

1.FAK. ZH-M

Név:.....**MEGOLDÁS**..... NEPTUN kód:.....

Aláírás:.....**SJM**..... ÜLŐHELY sorszám.....

PONTSZÁM: $\Sigma 50p$ / p

Toll, fényképes igazolvány, számológépen kívül más segédeszköz nem használható!

1. FELADAT (elméleti kérdések) (10pont = 10×1pont, csak a tökéletesen jó válasz ér 1-1 pontot)

1.1) Írja fel a folyadékokra vonatkozó Newton-féle viszkozitási törvényt a **szögdeformációsebesség** segítségével! Adja meg a kifejezésben szereplő minden mennyiség nevét és mértékegységét is!

$$\tau = \mu \frac{\partial \gamma}{\partial t} = \mu \cdot \dot{\gamma}$$

τ : csúsztatófeszültség [Pa] μ : dinamikai viszkozitás [kg/(ms)] $\dot{\gamma} = \frac{\partial \gamma}{\partial t}$: deformációseb. [rad/s]

1.2) Cseppfolyós közeg (pl. olaj) viszkozitása a **hőmérséklet növekedésével**...

- A) **csökken** B) nő C) nem változik

Légnemű közeg (pl. levegő) viszkozitása a **nyomás növekedésével**...

- D) csökken E) nő **F) nem változik**

1.3) Egy skalár mennyiség, mint pl. a $\rho(\underline{r}, t)$ sűrűség teljes megváltozása felbontható ún. lokális és konvektív megváltozások összegére. Karikázza be a helyes kifejezés(ek) betűjelé(í)t!

A) $\frac{\partial \rho}{\partial t} = \frac{d\rho}{dt} + \frac{\partial \rho}{\partial \underline{r}} \frac{\partial \underline{r}}{\partial t}$

B) $\frac{d\rho}{dt} = \frac{\partial \rho}{\partial t} + \frac{\partial \rho}{\partial \underline{r}} \frac{\partial \underline{r}}{\partial t}$

C) $\frac{d\rho}{dt} = \frac{\partial \rho}{\partial \underline{r}} + \text{grad}\rho$

D) $\frac{d\rho}{dt} = \frac{\partial \rho}{\partial t} + \text{grad}\rho \cdot \underline{v}$

1.4) Egy elemi folyadékrész **lokális gyorsulása** az alábbi összefüggéssel írható fel:

A) $\underline{a}_{lok} = \frac{\partial \underline{v}}{\partial t}$

B) $\underline{a}_{lok} = \frac{\partial \underline{r}}{\partial t}$

C) $\underline{a}_{lok} = \frac{\partial \underline{v}}{\partial \underline{r}} \frac{\partial \underline{r}}{\partial t}$

D) $\underline{a}_{lok} = \underline{D} \cdot \underline{v}$

1.5) Karikázza be a jó válasz vagy válaszok(ok) betűjelét! A folytonosság tétel általános alakja:

A) $\int_V \frac{\partial \rho}{\partial t} dV + \int_A \rho \underline{v} d\underline{A} = 0$ B) $\frac{\partial p}{\partial t} + \text{div}(p\underline{v}) = 0$

C) $\frac{\partial \rho}{\partial t} + \text{div}(\rho\underline{v}) = 0$ D) $\int_V \frac{d\underline{v}}{dt} dV + \int_V \text{div}(\rho\underline{v}) dV = 0$

1.6) Az alábbiak közül mely(ek) a nyomásgradiens vektor tulajdonsága(i)? Karikázza be a helyes válasz vagy válaszok betűjelé(i)t! A nyomásgradiens vektor...

- A) ... a nyomás legrohamosabb csökkenésének irányába mutat.
- B) ... a nyomás legrohamosabb csökkenésének irányára merőleges.
- C) ... a nyomás legrohamosabb növekedésének irányába mutat.**
- D) ... a nyomás legrohamosabb növekedésének irányára merőleges.

1.7) Melyik alábbi áramlástan fogalmat definiálja a következő mondat? Karikázza be a helyes válasz vagy válaszok betűjelét!

„Egy adott folyadékrész egymást követő időpillanatokban elfoglalt térbeli helyzeteit összekötő görbe.”

