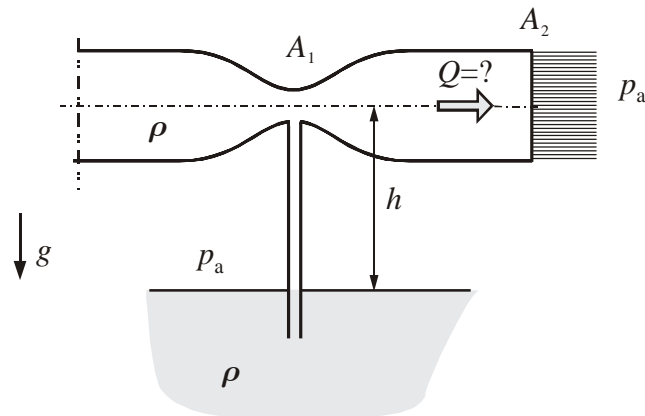


1. Odredite minimalni protok  $Q$  u nestlačivom strujanju fluida kod kojeg će ejektor početi usisavati fluid kroz vertikalnu cjevčicu. Zadano je  $A_2=14 \text{ cm}^2$ ,  $A_1=3,5 \text{ cm}^2$ ,  $h=0,9 \text{ m}$ .



### Rješenje:

Da bi ejektor počeo usisavati fluid kroz vertikalnu cjevčicu, tlak  $p_1$  u presjeku  $A_1$  mora biti manji od hidrostatskog tlaka koji vlada pri mirovanju fluida u vertikalnoj cjevčici.

$$p_1 < p_a - \rho gh \quad (\text{a})$$

B.J. od presjeka  $A_1$  do presjeka  $A_2$  glasi:

$$\frac{p_1}{\rho g} + \frac{v_1^2}{2g} = \frac{p_2}{\rho g} + \frac{v_2^2}{2g} \quad (\text{b})$$

$$\text{J.K. } v_1 A_1 = v_2 A_2 = Q \Rightarrow v_1 = \frac{Q}{A_1} \text{ i } v_2 = \frac{Q}{A_2} \quad (\text{c})$$

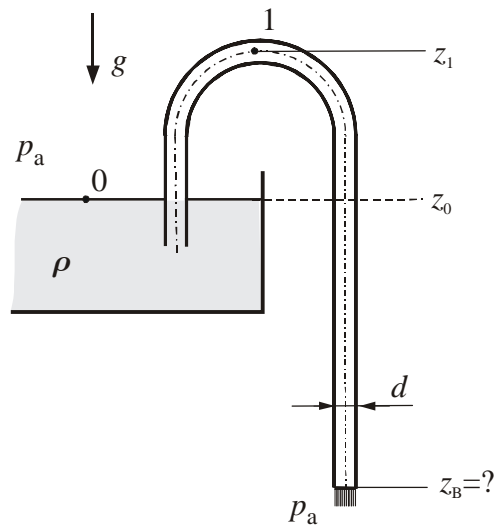
Uvrštavanjem (c) i (a) u (b)

$$\frac{p_a - \rho gh}{\rho g} + \frac{Q^2}{2gA_1^2} \leq \frac{p_a}{\rho g} + \frac{Q^2}{2gA_2^2}$$

odakle je:

$$Q \geq \frac{A_1 A_2}{\sqrt{A_2^2 - A_1^2}} \sqrt{2gh} \geq 1,52 \text{ l/s}$$

2. Odredite visinu  $z_B$  kraja B sifona, pri kojoj se u neviskoznom strujanju fluida ostvaruje maksimalni protok  $Q$  nestlačivog fluida gustoće  $\rho=995,6 \text{ kg/m}^3$ , tlaka isparavanja  $p_v=4241 \text{ Pa}$ , ako je:  $p_a=1010 \text{ mbar}$ ,  $z_1=34 \text{ m}$ ,  $z_0=30,5 \text{ m}$ ,  $d=150 \text{ mm}$ .



### Rješenje:

Spuštanjem izlaznog kraja sifona brzina strujanja se povećava, a tlak u najvišoj točki sifona smanjuje. Pri minimalnom tlaku u najvišoj točki, koji odgovara tlaku isparavanja  $p_v$  postiže se maksimalno moguća brzina.

