

6.GYAKORLAT (6. oktatási hét) ÁRAMLÁSTAN BSc

6. heti előadásig elhangzott:

- konvektív gyorsulás átalakítása, Euler-egyenlet, Bernoulli-egyenlet, $p_{össz}=p_{stat}+p_{din}$; Prandtl- és Pitot-cső

(Euler-egyenlet alakja természetes koordináta-rendszerben még nem, izoterm atmoszféra még nem, Bernoulli-egyenlet instacioner áramlásra még nem, csak stacionerre.)

Témakörök a 6. heti 6. gyakorlatra:

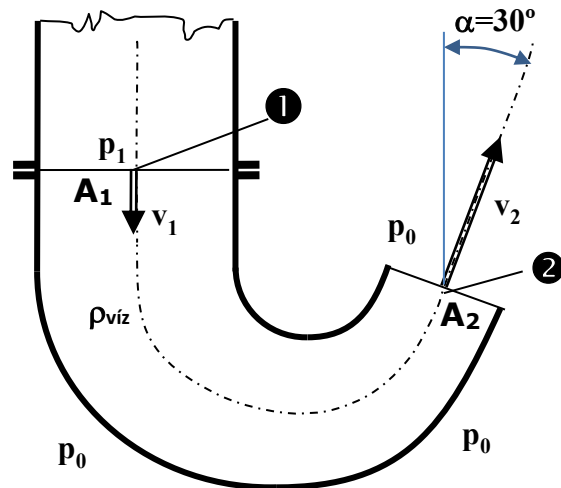
- Bernoulli-egyenlet alkalmazása (ideális közeg, stacioner áramlás, potenciális erőter, 1→2 áramvonal)

PÉLDA (Bernoulli-egyenlet, ideális közeg stacioner áramlása)

Az ábrán látható csővégi íves könyökidom $A_1=500\text{cm}^2$ keresztmetszetében ismert a statikus nyomás $p_{1,stat}=250000\text{Pa}$ értéke. Az szűkülő idom $A_2=250\text{cm}^2$ kilépő keresztmetszete a $p_0=10^5\text{Pa}$ külső nyomásra nyitott. Az idomból víz ($\rho_{víz}=1000\text{kg/m}^3$) áramlik állandó v_2 átlagsebességgel a szabadba. Az „1” és „2” csőtengelyek által bezárt szög ($\alpha=30^\circ$) az ábrán látható.

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

KÉRDÉSEK: Határozza meg az „1” és „2” keresztmetszetekben az átlagsebességek, a dinamikus nyomások és az össznyomások, valamint a kilépő keresztmetszetbeli statikus nyomás értékét!



MEGOLDÁS (a lap túloldalán is folytathatja)

A Bernoulli-egyenlet alakja „1” és „2” pontok között ($\mu=0$, stacioner eset, ρ =állandó, potenciális erőter, 1→2 pontok közötti áramvonalon integrálunk):

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

Rendezve kapjuk ($p_{2,stat}=p_0=100000\text{Pa}$ ismert, $z_1=z_2$ ismert):

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

Folytonosság tétele 1→2 pontok közötti áramcsőre ($q_v=v \cdot A$ =állandó):

$$v_1 A_1 = v_2 A_2$$

A Bernoulli-egyenlet pl. v_2 kiemelésével, majd folytonosság tétel felhasználásával kapjuk:

$$\frac{\rho}{2} \cdot v_2^2 \left(1 - \frac{v_1^2}{v_2^2}\right) = p_1 - p_0 \quad \text{azaz} \quad \frac{\rho}{2} \cdot v_2^2 \left(1 - \left(\frac{A_2}{A_1}\right)^2\right) = p_1 - p_0$$

Rendezve v_2 -re:

$$v_2 = \sqrt{\frac{\frac{2(p_1 - p_0)}{\rho}}{\left(1 - \left(\frac{A_2}{A_1}\right)^2\right)}} = \sqrt{\frac{2 \cdot (250000 - 100000)}{1000}}{\left(1 - \left(\frac{250}{500}\right)^2\right)} = \sqrt{\frac{300}{0,75}} = \sqrt{400} = 20\text{m/s}$$

Folytonosság tételéből v_1 átlagsebességre kapjuk:

