

IL CORPO IN FIGURA È LIBERO DI  
 RUOTARE ATTORNO ALLA CERNIERA A E  
 DIVIDE DUE FLUIDI DI DENSITA'  $\rho_2$  E  $\rho_R$ .  
 ESTENSIONE IN DIR  $\perp$  FOGLIO =  $b$ .

$$F_{L,x} = \rho_2 g \frac{R}{2} R b$$

COMPONENTI FORZA  
 IDROSTATICA LATO SINISTRO

$$F_{L,y} = 0$$

$$F_{R,x} = -\rho_R g \frac{R}{2} R b$$

COMPONENTI FORZA  
 IDROSTATICA LATO  
 DESTRO

$$F_{R,y} = \rho_R g \frac{\pi R^2}{4} b$$

$$M_{L/A} = F_{L,x} \frac{2}{3} R = \frac{\rho_2}{3} g R^3 b$$

MOMENTO

• SINISTRO

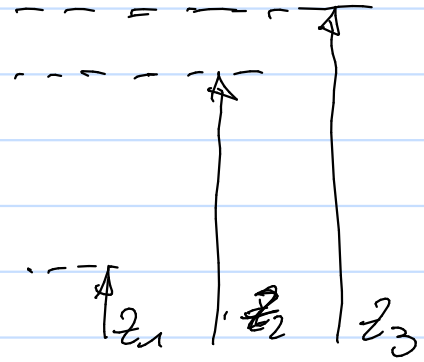
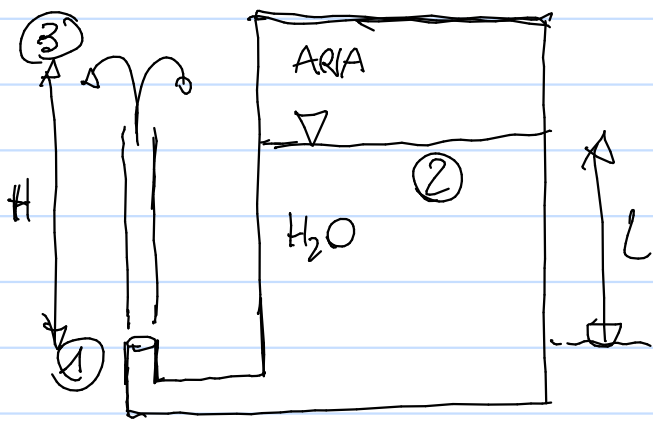
• DESTRO

$$M_{R/A} = 0$$

$$\vec{F} = \frac{M_{L/A}}{R} \begin{pmatrix} -1 \\ 0 \end{pmatrix} = \frac{\rho_2}{3} g R^2 b \begin{pmatrix} -1 \\ 0 \end{pmatrix}$$

$$F_g = -\frac{\rho_2}{3} g R^2 b$$

FORZA PER MANTENERE  
 EQUILIBRO



UN FLUSSO D'ACQUA FUORISCE DA UN RECIPIENTE IN PRESSIONE  $P_{R,ARIA} = 75 \text{ kPa}$  CREANDO UN GETTO VERTICALE.

ASSUMENDO FLUSSO STAZIONARIO DETERMINARE L'ALTEZZA  $H$  RAGGIUNTA DAL GETTO

- 1) CONSIDERANDO FLUIDO IDEALE
- 2) CONSIDERANDO LE PIANTE CONVOLUTE DONDE ALLA PRESENZA DEL CONVO IN PROSSIMITA' DELLA SEZIONE DI SCOLO ( $k_b$ )

$$\textcircled{1} \quad \frac{P}{\rho} + \sigma z_1 + \frac{U_1^2}{2}$$

$$\textcircled{2} \quad \frac{P_{R,ARIA}}{\rho} + \sigma z_2 + \frac{U_2^2}{2}$$

$$\textcircled{3} \quad \frac{P}{\rho} + \sigma z_3 + \frac{U_3^2}{2}$$

$$\textcircled{1} = \textcircled{2} \Rightarrow \frac{U_1^2}{2} = \left( \frac{P_{R,ARIA}}{\rho} + \sigma L \right)$$

$$\textcircled{3} = \textcircled{1} \Rightarrow H = \frac{P_{R,ARIA}}{\rho g} + L$$

