

OBRADA STRUGANjem

- **Dubina rezanja** – a [mm]

I – Slučaj:

δ_1 - tabela $S - 1$, δ_2 - tabela $S - 2$, δ_3 - tabela $BR - 1$

- Broj prolaza: $i_g = \frac{\delta_1}{2*a_{gmax}}$, $i_f = \frac{\delta_2}{2*a_{fmax}}$, $a_{gmax} = 5 \div 6$ mm
- Stvarna dubina: $a_g = \frac{\delta_1}{2*i_g}$ i $a_f = \frac{\delta_2}{2*i_f}$

II – Slučaj:

$\delta_1 = \emptyset D - (\emptyset d + \delta_2 + \delta_3)$, $\delta_2 \rightarrow S - 2$, $\delta_3 \rightarrow BR - 1$

- **Određivanje pomka**: s [mm/o]

- Preporučena vrednost: $S - 9 \rightarrow$ gruba obrada; $S - 10 \rightarrow$ fina obrada
- Pomak s obzirom na vitkost strugotine:

$$g = \frac{a}{s}, \quad 5 \leq g \leq 10 - \text{za uzdužno struganje}, \quad 5 \leq g \leq 20 - \text{za poprečno struganje}$$

- Pomak s obzirom na otpornost drške noža: $s \leq \left(\frac{\sigma_{doz}}{C_o * C_k * a^{x_1}} \right)^{1/y_1}$

$$\sigma_{doz} = (22 \div 25) \frac{kN}{cm^2} - \text{nož od BČ}, \quad \sigma_{doz} = (20 \div 22) \frac{kN}{cm^2} - \text{nož od TM ili KP}.$$

$$C_k, x_1, y_1 = f(M.O.) - \text{tabela } S - 13$$

$$C_o = \frac{6 * f + 2,4 * e * f - 0,4}{b^2 * e}, \quad e = \frac{h}{b}, \quad f = \frac{ln}{h}, \quad e, f \approx (1 \div 1,5)$$

- Pomak s obzirom na stabilnost radnog predmeta:

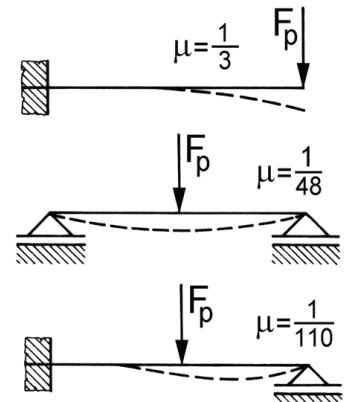
$$s \leq \left(\frac{f_{max} * E * I}{C_k * a^{x_1} * l^3 * \mu} \right)^{1/y_1}$$

$$F_p = C_k * a^{x_1} * s^{y_1} - \text{tabela } S - 14, \quad E - \text{tabela } 0 - 1, \quad \mu - u knjizi 93 str.$$

$$f_{max} = \frac{\delta_2}{2} - C - R_h$$

$$R_h = (40 \div 100) * 10^{-6} m, \quad C = (40 \div 80) * 10^{-6} m$$

$$I = \frac{D^4 * \pi}{64} - \text{za pun presek}; \quad I = \frac{(D^4 - d^4) * \pi}{64} - \text{moment inercije za cevi}$$



- Pomak s obzirom na hrapavost obrađene površine:

$$s \leq \sqrt{32 * R_a * r} \quad ili \quad s \leq \sqrt{8 * R_h * r}$$

$$r = (0,5 \div 2) \text{ mm}$$

N7/

$$\rightarrow R_a = 1,6 * 10^{-6} m$$

N8/

$$\rightarrow R_a = 3,2 * 10^{-6} m$$

N9/

$$\rightarrow R_a = 6,3 * 10^{-6} m$$

- **Određivanje broja obrtaja** n [o/min]

