



Forblad

Vridning af Trappetrin

K.W. Johansen

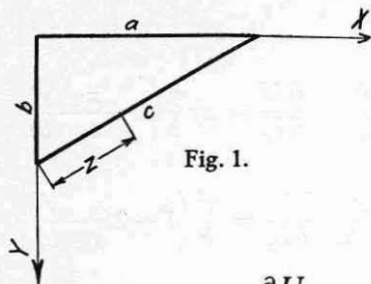
Tidsskrifter

BSM 11-2 Bygningsstatistiske Meddelelser

1940

VRIDNING AF TRAPPETRIN

AF K. W. JOHANSEN



Tværsnittet kan regnes som retvinklet Trekant (Fig. 1), og Formlerne i A. Ostensfelds: Teknisk Elasticitetslære § 27 benyttes, dog erstattes Spændingsfunktionen T med den dermed proportionale U , idet $T = G\vartheta U$, hvorved

$$\tau_{zy} = G\vartheta \frac{\partial U}{\partial x} = G\vartheta U_x \quad \tau_{zx} = -G\vartheta \frac{\partial U}{\partial y} = -G\vartheta U_y. \quad (1)$$

Randbetingelsen er $T = 0$, og dermed ogsaa $U = 0$, langs Randen.

Det totale vridende Moment er

$$M = 2 \int T dF = 2 G\vartheta \int U dF. \quad (2)$$

For en Skive af Tykkelse 1 og begrænset af to Normalsnit faas

$$A_i - 2 A_u = \frac{1}{2G} \int (\tau_{xz}^2 + \tau_{yz}^2) dF - M\vartheta$$

eller

$$A_i - 2 A_u = G\vartheta^2 \int \left[\frac{1}{2} U_x^2 + \frac{1}{2} U_y^2 - 2 U \right] dF = \text{Minimum}. \quad (3)$$

Sættes $U = xy \left(1 - \frac{x}{a} - \frac{y}{b} \right) \left(k_1 + k_2 \frac{x}{a} + k_3 \frac{y}{b} \right)$, hvor k_1 , k_2 og k_3 er Konstanter, der bestemmes ved (3), er Randbetingelsen opfyldt. Bestemmelsesligningerne faas ved at differentiere i (3) m. H. t. hvert k , hvorved faas Ligninger af Formen

$$\int \left[U_x \frac{\partial U_x}{\partial k} + U_y \frac{\partial U_y}{\partial k} - 2 \frac{\partial U}{\partial k} \right] dF = 0. \quad (4)$$

Man faar saa tre lineære Ligninger for k_1 , k_2 og k_3 , idet disse kun indgaar i U_x og U_y , men ikke i $\frac{\partial U_x}{\partial k}$, $\frac{\partial U_y}{\partial k}$ og $\frac{\partial U}{\partial k}$. Med

$$\left. \begin{aligned} U_x &= y \left(1 - 2\frac{x}{a} - \frac{y}{b}\right) k_1 + y \frac{x}{a} \left(2 - 3\frac{x}{a} - 2\frac{y}{b}\right) k_2 + \frac{y^2}{b} \left(1 - 2\frac{x}{a} - \frac{y}{b}\right) k_3 \\ U_y &= x \left(1 - \frac{x}{a} - 2\frac{y}{b}\right) k_1 + \frac{x^2}{a} \left(1 - \frac{x}{a} - 2\frac{y}{b}\right) k_2 + x \frac{y}{b} \left(2 - 2\frac{x}{a} - 3\frac{y}{b}\right) k_3 \end{aligned} \right\} (5)$$