- A) pálya**
- B) áramvonal
- C) nyomvonal

1.8) Egészítse ki a Bernoulli-egyenlet alábbi hiányos alakját helyesre! Feltételek: ideális közeg instacioner áramlása, csak a potenciális nehézségi erőter hat, az „1” és „2” pontok egy áramvonalon helyezkednek el. Kérem, adja meg minden Ön által beírt mennyiség nevét és mértékegységét is!

Mennyiségek neve, mértékegysége: \underline{v} [m/s] sebesség vektor; g [N/kg] térerősség vektor nagysága

$$\int_1^2 \frac{\partial \underline{v}}{\partial t} d\underline{s} + \left[\frac{p}{\rho} + \frac{v^2}{2} + g \cdot z \right]_1^2 = 0$$

1.9) Karikázza be a helyes válasz vagy válaszok betűjelét! Adott sűrűségű (ρ) levegő közeg stacioner áramlásában egy adott áramvonal adott pontjában a \underline{v} sebességvektor és a pontbeli érintő gömb sugara ($0 < R < \infty$) ismert nem zérus értékű. Az ún. természetes koordinátarendszerben felírt Euler-egyenlet szerint, az erőter hatását elhanyagolva, a nyomásgradiens normális irányú komponensét ismerve kimondható, hogy...

- A) ... az érintő kör középpontjából sugárirányban kifelé haladva a nyomás nő.**
- B) ... az érintő kör középpontjából sugárirányban kifelé haladva a nyomás csökken.
- C) ... az érintő kör középpontja felé sugárirányban befelé haladva a nyomás nő.
- D) ... $\frac{\partial p}{\partial n} > 0$.**

1.10) Karikázza be a jó válasz vagy válaszok betűjelét! A $\underline{g} = -g_g \underline{k}$ térerősségvektorral jellemzett potenciális nehézségi erőterben egy nyugalomban lévő $\rho = \text{áll.}$ sűrűségű folyadéktér két, térben eltérő helyen, de egymással azonos $z_1 = z_2$ koordinátájú $P_1(x_1; y_1; z_1)$ és $P_2(x_2; y_2; z_2)$ pontjára igaz(ak) az alábbi állítás(ok):

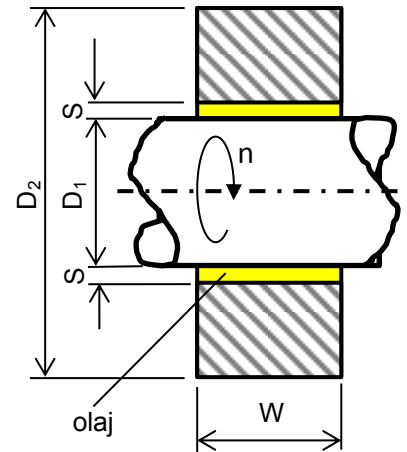
- A) $p_1 \neq p_2$
- B) $U_1 = U_2$**
- C) A két pont izobár szintvonalon (szintfelületen) helyezkedik el.**
- D) Egyik előző válasz sem helyes.

2.FELADAT (8pont) A $\varnothing D_1=40\text{mm}$ átmérőjű tengelyt állandó $n=9600$ percenkénti fordulatszámmal forgatjuk. A tengelyt egy $W=30\text{mm}$ hosszúságú és $\varnothing D_2=80\text{mm}$ külső átmérőjű álló csapágyház veszi körül. A tengely és a csapágyház között lévő $S=0,01\text{mm}$ méretű rést állandó 800kg/m^3 sűrűségű és állandó $0,001\text{kg}/(\text{m}\cdot\text{s})$ viszkozitású kenőolaj tölti ki.

FELTÉTELEK: stacioner állapot, vékony résemben a sebességprofil lineáris, az olaj newtoni folyadéknak tekinthető.

KÉRDÉSEK: Határozza meg a résemben ébredő csúsztatófeszültséget, az ebből adódó átlagos kerületi erőt, a veszteség-nyomatékot és veszteségteljesítményt!

