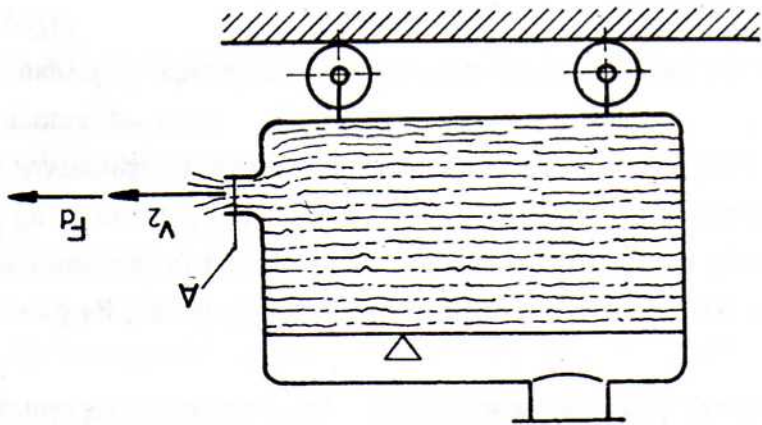


190. Az $A=50 \text{ mm}^2$ keresztmetszetű fúvókán át vízszögű lövelővel ki, $v_0=10 \text{ m/s}$ sebességgel, függőlegesen felfelé. E vízszögű $m_g=0,3 \text{ kg}$ tömegű golyót tart egyensúlyban (a víz alulról beütik a golyóba).

Milyen magasan lebeg a golyó a fúvóka felett ($h=?$)?

191. A 80. ábrán látható tartálykocsiból az $A=20 \text{ cm}^2$ keresztmetszetű nyíláson keresztül, a kocsinhoz képest $v_2=4 \text{ m/s}$ sebességgel áramlik ki hátrafele a víz. A víz sűrűsége $\rho_v=1000 \text{ kg}\cdot\text{m}^{-3}$.

Mekkora a folyadékcsugár által a kocsira kifejtett tolóerő ($F_P=?$)? (Rakétamodell)



80. ábra

192. Egy $m=8 \text{ kg}$ tömegű láda oldallapjára merőleges vízszögű vizsugarat irányítunk, amelynek sebessége $v_1=10,5 \text{ m/s}$, az átmérője $d=20 \text{ mm}$. A vízszögű hatására a láda a betonon egyenletes sebességgel mozog. A láda és a beton között a súrlódási tényező értéke $\mu=0,4$.

Mekkora a láda sebessége ($u=?$)?

Kidolgozás:

A vízszögű keresztmetszete:

$$A = \frac{d^2 \pi}{4} = \frac{0,02^2 \text{ m}^2 \cdot 3,14}{4} = 3,14 \cdot 10^{-4} \text{ m}^2$$

A vízszögű hatására a láda a betonon egyenletes sebességgel mozog, vagyis a ládára ható súrlódóerő és a folyadékcsugár gyorsító erő eredője zérus:

$$F_s - F_d = 0$$

A súrlódóerő:

$$F_s = \mu \cdot m \cdot g = 0,4 \cdot 8 \text{ kg} \cdot 9,81 \text{ m/s}^2 = 31,4 \text{ N}$$

így

$$F_d = 31,4 \text{ N.}$$

Másként:

$$F_d = \rho_v \cdot A (v_1 - u)(v_1 - u) = \rho_v \cdot A (v_1 - u)^2.$$

Az ismert mennyiségek, továbbá a $\rho_v = 1000 \text{ kg}\cdot\text{m}^{-3}$ vízsűrűség behelyettesítésével és összevonások után másodfokú egyenletet kapunk, amelyet megoldunk u-ra:

$$u^2 - 21 u - 10,25 = 0,$$

$$u_{1,2} = \frac{+21 \pm \sqrt{21^2 - 4 \cdot 10,25}}{2},$$

$$u_1 = 0,5 \text{ m/s,}$$

$$u_2 = 20,5 \text{ m/s.}$$

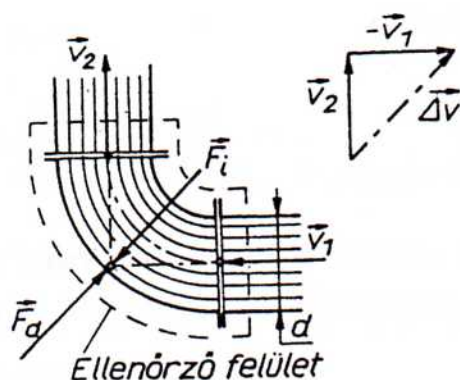
A két megoldás közül csak az $u = u_1 = 0,5 \text{ m/s}$ ládasebességnek van értelme.

193. Egy $m=5 \text{ kg}$ tömegű faláda oldallapjára merőleges vízszöglet irányítunk. A vizet egy nagy keresztmetszetű víztároló tartályból nyerjük, amelyben a nyomás az elvétel helyén $p=4,4 \cdot 10^5 \text{ Pa}$, és egy $d=15 \text{ mm}$, átmérőjű, $\ell=8 \text{ m}$ hosszú, vízszintes gumicsövön vezetjük a faládához. A vízszöglet hatására a láda a betonon egyenesen, $u = 0,4 \text{ m/s}$ sebességgel mozog. A légköri nyomás $p=1 \text{ bar}$.

a./ Milyen nagyságú sebességgel lép ki a víz a gumicső végén, ha a csősúrlódási tényező $\lambda=0,01$ ($v_v=?$)?

b./ Mekkora a súrlódási tényező a láda és a beton között a vázolt esetben ($\mu=?$)? A légellenállás vízszögletre gyakorolt hatását elhanyagoljuk.

194. Mekkora a könyökcsőre ható erőimpulzus (81. ábra), ha az áramlási sebesség $v=3 \text{ m}\cdot\text{s}^{-1}$, a cső átmérője $d=150 \text{ mm}$ ($F_d=?$)?



81. ábra

Kidolgozás:

A különbözőzeti vektor a 67. ábra alapján:

$$\Delta v = \sqrt{v_2^2 + (-v_1)^2} = \sqrt{2v^2} = \sqrt{2} \cdot 3 \text{ m} \cdot \text{s}^{-1} = 4,23 \text{ m} \cdot \text{s}^{-1}.$$

Ezzel az erőimpulzus abszolút értéke:

$$F_d = A \cdot v \cdot \rho \cdot \Delta v = \frac{\pi \cdot 0,15^2 \text{ m}^2}{4} \cdot 3 \text{ m} \cdot \text{s}^{-1} \cdot 10^3 \text{ kg} \cdot \text{m}^{-3} \cdot 4,23 \text{ m} \cdot \text{s}^{-1} = 0,2242 \text{ kN}.$$

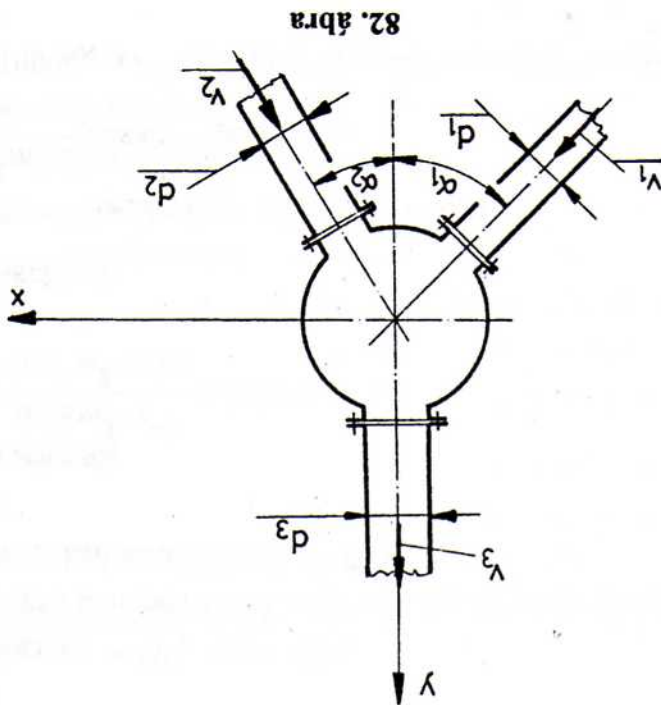
195. Egy $d=300$ mm belső átmérőjű, vízszintes csőven keresztül $q=0,15 \text{ m}^3/\text{s}$ térfogatáramú, $\rho^v=1000 \text{ kg} \cdot \text{m}^{-3}$ sűrűségű víz áramlik. A csőiben az irányváltozás $\beta=45^\circ$, a legkörhöz viszonyított túlnyomás $p=4$ bar. Mekkora a csőre ható F_R erő?