Iz Bernoullijeve jednadžbe od točke 1 do točke B slijedi:

$$\frac{p_v}{\rho g} + \frac{v_{\max}^2}{2g} + z_1 = \frac{p_a}{\rho g} + \frac{v_{\max}^2}{2g} + z_B$$

odakle je:

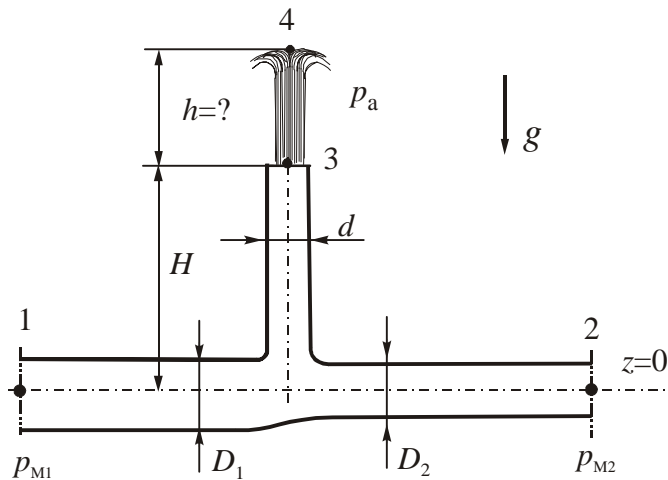
$$z_B = z_1 - \frac{p_a - p_v}{\rho g} = 24,1 \text{ m}$$

Iz B.J. od 0 do B slijedi:

$$z_0 = \frac{v^2}{2g} + z_B \Rightarrow v = \sqrt{2g(z_0 - z_B)} = 11,2 \text{ m/s}$$

$$Q = v \cdot \frac{d^2 \pi}{4} = \frac{d^2 \pi}{4} \cdot \sqrt{2g(z_0 - z_B)} = 198 \text{ l/s}$$

3. Odredite visinu  $h$  koju će dosegnuti mlaz vode ( $\rho=1000 \text{ kg/m}^3$ ) na izlazu iz račvaste cijevi, prema slici, ako su manometarski tlakovi  $p_{M1}=p_{M2}=2,68 \text{ bar}$ . Zadano je:  $D_1=200 \text{ mm}$ ,  $D_2=150 \text{ mm}$ ,  $d=100 \text{ mm}$ ,  $H=8 \text{ m}$ .



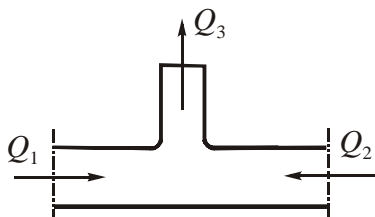
### Rješenje:

Budući je cijev horizontalna, a u presjecima 1 i 2 vlada pretlak može se zaključiti da će voda strujati od oba presjeka prema izlazu, te se može postaviti Bernoullijeva jednadžba od 1 do 3 i od 2 do 3. U izlaznom presjeku 3, pretlak je jednak nuli, a brzina jednaka  $v_3$  pa vrijedi:

$$\text{B.J. 1-3} \quad \frac{p_{M1}}{\rho g} + \frac{v_1^2}{2g} = \frac{v_3^2}{2g} + H \quad (1)$$

$$\text{B.J. 2-3} \quad \frac{p_{M2}}{\rho g} + \frac{v_2^2}{2g} = \frac{v_3^2}{2g} + H \quad (2)$$

Gornje jednadžba imaju jednake desne strane, a budući su jednaki pretlaci  $p_{M1}=p_{M2}$  zaključuje se da je  $v_1=v_2$ .