MEGOLDÁS (A lap túoldalán is folytathatja a megoldást)



Fordulatszám: $n = 9600 \text{ ford/perc} = 160 \text{ ford/s}$

Szögsebesség: $\omega = 2 \cdot \pi \cdot n = 1005,31 \text{ 1/s}$

Kerületi sebesség: $v_{\text{ker}} = R_1 \cdot \omega = 20,106 \text{ m/s}$

ahol $R_1 = D_1/2 = 40 \text{ mm}/2 = 20 \text{ mm} = 0,02 \text{ m}$

Csúsztatófeszültség: $\tau = \mu \frac{\partial \gamma}{\partial t} \cong \mu \frac{\partial v_{\text{ker}}}{\partial r}$,

ahol $\partial v_{\text{ker}} = v_{\text{ker}} - 0 = v_{\text{ker}} = 20,106 \text{ m/s}$

és $\partial r = S = 0,01 \text{ mm} = 10^{-5} \text{ m}$

mivel a dinamikai viszkozitás: $\mu = 0,001 \text{ kg}/(\text{m}\cdot\text{s})$

Ezekkel a csúsztatófeszültség: $\tau = 2010,62 \text{ Pa}$

A nyírt folyadék (rés) középtátmérője $D_{\text{közép}} = D_1 + S = 40 \text{ mm} + 0,01 \text{ mm} = 0,04001 \text{ m}$

azaz a középsugár $R_{\text{közép}} = D_{\text{közép}}/2 = 0,020005 \text{ m}$

A nyírt folyadékfelszín a résemben egy hengerpalást felülete:

$$A_{\text{palást}} = D_{\text{közép}} \cdot \pi \cdot W = 0,003770853662 \text{ m}^2$$

Átlagos kerületi erő: $F_{\text{ker}} = \tau \cdot A_{\text{palást}} = 7,58175 \text{ N} (\approx 7,6 \text{ N})$

Veszteség-nyomaték: $M_{\text{veszt}} = F_{\text{ker}} \cdot R_{\text{közép}} = 0,151673 \text{ Nm}$

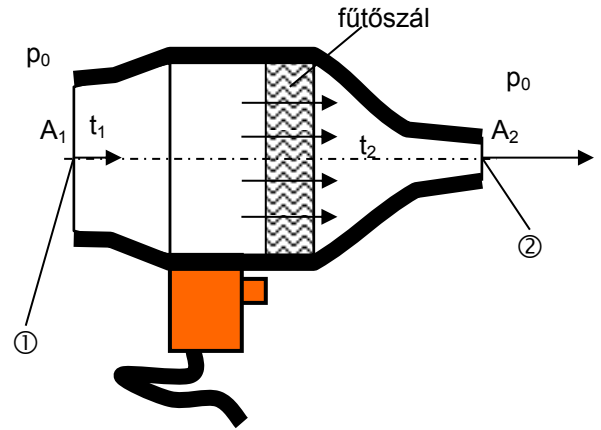
A csapágy veszteségteljesítménye: $P_{\text{veszt}} = M_{\text{veszt}} \cdot \omega = 152,478 \text{ W} (\approx 152,5 \text{ W})$

MEGJEGYZÉS: A megoldókulcsban lévő eredmények számértékének fenti, akár sok tizedesre való kijelzését csak a megoldásuk (részeredmények, elszámolások, kerekítési hibák) ellenőrzése miatt használom, ezt így kijelzeni mérnöki szempontból nem helyes, csak nekem segítség a ZH javítás során. A megoldásukat természetesen, mérnöki szempontból „értelmesen”, a kerekítési szabályok szerint helyesen kerekített részeredményekkel kapott végeredménnyel is elfogadom.

3.FELADAT (8pont) Az ábrán látható hőlégfúvó ún. áramcsőnek tekinthető: csak az $A_1=50\text{cm}^2$ belépő és az $A_2=25\text{cm}^2$ kilépő keresztmetszetén nyitott. A hőlégfúvóban lévő fűtőszál a beszívott $t_1=17^\circ\text{C}$ levegőt $t_2=97^\circ\text{C}$ -ra fűti fel ($R=287\text{ J}/(\text{kgK})$). A kiáramló levegő átlagsebessége ismert: $\bar{v}_2 = 20\text{m/s}$.