- Provera s obzirom na postojanost alata: Za BČ

$$V = \frac{C_V}{a^x * s^y} * \xi_\kappa * \xi_m * \xi_T = D * \pi * n \rightarrow n_A = \frac{C_V}{a^x * s^y * D * \pi} * \xi_\kappa * \xi_m * \xi_T$$

$$C_V, x, y = f(M.O.) - \text{Tabela } S - 7, \quad \xi_\kappa \rightarrow S - 5, \quad \xi_m \rightarrow S - 6, \quad \xi_T \rightarrow S - 7$$

- Provera s obzirom na postojanost alata: Za TM ili KP

$$V = \frac{C_V}{T^m * a^x * s^y} * \xi_{\kappa} * \xi_{mfp} * \xi_T = D * \pi * n \rightarrow n_A = \frac{C_V}{T^m * a^x * s^y * D * \pi} * \xi_{\kappa} * \xi_{mfp} * \xi_T$$

$C_V, m, x, y = f(M.O.)$ – tabela S – 8

$\xi_{\kappa} \rightarrow S - 5; \quad \xi_{mfp}; \quad \xi_T \rightarrow S - 8$

- Provera s obzirom na snagu mašine:

$$P_m = \frac{P}{\eta} = \frac{F_V * V}{\eta} = \frac{C_k * a^{x_1} * s^{y_1} * D * \pi * n}{\eta} \rightarrow n_M = \frac{P_m * \eta}{C_k * a^{x_1} * s^{y_1} * D * \pi}$$

$F_V = C_k * a^{x_1} * s^{y_1}$ – tabela S – 13

Napomena: Kod višesečnog struga snaga mašine se računa po formuli: $P_m = \frac{\sum P_i}{\eta}$.

- Glavno vreme obrade:

$$t_g = i * \frac{L}{n * s} \text{ – ukupno vreme obrade}$$

$$t_g' = i * \frac{l}{n * s} \text{ – efektivno vreme obrade}$$

- Kapacitet mašine:

$$Q_m = A * V * \rho \left[\frac{kg}{s} \right], \quad A = a * s$$

$$Q_h = \frac{3600}{t_k} \left[\frac{kom}{h} \right], \quad t_k = t_g + \sum t_i$$

OBRADA BUŠENJEM

- Određivanje broja obrtaja na postojanost alata: T (min); L (m)

$$V_T = \frac{C_V * D^{x_0} * \mu_0}{T^m * s^{y_0}} = D * \pi * n_T \rightarrow n_T = \frac{C_V * D^{x_0-1} * \mu_0}{T^m * s^{y_0} * \pi}$$

$$V_L = \left(\frac{C_V * D^{x_0-m} * \mu_0}{L^m * s^{y_0-m} * \pi^m} \right)^{\frac{1}{1-m}} = D * \pi * n_L \rightarrow n_L = \left(\frac{C_V * \mu_0}{L^m * s^{y_0-m} * \pi * D^{1-x_0}} \right)^{\frac{1}{1-m}}$$

$$C_V, x_0, y_0, m = f(MO) - \text{Tab. } BU - 2; \quad \mu_0 = f\left(\frac{l}{D}\right) - \text{Tab. } BU - 3$$

- Broj rupa koji se izvede do zatupljenja alata: T (min); L (m)

$$K = \frac{T}{t_g'} = \frac{L}{l} \Rightarrow \frac{T}{\frac{l}{n * s}} = \frac{L}{l} \Rightarrow T = \frac{L}{n * s}$$

- Broj obrtaja s obzirom na snagu mašine:

$$P_m = \frac{P}{\eta} = \frac{M * \omega}{\eta} = \frac{C_m * D^x * s^y * 2 * \pi * n}{\eta} \rightarrow n_M = \frac{P_m * \eta}{C_m * D^x * s^y * 2 * \pi}$$

$C_m, x, y = f(MO) - \text{Tab. } BU - 4$

Napomena: Kod viševretenih bušilica (**uslov - n; s; – const.**) snaga mašine se računa po formuli: $P_m = \frac{\sum P_i}{\eta}$.

Kod bušilica sa viševretenom glavom (**uslov - n * s = const.**) snaga mašine se računa po formuli: $P_m = \frac{\sum P_i}{\eta}$.