196. A 82. ábrán vázolt idomdarabhoz három, egyenként $d_1=50$ mm, $d_2=100$ mm és $d_3=120$ mm átmérőjű vízszintes síkban fekvő csövezetek csatlakoznak. Az idomdarabban uralkodó túlnyomás $p=5$ bar. Az idomdarabok függőlegessel bezárt szögeit: $\alpha_1=45^\circ$, $\alpha_2=30^\circ$.

a./ Mekkora az idomdarabba belépő csövezetekben áramló víz v_3 sebessége, ha $v_1=3 \text{ m/s}$, $v_2=5 \text{ m/s}$?

b./ Milyen nagyságú az idomdarabot terhelő vízszintes erők eredője ($F_{Dx}=?$)? A dinamikus nyomásváltozás elhanyagolható.

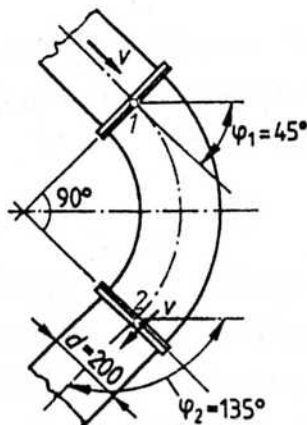
c./ Mekkora szöget zár be az eredő és az x tengellyel ($\gamma=?$)?



82. ábra

197. Egy vízszintes helyzetű, $d=200$ mm belső átmérőjű ívdarabon a rajta átáramló víz a $q=0,08 \text{ m}^3 \cdot \text{s}^{-1}$ térfogatáramot 90° -kal eltéríti (83. ábra). A csővezetékben a túlnyomás a légköri nyomáshoz viszonyítva $p=3$ bar.

Határozzuk meg az ívdarab és a csővezeték közötti karmantyús csatlakozásra ható F_R reakcióerőt!



83. ábra

Kidolgozás:

Mivel a súrlódási veszteségeket elhanyagoljuk, ezért a p nyomás és az 1 és 2 ponton megegyezik.

A szögek nagysága: $\varphi_1 = 45^\circ$, $\varphi_2 = 135^\circ$.

Ebben az ívdarabban szimmetriaokok miatt nem lép fel y irányú reakcióerő ($F_{Ry}=?$), és így csak az x összetevőt kell számítani ($F_{Rx} = F_R$).

A térfogatáram:

$q = A \cdot v$, ebből a sebesség

$$v = \frac{q}{A} = \frac{q}{\frac{d^2 \pi}{4}} = \frac{0,08 \text{ m}^3 \cdot \text{s}^{-1}}{0,2^2 \text{ m}^2 \cdot 3,14} = 2,55 \text{ m} \cdot \text{s}^{-1}.$$

A csőre ható reakcióerő:

$$\begin{aligned} F_R &= p \cdot A (\cos \varphi_1 - \cos \varphi_2) + q \cdot \rho_v \cdot v (\cos \varphi_1 - \cos \varphi_2) = \\ &= 3 \cdot 10^5 \text{ Pa} \cdot \frac{0,2^2 \text{ m}^2}{4} (\cos 45^\circ - \cos 135^\circ) + \\ &+ 0,08 \text{ m}^3 \cdot \text{s}^{-1} \cdot 1000 \text{ kg} \cdot \text{m}^{-3} \cdot 2,55 \text{ m} \cdot \text{s}^{-1} (\cos 45^\circ - \cos 135^\circ) = 13 \, 617 \text{ N}. \end{aligned}$$

198. A 84. ábrán látható, kör keresztmetszetű, vízszintes helyzetű ives cső átmérete $d_1=50$

mm-ről $d_2=30$ mm-re változik.

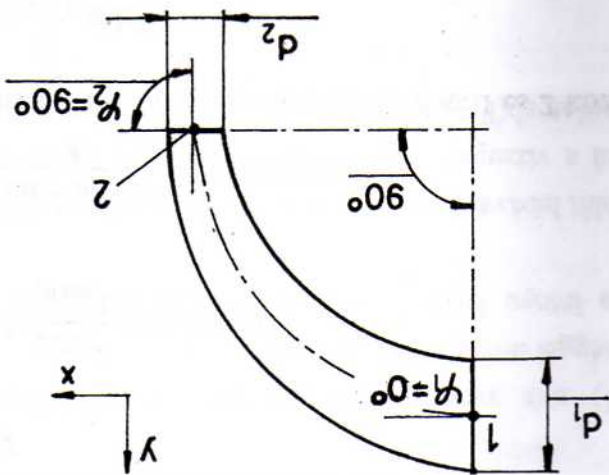
A csőben víz áramlik, amelynek sűrűsége $\rho^v=1000 \text{ kg}\cdot\text{m}^{-3}$. Az 1 pontban a víz áramlási

sebessége $v_1=5 \text{ m/s}$, a nyomás $p_1=3 \text{ bar}$. Az ives cső 90° -os irányváltozást okoz.

Határozzuk meg az áramló folyadék által a csőfalra kifejtett F_R erő nagyságát és irányát

($\varphi=?$), a folyadék sűrűdését és önsúlyát elhanyagolva!

(A megoldáshoz szükséges képletek a példa kidolgozásában található).



84. ábra

Kidolgozás:

A folyadék által a csőfalra kifejtett erőhatásra a következőkkel egyenletekkel írhatók fel:

$$F_{Rx} = p_1 \cdot A_1 \cdot \cos\varphi_1 - p_2 \cdot A_2 \cdot \cos\varphi_2 + q \cdot \rho^v (v_1 \cos\varphi_1 - v_2 \cos\varphi_2),$$

$$F_{Ry} = p_2 \cdot A_2 \cdot \sin\varphi_2 - p_1 \cdot A_1 \cdot \sin\varphi_1 - q \cdot \rho^v (v_1 \sin\varphi_1 - v_2 \sin\varphi_2)$$

$$F_R = \sqrt{F_{Rx}^2 + F_{Ry}^2}, \text{ amelyben}$$

F_R - a csőfalra kifejtett eredőerő,

F_{Rx} - az eredőerő vízszintes irányú összetevője,

F_{Ry} - az eredőerő függőleges irányú összetevője,

p_1 - nyomás a nagyobb átméretű keresztmetszet 1 jelű pontjában,

p_2 - nyomás a kisebb átméretű keresztmetszet 2 jelű pontjában,

A_1 - a nagyobb átméretű csőszakasz kijelölt 1 pontjához tartozó keresztmetszet területe,

A_2 - a kisebb átméretű csőszakasz kijelölt 2 pontjához tartozó keresztmetszet területe,

v_1 - folyadéksebesség az 1 jelű pontban,

v_2 - folyadéksebesség a 2 jelű pontban,

- φ_1 - az 1 jelű pontban a cső középvonala érintőjének a vízszintessel bezárt szöge,
- φ_2 - a 2 jelű pontban a cső középvonala érintőjének a vízszintessel bezárt szöge,
- ρ_v - a csövön átfolyó folyadék sűrűsége,
- q - a csövön átfolyó folyadék térfogatárama.

