

3.GYAKORLAT (6. oktatási hét) ÁRAMLÁSTAN BSc

6. heti előadásig elhangzott:

- erőterek ($\underline{g}_B, \underline{g}_t, \underline{g}_c$), erőtér potenciál (U_B, U_t, U_c)
- konvektív gyorsulás átalakítása, Euler-egyenlet, Bernoulli-egyenlet, $p_{össz} = p_{stat} + p_{din}$

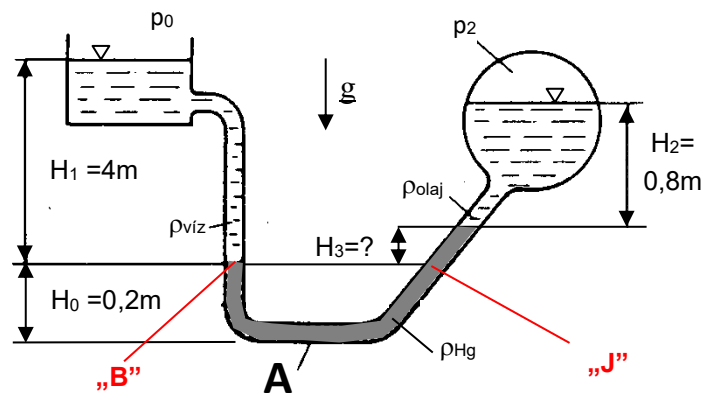
(hidrosztatika alapegyenlete és erőtér és folyadékfelszín kapcsolata még nem, Euler-egyenlet alakja természetes koordináta-rendszerben még nem, izoterm atmoszféra még nem, Bernoulli-egyenlet instacioner áramlásra még nem)

Témakörök a 6. heti 3. gyakorlatra:

- hidrosztatika (erőterek: nehézségi, tehetetlenségi, forgó), manométeregyenletre példák
- hidrosztatika: eredő erőtér térerősségvektor, eredő potenciál, folyadékfelszín alakja
- Bernoulli-egyenlet alkalmazása (ideális közeg, stacioner áramlás, potenciális erőtér, ①->② áramvonal)

PÉLDA (hidrosztatika, csak g_g)

A mellékelt ábrán látható rendszerben a három különböző sűrűségű, nem keveredő folyadék (víz, olaj, higany) nyugalomban van. A jobboldali tartály zárt, a nyomása (p_2) ismert értékű. A baloldali tartály p_0 nyomásra nyitott.



| | | | | |
|----------------|--------------------|---------------------|---------------------------------------|---------------------|
| ADATOK: | $g=10\text{N/kg}$ | $p_0=10^5\text{Pa}$ | $\rho_{\text{víz}}=1000\text{kg/m}^3$ | $H_1=4000\text{mm}$ |
| | $H_0=200\text{mm}$ | $p_2=1,2\text{bar}$ | $\rho_{\text{olaj}}=800\text{kg/m}^3$ | $H_2=800\text{mm}$ |
| | | | $\rho_{\text{Hg}}=13600\text{kg/m}^3$ | $H_3=?$ |

- KÉRDÉSEK:** A) Határozza meg a H_3 higany szint kitérését! $H_3=?$ [m]
 B) Határozza meg az „A” pontbeli nyomást! $p_A=?$ [Pa]

A) Legyen az „A” pontban a „z” tengely origója: $z_A=0\text{m}$.

A manométeregyenlet felírható a $z=H_0$ szintre a higany baloldali („B”) és jobboldali („J”) ekvipotenciális pontjai között, hiszen azonos folyadékban (higany) vagyunk és a „B” és „J” pont $z_B = z_J$ miatt egy, a \underline{g} térerősségvektorra merőleges vízszintes, azaz ekvipotenciális ($U=\text{állandó}$) szintvonalon ($U_B=U_J$) helyezkedik el: $z_B = z_J$, tehát $U_B=U_J$.

