

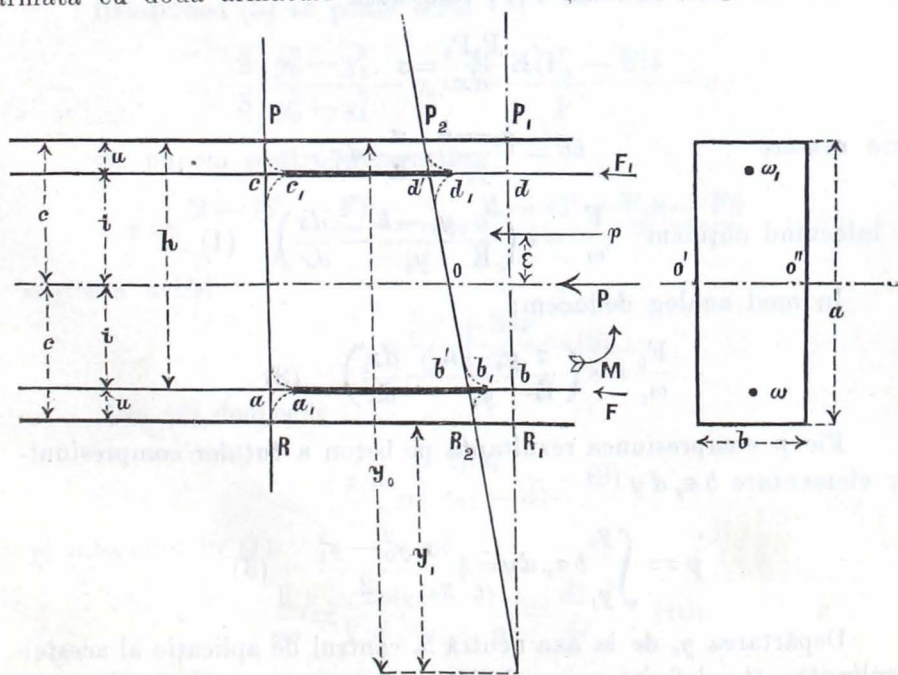
# Studiu asupra betonului armat

(Urmare)

## Flexiune compusă.

Flexiunea compusă intervine atunci când între forțele exterioare ce acționează grinda se găsește și o forță paralelă cu fibra medie. Această forță poate să fie o extensiune sau o compresiune. Voi studia aici cazul când această forță este o compresiune suficientă ca axa neutră să fie în afară de secțiunea grindei, cu alte cuvinte cazul când nu avem eforturi de tensiune în beton.

Grinda ce voi considera are o secțiune dreptunghiulară și este armată cu două armături simetrice cu secțiunile  $\omega$ ,  $\omega_1$ .



(Fig. 1).

Fie PR, P<sub>1</sub>R<sub>1</sub> două secțiuni transversale la distanța  $dx$ . După deformare acestea se vor găsi respectiv în pozițiunile PR, P<sub>2</sub>R<sub>2</sub>. Capetele  $a, b, c, d$ , ale ferului de la cele două armături, se vor găsi după deformare în pozițiunile respective  $a_1, b_1, c_1, d_1$ , așa ca

$$\begin{aligned} a a_1 &= z & b b_1 &= z + \frac{dz}{dx} \cdot dx \\ c c_1 &= z_1 & d d_1 &= z_1 + \frac{dz_1}{dx} \cdot dx \end{aligned}$$

Dacă însemnăm cu  $F$  efortul de compresiune în armătura de jos și cu  $F_1$ , în cea de sus vom avea

$$\begin{aligned} \frac{F}{\omega} &= e \frac{dx - a_1 b_1}{dx} = e \frac{bb' - dz}{dx} \\ \frac{F_1}{\omega_1} &= e \frac{dx - c_1 d_1}{dx} = e \frac{dd' - dz_1}{dx} \end{aligned}$$