Iz jednadžbe kontinuiteta slijedi

$$Q_1 + Q_2 = Q_3 \quad (3)$$

$$\text{ili} \quad v_1 \cdot \frac{D_1^2 \pi}{4} + v_2 \cdot \frac{D_2^2 \pi}{4} = v_3 \cdot \frac{d^2 \pi}{4}$$

$$\text{odakle je } v_3 = v_1 \cdot \frac{D_1^2 + D_2^2}{d^2} \quad (4)$$

Uvrštavanjem (4) u (1) slijedi:

$$\frac{p_{M1}}{\rho g} + \frac{v_1^2}{2g} = \frac{v_1^2}{2g} \cdot \underbrace{\frac{(D_1^2 + D_2^2)^2}{d^4}}_{\frac{v_3^2}{2g}} + H$$

ili

$$v_1 = \sqrt{\frac{\frac{2}{\rho} p_{M1} - 2gH}{\frac{(D_1^2 + D_2^2)^2}{d^4} - 1}} = 3,16 \text{ m/s}$$

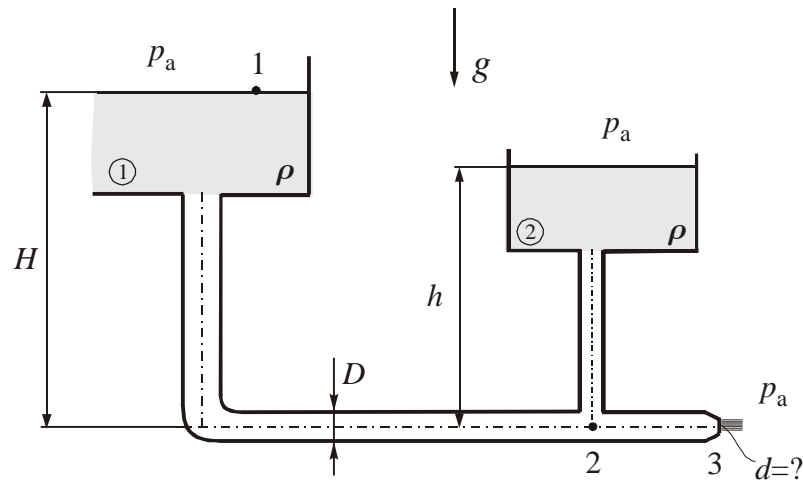
$$v_3 = 19,7 \text{ m/s}$$

Iz B.J. od 3 do 4

$$\frac{v_3^2}{2g} = h \Rightarrow h = 19,8 \text{ m}$$

4. Odredite promjer  $d$  mlaznice u sustavu prema slici uz uvjet da fluid u priključnoj cijevi spremnika 2 miruje. Pretpostavite nevaskozno strujanje.

Zadano je  $H=3,4$  m,  $h=2,6$  m,  $D=100$  mm.



Rješenje:

Ako fluid u priključnoj cijevi u spremniku 2 miruje. Znači da u točki 2 vlada hidrostatski tlak  $p_2 = p_a + \rho gh$  ili  $p_{M2} = \rho gh$

$$\text{B.J. 1-3} \quad H = \frac{v_3^2}{2g} \Rightarrow v_3 = \sqrt{2gH}$$

$$\text{B.J. 1-2} \quad H = \frac{v_2^2}{2g} + \underbrace{\frac{p_{M2}}{\rho g}}_h \Rightarrow v_2 = \sqrt{2g(H-h)}$$

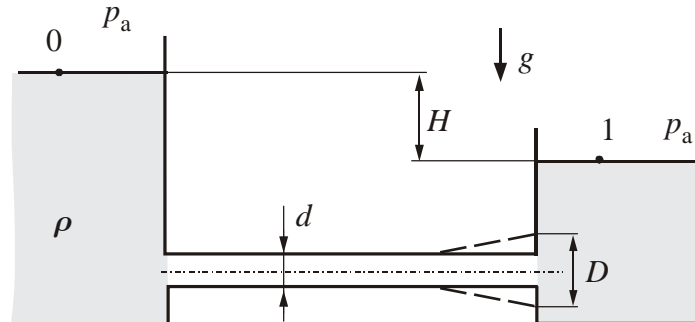
$$v_2 \cdot \frac{D_1^2 \pi}{4} = v_3 \cdot \frac{d^2 \pi}{4} \Rightarrow d = D \sqrt{\frac{v_2}{v_3}}$$

$$d = D \sqrt[4]{\frac{H-h}{H}} = 69,7 \text{ mm}$$

U slučaju  $d < 69,7$  mm protok  $Q$  bi bio manji, brzina  $v_2$  manja, a tlak  $p_2$  veći, te bi došlo do strujanja u spremnik 2.

