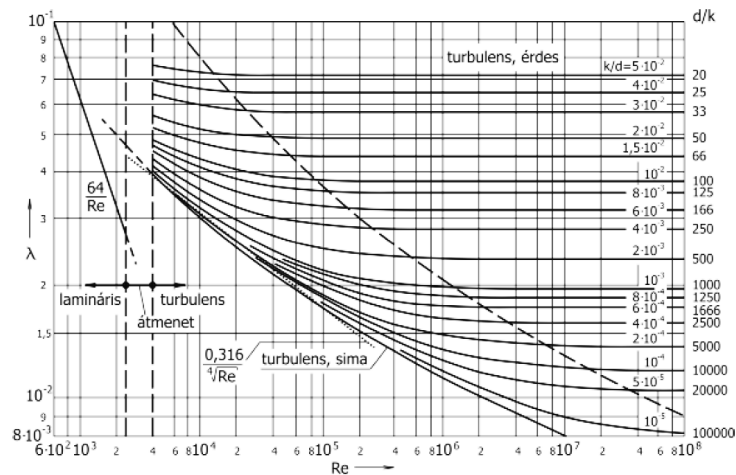


6. GYAKORLAT (12. oktatási hét)

HIDRAULIKA / SÚRLÓDÁSOS KÖZEG ÁRAMLÁSA

- $\Sigma \Delta p'_{veszt}$ nyomásveszteségeket összegző taggal kibővített Bernoulli-egyenlet ($\mu \neq 0$; $\mu = \text{áll.}$; $\rho = \text{áll.}$; stacioner állapot, áramvonal kezdeti „1” és végső „2” pontjai között) előadáson elhangzott:
- $p_1 + \frac{\rho}{2} v_1^2 + \rho \cdot g \cdot z_1 = p_2 + \frac{\rho}{2} v_2^2 + \rho \cdot g \cdot z_2 + \Sigma \Delta p'_{veszt}$
- $\xi[-]$ veszteségtényező definíciója eladáson elhangzott: $\xi = \frac{\Delta p'_{veszt}}{\frac{\rho}{2} v^2}$
- Áramlásra jellemző Reynolds-szám definíciója: $Re = \frac{v_0 \cdot l_0}{\nu} = \frac{v_0 \cdot l_0 \cdot \rho}{\mu}$, ahol v_0 : jellemző sebesség; l_0 : jellemző méret, ν : kinematikai viszkozitás; μ : dinamikai viszkozitás; ρ : közeg sűrűsége
- $\Delta p'_{cső} = \frac{\rho}{2} v_{cső}^2 \frac{L_{cső}}{d_{cső}} \lambda_{cső}$: Az egyenes csőszakasz nyomásvesztesége (csak kör keresztmetszet egyelőre; hidraulikailag sima ill. érdes belső falú cső is; lamináris és turbulens áramlás esetén is, $\lambda_{lam} = \frac{64}{Re}$, $\lambda_{turb,sima} = \frac{0,316}{\sqrt[4]{Re}}$ (Blasius-formula)
- keresztmetszet-változások nyomásvesztesége (belépési és kilépési veszteség, hirtelen keresztmetszet növekedés (Borda-Carnot-idom) vesztesége előadáson levezetve) és hirtelen keresztmetszet csökkenés (kontrakció), valamint átmenetek: konfúzor és diffúzor nyomásvesztesége)
- elzárószerkezetek (csap, szelep, tolózár) nyomásvesztesége, irányterelést megvalósító elemek (csőív, könyökidom) nyomásvesztesége
- Moody-diagram használata, leolvasás érdes csőbeli turbulens áramlás esetén
- Lehet iterációs példa is. (lásd utolsó feladat erre példa)

(Utolsó 14. gyakorlatra terv: egyenértékű átmérő, áramlások hasonlósága, aerodinamika)



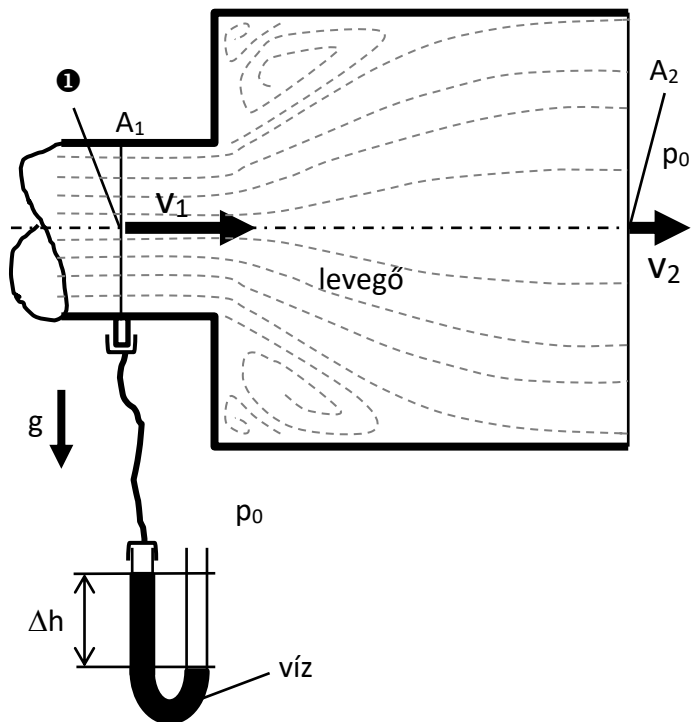
10.4. ábra

A nem homogén érdességű csövekre vonatkozó Moody diagram

Cső	LAMINÁRIS $Re < 2300$	TURBULENS $2300 < Re$
SIMA	$\lambda_{lam} = \frac{64}{Re}$	Ha $4000 < Re < 2 \cdot 10^5$, akkor Blasius-formula használendő: $\lambda_{turb,sima} = \frac{0,316}{\sqrt[4]{Re}}$
ÉRDES		Ha $2 \cdot 10^5 < Re < 10^7$, akkor λ_{turb} értéke a Moody-diagramból leolvasandó. $\lambda_{turb,érdes}$ értéke a Re -szám és d/k relatív átlagos érdességmagasság függvényében a Moody-diagramból leolvasandó.