Însă  $\frac{bb'}{P_1 P_2} = \frac{y_0 - h}{y_0}$  și dacă  $\sigma$  reprezintă presiunea specifică a betonului în fibra extremă P<sub>1</sub>P<sub>2</sub> vom avea

$$E \frac{P_1 P_2}{dx} = \sigma$$

prin urmare

$$bb' = \frac{y_0 - h}{y_0} \cdot \frac{\sigma}{E} \cdot dx$$

și înlocuind obținem  $\frac{F}{\omega} = e \left( \frac{\sigma}{E} \frac{y_0 - h}{y_0} - \frac{dz}{dx} \right)$  (1)

În mod analog deducem:

$$\frac{F_1}{\omega_1} = e \left( \frac{\sigma}{E} \frac{y_0 - u}{y_0} - \frac{dz_1}{dx} \right) \quad (2)$$

Fie  $p$  compresiunea rezultantă pe beton a tuturor compresiunilor elementare  $b \sigma_y dy$

$$p = \int_{y_1}^{y_0} b \sigma_y dy = \frac{b \sigma}{y_0} \frac{y_0^2 - y_1^2}{2} \quad (3)$$

Depărtarea  $y_2$  de la axa neutră la centrul de aplicație al acestei rezultante este definită prin relația

$$y_2 = \frac{\int_{y_2}^{y_1} b \sigma_y y dy}{p} = \frac{2}{3} \frac{y_0^3 - y_1^3}{y_0^2 - y_1^2} \quad (4)$$

Insemnând prin  $\varepsilon$  distanța de la centrul de aplicație al compresiunii pe beton  $p$  la axa de simetrie orizontală a secțiunii avem

$$\varepsilon = y_2 - (y_0 - c)$$

Să luăm momentele tuturor forțelor interioare din secțiunea  $P_2R_2$  în raport cu axa  $O'O''$ ; suma acestor momente este

$$p\varepsilon + F_1 i - F i = M$$

sau 
$$p(y_2 - y_0 + c) + (F_1 - F)i = M \quad (5)$$

$M$  fiind momentul forțelor exterioare în raport cu axa  $O'O''$  proiectată în  $O$ . Momentul compresiunii exterioare  $P$  este nul, că ea acționează în centrul  $O$ .

Proiectând toate forțele pe fibra medie avem :

$$p + F + F_1 = P \quad (6)$$

Relațiunea (5) se poate scrie

$$\frac{2}{3} \frac{y_0^3 - y_1^3}{y_0^2 - y_1^2} - y_0 = \frac{M - (F_1 - F)i}{p} - c$$

Să punem pentru prescurtare

$$v = \frac{M - (F_1 - F)i}{p} - c = \frac{M - cP + F_1 u + F h}{p} \quad (7)$$

obținem astfel

$$y_0 = \frac{2a^2 + 3av}{6v + 3a} \quad (8)$$

Din (3) deducem

$$\sigma = \frac{2p y_0}{ab(2y_0 - a)} \quad (9)$$

și înlocuind în (1)

$$\frac{F}{e\omega} = \frac{2p(y_0 - h)}{Eab(2y_0 - a)} \frac{dz}{dx} \quad (10)$$

Ținând seamă de (8) avem:

$$\frac{2p(y_0-h)}{2y_0-a} = \left(4 - 6 \frac{h}{a}\right)p - \frac{12vpi}{a^2}$$

Inlocuind  $p$  și  $v$  prin valorile lor din (6) și (7) și punând pentru prescurtare

$$\beta = 4 - 6 \frac{h}{a} + 12 \frac{ci}{a^2}; \quad \gamma = \frac{12i}{a^2}; \quad \delta = 4 - \frac{h}{a} + \frac{12iu}{a^2}; \quad \eta = 4 - 6 \frac{h}{a} + \frac{12ih}{a^2}$$

obținem

$$\frac{2p(y_0-h)}{2y_0-a} = \beta P - \gamma M - \delta F_1 - \eta F$$

așa că ecuațiunea (10) devine

$$\frac{F}{e\omega} = \frac{\beta P - \gamma M - \delta F_1 - \eta F}{Eab} - \frac{dz}{dx}$$