Ahhoz, hogy az F_{Rx} és F_{Ry} összetevőket a fenti egyenletekkel számítsuk, hiányzik a v_2 , p_2 és q .

A v_2 értékét a folytonossági feltételből kapjuk meg.

$$v_1 \cdot A_1 = v_2 \cdot A_2, \text{ ebből}$$

$$v_2 = v_1 \left(\frac{d_1}{d_2} \right)^2 = 5 \text{ m/s} \cdot \frac{50 \text{ m}^2}{30 \text{ m}^2} = 13,89 \text{ m/s}.$$

A térfogatáram:

$$q = v_1 \cdot A_1 = 5 \text{ m/s} \cdot \frac{0,05^2 \text{ m}^2 \cdot \pi}{4} = 0,0098174 \text{ m}^3 / \text{s}.$$

A p_2 meghatározására a Bernoulli-egyenletet írjuk fel az 1 és 2 közötti tartományra:

$$\frac{p_1}{\rho_v \cdot g} + \frac{v_1^2}{2g} = \frac{p_2}{\rho_v \cdot g} + \frac{v_2^2}{2g}, \text{ ebből}$$

$$p_2 = p_1 + \frac{\rho_v}{2} (v_1^2 - v_2^2) =$$

$$= 3 \cdot 10^5 \text{ N/m}^2 + \frac{1000 \text{ kg/m}^3}{2} \left[5^2 (\text{m/s})^2 - 13,88^2 (\text{m/s})^2 \right] = 2,16 \cdot 10^5 \text{ N/m}^2 = 2,16 \text{ bar}.$$

Az eredő erő vízszintes irányú összetevője (a betűkkel jelzett egyenlet megismétlése nélkül):

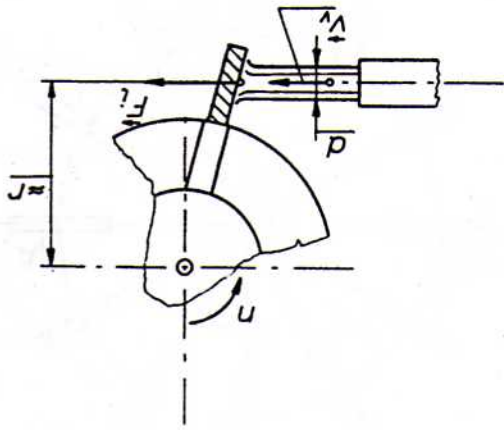
$$F_{Rx} = 3 \cdot 10^5 \text{ N/m}^2 \cdot \frac{0,05^5 \text{ m}^2 \cdot 3,14}{4} \cdot 1 - 2,16 \cdot 10^5 \text{ N/m}^2 \cdot \frac{0,03^2 \text{ m}^2 \cdot 3,14}{4} \cdot 0 +$$

$$+ 0,0098174 \text{ m}^3 / \text{s} \cdot 1000 \text{ kg/m}^3 (5 \text{ m/s} \cdot 1 - 13,89 \text{ m/s} \cdot 0) = 638,13 \text{ N}.$$

Az eredő erő függőleges irányú összetevője (a betűkkel jelzett egyenlet megismétlése nélkül):

$$F_{Ry} = 2,16 \cdot 10^5 \text{ N/m}^2 \cdot \frac{0,03^2 \text{ m}^2 \cdot 3,14}{4} \cdot 1 - 3 \cdot 10^5 \text{ N/m}^2 \cdot \frac{0,05^2 \text{ m}^2 \cdot 3,14}{4} \cdot 0 -$$

$$- 0,0098174 \text{ m}^3 / \text{s} \cdot 1000 \text{ kg/m}^3 (5 \text{ m/s} \cdot 0 - 13,89 \text{ m/s} \cdot 1) = 289,04 \text{ N}.$$



b./ Mennyi a nyomatok a vizikerek tengelyén ($M=?$)?

vizsugar sebességének ($P_h=?$)! ($v_{ker}=v/2$)!

a./ Számítsuk ki a vizikerek teljesítményét, ha a kerek kerületi sebessége éppen fele a $r=1,5$. A mechanikai hatások $\eta_m=0,9$.
 sebessége $v=10 \text{ m}\cdot\text{s}^{-1}$. A vizsugar közepvonalának távolsága a vizikerek forgástengelyétől 200 . A 85. ábrán látható vizikerek lapátjára ható vizsugar átmérője $d=200 \text{ mm}$, a viz

akarjuk, hogy ne mozduljon el ($F_1=?$)?

c./ Mekkora erővel kell a vizsugar újábra állított függőleges lapot megtámasztani, ha azt b./ Az erő milyen abszolút hibával számítható ($H_{ap}=?$)? A sűrűség $\pm 2\%$ hibával adott.

lapsebességet ($F_P=?$)?

a./ Mekkora vízszintes irányú lapra ható erővel tudjuk biztosítani az adott egyenletes $v_l=(3\pm 0,05) \text{ m/s}$ sebességgel távolodó függőleges lapot ér.
 199. $v=(10\pm 0,05) \text{ m/s}$ sebességű $d=(10\pm 0,1) \text{ cm}$ átmérőjű vízszintes vizsugar

$$\varphi = 24,36^\circ$$

Az eredő irányszöge:

$$\text{tg } \varphi = \frac{F_{Ry}}{F_{Rx}} = \frac{289,04 \text{ N}}{638,13 \text{ N}} = 0,4529.$$

Az eredő erő iránytangense:

$$F_R = \sqrt{F_{Rx}^2 + F_{Ry}^2} = \sqrt{638,13^2 \text{ N}^2 + 289,04^2 \text{ N}^2} = 700 \text{ N}.$$

A csőfalra kifejtett eredő erő:

Kidolgozás:

a./ Az erőimpulzus abszolút értéke:

$$F_d = A_\ell \cdot v_v \cdot \rho_v (v_v - v_{\text{ker}}) = \frac{d^2 \pi}{4} v_v \cdot \rho_v (v_v - v_{\text{ker}}) =$$

$$\frac{0,2^2 m^2 \cdot 3,14}{4} \cdot 10 m \cdot s^{-1} \cdot 10^3 kg \cdot m^{-3} \cdot (10 - 5) m \cdot s^{-1} = 1,568 kN.$$

Az erőimpulzust szorozva a kerületi sebességgel és a mechanikai hatásfokkal, kapjuk a hasznos teljesítményt.

$$P_h = \eta_m \cdot F_d \cdot v_{\text{ker}} = 0,9 \cdot 1,568 kN \cdot 5 m \cdot s^{-1} = 7,06 kW.$$

b./ A kerék szögsebessége és fordulatszáma:

$$\omega = \frac{v_{\text{ker}}}{r} = \frac{5 m \cdot s^{-1}}{1,5 m} = 3,33 s^{-1},$$

$$n = \frac{\omega}{2\pi} = \frac{3,33 s^{-1}}{2\pi} 60 s \cdot \text{min}^{-1} = 31,8 \text{ min}^{-1}.$$