X.PÉLDA (HIDRAULIKA)

Egy vízszintes tengelyű csővezeték végére szerelt, áramlás irányában hirtelen kiszélesedő csőszakaszt, egy ún. Borda-Carnot (= "BC") idomot mutat az ábra. A $\rho_{\text{lev}}=1\text{kg/m}^3$ sűrűségű levegő „1” keresztmetszetbeli átlagsebessége $v_1=30\text{m/s}$. A levegő a BC-idomon keresztül áramolva az A_2 kilépő keresztmetszetet már teljesen kitöltve a p_0 nyomású szabadba áramlik ki v_2 átlagsebességgel. Az „1” keresztmetszet statikus nyomását egy vízzel töltött U-csöves manométerrel mérjük, mely manométer másik szára a p_0 -ra nyitott.



Feltételek: Stacioner áramlás, összenyomhatatlan közeg. Az A_1 keresztmetszetű csőszakasz súrlódási vesztesége elhanyagolható.

Adatok: $\rho_{\text{lev}}=1\text{kg/m}^3$ $\rho_{\text{víz}}=1000\text{kg/m}^3$
 $p_0=10^5\text{Pa}$ $g=10\text{ N/kg}$
 $A_1=0,1\text{m}^2$ $A_2=0,5\text{m}^2$

KÉRDÉSEK:

- A) Számítsa ki a BC idom nyomásvesztését!
 B) Határozza meg a manométer kitérését! $\Delta h=?$

MEGOLDÁS (a lap túloldalán is folytathatja)

A) Számítsa ki a BC idom nyomásvesztését!

A BC idom nyomásvesztése ($\Delta p'_{BC}$ kifejezést tudni kell, előadáson levezetése szerepelt):

$$\Delta p'_{BC} = \frac{\rho}{2} (v_1 - v_2)^2$$

Folytonosság tétele összenyomhatatlan közeg stacioner áramlására: $v_1 A_1 = v_2 A_2$, ezért az A csőkeresztmetszetek és v_1 ismeretében v_2 számítható: $v_2 = 30/5 = 6\text{m/s}$.

Ezeket behelyettesítve:

$$\Delta p'_{BC} = \frac{\rho}{2} (v_1 - v_2)^2 = \frac{1}{2} (30 - 6)^2 = 288\text{Pa}$$

B) Határozza meg a manométer kitérését! $\Delta h=?$

A manométer kitérésének kiszámításához szükségünk van p_1 nyomásra. Mivel keresztmetszet változás van az „1” és „2” keresztmetszetek között, így ezt a veszteséges Bernoulli egyenletből kapjuk, ha „1” és „2” pontok között áramvonalon írjuk fel:

$$p_1 + \frac{\rho}{2} v_1^2 + \rho \cdot g \cdot z_1 = p_2 + \frac{\rho}{2} v_2^2 + \rho \cdot g \cdot z_2 + \Delta p'_{BC}$$

akkor ebből – rendezés után – kifejezhető a valós nyomáskülönbség (ismert, hogy $z_1 = z_2$):

$$p_2 - p_1 = \frac{\rho}{2} v_1^2 - \frac{\rho}{2} v_2^2 - \Delta p'_{BC} = \frac{1}{2} 30^2 - \frac{1}{2} 6^2 - 288 = 450 - 18 - 288 = 144\text{Pa}$$

Ezt az alakot korábban az impulzustétel segítségével is levezettük (lásd előadás),

$$p_2 - p_1 = \rho v_2 (v_1 - v_2) = 1 \cdot 6 \cdot (30 - 6) = 144\text{Pa}$$

de a fenti $p_2 - p_1 = \rho v_2 (v_1 - v_2)$ alak megjegyzése felesleges, már azért is, mert a BC-idom nyomásvesztés $\Delta p'_{BC} = \frac{\rho}{2} (v_1 - v_2)^2$ kifejezését kötelező tudni.

A manométer-egyenletet ezután felírva kapjuk (ismert, hogy $p_2 = p_0$):

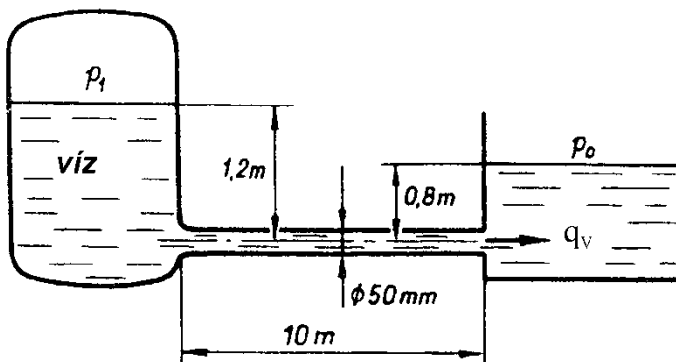
$$p_1 + \rho_{\text{víz}} \cdot g \cdot \Delta h = p_2$$

Ebből kifejezve a manométer kitérését:

$$\Delta h = \frac{p_2 - p_1}{\rho_{\text{víz}} \cdot g} = \frac{144}{1000 \cdot 10} = 0,0144\text{m} = 14,4\text{mm}$$

X.PÉLDA (HIDRAULIKA)

A baloldali zárt, a vízfelszín fölött p_1 nyomású tartályból 300 liter/perc állandó térfogatárammal áramlik át víz a jobboldali p_0 nyomásra nyitott szabadfelszínű tartályba egy vízszintes tengelyű, $\varnothing 50\text{mm}$ átmérőjű, $L=10\text{m}$ hosszú, hidraulikailag simának tekinthető csövön keresztül. A baloldali tartályból a csőbe való **belépés veszteségmentes**, a jobboldali tartályba való belépés nem: ott egy 180 fokos végtelen rövid diffúzornak, azaz egy hirtelen keresztmetszet növekedésnek (Borda-Carnot idomnak) tekinthető a csőcsatlakozás, a csőből a tartályba való kilépés. A tartálybeli vízfelszínnek emelkedési/süllyedési sebessége le hanyagolható ($A_{\text{tartály}} \gg A_{\text{cső}}$). Összenyomhatatlan közeg, stacioner áramlás.



