

## 1. (mérési) zárthelyi

A zárthelyi az alább felsorolt minimumkérdésekből, illetve az ezekhez kapcsolódó számpéldák megoldásából áll. A számítási példák közül legalább egy hibaszámítási feladatot tartalmaz.

### Minimumkérdések

*Felkészülés:* "Az áramlástan alapjai" tankönyv 6.2. és 6.3. leckéi, és az azokban meghivatkozott tananyagrészek elsajátításával.

1. Ismertesse a levegő sűrűsége meghatározásának módját a légnyomás és a levegő hőmérséklete alapján! Adja meg a képletben szereplő mennyiségek jelentését és mértékegységét! *Számpélda.*
2. Ismertesse a folyadékszint-kitérés elvén működő nyomásmérőt (U-csöves manométer)! Milyen összefüggéssel határozza meg a folyadékszint kitéréséből a nyomáskülönbséget, ha a  $\rho_m$  sűrűségű mérőfolyadék két oldalán eltérő  $\rho_1$  és  $\rho_2$  sűrűségű nyomásközvetítő közeg van? Adja meg az összefüggésben szereplő mennyiségek jelentését és mértékegységét! *Számpélda alkalmazásra.*
3. Mikor használjuk, és hogyan működik a fordított U-csöves manométer? *Számpélda alkalmazásra.*
4. Sorolja fel és indokolja azokat a módszereket, amelyekkel a folyadékoszlop-kitéréseken alapuló manométerek leolvasásból adódó relatív hibája csökkenthető! *Számpélda ferdecsövű manométer alkalmazására.*
5. Hogyan lehet megmérni egy áramlásban a statikus nyomást? Milyen módon vezetjük a nyomásmérő műszerhez egy csőben lévő statikus nyomást, ha a csőben valamilyen közeg áramlik?
6. Ismertesse az EMB-001 kézi digitális nyomásmérő műszer működési elvét és használatának módját!
7. Ismertesse a statikus, a dinamikus és az össznyomás fogalmát (ahol van ilyen, a leíró összefüggést, az abban szereplő mennyiségek jelentését és mértékegységét), valamint mérésük módját!
8. Írja fel a dinamikus nyomás képletét és ismertesse a változók jelentését és mértékegységét! *Számpélda.*
9. Ismertesse a Pitot-csőves sebességmérés módját, magyarázatát szemléltesse vázlatrajzzal! *Számpélda alkalmazásra.*
10. Ismertesse a Prandtl-csőves sebességmérés módját! Magyarázatát szemléltesse vázlatrajzzal! *Számpélda alkalmazásra.*
11. Ismertesse a sebességmérésen alapuló térfogatáram-mérési módszert kör és téglalap keresztmetszetű csövek esetén! *Számpélda alkalmazásra.*
12. Vázlattal ismertesse a mérőperemmel történő térfogatáram-mérés elrendezését: a mérőperem, a nyomáskivezetések helyei, a nyomásmérő eszköz bekötése a nagyobb és kisebb nyomás megjelölésével.
13. Írja fel a mérőperemmel történő térfogatáram meghatározására használt összefüggést és adja meg az ebben szereplő mennyiségek jelentését és mértékegységét. Magyarázatában térjen ki az átfolyási szám ( $\alpha$ ) megválasztásának módjára! *Számpélda alkalmazásra.*
14. Hasonlítsa össze előnyös és hátrányos tulajdonságaik alapján a sebességmérésen alapuló és a mérőperemes térfogatáram mérési módszereket!
15. Ferdecsöves manométerrel végrehajtott nyomásmérésnél, Prandtl-csővel történő sebességmérésnél, vagy mérőperemmel való térfogatáram mérésnél ismert relatív hibájú mért értékekből számítsa ki a nyomás, a sebesség, vagy a térfogatáram relatív hibáját.

