

Die Statik im Stahlbetonbau

Beyer, Kurt Berlin [u.a.], 1956

d) Der Schalenrand

urn:nbn:de:hbz:466:1-74292

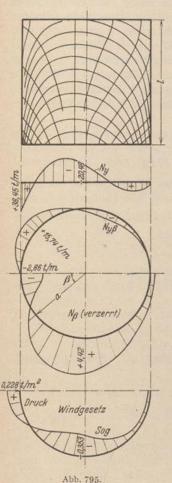
Für
$$y=0$$
 ist $N_{yn}=0$, $N_{y\beta n}=0$, daher $C_1=0$, $C_2=0$

$$N_{y} = \frac{y^2}{2 a} \sum n^2 Z_n \cos n \beta,$$

$$N_{\beta} = -a \sum Z_n \cos n \beta$$
,

$$N_{y\beta} = -y \sum n Z_n \sin n \beta.$$

Schnittkräfte und Trajektorien der Hauptspannungen sind in Abb. 795 u. 796 dargestellt.



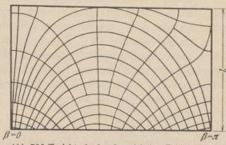


Abb. 796. Trajektorien im abgewickelten Zylindermantel.

d) Der Schalenrand. Ein Längsspannungszustand kann sich auch bei stetiger Krümmung der Mittelfläche, bei stetiger Änderung der Wanddicke und bei stetiger Belastung der Schale nur dann ausbilden, wenn die äußeren Kräfte am Rande in Richtung der Meridiantangente eingetragen werden, ohne daß die Formänderung des Längsspannungszustandes infolge Belastung und Temperaturänderung durch die Stützung oder den biegungssteifen Anschluß anderer Bauteile gestört wird. Diese Bedingungen lassen sich nur bei Schalen mit senkrechter Endtangente erfüllen. Der Meridian wird dabei zum Halbkreis, zur Ellipse, Zykloide, Parabel oder zu einem Korbbogen mit annähernd stetiger Änderung der Krümmung (Abb. 799).

Um Schalen ohne senkrechte Endtangente abzustützen oder senkrechte Lasten in den oberen Rand offener Schalen einzuführen und Schalen in einem Breitenkreis mit unstetiger Krümmung zu verbinden. sind Ringträger notwendig, deren Längskraft an den Unstetigkeitsstellen das Gleichgewicht der inneren Kräfte herstellt. Sie lassen sich auch zur Eintragung von Einzellasten verwenden, die als stetige Funktionen

des Winkels β vorgegeben sind. Längskräfte in Ringträgern bei rotationssymmetrischer Belastung (Abb. 770).

Druckring: Zugring:

$$D = -\frac{Q_1}{2\pi} \operatorname{ctg} \alpha_1, \qquad Z = +\frac{Q_2}{2\pi} \operatorname{ctg} \alpha_2, \qquad (1161)$$

Zwischenring k zwischen zwei Meridianabschnitten mit den Tangentenwinkeln $\alpha_k^{(o)}$, $\alpha_k^{(u)}$ (Abb. 797). $S_k = -\frac{Q_k}{2\pi} \left(\operatorname{ctg} \alpha_k^{(u)} - \operatorname{ctg} \alpha_k^{(o)}\right).$



$$S_k = -\frac{Q_k}{2} \left(\cot \alpha_k^{(u)} - \cot \alpha_k^{(o)} \right).$$
 (1162) Abb. 797.

Störungen des Längsspannungszustandes werden jedoch hier nur vermieden, wenn

die Ringdehnung ε_{β} der Schale mit der Dehnung ε_{β} des Ringträgers übereinstimmt, also für $\alpha \rightarrow \alpha_2$ (Abb. 798).

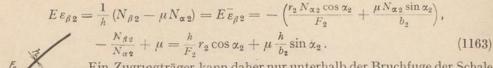




Abb. 799 d. Kettentinie.

Ein Zugringträger kann daher nur unterhalb der Bruchfuge der Schale angeordnet werden $(N_{\beta 2}>0)$, so daß flache Kugel- oder Kegelschalen nach F. Dischinger einen Übergangsbogen zum Ringträger erhalten müssen, in welchem ein Teil des Bogenschubes durch Ringkräfte aufgenommen wird. Diese sind nach (1097) um so größer, je kleiner der Krümmungshalbmesser R_{θ} der Kurve und damit auch die Länge

des Übergangsbogens wird. In der Regel nimmt die Krümmung mit dem Winkel a stetig zu, um auch die Wanddicke h der Randzone gegen den Randträger allmählich vergrößern zu können. Die Bedingung (1163) kann dann durch Veränderung von h, F_2 oder α_2 erfüllt werden (s. S. 765).

Der Übergangsbogen leistet auch bei offenen Schalen gute Dienste, wenn an dem oberen Rande das Eigengewicht einer Laterne aufgenommen werden soll. Die Dehnung Eg der Schale ist nahezu Null, während die Dehnung ε_{β} des Ringträgers sehr groß wird.

e) Rotationssymmetrische Schalen mit beliebiger Meridiankurve. Neben der Kugel-, Kegel- und Zylinderschale werden zur Lösung von Bauaufgaben noch