ADATOK: $\rho_{\text{víz}}=1000 \text{ kg/m}^3$, $\nu_{\text{víz}}=1,5 \cdot 10^{-6} \text{ m}^2/\text{s}$, $p_0=10^5 \text{ Pa}$, $g=10 \text{ N/kg}$

KÉRDÉSEK:

- Számítsa ki a csőbeli áramlásra jellemző Reynolds-számot és a csősúrlódási tényezőt!
- Mekkora $(p_1 - p_0)$ túlnyomást szükséges biztosítani ehhez az áramlási állapothoz?
- Mekkora lenne a csősúrlódási tényező és a $(p_1 - p_0)$ túlnyomás, ha a cső belső falának átlagos érdesség magassága $0,1\text{mm}$ lenne? Kérem, jelölje a Moody-diagramba a leolvasáshoz használt segédvonalakat!

MEGOLDÁS

A) Számítsa ki a csőbeli áramlásra jellemző Reynolds-számot és a csősúrlódási tényezőt!

Áramlási sebesség: $v_{\text{cső}}=q_v/A_{\text{cső}}=(300 \text{ lit/perc})/(A_{\text{cső}})=2,546479 \text{ m/s}$

Reynolds-szám:

$$Re_d = \frac{v_{\text{cső}} \cdot d_{\text{cső}}}{\nu_{\text{olaj}}} = 84883$$

Mivel $Re_d > Re_{\text{határ}}$, így turbulens az áramlás a hidraulikailag sima csőben, tehát a csősúrlódási tényező számítható a Blasius-formula alapján, mivel $2300 < Re < 200000$:

$$\lambda = \frac{0,316}{\sqrt[4]{Re}} = 0,01851324$$

B) Mekkora $(p_1 - p_0)$ túlnyomást szükséges biztosítani ehhez az áramlási állapothoz?

A csőszakasz $\Delta p'$ nyomásvesztését figyelembe vevő veszteséges Bernoulli-egyenlet a baloldali és a jobboldali tartály vízfelszíneinek egy-egy pontja közötti áramvonalon:

$$p_1 + \frac{\rho}{2} v_1^2 + \rho \cdot g \cdot z_1 = p_2 + \frac{\rho}{2} v_2^2 + \rho \cdot g \cdot z_2 + \sum_{i=1}^n \Delta p'_i$$

A két vízfelszín közötti áramvonalon a feltételek szerint két veszteséget kell figyelembe vennünk, a csősúrlódási veszteséget (minden ismert már az a) részből) és a kilépési veszteséget, melyre $\zeta_{ki}=1$ ismert.

$$\sum_{i=1}^2 \Delta p'_i = \Delta p'_{\text{cső}} + \Delta p'_{ki} = \frac{\rho}{2} v_{\text{cső}}^2 \frac{l_{\text{cső}}}{d_{\text{cső}}} \lambda_{\text{cső}} + \frac{\rho}{2} v_{ki}^2 \zeta_{ki}$$

A tartály vízfelszín lesüllyedési sebessége elhanyagolható ($v_1=0$).

Állandó csőkeresztmetszet miatt $v_{\text{cső}}=v_{ki}$ ismert.

A csőtengelyben vesszük fel a $z=0\text{m}$ referenciaszintet, akkor $z_1=1,2\text{m}$ és $z_2=0,8\text{m}$ ismert.

Rendezhető a keresett túlnyomásra:

$$(p_1 - p_0) = \rho \cdot g \cdot (z_2 - z_1) + \frac{\rho}{2} v_{\text{cső}}^2 \frac{l_{\text{cső}}}{d_{\text{cső}}} \lambda_{\text{cső}} + \frac{\rho}{2} v_{ki}^2 \zeta_{ki}$$

$$(p_1 - p_0) = -4000 + 12005 + 3242 = 11247 \text{ Pa}$$

C) Előírtuk a térfogatáramot, így érdes cső esetén a Re-szám értéke nem változik, de a Moody-diagramból kell a $d/k=50/0,1=500$ értékre leolvasva a csősúrlódási tényezőt, melyre $\lambda \approx 0,023$ értéket kapunk. Ezért a csősúrlódási nyomásvesztés tag értéke változik: 12005 Pa helyett $14914,5\text{Pa}$ érdes cső esetén, így érdes cső esetére az áramlási állapothoz (előírt térfogatáramhoz) az a) pontban kiszámoltnál nagyobb $(p_1 - p_0)$ túlnyomás szükséges:

$$(p_1 - p_0) = -4000 + 14914,5 + 3243 = 14157,5\text{Pa}$$

X.PÉLDA (HIDRAULIKA)

A csoport

B csoport

Az ábrán vázolt kenő-berendezésnek a csővégen:

$v_{ki, „A” csoport} = 0,08 \text{ m/s}$

$v_{ki, „B” csoport} = 0,05 \text{ m/s}$

előírt állandó sebességet kell biztosítani. Az olajtartály szabad folyadékfelszíne a $p_0 = 10^5 \text{ Pa}$ nyomásra nyitott. A cső áramlási veszteség szempontjából egyenes csőnek tekinthető, a tartályból csőbe belépés vesztesége elhanyagolható.

