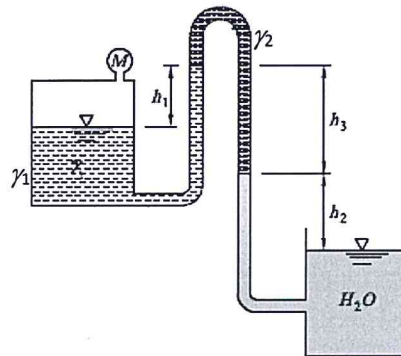


COMPITO DI MECCANICA DEI FLUIDI – recupero 19 maggio 2017 – FILA A

Esercizio 1. Si consideri un liquido che viene mantenuto a pressione costante e riscaldato da $T_1 = 300\text{ K}$ a $T_2 = 350\text{ K}$. Il suo volume specifico v aumenta o diminuisce? Quanto vale il rapporto tra v_2/v_1 se il coefficiente di dilatazione cubica (misurato in gradi K^{-1}) è $\beta = 10^{-5}\text{ T}$ (con T espressa in gradi Kelvin, K)?

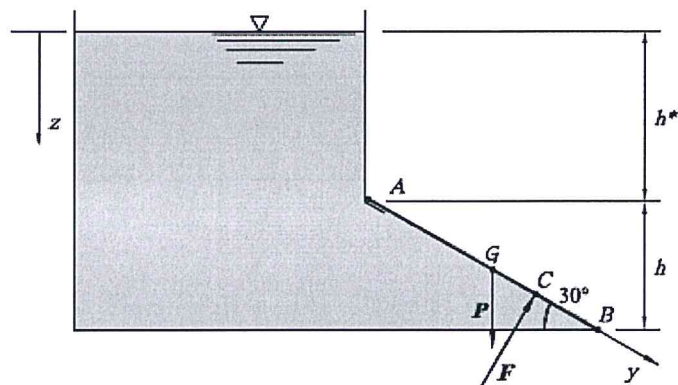
Esercizio 2. Con riferimento alla figura, si determini il dislivello h_3 conoscendo il valore della pressione assoluta p_1 indicato dal manometro M .

Dati: $p_{atm} = 101 \times 10^3\text{ Pa}$; $p_1 = 88 \times 10^3\text{ Pa}$;
 $h_1 = 40\text{ cm}$; $h_2 = 50\text{ cm}$; $\gamma_{H_2O} = 9806\text{ N/m}^3$;
 $\gamma_1 = 9300\text{ N/m}^3$; $\gamma_2 = 8530\text{ N/m}^3$.

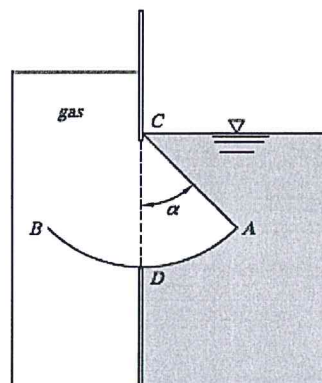


Esercizio 3. Dato il cassone di figura contenente acqua, calcolare il minimo valore di h^* per il quale la paratoia rettangolare di traccia AB , incernierata in A e di profondità b , è in equilibrio. Il punto G di figura indica il baricentro della paratoia, mentre C indica il centro di spinta della risultante idrodinamica, indicata con F .

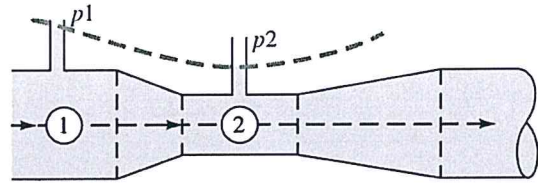
Dati: $h = 1\text{ m}$; $b = 1\text{ m}$; $P = 19612\text{ N}$ (peso della paratoia);
 $\gamma = 9806\text{ N/m}^3$.



Esercizio 4. La paratoia CAB di profondità unitaria, incernierata in C e di peso trascurabile divide i due serbatoi realizzando la tenuta in D . Determinare il valore della pressione relativa p del gas necessaria affinché l'angolo α sia pari a 10° . Si trascurino gli attriti. La parte curva BDA della paratoia è un arco di circonferenza di raggio $r = 0.30\text{ m}$. Il serbatoio di destra contiene acqua.



Esercizio 5. Con riferimento al venturimetro di figura di sezione circolare, nel quale scorre un fluido di densità ρ in moto incomprimibile e stazionario, mostrare che la portata massica si scrive $\dot{m} = A_2 \left(\frac{2 \rho \Delta p}{1 - \beta^4} \right)$ con $\beta = D_2/D_1$ e $\Delta p = p_1 - p_2$. Quale ipotesi si deve fare per raggiungere questo risultato?