CON  $\delta$  E MECANICA TQA 1 e 2

$$+ \left( \delta z_1 + \frac{v_1^2}{2} \right) - \left( \frac{P_{RADA}}{S} + \delta z_2 \right) = - \frac{\Delta P}{S} = -K \frac{v_1^2}{2}$$

$$(1+K) \frac{v_1^2}{2} = \frac{P_{RADA}}{S} + \delta L$$

$$\frac{v_1^2}{2} = \left( \frac{P_{RADA}}{S} + \delta L \right) \frac{1}{(1+K)}$$

$$\textcircled{1} = \textcircled{3} \quad \delta z_1 + \frac{v_1^2}{2} = \delta z_3$$

$$\frac{v_1^2}{2} = \delta H$$

$$H = \left( \frac{P_{RADA}}{S \delta} + L \right) \frac{1}{(1+K)}$$

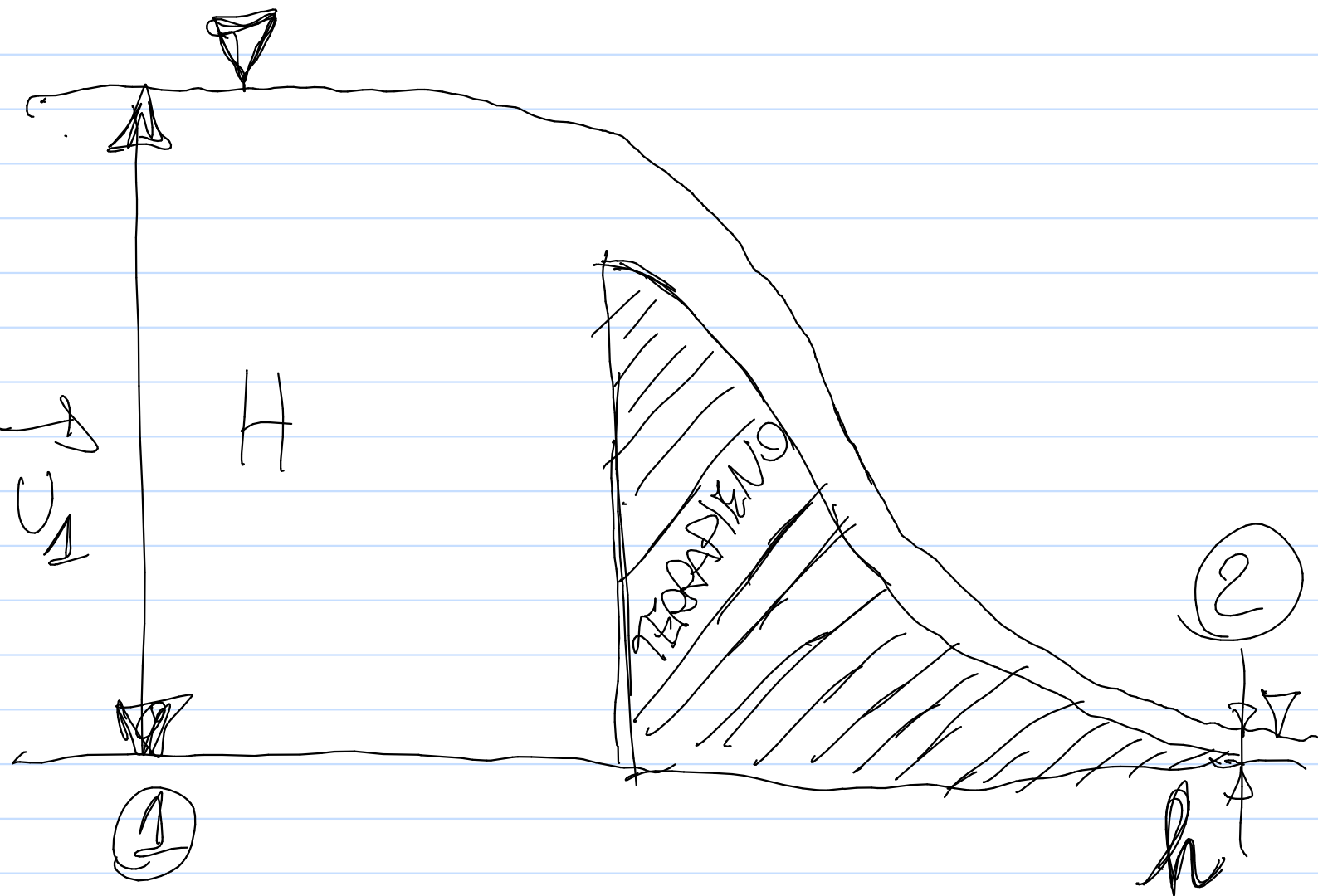
LO SFIORATORE IN FIGURA VIENE UTILIZZATO PER MANTENERE L'ACQUA (2) CHE OCCUPA IL BACINO A SINISTRA AD UNA QUOTA PREFISSATA  $H$ .