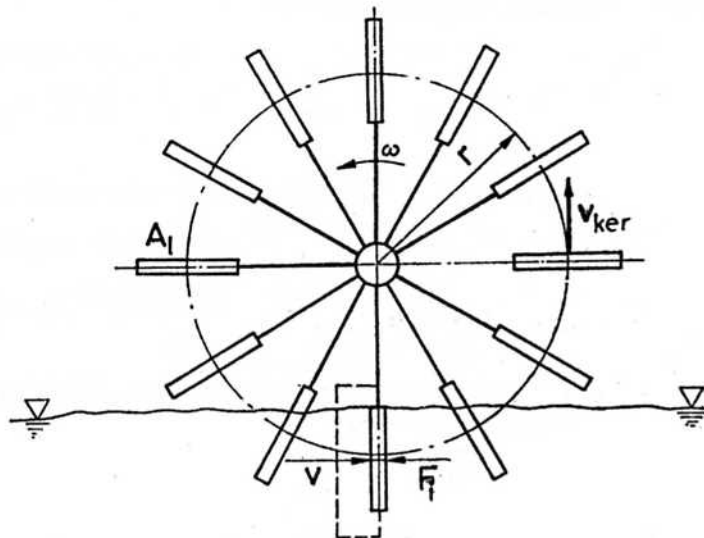
A nyomatékot a teljesítmény és a szögsebesség ismeretében a következőképpen számítjuk :

$$M = \frac{P_h}{\omega} = \frac{7,06 kN \cdot m \cdot s^{-1}}{3,33 s^{-1}} = 2,12 m \cdot kN.$$

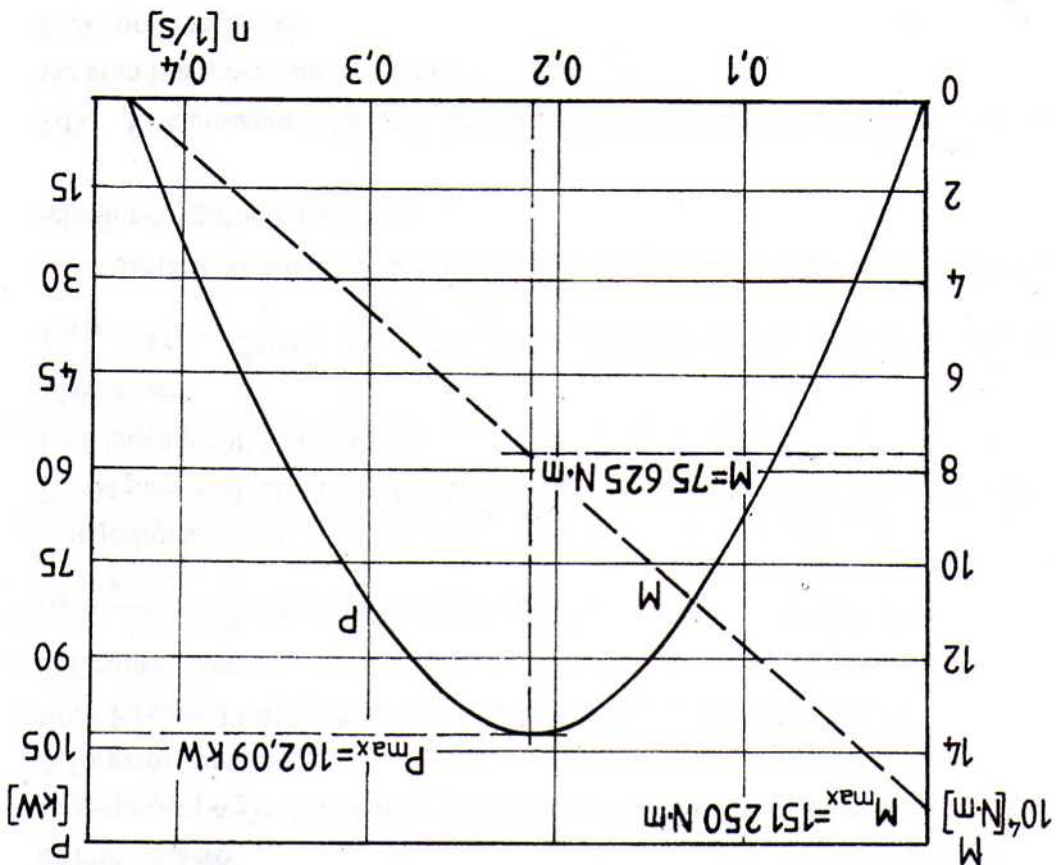
201. A 86. ábrán vázolt vízikerék $A_\ell = 5 m^2$ területű lapátjai $v = 1 m/s$ sebességű folyóvízbe merülő síklapok. A víz sűrűsége $\rho_v = 1000 kg \cdot m^{-3}$. A járókerék sugara $r = 2 m$.

a./ Mennyi a vízikerék legnagyobb teljesítménye ha a kerületi sebesség $v_{\text{ker}} = v/2 = 0,5 m/s$?

b./ Mennyi a $v_{\text{ker}} = 0,5 m/s$ esetben a járókerék fordulatszáma ($n = ?$)?



86. ábra


 $P = f(n)!$

202. Egy alulcsapott vizikerek lapjának felülete $A_f = 2,5 \text{ m}^2$, a sugara $r = 2 \text{ m}$, a folyóvíz sebessége $v_1 = 5,5 \text{ m} \cdot \text{s}^{-1}$. A víz sűrűsége $\rho_v = 1000 \text{ kg} \cdot \text{m}^{-3}$. Szerkesszük meg számítás alapján a vizikerek nyomatak- és teljesítmény görbéjét [$M = f(n)$];

$$n = \frac{v_{ker}}{2\pi \cdot r} = \frac{0,5 \text{ m/s}}{2 \cdot 3,14 \cdot 2 \text{ m}} = 0,0398 \text{ s}^{-1} = 2,39 \text{ min}^{-1}.$$

b / A járókerek fordulatszámakkor

$$P_{max} = \frac{\dot{m} \cdot v^2}{4} = \frac{5 \cdot 10^3 \text{ kg/s} \cdot (1 \text{ m/s})^2}{4} = 1250 \text{ W} = 1,25 \text{ kW}.$$

$v_{ker} = 0,5 \text{ m/s}$ kerületi sebességnél:

A járókerek legnagyobb teljesítménye

$$F_{max} = \rho_v \cdot A_f \cdot v^2 = \dot{m} \cdot v = 5 \cdot 10^3 \text{ kg/s} \cdot 1 \text{ m/s} = 5000 \text{ N} = 5 \text{ kN}.$$

A járókerekén ébredő legnagyobb kerületi erő:

$$\dot{m} = \rho_v \cdot A_f \cdot v = 10^3 \text{ kg/m}^3 \cdot 5 \text{ m}^2 \cdot 1 \text{ m/s} = 5000 \text{ kg/s} = 5 \text{ Mg/s}.$$

a / A laptra érkező víz tömegárama:

Kidolgozás:

Kidolgozás:

A víz tömegárama:

$$q = A \cdot v_1 = 2,5 \text{ m}^2 \cdot 5,5 \text{ m} \cdot \text{s}^{-1} = 13,75 \text{ m}^3 \cdot \text{s}^{-1}.$$

Ha a lapát áll, akkor $v_2 = 0$, ilyenkor az impulzuserő:

$$F_{d1} = q \cdot \rho_v (v_1 - v_2) = 13,75 \text{ m}^3 \cdot \text{s}^{-1} \cdot 1000 \text{ kg} \cdot \text{m}^{-3} \cdot 5,5 \text{ m} \cdot \text{s}^{-1} = 75\,625 \text{ N}.$$

A forgatónyomaték:

$$M_1 = F_{d1} \cdot r = 75\,625 \text{ N} \cdot 2 \text{ m} = 151\,250 \text{ N} \cdot \text{m}.$$

Ez a vízikerek legnagyobb nyomatéka. A teljesítmény nulla, mert nincs fordulatszám.