## Hibaszámítási segédlet és mintafeladatok

### 1. A mérési hiba

A mérnöki gyakorlatban a mért mennyiségek minden esetben mérési hibával terheltek. A mérés pontosságának, a mért adatok megbízhatóságának számszerű jellemzésére hibaszámítást kell végeznünk. Jelölje  $X$  a mért mennyiséget, valamint  $\delta X$  a mért mennyiséghez tartozó mérési hibát (pontatlanságot). A mért eredmények helyes megadási formája a következő:

$$X \pm \delta X$$

Itt  $\delta X$  az  $X$  mennyiség *abszolút hibája*. (Az abszolút hiba fizikai dimenziója megegyezik az alapmennyiségével, ezért ennek megadásakor a mértékegységet is fel kell tüntetni!) A  $\delta X/|X|$  hányados pedig a *relatív hiba*, amely dimenziótlan, és többnyire %-os formában szokásos megadni.

*Megjegyzés:*

Az  $X$  mennyiség bizonytalanságának jelölésére szokásos még az  $u_c(X)$ , illetve a  $\Delta X$  jelölés is. Az előbbi (az uncertainty angol szó kezdőbetűjeként) az újabb keletű nemzetközi szakirodalomban használatos az ISO (Nemzetközi Szabványügyi Szervezet) és a BIPM (Nemzetközi Súly- és Mértékügyi Hivatal) ajánlása alapján. Az utóbbi a hagyományos hazai és nemzetközi mérnöki gyakorlatban is elterjedt, hátránya azonban, hogy a nagy  $\Delta$  sokszor (így a mi méréseinknél is) a mennyiségek különbségének jelölésére is szolgál ( $\Delta p = p_2 - p_1$ ,  $\Delta x = x_2 - x_1$  stb.), a két konvenció együttes használata keveredést, félreértést okozhatna. Kérjük, hogy az egyértelműség végett a hallgatók a mérési jelentésekben és a ZH feladatokban a kis  $\delta$  jelölést használják.

A mérési hibát részben a mérőeszközök pontatlan *leolvasása* okozza. Analóg műszerek esetén a leolvasási hiba jó közelítéssel az adott műszer skálaosztásának felel meg, pl. manométernél a mérőfolyadék kitérését a mérőműszer [mm] skáláján olvassuk le, itt a folyadékoszlop-kitérés leolvasási hibája 1 mm. Digitális műszereknél hasonló szerepet játszik a kijelző számbárázolósi pontossága.

*1. példa:*

$\Delta \ell = 125$  mm kitérését olvasunk le egy alkohollal töltött ferdecsöves mikromanométeren, melyet mm-osztású skálával láttak el, így leolvasási pontossága (abszolút hibája)  $\delta \Delta \ell = 1$  mm.

*Megoldás:*

Ekkor a mérési eredményként így írhatjuk:  $\Delta \ell = (125 \pm 1)$  mm. A relatív hiba:  $\delta \Delta \ell / |\Delta \ell| = 1/125 = 0,8\%$ .

Fontos azonban tudni, hogy a mérőeszközök mérési pontossága sokszor kisebb a leolvasási pontosságnál. Az adott műszer mérési pontosságáról mindig győződjünk meg a használati utasításában vagy specifikációjában. A számításokban mindig ebből az értékből induljunk ki.

A mérési hibák másik oka a műszer *kalibrációjából* ered: a műszer gyári beállításai helytelen tárolás, szállítás vagy kezelés miatt elállíthatnak, de a hőmérséklet változása, az elemek kimerülése stb. is befolyásolja a mért értékeket. Mérés előtt lehetőség szerint győződjünk meg arról, hogy a műszer helyesen van kalibrálva, és minden esetben gondoskodjunk a pontos beállításról!

A leolvasási hibák megismételt mérések eredményeiben általában *véletlenszerű* szórást okoznak, így nagy számú kísérlet esetén a véletlen hiba nagyságrendjének becslésére az adatok statisztikai szórását használhatjuk. A kalibrációs hibák viszont *szisztematikus* eltérést okoznak, amely az átlagértékek eltolódásában jelentkezik. A szisztematikus hiba nagyságára a szórásból nem tudunk következtetni, ezt csak több, egymástól független — lehetőleg eltérő fizikai elven alapuló — mérőeszköz segítségével kapott mérési adatok összevetésével tehetjük meg. A hallgatói mérések során a kalibrációs hiba ellenőrzésére nincs lehetőség, de annak minimalizálására (pl. a műszerek gondos beállításával) a pontos mérés érdekében mindenképpen törekedni kell.