Inlocuind  $\frac{dz}{dx} = \frac{\mu d^2F}{\chi dx^2}$  (B. p. 36 Trim. III 1904) avem în definitiv :

$$\frac{\mu d^2F}{\chi dx^2} + \left(\frac{1}{e\omega} + \frac{\eta}{Eab}\right)F + \frac{\delta}{Eab}F_1 + \frac{\gamma}{Eab}M - \frac{\beta}{Eab}P = 0 \quad (11)$$

Ținând o cale analogă și punând pentru prescurtare

$$\beta_1 = 4 - 6 \frac{u}{a} - \frac{12ci}{a^2}; \quad \gamma_1 = -\frac{12i}{a^2}; \quad \delta_1 = 4 - 6 \frac{u}{a} - \frac{12ih}{a^2}; \quad \eta_1 = 4 - 6 \frac{u}{a} - \frac{12iu}{a^2}$$

obținem :

$$\frac{\mu_1}{\chi_1} \frac{d^2F_1}{dx^2} + \left(\frac{1}{e\omega_1} + \frac{\eta_1}{Eab}\right)F_1 + \frac{\delta_1}{Eab}F_1 + \frac{\gamma_1}{Eab}M - \frac{\beta_1}{Eab}P = 0 \quad (12)$$

Dacă ținem seamă de relațiunile ce există între  $a, h, i, c$ , ecuațiunile (11) și (12) se pot pune sub forma :

$$\left. \begin{aligned} \frac{d^2F}{dx^2} + mF + jF_1 + eM + gP &= 0 \\ \frac{d^2F_1}{dx^2} + m_1F_1 + j_1F + e_1M + g_1P &= 0 \end{aligned} \right\} \quad (13)$$

în cari

$$m = \frac{\chi}{\mu} \left[ \frac{1}{e\omega} + \frac{1}{Eab} \left( 4 - \frac{12h}{a} + \frac{12h^2}{a^2} \right) \right]; \quad j = \frac{\chi}{\mu Eab} \left( \frac{12h}{a} - \frac{12h^2}{a^2} - 2 \right)$$

$$e = \frac{\chi}{\mu} \frac{12i}{Eab}; \quad g = -\frac{\chi}{\mu Eab}$$



iar

$$m_1 = \frac{\chi_1}{\mu_1} \left[ \frac{1}{\epsilon\omega_1} + \frac{1}{Eab} \left( 4 - \frac{12h}{a} + \frac{12h^2}{a^2} \right) \right]; \quad j_1 = \frac{\chi_1}{\mu_1 Eab} \left( \frac{12h}{a} - \frac{12h^2}{a^2} - 2 \right)$$

$$l_1 = -\frac{\chi_1}{\mu_1} \frac{12i}{Ea^3b}; \quad g_1 = -\frac{\chi_1}{\mu_1 Eab}$$

Sistemul (13) e integrabil și să căutăm în acest scop a-l satisface prin

$$\left. \begin{aligned} F &= A \cos(\alpha x + \epsilon) + B \cos(\beta x + \lambda) + CP + DM + L \frac{d^2 M}{dx^2} \\ F_1 &= A_1 \cos(\alpha x + \epsilon) + B_1 \cos(\beta x + \lambda) + C_1 P + D_1 M + L_1 \frac{d^2 M}{dx^2} \end{aligned} \right\} \quad (14)$$

Suposând că M este un polinom ce nu trece de gradul al 3-lea deducem :

$$\frac{d^2 F}{dx^2} = -A\alpha^2 \cos(\alpha x + \epsilon) - \beta^2 B \cos(\beta x + \lambda) + D \frac{d^2 M}{dx^2}$$

$$\frac{d^2 F_1}{dx^2} = -A_1 \alpha^2 \cos(\alpha x + \epsilon) - \beta^2 B_1 \cos(\beta x + \lambda) + D_1 \frac{d^2 M}{dx^2}$$

