



Nome			<i>barrare la voce che interessa ↓</i>	
Cognome				
Matricola				
Corso di Laurea	<input type="checkbox"/> N.O. Civile	<input type="checkbox"/> N.O. Civ.-Amb.	<input type="checkbox"/> V.O. Ing. Civ.	<input type="checkbox"/> N.O. Ing. Mecc.
Data prova orale	<i>E' necessario iscriversi in rete</i>		<i>Barrare per prova orale 13.6</i> <input type="checkbox"/>	

Es. 1

Un cilindro a sezione circolare di raggio R e di lunghezza L , è bagnato da due liquidi sovrapposti: acqua, di peso specifico γ , e olio di peso specifico 0.75γ . La geometria è completamente nota. Calcolare la risultante (modulo, direzione, verso e retta di applicazione) delle azioni idrostatiche sul cilindro.

Dati numerici: $R = 0.5 \text{ m}$; $L = 1.2 \text{ m}$; $\alpha = \frac{\pi}{3}$

Es. 2

Due serbatoi alimentano, mediante condotte che terminano con ugelli ben sagomati, getti verticali: uno discendente, l'altro ascendente. I diametri degli ugelli sono rispettivamente d_1 e d_2 . I getti investono una piastra, di peso proprio P . Si richiede di determinare la potenza della pompa, necessaria e sufficiente a mantenere la piastra in equilibrio, conoscendo la geometria del sistema (si veda la figura 2). Si richiede espressamente di tenere conto della variazione di diametro dei getti verticali, trascurando la dimensione c rispetto alle altre. Considerare fluido ideale e pompa priva di attriti.

Dati numerici:

$$D = 150 \text{ mm}; \quad d_1 = 80 \text{ mm}; \quad d_2 = 60 \text{ mm}; \quad P = 500 \text{ N};$$
$$a = 5.0 \text{ m}; \quad b = 2.5 \text{ m}; \quad c \simeq 0 \text{ m}; \quad e = 2.0 \text{ m}; \quad f = 0.8 \text{ m}$$

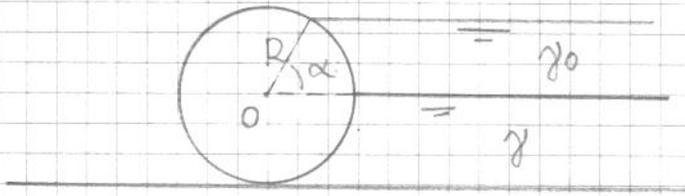
Es. 3

Nella rete di lunghe condotte in figura, sono note le caratteristiche delle condotte $(L_k, D_k, \varepsilon_k)$, $k = 1, 2, \dots, 5$, le quote dei serbatoi z_A e z_B , le portate emunte nei nodi Q_D e Q_E . Il serbatoio **A** alimenta la rete, mentre il serbatoio **B** ne viene alimentato. Considerando trascurabili le perdite nei tronchi AC e FB, e valide le ipotesi classiche di reti di lunghe condotte, determinare le portate nei rami della maglia ed il carico nei nodi **D** ed **E**. Ipotizzare moto turbolento di parete scabra ovunque.

Dati numerici:

$$L_{1,2,3,4,5} = [2.5 \quad 2.5 \quad 2.5 \cdot \sqrt{2} \quad 2.5 \quad 2.5] \text{ km}; \quad D_{1,2,3,4,5} = [150 \quad 150 \quad 80 \quad 100 \quad 100] \text{ mm};$$
$$\varepsilon_k = 0.42 \text{ mm}, \forall k; \quad Q_D = Q_E = 7 \text{ l/s}; \quad z_A = 980 \text{ m}; \quad z_B = 900 \text{ m}$$

