



Nome		Note del candidato
Cognome		
Matricola		
Prova orale: <i>E' necessario iscriversi in rete</i>		

### Es. 1

Una semisfera di raggio  $R$  e centro  $O$  chiude un'apertura semicircolare praticata in un setto verticale e poggia sul fondo di un serbatoio contenente acqua in quiete. La superficie libera si trova ad una distanza verticale  $a$  dalla sommità superiore della semisfera. La metà della superficie semisferica non bagnata dall'acqua è immersa in una camera stagna, all'interno della quale si trova un gas a pressione relativa costante,  $p_0$ . Si richiede il calcolo della spinta idrostatica sulla superficie semisferica (modulo, direzione, verso, retta di applicazione).

Dati numerici:

$$R = 0.80 \text{ m}; \quad a = 1.60 \text{ m}; \quad p_0 = 0.12 \text{ bar}$$

### Es. 2

Un serbatoio alimenta, mediante una pompa di prevalenza assegnata  $\Delta H$ , una condotta orizzontale di diametro  $D$  che prosegue con due gomiti a  $45^\circ$  ( $= \alpha$ ) flangiati, **AB** e **BE**, aventi raggio medio di curvatura noto,  $R$ , con un ulteriore tratto orizzontale e con un ugello ben sagomato di diametro terminale  $d$ . Il getto emesso dall'ugello investe un cuneo triangolare, di angolo al vertice  $2\beta$ , che si muove di moto traslatorio con velocità  $v_c$  parallela alla direzione del getto ma di verso opposto. La distanza verticale dell'asse del getto dalla superficie libera del serbatoio di alimentazione è  $a$ . Nell'ipotesi di comportamento ideale del fluido e della pompa, si richiede di determinare:

- La spinta della corrente sul gomito flangiato **BE**;
- La spinta della corrente sul cuneo in movimento.

Dati numerici:

$$\Delta H = 8 \text{ m}; \quad D = 100 \text{ mm}; \quad d = 40 \text{ mm}; \quad R = 300 \text{ mm}; \\ \alpha = 45^\circ; \quad \beta = 30^\circ; \quad a = 2 \text{ m}; \quad v_c = 2.5 \text{ m/s}$$