FELTÉTELEK: stacioner áramlás, $\rho = \text{áll.}$, $\mu = \text{áll.}$, $A_{\text{tartály}} \gg A_{\text{cső}}$

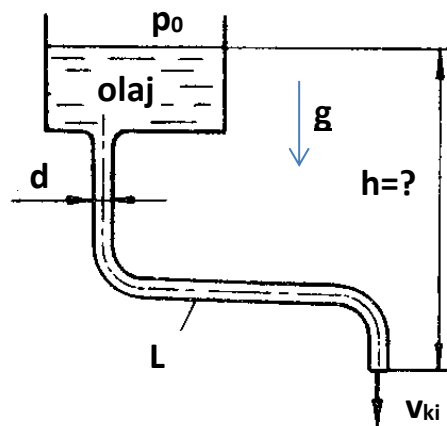
ADATOK:

$\rho_{\text{olaj}} = 800 \text{ kg/m}^3$; $\mu_{\text{olaj}} = 10^{-4} \text{ kg/(m}\cdot\text{s)}$; $L = 10 \text{ m}$, $d = 1 \text{ mm}$, $g = 10 \text{ N/kg}$

KÉRDÉSEK:

A) Számítsa ki a Reynolds-szám (Re), a csőúrlódási tényező (λ) és a cső nyomásveszteségének értékét! ($\Delta p'_{\text{cső}}$)!

B) Milyen h magasságba helyezzük a tartályt, hogy ekkora h magasságkülönbség esetén a fenti előírást biztosítani tudjuk?



MEGOLDÁS

A) Számítsa ki a Reynolds-szám (Re), a csőúrlódási tényező (λ) és a cső nyomásveszteségének értékét! ($\Delta p'_{\text{cső}}$)!

$$Re = \frac{v_0 \cdot l_0 \cdot \rho}{\mu} = \frac{v_{\text{cső}} \cdot d_{\text{cső}} \cdot \rho}{\mu} = \frac{v_{\text{cső}} \cdot d_{\text{cső}}}{\nu}$$

„A” csoport:

$Re = 640$ (tehát lamináris áramlás)

$$\lambda = \frac{64}{Re} = 0,1$$

$$\Delta p'_{\text{cső}} = \frac{\rho}{2} v^2 \frac{l}{d} \lambda = 2560 \text{ Pa}$$

„B” csoport:

$Re = 400$ (tehát lamináris áramlás)

$$\lambda = \frac{64}{Re} = 0,16$$

$$\Delta p'_{\text{cső}} = \frac{\rho}{2} v^2 \frac{l}{d} \lambda = 1600 \text{ Pa}$$

B) Milyen h magasságba helyezzük a tartályt, hogy ekkora h magasságkülönbség esetén a fenti előírást biztosítani tudjuk?

A tartály olajfelszín („1”) és a kilépő keresztmetszet („2”) közötti áramvonalon a $\Delta p'$ nyomásveszteséget (súrlódási veszteséget) figyelembe vevő kibővített, ún. veszteséges Bernoulli-egyenlet az alábbi alakban írható:

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

Itt $p_0 = p_1 = p_2$, és a tartály folyadékfelszín lesüllyedése $A_{\text{tartály}} \gg A_{\text{cső}}$ feltétel miatt elhanyagolható: $v_1 \approx 0 \text{ m/s}$. Ezzel kapjuk:

$$\rho \cdot g \cdot (z_1 - z_2) = \frac{\rho}{2} v_2^2 \left(1 + \frac{l}{d} \lambda\right)$$

A keresett mennyiség a $h = z_1 - z_2$, minden mást ismerünk, tehát h -ra rendezhető:

$$h = \frac{\frac{\rho}{2} v_2^2 \left(1 + \frac{l}{d} \lambda\right)}{\rho \cdot g} = \frac{v_2^2}{2g} \left(1 + \frac{l}{d} \lambda\right)$$

„A” csoport:

$$h_A = 0,32032 \text{ m}$$

„B” csoport:

$$h_B = 0,200125 \text{ m}$$

X.PÉLDA (HIDRAULIKA)

Egy megmunkálógép olajkenőrendszerének állandó $d=1\text{mm}$ átmérőjű és $L=2\text{m}$ hosszú vékony csöve végén az olaj a $p_0=10^5\text{Pa}$ nyomású munkatérbe áramlik ki. A szállított kenőolaj mennyiségére az óránkénti 4 deciliter az előírt érték. A vizsgált csőszakasz eleje („1”) és a csővég („2”) között $\Delta z=z_2-z_1=1\text{m}$ magasságkülönbség van. Az olajcső hidraulikailag sima, egyenes csőnek tekinthető.

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

ADATOK: $\rho_{\text{olaj}}=800\text{kg/m}^3$; $\mu_{\text{olaj}}=10^{-4}\text{kg/(ms)}$; $g=10\text{N/kg}$

KÉRDÉSEK:

A) Számítsa ki a csőbéli Reynolds-szám, csőszűrődési tényező és nyomásvesztés értékét!

B) Mekkora túlnyomás szükséges az olajcső vizsgált szakaszának „1” pontjában? $\Delta p=p_1-p_2=?$

MEGOLDÁS

A) Számítsa ki a csőbéli Reynolds-szám, csőszűrődési tényező és nyomásvesztés értékét!