### 2. A mérési hiba terjedése

Ha egy mennyiséget nem közvetlenül mérünk, hanem egy mérési eredményből számítással határozzuk meg, akkor a mérés hibája számítás eredményében is hibát okoz. Ha a mért mennyiség  $X$ , a számított  $R$ , és a számítási eljárás (képlet)

$$R = f(X)$$

alakú, akkor a számítási eredmény  $\delta R$  és a mérés  $\delta X$  bizonytalanságai között a következő kapcsolat van:

$$\delta R = \frac{\partial f(X)}{\partial X} \cdot \delta X \equiv \frac{\partial R}{\partial X} \cdot \delta X$$

A fenti képletben a parciális derivált a számított  $R$  mennyiségnek a mért  $X$  mennyiségre vonatkozó *érzékenységi együtthatója*. A számított mennyiség relatív bizonytalanságát a mérés relatív hibájából így kapjuk:

$$\frac{\delta R}{|R|} = \frac{|X|}{|R|} \cdot \frac{\partial X}{\partial X} \cdot \delta X = k \cdot \delta X$$

Ezek a hibaterjedési képletek a véletlen és a szisztematikus hibák terjedésére egyaránt vonatkoznak.

## 2. példa:

Az 1. példában leírt mérés esetében határozzuk meg a  $\Delta p$  nyomáskülönbséget és annak bizonytalanságát az egyetlen mért adat ( $\Delta \ell$  kitérés) leolvasási hibával terhelt értéke alapján!

Megoldás:

$$R = \Delta p = f(\Delta \ell) = \rho_{\text{alk}} \cdot g \cdot \Delta \ell \cdot \sin \alpha,$$

ahol  $\rho_{\text{alk}} = 850 \text{ kg/m}^3$ ,  $g = 9,81 \text{ N/kg}$ ,  $\sin \alpha = 0,5$ . Az érzékenység:

$$\frac{\partial(\Delta p)}{\partial(\Delta \ell)} = \rho_{\text{alk}} \cdot g \cdot \sin \alpha = 4169,25 \text{ N/m}^3 \approx 4200 \text{ Pa/m} = 4,2 \text{ Pa/mm}$$

Ezekből a számolt mennyiség értéke és a pontatlan leolvasás miatti hibája pedig egyszerűen számolható:

$$\Delta p = (521,2 \pm 4,2) \text{ Pa} = (521 \pm 4) \text{ Pa},$$

a relatív hiba pedig:

$$\frac{\delta \Delta p}{\Delta p} = 4,2/521,2 = 0,8\%$$

## 3. Hány tizedesjegyet használjunk?

A fenti 2. példában a számológéppel végzett számítás eredményeképpen mechanikusan a következő eredmény adódna:

$$\Delta p = (521,15625 \pm 4,16925) \text{ Pa}$$

Ennyi tizedesjegy feltüntetése azonban helytelen, mert félrevezető! A hibaszámítás lényege éppen azt, hogy a mennyiségek pontosságát, ill. bizonytalanságát meghatározzuk. Esetünkben az jött ki, hogy a nyomáskülönbség értékét 4 Pa-nál jobban nem tudjuk az adott eljárással meghatározni, ezért ennél pontosabb számábrázolásnak nincs értelme.

Általában azt mondhatjuk, hogy két bizonytalan jegynél többet sohasem tüntessünk fel! Az érzékenységeket és a hibákat két értékes jegyre számítsuk ki, a mennyiségekben a közbenső számításoknál is csak két bizonytalan jegyet használjunk, a végeredmény közlésekor legfőképpen két bizonytalan jegyre szorítkozunk, de az esetek többségében egy is elegendő.

## 4. A hibaterjedés több, függetlenül mért adat esetén

Ha olyan mennyiségről van szó, amelyet nem egy, hanem több mért adat alapján számolunk, akkor az egyes mennyiségek mérésekor elkövetett hibák *halmozódnak*. A hibaszámítást ilyenkor az alábbi számítási mód szerint kell elvégezni.

Jelöljük általánosan  $R$ -rel a mérési adatokból számolt mennyiséget, amely  $n$  db,  $X_i$ -vel jelölt, egymástól függetlenül mért mennyiség függvénye:

$$R = f(X_i),$$

ahol  $i = 1, \dots, n$ . Az  $X_i$  mért mennyiségek mérésénél elkövetett  $\delta X_i$  abszolút hibákon túl meg kell határozni az  $R$  kifejezésének minden egyes  $X_i$  mért adatra vonatkozó érzékenységi együtthatóját, azaz a  $\partial R / \partial X_i$  parciális deriváltját is.