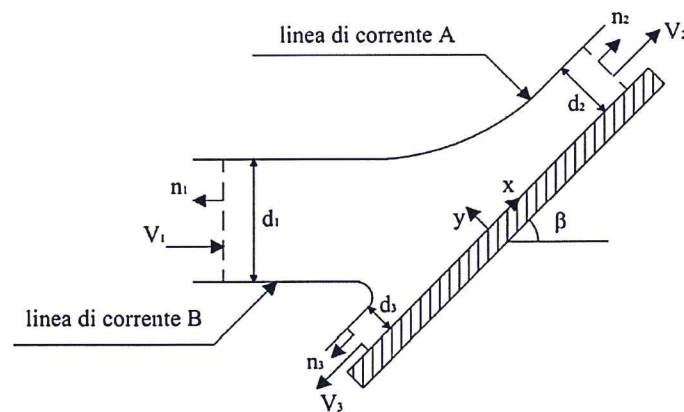


Esercizio 6. E' assegnato il moto piano stazionario: $u = 2(1 - y^2)$, $v = 0$, valido nella striscia $-\infty < x < +\infty$, $-1 \leq y \leq 1$. Come sono le linee di corrente? Si calcoli il vettore vorticit , specificandone modulo, direzione e verso. Si applichi il teorema di Stokes, calcolando la circolazione Γ su un circuito rettangolare di lunghezza L in direzione x e 2 in direzione y , percorso in senso antiorario.

Esercizio 7. Si consideri una lamina fluida di spessore d_1 (e molto profonda lungo l'asse z) che impinge su una parete inclinata dell'angolo $\beta = 45^\circ$ (vedasi figura). Il moto pu  quindi essere considerato bidimensionale, incomprimibile e stazionario. Si trascurino le forze viscosive, cio  non ci sono attriti tra il fluido e la parete per $y = 0$, e le forze gravitazionali.

1. Dall'applicazione dell'equazione di Bernoulli lungo le linee di corrente A e B si determinino le velocit  V_2 e V_3 ;
2. Dall'applicazione dell'equazione di continuit  si trovi la relazione tra d_1 , d_2 e d_3 ;
3. Si proietti l'equazione della quantit  di moto dapprima lungo x e poi lungo y , per determinare prima d_2 e d_3 , e poi la spinta S esercitata dal fluido sulla parete, in modulo, direzione e verso.

Dati: $V_1 = 10 \text{ m/s}$, $d_1 = 10 \text{ cm}$.



Esercizio 8. La pompa di un impianto di sollevamento (di acqua, $\rho = 998 \text{ kg/m}^3$)   alimentata da un motore elettrico di potenza pari a 8.333 kW e rendimento del 90%. La differenza di quota tra le superfici libere dei due bacini   pari a $h_2 - h_1 = 9 \text{ m}$ e la perdita di carico nella condotta   $h_l = 4.5 \text{ m}$. Determinare la portata e la potenza dissipata nella condotta di sollevamento.

19 maggio 2017

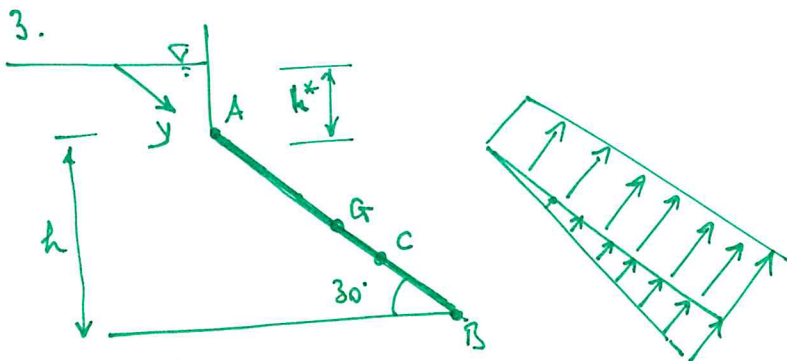
1. Con il riscaldamento il volume specifico del liquido aumenta

$$\frac{d\rho}{\rho} = -\beta dT \rightarrow \frac{d\rho}{\rho} = -10^{-5} T dT \rightarrow \ln \frac{\rho_2}{\rho_1} = -10^{-5} \frac{T_2^2 - T_1^2}{2}$$

$$\frac{\rho_2}{\rho_1} = 0.85 \rightarrow \frac{v_2}{v_1} = 1.17$$

2. $P_{1 \text{ gage}} = (88 - 101) \times 10^3 \text{ Pa} = -1.3 \times 10^4 \text{ Pa} = -\rho_{H_2O} g h_2 - \rho_2 g h_3 + \rho_1 g h_1$

$$h_3 = \frac{\rho_1 h_1 - \rho_{H_2O} h_2 - P_{1 \text{ gage}}}{\rho_2} = 1.385 \text{ m}$$