A térfogatáram: $q_v = 4\text{dl}/1\text{h} = 0,0004\text{m}^3/3600\text{s} = 1,11 \cdot 10^{-7} \text{ m}^3/\text{s}$

A csőátmérő: $d = 1\text{mm} = 0,001\text{m}$

A csőkeresztmetszet: $A_{\text{cső}} = d^2\pi/4 = 7,85398 \cdot 10^{-7} \text{ m}^2$

A csőbéli átlagsebesség: $v_{\text{cső}} = q_v/A_{\text{cső}} = 0,14147106\text{m/s}$

Reynolds-szám: $Re = \frac{v_0 \cdot l_0 \cdot \rho}{\mu} = \frac{v_{\text{cső}} \cdot d \cdot \rho}{\mu} = 1132$

Tehát $Re=1132$ alapján az áramlás lamináris, mivel Re -szám kisebb a határ Reynolds-számnál. ($Re < Re_h = 2300$)

A csőszűrődési tényező: $\lambda_{\text{lam}} = \frac{64}{Re} = 0,0565488667 (\approx 0,0565)$

A nyomásvesztés: $\Delta p'_{\text{cső}} = \frac{\rho}{2} v^2 \frac{l}{d} \lambda = 905\text{Pa}$

B) Mekkora túlnyomás szükséges az olajcső vizsgált szakaszának „1” pontjában? $\Delta p=p_1-p_2=?$

A veszteséges taggal kibővített Bernoulli-egyenlet a csővégek között:

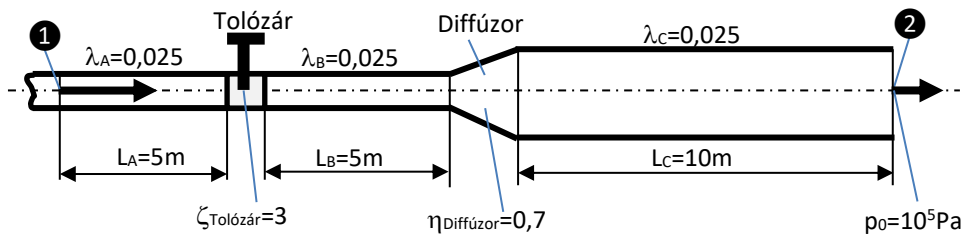
$$p_1 + \frac{\rho}{2} v_1^2 + \rho \cdot g \cdot z_1 = p_2 + \frac{\rho}{2} v_2^2 + \rho \cdot g \cdot z_2 + \frac{\rho}{2} v_2^2 \frac{l}{d} \lambda$$

$$p_1 - p_2 = \rho \cdot g \cdot (z_2 - z_1) + \frac{\rho}{2} v_2^2 \frac{l}{d} \lambda$$

A keresett nyomáskülönbség:

$$p_1 - p_2 = 800 \cdot 10 \cdot (1) + 905 = 8905\text{Pa}$$

X.PÉLDA (HIDRAULIKA)



A víz áramlik a vizsgált csővezeték „1” és „2” pontjai között: az „1” keresztmetszetben az víz sebessége $v_1=10\text{m/s}$. A „2” csővégi pontban a víz a szabadba ($p_0=10^5\text{Pa}$) áramlik ki. Az „A” és „B” jelű csőszakaszok között egy $\zeta_{\text{Tolózáár}}=3$ veszteségtényezőjű tolózáár, a „B” és „C” jelű szakaszok között egy $\eta_{\text{Diffúzor}}=70\%$ hatásfokú diffúzor van. A csőszakaszok hosszúsága (L_A , L_B , L_C) és a szakaszokra jellemző csőszűrlődási tényező (λ_A , λ_B , λ_C) értékek az ábrán láthatók. A csőátmérők adottak: $d_A=d_B=50\text{mm}$ és $d_C=100\text{mm}$.

FELTÉTELEK: $\mu=\text{állandó}$ ($\mu \neq 0$), vízszintes csőtengely, stacioner áramlás, összenyomhatatlan közeg

ADATOK: $\rho_{\text{víz}} = 1000 \text{ kg/m}^3$; $\mu_{\text{víz}} = 0,001 \text{ kg/(m}\cdot\text{s)}$

KÉRDÉSEK:

A) Számítsa ki az csőszakasz „1” és „2” pontjai közötti minden hidraulikai elem („A”, „B”, „C” egyenes csőszakaszok, tolózáár, diffúzor) nyomásvesztését! $\Delta p'_{\text{cső,A}}=?$

; $\Delta p'_{\text{cső,B}}=?$; $\Delta p'_{\text{cső,C}}=?$; $\Delta p'_{\text{Tolózáár}}=?$; $\Delta p'_{\text{Diffúzor}}=?$

B) Határozza meg, mekkora az „1” pontban a túlnyomás! (p_1-p_0)=?

MEGOLDÁS (a lap túloldalán is folytathatja)

A veszteséges taggal kibővített Bernoulli-egyenlet az „1” és „2” keresztmetszetek között:

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

$$\sum \Delta p' = \Delta p'_{\text{cső,A}} + \Delta p'_{\text{tolózáár}} + \Delta p'_{\text{cső,B}} + \Delta p'_{\text{diffúzor}} + \Delta p'_{\text{cső,C}}$$

$$\sum \Delta p' = \frac{\rho}{2}v_A^2 \frac{L_A}{d_A} \lambda_A + \frac{\rho}{2}v_A^2 \zeta_{\text{Tolózáár}} + \frac{\rho}{2}v_B^2 \frac{L_B}{d_B} \lambda_B + \frac{\rho}{2}(v_B^2 - v_C^2)(1 - \eta_{\text{Diff}}) + \frac{\rho}{2}v_C^2 \frac{L_C}{d_C} \lambda_C$$

A folytonosság tétele ($v_A \cdot A_A = v_B \cdot A_B = v_C \cdot A_C$) is érvényes az áramvonalon, így minden hidraulikai elem nyomásvesztése külön kiszámítható, majd rendezhető a keresett „1” pontbeli túlnyomásra.