SI ASSUMA CHE LA VELOCITÀ DEL FLUIDO SIA COSTANTE SULLE SEZIONI (1) e (2) (FLUIDO PERFETTO) E CHE LA QUOTA DEL PIANO LIBERO IN CORRISPONDENZA DELLA SEZIONE (2) SIA  $h$ .

1) CALCOLARE LA FORZA ORIZZONTALE PER UNITÀ DI SPESSORE  $b$  (DIR I AL FOLIO) AGENTE SUL TERRAPIENO SUPPONENDO DI CONOSCERE LA VELOCITÀ  $v_1$ .

2) CALCOLARE LA VELOCITÀ  $v_1$  SUPPONENDO DI TRASCUOARE LE PERDITE PER ATTRITO (FLUIDO PERFETTO).

3) RISCRIVERE LA RELAZIONE PER LA FORZA AL PUNTO 1 IN FUNZIONE DI  $H$  e  $h$ , CERCANDO DI OTTENERE UNA FORMA COMPATTA.



QUANTITÀ DI MOTO IN DIR X

$$-\rho U_1^2 A_1 + \rho U_2^2 A_2 = + \underbrace{\rho g \frac{H}{2} A_1}_{P_H} - \underbrace{\rho g \frac{h}{2} A_2}_{P_H} + F_x$$

$$U_2 = U_1 \frac{Hb}{hb} = U_1 \frac{H}{h}$$

$$-\rho U_1^2 Hb + \rho U_1^2 \frac{H^2}{h} b = \rho g b \left( \frac{H^2}{2} - \frac{h^2}{2} \right) + F_x$$

$$+\rho U_1^2 H \left( \frac{H}{h} - 1 \right) - \frac{\rho g}{2} (H^2 - h^2) = \frac{F_x}{b}$$

$F_x$  È LA FORZA ESERCITATA DAL TERRAPIENO SUL FLUIDO. LA FORZA AGENTE SUL TERRAPIENO È UGUALE E CONTRARIA.

BERNOULLI AL DELLO LIBERO =  
 CONSERVAZIONE ENERGIA MECCANICA TRA ① e ②

$$\frac{P_{atm}}{\rho} + gH + \frac{U_1^2}{2} = \frac{P_{atm}}{\rho} + gh + \frac{U_2^2}{2}$$

$$\frac{U_1^2}{2} \left( 1 - \frac{H^2}{h^2} \right) = g(h - H)$$

$$U_1^2 = 2 \frac{g(H-h)}{\left( \frac{H^2}{h^2} - 1 \right)} = 2 \frac{g(H-h)}{\left( \frac{H}{h} - 1 \right) \left( \frac{H}{h} + 1 \right)}$$

$$F_x = \frac{2 \rho g (H-h) H b}{\left( \frac{H}{h} + 1 \right)} - \rho g b \frac{(H^2 - h^2)}{2}$$

$$\frac{F_x}{b} = \rho g (H-h) \left( \frac{2H}{\frac{H}{h} + 1} - \frac{H+h}{2} \right)$$