①

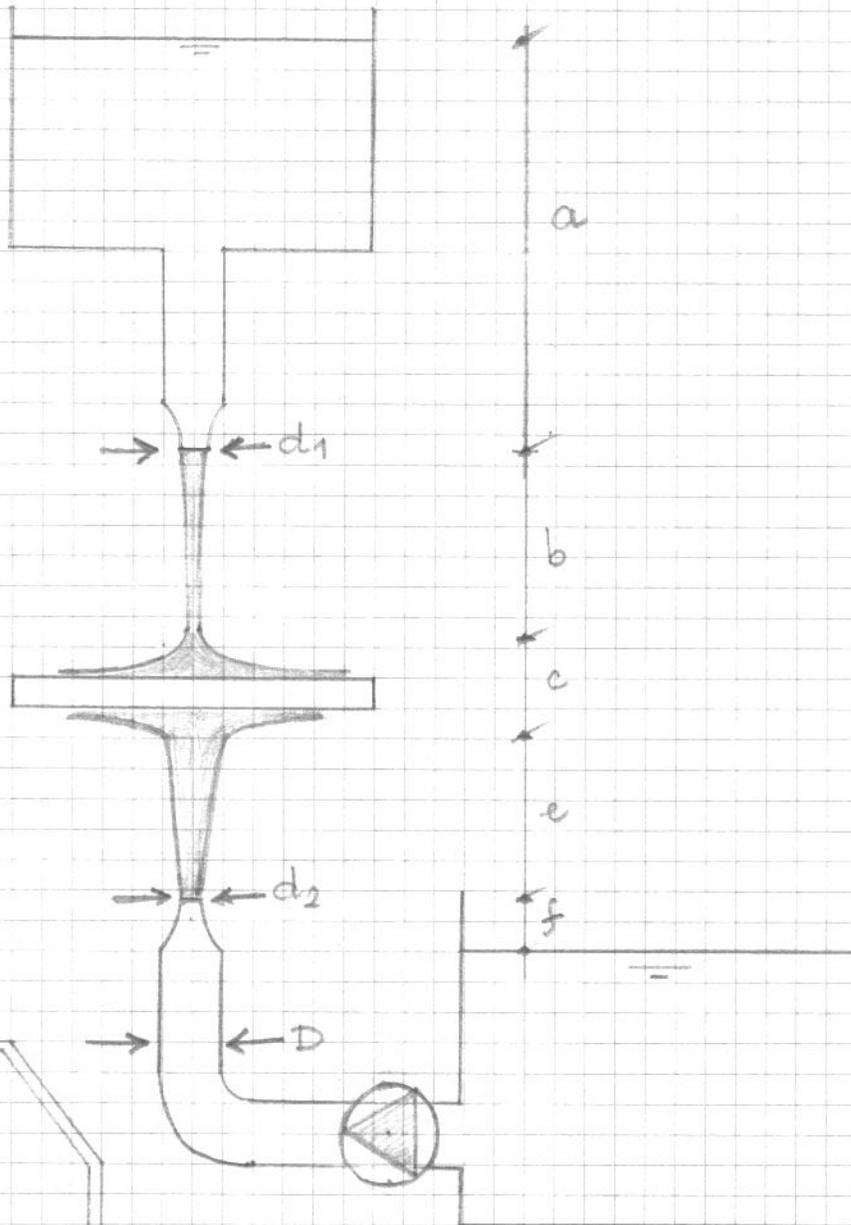


$$\alpha = \pi/3$$

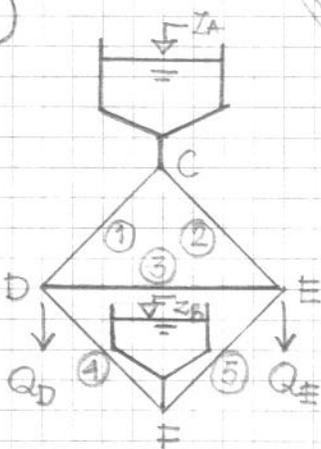
$$R = 0.5 \text{ m}$$

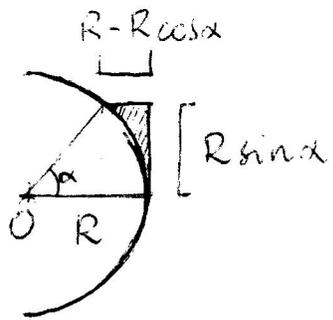
$$\gamma_0 = 0.75 \gamma$$

②



③

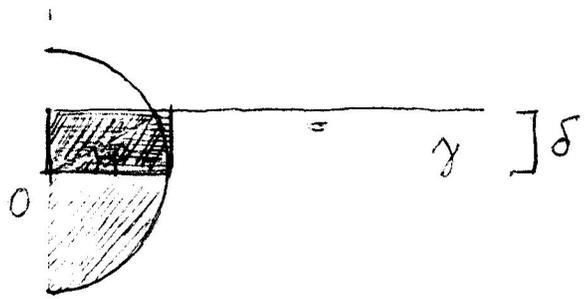




$$(\leftarrow) \cdot F_{0z} = \gamma_0 L \frac{R^2 \sin^2 \alpha}{2} \approx 327 \text{ N}$$

$$(\downarrow) F_{0z} = \gamma_0 L \left[\frac{R + (R - R \cos \alpha)}{2} R \sin \alpha - \alpha \frac{R^2}{2} \right]$$

$$(\downarrow) F_{0z} = \gamma_0 \frac{LR^2}{2} \left[(2 - \cos \alpha) \sin \alpha - \alpha \right] \approx 278 \text{ N}$$



$$\delta = \frac{\gamma_0}{\gamma} R \sin \alpha \approx 0.325 \text{ m}$$

$$\varphi = \arcsin \left(\frac{\delta}{R} \right) \approx 40^\circ.5$$

$$(\leftarrow) F_{ax} = \gamma \left(\delta + \frac{R}{2} \right) R L \approx 3.38 \text{ kN}$$

$$(\uparrow) F_{az} = \gamma L \left[\frac{\pi R^2}{4} + \delta R \right] =$$

$$(\uparrow) F_{az} = \gamma L R^2 \left[\frac{\pi}{4} + \frac{\delta}{R} \right] \approx 4.22 \text{ kN}$$