FELTÉTELEK: stacioner állapot, a sűrűség kiszámításának szempontjából a nyomás mindenhol $p_0 = 10^5\text{ Pa}$ értékűnek vehető.

KÉRDÉSEK: Határozza meg a hőlégfúvó be- ill. kilépő keresztmetszeteiben a térfogatáramokat, a belépő levegő átlagsebességét és a tömegáramot!



MEGOLDÁS (A lap túloldalán is folytathatja a megoldást)

A hőlégfúvó áramcsőnek tekinthető, ahol a tömegáram q_m =állandó az áramcső bármely keresztmetszetében. A hőmérséklet változása miatt a sűrűségváltozás nem elhanyagolható! $\Delta\rho > 5\%$, így $\rho \neq$ állandó! A folytonosság tétele így stacioner esetben:

$$\rho_1 \cdot v_1 \cdot A_1 = \rho_2 \cdot v_2 \cdot A_2$$

$$\rho_1 \cdot q_{v,1} = \rho_2 \cdot q_{v,2}$$

Ahol a térfogatáramok:

$$q_{v,1} = v_1 \cdot A_1$$

$$q_{v,2} = v_2 \cdot A_2$$

A levegő sűrűsége gáztörvényből: $\rho_1 = p_1/(R \cdot T_1) \approx p_0/(R \cdot T_1) = 1,20149\text{ kg/m}^3$ (felesleges kiszámolni!)

$$\rho_2 = p_2/(R \cdot T_2) \approx p_0/(R \cdot T_2) = 0,94171\text{ kg/m}^3$$
 (felesleges kiszámolni!)

	„1”	„2”
A [m ²]	$50 \cdot 10^{-4} = 0,005$	$25 \cdot 10^{-4} = 0,0025$
t [°C]	17	97
T [K]	290	370
p [Pa]	10^5	10^5
ρ [kg/m ³]	1,201489847 (felesleges kiszámolni!)	0,941708259 (felesleges kiszámolni!)
v [m/s]	$= v_2 \cdot \rho_2 / \rho_1 \cdot A_2 / A_1 =$ $= v_2 \cdot (T_1 / T_2) \cdot (A_2 / A_1) = 7,6316\text{ m/s}$	20 m/s (ismert)
q_v [m ³ /s]	$q_{v,1} = v_1 \cdot A_1 = 0,0381578\text{ m}^3/\text{s}$	$q_{v,2} = v_2 \cdot A_2 = 0,02\text{ m}^3/\text{s}$
q_v [m ³ /h]	$0,0381578 \cdot 3600 = 137,4\text{ m}^3/\text{h}$	$0,02 \cdot 3600 = 180\text{ m}^3/\text{h}$
q_m [kg/s]	$\rho_1 \cdot v_1 \cdot A_1 = \rho_2 \cdot v_2 \cdot A_2 = 0,045846323 = 4,585 \cdot 10^{-2}\text{ kg/s}$	
q_m [kg/h]	$0,045846323 \cdot 3600 = 165,05\text{ kg/h}$	

MEGJEGYZÉS: A megoldókulcsban lévő eredmények számértékének fenti, akár sok tizedesre való kijelzését csak a megoldásuk (részeredmények, elszámolások, kerekítési hibák) ellenőrzése miatt használom, ezt így kijelezni mérnöki szempontból nem helyes, csak nekem segítség a ZH javítás során. A megoldásukat természetesen, mérnöki szempontból „értelmesen”, a kerekítési szabályok szerint helyesen kerekített részeredményekkel kapott végeredménnyel is elfogadom.

4.FELADAT (8pont) Az ábrán látható két függőleges tartály, melyek alul egy csővel össze vannak kötve. A baloldali tartály zárt fedelű (tartálynomás: p_T), a jobboldali $p_0=10^5\text{Pa}$ nyomásra nyitott szabadfelszínű. A tartályokban alul víz, felette olaj van, melyek jelen helyzetükben nyugalomban vannak. A olaj felső folyadékfelszínei a két tartályban azonos z magasságban vannak. **Feltételek:** ideális közeg, stacioner állapot, az ábrán látható elrendezésben a nem keveredő folyadékok nyugalomban vannak.