Ha a lapát kerületi sebessége megegyezik a víz áramlási sebességével, akkor $v_2 = v_1 = 5,5 \text{ m} \cdot \text{s}^{-1}$.

A kerületi sebesség:

$v_k = r \cdot \omega_1 = r \cdot 2\pi \cdot n_1$, ebből a fordulatszám:

$$n_1 = \frac{v_2}{r \cdot 2\pi} = \frac{5,5 \text{ m} \cdot \text{s}^{-1}}{2 \text{ m} \cdot 2 \cdot 3,14} = 0,43 \text{ s}^{-1} = 25,8 \text{ min}^{-1}.$$

Ez a legnagyobb fordulatszám. Ebben az esetben a nyomaték nulla, mert $v_1 = v_2 = 0$, a teljesítmény nulla, mert nincs nyomaték.

Ha a lapát kerületi sebessége fele a víz áramlási sebességének, vagyis $v_2 = 2,75 \text{ m} \cdot \text{s}^{-1}$, akkor az impulzuserő:

$$F_{d2} = q \cdot \rho_v (v_1 - v_2) = 13,75 \text{ m}^3 \cdot \text{s}^{-1} \cdot 1000 \text{ kg} \cdot \text{m}^{-3} \cdot (5,5 - 2,75) \text{ m} \cdot \text{s}^{-1} = 37\,812,5 \text{ N}.$$

A forgatónyomaték:

$$M_2 = F_{d2} \cdot r = 37\,812,5 \text{ N} \cdot 2 \text{ m} = 75\,625 \text{ N} \cdot \text{m}.$$

A fordulatszám:

$$n_2 = \frac{v_2}{r \cdot 2\pi} = \frac{n_1}{2} = 0,215 \text{ s}^{-1} = 12,9 \text{ min}^{-1}.$$

A teljesítmény:

$$P_2 = M_2 \cdot \omega_2 = M_2 \cdot 2 \cdot \pi \cdot n_2 = 75\,625 \text{ N} \cdot \text{m} \cdot 2 \cdot 3,14 \cdot 0,215 \text{ s}^{-1} = 102\,108,87 \text{ W} \approx 102,1 \text{ kW}.$$

Ez a legnagyobb teljesítmény.

Másképpen:

$$P_{\max} = M_{\max} \frac{\omega_{\max}}{2} = M_{\max} \frac{2\pi \cdot n_{\max}}{2} = 75\,625 \text{ N} \cdot \text{m} \cdot 3,14 \cdot 0,43 \cdot \text{s}^{-1} = 10\,208,87 \text{ W} \approx 102,1 \text{ kW}.$$

Az összetartozó értékeket a fordulatszám függvényében a 87. ábrán látható nyomaték- és teljesítménygörbe szemlélteti.

203. Az alulcsapott vízikerek lapátjának keresztmetszete $A_\ell = 0,8 \text{ m}^2$, a sugara $r = 3 \text{ m}$. A víz áramlási sebessége $v_1 = 6 \text{ m} \cdot \text{s}^{-1}$.

Mekkora a vízikerek

$$(n_{opt}=?; P_{max}=?)?$$

b./ Milyen fordulatszámnal kapnánk a legnagyobb teljesítményt és mekkora lenne az számítsa ki a kereket forgató nyomatékokat és a teljesítményt ($M=?; P=?$)?
a./ A lapatozást "végtelen sok, de egymást nem zavaró lapátokból álló"-nak feltételezve, fordulatszámmal fogrog.

206. Egyszerű radiális síklapátokkal felszerelt vizikereket $v=15$ m/s sebességgel, $d=30$ mm átmérőjű körkeresztszertű vizusággal hajtunk. A lapátokat a vizuságot a 88. ábra szerint ér. A lapátok középkörének sugara $r = 0,2$ m. A kerék $n = 250$ /min állando

$$\text{fordulatszám függvényében } [M=f(n); P=f(n)]!$$

Szerkessze meg számítási alapján a vizikerek nyomaték- és teljesítmény-görbéjét a $v_1 = 4$ m.s⁻¹.

205. Az alulcsapott vizikerek lapátfelülete $A_f = 1$ m², a sugara $r = 2$ m. A folyóvíz sebessége

b./ Mekkora az ehhez a teljesítményhez tartozó hajtónyomaték ($M=?$)?

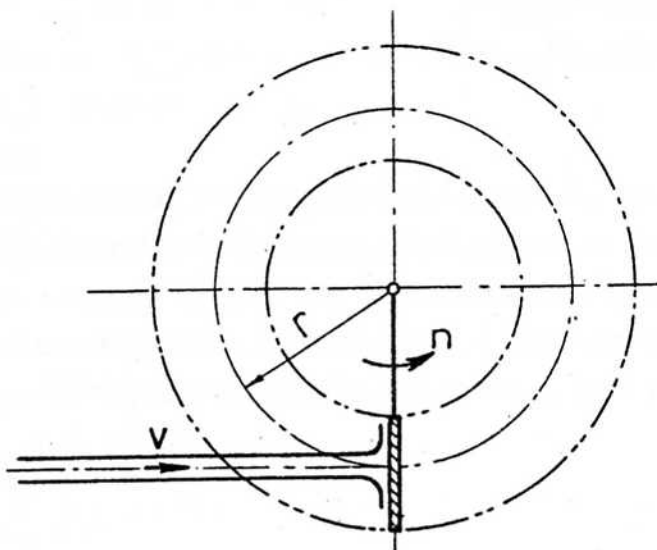
a./ Mekkora legnagyobb teljesítményt adna a vizikerek veszteségmentes esetben ($P_{max}=?$)? végtelen sűrűnek, de egymást nem zavarónak tekintjük.)

204. Alulcsapott vizikerek $A_f = 1,3$ m² felületű lapátja $v = 4$ m/s sebességgel folyóvízbe merül. A lapát középvonalának távolsága a kerék tengelyétől $r = 1,2$ m (A vizikerek lapatozását

c./ legnagyobb teljesítménye ($P_{max}=?$)?

b./ legnagyobb nyomatéka ($M_{max}=?$),

a./ legnagyobb fordulatszáma ($n_{max}=?$),



88. ábra

207. Alulcsapott vízikerék $A_{\ell}=2 \text{ m}^2$ felületű lapátja $v=6 \text{ m/s}$ sebességű folyóvízbe merül. A lapát középvonalának távolsága a kerék tengelyétől $r=1,5 \text{ m}$. (A vízikereket tekintjük végtelen sok, de egymást nem zavaró lapáttal felszereltnek.)

a./ Mennyi a vízikerék optimális fordulatszáma ($n_{\text{opt}}=?$)?

b./ Rajzolja meg a kerületi erőből származó nyomaték változását a kerék szögsebességének függvényében [$M=f(\omega)$]!

c./ Ha a mechanikai veszteségek $M_{\text{s}}=12\,000 \text{ N}\cdot\text{m}$ súrlódási nyomatékot okoznak, mennyi ekkor a vízikerék maximálisan hasznosítható teljesítménye ($P_{\text{hmax}}=?$)? Hogyan változik ez a teljesítmény a szögsebesség függvényében [$P=f(\omega)$]?