### Es. 3

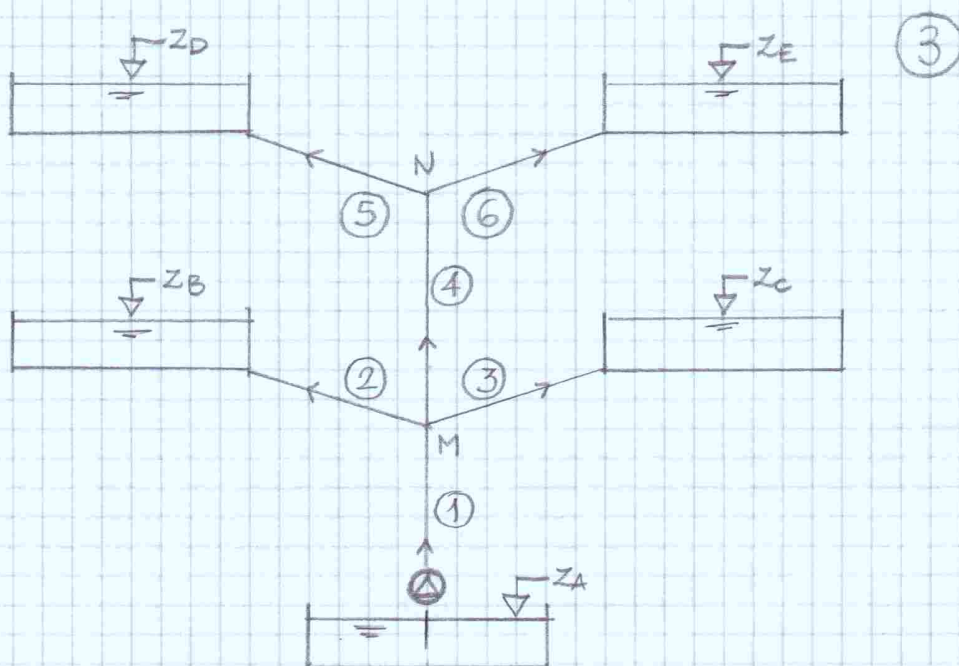
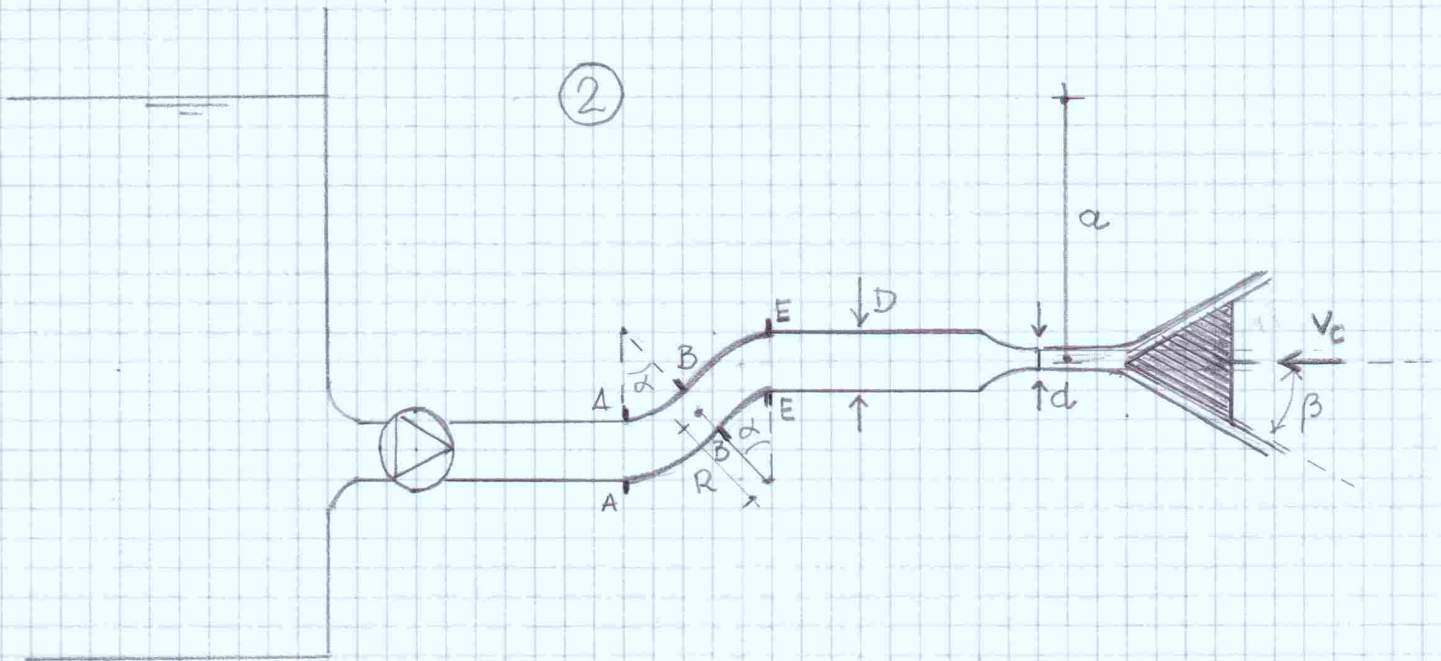
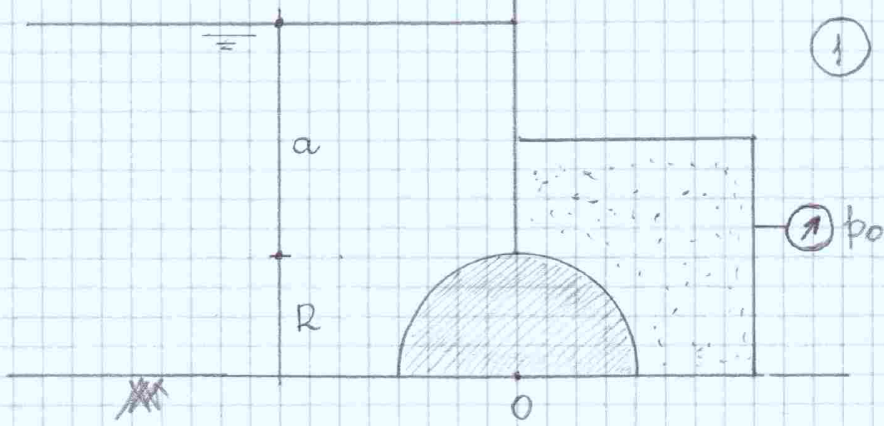
Un serbatoio, la cui superficie libera è mantenuta a quota costante,  $z_A$ , alimenta, mediante una pompa centrifuga, una rete di condotte – si veda la figura – di caratteristiche (diametro  $D$ , scabrezza  $\varepsilon$ , lunghezza  $L$ ) note. I quattro serbatoi alimentati (B, C, D, E) hanno la superficie libera a quote note ed identiche. La portata di alimentazione della rete è nota, pari a  $Q_1$ . Si richiede di determinare la portata in tutti i rami della rete, il carico nei nodi **M** ed **N**, la prevalenza dinamica della pompa innestata sul lato 1.

