

# PODURI METALICE

## CALCULUL GRINȚILOR SCHWEDLER.



Grințile Schwedler sunt constituite de un system ne-simetric de zăbrele, de o talpă dreaptă, și de alta dreaptă în partea de mediu loc a grindei și poligonală în părțile salc extreme.

Forma poligonală a talpei este determinată, prin condițiunea ca, tensiunea produsă într'o diagonală ore care, să fie zero, când supraincărcarea este dispusă ast-fel, ca forța tăietóre negativă, produsă de dënса imediat la stânga piciorului acelei diagonale, să fie *maximum* în valóre absolută, adecă ca, forța tăietóre totale, produsă de supraincãrcare și de greutatea permanentă să fie *minimum*.

### PARTEA I.

#### **Supraincãrcarea este uniform distribuită. și transmisă direct grinților**

#### CAPITOLUL I.

##### *Determinarea formei talpei poligonală.*

Dacă însemnãm cu  $D_0$ , tensiunea într'o diagonală în cazul în care, supraincãrcarea este dispusă ast-fel ca, forța tăietóre totale, produsă imediat la stânga piciorului acelei diagonale, se fiã *minimum*, ecuațiunea care determină forma talpei poligonală, va fi, după cele espuse mai sus,

$$D_0 = 0$$

Vom cauta mai înteu, relațiunea ce există între tensiunea unei diagonale  $D$ , și forța tăietore  $T$ , produsă imediat la stânga piciorului seu. În acest scop vom considera în general o grindă cu talpi curbe, în care, părțile curbe, cuprinse între două noduri consecutive, sunt înlocuite cu linii drepte.

Fie  $EH$  o diagonală a sistemului nesimetric de zabrele, ce constituie această grindă. Se ducem prin punctul de întâlnire  $F$ , al prelungirilor dreptelor  $GH$  și  $EI$ , o dreaptă orizontală, care tăia diagonală considerată în  $M$ . Se facem prin  $M$ , o secțiune prin un un plan vertical  $PQ$ , și se ducem prin  $F$  o perpendiculară  $FK$ , pe prelungirea diagonalei  $EH$ .

Să însemnăm prin  $T$  și  $M$ , forța tăietore și momentul de flexiune total, produs imediat la stînga punctului  $M$ , de forțele exterioare aflate la stînga planului secant  $PQ$ .

$S$ ,  $D$ ,  $I$ , Forțele elastice (tensiuni sau compresiuni) exercitate în punctele de secțiune  $Q$ ,  $M$ , și  $P$ , de partea talpei poligonală diagonalei și talpei drepte aflate la stînga planului secant respectiv, asupra părții talpei poligonală diagonalei și talpei drepte, aflate la dreapta planului secant. Aceste forțe elastice, tind sau a depărta secțiunile de planul secant, sau a le apropia. În cazul înteu le vom numi extensiuni, și le vom da semnul *plus* în cazul al doilea, le vom numi compresiuni, și le vom da semnul *minus*.

Forțele elastice, esercitate de partea dreaptă a grindei, asupra părții stînge, în punctele de secțiuni  $P$ ,  $M$  și  $Q$  sunt egale și de semn contrariu cu cele de mai sus: Extensiunile vor fi negative și compresiunile pozitive. Aceste forțe elastice, fiind echivalente și de semn contrariu, cu forțele exterioare aflate la stînga planului

secant, urmeađia ca, aceste din urmă, sunt echivalente și de acelaș semn, cu forțele elastice esercitate de partea stînga a grindei asupra părții drepte S, D, I. Prin urmare momentul forțelor exterioare, aflate la stînga planului secant, în raport cu un punct óre care, F de Ess este egal și de acelaș semn cu suma momentelor forțelor elastice S, D, I în raport cu acelaș punct \*).

Suma forțelor exterioare la stînga planului secant este forța tăietóre T; momentul lor în raport cu punctul F va fi dero bT.

Forțele S și I trecând prin p.încțul F, momentul lor este zero, ero mómentul forței D este D<sub>s</sub> (fig 1).

$$\text{Avem dero } D_s = bT \text{ seu } D = \frac{b}{s}T.$$

Dupe figura avem  $S = c \cos \alpha$  și  $b = c-d$ : înlocuind aceste valori în ecuațiunea precedentă avem:

$$D = \frac{1}{c \cos \alpha} (T - T \cdot \frac{d}{c})$$

Enso T<sub>d</sub>, este momentul forței tăietóre în raport cu punctul M, prin urmare este momentul de flexiune în punctul M; înlocuind T<sub>d</sub> prin M avem.