IV. MEGOLDÁSI VÁZLAT ÉS EREDMÉNYTÁR

4. a/ $P_a = 81,0 \text{ kW}$; $x_a = 0,673$; b./ $w = 12,1 \text{ MJ/(kW.h)}$; $\eta_a = 29,8\%$
 5. a/ $b_{g0} = 0,29 \text{ kg/(kW.h)}$; b./ $w = 12,46 \text{ MJ/(kW.h)}$; c./ $\eta_{gcs} = 22,5\%$
 7. a/ $x_a = 54\%$; b./ $\eta_a = 26,25\%$
 8. a/ $\eta_{gcs} = 25,7\%$; b./ $B_{24} = 70,8 \text{ kg}$; c./ $H_h = 646 \text{ kJ/kg}$
 10. a/ $\eta = 25,8\%$; b./ $b_{0,5} = 0,44 \text{ kg/(kW.h)}$
 11. a/ $w_{gcs} = 12,4 \text{ MJ/(kW.h)}$; b./ $w_m = 11,9 \text{ MJ/(kW.h)}$; c./ $\eta_m = 30,2\%$; d./ $\eta_{gcs} = 29\%$
 12. a./ $v = 67,5 \text{ km/h}$; b./ $V = 5,8 \text{ liter}$
 13. a./ $b_p = 0,291 \text{ kg/(kW.h)}$; b./ $w = 12,2 \text{ MJ/(kW.h)}$; c./ $\eta = 29,5\%$
 16. a./ $1308 \text{ kg} > 1000 \text{ kg}$, nem felel meg; b./ $w = 12,06 \text{ MJ/(kW.h)}$
 17. $V = 492,4 \text{ liter}$
 18. $m_p = 180 \text{ kg}$
 19. a./ $\eta_e = 22,4\%$; b./ $b_{sz} = 1,20 \text{ kg/(kW.h)}$; c./ $w = 16,1 \text{ MJ/(kW.h)}$
 22. $\eta = 26\%$
 23. a./ $b_{sz} = 0,324 \text{ kg/(kW.h)}$; $w = 14,9 \text{ MJ/(kW.h)}$; b./ $\eta_a = 24,1\%$
 25. a./ $x_a = 83,8\%$; b./ $\eta = 76\%$
 26. a./ $x = 72,9\%$; b./ $P_{hx} = 19,68 \text{ MW}$; $P_{ht} = 20,5 \text{ MW}$
 29. $x_a = 90\%$
 30. a./ $t_2 = 13,13 \text{ min}$; b./ $x_a = 80\%$
 31. $P_{v0} = 6,9 \text{ kW}$; $P_{vx} = 13,1 \text{ kW}$
 33. b./ $\eta_{max} = 65,8\%$
 34. $P_{h0} = 26,8 \text{ kW}$; $\eta_{max} = 88,2\%$
 35. b./ $P_{v0} = 0,9 \text{ kW}$

37. A veszteségek összege $x=1$ terhelés esetén:

$$P_{vn} = \frac{P_n}{\eta} - P_n = \frac{\eta}{1-\eta} P_n = \frac{\eta}{1-0,7} \cdot 40 \text{ kW} = 17,2 \text{ kW}$$

A változó veszteség a terheléssel arányos, azaz $P_{vx} = x \cdot P_{vx1}$, ahol

$$P_{vx1} = P_{vn} - P_{v0} = 17,2 \text{ kW} - 5,2 \text{ kW} = 12 \text{ kW}$$

A bevezetett teljesítmény teljes terhelésnél:

$$P_b = P_n + P_{vn} = 40 \text{ kW} + 17,2 \text{ kW} = 57,2 \text{ kW}$$

A hatásfok teljes terhelésnél:

$$\eta = \frac{P_n}{P_b} = \frac{40 \text{ kW}}{57,2 \text{ kW}} = 0,70,$$

$$\eta = 70 \%$$

x	$P_h = x \cdot P_n$	$P_{vx} = P_{v0} + x \cdot P'_{vx1}$	$P_b = P_h + P_{vx}$	$\eta = \frac{P_h}{P_b} \cdot 100$
-	kW	kW	kW	%
0,25	10	8,2	18,2	55
0,50	20	11,2	31,2	64
0,75	30	14,2	44,2	68
1,00	40	17,2	57,2	70

39. $P_{v1} = 0,8 \text{ kW}$; $P_{v0,5} = 0,4 \text{ kW}$.

40. a./ $P_{v0} = 2,12 \text{ kW}$; b./ $\eta_x = 95,2 \%$.

41. a./ $P_{vx} = 7,42 \text{ kW}$.

42. a./ $\eta_x = 61 \%$; b./ $x = 89,3 \%$.

43. a./ $x_a = 78,75 \%$; b./ $\eta_a = 29,5 \%$.

44. a./ $x_a = 76,7 \%$; b./ $\eta_a = 62,5 \%$; c./ $\eta_a = 68,5 \%$.

45. A kerületre redukált tömeg: $m_{red} = \lambda m = 0,8 \cdot 220 \text{ kg} = 176 \text{ kg}$.

A tehetetlenségi nyomaték: $J = \frac{m_{red} \cdot D^2}{4} = \frac{176 \text{ kg} \cdot 0,6^2 \text{ m}^2}{4} = 15,84 \text{ kg} \cdot \text{m}^2$.

48. a./ $\alpha_\ell = 2,35 \text{ rad/s}^2$; b./ $t_\ell = 33,4 \text{ s}$; c./ $i_1 = 156$; $i_2 = 52$.

49. a./ $M_f = 282 \text{ N.m}$; b./ $t_\ell = 8,7 \text{ min}$; c./ $i = 1303$.

50. a./ $M_{f1} = 376 \text{ N.m}$; $M_{f2} = 141 \text{ N.m}$; $M_{f3} = 63 \text{ N.m}$;

b./ $i_1 = 54,1$; $i_2 = 54,1$; $i_3 = 15,1$.

52. b./ $t_i = 14 \text{ s}$; c./ $M_h = 717 \text{ N.m}$; $\delta = 0,0593$.

53. b./ $M_h = 127,5 \text{ N.m}$.

54. $t_i = 73 \text{ s}$.

55. a./ $t_\ell = 1403 \text{ s}$; b./ $P = 5,78 \text{ kW}$.

56. $t_i = 153 \text{ s}$.

57. a./ $E_k = 2875 \text{ J}$; b./ $t_\ell = 1,13 \text{ s}$.

58. a./ $t_i = 11,9 \text{ s}$; b./ $E_k = 489 \text{ kJ}$; c./ $M_h = 165 \text{ N.m}$.

59. $M_E = 83,8 \text{ N.m}$
60. $\alpha / M_f = 3,2 \text{ N.m}$; $b / M_f = 39,1 \text{ N.m}$; $c / \tau_f = 4,65 \text{ min}$.
61. $\alpha / M_f = 94,2 \text{ N.m}$; $c / M_f = 94,2 \text{ N.m}$.
62. $\alpha / \tau_f = 35,1 \text{ min}$; $b / \tau_f = 4,1 \text{ min}$.
65. $E_k = 2,6 \text{ kJ}$
67. $\alpha / \tau = 216 / \text{min}$; $b / D = 2,30 \text{ m}$; $c / E_k = 510 \text{ kJ}$.
68. $\alpha / \tau = 3,926 \text{ s}$; $b / E_k = 12\,324,5 \text{ J}$.
69. $p = 2943 \text{ Pa} = 0,02943 \text{ bar}$.
70. $p = 606,3 \text{ bar}$.
71. $p = 54\,200 \text{ Pa} = 0,542 \text{ bar}$.
72. $h = 750,1 \text{ mm}$.
73. $F = 422,3 \text{ MN}$.
74. $F = 2021 \text{ N}$.
75. $F = 473,1 \text{ N}$.
76. $F = 221,8 \text{ N}$.
77. $\alpha / F = 24,03 \text{ kN}$; $b / h_F = 1,167 \text{ m}$; $c / M_h = 28,04 \cdot 10^3 \text{ N.m}$.
78. $\alpha / \rho_0 = 909,1 \text{ kg/m}^3$; $b / \Delta h = 14,52 \text{ mm}$.
79. $\alpha / F = 15,8 \text{ kN}$, lefelé; $b / \frac{D^2}{h} = \frac{D^2}{x} + 1$.
80. $p_t = 211,6 \text{ kPa}$
84. $\alpha / h = 217,6 \text{ mm}$; $b / p = 2,13 \text{ kPa}$.
85. $p_2 = 78,6 \text{ kPa}$
86. $\alpha / p_2 = 131,8 \text{ kPa}$; $b / p_a = 135,2 \text{ kPa}$.
88. $\alpha / p = 14,96 \text{ kPa}$; $b / \Delta h = 112 \text{ mm}$.
89. $\alpha / h = 750 \text{ mm}$; $b / v^v = 14,7\%$; $c / vH_g = 100\%$.
90. $\alpha / p = 94,7 \text{ kPa}$; $b / F = 0,94 \text{ N}$.
91. $F = 79,5 \text{ N}$.
94. $\alpha / F_1 = 114,8 \text{ kN}$; $b / m = 33,84 \text{ kg}$; $c / F_2 = 1,071 \text{ MN}$, $d / F_3 = 0,956 \text{ MN}$.
95. $\alpha / F = 84,955 \text{ N}$; $b / F_h = 0$; $F_v = 84,955 \text{ N}$; $c / \rho h = 1000 \text{ kg/m}^3$.
98. $d_2 = 141,4 \text{ mm}$.
99. $h = 2,92 \text{ m}$.
100. $h_2 = 1,61 \text{ m}$.
101. $F = 26,51 \text{ kN}$.
102. $D = 79,79 \text{ mm}$.