G = baricentro paratia AB
C = centro di spinta

$$\overline{AB} = 2 \text{ m}$$

$$b = 1 \text{ m} \text{ (profondità)}$$

$$h = 1 \text{ m}$$

$$P = 19612 \text{ N} \text{ (peso paratia)}$$

$$P_{A \text{ gage}} = \int \rho g h^*$$

$$P_G = \int \rho g (h^* + \frac{h}{2})$$

$$F_{\square} = \int \rho g h^* (\overline{AB} \cdot 1)$$

$$F_{\Delta} = \int \rho g \frac{h}{2} (\overline{AB} \cdot 1)$$

Equilibrio dei momenti:

$$F_{\square} \frac{\overline{AB}}{2} + F_{\Delta} \frac{2\overline{AB}}{3} = P \frac{\frac{\sqrt{3}}{2} \overline{AB}}{2}$$

$$2 \int \rho g h^* + \frac{4}{3} \int \rho g h = \frac{\sqrt{3}}{2} P$$

$$h^* = 0.1994 \text{ m} = 19.94 \text{ cm}$$

Alternativamente : $F_R = F_{\square} + F_{\Delta} = \int \rho g (h^* + \frac{h}{2}) (\overline{AB} \cdot 1)$

centro di spinta : $y_C = y_G + \frac{I_{xx,G}}{y_G A}$

$$y_G = 1 + 2h^* \\ A = 2 \text{ [m}^2\text{]} \quad I_{xx,G} = \frac{1 \cdot 2^3}{12} \text{ [m}^4\text{]}$$

$$y_C = 1 + 2h^* + \frac{1}{3} \frac{1}{1 + 2h^*}$$

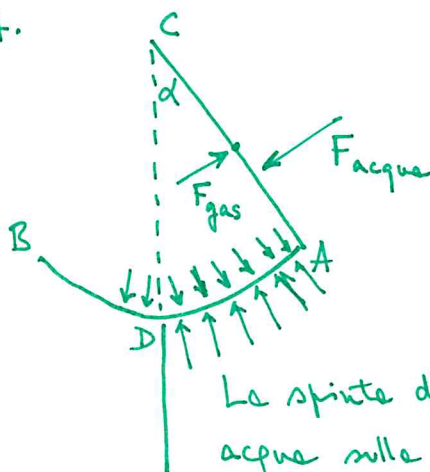
La coordinata y del centro di spinta C è: $1 + 2h^* + \frac{1}{3(1+2h^*)}$

Il braccio della risultante è $\bar{b} = 1 + \frac{1}{3(1+2h^*)}$, misurato rispetto ad A .

Bilancio dei momenti: $\rho g (h^* + \frac{h}{2}) (\overline{AB} \cdot 1) \cdot \bar{b} = P \frac{\sqrt{3}}{4} \overline{AB}$

Swolgendo: $3h^{*2} + 0.9019h^* - 0.299 = 0 \rightarrow$ la soluz. accettabile è $h^* = 0.1994 \text{ m}$.

4.



La spinta di gas e acqua sulla superficie curva \widehat{AB} non genera momenti rispetto a C !

$$F_{\text{gas}} = p_{\text{gas}} (\overline{CA} \cdot 1) \quad \text{braccio}_{\text{gas}} = \frac{\overline{CA}}{2}$$

$$F_{\text{acqua}} = \int \rho g \frac{\overline{CA} \cos 10^\circ}{2} (\overline{CA} \cdot 1) \quad \text{braccio}_{\text{H}_2\text{O}} = \frac{2}{3} \overline{CA}$$

Bilancio dei momenti:

$$p_{\text{gas}} = \int \rho g \frac{2}{3} \overline{CA} \cos 10^\circ = 1932 \text{ Pa}$$

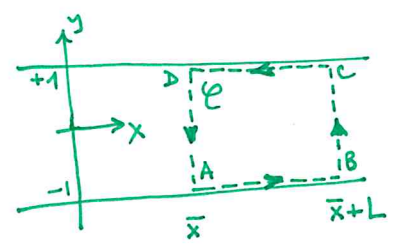
5. Nell'ipotesi in cui non ci siano perdite: $P_1 + \frac{1}{2} \rho v_1^2 = P_2 + \frac{1}{2} \rho v_2^2$

continuità: $A_1 v_1 = A_2 v_2$

$$\Delta p = P_1 - P_2 = \frac{1}{2} \rho v_2^2 \left[1 - \left(\frac{A_2}{A_1} \right)^2 \right] = \frac{1}{2} \rho v_2^2 (1 - \beta^4)$$

$$v_2 = \sqrt{\frac{2 \Delta p}{\rho (1 - \beta^4)}} \rightarrow \dot{m} = \rho A_2 v_2 = A_2 \left[\frac{2 \rho \Delta p}{1 - \beta^4} \right]^{1/2}$$

6.