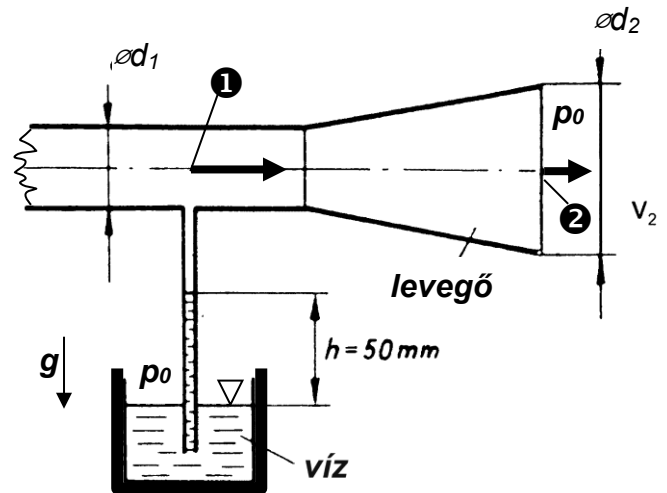
$$v_1 = v_2 \frac{A_2}{A_1} = 20 \frac{250}{500} = 10\text{m/s}$$

Statikus nyomások $p_{1,stat}=250000\text{Pa}$ ill. $p_{2,stat}=p_0=100000\text{Pa}$ ismertek. A dinamikus nyomások számolhatók.

Az 1→2 pontok közötti áramvonalon a sebesség kétszeresége, így dinamikus nyomás négyszeresére nő: $p_{1,din} = \frac{\rho}{2} \cdot v_1^2 = 50000\text{Pa}$ és $p_{2,din} = \frac{\rho}{2} \cdot v_2^2 = 200000\text{Pa}$. Az össznyomás állandó: $p_{1,\bar{o}} = p_{2,\bar{o}} = 300000\text{Pa}$, értéke akár $p_{1,\bar{o}} = p_{1,stat} + p_{1,din} = 250000\text{Pa} + 50000\text{Pa} = 300000\text{Pa}$, akár $p_{2,\bar{o}} = p_{2,stat} + p_{2,din} = 100000\text{Pa} + 200000\text{Pa} = 300000\text{Pa}$ alapján számolható.

PÉLDA (Bernoulli-egyenlet, ideális közeg stacioner áramlása)

A mellékelt ábrán látható vízszintes tengelyű $d_1=50\text{mm}$ csővezeték végén egy 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, ideális 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 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. (Kihhasználva, hogy $\rho_{\text{víz}} \gg \rho_{\text{lev}}$)

$$p_0 = p_1 + \rho_{\text{víz}} g h$$

Rendezve v_2 -re:

$$v_2 = \sqrt{\frac{2(p_1 - p_0)}{\rho \left(1 - \left(\frac{d_2^2}{d_1^2}\right)^2\right)}} = \sqrt{\frac{2(\rho_{\text{víz}} g h)}{\rho \left(\left(\frac{d_2^2}{d_1^2}\right)^2 - 1\right)}} = \sqrt{\frac{2 \cdot (1000 \cdot 10 \cdot 0,05)}{1,2 (16 - 1)}} = 7,454 \text{ m/s}$$

PÉLDA (Bernoulli-egyenlet, ideális közeg stacioner áramlása)

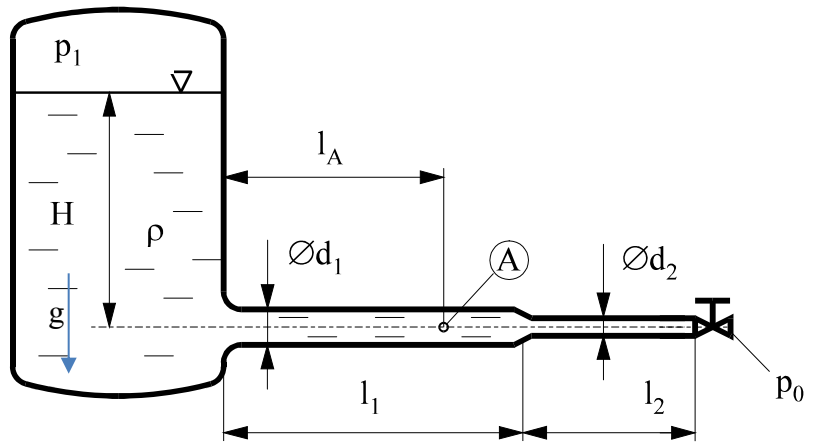
A túlnyomásos, a vízzel töltött zárt fedelű tartály ismeretlen H magasságig töltött vízzel. A vízfelszín felett $\Delta p = p_1 - p_0 = 20000 \text{ Pa}$ túlnyomás uralkodik. A tartályhoz csatlakozó vízszintes tengelyű csővezeték „A” pontjában az áramló közeg dinamikus nyomása $p_{\text{din,A}} = 2000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