$$= \rho g (H-h) \left( \frac{2Hh}{H+h} - \frac{H+h}{2} \right)$$

$$= \rho g (H-h) \frac{4Hh - (H^2 + h^2 + 2Hh)}{2(H+h)}$$

$$= -\rho g (H-h) \frac{(H-h)^2}{2(H+h)} = -\rho g \frac{(H-h)^3}{2(H+h)}$$

LA POTENZA  $P$  SVILUPPATA DA UNA TURBINA EOLICA È FUNZIONE DEL SUO DIAMETRO  $D$ , DELLA DENSITÀ DELL'ARIA  $\rho$ , DELLA VELOCITÀ DEL VENTO  $v$  e DELLA VELOCITÀ ANGOLARE  $\Omega$

$$P = f(D, \rho, v, \Omega)$$

5 VARIABILI

$$P = [W] = \left[ \frac{N \cdot m}{s} \right] = \frac{kg \cdot m^2}{s^3}$$

$$D = m$$

$$\rho = \frac{kg}{m^3}$$

$$v = m/s$$

$$\Omega = \frac{rad}{s}$$

3 DIM FOND.      L M T  
                                m kg s

2 GRUPE ASIM

CON

$S, V, D$

VARIABILI  
QUANTITATIVE

$\pi_1$

ADIMENSIONALITÀ

P

$\pi_2$

//

DZ

CALCOLO

$\pi_2$

$$[S]^a [V]^b [D]^c [DZ] = 1$$

$$\left(\frac{\text{kg}}{\text{m}^3}\right)^a \left(\frac{\text{m}}{\text{s}}\right)^b (\text{m})^c \frac{1}{\text{s}} = \left(\frac{\text{kg m}}{\text{s}}\right)^0$$

$$e = 0$$

$$-b - 1 = 0$$

$$b = -1$$

$$-1 + c = 0$$

$$c = 1$$

$$\pi_2 = \frac{D D}{V}$$



CALCULO  $\Pi_1$

$$\Pi_1 = [S]^a [V]^b [D]^c [P] = 1$$

$$\left(\frac{\text{kg}}{\text{m}^3}\right)^a \left(\frac{\text{m}}{\text{s}}\right)^b (\text{m})^c \frac{\text{kg m}^2}{\text{s}^3} = \left(\frac{\text{kg m}}{\text{s}}\right)^0$$

$$a = -1$$

$$-b - 3 = 0 \quad b = -3$$

$$-3a + b + c + 2 = 0$$

$$\cancel{3} - \cancel{3} + c = -2$$

$$\Pi_1 = \frac{P}{\rho V^3 D^2} \quad \left(\frac{\text{kg}}{\text{m}^3} \frac{\text{m}^3}{\text{s}^3} \text{m}^2\right)$$

$$\Pi_1 = f(\Pi_2)$$

$$\frac{P}{\rho V^3 D^2} = f\left(\frac{\rho V D}{\mu}\right)$$

SUPPONENDO DI TESTARE UN MODELLO  
 DI TURBINA EOLICA IN GALERIA  
 DEL VENTO ( $D_m, \rho_m, P_m, V_m$ )  
 CALCOLO

$P$   
 $\rho$

PER UN PROTOTIPO A DIAMETRO  $D_p$   
 IN STALLATO SU UNA COLONNA IN  
 ZONA VIBROSA CARATTERIZZATA DA  
 UNA VELOCITÀ DEL VENTO  $V_p$

IPOTIZZARE LA VALORE IN  
 SIMILITUDINE COMPLESSIVA.

$$\alpha_{1,m} = \alpha_{1,p}$$

$$\alpha_{2,m} = \alpha_{2,p}$$

$$\frac{\rho_m D_m}{\rho_m} = \frac{\rho_p D_p}{V_p}$$

$$\frac{P_m}{\rho_m^3 D_m^2} = \frac{P_p}{\rho_p^3 D_p^2}$$

$$\rho_p = \frac{D_m}{D_p} \frac{V_p}{V_m} \rho_m$$

$$P_p = \frac{V_p^3}{V_m^3} \frac{D_p^2}{D_m^2} P_m$$