Manométeregyenlet:

$$p_B = p_J$$

$$p_0 + \rho_{\text{víz}} \cdot g \cdot H_1 = p_2 + \rho_{\text{olaj}} \cdot g \cdot H_2 + \rho_{\text{Hg}} \cdot g \cdot H_3$$

Ebben csak a H_3 keresett higany szintkülönbség az ismeretlen, így erre rendezve kapjuk:

$$H_3 = (p_0 - p_2 + \rho_{\text{víz}} \cdot g \cdot H_1 - \rho_{\text{olaj}} \cdot g \cdot H_2) / (\rho_{\text{Hg}} \cdot g)$$

$$H_3 = (100\,000 - 120\,000 + 40\,000 - 6\,400) / 136\,000 = 0,1\text{m}$$

$$H_3 = 0,1\text{m}$$

B) Az „A” pontbeli nyomás a p_0 -nál az „A” pont „felett” lévő folyadékoszlopok nyomásával nagyobb. A p_A nyomást kiszámolhatjuk az „A” pont és pl. a baloldali tartályfelszín között:

$$p_A = p_0 + \rho_{\text{víz}} \cdot g \cdot H_1 + \rho_{\text{Hg}} \cdot g \cdot H_0 = 100\,000\text{Pa} + 40\,000\text{Pa} + 27\,200\text{Pa} = 167\,200\text{Pa}$$

vagy az „A” pont és a jobboldali tartályfelszín között is, ugyanazt kell kapnunk:

$$p_A = p_2 + \rho_{\text{olaj}} \cdot g \cdot H_2 + \rho_{\text{Hg}} \cdot g \cdot (H_0 + H_3) = 120\,000\text{Pa} + 6\,400\text{Pa} + 40\,800\text{Pa} = 167\,200\text{Pa}$$

PÉLDA (hidrosztatika, nehézségi és tehetetlenségi erőter)

Egy $L=10\text{m}$ hosszú, $H=5\text{m}$ magas, felül nyitott ($p_0=10^5\text{Pa}$) tartálykocsit $h=2\text{m}$ magasságig víz ($\rho_{\text{víz}}=1000\text{kg/m}^3$) tölt ki. A nyugalmi vízfelszín vízszintes.

ADATOK:

$g=10\text{N/kg}$
ideális közeg

KÉRDÉSEK:

A) Mekkora a gyorsulással kell mozgatni a tartálykocsit

vízszintes irányban, hogy az elmozduló folyadékfelszín éppen elérje a „C” pontot? $a=?$

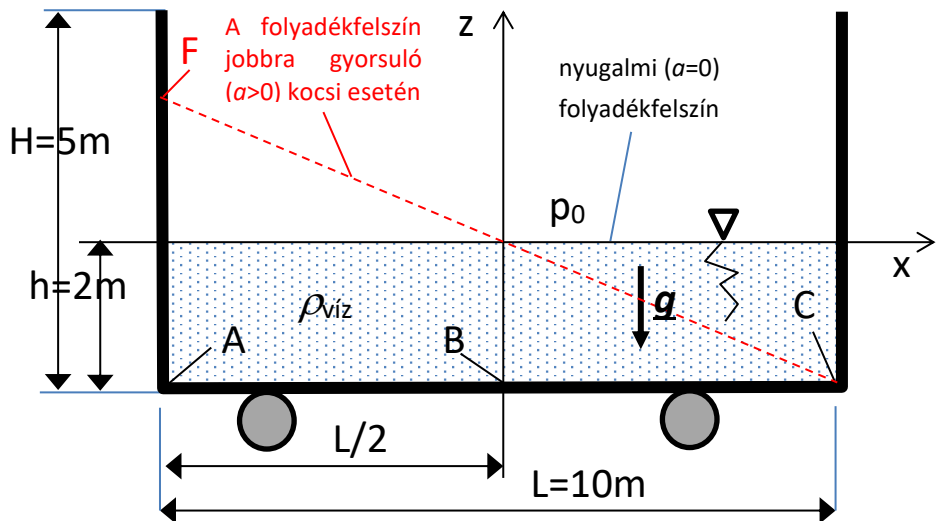
B) Rajzolja be a gyorsuló folyadék felszínének alakját az ábrába!