ADATOK:

$g=10\text{N/kg}$; $p_0=10^5\text{Pa}$; $\rho_{\text{víz}}=1000\text{kg/m}^3$; $\rho_{\text{olaj}}=800\text{kg/m}^3$
 $H_1=1\text{m}$; $H_2=3\text{m}$; $H_3=8\text{m}$; $\Delta H=1\text{m}$

KÉRDÉSEK:

- A) Határozza meg a baloldali tartály nyomását! $p_T=?$
 B) Határozza meg a tartályok alján lévő „A” és „B” pontbeli nyomásokat! $p_B=?$; $p_A=?$

MEGOLDÁS (A lap túloldalán is folytathatja a megoldást)

A) Vegyünk fel az „A” pont z magasságával azonos magasságban, azonos folyadékban lévő „C” segédpontot a jobboldali tartályban! Megtehetjük, hiszen ez a két pont azonos sűrűségű folyadékban (vízben) van, közeghatáron nem kell áthaladnunk, hogy „A” pontból a „C” pontba jussunk. Hidrosztatika alapegyenletéből következően:

$$z_A = z_C$$

$$U_A = U_C$$

$$p_A = p_C$$

$$p_T + \rho_{\text{olaj}} \cdot g \cdot (H_3 + \Delta H) + \rho_{\text{víz}} \cdot g \cdot H_1 = p_0 + \rho_{\text{olaj}} \cdot g \cdot H_3 + \rho_{\text{víz}} \cdot g \cdot (\Delta H + H_1)$$

Ezt rendezve p_T -re kapjuk:

$$p_T = p_0 + (\rho_{\text{víz}} - \rho_{\text{olaj}}) \cdot g \cdot \Delta H$$

$$p_T = 10^5 + (1000 - 800) \cdot 10 \cdot 0,01 = 102\,000\text{Pa}$$

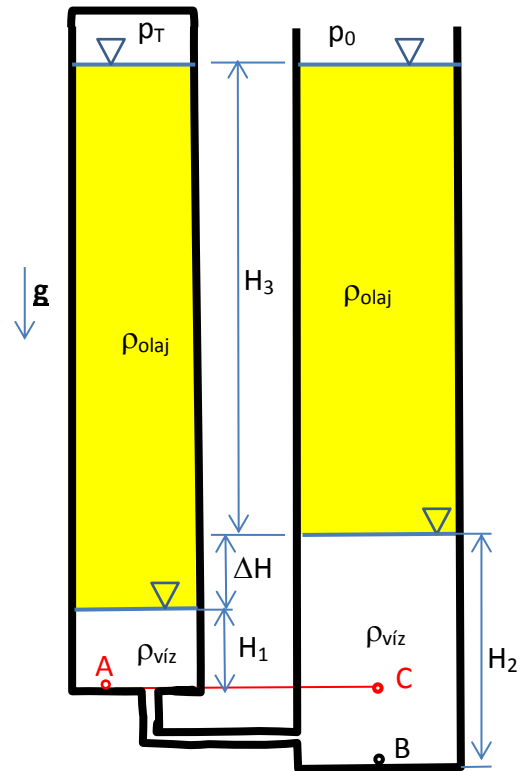
B)

$$p_A = p_T + \rho_{\text{olaj}} \cdot g \cdot (H_3 + \Delta H) + \rho_{\text{víz}} \cdot g \cdot H_1$$

$$p_A = 102\,000\text{ Pa} + 800 \cdot 10 \cdot (8 + 1) + 1000 \cdot 10 \cdot 1 = 184\,000\text{ Pa}$$

$$p_B = p_0 + \rho_{\text{olaj}} \cdot g \cdot H_3 + \rho_{\text{víz}} \cdot g \cdot H_2$$

$$p_B = 100\,000\text{Pa} + 800 \cdot 10 \cdot 8 + 1000 \cdot 10 \cdot 3 = 194\,000\text{ Pa}$$



MEGJEGYZÉS: A megoldókulcsban lévő eredmények számértékének fenti, akár sok tizedesre való kijelzését csak a megoldásuk (részeredmények, elszámolások, kerekítési hibák) ellenőrzése miatt használom, ezt így kijelezni mérnöki szempontból nem helyes, csak nekem segítség a ZH javítás során. A megoldásukat természetesen, mérnöki szempontból „értelmesen”, a kerekítési szabályok szerint helyesen kerekített részeredményekkel kapott végeredménnyel is elfogadom.