Le linee di corrente sono parallele al vettore velocità (ad ogni istante dato); in questo caso sono quindi parallele all'asse x .

$$\vec{\zeta} = \left(\frac{\partial v}{\partial x} - \frac{\partial u}{\partial y} \right) \vec{k} = 4y \vec{k}$$

modulo: $4y$
 direzione: $\text{asse } z$
 verso: $\text{positivo se } y > 0, \text{ negativo se } y < 0$

Teorema di Stokes:

$$\Gamma = \oint_C \vec{v} \cdot d\vec{\ell} = \int_A \vec{\zeta} \cdot \vec{n} dA$$

In questo caso:

$$\Gamma = \int_A^B \frac{u}{dx} + \int_B^C \frac{v}{dy} + \int_C^D \frac{u}{dx} + \int_D^A \frac{v}{dy} \equiv 0$$

$u=0$ in AB $v=0 \forall x,y$ $u=0$ in CD $v=0 \forall x,y$

$$\Gamma = \int_{-1}^1 \int_{\bar{x}}^{\bar{x}+L} 4y \, dx \, dy = 2y^2 L \Big|_{-1}^1 = 0$$

Il teorema di Stokes è quindi verificato.

7.

1. Assenza di fenomeni dissipativi:

linee di corrente A: $\cancel{\dot{p}_1} + \frac{1}{2} \int V_1^2 = \cancel{\dot{p}_2} + \frac{1}{2} \int V_2^2 \rightarrow V_1 = V_2$

linee di corrente B: \dots analogamente $V_1 = V_3$

2. $V_1 d_1 = V_2 d_2 + V_3 d_3 \rightarrow d_1 = d_2 + d_3$

3. $R_x = 0$ (non c'è forze tangenziale della parete sul fluido per l'assenza di attriti)

x: $0 = \dot{m}_2 V_2 + (-\dot{m}_1 V_1 \cos \beta) - \dot{m}_3 V_3$

$\rightarrow d_2 = d_3 + d_1 \cos \beta$

a sistema con $d_1 = d_2 + d_3 \rightarrow d_3 = 1.464 \text{ cm}$
 $d_2 = 8.536 \text{ cm}$

y: $R_y =$ forza normale della parete sul fluido (direzione e verso dell'asse y)

$R_y = \dot{m}_1 V_1 \sin \beta = \rho d_1 V_1^2 \sin \beta = 7057 \text{ N}$

La spinta \vec{S} esercitata dal fluido è uguale in modulo e di verso opposto, i.e. $\vec{S} = \vec{S}_y = -7.06 \hat{j} \text{ [kN]}$

8.

$$\dot{W}_{\text{elect, in}} = 8.333 \text{ kW} \quad \eta = 0.90 \quad \rightarrow \quad \Delta \dot{E}_{\text{mech, fluid}} = \eta \dot{W}_{\text{elect, in}} = 7.50 \text{ kW}$$

$$h_p = (h_2 - h_1) + h_L = 13.5 \text{ m}$$

$$\Delta \dot{E}_{\text{mech, fluid}} = \dot{m} g h_p \quad \dot{m} = \frac{7.50 \times 10^3}{9.81 \times 13.5} = 56.63 \frac{\text{kg}}{\text{s}}$$

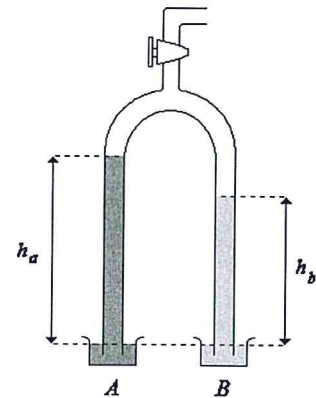
$$\dot{V} = \frac{\dot{m}}{\rho} = \frac{56.63}{998} = 5.67 \times 10^{-2} \frac{\text{m}^3}{\text{s}}$$