C) Rajzolja be az ábrába a gyorsuló folyadékban a $\text{grad}p$ vektort!

D) Az ábrán látható „B” pont a tartálykocsi hossza mentén közepén, a tartály alján helyezkedik el. Az A) kérdésben kiszámolt gyorsulás esetén számolja ki a „B” pontbeli nyomás értékét!
 $p_B=?$ [Pa]

E) Számolja ki az „A” pontbeli nyomás értékét!

F) Számítsa ki, hogy mekkora az „A” pontbeli túlnyomás a „C” ponthoz képest! $p_A-p_C=?$ [Pa]



A) Két erőter van jelen a gyorsuló kocsihoz rögzített relatív rendszerben. Az eredő erőter térerősségvektora: $\underline{g}_e = \underline{g}_g + \underline{g}_t$. Az eredő erőter potenciál: $U_e = U_g + U_t = g_g \cdot z + a \cdot x$, a felszín egyenlete így $z = (-a/g_g) \cdot x$. Az (x, z) koordinátarendszer origójában $x=0$ és $z=0$ pontban $U_0=0$. A folyadékfelszín egyenlete a gyorsuló tartálykocsihoz rögzített (x, z) relatív koordinátarendszerben, amely origója nyugalmi és gyorsuló rendszerben is azonos. A gyorsuló folyadékfelszín egyben nyomás és potenciál szintvonal (3D –ben szintfelület) is, így $U_0=U_C$, tehát $0 = g_g \cdot z_C + a \cdot x_C$. Ismertek „C” pont koordinátái $x_C=5\text{m}$ és $z_C=-2\text{m}$, illetve $g_g=10\text{N/kg}$, így $a = -g_g \cdot z_C / x_C = (-10) \cdot (-2) / 5 = 4 \text{ m/s}^2$.

B) Lásd ábra.

C) \underline{g}_g ismert; $\underline{g}_t = -a \underline{j}$; \underline{g}_e merőleges a folyadékfelszínre, és \underline{g}_e -vel azonos irányba mutat a $\text{grad}p$.

D) Az origó és a „B” pont között hidrosztatika alapegyenlete:

$$p_0 + \rho(g_g \cdot z_0 + a \cdot x_0) = p_B + \rho(g_g \cdot z_B + a \cdot x_B)$$

Mivel $x_0=0$ és $z_0=0$, valamint $x_0 = x_B$, így a keresett nyomás fentit rendezve

$$p_B = p_0 - \rho \cdot g_g \cdot z_B = 10^5 - 1000 \cdot 10 \cdot (-2) = 10^5 + 20\,000 = 120\,000 \text{ Pa}$$

(Csak a nehézségi erőter mentén kell elmozdulni az origó és „B” pont között.)

E) Az „A” pont és a „fölötte” lévő folyadékfelszín „F” pontja között hidrosztatika alapegyenlete:

$$p_A + \rho(g_g \cdot z_A + a \cdot x_A) = p_F + \rho(g_g \cdot z_F + a \cdot x_F)$$

Mivel $x_A = x_F$, valamint $p_F = p_0$, így az „A” pontban a keresett nyomás fentit rendezve

$$p_A = p_0 + \rho \cdot g_g \cdot (z_F - z_A) = 10^5 + 1000 \cdot 10 \cdot (+2 - (-2)) = 10^5 + 40\,000 = 140\,000 \text{ Pa}$$

(Csak a nehézségi erőter mentén kell elmozdulni „A” és „F” pont között.)