U slučaju  $d > 69,7$  mm fluid bi istjecao iz spremnika 2.

5. Voda neviskozno struji između dva velika spremnika u kojima je razlika visina razina  $H$ , kroz cijev promjera  $d$ . Odredite postotno povećanje protoka  $Q$  ako se na cijev ugradi difuzor izlaznog promjera  $D=2d$ .



### Rješenje:

$$\text{B.J. 0-1} \quad \frac{p_a}{\rho g} + H = \frac{p_a}{\rho g} + \frac{v^2}{2g}$$

$$v = \sqrt{2gH}$$

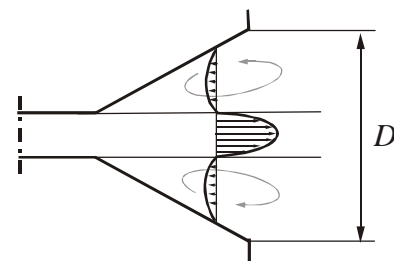
Ova Bernoulijjeva jednadžba vrijedi i za cijev konstantnog promjera  $d$  i za cijev s difuzorom promjera  $D$ , a  $v$  je brzina utjecanja u spremnik.

Stoga će u prvom slučaju protok biti  $Q_0 = v \cdot \frac{d^2 \pi}{4}$ , a u drugom slučaju  $Q = v \cdot \frac{D^2 \pi}{4}$ , odakle je

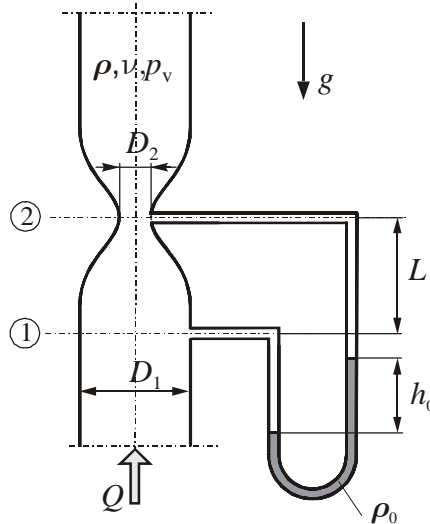
$$\frac{Q}{Q_0} = \frac{D^2}{d^2} = 4 \quad \text{što znači da bi se protok povećao četiri puta.}$$

Komentar: Iz gornjeg slijedi da bi se povećanjem promjera  $D$  mogao dobiti po volji veliki protok, što u stvarnosti nije slučaj.

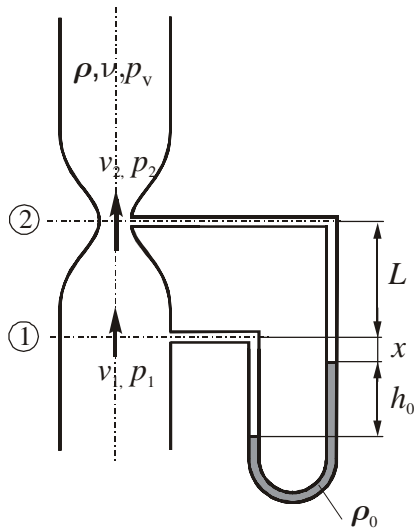
- 1) Povećanjem protoka  $Q$  povećava se brzina u cijevi promjera  $d$ , viskozni gubici postaju značajni što smanjuje brzinu i protok.
- 2) Kod velike razlike promjera  $D$  i  $d$  dolazi do odvajanja strujanja od stijenke difuzora, te je izlazna brzina  $v$  veća od prosječne brzine koja bi bila za slučaj jednolikog profila brzine po presjeku što dovodi do većih gubitaka, odnosno smanjenje protoka  $Q$ .



6. Odredite protok vode mjeran Venturijevom cijevi, prema slici. Uzmite u obzir i koeficijent korekcije brzine. Pri kojem bi protoku, za isti smjer strujanja i apsolutni tlak  $p_1=1,96$  bar nastupila kavitacija u presjeku 2. Zadano je:  $\rho=998,2$  kg/m<sup>3</sup>,  $p_v=2337$  Pa,  $\rho_0=13546$  kg/m<sup>3</sup>,  $h_0=360$  mm,  $L=0,75$  m,  $D_1=300$  mm,  $D_2=150$  mm, kinematička viskoznost vode  $\nu=1,004 \cdot 10^{-6}$  m<sup>2</sup>/s.