$$\dot{W}_L = \dot{m} g h_L = 56.63 \times 9.81 \times 4.5 = 2.50 \text{ kW}$$

COMPITO DI MECCANICA DEI FLUIDI – recupero 19 maggio 2017 – FILA B

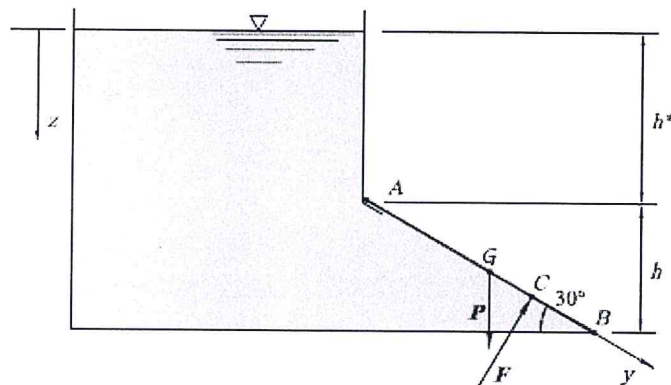
Esercizio 1. Si consideri un liquido che viene mantenuto a temperatura costante e compresso da $p_1 = 1 \text{ atm}$ a $p_2 = 500 \text{ atm}$. Il suo volume specifico v aumenta o diminuisce? Quanto vale il rapporto tra v_2/v_1 se il coefficiente di comprimibilità (misurato in atmosfere) è $\kappa = 10^4 p^{0.1}$ (con la pressione p espressa in atmosfere)?

Esercizio 2. Con il tubo ad U rovesciato in figura, è possibile confrontare la densità di due liquidi, misurandone le diverse altezze. Nei due rami del tubo vengono versati liquidi diversi; viene quindi aspirata dell'aria dalla sommità in modo che, data la differenza di pressione fra la superficie libera nei recipienti aperti A e B e quella interna, i due liquidi salgono lungo i rami. Il liquido nella colonna di sinistra è acqua ($\rho_{H_2O} = 998 \text{ kg/m}^3$), quello di destra è incognito. Se $h_a = 168 \text{ cm}$ e $h_b = 212 \text{ cm}$, si determini il liquido incognito (cioè si valuti ρ_b) e si determini la pressione relativa dell'aria sotto la valvola.



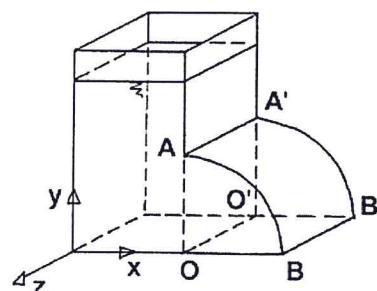
Esercizio 3. Dato il cassone di figura contenente acqua, calcolare il minimo valore di h^* per il quale la paratoia rettangolare di traccia AB , incernierata in B e di profondità b , è in equilibrio. Il punto G di figura indica il baricentro della paratoia, mentre C indica il centro di spinta della risultante idrodinamica, indicata con F .

Dati: $h = 1 \text{ m}$; $b = 1 \text{ m}$; $P = 20000 \text{ N}$ (peso della paratoia);
 $\gamma = 10000 \text{ N/m}^3$.

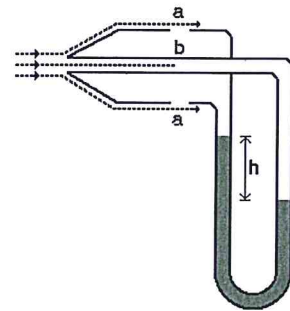


Esercizio 4. Con riferimento alla figura, si valuti la spinta (in modulo, direzione e verso) esercitata dall'acqua sulla superficie gobba $AA'B'B$, di apertura AA' pari a 1.7 m , se la distanza del pelo libero dell'acqua dal segmento AA' è pari a 4.2 m , e il raggio del quarto di cerchio AB è $r = 2.3 \text{ m}$.

Dato: $\gamma_{H_2O} = 9806 \text{ N/m}^3$.



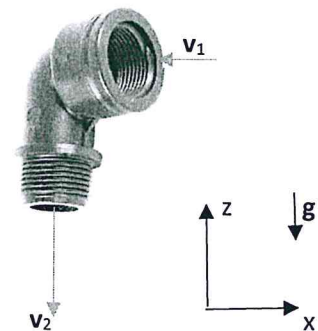
Esercizio 5. Il tubo di Pitot di figura serve a stimare la velocità v dell'aria ($\rho_{\text{aria}} = 1.29 \text{ kg/m}^3$) che scorre da sinistra verso destra, tramite la misura della colonna h di un manometro a olio ($\rho_{\text{olio}} = 0.81 \text{ kg/dm}^3$). In figura sono visualizzate tre linee di corrente, di cui una ("b") è la cosiddetta *linea di ristagno*. Quanto vale la velocità dell'aria? Quale ipotesi si deve fare per raggiungere questo risultato?