F) Az „A” és „C” pontok között hidrosztatika alapegyenlete:

$$p_A + \rho(g_g \cdot z_A + a \cdot x_A) = p_C + \rho(g_g \cdot z_C + a \cdot x_C)$$

Mivel $z_A = z_C$, valamint $p_C = p_0$, így a keresett túlnyomás fentit rendezve

$$p_A - p_C = \rho \cdot a \cdot (x_C - x_A) = 1000 \cdot 4 \cdot (+5 - (-5)) = 40\,000 \text{ Pa}$$

(Csak a tehetetlenségi erőter mentén kell elmozdulni „A” és „C” pont között.)

PÉLDA (hidrosztatika)

Az ábrán látható $\varnothing D=500\text{mm}$ átmérőjű, $H=600\text{mm}$ magas függőleges tengelyű, a p_0 nyomásra felül közpén nyitott hengeres tartály $h=400\text{mm}$ magasságig vízzel van töltve. Az ábra az $\omega=0$ nyugalmi folyadékfelszínt mutatja.

ADATOK:

$g=10\text{N/kg}$; $\rho_{\text{víz}}=1000\text{kg/m}^3$; $p_0=10^5\text{Pa}$

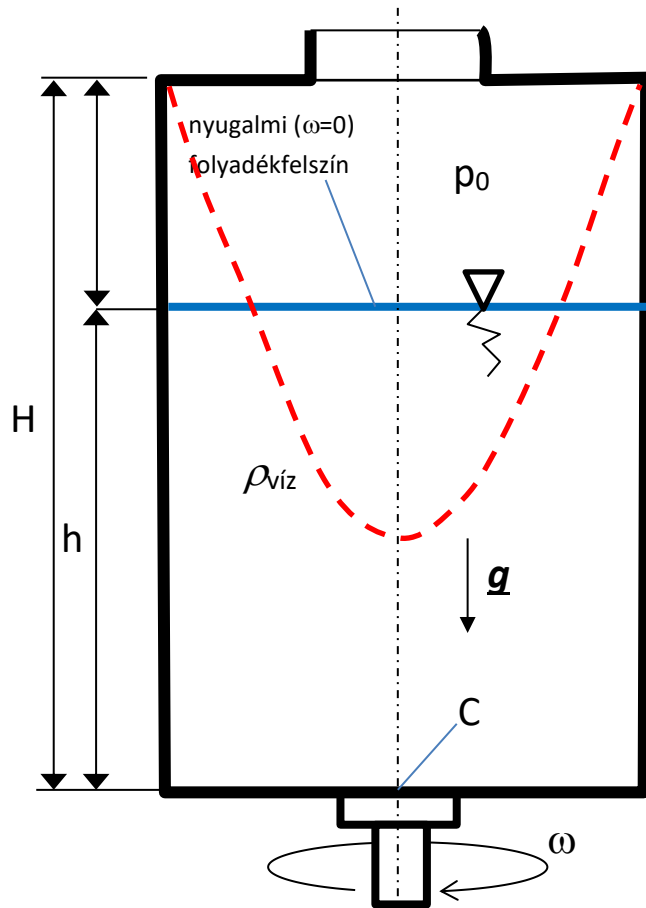
KÉRDÉSEK:

A) Mekkora állandó ω szögsebességgel kell megforgatni a hengert, hogy a víz éppen elérje a tartály fedlapját?

B) Írja fel a forgó vízfelszín egyenletét (alakja másodfokú forgásparaboloid, lásd ábra, szaggatott vonal!), és számítsa ki a tengelybeli lesüllyedést!