$$D = \frac{d}{\cos \alpha} \left( T - \frac{M}{c} \right)$$

După figura se vede co  $h = MP + MQ = c \operatorname{tg} \beta + c \operatorname{tg} \gamma$  observând enso co  $\beta$ , și  $\gamma$ , sunt aproximativ unghiurile, ce tangentele la curbele talpilor fac în punctele P și Q cu axa X X<sub>1</sub>, vom avea:

$$\operatorname{tg} \beta = \frac{dh_1}{dx} \text{ și } \operatorname{tg} \gamma = \frac{dh_2}{dx} \text{ și prin urmare}$$

$$h = c \frac{dh_1}{dx} + c \frac{dh_2}{dx} = c \frac{d[h_1 + h_2]}{dx} = c \frac{dh}{dx}$$

de unde  $c = \frac{h dx}{dh}$ ; înlocuind aceasta valóre a lui c în expresiunea lui D avem în definitiv

\*) Maurice Lévy Statique graphique 2<sup>me</sup> édition.

$$D = \frac{1}{\cos \alpha} \left( T - \frac{M}{h} \cdot \frac{dh}{dx} \right) \quad (1)$$

Această formulă este aplicabilă la stîngă planului secant.

La drépta secțiunii, Forța tăietóre este  $-T$ . și după figură se vede că  $b = c+d$ , prin urmare în această parte a grindei vom avea.

$$D = \frac{1}{\cos \alpha} \left( -T + \frac{M}{h} \frac{dh}{dx} \right) = -\frac{1}{\cos \alpha} \left( T - \frac{M}{h} \frac{dh}{dx} \right) \quad (2)$$

Expressiunile (1) și (2) se mai pot pune și sub o altă formă, observând că  $M = \frac{dT}{dx}$ ; vom avea înlocuind această valóre a lui  $T$  în (1)

$$D = \frac{1}{\cos \alpha} \left( \frac{dM}{dx} - \frac{M}{h} \cdot \frac{dh}{dx} \right) = \frac{1}{\cos \alpha} \cdot \frac{h \, dM - M \, dh}{h \, dx}$$

seu în fine

$$D = \frac{h}{\cos \alpha} \cdot \frac{d \left( \frac{M}{h} \right)}{dx} \quad (3)$$

Espreșiunea (2) devine asemenea

$$D = -\frac{h}{\cos \alpha} \cdot \frac{d \left( \frac{M}{h} \right)}{dx} \quad (4)$$

Formulele (1) și (2) exprima relațiunea căutată, între tensiunea unei diagonale și forța tăiatore  $T$ , atât la stînga cât și la drépta planului secant; ele sunt generale și se aplică la tóte grindile cari au séu ambele talpi curbe, séu numai una. Ele se aplică și la grindile Schwedler. la cari punctul  $M$  se confundă cu piciorul diagonalei  $H$  (fig. 2) și abscisa  $x$ , represintă departarea piciorului diagonalei la unul din punctele de reađim. Se exprimăm acum valórea lui  $D_0$ ; pentru acesta vom însemna cu :

$g$  greutatea permanentă pe  $m$  l. de deschidere;  $A_g$ ,  $T_g$ ,  $M_g$ ;  $A_p$ ,  $T_p$ ,  $M_p$ , reacțiunea, forța tăietore și momentul de flecsiune la stînga piciorul diagonalei, pro-

duse respectiv, de greutatea permanentă; și de supraîncărcare.

$u$  lungimea variabilă pe care se întinde supraîncărcarea la stînga punctului H fig. (2)  $l$  departarea între centrele punctelor de rezim. — Vom avea imediat.

$$T_g = g \frac{l}{2} - gx \quad (a) \quad M_g = \frac{g}{2} x (l-x) \quad (b).$$

$$T_p = A_p - pu \quad M_p = A_p x - pu \left[ x - \frac{u}{2} \right]$$

Luând momentele forțelor exterioare aflate la stînga punctului H, în raport cu punctul B, vom avea.

$$l A_p = pu \left( 1 - \frac{u}{2} \right) \text{ și } A_p = pu \left( 1 - \frac{u}{2l} \right)$$

Inlocuind această valoare a lui  $A_p$  în formulele de mai sus avem :

$$T_p = - \frac{pu^2}{2l} \quad (b) \quad \text{și} \quad M_p = \frac{pu}{2} \left( \frac{l-x}{l} \right) \quad (b_1)$$

Din formula (b) se vede că maximum lui  $-T_p$  în valoare absolută, corespunde pentru maximum lui  $u$ , adică pentru  $u = x$ .

