$$P = 30 (KW)$$

$$n = 580 \left(\min^{-1} \right)$$

$$\xi_r = 1.2$$

Материјал вратила:

Č.0545

$$T = \frac{P}{\omega} = 0.493929$$
 $KNm = 493.9291$ $Nm = 493929.1$ Nmm $\omega = \frac{n \cdot \pi}{30} = 60.73746$ $\frac{rad}{s}$

 $K_A = 1.25$

За Č.0545 из Т 2.3 М.Е. I имамо:

$$\tau_{D(0)} = 170 \frac{N}{mm^2}$$

$$\tau_{ud} = \frac{[\tau]}{S} = \frac{\tau_{D(0)}}{S} = 56.66667 \qquad \frac{N}{mm^2}$$

$$S = 3$$

S = 3 T 2.5 ctp. 51 M.E I

$$d_n \ge \sqrt[3]{\frac{16 \cdot T \cdot K_A}{\pi \cdot \tau_{ud}}} = 38.1422 \quad mm$$

Т 3.1 М.Е.II Прирубне спојнице са подешеним завртњевима према JUS M.C1.510, усвајам мере за спојницу, за оптерећење: $T \approx 500 Nm$

$$d_n = 50 \, mm$$

$$d_k = 70 mm$$

$$d_s = 150 \ mm$$
 $D_0 = 120 \ mm$

$$D_0 =$$

$$d_1 = 90 mm$$

$$l_1 = 75 mm$$

 $l_2 =$ 20 mm

којима одговара 4 подешена вијка:

 $M12 \times 65$

$$z = 4$$

пречник отвора у који се постављају вијци: Ø

13 *H*7

дакле пречник стабла вијка: $d_v = 13 \ mm$

mm

$$b =$$
 14 mm $t =$ 5

$$h = 9 \quad mm \qquad r = 0.5 \quad mm$$

дужина клина: l= 50 mm

$$F_{tk} = \frac{2 \cdot T \cdot K_A}{d_n} = 24696.46 N$$

$$t_1 = h - t = 3.5 mm$$

За главчину од челика или челичног лива, корисна дужина клина је:

$$l_k = l - b$$

Дозвољени површински притисак: $p_d = 75$ до

$$p_d = 75$$
 до 100 $\frac{N}{mm^2}$

$$p_1 = \frac{F_{tk}}{A_1} = \frac{F_{tk}}{l_k \cdot t} < p_d$$
 $p_2 = \frac{F_{tk}}{A_2} = \frac{F_{tk}}{l_k \cdot t_1} < p_d$

Усвајамо да је главчина од челика или челичног лива:

Стр. 108 М.Е. І усвајамо стандардну дужину клина:

$$=$$
 50 mm

а корисна дужина клина је: $l_k = l - b = 36$ mm

површински притисак:
$$p_2 = 98.00181$$
 $\frac{N}{mm^2}$ < $p_d = 75$ до 100 $\frac{N}{mm^2}$

усвајам два клина промера под 120°

Клин без нагиба 14х9х50 Č.0645 JUS M.C2.060

$$au_S = rac{F_{tk}}{A_S} = rac{F_{tk}}{l_k \cdot b} = 24.50045 \, rac{N}{mm^2}$$
 Дозвољени напон смицања:
$$au_{Sd} = rac{\left[au\right]}{S} = rac{R_{eH(au)}}{S} = rac{0.8 \cdot R_{eH}}{S} = 85.3333 \, rac{N}{mm^2}$$

Из T 2.5 M.E. I: Из T 2.3 M.E. I за Č.0645:

$$S=$$
 3 $R_{eH}=$ 320 $\frac{N}{mm^2}$ $au_S < au_{Sd}$

Провера подешених вијака

димензије подешеног завртња су:

$$h=8$$
 mm висина главе завртња

$$s = 19$$
 mm отвор кључа

$$e = 21.9 \; mm \;$$
 пречник описане кружнице око главе завртња

$$d_{_{\scriptscriptstyle V}} = _{}$$
 13 mm пречник стабла завртња

$$l=$$
 65 mm дужина стабла завртња

$$b=$$
 21 mm дужина стабла завртња са навојем

димензије навртке су:

$$h = 10 \quad mm \qquad s = 19 \quad mm \qquad e = 20.8 \quad mm$$

димензије подлошке су:

$$D=$$
 24 mm највећи пречник

$$d_0 = 13 \ mm$$
 пречник отвора

$$s = 2.5 \; mm$$
 висина подлошке

напон смицања мора бити мањи од дозвољеног:

$$\tau_s = \frac{F \cdot \xi_r}{A \cdot n} \le \tau_{sd}$$

$$n = 1$$
 број површина смицања!

попречна сила на најугроженијем завртњу:

$$F = \frac{T \cdot K_A}{R_0 \cdot z} = 2572.55 \quad N$$

$$R_0 = \frac{D_0}{2} =$$
 60 mm

$$A = \frac{d_{v}^{2} \cdot \pi}{A} = 132.7323 \ mm^{2}$$

напон смицања:

$$\tau_s = \frac{F \cdot \xi_r}{A \cdot n} = 23.25777 \frac{N}{mm^2}$$

Т 3.1 М.Е.II Прирубне спојнице са подешеним завртњевима према JUS M.C1.510, напомена Дозвољени напон смицања се рачуна:

$$\tau_{sd} = \frac{\left[\tau\right]}{S} = \frac{R_{eH\tau}}{S} = \frac{0.8 \cdot R_{eH}}{S} = 74.66667 \frac{N}{mm^2}$$

$$\tau_s \le \tau_{sd}$$

S = 3 усвојени степен сигурности, Т 2.5, М.Е.І

$$R_{eH} = _{280} \ \, rac{N}{mm^{\, 2}}$$
 граница течења материјала за $\,$ Č.0545

$$p = \frac{F \cdot \xi_r}{d_v \cdot b_i} = 19.78883 \frac{N}{mm^2}$$

за прорачун је меродавна најмања дужина додира:

$$b = b_2 = 12 mm$$

$$p_d = \frac{\left[\tau\right]}{S} = \frac{1, 2 \cdot R_{eH}}{S} = \frac{112 \frac{N}{mm^2}}{mm^2}$$

$$p \le p_d$$

како је: — Т 3.1 М.Е.II Прирубне спојнице са подешеним завртњевима према JUS M.C1.510, $l_2=$ 20 mm

за дужину додира у десном ободу спојнице усвајам: $b_2 = l_2 - h = 12 \; mm$

за дужину додира у левом ободу спојнице усвајам:

$$b_1 = l - b_2 - b - s = 29.5 mm$$