C) Hol található az a pont az A) kérdésben kiszámolt ω szögsebességgel forgó folyadékban, ahol a legnagyobb a túlnyomás? (Jelölje ezt a pontot az ábrán „B”-vel!) Számítsa ki ebben a pontban a túlnyomást! $p_B - p_0 = ?$ [Pa]

D) Mekkora ekkor a tartály alján a tengelyben (ábrán „C” pont) a nyomás értéke? $p_C = ?$ [Pa]



Felhasználandó: erőter potenciál (nehézségi, forgó), hidrosztatika alapegyenlete

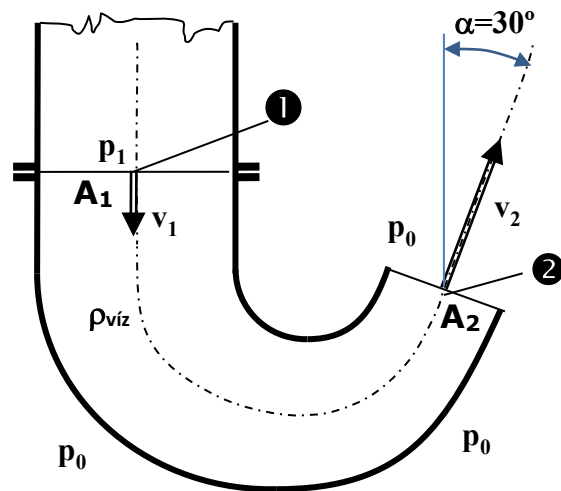
PÉLDA (Bernoulli-egyenlet, ideális közeg stacioner áramlása)

Az ábrán látható csővégi íves könyökidom $A_1=500\text{cm}^2$ keresztmetszetében ismert a statikus nyomás $p_{1,\text{stat}}=250000\text{Pa}$ értéke. Az idom $A_2=250\text{cm}^2$ kilépő keresztmetszete a $p_0=10^5\text{Pa}$ külső nyomásra nyitott. Az idomból víz ($\rho_{\text{víz}}=1000\text{kg/m}^3$) áramlik állandó sebességgel a szabadba. Az „1” és „2” csőtengelyek által bezárt szög ($\alpha=30^\circ$) az ábrán látható.

FELTÉTELEK: stacioner állapot; ideális közeg; az idom a vízszintes síkban fekszik; a nehézségi erőter hatása elhanyagolható.

KÉRDÉSEK:

Határozza meg az „1” és „2” keresztmetszetekben az átlagsebességeket, a dinamikus nyomásokat, az össznyomást és a kilépő keresztmetszetbeli statikus nyomást!

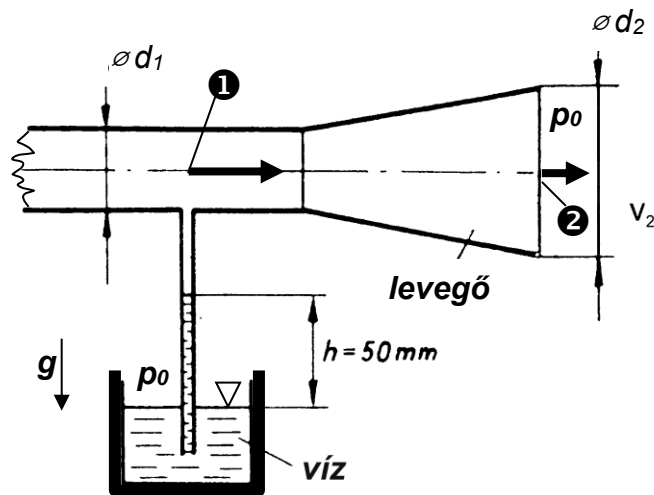


MEGOLDÁS (a lap túloldalán is folytathatja)

Felhasználandó: Folytonosság tétel, Bernoulli-egyenlet

PÉLDA (Bernoulli-egyenlet, ideális közeg stacioner áramlása)

A mellékelt ábrán látható vízszintes tengelyű $d_1=50\text{mm}$ csővezeték végén egy veszteségmentes diffúzor ($d_2=100\text{mm}$) található. A csővégen a levegő a szabadba (p_0) áramlik ki ismeretlen v_2 átlagsebességgel. Az alsó szabadfelszínű víztartályból a csatorna oldalfalához kapcsolódó csövön ebben az áramlási állapotban éppen $h=50\text{mm}$ magasra jut fel a víz.



