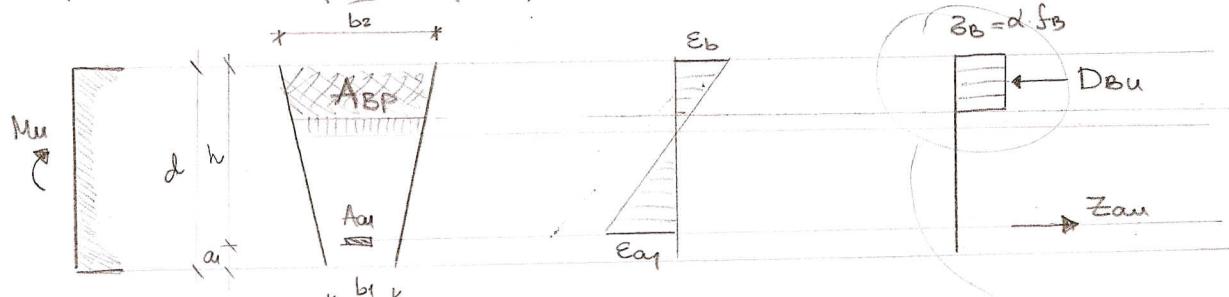


**(23) ПРИМЕРЗНОШИСАЊЕ ПРЕСЕКА СА НЕПРАВИЛНИМ ОБЛИКОМ
ПРИТ. ЗОНЕ - ПРИМЕНА БЛОК ДУЈАГР. (КРУНЧИЋИ И ТРАПЕЗНИ
ПОПРЕЧНИ ПРЕСЕК)**

- ДУЈАГР. СЕ СВОДИ НА ОРЕЂИВАЊЕ ПОНОНДАЈА НЕУТ.
ДИСТИНГУЈЕ ИЗ УСЛОВА РАВНОТЕНГС МОН. САВИЈАЊА У ОДНОСУ
НА ТЕН. ЗАТЕГНУЋЕ АРМАТУРЕ. КАДА ЈЕ ПОНОНДАЈ НЕУТР.
ДИСТИНГУЈЕ ОРЕЂЕНИ ИЗ УСЛОВА РАВН. НОРМ СИЛА СЕ СРАЧУНАВА
ПОТРЕБНА ПОВРШ АРМ.



$$\sum N = 0 \quad D_{bu} - z_{an} = 0 \Rightarrow A_{ad} \times D_{bu} = A_{av} \times z_{an}$$

ПРАВИЛНИК ДОЗВОЉЕВА
КОНС. НАЛОЖАЊА ВИСИНСКИ
80% од вис. при т. зоне
тиме се прор. сила D_{bu}
своди на геометријски

- ВЕЛИЧИНА СИЛА D_{bu} ОРЕЂУЈЕ СЕ ИЗ УСЛОВА РАВН. МОН. САВ.
У ОДНОСУ НА ТЕНИЦИШТЕ ЗАТЕГНУЋЕ АРМАТУРЕ.

$$\sum M_{ad} = 0 \quad D_{bu} \cdot z_b = M_{ad} = M_u + N_u (y_b - a_1)$$

ПРИ ЧЕМУ

$$D_{bu} = z_b \cdot A_{bp} = a \cdot f_b \cdot A_{bp}$$

ОВЕ ВЕЛИЧИНЕ су ОРЕЂЕШТЕ ПОНОНДАЈЕМ НЕУТР. ДИСТИНГУЈЕ

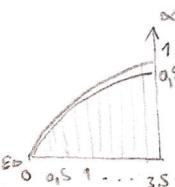
- ИЗ УСЛОВА ДА БАР ЈЕДНА ОДЛАТАЦИЈА МОДА ДА ПОСТИГНЕ ГРАДИЧНУ ВРЕДНОСТ СЛЕДИ.

$$S = \frac{x}{h} < 0,25g \Rightarrow E_{ad} = 10\% \quad E_b = \frac{s}{1-s} \cdot E_{ad}$$

$$S = \frac{x}{h} > 0,25g \Rightarrow E_b = 3,5\% \quad E_{ad} = \frac{1-s}{s} \cdot E_b$$

- коef. корекције рачунаке чврст. бетона се не мора узети у обзир при чему мора бити ЗАЛОВОВЕШТ УСЛОВ $3\% < E_b < 3,5\%$. УСВАЈА СЕ

$\alpha = 1$ уколико се пресек суштињава од пријативног ка неутрални
 $\alpha = 0,95$ — II — ширини — II —