FELTÉTELEK: A csővégi szelep teljesen nyitott; stacioner kiáramlási állapot; ideális közeg ($\mu=0$; $\rho=\text{áll.}$); $A_{\text{tartály}} \gg A_{\text{cső}}$; 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 statikus nyomást és a tartálybeli H vízfelszín-magasságot!



MEGOLDÁS

A csővégi áramlási sebességhez a folytonosság tétele szükséges az „A” pont és a csővég között. Folytonosság tétele „A” \rightarrow 2 pontok közötti áramcsőre ($q_v = v \cdot A = \text{állandó}$):

$$v_A A_A = v_2 A_2$$

Ismert $p_{\text{din,A}} = \frac{\rho}{2} \cdot v_A^2 = 2000 \text{ Pa}$, ebből $v_A = 2 \text{ m/s}$ számolható. A kiáramlási sebesség $v_2 = 8 \text{ m/s}$ kiszámítható a folytonosság tételéből, hiszen a csőkeresztmetszetek (d_1 és d_2 átmérőkkel) adottak.

A megadott feltételek esetén a Bernoulli-egyenlet alakja 1 \rightarrow 2 pontok közötti áramvonalon:

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

Az áramvonal két végpontja az „1” és a „2” pont, célszerűen az egyik végpont az a pont, ahol az ismeretlen mennyiséget (p vagy v vagy z értékét) keressük, a másik pontban mindent ismerünk.

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

	„A”	„2”=csővég, a nyitott szelep utáni kiáramlási keresztmetszet
p [Pa]	$p_A = ?$	$p_0 = 100\,000 \text{ Pa}$
v [m/s]	$v_A = 2 \text{ m/s}$	$v_2 = 8 \text{ m/s}$
z [m]	$z_A = 0 \text{ m}$	$z_2 = 0 \text{ m}$

Az alábbi „A” \rightarrow 2 pontok közötti áramvonalon a Bernoulli-egyenlet:

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

A Bernoulli-egyenletet fenti adatokkal rendezve az ismeretlen p_A statikus 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:

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

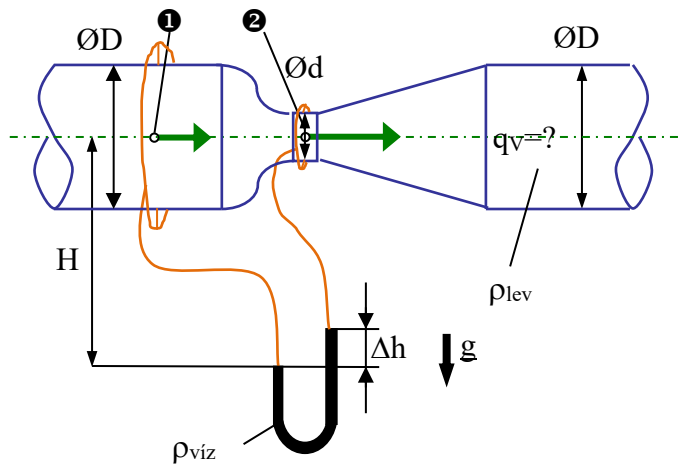
	„1”=tartály vízfelszínén	„A” jelölt pont csőtengelyben
p [Pa]	$120\,000 \text{ Pa}$	$130\,000 \text{ Pa}$
v [m/s]	$\approx 0 \text{ m/s}$ ($A_{\text{tartály}} \gg A_{\text{cső}}$)	2 m/s
z [m]	$z_1 = H = ?$	$z_A = 0 \text{ m}$

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

A H [m] keresett értéke: $H = \frac{p_A - p_1}{\rho \cdot g} + \frac{v_A^2}{2g} = \frac{130000 - 120000}{1000 \cdot 10} + \frac{4}{10 \cdot 2} = 1 + 0,2 = 1,2 \text{ m}$