Rješenje:



$$\text{J.K.} \quad Q = v_1 \cdot \frac{D_1^2 \pi}{4} = v_2 \cdot \frac{D_2^2 \pi}{4} \quad (1)$$

$$\text{B.J. 1-2} \quad \frac{p_1}{\rho g} + \frac{8Q_{id}^2}{gD_1^4 \pi^2} = L + \frac{p_2}{\rho g} + \frac{8Q_{id}^2}{gD_2^4 \pi^2} \quad (2)$$

$$\text{J.M.} \quad p_1 + \rho g(x + h_0) - \rho_0 g h_0 - \rho g(x + L) = p_2 \quad (3)$$

$$\text{Iz (3)} \quad \frac{p_1 - p_2}{\rho g} - L = h_0 \left( \frac{\rho_0}{\rho} - 1 \right) \quad (4)$$

$$\text{Iz (2)} \quad Q_{id} = \frac{\pi}{4} \frac{D_1^2 D_2^2}{\sqrt{D_1^4 - D_2^4}} \sqrt{2g \left( \frac{p_1 - p_2}{\rho g} - L \right)} \quad (5)$$

$$Q_{id} = \frac{\pi}{4} \frac{D_1^2 D_2^2}{\sqrt{D_1^4 - D_2^4}} \sqrt{2gh_0 \left( \frac{\rho_0}{\rho} - 1 \right)} = 171,9 \text{ l/s}$$

Stvarni protok  $Q = C_d \cdot Q_{id}$

gdje je  $C_d$  –koeficijent protoka

$$C_d = C_c \cdot C_v$$

$C_v$  –koeficijent brzine

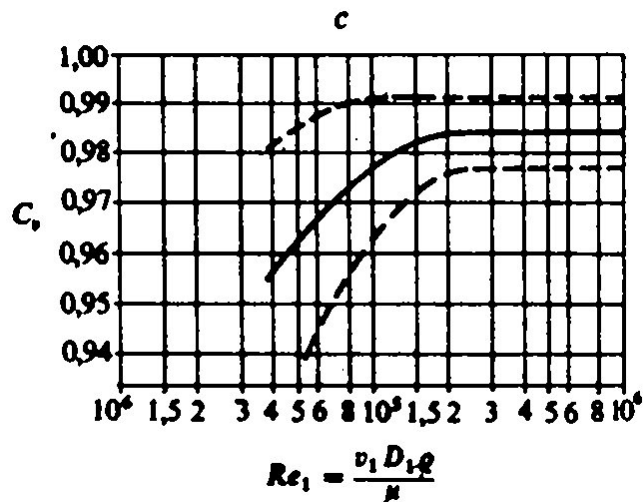
$C_c$  –koeficijent kontrakcije

$$Re_1 = \frac{v_{id} \cdot D_1}{\nu} = \frac{4Q_{id}}{\pi \cdot D_1 \cdot \nu} = 7,27 \cdot 10^5 > 10^5$$

pa je prema dijagramu u Tehničkoj enciklopediji broj 8 str. 148,  $C_v = 0,984$

Za Venturijevu cijev,  $C_c = 1$  pa je koeficijent protoka  $C_d = C_c \cdot C_v = 0,984$

$$Q = 0,984 Q_{id} = 0,1692 \text{ m}^3/\text{s}$$



Kavitacijski protok uz  $p_1=1,96 \text{ bar}$  i  $p_2=p_v=2337 \text{ Pa}$  i  $C_d=0,984$  je prema (5)

$$Q_{kav} = 0,984 \frac{\pi}{4} \frac{0,3^2 \cdot 0,15^2}{\sqrt{0,3^4 - 0,15^4}} \sqrt{2g \left( \frac{1,96 \cdot 10^5 - 2337}{998,2 \text{ g}} - 0,75 \right)}$$

$$Q_{kav} = 0,347 \text{ m}^3/\text{s}$$