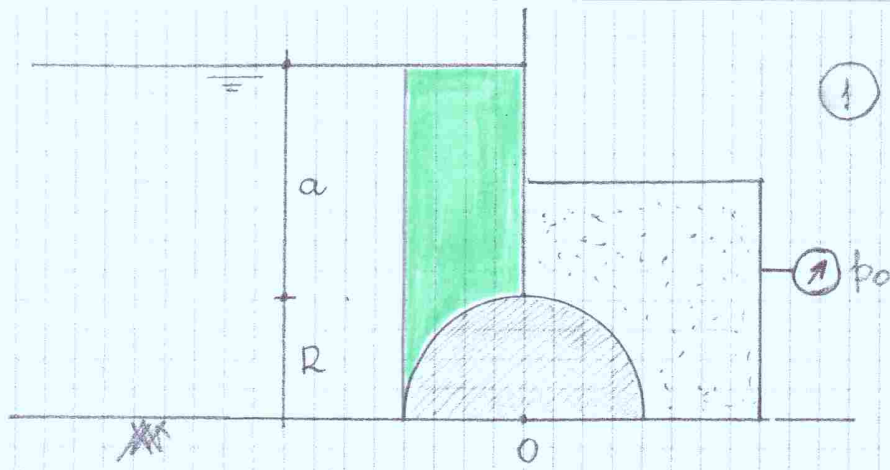
Ipotizzare moto assolutamente turbolento di parete scabra in tutti i rami.

Dati numerici:

$$D_{1,\dots,6} = [150 \quad 80 \quad 80 \quad 100 \quad 80 \quad 80] \text{ mm}; \quad L_{1,\dots,6} = [3 \quad 3 \quad 3 \quad 4.5 \quad 3 \quad 3] \text{ km}; \\ \varepsilon_k = 0.32 \text{ mm}, \quad \forall k = 1, 2, \dots, 6; \quad z_A = 60 \text{ m}; \quad z_{B,C,D,E} = 90 \text{ m}; \quad Q_1 = 20 \text{ l/s}$$

5.6.2013

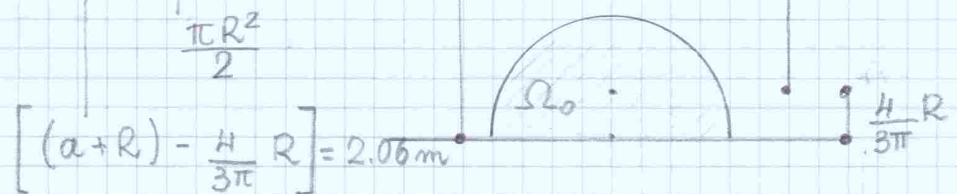




La risultante delle azioni idrostatiche passa per O, perchè tutte le rette d'azione elementari passano per O.