$v_1=$	10	m/s	$D_{\text{pcsőA}}=$	125 000,0	Pa
$p_0=$	100 000	Pa	$D_{\text{pcsőB}}=$	125 000,0	Pa
$d_A=$	0,050	m	$D_{\text{pcsőC}}=$	7 812,5	Pa
$d_B=$	0,050	m	$D_{\text{pT}}=$	150 000,0	Pa
$d_C=$	0,100	m	$D_{\text{pDIFF}}=$	14 062,5	Pa
$L_A=$	5	m	SZUM D_p=	421 875,0	Pa
$L_B=$	5	m			
$L_C=$	10	m	$(p_1-p_0)=$	375 000,0	Pa
$\zeta_{\text{T}}=$	3				
$\eta_{\text{Diff}}=$	0,7				
$\lambda_{\text{A}}=$	0,025				
$\lambda_{\text{B}}=$	0,025				
$\lambda_{\text{C}}=$	0,025				
$\rho_{\text{ víz}}=$	1 000	kg/m ³			
$\mu_{\text{ víz}}=$	0,001	kg/m ³			
$v_2=$	2,500	m/s			

X.PÉLDA (HIDRAULIKA)

Egy szivattyú nyomócsőjéhez (legyen ez az „1” keresztmetszet) egy $L=100\text{m}$ hosszú, $d_{\text{cső}}=60\text{mm}$ állandó átmérőjű érdes ($k=0,3\text{mm}$) csővezeték csatlakozik, amely végén egy $\eta_{\text{diff}}=80\%$ hatásfokú $d_{\text{ki}}=100\text{mm}$ átmérőjű diffúzor van. A csőszakasz tartalmaz még 4db könyökidomot (egyenként $\zeta_k=0,2$) is. A diffúzorból víz a szabadba ($p_0=10^5\text{Pa}$) áramlik ki. A kiáramlási keresztmetszet tengelye 3m-rel alacsonyabban, mint az „1” pontbeli csőtengely. A csővezetéken **68 m³/óra** állandó térfogatáramú vizet áramoltatunk.

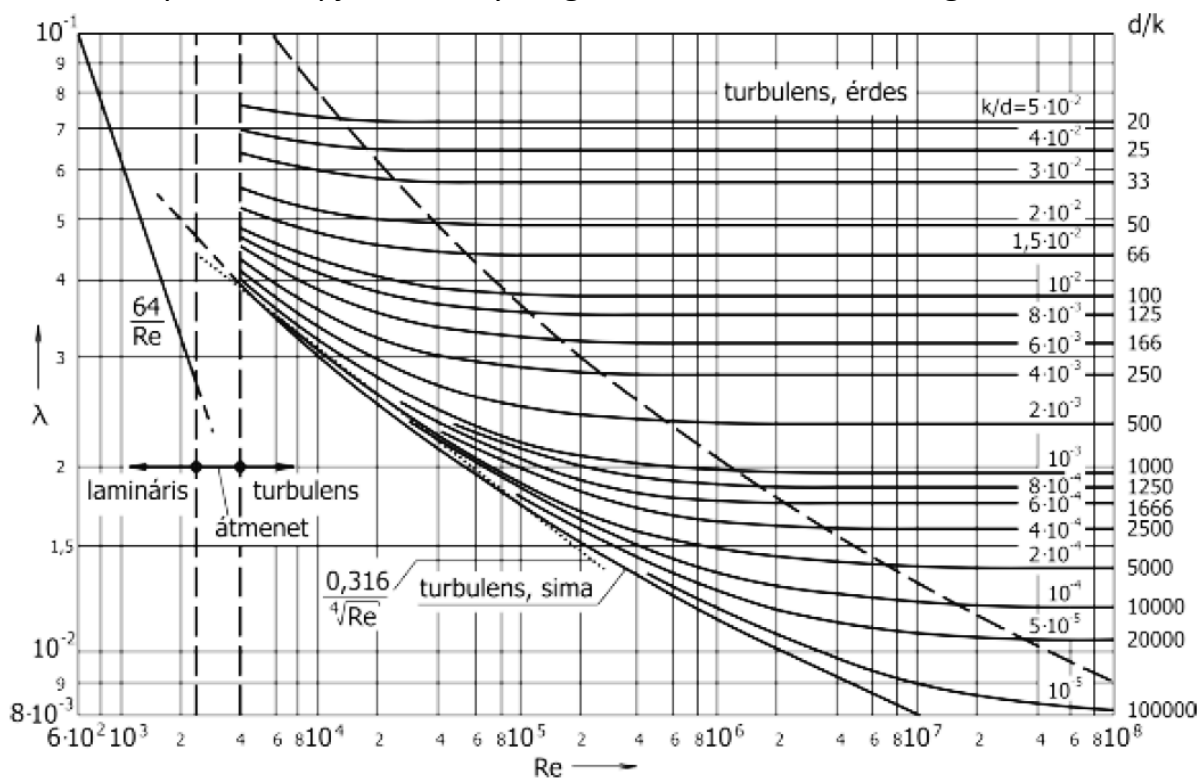
FELTÉTELEK: $\mu \neq 0$; $\mu = \text{áll.}$; $\rho = \text{áll.}$; stac. áramlás.

ADATOK: $\rho_{\text{víz}}=10^3\text{kg/m}^3$, $\nu_{\text{víz}}=10^{-6}\text{m}^2/\text{s}$, $g=10\text{N/kg}$.

KÉRDÉS: Mekkora a (p_1-p_0) túlnyomás a csővezeték elején, azaz a szivattyú nyomócsőjénél lévő „1” keresztmetszetben? $(p_1-p_0)=?$ [Pa]

MEGOLDÁS (a lap túloldalán is folytathatja)

Lásd előző példák alapján, Moody diagramból leolvasás szükséges.



10.4. ábra

A nem homogén érdességű csövekre vonatkozó Moody diagram

X.PÉLDA (HIDRAULIKA)

A konfúzor vesztesége elhanyagolható. Hidraulikailag sima csövek. Vízszintes tengely. Jobboldal p_0 nyomású szabadba nyílik.