Valorile lui  $T_p$  și  $M_p$ , cari, trebuiesc adăugate la  $T_g$  și  $M_g$  pentru a obține minimum lui  $T$  sunt derivate.

$$T_p = - \frac{px^2}{2l} \quad \text{și} \quad M_p = \frac{px^2}{2} \cdot \frac{l-x}{l};$$

cu aceste valori vom avea minimum  $T$  său :

$$T_0 = g \frac{l}{2} - gx - p \frac{x^2}{2l} \quad (c)$$

Valoarea lui  $M$  corespunzătoare la minimum  $T$  este :

$$M_0 = \frac{x(l-x)}{2l} (gl + px) \quad (c_1)$$

Inlocuind  $T_0$  în ecuațiunea (1) vom avea :

$$D_0 = \frac{1}{\cos \alpha} \left[ g \frac{l}{2} - gx - p \frac{x^2}{2l} - \frac{M_0}{h} \frac{dh}{dx} \right]$$

După ecuațiunea de condițiune  $D_0 = 0$  vom avea :

$$g \frac{l}{2} - gx - \frac{px^2}{2l} - \frac{M_0}{h} \frac{dh}{dx} = 0$$

Pentru a integra această ecuațiune diferențială, vom observa că avem din formula c:

$$\frac{dM_0}{dx} = \frac{g}{2}(1-2x) + \frac{px}{2l}(2l-3x)$$

Scadind această formulă din cea precedentă și divizând cu  $M_0$  obținem:

$$\frac{dM_0}{M_0} - \frac{dh}{h} = -\frac{2p dx}{gl+px}$$

Integrând aceasta ecuațiune și însemnând prin  $C$ , o constantă arbitrară avem.

$\text{Log } M_0 - \text{Log } h + \text{Log } C = 2 \text{Log } (gl + px)$  seu

$$h = \frac{M_0 C}{(gl + px)} \text{ și inlocuind}$$

pe  $M_0$  prin valoarea sa,

$$h = \frac{cx(1-x)}{2l(gl+px)} \quad (d)$$

Pentru a determina valoarea constantei arbitrare  $C$  vom însemna cu  $x_0$  abscisa corespunzătoare la înălțimea maximum a grindei  $h_0$ , vom avea ast-fel.

$$C = \frac{2l h_0 (gl + px_0)}{x_0 (1-x_0)} \quad (e)$$

Se obține  $x_0$  resolvând ecuațiunea

$$\frac{dh}{dx} = 0$$

Derivând ecuațiunea (d) avem:

$$\frac{dh}{dx} = \frac{C}{2l} \frac{(1-2x)(gl+px) - px(1-x)}{(gl+px)^2} = 0 \quad (f)$$

$$\text{de unde } x_0(1-x_0) = \frac{1-2x_0}{p}(gl+px_0) \quad (g).$$

$$\text{și } x_0 = \frac{1}{p} \left( \sqrt{1 + \frac{p}{g}} - 1 \right) \quad (h)$$

Introducând în expresiunea lui  $C$  valoarea

$$\text{lui } x_0(1-x_0) \text{ din (g) avem } C = \frac{2lp h_0}{1-2x_0}$$

În care înlocuind pe  $x_0$  cu valoarea lui din (h) și înmulțind numeratorul și numitorul fracțiunei rezultante cu

$$\left( \sqrt{1 + \frac{p}{g}} + 1 \right)^2 \text{ obținem;}$$

$$C = 2 g h_0 \left( \sqrt{1 + \frac{p}{g}} + 1 \right)^2$$

$$\text{și } h^* = g \frac{h_0}{l} \left( \sqrt{1 + \frac{p}{g}} + 1 \right)^2 \frac{x(1-x)}{g + px} \quad (5)$$

Această ecuație determină curba talpei poligonala a grindei, și se vede că această curbă este o hiperbolă.

Ecuațiunea (5) se poate pune și sub o alta formă, exprimând pe  $h$  în funcțiune de înălțimea  $f$  a grindei, corespunzătoare la  $x = \frac{1}{2}$

Introducând în ecuațiunea (e)  $x = \frac{1}{2}$  obținem

$$C = 4 f (2 g + p)$$

$$\text{și } h = \frac{4 f x}{l^2} (1-x) \frac{g + px}{g + px} \quad (6)$$

Construind curba reprezentată prin (5) sau (6) vom obține linia ABCD, corespunzătoare la o supra încărcare care înaintază de la stînga spre dreapta; pentru o supra încărcare, care înaintază de la dreapta spre stînga, vom obține o curbă simetrică BD<sub>1</sub>CA.

Forma teoretică a talpei superioare este dero

$$ABCD_1D$$

În practica enso se înlocuiesc linia frântă DCD<sub>1</sub> cu linia dreaptă DD<sub>1</sub>.

În grindele Schwedler dero, numai părțile extreme satisfac condițiunea  $D_0 = O$ , partea centrală DD<sub>1</sub>F<sub>1</sub>F este o grindă cu tălpi paralele.

(Va urma)

---

\*) Karl Ott Braumechanik.