FELTÉTELEK:

stacioner állapot, súrlódásmentes közeg.

ADATOK: $\rho_{\text{lev}} = 1.2 \text{ kg/m}^3$, $\rho_{\text{víz}} = 1000 \text{ kg/m}^3$, $p_0 = 10^5 \text{ Pa}$, $g = 10 \text{ N/kg}$

KÉRDÉS: Határozza meg a kilépő keresztmetszet kiáramlási sebességét! $v_2 = ?$

MEGOLDÁS (a lap túloldalán is folytathatja)

A stacioner esetre a Bernoulli-egyenlet alakja „1” és „2” pontok között:

$$p_1 + \frac{\rho}{2} \cdot v_1^2 + \rho \cdot g \cdot z_1 = p_2 + \frac{\rho}{2} \cdot v_2^2 + \rho \cdot g \cdot z_2$$

Rendezve kapjuk:

$$p_1 - p_0 = \frac{\rho}{2} \cdot (v_2^2 - v_1^2)$$

Folytonosság tétel ($vA = \text{állandó}$) és kör keresztmetszet átmérők segítségével kapjuk:

$$p_1 - p_0 = \frac{\rho}{2} \cdot v_2^2 \left(1 - \frac{v_1^2}{v_2^2} \right) = \frac{\rho}{2} \cdot v_2^2 \left(1 - \left(\frac{d_2^2}{d_1^2} \right)^2 \right)$$

A szivornyára a manométer egyenlet felírható, hiszen a h magasra feljutó vízoszlop nyugalomban van, mint egy manométerben.

$$p_0 = p_1 + \rho_{\text{víz}} g h$$

Rendezve v_2 -re:

$$v_2 = \sqrt{\frac{2(p_1 - p_0)}{\rho \left(1 - \left(\frac{d_2^2}{d_1^2} \right)^2 \right)}} = \sqrt{\frac{2(\rho_{\text{víz}} g h)}{\rho \left(\left(\frac{d_2^2}{d_1^2} \right)^2 - 1 \right)}} = \sqrt{\frac{2 \cdot (1000 \cdot 10 \cdot 0,05)}{1,2 \cdot (16 - 1)}} = 7,45 \text{ m/s}$$

PÉLDA (Bernoulli-egyenlet, ideális közeg stacioner áramlása)

Egy $\Delta p = p_1 - p_0 = 20000 \text{ Pa}$ túlnyomású vízzel töltött zárt fedelű tartály ismeretlen H magasságig töltött vízzel. A tartályhoz csatlakozó vízszintes tengelyű csővezeték „A” pontjában az áramló közeg dinamikus nyomása ismert $p_{\text{din,A}} = 2000 \text{ Pa}$ értékű.

FELTÉTELEK: A csővégi szelep teljesen nyitott; **stacioner**

kiáramlási állapot; $\mu = 0$; $\rho = \text{áll.}$; $A_{\text{tartály}} \gg A_{\text{cső}}$; a csővégi szelep be- és kilépő keresztmetszetei a d_2 átmérőjű csőével azonosak.

ADATOK: $p_0 = 10^5 \text{ Pa}$; $\rho = 1000 \text{ kg/m}^3$; $g = 10 \text{ N/kg}$; $d_1 = 50 \text{ mm}$; $d_2 = 25 \text{ mm}$; $l_1 = 10 \text{ m}$; $l_2 = 5 \text{ m}$; $l_A = 7 \text{ m}$

KÉRDÉSEK: Határozza meg az csővégi kiáramlási sebességet, az „A” pontbeli nyomást és a tartálybeli H vízfelszín-magasságot!