ADATOK:

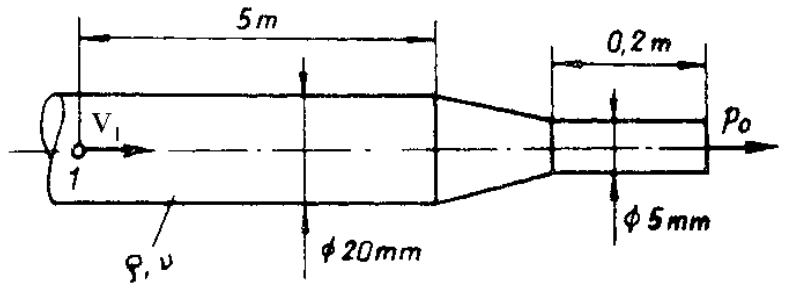
$$v_1 = 0.5 \text{ m/s}$$

$$\rho = 850 \text{ kg/m}^3$$

$$\nu = 10^{-5} \text{ m}^2/\text{s}$$

KÉRDÉSEK:

- a) Határozza meg a csövek λ csőszűrlődési tényezőinek értékeit, és az '1' pontbeli túlnyomást!
 $p_1 - p_0 = ?$ [Pa]
- b) Határozza meg a csövek λ csőszűrlődési tényezőinek értékeit, és az '1' pontbeli túlnyomást akkor, ha mindkét csatorna belső falírdessége $k=0,1\text{mm}$ értékű!



MEGOLDÁS

A két csőszakasz $\Delta p'$ súrlódási veszteségeit figyelembe vevő kibővített, ún. veszteséges Bernoulli-egyenlet az alábbi alakban írható:

$$p_1 + \frac{\rho}{2}v_1^2 + \rho \cdot g \cdot z_1 = p_2 + \frac{\rho}{2}v_2^2 + \rho \cdot g \cdot z_2 + \sum_{i=1}^n \Delta p'$$

ahol

$$\sum_{i=1}^2 \Delta p' = \Delta p'_{cső,1} + \Delta p'_{cső,2} = \frac{\rho}{2}v_1^2 \frac{l_1}{d_1} \lambda_1 + \frac{\rho}{2}v_2^2 \frac{l_2}{d_2} \lambda_2$$

$$\Delta p'_{cső,1} = \frac{\rho}{2}v_1^2 \frac{l_1}{d_1} \lambda_1$$

$$\Delta p'_{cső,2} = \frac{\rho}{2}v_2^2 \frac{l_2}{d_2} \lambda_2$$

A folytonosság tételből ($\rho = \text{áll.}$ feltétel esetén $q_v = v \cdot A = \text{áll.}$) $v_2 = 8 \text{ m/s}$.

$$v_1 = 0,5 \text{ m/s}$$

$$v_2 = 8 \text{ m/s}$$

$$Re_1 = 1000 \text{ (lamináris)}$$

$$Re_2 = 4000 \text{ (turbulens)}$$

a) SIMA CSŐRE

$$\lambda_1 = \frac{64}{Re} = 0,064$$

$$\lambda_2 = \frac{0,316}{\sqrt[4]{Re}} = 0,039735$$

Ezekkel a veszteséges Bernoulli egyenletet ($p_1 - p_0$)ra rendezve kapjuk:

$$p_1 - p_0 = \frac{\rho}{2}(v_2^2 - v_1^2) + \frac{\rho}{2}v_1^2 \frac{l_1}{d_1} \lambda_1 + \frac{\rho}{2}v_2^2 \frac{l_2}{d_2} \lambda_2$$

$$p_1 - p_0 = 27094 \text{ Pa} + 1700 \text{ Pa} + 43232 \text{ Pa} = 72026 \text{ Pa}$$

a) ÉRDES CSŐRE

$$d_1/k = 20/0,1 = 200$$

$$d_2/k = 5/0,1 = 50$$

A Moody-diagramból:

$$Re_1 = 1000 \text{ (lamináris)}$$

$$Re_2 = 4000 \text{ (turbulens)}$$

$$\lambda_1 = \frac{64}{Re} = 0,064 \text{ (u.a)}$$

$$\lambda_2 \approx 0,053 \text{ (diagramból)}$$

$$p_1 - p_0 = 27094 \text{ Pa} + 1700 \text{ Pa} + 57664 \text{ Pa} = 86458 \text{ Pa}$$

X.PÉLDA (HIDRAULIKA – iteráció menete)

A λ értéke csak iterációval határozható meg, ha nem ismert a Reynolds-szám (azaz ha nem ismert a csőbeli áramlási sebesség vagy a csőátmérő)

Az iteráció menete:

1. lépés

Érdemes első közelítésként az iteráció 1. lépésében $\lambda' = 0,02$ „középtértéket”, mint kezdőértéket felvéve a keresett ismeretlen $v_{cső}$ csőbeli áramlási sebesség vagy az ismeretlen $d_{cső}$ csőátmérő 1. közelítő értékét a veszteséges Bernoulli-egyenletből meghatározni.

2. lépés

Fentiek alapján a Reynolds-szám első iterációs lépésben kiszámolt értéke (jelölje Re') a fenti adatokból meghatározható, majd ezzel az iteráció 2. lépéseként a csősúrlódási tényező λ'' második közelítő értékét a fenti táblázat alapján képlettel vagy diagramból leolvasva meghatározni és ezzel a keresett csőbeli áramlási sebesség vagy ismeretlen csőátmérő 2. közelítő értékét a veszteséges Bernoulli-egyenletből ismét meghatározni.

A fenti iterációs eljárást annyiszor ismételjük, ameddig az iterációs lépések közötti eltérés (pl. $\Delta\lambda = \lambda^k - \lambda^{k-1}$) értéke pl. 1% alá nem csökken.

Ezen eljárás gyorsan konvergál, tipikusan legfeljebb a 3. iterációs lépésre 1% alatti eltérésű eredményt ad.