5.FELADAT (8pont) Öt barátja elutazott ötfelé (lásd alábbi helyek). Mind az öten az alábbi hotelekben pont egy-egy 10. emeleti szobát kapnak. A hotelek földszintjének $z_0=0\text{m}$ tengerszint feletti $z_i[\text{m}]$ magasságai ismertek:

		z_i
Nepál	Hotel Kathmandu	1298 m
Zimbabwe	Hotel Harare	1480 m
USA	Hotel Denver	1625 m
Svájc	Hotel Alpine	1700 m
Mexikó	Hotel Tequila	2216 m

Tudjuk, hogy a hotelek emeletei mindenhol 3m magasak.

Egyikük a mellékelt képet, a saját 10. emeleti hotelszoba ablakából készített fotót küldi Önnek a mai fak-zh-ra bízattatásul. Tudja, hogy az okostelefonjára mindenkinek fel van telepítve az [IA „izoterm atmoszféra” nevű ingyenes app](#), amely a GPS és I.S.A. adatok alapján a helyi $p[\text{Pa}]$ légnyomást kiszámítja és öt tizedesjegy-pontossággal ráteszi a fotó bal alsó sarkára.

ADATOK: Az I.S.A. (Int.Stand.AtM.) adatok: $p_0 = 101325 \text{ Pa}$; $T_0 = 288 \text{ K}$; $R = 287 \text{ J}/(\text{kgK})$; $g = 9,81 \text{ N}/\text{kg}$

KÉRDÉS: Izoterm atmoszféra feltétellel számítással indokolja, honnan küldte Önnek a fotót az egyik barátja!



MEGOLDÁS (A lap túloldalán is folytathatja a megoldást)

Izotermikus atmoszféra feltétel esetén a $p=f(z)$ függvény ismert:

$$p(z) = p_0 \cdot e^{-\frac{g(z-z_0)}{RT_0}}$$

A fénykép alapján ismert a $p(z)=83240,33436 \text{ Pa}$ nyomás értéke, ehhez keressük a z magasságot.

Fenti alakot rendezve z -re kapjuk:

$$\ln \frac{p}{p_0} = -\frac{g(z-z_0)}{RT_0}$$

azaz:

$$z = -\frac{RT_0}{g} \cdot \ln \frac{p}{p_0}$$

behelyettesítve:

$$z = -\frac{287 \cdot 288}{9,81} \cdot \ln \frac{83240,33436}{101325} = 1656,5\text{m}$$

Tehát a fotó $z = 1656,5 \text{ m}$ tengerszint-feletti magasságban készült valamelyik hotelben.

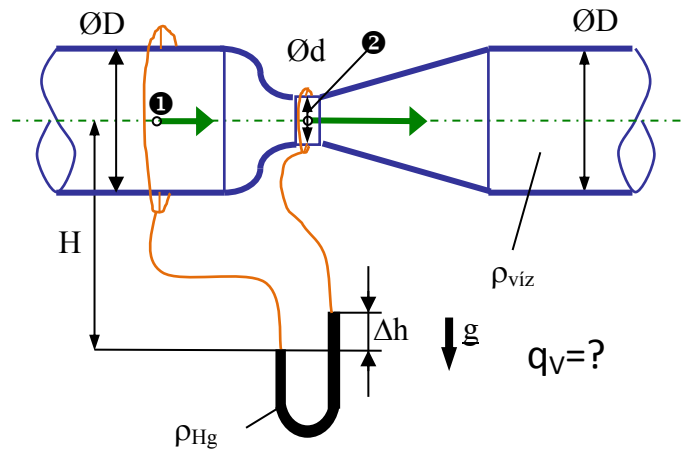
Bármelyik hotel 10. emeletén állva és a fényképezőgépet kb. 1,5m magasságban tartva a fotókészítés tengerszint-feletti magassága $z = z_i + 10 \cdot 3\text{m} + 1,5\text{m} = z_i + 31,5 \text{ m}$.