- **Određivanje pomaka**
- Izbor preporučene vrednosti: $s = \text{Tab. } Bu - 1$
- Određivanje pomaka s obzirom na otpornost burgije (vrši se za male prečnike burgije (2 ÷ 15) mm):

$$s \leq \left(\frac{\sigma_{doz}}{42 * C_m} \right)^{\frac{1}{y}} * D^{\frac{3-x}{y}},$$

$\sigma_{doz} = (22 \div 25) \frac{kN}{cm^2}$ – nož od BČ; $\sigma_{doz} = (20 \div 22) \frac{kN}{cm^2}$ – pločica od TM ili KP

$C_m, x, y = f(M.O.)$ – tabela BU – 4

- Provera pomaka s obzirom na kinematski leđni ugao:

$$s \leq \frac{D * \pi * tg(\alpha - 2)}{\sin \frac{\varphi}{2}}; \quad \varphi = 118^\circ \text{ – burgije za čelik; } \varphi = 140^\circ \text{ – burgije za mekše materijale}$$

- **Glavno vreme obrade:**

$$t_g = \frac{L}{n * s} = \frac{l_1 + 2 * \Delta l + l}{n * s}, \quad l_1 = \frac{1}{3}D; \quad \Delta l = (1 \div 2) \text{ mm}$$

OBRADA GLODANjEM

- **Brzina rezanja:**

$$V = \frac{C_0}{S_1^y} = D * \pi * n$$

$C_0 = f(T)$ – za obimno glodanje Tab. G – 4, za čeonu glodanje Tab. G – 5

$T = (120 \div 600) \text{ min} – BČ, \quad \omega = (0 \div 45)^\circ$

- **Pomak po zubu**

- Izbor preporučene vrednosti: Tab. G – 2
- Provera pomaka s obzirom na otpornost delova mašine:

$$s_1 \leq \left(\frac{39 * E * I * f_{max}}{C_k * l^3} \right)^{\frac{\varepsilon_k}{\varepsilon_k - 1}} * \frac{2^{\frac{1}{\varepsilon_k - 1}}}{b * \sqrt{\frac{a}{D}}}$$

C_k, ε_k – Tab. S – 15

$f_{max} \leq 0,05 \text{ mm}$ – za fino glodanje; $f_{max} \leq 0,2 \text{ mm}$ – za grubo glodanje

- Provera pomaka s obzirom na zadatu hrapavost površine:

$$s_1 = \frac{1}{z} * \sqrt{2,7 * R_h * D}, \quad R_h \leq 40 \mu m \text{ – za grubo glodanje; } R_h \leq 6 \mu m \text{ – za fino glodanje}$$

- Brzina kretanja stola: $s = s_1 * z * n$

- **Dubina rezanja**

I – Slučaj: $H_p = H + \delta_1 + \delta_2 + \delta_3$

δ_1 – tabela G – 1, δ_2 – tabela G – 1, δ_3 – tabela BR – 4

Broj prolaza: $i_g = \frac{\delta_1}{a_{gmax}}, \quad i_f = \frac{\delta_2}{a_{fmax}},$

Stvarna dubina: $a_g = \delta_{1TAB.}(i_g = 1), \quad a_f = \delta_{2TAB.}(i_f = 1)$

II – Slučaj: $\delta_u = H_p - H, \quad \delta_u = \delta_1 + \delta_2 + \delta_3$

$\delta_1 = \delta_u - (\delta_2 + \delta_3)$

$\delta_2 \text{ i } \delta_3$ – iz tabele izvaditi vrednosti, $i_g = \frac{\delta_1}{a_{gmax}} = \frac{\delta_1}{\delta_{1TAB.}} = 1,2,3, \dots$ (br. prolaza), $a_g = \frac{\delta_1}{i_g}$

- **Sile rezanja pri glodanju:**

$$F = K * A$$

Za obimno glodanje: $F_{Vm} = \frac{s*b*a}{V} * K_{Vm}; \quad k_{Vm} = \frac{C_k}{\varepsilon_k \sqrt{A_m}}; \quad A_m = b * h_m; \quad h_m = s_1 * \sqrt{\frac{a}{D}}$