faas nu

$$\begin{aligned} \frac{\partial U}{\partial k_1} &= xy \left(1 - \frac{x}{a} - \frac{y}{b}\right) & \frac{\partial U}{\partial k_2} &= xy \frac{x}{a} \left(1 - \frac{x}{a} - \frac{y}{b}\right) & \frac{\partial U}{\partial k_3} &= xy \frac{y}{b} \left(1 - \frac{x}{a} - \frac{y}{b}\right) \\ \frac{\partial U_x}{\partial k_1} &= y \left(1 - 2\frac{x}{a} - \frac{y}{b}\right) & \frac{\partial U_x}{\partial k_2} &= y \frac{x}{a} \left(2 - 3\frac{x}{a} - 2\frac{y}{b}\right) & \frac{\partial U_x}{\partial k_3} &= \frac{y^2}{b} \left(1 - 2\frac{x}{a} - \frac{y}{b}\right) \\ \frac{\partial U_y}{\partial k_1} &= x \left(1 - \frac{x}{a} - 2\frac{y}{b}\right) & \frac{\partial U_y}{\partial k_2} &= \frac{x^2}{a} \left(1 - \frac{x}{a} - 2\frac{y}{b}\right) & \frac{\partial U_y}{\partial k_3} &= x \frac{y}{b} \left(2 - 2\frac{x}{a} - 3\frac{y}{b}\right), \end{aligned}$$

som giver

$$\left. \begin{aligned} a_{11}k_1 + a_{12}k_2 + a_{13}k_3 &= \iint 2xy \left(1 - \frac{x}{a} - \frac{y}{b}\right) dx dy = \frac{1}{60} a^2 b^2 \\ a_{21}k_1 + a_{22}k_2 + a_{23}k_3 &= \iint 2xy \frac{x}{a} \left(1 - \frac{x}{a} - \frac{y}{b}\right) dx dy = \frac{1}{180} a^2 b^2 \\ a_{31}k_1 + a_{32}k_2 + a_{33}k_3 &= \iint 2xy \frac{y}{b} \left(1 - \frac{x}{a} - \frac{y}{b}\right) dx dy = \frac{1}{180} a^2 b^2. \end{aligned} \right\} (6)$$

Her er

$$\begin{aligned} a_{11} &= \iint \left[y^2 \left(1 - 2\frac{x}{a} - \frac{y}{b}\right)^2 + x^2 \left(1 - \frac{x}{a} - 2\frac{y}{b}\right)^2 \right] dx dy = \frac{ab}{180} (a^2 + b^2) \\ a_{12} &= \iint \left[y^2 \frac{x}{a} \left(1 - 2\frac{x}{a} - \frac{y}{b}\right) \left(2 - 3\frac{x}{a} - 2\frac{y}{b}\right) + \frac{x^3}{a} \left(1 - \frac{x}{a} - 2\frac{y}{b}\right)^2 \right] dx dy = \\ &= \frac{4ab}{71} (3a^2 + 2b^2), \end{aligned}$$

$$a_{13} = \iint \left[\frac{y^3}{b} \left(1 - 2 \frac{x}{a} - \frac{y}{b} \right)^2 + \frac{x^3 y}{b} \left(1 - \frac{x}{a} - 2 \frac{y}{b} \right) \left(2 - 2 \frac{x}{a} - 3 \frac{y}{b} \right) \right] dx dy = \frac{4 ab}{7!} (2 a^2 + 3 b^2)$$

$$a_{22} = \iint \left[y^2 \frac{x^2}{a^2} \left(2 - 3 \frac{x}{a} - 2 \frac{y}{b} \right)^2 + \frac{x^4}{a^2} \left(1 - \frac{x}{a} - 2 \frac{y}{b} \right)^2 \right] dx dy = \frac{2 ab}{7!} (3 a^2 + 2 b^2)$$

$$a_{23} = \iint \left[\frac{y^3 x}{ab} \left(2 - 3 \frac{x}{a} - 2 \frac{y}{b} \right) \left(1 - 2 \frac{x}{a} - \frac{y}{b} \right) + \frac{x^3 y}{ab} \left(2 - 2 \frac{x}{a} - 3 \frac{y}{b} \right) \left(1 - \frac{x}{a} - 2 \frac{y}{b} \right) \right] dx dy = \frac{3 ab}{7!} (a^2 + b^2)$$

$$a_{21} = a_{12}, a_{31} = a_{13}, a_{32} = a_{23} \text{ og } a_{33} = \frac{2 ab}{7!} (2 a^2 + 3 b^2).$$