Ezekkel az  $R$  számított mennyiség halmozott, vagy eredő abszolút hibáját az alábbi összefüggésbe behelyettesítve számíthatjuk ki:

$$\delta R = \sqrt{\left(\delta X_1 \cdot \frac{\partial R}{\partial X_1}\right)^2 + \left(\delta X_2 \cdot \frac{\partial R}{\partial X_2}\right)^2 + \dots + \left(\delta X_n \cdot \frac{\partial R}{\partial X_n}\right)^2}.$$

A fenti összefüggés az egy mérési adatok számításokra vonatkozó átalakítással analóg módon az alábbi alakra hozható:

$$\delta R = \sqrt{R^2 \cdot \left[ \left(k_1 \cdot \frac{\delta X_1}{X_1}\right)^2 + \left(k_2 \cdot \frac{\delta X_2}{X_2}\right)^2 + \dots + \left(k_n \cdot \frac{\delta X_n}{X_n}\right)^2 \right]},$$

ahol  $k_i$  ( $i = 1 \dots n$ ) az adott esetre meghatározandó együtthatók. A fenti kifejezést  $R$ -el osztva megkapjuk  $R$  relatív hibáját:

$$\frac{\delta R}{|R|} = \sqrt{\left(k_1 \cdot \frac{\delta X_1}{X_1}\right)^2 + \left(k_2 \cdot \frac{\delta X_2}{X_2}\right)^2 + \dots + \left(k_n \cdot \frac{\delta X_n}{X_n}\right)^2}.$$

A relatív hibának ez utóbbi kiszámítási módja sok esetben célravezetőbb, mintha az abszolút hibából származtatnánk. Különösen igaz ez akkor, ha az  $R$  a mért mennyiségek egyszerű hatványaival arányos (ld. az alábbi példát).

3. példa:

Határozzuk meg a levegő  $\rho$  sűrűségét a teremben uralkodó  $p_0$  légnyomás és  $T_0$  hőmérséklet mérésével! Melyik mennyiség hibája okoz nagyobb bizonytalanságot az eredményben? A mért adatok:  $X_1 = p_0 = (980 \pm 1)$  mbar,  $X_2 = T_0 = (295 \pm 1)$  K. (A számítás során ügyeljünk a Pa és mbar egységek közti helyes átváltásra!)

Megoldás:

A gáztörvény alapján

$$\rho = \frac{p_0}{R \cdot T_0},$$

ahol  $R = 287$  J/(kg·K), a levegő gázállandója. A két mért mennyiség abszolút és relatív mérési hibája:

$$\begin{aligned} \delta p_0 &= 100 \text{ Pa}, & \frac{\delta p_0}{|p_0|} &= 1,0 \cdot 10^{-3} \\ \delta T_0 &= 1 \text{ K}, & \frac{\delta T_0}{|T_0|} &= 3,4 \cdot 10^{-3} \end{aligned}$$

Az érzékenységi együtthatók (2 tizedesjegyre!):

$$\frac{\partial \rho}{\partial p_0} = \frac{1}{R \cdot T_0} = 1,2 \cdot 10^{-5} \text{ kg/J}, \quad \frac{\partial \rho}{\partial T_0} = \frac{-p_0}{R \cdot (T_0)^2} = 3,9 \cdot 10^{-3} \text{ kg/(m}^3 \cdot \text{K)}.$$

Ha csak a légnyomás lenne mérési hibával terhelt, akkor a 2. pont alapján a sűrűség hibája így alakulna:

$$\delta \rho = \frac{\partial \rho}{\partial p_0} \cdot \delta p_0 = 1,2 \cdot 10^{-5} (\text{kg/J}) \cdot 100 \text{ Pa} = 1,2 \cdot 10^{-3} \text{ kg/m}^3.$$

Ha viszont csak a hőmérsékletet mérnénk, és a légnyomás pontosan ismert lenne:

$$\delta \rho = \frac{\partial \rho}{\partial T_0} \cdot \delta T_0 = 3,9 \cdot 10^{-3} \text{ kg} \cdot \text{m}^{-3} \cdot \text{K}^{-1} \cdot 1 \text{ K} = 3,9 \cdot 10^{-3} \text{ kg/m}^3.$$

