Gépelemek mechatronikai mérnököknek

Vári Gergő (MQHJ0H)

2025. október 2.

Karimás csőkötés tervezése



1. ábra: Összeállított modell



Gépelemek mechatronikai mérnököknek

BMEGEGIBMGE

4	TT/		• •	1 4
Ι.	Haz	ZI T	ela	dat

Név: Vari Gergo
Neptun kód: MQHJ0H
Gyakorlatvezető: Szabó Gyula

1. A feladat bevezetése

A megadott adatokkal tervezzen egy csővéget vakkarimával lezáró csavarkötést és szilárdságilag ellenőrizze az elemeket.

2. A feladat értékelése

Az elérhető maximális pontszám 15 pont.

3. Adatok

A vezeték folyadékot szállít.

4. A feladat részletezése

- a) Vázolja fel méretarányosan a konstrukció előtervét!
- b) Számítsa ki a vakkarima minimálisan szükséges vastagságát, majd válasszon szabványos méretű lemezvastagságot!
- c) Válasszon megfelelő méretű lapos tömítést és számítsa ki a minimálisan szükséges tömítő erőt!
- d) Számítsa ki az üzemi nyomásból a csavarra jutó terhelést!
- e) Egy reális biztonsági tényező felvételével határozza meg a csavar előfeszítését és számítsa ki a szükséges meghúzási nyomatékot!
- f) Határozza meg a csavarban ébredő egyenértékű feszültséget és válassza ki a csavar megfelelő anyagát!
- g) Készítse el a kötés összeállítási rajzát! Jelölje rajta a főbb méreteket!

Beadási határidő: a hallgatói tájékoztatóban leírtaknak megfelelően

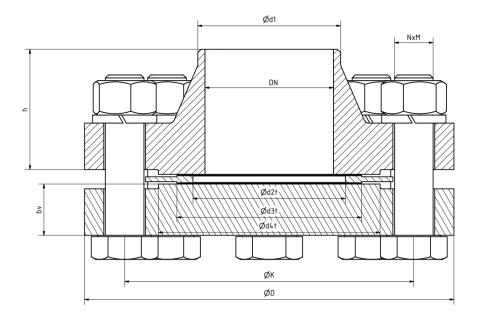
A feladat beadásával kijelentem, hogy ezt a feladatot meg nem engedett segítség nélkül, saját magam készítettem, és abban csak a megadott forrásokat használtam fel. Minden olyan részt, amelyet szó szerint idéztem, vagy azonos tartalomban, de átfogalmazva más tartalomból átvettem, egyértelműen, a forrás megadásával jelöltem. Ennek megszegése a TVSZ 135§ értelmében kerül szankcionálásra!



Tartalomjegyzék

1	Kor	nstrukció előterve	1			
2	Vak	karima vastagsága és karima szabványok	2			
	2.1	Szabvány -és anyagválasztás	2			
	2.2	Előtervek	3			
	2.3	Minimális vastagság	5			
3	Tömítés kiválasztása					
	3.1	Minimális tömítőerő	6			
	3.2	Szabvány -és anyagválasztás	7			
	3.3	Előterv				
4	Csa	varra jutó terhelés	9			
5	Csa	var előfeszítése és meghúzási nyomatéka	9			
	5.1	Csavar szabvány	9			
	5.2		9			
6	Csavar anyagválasztás					
	6.1	Redukált feszültség	10			
		Méretezés				
7	$\ddot{\mathrm{O}}\mathrm{ss}$	zeállítási rajz				

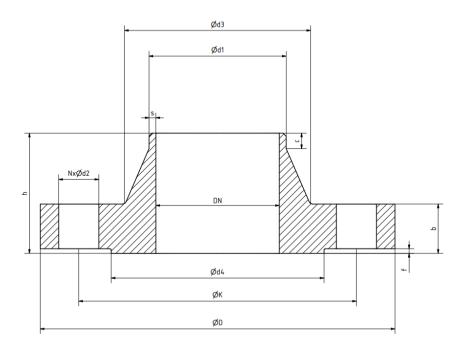
1 Konstrukció előterve



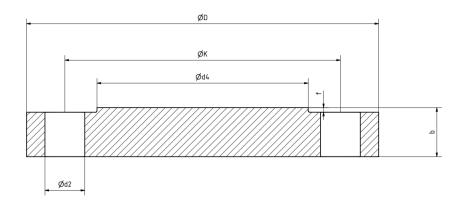
2. ábra: Konstrukció előtervének rajza

- 2 Vakkarima vastagsága és karima szabványok
- 2.1 Szabvány -és anyagválasztás

2.2 Előtervek



3. ábra: Karima előtervének rajza



4. ábra: Vakkarima előtervének rajza

$$D = 230 \, [\mathrm{mm}]$$

$$f = 3 \, [\text{mm}]$$

$$d_4 = 138 \, [\mathrm{mm}]$$

$$d_2=26\,[\mathrm{mm}]$$

$$K = 180 \, [\mathrm{mm}]$$

$$b = 32 \, [\mathrm{mm}]$$

D: vakkarima külső átmérő [mm]