X.PÉLDA (HIDRAULIKA – iterációra példa)

A szabadfelszínű tartályból ($H=20m$) víz áramlik ki az érdes falú ($k=0,2mm$) és $L=300m$ hosszú csővezetéken és az azt követő, veszteségmentes konfúzion keresztül. Stacionárius állapot. A tartályból csőbe belépést tekintse veszteségmentesnek!

ADATOK:

$$p_0 = 10^5 Pa$$

$$\rho_{v\acute{e}z} = 1000 kg/m^3$$

$$v_{v\acute{e}z} = 1.3 \cdot 10^{-6} m^2/s$$

$$g = 10 N/kg$$

KÉRDÉSEK:

a) Határozza meg a csővön kifolyó víz térfogatáramát a megadottak (érdes cső) esetén! ($q_v = ?$)

FIGYELEM: ITERÁCIÓS FELADAT: kiindulásul pl. $\lambda' = 0,02$ vehető!

b) Határozza meg a csővön kifolyó víz térfogatáramát de hidraulikailag sima cső esetén!

FIGYELEM: ITERÁCIÓS FELADAT: kiindulásul pl. $\lambda' = 0,02$ vehető!

MEGOLDÁS

A csőszakasz $\Delta p'$ veszteségét figyelembe veszteséges Bernoulli-egyenlet vízfelszín és kifolyás keresztmetszete között:

$$p_0 + \frac{\rho}{2} v_t^2 + \rho \cdot g \cdot z_t = p_0 + \frac{\rho}{2} v_{ki}^2 + \rho \cdot g \cdot z_2 + \sum_{i=1}^n \Delta p'$$

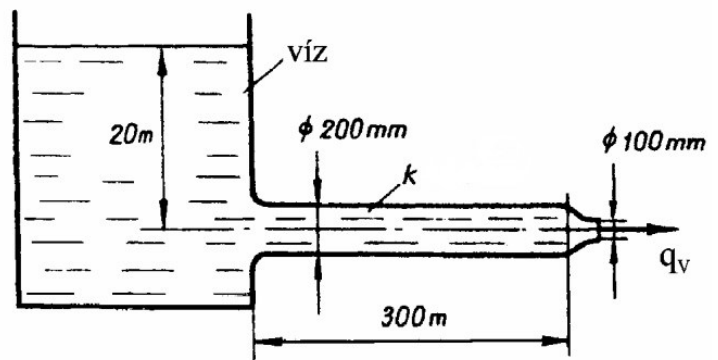
ahol csak a 300m hosszú csőnek van súrlódási vesztesége:

$$\sum_{i=1}^1 \Delta p' = \Delta p'_{cső} = \frac{\rho}{2} v_{cső}^2 \frac{l_{cső}}{d_{cső}} \lambda_{cső}$$

Mivel az áramvonalunk a csővégi kiáramlási keresztmetszetig tart és a csővégi és a csőbeli áramlási sebesség eltérő, így célszerű a λ meghatározásához szükséges csőbeli Reynolds-szám miatt a $v_{cső}$ -re rendezni az egyenletet olyan alakra, ahol csak λ lesz az ismeretlen.

$$\rho \cdot g \cdot (z_t - z_2) = \frac{\rho}{2} v_2^2 + \frac{\rho}{2} v_{cső}^2 \frac{l_{cső}}{d_{cső}} \lambda_{cső}$$

$$\rho \cdot g \cdot H = \frac{\rho}{2} v_{cső}^2 \left(\left(\frac{d_{cső}}{d_{ki}} \right)^2 + \frac{l_{cső}}{d_{cső}} \lambda_{cső} \right)$$



$$v_{cső} = \sqrt{\frac{2 \cdot g \cdot H}{\left(\frac{d_{cső}}{d_{ki}}\right)^4 + \frac{l_{cső}}{d_{cső}} \lambda_{cső}}} = \sqrt{\frac{400}{\left(16 + \frac{300}{0,2} \lambda_1\right)}} = \sqrt{\frac{400}{(16 + 1500 \cdot \lambda_1)}}$$

a)

1.iterációs lépés

Első közelítésként $\lambda' = 0,02$ induló értéket behelyettesítve a csőbeli sebességre $v'_{cső} = 2,94884 \text{ m/s}$ adódik. Ezzel $Re' = 456668$. Turbulens áramlás érdes csőben.

2.lépés

A $d/k = 200/0,2 = 1000$ érték és Re' alapján a Moody-diagramból leolvasható $\lambda'' \approx 0,021$. Ezzel $v''_{cső} = 2,90191 \text{ m/s}$. Ezzel $Re'' = 446447$.

3.lépés

Mivel a diagramból ugyanazon $d/k = 200/0,2 = 1000$ relatív érdesség mellett $Re'' < Re'$ kisebb Reynolds-számon a csősúrlódási tényező kissé nagyobb: a leolvasás nehéz, de $\lambda''' \approx 0,0215$ vehető. Ezzel $v'''_{cső} = 2,87926 \text{ m/s}$. $Re''' = 442964$. Ez már $\sim < 1\%$ eltérés, nem iterálunk tovább, leolvassuk a végleges (bekonvergált) csősúrlódási tényező értékét Re''' alapján: $\lambda'''' \approx 0,02155$, és ezzel a $v''''_{cső} = 2,87703 \text{ m/s}$, így $q_V = v_{cső} A_{cső} = 0,0903845 \text{ m}^3/\text{s} = 325,4 \text{ m}^3/\text{h}$.

b) Sima cső esetén az iteráció menete az a) résszel azonos, de kicsit egyszerűbb a dolgunk: a Blasius-képletet használhatjuk a 2. lépésben, ha $2300 < Re < 2 \cdot 10^5$, vagy a diagramból leolvassuk λ -t ha $2 \cdot 10^5 < Re < 10^7$. Az iterációs lépések számát az határozza meg, hogy két lépés közötti eltérés 1%-nál mikor válik kisebbé.