Mivel azonban esetünkben mindkét mennyiség hibával terhelt, ezért a sűrűség halmozott abszolút hibáját kell kiszámítanunk:

$$\delta \rho = \sqrt{\left(\frac{\partial \rho}{\partial p_0} \cdot \delta p_0\right)^2 + \left(\frac{\partial \rho}{\partial T_0} \cdot \delta T_0\right)^2} = 4,1 \cdot 10^{-3} \text{ kg/m}^3.$$

Látjuk, hogy a hőmérsékletmérés hibájából adódó bizonytalanság sokkal jelentősebb, mintegy háromszorosa a légnyomásmérés hibájából eredőnek. A négyzetes összegzés miatt az előbbi csaknem teljes mértékben kiteszi a halmozott hiba értékét, a sűrűség pontosságát tehát a hőmérsékletmérés pontossága korlátozza.

A sűrűség értékére a pontosság figyelembe vételével a következőt kaptuk:

$$\rho = 1,1575 \text{ kg/m}^3 \pm 4,1 \text{ g/m}^3,$$

a relatív hibára pedig:

$$\delta \rho / \rho = 3,5 \cdot 10^{-3} = 0,35\%.$$

Tanulságos a relatív hibát a  $k_i$  együtthatók segítségével közvetlenül is meghatározni.

$$k_1 = \frac{p_0}{\rho} \cdot \frac{\partial \rho}{\partial p_0} = +1, \quad k_2 = \frac{T_0}{\rho} \cdot \frac{\partial \rho}{\partial T_0} = -1.$$

Látjuk, hogy egyenes és fordított arányosság esetén a  $k_i$  együtthatók abszolút értéke 1, így a relatív hibákkal való számítás különösen egyszerű, négyzetes összegzés:

$$\frac{\delta \rho}{|\rho|} = \sqrt{\left(k_1 \cdot \frac{\delta X_1}{X_1}\right)^2 + \left(k_2 \cdot \frac{\delta X_2}{X_2}\right)^2} = \sqrt{1 + 3,4^2} \cdot 10^{-3} = 3,5 \cdot 10^{-3}.$$

4. példa:

Egy sík felületre ható nyomóerőt akarjuk meghatározni. A felület három felületekre bontható, amelyeknek megmértük a területét, illetve mérésrel meghatároztuk az ezekre ható nyomást. A mért területeket és nyomásokat, valamint ezeknek a mérési hibából eredő bizonytalanságát a mellékelt táblázat tartalmazza. Határozzuk meg a teljes felületre ható nyomóerőt és ennek bizonytalanságát!

|     | terület            | nyomás     |
|-----|--------------------|------------|
| $i$ | $A_i$              | $p_i$      |
|     | [cm <sup>2</sup> ] | [Pa]       |
| 1   | 50,0±0,3           | 152,25±1,5 |
| 2   | 24,0±0,2           | 137,61±1,4 |
| 3   | 36,0±0,25          | 118,98±1,2 |

Megoldás:

A teljes nyomóerő meghatározása:

$$F = \sum_{i=1}^3 p_i \cdot A_i = p_1 \cdot A_1 + p_2 \cdot A_2 + p_3 \cdot A_3 = 15198,42 \text{ Pa} \cdot \text{cm}^2 = 1,519842 \text{ N}$$

Természetesen ennyi tizedesjegy kiírásának nincs értelme, az eredmény pontosságát a most következő hibaszámítás adja majd meg. (A hibaszámítás során, mint az előző példában, kettőnél több tizedesjegyet nem érdemes használni.) A fenti eredmény hat, egymástól függetlenül mért, bemenő adattól függ:

$$F = F(A_1, A_2, A_3, p_1, p_2, p_3) \cdot$$

A végeredmény érzékenységet az  $A_1$  bemenő paraméter változására vonatkozóan a

$$\frac{\partial F}{\partial A_1} = p_1 \approx 150 \text{ N/m}^2$$

érzékenységi együttható jellemzi, ennek segítségével ki lehet számítani, hogy az  $A_1$  bemenő paraméter értékében a mérési hiba miatt meglévő  $\delta A_1$  bizonytalanság az eredményben

$$\frac{\partial F}{\partial A_1} \cdot \delta A_1 \approx (150 \text{ N/m}^2) \cdot (0,3 \text{ cm}^2) = 4,5 \cdot 10^{-3} \text{ N}$$

bizonytalanságot okoz. A többi bemenő paraméterhez tartozó érzékenységi együtthatót és a végeredmény bizonytalanságához adott járulékat hasonlóképpen számíthatjuk ki, ezeket az alábbi táblázatban foglaltuk össze.