MEGOLDÁS (a lap túloldalán is folytathatja)

A stacioner esetre a Bernoulli-egyenlet alakja:

$$p_1 + \frac{\rho}{2} \cdot v_1^2 + \rho \cdot g \cdot z_1 = p_2 + \frac{\rho}{2} \cdot v_2^2 + \rho \cdot g \cdot z_2$$

Ahol az áramvonal két végpontja az „1” és a „2” pont, célszerűen az egyik végpont az a pont, ahol a keresett ismeretlen mennyiség (p vagy v vagy z) van, a másikban mindent ismerünk. A $z=0 \text{ m}$ referencia szintet bárhova felvehetjük, most legyen $z=0 \text{ m}$ a csőtengelyben.

| | | |
|-----------|--|---|
| | „A” | „2”=csővég, a szelep utáni kiáramlási keresztmetszet |
| p [Pa] | $p_A = ?$ | $p_0 = 100\,000 \text{ Pa}$ |
| v [m/s] | $p_{\text{din,A}} = \frac{\rho}{2} \cdot v_A^2 = 2000 \text{ Pa}$, ebből $v_A = 2 \text{ m/s}$ | $v_2 = 8 \text{ m/s}$ (kiszámítható a folytonosság tételéből) |
| z [m] | $z_A = 0 \text{ m}$ | $z_2 = 0 \text{ m}$ |

Az alábbi

$$p_A + \frac{\rho}{2} \cdot v_A^2 + \rho \cdot g \cdot z_A = p_2 + \frac{\rho}{2} \cdot v_2^2 + \rho \cdot g \cdot z_2$$

A Bernoulli-egyenletet fenti adatokkal rendezve az ismeretlen p_A nyomásra kapjuk

$$p_A = p_0 + \frac{\rho}{2} \cdot (v_2^2 - v_A^2) = 100000 \text{ Pa} + 500(64 - 4) = 130000 \text{ Pa}$$

A H magasság kiszámításához vagy az „1”-„2”, vagy az „1”-„A” pontok között felvett áramvonalon is felírhatjuk a Bernoulli-egyenletet. Legyen az utóbbi:

$$p_1 + \frac{\rho}{2} \cdot v_1^2 + \rho \cdot g \cdot z_1 = p_A + \frac{\rho}{2} \cdot v_A^2 + \rho \cdot g \cdot z_A$$

| | | |
|-----------|-------------------------|-------------------------------|
| | „1”=tartály vízfelszín | „A” jelölt pont csőtengelyben |
| p [Pa] | 120 000 Pa | 130 000 Pa |
| v [m/s] | $\approx 0 \text{ m/s}$ | 2 m/s |
| z [m] | $z_1 = H = ?$ | $z_A = 0 \text{ m}$ |

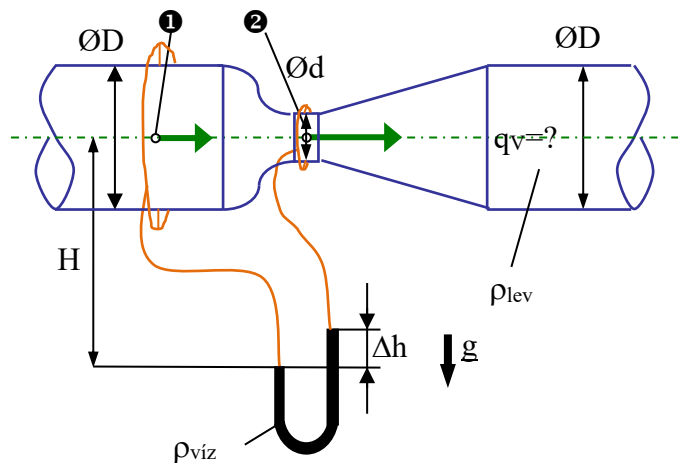
Rendezve:

$$p_1 + \rho \cdot g \cdot H = p_A + \frac{\rho}{2} \cdot v_A^2$$

$$H = \frac{p_A - p_1}{\rho \cdot g} + \frac{v_A^2}{2g} = \frac{130000 - 120000}{10000} + \frac{4}{20} = 1 + 0,2 = 1,2 \text{ m}$$