Ved Udregningen af Integralerne benyttes

$$\iint x^n y^m dx dy = \frac{n! m!}{(n+m+2)!} a^{n+1} b^{m+1}, \quad (7)$$

Ligningerne (6) giver da, idet Hypotenusen c indføres, og

$$\left. \begin{aligned} D &= 3 \left(\frac{3}{4} + \frac{a^2 b^2}{c^4} \right), Dk_1 = 7 \frac{ab}{c^2} \left(\frac{9}{4} - \frac{a^2 b^2}{c^4} \right) \\ Dk_2 &= -7 \frac{ab}{c^2} \cdot \frac{a^2}{c^2} \left(1 + 2 \frac{a^2}{c^2} \right); Dk_3 = -7 \frac{ab}{c^2} \cdot \frac{b^2}{c^2} \left(1 + 2 \frac{b^2}{c^2} \right). \end{aligned} \right\} \quad (8)$$

Ved (2) findes da

$$M = \frac{7}{540} \frac{15 + 4 \frac{a^2 b^2}{c^4} + \frac{a^3 b^3}{c^2}}{3 + 4 \frac{a^2 b^2}{c^4}} G \mathcal{G}. \quad (9)$$

Langs Siden a er Forskydningsspændingerne

$$\tau_a = -\frac{x}{a} \left(1 - \frac{x}{a} \right) \left(k_1 + k_2 \frac{x}{a} \right) G \mathcal{G} a \quad (10)$$

og langs b

$$\tau_b = \frac{y}{b} \left(1 - \frac{y}{b}\right) \left(k_1 + k_3 \frac{y}{b}\right) G \vartheta b \quad (11)$$

og langs c

$$\tau_c = \frac{z}{c} \left(1 - \frac{z}{c}\right) \left(k_1 + k_3 + (k_2 - k_3) \frac{z}{c}\right) G \vartheta c, \quad (12)$$

der alle har Formen

$$\tau = \xi (1 - \xi) (\alpha + \xi) \cdot K, \quad (13)$$

hvor ξ henholdsvis er $x:a$; $y:b$ og $z:c$, og α henholdsvis er $k_1:k_2$; $k_1:k_3$ og $(k_1+k_3):(k_2-k_3)$.

Største Værdi optræder for

$$\xi = \frac{1}{3} \left(1 - \alpha - \sqrt{1 + \alpha + \alpha^2}\right). \quad (14)$$

I nedenstaaende Tabel er M , $\max \tau_a$, $\max \tau_b$ og $\max \tau_c$ beregnet og ligeledes de Værdier af $x:a$; $y:b$ og $z:c$, for hvilke de optræder.

$a:b$	1,0	1,5	2,0	2,5	3,0
k_1	2,33	2,28	2,14	1,98	1,80
k_2	-1,17	-1,85	-2,13	-2,18	-2,10
k_3	-1,17	-0,55	-0,29	-0,16	-0,10
$\frac{G \vartheta a^3 b^3}{Mc^2}$	19,3	18,7	18,0	17,3	16,9
$x:a$	0,42	0,37	0,33	0,32	0,31
$y:b$	0,42	0,46	0,48	0,49	0,49
$z:c$	0,50	0,38	0,33	0,32	0,31
$\max \tau_a: G \vartheta \sqrt{ab}$	0,45	0,45	0,45	0,44	0,42
$\max \tau_b: G \vartheta \sqrt{ab}$	0,45	0,41	0,35	0,30	0,25
$\max \tau_c: G \vartheta \sqrt{ab}$	0,41	0,43	0,44	0,43	0,42

Det ses heraf, at største τ optræder langs den længste Katete omkring Tredjedelspunktet nærmest den rette Vinkel, og at dette τ for de i Praktis forekommende Tværsnit kan regnes til

$$\max \tau = 0,45 \cdot G \vartheta \sqrt{ab}, \quad (15)$$

hvor $G \vartheta$ bestemmes ved (9), der dog paa Grundlag af Værdierne i Tabellen simplet kan sættes til

$$G \vartheta = \left(20,6 - \frac{4a}{3b}\right) \frac{Mc^2}{a^3 b^3}, \quad (16)$$

hvor $a \geq b$.