Acqua

$$(\rightarrow) F_{ax} = \gamma \bar{\gamma}_{GO} \Omega_0 = 20.3 \text{ kN}$$



$$(\downarrow) F_{az} = \gamma V_{\square} = \gamma \left[ \frac{\pi R^2}{2} (a+R) - \frac{\pi R^3}{3} \right] = 18.4 \text{ kN}$$

$$V_{\square} = V_{\text{semicilindro}} - V_{\frac{1}{4}\text{stera}}$$

| di altezza  $(a+R)$  e base  $\frac{\pi R^2}{2}$

Gas

$$(\leftarrow) F_{gx} = p_0 \cdot \left( \frac{\pi R^2}{2} \right) = 12.1 \text{ kN}$$

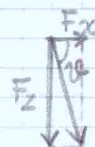
$$(\downarrow) F_{gz} = p_0 \cdot \left( \frac{\pi R^2}{2} \right) = 12.1 \text{ kN}$$

Risultante

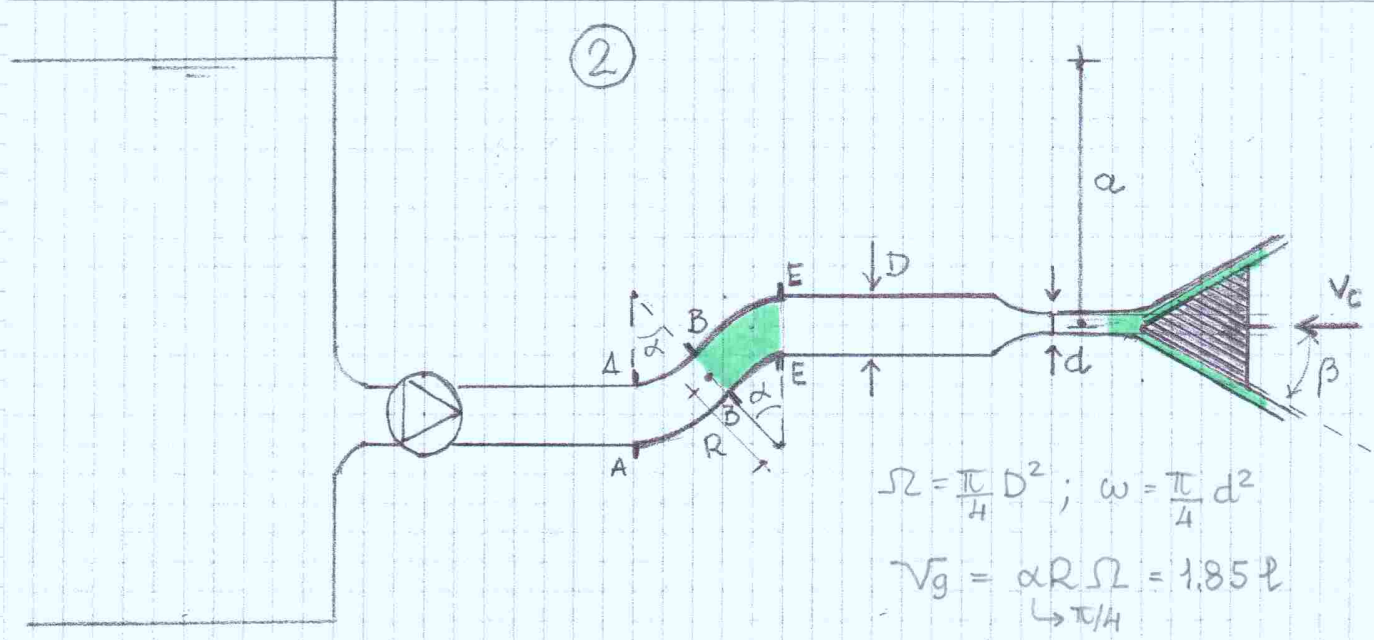
$$(\rightarrow) F_x = F_{az} - F_{gx} = 8.25 \text{ kN} \quad F = \sqrt{F_x^2 + F_z^2} = 31.6 \text{ kN}$$