Dato: $h = 25 \text{ cm}$.

Esercizio 6. È assegnato il moto piano stazionario: $u = y$, $v = 0$, valido nella striscia $-\infty < x < +\infty$, $-1 \leq y \leq 1$. Come sono le linee di corrente? Si calcoli il vettore vorticità, specificandone modulo, direzione e verso. Si applichi il teorema di Stokes, calcolando la circolazione Γ su un circuito rettangolare di lunghezza L in direzione x e 2 in direzione y , percorso in senso antiorario.

Esercizio 7. Dell'acqua entra in una tubatura a sezione circolare che forma un gomito di 90° , alla velocità costante $v_1 = 5 \text{ m/s}$. Il gomito di figura ha una massa pari a 6 kg e dimensioni tali da contenere 4 kg di acqua ($\rho_{\text{H}_2\text{O}} = 998 \text{ kg/m}^3$) tra le due flange. Trovare la spinta R esercitata sul gomito dall'acqua che lo attraversa.



Dati: $p_{1 \text{ gage}} = 2.375 \times 10^5 \text{ Pa}$; $p_{2 \text{ gage}} = 0.5 \times 10^5 \text{ Pa}$; $D_1 = 0.1 \text{ m}$ (diametro della sezione di ingresso); $D_2 = 0.05 \text{ m}$ (diametro della sezione di uscita).

Esercizio 8. La turbina idraulica usata in un impianto idroelettrico sfrutta un dislivello $z_1 - z_2 = 25 \text{ m}$ (*salto disponibile*) tra le superfici libere nei serbatoi a monte e a valle dell'impianto. Nel sistema idraulico le perdite di carico distribuite e localizzate sono pari a $h_l = 3 \text{ m}$. Quanto è *salto utile* della turbina? Quanto vale la potenza elettrica generata dalla turbina, se il sistema turbina-alternatore ha un rendimento pari a 82% e la portata in massa attraverso la turbina è di 26 kg/s ? Quanto è la frazione della potenza teoricamente disponibile che non viene trasformata in energia elettrica?

19 maggio 2017 (file B)

1. Con la compressione il volume specifico del liquido diminuisce

$$\frac{d\rho}{\rho} = \frac{dP}{K} = 10^{-4} P^{-0.1} dP$$

$$\ln \frac{\rho_2}{\rho_1} = 10^{-4} \left[\frac{1}{0.9} P^{0.9} \right]_{P_1}^{P_2} \cong 0.02973 \rightarrow \frac{\rho_2}{\rho_1} = 1.030$$

$$\frac{V_2}{V_1} = 0.971$$

2. $p_{\text{gas}} + \rho_a g h_a = p_{\text{gas}} + \rho_b g h_b = p_{\text{atm}}$

$$\rho_a h_a = \rho_b h_b \quad \rho_b = \rho_a \frac{h_a}{h_b} = 998 \times \frac{168}{212} = 791 \text{ kg/m}^3$$

$$p_{\text{gage gas}} = p_{\text{gas}} - p_{\text{atm}} = -\rho_a g h_a = -\rho_b g h_b = -998 \times 9.81 \times 1.68 = -16448 \text{ Pa}$$

3. Vedasi svolgimento fila A, eccetto per il fatto che la paratia è ora incurvata in B.

Equilibrio dei momenti:

$$\overline{AB} = 2 \text{ m} \quad h = 1 \text{ m}$$

$$\rho g h^* (\overline{AB} \cdot 1) \frac{\overline{AB}}{2} + \rho g \frac{h}{2} (\overline{AB} \cdot 1) \cdot \frac{1}{3} \overline{AB} = P \frac{\sqrt{3}}{4} \overline{AB}$$

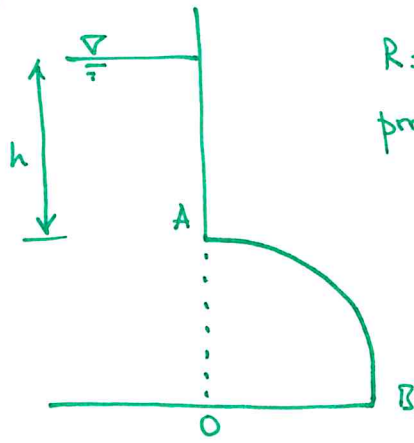
↑
braccio di
 F_{\square}

↑
braccio
di F_{Δ}

$$h^* = \frac{3\sqrt{3} P - 2 \gamma h \overline{AB}}{6 \gamma \overline{AB}} = 0.5327 \text{ m} = 53.27 \text{ cm}$$

Il metodo alternativo procede allo stesso modo della fila A, ad eccezione del braccio, rispetto al polo B, della risultante che vale $\bar{b} = 1 - \sqrt{3(1+2h^*)} T^{-1}$

4.