| bemenő változó | érzékenységi együttható                 | bizonytalansági összetevő   |
|----------------|---|---|
| $A_1$          | $\frac{\partial F}{\partial A_1} = p_1$ | $\frac{\partial F}{\partial A_1} \cdot \delta A_1 \approx 4,5 \text{ mN}$ |
| $A_2$          | $\frac{\partial F}{\partial A_2} = p_2$ | $\frac{\partial F}{\partial A_2} \cdot \delta A_2 \approx 2,8 \text{ mN}$ |
| $A_3$          | $\frac{\partial F}{\partial A_3} = p_3$ | $\frac{\partial F}{\partial A_3} \cdot \delta A_3 \approx 3,0 \text{ mN}$ |
| $p_1$          | $\frac{\partial F}{\partial p_1} = A_1$ | $\frac{\partial F}{\partial p_1} \cdot \delta p_1 \approx 7,5 \text{ mN}$ |
| $p_2$          | $\frac{\partial F}{\partial p_2} = A_2$ | $\frac{\partial F}{\partial p_2} \cdot \delta p_2 \approx 3,4 \text{ mN}$ |
| $p_3$          | $\frac{\partial F}{\partial p_3} = A_3$ | $\frac{\partial F}{\partial p_3} \cdot \delta p_3 \approx 4,3 \text{ mN}$ |

A táblázatból láthatjuk, hogy a legnagyobb járulék a  $p_1$  mérési hibájából származik. A végeredmény eredő bizonytalanságát a hibaterjedés törvénye alapján az egyes független összetevők bizonytalanságának négyzetösszegéből kapjuk:

$$(\delta F)^2 = \sum_{i=1}^3 \left( \frac{\partial F}{\partial A_i} \cdot \delta A_i \right)^2 + \sum_{i=1}^3 \left( \frac{\partial F}{\partial p_i} \cdot \delta p_i \right)^2 = (p_1 \cdot \delta A_1)^2 + (p_2 \cdot \delta A_2)^2 + (p_3 \cdot \delta A_3)^2 + (A_1 \cdot \delta p_1)^2 + (A_2 \cdot \delta p_2)^2 + (A_3 \cdot \delta p_3)^2$$

$$\delta F \approx 11 \text{ mN}$$

A nyomóerőre fent kapott 1,519842 N-os értéknek tehát, a mérés pontosságát is figyelembe véve, csak az első három jegye értékes, az ezt követő jegyeknek nincs valóságos jelentése. A számítás eredményét tehát három értékes jegyre kerekítve és a hiba feltüntetésével az

$$F = (1,52 \pm 0,01) \text{ N}$$

alakban adjuk meg.

### 5. A hibaterjedés több számítási lépés vagy egymástól függő mérési adat esetén

A hibaterjedés törvénye ebben az esetben módosul, komplikáltabb lesz. Több számítási lépés esetén a 4. pontban ismertetett eljárást nem alkalmazhatjuk gépiesen külön-külön minden számítási lépésre, de a számítási folyamat egészére alkalmazva helyes eredményt kapunk, ha a mérési adatok egyébként egymástól függetlenek.

### 6. A mért és számított hibák ábrázolása

Egy mérésorozatban felvett több mérési pont (pl. egy sebességprofil pontjai) esetén minden mérési pontra külön el kell végeznünk a fenti hibaszámítást. A mérési eredményeket ábrázoló grafikonon az abszolút hibákat hibasávval tüntetjük fel. Az is lehetséges, hogy ugyanabban a diagramban az egyes mérési pontokhoz tartozó relatív hiba értékeiből álló hibagörbét is ábrázoljunk. A számított eredmények hibáinak ábrázolásánál hasonlóképpen járunk el.