dx} + h_2 \frac{dP_2}{dx} \right) = \frac{1}{\nu} \frac{h_1 \cdot h_2}{2(h_1 \cdot h_2)} \left(h_1 \frac{dP_1}{dx} + h_2 \frac{dP_2}{dx} \right) = \frac{1}{\nu} \frac{h_1 \cdot h_2}{2(h_1 \cdot h_2)} \left(h_1 \frac{dP_1}{dx} + h_2 \frac{dP_2}{dx} \right) = \frac{1}{\nu} \frac{h_1 \cdot h_2}{2(h_1 \cdot h_2)} \left(h_1 \frac{dP_1}{dx} + h_2 \frac{dP_2}{dx} \right) = \frac{1}{\nu} \frac{h_1 \cdot h_2}{2(h_1 \cdot h_2)} \left(h_1 \frac{dP_1}{dx} + h_2 \frac{dP_2}{dx} \right) = \frac{1}{\nu} \frac{h_1 \cdot h_2}{2(h_1 \cdot h_2)} \left(h_1 \frac{dP_1}{dx} + h_2 \frac{dP_2}{dx} \right)$$

La lastra centrale si numera nul verto delle x crescenti.

4.
$$\frac{\partial v_{x_1}}{\partial y} = \frac{1}{\nu} \frac{dP_1}{dx} y + A_4$$

$$\frac{\partial v_{x_1}}{\partial y} = 0 \quad \text{par} \quad y = \frac{-\nu A_1}{dp_1} = \dots = 0,2125 \text{ mm}$$

$$\frac{\partial v_{x_2}}{\partial y} = \frac{1}{\nu} \frac{dP_2}{dx} y + A_4$$

$$\frac{\partial v_{x_1}}{\partial y} = 0 \quad \text{par} \quad y = \frac{-\nu A_1}{dp_1} = \dots = 0,2125 \text{ mm}$$

$$\frac{\partial V_{x_2}}{\partial y} = \frac{1}{V} \frac{dP_2}{dx} y + A_2 \qquad \frac{\partial V_{x_2}}{\partial y} = 0.2125 \left[Mm \right]$$

$$\begin{vmatrix} V_{\text{max } A} \end{vmatrix} = 4.05 \left[\text{m s}^{-1} \right]$$

$$V_{\text{max } 2} = 14.26 \left[\text{m s}^{-1} \right]$$
2

$$\phi_1 = A \quad con (kx - \omega t)$$

$$\phi_2 = A \quad con (kx + \omega t)$$

Sorrellouends le 2 onde :

$$\phi = \phi_1 + \phi_2 = A \left(cn \left(kx - \omega t \right) + cn \left(kx + \omega t \right) \right) =$$

= 2A con kx con wt

 $T = \text{periodo ondo} = \frac{2\pi}{\omega}$ $\lambda_x = \text{lungheron d'ondo} = \frac{2\pi}{k}$

quote e l'ef. di un'onda
starionaria, cioè un'onda i cui
madi sous fissi, con creste e
cari che oscillano nel temps.