f: kiugrás [mm]

 d_4 : tömítő felület külső átmérő [mm]

 d_2 : csavar lyukkör [mm]

K: csavarok középátmérő [mm]b: vakkarima magassága [mm]

2.3 Minimális vastagság

$$d_t = \frac{(d_1 - 2s) + d_4}{2} = 109 \,[\text{mm}] \tag{1}$$

$$y_k = \frac{k}{\pi} \tag{2}$$

$$y_k = \frac{k}{\pi}$$

$$y_d = \frac{2}{3} \frac{d_t}{\pi}$$
(2)

(4)

$$b_{\min} = \frac{d_t}{2} \sqrt{\frac{3p_{\ddot{u}}}{\sigma_{\text{hajl}}} \left(1 - \frac{2}{3} \frac{d_t}{k}\right)} = 5.243 \,[\text{mm}]$$
 (5)

$$\sigma = \frac{d_t^2}{4} \frac{3p_{\ddot{\mathbf{u}}}}{b_{\min}^2} \left(1 - \frac{2}{3} \frac{d_t}{K} \right) = 7.783 \,[\text{MPa}] \tag{6}$$

$$n = \frac{\sigma_{\text{hajl}}}{\sigma} = 37.26 \left[-\right] \tag{7}$$

 d_t : tőmítés középátmérő [mm]

 d_1 : cső csatlakozás külső [mm]

s: falvastagság [mm]

 d_4 : tömítő felület külső átmérő [mm]

k: csavar lyukkör [mm]

 y_k, y_d : súlypont távolsága a vakkarima kör középpontjától [mm]

 b_{\min} : karima minimális vastagsága [mm]

 $p_{\ddot{\mathbf{u}}}$: belső üzemi nyomás [mm]

 σ_{hajl} : maximális hajlító feszültség [MPa]

 σ : hajlító feszültség minimális karima vastagsággal [MPa]

n: biztonsági tényező [-]

3 Tömítés kiválasztása

3.1 Minimális tömítőerő

$$z = \frac{d_{2t} - d_{1t}}{2} = 10 \,[\text{db}] \tag{8}$$

$$b_t^* = 9 + 0.2z = 11 \text{ [mm]}$$
 (9)

$$F_{\rm cső} = \frac{{\rm DN}^2 \pi}{4} p_{\ddot{\rm u}} = 7519.822 \,[{\rm N}]$$
 (10)

$$F_{\rm p} = \frac{\left(d_t^2 - {\rm DN}^2\right)\pi}{4} p_{\ddot{\rm u}} = 6457.151\,[{\rm N}] \tag{11}$$

$$F_{\text{t\"{o}m}} = n_t p_{\ddot{u}} \pi d_t b_t^* = 7345.2 \,[\text{N}]$$
 (12)

$$F_{\text{csavar "üzemi}} = F_{\text{cső}} + F_{\text{p}} + F_{\text{töm}} = 21342.174 [N]$$
 (13)

$$n_{\text{bizt}\,t} = 1.4 \left[-\right] \tag{14}$$

$$F_{\text{csavar szerelési}} = n_{\text{bizt}t} F_{\text{csavar üzemi}} = 29\,879.044 [N]$$
 (15)

z: fogak száma [db]

 b_t^* : tömítés hatásos szélessége [mm]

 $F_{cső}$: belső nyomásból származó csőerő [N]

 $F_{\rm p}$: belső nyomásból származó gyűrűfelületi erő [N]

 $F_{\text{t\"{o}m}}$: minimális tömítő erő [N]

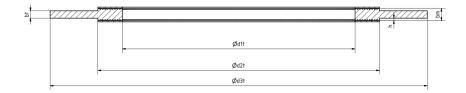
 $F_{\text{csavar üzemi}}$: csavarokra ható üzemi erő [N]