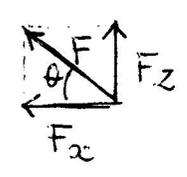
$$(\leftarrow) F_x = F_{0x} + F_{ax} \approx 4.21 \text{ kN}$$

$$(\uparrow) F_z = F_{az} - F_{0z} \approx 3.94 \text{ kN}$$

La risultante passa per O ed è inclinata di θ :

$$F = \sqrt{F_x^2 + F_z^2} \approx 5.77 \text{ kN}$$

$$|\theta| = \arctg \left| \frac{F_z}{F_x} \right| \approx 43^\circ.1$$



- $d_1 (\omega_1)$ diam. del getto (sez.) all'ugello superiore
- $d_{1P} (\omega_{1P})$ " " " (") subito sopra la piastra
- $d_2 (\omega_2)$ " " " (") all'ugello inferiore
- $d_{2P} (\omega_{2P})$ " " " (") subito sotto la piastra

(↓) $F_1 = \rho \frac{Q_1^2}{\omega_{1P}}$, con $Q_1 = \omega_1 \sqrt{2ga} \approx 498 \text{ l/s}$

TdB 1-1P : $z_1 + \frac{Q_1^2}{2g\omega_1^2} = z_{1P} + \frac{Q_1^2}{2g\omega_{1P}^2} \Rightarrow \omega_{1P} = \frac{\omega_1}{\sqrt{1 + \frac{2gb\omega_1^2}{Q_1^2}}}$

$F_1 = \rho \frac{Q_1^2}{\omega_{1P}} \approx 603.7 \text{ N}$

$F_2 = F_1 + P \approx 1104 \text{ N}$

TdB 2-2P : $z_2 + \frac{Q_2^2}{2g\omega_2^2} = z_{2P} + \frac{Q_2^2}{2g\omega_{2P}^2} \Rightarrow \omega_{2P} = \frac{\omega_2}{\sqrt{1 - \frac{2ge\omega_2^2}{Q_2^2}}}$

$F_2 = \rho \frac{Q_2^2}{\omega_{2P}} = \rho \frac{Q_2^2}{\omega_2} \sqrt{1 - \frac{2ge\omega_2^2}{Q_2^2}}$

$\Rightarrow Q_2^4 - 2(ge\omega_2^2)Q_2^2 - \frac{F_2^2\omega_2^2}{\rho^2} = 0$ (eq. ne biquadr.)

$Q_2 = 57.3 \text{ l/s}$

$v_2 = \frac{Q_2}{\omega_2} = 20.26 \text{ m/s}$

$\Delta H = f + \frac{v_2^2}{2g} = 217 \text{ m}$

$P = \gamma Q_2 \Delta H = 12.2 \text{ kW}$

$simm \Rightarrow Q_3 = 0$

$\lambda_1 = \lambda_2 = 0.0256$; $\lambda_4 = \lambda_5 = 0.0288$

$r_1 = r_2 = 698 \cdot 10^4 \text{ m}^{-5} \text{ s}^2$; $r_4 = r_5 = 5.95 \cdot 10^5 \text{ m}^{-5} \text{ s}^2$

$$\begin{cases} h_C - h_D = r_1 Q_1^2 \\ h_D - h_E = r_4 Q_4^2 \\ Q_1 = Q_D + Q_4 \end{cases}$$

$\nwarrow z_A$
 $\nearrow z_B$

$z_A - z_B = r_1 Q_1^2 + r_4 Q_4^2$

→ } sostituiz.

$(r_1 + r_4) Q_4^2 + 2(r_1 Q_D) Q_4 + [r_1 Q_D^2 - (z_A - z_B)] = 0$

↓ ha 1 sola soluz. > 0 . $Q_4 = 10 \text{ l/s}$

$Q_1 = Q_D + Q_4 = 17 \text{ l/s}$

$h_D = z_B + r_4 Q_4^2 \approx 959.8 \text{ m}$

Cadenti (non richieste) :

$j_1 = j_2 \approx 8.09\%$

$j_4 = j_5 \approx 2.39\%$