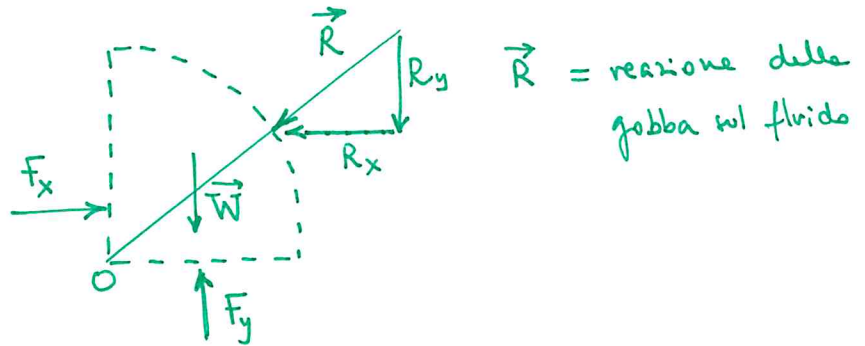


$$h = 4.2 \text{ m}$$

$$R = \overline{OB} = 2.3 \text{ m}$$

$$\text{profondità} = 1.7 \text{ m} = p$$

Isolo un blocco di liquido all'equilibrio ed impongo uguaglianze di forze verticali e orizzontali.



Lavoro con pressioni relative:

$$F_x = \rho g \left(h + \frac{R}{2} \right) (R \cdot p)$$

$$F_y = \rho g (h + R) (R \cdot p)$$

$$W = \rho g \frac{\pi R^2}{4} p$$

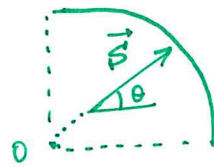
$$R_x = F_x = 2.051 \times 10^5 \text{ N}$$

$$R_y = F_y - W = 1.800 \times 10^5 \text{ N}$$

La spinta del fluido passa per O, e' uguale in modulo ed ha verso contrario rispetto a R.

$$|\vec{S}| = \sqrt{S_x^2 + S_y^2} = 2.729 \times 10^5 \text{ N}$$

$$\theta = \tan^{-1} \frac{S_y}{S_x} = 41.27^\circ$$



5. Nell'ipotesi in cui non ci siano perdite per irreversibilita' posso applicare l'eq. di Bernoulli su una linea di corrente.

Linea di corrente "a" (fori del tubo di Pitot e esterne allo strato limite):

$$P_a + \frac{1}{2} \rho U_a^2 = \underbrace{P_{\infty} + \frac{1}{2} \rho U_{\infty}^2}_{\text{stazione a monte}} \rightarrow P_a = P_{\infty}$$

Linea di corrente "b": $P_{\infty} + \frac{1}{2} \rho U_{\infty}^2 = P_b = \text{pressione di ristagno}$

Eq. dell' idrostatica all' interno del tubo di Pitot:

$$P_b = P_a + \rho_{olio} g h = P_{\infty} + \rho_{olio} g h$$

$$\Rightarrow \rho_{olio} g h = \frac{1}{2} \rho_{aria} U_{\infty}^2 \rightarrow U_{\infty} = \sqrt{2 \frac{\rho_{olio}}{\rho_{aria}} g h} = 55.5 \frac{m}{s}$$

6.

$$\begin{aligned} u &= y \\ v &= 0 \end{aligned} \quad \text{in} \quad \begin{aligned} -\infty < x < \infty \\ -1 \leq y \leq 1 \end{aligned}$$

Le linee di corrente sono parallele al vettore velocità, cioè parallele all' asse x.