103. $m_t = 6192 \text{ kg}$.
104. a./ $F_D = 45 \text{ kN}$; b./ $\ell = 0,1 \text{ mm}$.
106. $F_1 = 188,5 \text{ N}$; $F_2 = 3016 \text{ N}$.
107. a./ $p = 2,299 \text{ MPa}$; b./ $p_s = 2,152 \text{ MPa}$.
108. $D/d = \sqrt{2}$.
110. a./ $F = 57,9 \text{ N}$; b./ $G = 86,7 \text{ N}$; c./ $F = 395 \text{ N}$; d./ $F_e = 308 \text{ N}$.
111. a./ $p = 5,341 \text{ MPa}$; b./ $\eta = 0,8102$; c./ $F_2 = 317,6 \text{ kN}$; d./ $s_2 = 0,1531 \text{ mm}$.
e./ $W_1 = 60 \text{ J}$; f./ $W_h = 48,61 \text{ J}$; g./ $i_\ell = 183$.
112. a./ $p = 15,01 \text{ MPa}$; $q = 96,63 \text{ l/min}$.
114. a./ $v_2 = 9 \text{ m/s}$; b./ $p_2 = 67,5 \text{ kPa}$.
115. a./ $h_1 = 7,339 \text{ m}$; b./ $h_2 = 22,34 \text{ m}$; c./ $p = 1,472 \text{ bar} = 147\,200 \text{ Pa}$.
116. $v = 34,64 \text{ m/s}$.

a./ $v_1 = \frac{(d_1 + d_2)b}{2d_1 \cdot t} = 0,64 \text{ m/s}$,

117. b./ $v_2 = \frac{(d_1 + d_2)b}{2d_2 \cdot t} = 1,07 \text{ m/s}$.

c./ $v = \frac{6,4}{10-x} [\text{m}, \text{m/s}]$.

118. a./

$$A_o = R_o^2 \pi, \quad A_x = r(x)^2 \pi,$$

$$r = R_o - \frac{R_o - R_1}{x_1} x = 0,27 - 0,15x [\text{m}].$$

Kontinuitási egyenlet:

$$A_o \cdot v_o = A_x \cdot v_x, \quad \text{ebből}$$

$$v_x = \frac{A_o \cdot v_o}{A_x} = v_o \left(\frac{R_o}{r} \right)^2 = \frac{v_o}{\left(1 - \frac{x}{18} \right)^2} [\text{m}, \text{m/s}].$$

b./ $m = \rho \cdot A_o \cdot v_o \cdot t = 13\,734 \text{ kg}$.

119. Kontinuitási egyenletből $v_1 < v_2$, mert $A_1 > A_2$.

Bernoulli egyenletből az $\frac{1}{2} \rho_v \cdot v_2^2$ elhanyagolással: $v_2 = \sqrt{50} = 7,07 \text{ m/s}$.

120.

$$p^v = p_2 = 1000 \text{ kg/m}^3; A_1 = A_2 \gg A_3.$$

A víz-olaj határfeületen a nyomás $p_2 = p_1 + \rho_1 \cdot g \cdot h_1$. Bernoulli-egyenlet a kilépési pontra

(3) és a víz-olaj határfeület (2) pontjára:

$$v_2^3 \gg v_3^3, \text{ mert } A_3 \ll A_2.$$

Az elhanyagolás figyelembe véve:

$$v_2^3 = \frac{2g}{\rho_2} (\rho_1 \cdot h_1 + p_2 \cdot h_2), \text{ ebből } v_3 = \sqrt{90} = 9,48 \text{ m/s.}$$

121.

$$a./h = 0,13 \text{ m; } b./q = 0,02 \text{ m}^3/\text{s; } \dot{m} = 0,026 \text{ kg/s.}$$

122.

$$a./v = 20 \text{ m/s; } b./20,38 \text{ m.}$$

123.

$$p_1^t = 177 \text{ kPa.}$$

124.

$$v_1^t = 19,6 \text{ m/s; } v_2^t = 26,4 \text{ m/s.}$$

126.

$$q_1 = \frac{1}{60000} \text{ m}^3/\text{s}, \quad A = 2 \cdot 10^{-4} \text{ m}^2, \quad q = 10^{-3} \text{ m}^3/\text{s}, \quad q_2 = \frac{60000}{0,9} \text{ m}^3/\text{s}.$$

127.

a./A Bernoulli-egyenletből: $p = p_0 + \frac{\rho}{2}(v_0^2 - v^2)$,

$$A_0 = R_2 \cdot \pi; \quad A = \pi \cdot R^2 (1 - x/2b)^2;$$

$$A \cdot v = A_0 \cdot v_0 \text{ ebből}$$

$$v = \frac{A_0 \cdot v_0}{A} = \frac{4v_0}{(2b-x)^2} b^2.$$

Behelyettesítve:

$$p = 2 \cdot 10^5 + 500 \left[1 - \frac{(10-x)^4}{10^4} \right] \text{ [m; Pa].}$$