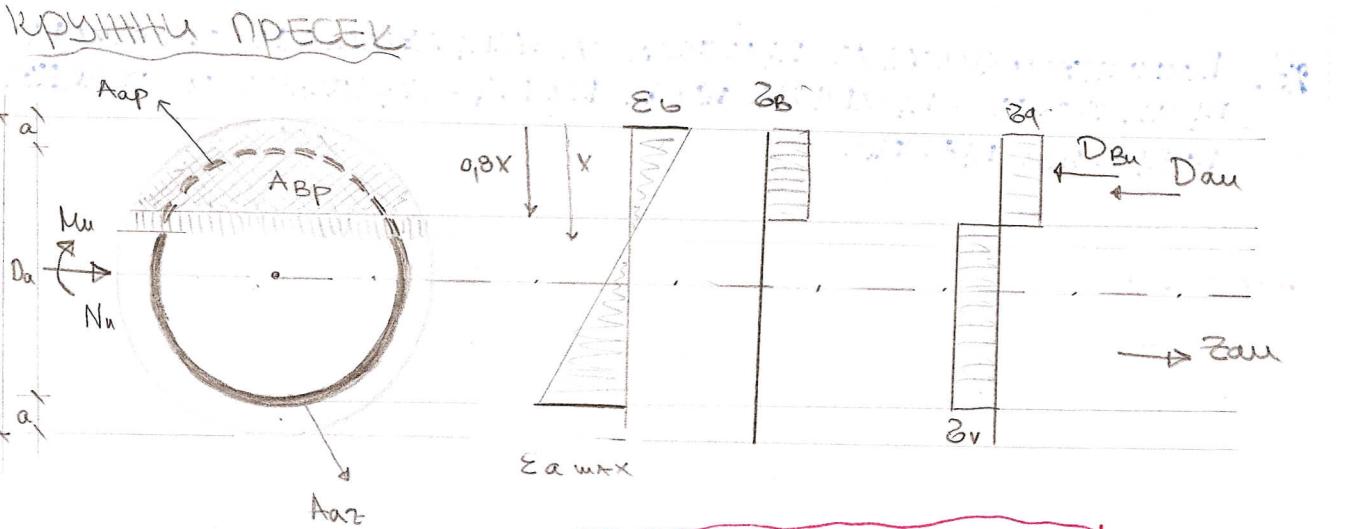
Поступак се састоји у приг. понондаја неутр. дист. најсилн.
тога се одреде ослатације E_b и E_{ad} , коef. α површ. Арп
и z_b . Потој је S претпост. имамо 3 случаја

$$\sum M_{ad} = 0 \quad D_{bu} \cdot z_b - M_{ad} = 0$$

1) УСЛОВ ЗАЛОВОВЕШТ

2) УСЛОВ $> 0,10$ \Rightarrow смањи S

3) $- + < - II - \Rightarrow$ повећај S .



- Сила притиска у бетону $D_{bu} = 2a \cdot A_{bp} = \alpha f_b \cdot A_{bp}$ ПЕЧУЈЕ У ТЕНЦИЈИТУ ПОВРШИНЕ A_{bp} НА РАСТОЈАЊУ a ОД ЦЕНТРА КРУГА
- КОРЕКЦИЈАЛНИ КОЕФИЦИЈЕНТ СЕ УСВАЈА $\alpha = 0,95$ ЈЕР СЕ ПРЕСЕК ШИРИ КА НЕУТРАЛНОЈ ЛИНИЈИ. АКО УСЛОВ $3\% < e_b < 35$ НЕЋЕ ЗАЛОВОВАЕТ КОРИСТИ СЕ ДРУГИ ДИЈАГРАМ
- Укупна арматура састоји се од притиск. делса A_{ap} и A_{az} . Усвојено је да за чепокупни прит арм $2a = 2q$ + 3A чепок.
- ЗАТВЕДА
- Геометријске величине опредљују се на следећи начин.

$$A_{bp} = r^2 \left(\varphi_b - \frac{\sin^2 \varphi_b}{2} \right) \quad \text{- повр. хрутићег отсека}$$

$$\varphi_b = \arccos \frac{r - 0,8x}{r} \quad [\text{rad}]$$

$$h = D - a \quad Da = D - 2a \quad a_a = \frac{A_a}{\pi D_a} \quad \text{- површина чупн. арм.}$$

ОПРЕДЕЉУВАЊЕ МОМ. МОМ.

Своги се на опредљивање ПОЛОЖАЈА, НЕУТР. ЛИНИЈЕ ИЗ УСЛОВА РАВНОТЕНГИХ НОРМ. СИЛА. КАДА је определет ПОЛОЖАЈ НЕУТР. ЛИНИЈЕ ИЗ УСЛ. РАВН. МОМ. САВ СЕ ОРАЧУНАВА МОМ. НОСИВ. УСЛОВ РАВН. МОМ. САВ ИСПИСУЈЕ СЕ У ОДНОСУ НА ЧЕНТ. КРУГА

$$D_{bu} = 0,95 f_b r^2 \left(\varphi_b - \frac{\sin^2 \varphi_b}{2} \right)$$

$$D_{au} = A_{ap} \cdot 2q$$

$$Z_{au} = A_{az} \cdot 2v$$

- ПРЕДН. ПОЛОЖАЈ НЕУТР. ЛИНИЈЕ. ИЗ УСЛОВА ИДЖЕДА ОД ЕВАНТ. ДОСТИГНУЋЕ ГРАДИЧНИХ ВРЕДНОСТИ.

$$S \leq 0,259 \quad \epsilon_a = 10\% \quad \epsilon_b = \frac{S}{1-S} \epsilon_a \quad S \geq 0,259 \quad \epsilon_b = 3,5\% \quad \epsilon_a = \frac{1-S}{S} \epsilon_b$$

- НАЈДОЛГО ОПРЕДЕЉИВАЊЕ ИМАНАЧИЈА ϵ_b и ϵ_a , опредељујући се све остале величине. УСЛОВ РАВН. МОМ. САВ:

$$\Sigma N = 0 \quad D_{bu} + D_{au} - Z_{au} - N_u = 0 \quad \text{три случаја}$$

1) УСЛОВ РАВН. ЗАЛОВОВАЕТ

$$2) \quad - \quad II \quad - \quad > 0 \quad \Rightarrow \text{делијити } S$$

$$3) \quad - \quad II \quad - \quad < 0 \quad \Rightarrow \text{новакати } S$$

ДА НИ ТРЕБА a_1, a_2, a_3