Za čeono glodanje: $F_{Vm} = F_{Vm_1} * z_z; \quad F_{Vm_1} = s_1 * a * \cos\varphi_m * k_{Vm}; \quad k_{Vm} = C * s_1^{-0,26}$

$$\cos\varphi_m = \frac{\sin\varphi_s + \sin\varphi_i}{\varphi_i + \varphi_s}, \quad \varphi_i = \varphi_s = \varphi \rightarrow \cos\varphi_m = \frac{\sin\varphi}{\varphi}$$

$$z_z = \frac{z * (\varphi_i + \varphi_s)}{2 * \pi}, \quad \varphi_i = \varphi_s = \varphi \rightarrow z_z = \frac{z * \varphi}{\pi}$$

- **Snaga pogonskog elektromotora:**

Za obimno glodanje: $P_m = \frac{1,1 * F_{Vm} * V}{\eta}$

Za čeono glodanje: $P_m = \frac{1,1 * F_{Vm_1} * z_z * V}{\eta}$

- **Određivanje broja obrtaja:**

- *S obzirom na postojanost alata:*

$$V = \frac{C_0}{S_1^y} = D * \pi * n \rightarrow n_A = \frac{C_0}{S_1^y * D * \pi}, \quad \text{gde je } C_0 \text{ za obimno } G - 4, \text{ a za čeono } G - 5$$

- *S obzirom na snagu pogonskog elektromotora:*

Za obimno glodanje: $P_m = \frac{1,1 * F_{Vm} * V}{\eta} \rightarrow n_m = \frac{P_m * \eta}{1,1 * F_{Vm} * D * \pi}$

Za čeono glodanje: $P_m = \frac{1,1 * F_{Vm_1} * z_z * V}{\eta} \rightarrow n_m = \frac{P_m * \eta}{1,1 * F_{Vm_1} * z_z * D * \pi}$

- **Glavno vreme obrade:**

$$t_g = i * \frac{L}{s} = i * \frac{L}{S_1 * z * n}; \quad L = l + l_1 + 2 * \Delta l$$

$$t_g' = \frac{l}{s} - \text{efektivno vreme obrade}$$

Obimno glodanje: $l_1 = \sqrt{a * (D - a)}$

Čeono glodanje: $l_1 = \frac{1}{2} (D - \sqrt{D^2 - B^2})$

OBRADA BRUŠENJEM

➤ Obrada kružnim brušenjem

- **Dubina brušenja:** $a \rightarrow \text{preporuke TABELA BR - 7}$
- **Broj obrtaja:**

$$n_t \rightarrow V_t = D_t * \pi * n_t \rightarrow n_t = \frac{V_t}{D_t * \pi}; \quad V_t \rightarrow BR - 5$$

$$n_p \rightarrow V_p = D_p * \pi * n_p \rightarrow n_p = \frac{V_p}{D_p * \pi}, \quad V_p = \frac{C}{\sqrt{\frac{a * (D_p \pm D_t)}{D_p * D_t}}}, \quad C = f(M.O.) - Tab.BR - 8$$

Napomena: U formuli V_p znak "+" se koristi za spoljašnje kružno brušenje, a "-" za unutrašnje kružno brušenje.

- **Aksijalni pomak:** $S_a - Tab.BR - 9$

- **Glavno vreme obrade:**

$$t_g = i * \frac{L * K}{n_p * S_a}, \quad K = (1,2 \div 1,7), \quad L = l + 2 * \Delta l + B, \quad B - \text{širina tocila}$$