$$(\downarrow) F_z = F_{az} + F_{gz} = 30.5 \text{ kN}$$

$$\vartheta = 74.9^\circ$$



2



$$\Omega = \frac{\pi}{4} D^2; \quad \omega = \frac{\pi}{4} d^2$$

$$v_g = \alpha R \Omega = 1.85 \ell \rightarrow \pi/4$$

Bilancio energ. serbatoio - sez. contratta

$$a + \Delta H = \frac{v_g^2}{2g} \quad (v_g = v_{\text{getto}}) \Rightarrow v_g = \sqrt{2g(a + \Delta H)}$$

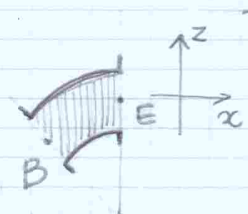
$$Q = v_g \omega = 17.6 \ell/s$$

$$v_g = 14 \text{ m/s}$$

TdB E - sez. contr.

$$\frac{p_E}{\gamma} + \frac{Q^2}{2g\Omega^2} = \frac{Q^2}{2g\omega^2} \Rightarrow p_E = \gamma \frac{v_g^2}{2g} \left(1 - \left(\frac{d}{D}\right)^4\right)$$

$$p_E = 95.6 \text{ kPa}$$



TdB B - E

$$p_B = p_E + \gamma (R - R \cos \alpha) = 96.4 \text{ kPa}$$

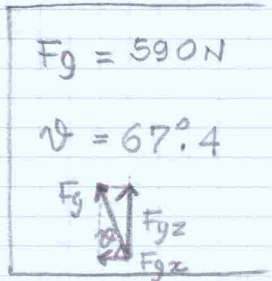
Bilancio QdM ( $\bar{F}_f$  sul fluido;  $\bar{F}_g$  sulla curva flangiata)

$$1) \quad F_{fx} + p_B \Omega \cos \alpha - p_E \Omega = \rho \frac{Q^2}{\Omega} - \rho \frac{Q^2}{\Omega} \cos \alpha$$

$$F_{gx} = - \left( p_E \Omega + \frac{\rho Q^2}{\Omega} \right) + \left( p_B \Omega + \frac{\rho Q^2}{\Omega} \right) \cos \alpha = -227 \text{ N}$$

$$2) \quad F_{fz} - \gamma v_g + p_B \Omega \sin \alpha = - \rho \frac{Q^2}{\Omega} \sin \alpha$$

$$F_{gz} = \left( p_B \Omega + \frac{\rho Q^2}{\Omega} \right) \sin \alpha - \gamma v_g = 545 \text{ N}$$



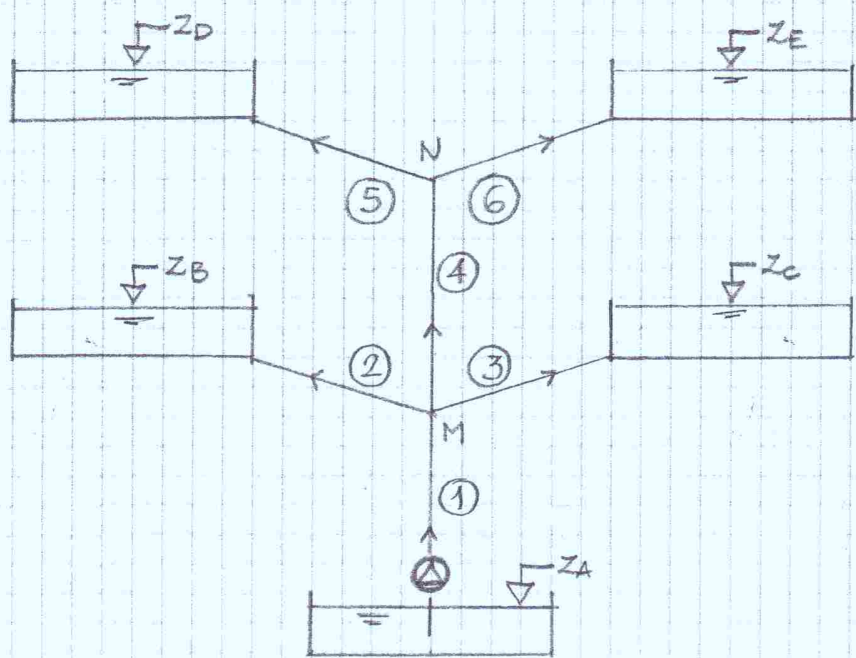
Forza sul cuneo (=  $F_c$ ;  $F_f$  sul fluido)