$$b./\dot{m} = \rho \cdot v \cdot A_0 \cdot v_0 = 282,6 \text{ kg/s.}$$

$$c./p_1 = 1,925 \cdot 10^5 \text{ Pa.}$$

129. $h_2 = 0,899$ m.
131. $h_2 = 0,9$ m.
132. $v_2 = 3,07$ m/s.
134. a./ $h = 1,27$ m; b./ $p_1 = 4,9$ kPa; $p_2 = 17,4$ kPa; c./ $p_3 = 7,36$ kPa; $p_4 = 19,86$ kPa.
135. $v = 1,72$ m/s.
138. a./ $v_3 = 17,16$ m/s; b./ $p_1 / \rho_v \cdot g = -1,144$ m.
139. $q = 17,9$ dm³/s.
141. a./ $q = 156$ dm³/s; b./ $p_t = 35,3$ kPa; c./ $v = 2,97$ m/s.
142. $v = 1,98$ m/s; $q = 0,62$ l/s.
143. $\rho_v = 1000$ kg/m³; $A_1 \gg A_2$; $d_2 = D = 0,05$ m; $d_3 = d = 0,04$ m;
 $p_k = 10^5$ N/m²; $g = 10$ m/s².
a./ A Bernoulli- és kontinuitási egyenletből a
 $v_1^2 \ll v_2^2$ elhanyagolással:
 $v_2 = \sqrt{2g \cdot H} = \sqrt{20} = 4,47$ m/s.
b./ $A_2 = \frac{d_2^2 \cdot \pi}{4} = 1,963 \cdot 10^{-3}$ m², $q_2 = A_2 \cdot v_2 = 8,77 \cdot 10^{-3}$ m³ / s.
c./ Bernoulli - egyenlet:
 $p_3 + \frac{1}{2} \rho_v \cdot v_3^2 + \rho_v \cdot g \cdot y_3 = p_2 + \frac{1}{2} \rho_v \cdot v_2^2 + \rho_v \cdot g \cdot y_2$, ahol $y_3 = y_2$, ill.
 $p_2 = p_k \cdot A_3 = \frac{d_3^2 \cdot \pi}{4} = 1,26 \cdot 10^{-3}$ m².
Kontinuitási egyenletből vagy a térfogatáram erősségéből $q_2 = A_3 \cdot v_3$, ebből:
 $v_3 = \frac{q_2}{A_3} = 6,98$ m/s. Behelyettesítve a Bernoulli-egyenletbe: $p_3 = 85\,860$ Pa.
d./ Egyensúlyi egyenlet az U csőre $p_b = p_j$; $p_3 + \rho_v \cdot g \cdot h = p_k$;
 $h = \frac{p_k - p_3}{\rho_v \cdot g} = 1,4$ m.
146. $q = 5637,6$ l.min⁻¹.
147. a./ $v_2 = 5,96$ m.s⁻¹; b./ $q = 46,48$ l.s⁻¹.
148. $d_2 = 49,86$ mm.
149. a./ $A_2 = 426,2$ mm²; b./ $p_2 = 99\,381$ N/m².
153. a./ $v_2 = 9,3$ m/s; b./ $q = 164$ dm³/s.

167. a./ $v = 1,965 \text{ m/s}$; b./ $\Delta p = 843,5 \text{ kPa}$.
168. a./ $v = 6,338 \text{ m/s}$; b./ $\Delta p = 843,5 \text{ kPa}$.
169. a./ $d = 36 \text{ mm}$; b./ $v = 1,965 \text{ m/s}$; c./ $\Delta p = 4,022 \text{ bar}$; d./ $p_d = 1,93 \text{ kPa}$; e./ $p_t = 600,3 \text{ kPa}$
f./ $P = 1,201 \text{ kW}$.
173. a./ $h_{vd}/h_{vD} = 2$; b./ $q_d/q_D = 1/4$; c./ $W_d/W_D = 1/2$.
179. $F_d = 4000 \text{ N}$.
180. $F_d = 1152 \text{ N}$.
181. $F_d = 4000 \text{ N}$.
182. a./ $v = 15,28 \text{ m/s}$; b./ $F_i = 458 \text{ N}$.
183. $p_1 = 92\,947 \text{ N/m}^2 = 92,947 \text{ kPa}$.
184. $F_d = 229 \text{ N}$.
185. $F_{dn} = 115 \text{ N}$.
186. A laphoz (78. ábra) Δt idő alatt a $\Delta V = A(v \cdot \Delta t)$ térfogatban levő $\Delta m = \rho_v \cdot \Delta V$ tömeg érkezik.
Az ütköző folyadéktömeg mozgásmennyiségének megváltozása: $\Delta I = 0 - \Delta m \cdot v$.
A folyadéksugár a lap által kifejtett átlagos erő:
$$F_i = -\frac{\Delta I}{\Delta t} = \rho_v \cdot A \cdot v^2.$$
Ugyanakkor erővel nyomja a folyadéksugár is az álló lapot ($F_d = F_i$).
187. $-F_i = F_d = \sqrt{2} A \cdot \rho_v \cdot v^2 = 8,8 \text{ N}$.
189. $F_d = 980,35 \text{ N}$.
190. A golyóhoz $v_1 = \sqrt{v_0^2 - 2g \cdot h}$ sebességgel érkező A keresztmetszetű vízoszlopban Δt idő alatt $\Delta m = \rho_v \cdot \Delta V = \rho_v \cdot (A \cdot v_1 \cdot \Delta t)$ tömeg érkezik, $I = 0 - \Delta m \cdot v_1$.
Feltételezzük, hogy a golyóról lepattanó vízcsepp sebessége vízszintes. A golyó által a folyadéksugárra kifejtett erő, a súlyerő: $F_d = G = m_g \cdot g$.
Az impulzustétel:
$$-m_g \cdot g \cdot \Delta t = 0 - \rho_v \cdot A \cdot v_1^2 \cdot \Delta t, \quad v_1^2 = v_0^2 - 2g \cdot h = \frac{m_g \cdot g}{\rho_v \cdot A}.$$
Rendezve és megoldva: $h = 2 \text{ m}$.
191. Δt idő alatt kiáramlott tömeg: $m = \rho_v \cdot (A \cdot v^2 \cdot \Delta t)$.
A mozgásmennyiség változása: $\Delta I = m \cdot v_1 - 0$; $v_1 = v_2$;
Impulzustétel: $F_d \cdot \Delta t = \Delta I$, ebből: $F_d = \rho_v \cdot A \cdot v_2^2 = 32 \text{ N}$.
193. a./ $v_v = 10,36 \text{ m/s}$; b./ $\mu = 0,357$.
195. $F_R = 37\,538 \text{ N} = 37,538 \text{ kN}$.
196. a./ $v_3 = 4 \text{ m/s}$; b./ $F_{dx} = 2065 \text{ N}$; c./ $\gamma = 229^\circ$.

199. a./F^d=384,7 N; b./H^{ab}=26,5 N; c./F_I=785 N.
203. a./n^{max}=0,31 s⁻¹; b./M^{max}=86 400 N.m; c./P^{max}=41 904 W.
204. a./P^{max}=20,8 kW; b./M=12,48 kN.m.
205. n^{max}=0,031 s⁻¹; F^{dmax}=16 000 N; M^{max}=32 000 N.m; P^{max}=15 520 W.
206. a./M=20,7 N.m; P=542 W; b./n^{opt}=5,97 s⁻¹; P^{max}=596 W.
207. a./n^{opt}=19,1 min⁻¹; c./P^{hmax}=85,4 kW.

V. FELHASZNÁLT IRODALOM

1. Tanszéki Munkaközösség: Gépészmérnöki alapismeretek. Példatár. Budapesti Műszaki Egyetem. Tankönyvkiadó. Budapest, 1991.
2. Dr. Terplán Zénó - Dr. Lendvay Pál: Általános Géptan. Nehézipari Műszaki Egyetem. Tankönyvkiadó, Budapest, 1989.
3. Majoros László: Fizika példatár I. (Mechanika, hőtan). Nehézipari Műszaki Egyetem. Tankönyvkiadó, Budapest, 1984.
4. Dr. Hans G. Steger - Johannes Sieghart - Erhard Glauninger: Műszaki mechanika 2. Szilárdságtan, kinematika, kinetika, hidromechanika. B+V Lap- és Könyvkiadó Kft., Műszaki Könyvkiadó Kft. Budapest, 1994.
5. Alfred Böge - Walter Schlemmer: Mechanikai és szilárdságtani feladatgyűjtemény. B+V Világkiállítási Lap- és Könyvkiadó Kft., Műszaki Könyvkiadó, Budapest, 1993.
6. Pattantyús Á. Géza: A gépek üzemtana. Műszaki Könyvkiadó, Budapest, 1983.
7. Gnädig Péter - Palla László: Elméleti fizika példatár I. Egyetemi segédkönyv. Tankönyvkiadó, Budapest, 1989.