 $n_{\mathrm{bizt}t}$: csavarokra ható szerelési erőhöz választott biztonsági tényező $\;[-]$

 $F_{\rm csavar\ szerelési}$: csavaroknál alkalmazott szerelési erő $\ [{\rm N}]$

3.2 Szabvány -és anyagválasztás

3.3 Előterv



5. ábra: Tömítés előtervének rajza

$$\begin{split} d_{1t} &= 95 \, [\text{mm}] \\ d_{2t} &= 115 \, [\text{mm}] \\ d_{3t} &= 154 \, [\text{mm}] \\ b_t &= 3 \, [\text{mm}] \\ b_m &= 5 \, [\text{mm}] \\ h_{\min} &= \frac{0.3 \, [\text{mm}]}{0.5 \, [\text{mm}]} \end{split}$$

 d_{1t} : tőmítés belső átmérő [mm]

 d_{2t} : tőmítés felfekvő felület külső átmérő [mm]

 d_{3t} : távtartó gyűrű külső átmérő [mm] b_t : távtartó gyűrű vastagság [mm]

 b_m : fém mag magasság [mm]

 h_{\min} : szerelés utáni/előtti távolsága

PTFE lemezeknek a vasmag tetejétől [mm]

4 Csavarra jutó terhelés

$$F_v = \frac{F_{\text{csavar szerelési}}}{n} = 3734.88 \,[\text{N}] \tag{16}$$

5 Csavar előfeszítése és meghúzási nyomatéka

5.1 Csavar szabvány

$$\begin{split} p &= 3 \, [\text{mm}] \\ d_3 &= 20.319 \, [\text{mm}] \\ d_2 &= 22.051 \, [\text{mm}] \\ d_w &= 33.6 \, [\text{mm}] \\ b &= 54 \, [\text{mm}] \\ l &= 100 \, [\text{mm}] \\ \beta &= 60 \, [^\circ] \end{split}$$

$$\mu_{\max}^{'} = {}^{0.1\,[-]}_{0.14\,[-]}$$

5.2 Meghúzási nyomaték

$$\mu_{\min}^{'} = \frac{\mu_{\min}}{\cos\frac{\beta}{2}} \tag{17}$$

$$\rho_{\min}^{'} = \arctan \mu_{\max}^{'} = \frac{6.587}{9.183} {\circ \brack 1}$$
 (18)

$$M_{\rm csavar\, min}_{\rm max} = F_v \frac{d_{2\,{\rm cs}}}{2} \tan\left(\alpha + \rho'_{\rm min}_{\rm max}\right) = {}^{6571.065\,{\rm [Nmm]}}_{8499.683\,{\rm [Nmm]}}$$
 (19)

$$M_{\rm anya\, min}_{\rm max} = F_v \frac{d_a}{2} \mu'_{\rm min}_{\rm max} = {}^{5378.228\, [{\rm Nmm}]}_{7529.52\, [{\rm Nmm}]} \eqno(20)$$

(21)

$$M_{\rm megh\acute{u}z\acute{a}si\, min} = M_{\rm csavar\, min} + M_{\rm anya\, min} = {}^{11\,949.293\, [{\rm Nmm}]}_{16\,029.202\, [{\rm Nmm}]} \eqno(22)$$

6 Csavar anyagválasztás

6.1 Redukált feszültség

$$A_e = \frac{\left(\frac{d_{2cs} + d_{3cs}}{2}\right)^2 \pi}{4} = 352.49 \,[\text{mm}^2]$$
 (23)

$$\sigma = \frac{F_v}{A_e} = 10.6 \,[\text{MPa}] \tag{24}$$

$$K_p = \frac{\left(\frac{d_{2cs} + d_{3cs}}{2}\right)^3 \pi}{16} = 1866.88 \,[\text{mm}^3]$$
 (25)

$$M_{\rm csavar} = M_{\rm anya_{\rm max}}$$
 (26)

$$\tau = \frac{M_{\rm csavar}}{K_p} = 4.033 \,[\mathrm{MPa}] \tag{27}$$

$$\sigma_{\rm red} = \sqrt{\sigma^2 + 3\tau^2} = 12.691 \,[\text{MPa}]$$
 (28)

6.2 Méretezés

$$R_{\rm eh} = 180 \, [{\rm MPa}]$$
 (29)

$$n_{\text{biztcs}} = \frac{R_{\text{eh}}}{\sigma_{\text{red}}} = 14.183 \left[-\right] \tag{30}$$