Introducând relațiunile (14) și (15) în (13) obținem următoarele condițiuni:

$$\begin{aligned} mA + jA_1 - \alpha^2 A &= 0 & mB + jB_1 - \beta^2 B &= 0 \\ m_1 A_1 + j_1 A - \alpha^2 A_1 &= 0 & m_1 B + j_2 B - \beta^2 B_1 &= 0 \\ g + mC + jC_1 &= 0 & l + mD + jD_1 &= 0 \\ g_1 + m_1 C_1 + j_1 C &= 0 & l_1 + m_1 D_1 + j_1 D &= 0 \\ D + mL + jL_1 &= 0 \\ D_1 + m_1 L_1 + j_1 L &= 0 \end{aligned}$$

Dacă în primele relațiuni eliminăm A, A<sub>1</sub>, B, B<sub>1</sub>, obținem :

$$\begin{bmatrix} m - \alpha^2 & j \\ j_1 & m_1 - \alpha^2 \end{bmatrix} = 0 \quad \begin{bmatrix} m - \beta^2 & j \\ j_1 & m_1 - \beta^2 \end{bmatrix} = 0$$

ceia ce arată că  $\alpha^2$  și  $\beta^2$  sunt rădăcinile ecuațiunei de gradul al II-lea.

$$z^2 - (m + m_1)z - jj_1 = 0$$

Luând A și B arbitrari obținem :

$$A_1 = \frac{\alpha^2 - m}{j} A \quad B_1 = \frac{\beta^2 - m}{j} B$$

Din a doua grupă de condițiuni obținem:

$$C = \frac{jg_1 - m_1g}{mm_1 - jj_1} \quad C_1 = \frac{j_1g - mg_1}{mm_1 - jj_1}$$

$$D = \frac{j l_1 - m_1 l}{mm_1 - jj_1} \quad D_1 = \frac{j_1 l - m l_1}{mm_1 - jj_1}$$

iar din a 3-a grupă:

$$L = \frac{l(m_1^2 + jj_1) - l_1 j(m + m_1)}{(mm_1 - jj_1)^2}$$

$$L_1 = \frac{l_1(m^2 + jj_1) - l j_1(m + m_1)}{(mm_1 - jj_1)^2}$$

Astfel expresiile lui F și F<sub>1</sub> în o secțiune sunt determinate; putem apoi calcula compresiunea maximă a betonului cu formula

$$\sigma = \frac{1}{ab} \left[ P + \frac{6M}{a} + \left( \frac{6u}{a} - 4 \right) F_1 + \left( \frac{6h}{a} - 4 \right) F \right] \quad (16)$$

ce se deduce lesne din (9).

Problema este astfel complet rezolvată.

Se vede din formulele (14) că în expresiile lui F și F<sub>1</sub> intră 4 constante arbitrare A, B, ε, λ, ceea ce arată că avem nevoie de încă 4 condițiuni ca chestiunea să fie determinată.

Aceste condițiuni sunt în general dependente de modul cum sunt terminate capetele armăturilor.

*Observare.*—Ecuatiunea care ne dă α<sup>2</sup> și β<sup>2</sup> este

$$z^2 - (m + m_1)z - jj_1 = 0$$

Se vede din aceasta că rădăcinile sunt reale iar una din ele este totdeauna negativă căci produsul

$$jj_1 = \frac{\chi\chi_1}{\mu\mu_1 E^2 a^2 b^2} \left( \frac{12h}{a} - \frac{12h^2}{a^2} - 2 \right)^2 \text{ este pozitiv}$$

Prin urmare dacă β<sub>1</sub><sup>2</sup> reprezintă valoarea absolută a rădăcinei negative, avem β<sup>2</sup> = -β<sub>1</sub><sup>2</sup> prin urmare

$$\beta = \beta_1 \sqrt{-1}$$

Din această cauză factorul cos (βx + λ) se transformă în cos (β<sub>1</sub>x√-1 + λ) = cos(β<sub>1</sub>x + λ<sub>1</sub>) λ<sub>1</sub> fiind asemenea o constantă arbitrară.