$$F_{fx} = 2 \rho U_r^2 \omega_u \cos \beta - \rho U_r^2 \omega$$

$\downarrow$  velocità relativa  $\rightarrow$  sez. getto in uscita =  $\omega/2$

$$\rightarrow F_{cx} = \rho (v_g + v_c)^2 \omega (1 - \cos \beta) = 45.9 \text{ N}$$





$$r_k = \frac{8\lambda_k L_k}{g\pi^2 D_k^5}$$

SIMM.  $\Rightarrow Q_2 = Q_3$   
 $Q_5 = Q_6$

$$\begin{cases} \lambda_1 = 0.0238 \\ \lambda_2 = \lambda_3 = 0.0284 \\ \lambda_4 = 0.0266 \\ \lambda_5 = \lambda_6 = 0.0284 \end{cases}$$

$$\begin{cases} r_1 = 0.0778 \cdot 10^6 \text{ m}^{-5} \text{ s}^2 \\ r_2 = r_3 = 2.15 \cdot 10^6 \text{ " " } \\ r_4 = 0.990 \cdot 10^6 \text{ " " } \\ r_5 = r_6 = 2.15 \cdot 10^6 \text{ " " } \end{cases}$$

$$\begin{cases} \Delta H_1 = h_M - z_A + r_1 Q_1^2 \\ Q_1 = 2Q_2 + Q_4 & Q_2 = \frac{Q_1 - Q_4}{2} = \frac{Q_1}{2} - Q_5 \\ Q_4 = 2Q_5 \\ h_M - z_B = r_2 Q_2^2 & h_M - h_N = (z_B - z_D) + r_2 Q_2^2 - r_5 Q_5^2 \\ h_N - z_D = r_5 Q_5^2 \\ h_M - h_N = r_4 Q_4^2 & r_4 Q_4^2 = (z_B - z_D) + r_2 Q_2^2 - r_5 Q_5^2 \\ & \underbrace{r_4 \cdot 4Q_5^2}_{0} = \underbrace{(z_B - z_D)}_0 + r_2 \left( \frac{Q_1^2}{4} - Q_1 Q_5 + Q_5^2 \right) \end{cases}$$

$$(r_2 - r_5 - 4r_4) Q_5^2 - r_2 Q_1 Q_5 + r_2 \frac{Q_1^2}{4} = 0$$

$$Q_5 = \frac{r_2 Q_1 \pm \sqrt{r_2^2 Q_1^2 - r_2 Q_1^2 (r_2 - r_5 - 4r_4)}}{2(r_2 - r_5 - 4r_4)} = \begin{cases} -14.6 \text{ l/s} \\ 3.72 \text{ l/s} = Q_6 \end{cases}$$

$$Q_4 = 7.45 \text{ l/s}$$

$$Q_2 = 6.28 \text{ l/s} = Q_3$$

$$h_M = z_B + r_2 Q_2^2 = 119.7 \text{ m}; \quad h_N = z_D + r_5 Q_5^2 = 119.8 \text{ m}; \quad \Delta H_1 = 116 \text{ m}$$