PÉLDA (Bernoulli-egyenlet, ideális közeg stacioner áramlása)

Térfogatáram-mérés céljából Venturicsövet építünk be egy vízszintes tengelyű csővezetékbe. Az „1” és „2” keresztmetszetekben kialakított statikus nyomás megcsapolásokhoz körvezetékekkel csatlakozik a függőleges szárú, vízzel töltött U-csöves manométer. A manométerről leolvasott kitérés $\Delta h=60\text{mm}$.



Feltételek: $\rho = \text{áll.}$, $\mu = 0$, stacioner áramlás.

ADATOK: $\text{Ø}D=300\text{mm}$; $\text{Ø}d=100\text{mm}$;
 $g=10\text{N/kg}$; $H=5\text{m}$; $\rho_{\text{víz}}=1000\text{kg/m}^3$; $\rho_{\text{lev}}=1,2\text{kg/m}^3$

KÉRDÉSEK: Határozza meg a levegő térfogatáramát, és az „1” és „2” keresztmetszetek statikus nyomáskülönbségét!

MEGOLDÁS (a lap túloldalán is folytathatja)

A manométer egyenlet a baloldali vízfelszín szintjére:

$$p_1 + \rho \cdot g \cdot H = p_2 + \rho \cdot g \cdot (H - \Delta h) + \rho_{\text{víz}} \cdot g \cdot \Delta h$$

$$p_1 - p_2 = (\rho_{\text{víz}} - \rho) \cdot g \cdot \Delta h$$

Ezzel a statikus nyomáskülönbség számítható:

$$p_1 - p_2 = (\rho_{\text{víz}} - \rho) \cdot g \cdot \Delta h = (1000 - 1,2) \cdot 10 \cdot 0,06 = 599,28\text{Pa}$$

(Kihhasználva, hogy $\rho_{\text{víz}} \gg \rho_{\text{lev}}$, akkor ugyanerre 600Pa értéket kapunk, az is elfogadható).

A stacioner esetre a Bernoulli-egyenlet alakja:

$$p_1 + \frac{\rho}{2} \cdot v_1^2 + \rho \cdot g \cdot z_1 = p_2 + \frac{\rho}{2} \cdot v_2^2 + \rho \cdot g \cdot z_2$$

A $z=0\text{m}$ referencia szintet bárhova felvehetjük, most legyen $z_1=z_2=0\text{m}$ a csőtengelyben.

| | „1” | „2” |
|-----------|-----------------|--------------------------------|
| p [Pa] | ? | ? |
| v [m/s] | $v_1=?$ | $v_2=v_1(A_1/A_2)=v_1 \cdot 9$ |
| z [m] | $z_1=0\text{m}$ | $z_2=0\text{m}$ |

Ezzel paraméteresen a statikus nyomáskülönbség

$$p_1 - p_2 = \frac{\rho}{2} \cdot (v_2^2 - v_1^2) = \frac{\rho}{2} \cdot v_1^2 (81 - 1) = 80 \cdot \frac{\rho}{2} \cdot v_1^2 = 599,28\text{Pa}$$

Melyből a

sebesség $v_1=3,533411949\text{m/s}$ (3,533m/s), így a keresett és a térfogatáram

$q_{v,1}=v_1 A_1=0,249762173\text{m}^3/\text{s}$ ($\sim 0,250\text{m}^3/\text{s}$)

(Ha $\rho_{\text{víz}} \gg \rho_{\text{lev}}$, feltétellel számoltunk, akkor minimális az eltérés:

a sebesség $v_1=3,536\text{m/s}$, és $q_{v,1}=v_1 A_1=0,249912165\text{m}^3/\text{s}$ ($\sim 0,250\text{m}^3/\text{s}$)