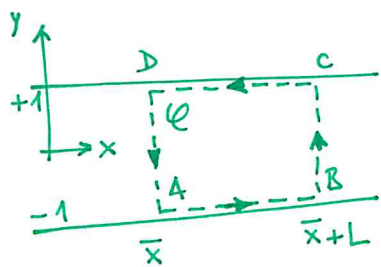
$$\vec{\zeta} = \vec{k} \left(\frac{\partial v}{\partial x} - \frac{\partial u}{\partial y} \right) = -\vec{k}$$

$$|\vec{\zeta}| = 1$$

direzione: asse z

verso: $-\vec{k}$

Teorema di Stokes: $\Gamma = \oint_C \vec{v} \cdot d\vec{l} = \int_A \vec{\zeta} \cdot \vec{k} dA$

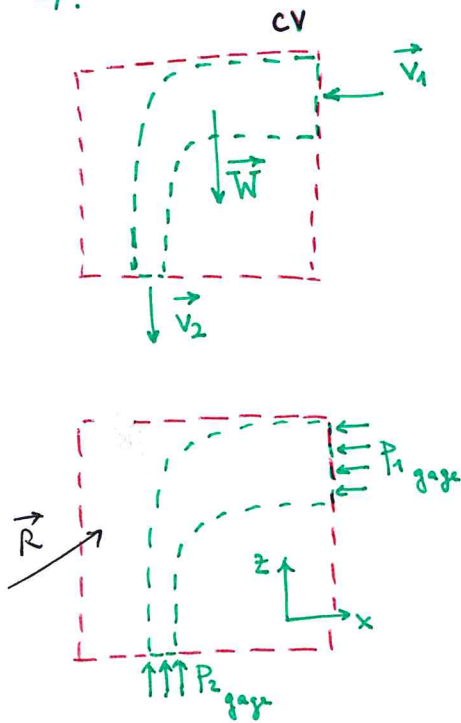


$$\Gamma = \int_{AB} u(x, -1) dx + \int_B^C v(\bar{x}+L, y) dy + \int_{CD} u(x, 1) dx + \int_{DA} v(\bar{x}, y) dy =$$

$$= \int_{\bar{x}}^{\bar{x}+L} -dx + \int_{\bar{x}+L}^{\bar{x}} dx = -2L$$

$$\Gamma = \int_{\bar{x}}^{\bar{x}+L} \int_{-1}^1 (-\vec{k}) \cdot \vec{k} dy dx = - \int_{\bar{x}}^{\bar{x}+L} \int_{-1}^1 dy dx = -2L \quad \text{c.v.d.}$$

7.



Conservazione della massa:

$$v_1 A_1 = v_2 A_2 \rightarrow v_2 = v_1 \left(\frac{D_1}{D_2} \right)^2 = 20 \text{ m/s}$$

Chiamando \vec{R} la spinta della parete sul volume di controllo:

$$\vec{R} + \vec{W} + (-p_1 A_1) \vec{i} + (p_2 A_2) \vec{k} =$$

$$= \beta_2 \dot{m} (-v_2) \vec{k} - \beta_1 \dot{m} (-v_1) \vec{i}$$

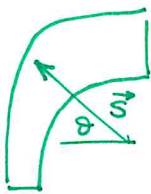
$$x: R_x = \dot{m} v_1 + p_1 A_1 \quad (\text{ammendo } \beta \approx 1)$$

$$y: R_y = -\dot{m} v_2 + W - p_2 A_2$$

$$W = (6+4) \times 9.81 = 98.1 \text{ N}$$

$$\Rightarrow R_x = +2061 \text{ N}, \quad R_y = -784 \text{ N}$$

La spinta del fluido (che deve essere supportata dai bulloni nelle giunture del gomito) è: $|\vec{S}| = 2205 \text{ N}$



e forma un angolo con l'orizzontale pari

$$\alpha = \tan^{-1} \frac{784}{2061} = 20.82^\circ$$

8.

$$\frac{p_1}{\gamma} + \frac{v_1^2}{2g} + z_1 = \frac{p_2}{\gamma} + \frac{v_2^2}{2g} + z_2 + h_{\text{turbine}} + h_L$$

$$p_1 = p_2 \quad v_1 \approx v_2 = 0$$

$$h_{\text{turbine}} = (z_1 - z_2) - h_L = 22 \text{ m}$$

La potenza del fluido in ingresso alla turbina è: $\Delta \dot{E}_{\text{mech, in}} = \dot{m} g h_{\text{turbine}}$

$$\Delta \dot{E}_{\text{mech, in}} = 26 \times 9.81 \times 22 = 5.61 \text{ kW}$$

$$\dot{W}_{\text{elect, out}} = \eta \Delta \dot{E}_{\text{mech, in}} = 4.60 \text{ kW}$$

$$\dot{W}_{\text{teoria}} = \dot{m} g (z_1 - z_2) = 6.38 \text{ kW}$$

$$\dot{W}_{\text{non trasformata in potenza elettrica}} = \dot{m} g (z_1 - z_2 - \eta h_{\text{turbine}}) = 1.78 \text{ kW} \rightarrow 28\% \text{ di } \dot{W}_{\text{teoria}}$$