PÉLDA (Bernoulli-egyenlet, ideális közeg stacioner áramlása)

Térfogatáram-mérés céljából egy ún. Venturi-csővet 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:

ideális közeg ($\rho=\text{áll.}$, $\mu=0$), 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 manométer egyenlet az U-cső baloldali vízfelszíne 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 az „1” és a legszűkebb „2” keresztmetszetek között:

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

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 és számértékekkel a statikus nyomások különbségét kapjuk, melyről tudjuk a manométeregyenletből, hogy 599,28Pa értékű (vagy 600Pa, ha $\rho_{\text{víz}} \gg \rho_{\text{lev}}$):

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

Melyből az „1” keresztmetszetbeli

áramlási sebességre kapjuk: $v_1=3,533411949\text{m/s}$ (kerekítve $\approx 3,533\text{m/s}$)

így a keresett térfogatáram $q_{v,1}=v_1 A_1=0,249762173\text{m}^3/\text{s}$ (kerekítve $\approx 0,250\text{m}^3/\text{s}$)

(Ha $\rho_{\text{víz}} \gg \rho_{\text{lev}}$, feltétellel számoltunk, akkor látható, hogy nem követünk el nagy hibát, mivel minimális az eltérés: a sebességre $v_1 \approx 3,536\text{m/s}$, a térfogatáramra $q_{v,1}=v_1 A_1=0,249912165\text{m}^3/\text{s}$ ($\approx 0,250\text{m}^3/\text{s}$) értéket kapunk.)

PÉLDA (térfogatáram számítás pontonkénti sebességméréssel)

Meleg (37°C) levegő áramlik egy 300mm×450mm téglalap keresztmetszetű légvezetékben, ahol PRANDTL-csővel mérést végzünk. Az N=6db, egyenlő nagyságú A_i részkeresztmetszetek súlypontjaiba egymás után behelyezett PRANDTL-csővel mért Δp_i nyomáskülönbségek rendre:

$$\Delta p_i = 285, 295, 280, 285, 290, 270 \text{ [Pa]}$$

Adatok: t_{lev}=37°C; R=287 J/(kgK), ρ=99500Pa

Feltételek: stacioner áramlási állapot

Kérdések: Számítsa ki a vezetékben áramló közeg átlagsebességét, térfogatáramát és tömegáramát!

MEGOLDÁS

Vezetékben áramló közeg azonos részterületekben mért sebességmérése alapján:

Mivel Prandtl-csővel használunk, amellyel az össznyomás és a statikus nyomás különbsége, azaz a dinamikus nyomás mérhető, a mért Δp_i=p_{din,i} alapján először külön minden pontban külön a v_i sebességeket kiszámoljuk:

$$v_i = \sqrt{\frac{2 \cdot \Delta p_i}{\rho_{lev}}}$$

majd azokból átlagsebesség számítható (hiszen azonosak a részterületek):

$$\bar{v} = \frac{\sum v_i}{N}$$

(Helytelen eredményt kapunk (elvi hiba!), ha először az átlagnyomást számolnánk ki és abból az áramlási sebességet, mivel a gyökök átlaga nem egyenlő az átlag gyökével!)

Az átlagsebesség ismeretében a q_V [m³/s] térfogatáram, ahol A=0,3·0,45=0,135m²:

$$q_V = \bar{v} \cdot A$$

Végül a q_m [kg/s] tömegáram is számítható.

$$q_m = \rho_{lev} \cdot q_V$$

Ahol gáztörvénnyel a levegő sűrűsége: (t→T átváltásra ügyelni! T_{lev}=273+37=310K)

$$\rho_{lev} = \frac{p}{R \cdot T} = \frac{99500}{287 \cdot 310} = 1,118355 \frac{kg}{m^3} (\cong 1,12 \frac{kg}{m^3})$$

Értékek:

i	1.	2.	3.	4.	5.	6.
Δp _i [Pa]	285	295	280	285	290	270
v _i [$\frac{m}{s}$]	22,57603568	22,96869182	22,377124	22,57603568	22,77321004	21,97389955

$$\bar{v} = \frac{\sum v_i}{N} = \frac{135,24500}{6} = 22,54083 \text{ m/s}$$

$$q_V = \bar{v} \cdot A = 3,043012 \text{ m}^3/\text{s}$$

$$q_m = \rho_{lev} \cdot q_V = 3,403167 \text{ kg/s}$$