➤ Ravno brušenje – LONČASTIM TOCILOM

- **Dubina brušenja:** $a \rightarrow \text{preporuke TABELA BR} - 7$
- **Broj obrtaja:**

$$n_t \rightarrow V_t = D_t * \pi * n_t \rightarrow n_t = \frac{V_t}{D_t * \pi}; \quad V_t \rightarrow BR - 5$$

$$V_p = \frac{C}{\sqrt{\frac{a}{D_t}}}, \quad C = f(M.O.) - \text{Tab. BR} - 8$$

- **Glavno vreme obrade:**

$$t_g = i * \frac{L * K}{V_p}, \quad K = (1,2 \div 1,7), \quad L = l + 2 * \Delta l + D_t$$

➤ Ravno brušenjem – KOTURASTIM TOCILOM

- **Dubina brušenja:** $a \rightarrow \text{preporuke TABELA BR} - 7$
- **Broj obrtaja:**

$$n_t \rightarrow V_t = D_t * \pi * n_t \rightarrow n_t = \frac{V_t}{D_t * \pi}; \quad V_t \rightarrow BR - 5; \quad V_p = \frac{C}{\sqrt{\frac{a}{D_t}}}, \quad C = f(M.O.) - \text{Tab. BR} - 8$$

- **Bočni pomak tocila:**

$$S_b - \text{Tab. BR} - 9$$

- **Glavno vreme obrade:**

$$t_g = i * \frac{B_t * K}{n_L * S_b}$$

$$K = (1,2 \div 1,7); \quad B_t = b + 2 * \Delta B + B, \quad B - \text{širina tocila}; \quad b - \text{širina radnog predmeta}$$

$$n_L = \frac{V_p}{L}; \quad L = l + 2 * \Delta l;$$

➤ Radijalno brušenje

- **Dubina brušenja:** $a = S_z$
- **Broj obrtaja:**

$$n_t \rightarrow V_t = D_t * \pi * n_t \rightarrow n_t = \frac{V_t}{D_t * \pi}; \quad V_t \rightarrow BR - 5$$

$$n_p \rightarrow V_p = D_p * \pi * n_p \rightarrow n_p = \frac{V_p}{D_p * \pi}, \quad V_p \rightarrow BR - 5$$

- **Glavno vreme obrade:**

$$t_g = i * \frac{L * K}{n_p * S_z}, \quad K = (1,2 \div 1,7), \quad L = \frac{\delta}{2} + \Delta l$$

OBRADA PROVLAČENJEM

- **Dubina rezanja po 1 zubu - Tab. P – 1**

$$a_g = 0,1 \div 0,25 \text{ mm/z}$$

$$a_f = 0,02 \div 0,1 \text{ mm/z}$$

- **Brzina rezanja**

$$V_r = \text{Tab. P} - 1$$

- **Sile/otpor pri rezanju**

- glavni otpor rezanja za 1 zub

$$F_{V_1} = k_V * A_1 [N]$$

$$k_V - \text{Tab. P} - 2$$

A_1 – površina poprečnog preseka režućeg sloja

- sila provlačenja

$$F_V = C * k_V * A_1 * z_z [N]$$

$$C = (1,1 \div 1,3), \quad k_V - \text{Tab. P} - 2$$

$$z_z = \frac{l}{t} - \text{broj zuba u zahvatu} = (1 \div 8), \quad z_z = 8 - \text{ekstremni slučajevi, maksimalno podmazivanje}$$

$$z_{opt} = 4 \quad i \quad z_{max} = 6$$

$$t = (47,43 \div 62,2) * 10^{-3} * \sqrt{l} \quad [m]$$

- **Dužina reznog dela provlakača**

$$L = (z_g + z_f + z_k) * t \quad [m]$$

$$\text{Zubi za grubu obradu} - z_g = \frac{\delta_g}{a_g}, \quad \delta_g = (0,8 \div 0,9) * \delta$$

$$\text{Zubi za finu obradu} - z_f = \frac{\delta_f}{a_f}, \quad \delta_f = (0,1 \div 0,2) * \delta$$

Zubi za kalibraciju – $z_k = (2 \div 4)$, najčešće se koriste 4 zuba

- **Glavno vreme obrade:**

$$t_g = \frac{L_u}{V_r}$$

$$L_u = (L + 2 * \Delta l + l), \quad \Delta l = (2 \div 3) \text{ mm}$$