Astfel expresia efortului în fer se compune din termeni ce nu variază cu abscisa, din un termen periodic reprezentat prin funcțiunea circulară  $\cos(\beta x + \varepsilon)$  și un termen reprezentat prin funcțiunea hiperbolică  $\cosh(\beta_1 x + \gamma_1)$ .

Formulele relative la compresiunea simplă se deduc lesne din cele stabilite la flexiunea compusă făcând  $M = 0$ .

*Aplicație.* Presupunem că avem de calculat rezistența unui stâlp cu secțiune dreptunghiulară încărcat vertical însă încărcarea nu e centrală ci are o excentricitate  $d$ . Armăturile sunt simetrice, fiecare avînd o secțiune  $\omega$ . Din considerațiuni practice s'a luat  $u = 0,1a$ ;  $i = 0,4a$  deci  $c = 0,5a$ ;  $h = 0,9a$ . Coeficientul de elasticitate al ferului se consideră de 10 ori mai mare ca al betonului.

Să însemnăm cu  $\varphi$  raportul secțiunii totale a ferului către secțiunea betonului adică  $\varphi = \frac{2\omega}{ab}$  și prin  $K$  câtimea  $K = \frac{\chi}{\mu Eab}$ .

Efectuînd expresiile lui  $m, l, j, g, m_1, l_1, j_1, g_1$ , obținem:

$$m = m_1 = K \left( \frac{0,2}{\varphi} + 2,92 \right)$$

$$j = j_1 = -0,92 K$$

$$l = -l_1 = \frac{4,8}{a^2} K$$

$$g = g_1 = -K$$

Așa dar ecuațiunea  $z^2 - (m + m_1)z - jj_1 = 0$  devine

$$z^2 - 2K \left( \frac{0,2}{\varphi} + 2,92 \right) z - 0,92^2 K^2 = 0$$

de unde

$$z = K \left[ \frac{0,2}{\varphi} + 2,92 \pm \sqrt{\left( \frac{0,2}{\varphi} + 2,92 \right)^2 + 0,92^2} \right]$$

De oarece  $\varphi$  e un număr mic căci în practică foarte rar dacă atinge 0,06, putem desvolta în serie radicalul și avem destul de apropiat pentru cele 2 rădăcini ale ecuațiunei în  $z$

$$\alpha^2 = K \left[ \frac{0,4}{\varphi} + 5,84 + \frac{0,0085}{\frac{0,4}{\varphi} + 5,84} \right]$$



$$\beta_1^2 = K \left[ \frac{0,0085}{\frac{0,4}{\varphi} + 5,84} \right]$$

Dacă am lua chiar valoarea  $\varphi = 0,06$  vedem că  $\beta_1^2 = K 0,00068$  câtine foarte mică.

Asemenea valoarea lui  $\alpha^2$  se poate lua simplu

$$\alpha^2 = k \left[ \frac{0,4}{\varphi} + 5,84 \right]$$

punând pentru prescurtare  $s = \frac{0,2}{\varphi} + 3,84$   $q = \frac{0,2}{\varphi} + 2,92$  și calculând constantele C, D, L, etc. obținem:

$$C = C_1 = \frac{s}{q} \quad D = -D_1 = -\frac{4,8s}{aq^2}$$

Așa că expresiile eforturilor în fer devin (formulele 14) înlocuind și  $M = Pd$  și observăm că  $\frac{d^2M}{dx^2} = 0$

$$F = A \cos(\alpha x + \varepsilon) + B \cos(\beta_1 x + \gamma_1) + \left(1 - 4,8 \frac{d}{a}\right) \frac{Ps}{q^2}$$

$$F_1 = \frac{q}{0,92} A \cos(\alpha x + \varepsilon) - \frac{q}{0,92} B \cos(\beta_1 x + \gamma_1) + \left(1 + 4,8 \frac{d}{a}\right) \frac{Ps}{q^2}$$

(Va urma)

**Gogu Constantinescu**

Inginer