Ebből $z_i = z - 31,5\text{m}$, vagyis $z_i = 1656,5 - 31,5 = 1625 \text{ m}$, azaz a barátja a fotót a Hotel Denver (USA) 30. emeletén készítette.

MEGJEGYZÉS: A megoldókulcsban lévő eredmények számértékének fenti, akár sok tizedesre való kijelzését csak a megoldásuk (részeredmények, elszámolások, kerekítési hibák) ellenőrzése miatt használom, ezt így kijelzeni mérnöki szempontból nem helyes, csak nekem segítség a ZH javítás során. A megoldásukat természetesen, mérnöki szempontból „értelmesen”, a kerekítési szabályok szerint helyesen kerekített részeredményekkel kapott végeredménnyel is elfogadom.

6.FELADAT(8pont)

Egy vízszintes tengelyű ØD=100mm vízvezeték csőbe térfogatáram-mérés céljából egy Venturi-csövet (Ød=50mm) építünk be. Az „1” és „2” keresztmetszetekben kialakított statikus nyomás megcsapolásokhoz körvezetékkel csatlakozik a függőleges szárú, higannyal töltött U-csöves manométer, mely az ábrán látható módon H=5m-rel alacsonyabban van a csőtengelynél. A manométeren leolvasott kitérés értéke 10 higanyoszlopmilliméter, azaz Δh_{Hg}=10mm.



ADATOK: ρ_{víz}=1000kg/m³; ρ_{Hg}=13600kg/m³; g=10N/kg

FELTÉTELEK: μ=0, stacioner áramlás.

KÉRDÉSEK: Határozza meg a csőben áramló víz térfogatáramát!

MEGOLDÁS (A lap túloldalán is folytathatja a megoldást)

Alapegyenleteink:

- I. hidrosztatika alapegyenlete =”manométeregyenlet”
- II. Bernoulli-egyenlet (csőbeli „1”->”2” pontok között)
- III. folytonosság tétele (csőbeli „1”->”2” keresztmetszetekre)

I.A **manométeregyenlet** az U-csöves manométer baloldali higanyfelszínének szintjére:

$$p_{bal} = p_{jobb}$$

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

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

Ezzel a statikus nyomáskülönbség számítható:

$$p_1 - p_2 = (\rho_{Hg} - \rho_{víz}) \cdot g \cdot \Delta h = (13600 - 1000) \cdot 10 \cdot 0,01 = 1260 Pa$$

II.A stacioner esetre a **Bernoulli-egyenlet** alakja:

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

A z=0m referencia szintet bárhova felvehetjük, most legyen z₁=z₂=0m a csőtengelyben.

	„1”	„2”
p [Pa]	?	?
v [m/s]	v ₁ =?	III. folytonosság tételéből: v ₂ =v ₁ (A ₁ /A ₂)= v ₁ ·4
z [m]	z ₁ =0m	z ₂ =0m

Ezzel paraméteresen a statikus nyomáskülönbség

$$p_1 - p_2 = \frac{\rho_{víz}}{2} \cdot (v_2^2 - v_1^2) = \frac{\rho_{víz}}{2} \cdot v_1^2(16 - 1) = 7500 \cdot v_1^2$$

A manométeregyenletből tudjuk, hogy $p_1 - p_2 = 1260 Pa$

Melyből az „1” pontbeli áramlási sebesség $v_1 = 0,40988 \text{ m/s} (\approx 0,41 \text{ m/s})$,

így a keresett térfogatáram $q_{v,1} = v_1 \cdot A_1 = 0,003219174525 \text{ m}^3/\text{s} (\approx 0,00322 \text{ m}^3/\text{s} = 11,6 \text{ m}^3/\text{h})$

MEGJEGYZÉS: A megoldókulcsban lévő eredmények számértékének fenti, akár sok tizedesre való kijelzését csak a megoldásuk (részeredmények, elszámolások, kerekítési hibák) ellenőrzése miatt használom, ezt így kijelzeni mérnöki szempontból nem helyes, csak nekem segítség a ZH javítás során. A megoldásukat természetesen, mérnöki szempontból „értelmesen”, a kerekítési szabályok szerint helyesen kerekített részeredményekkel kapott végeredménnyel is elfogadom.