

Quelle: https://www.arbeitssicherheit.de//document/f4eed376-6f19-31bf-856e-4f78b74f6af7

Bibliografie

Titel Technische Regeln für Dampfkessel Berechnung Glatte Vierkantrohre und Teilkammern unter

innerem Überdruck (TRD 320)

Amtliche Abkürzung TRD 320

Normtyp Technische Rege

Normgeber Bund

Gliederungs-Nr. Keine FN

Abschnitt 5 TRD 320 - Berechnung gegen vorwiegend ruhende Innendruckbeanspruchung (1)

- 5.1. Höchstwerte der Beanspruchung können auftreten.
- (1) in den Ecken,
- (2) in der Mitte der Seitenfläche,
- (3) im Steg zwischen zwei Ausschnitten, wobei je nach Anordnung der Ausschnitte die Berechnung für die mit I bis III im <u>Bild 1</u> gekennzeichneten Stullen durchzuführen ist.
- 5.2. Entsprechend den Ausführungen unter Nummer 5.1 wird die Wanddicke ermittelt
- (1) in den Ecken zu

$$s_0 = \frac{p \cdot b}{\sigma_{\rm zul}} \cdot \sqrt{B_{\rm z^2} + \frac{4B_{\rm K} \cdot \sigma_{\rm zul}}{p}}$$

(2) in der Mitte einer Seitenfläche zu

$$s_{\rm v} = \frac{p \cdot b}{\sigma_{\rm zul}} \cdot \sqrt{\frac{l^2}{b^2} + \frac{4B_{\rm WV} \cdot \sigma_{\rm zul} \cdot \nu_{\rm L}}{p}}$$

(3a) im Steg zwei Schnitten in der Mitte der Seitenfläche (Bild 1 Schnitt I-I) zu

$$\boldsymbol{s}_{\mathrm{v}} = \frac{\boldsymbol{p} \cdot \boldsymbol{b}}{\sigma_{\mathrm{zul}} \cdot \boldsymbol{\nu}_{\mathrm{L}}} \cdot \sqrt{\frac{\boldsymbol{l}^{\,2}}{\boldsymbol{b}^{\,2}} + \frac{4 B_{\mathrm{WV}} \cdot \sigma_{\mathrm{zul}} \cdot \boldsymbol{\nu}_{\mathrm{L}}}{\boldsymbol{p}}}$$

(3b) in den schrägen Stegen (Bild 1 Schnitt II-II) zu

$$s_{\rm v} = \frac{p \cdot b}{\sigma_{\rm zul} \cdot \nu_{\rm \phi}} \cdot {\rm COS}\phi \cdot \sqrt{\frac{l^2}{b^2} \cdot {\rm COS}^2\phi + \frac{4B_{\rm W} \cdot \sigma_{\rm zul} \cdot \nu_{\rm \phi}}{p}}$$

(3c) in den Stegen bei außermittigen Ausschnittreihen (Bild 1 Schnitt III-III) wobei t nicht größer als 0,5b sein darf, zu

$$s_{\mathrm{v}} = \frac{p \cdot b}{\sigma_{\mathrm{zul}} \cdot \nu_{\mathrm{L}}} \cdot \sqrt{\frac{l^2}{b^2} + \frac{4\sigma_{\mathrm{zul}} \cdot \nu_{\mathrm{L}}}{p} \cdot \left[B_{\mathrm{W}} - (B_{\mathrm{W}} + B_{\mathrm{K}}) \frac{e^2}{b^2}\right]}$$

5.3. Der Verschwächungsbeiwert beträgt für zwei benachbarte Ausschnitt I-I bzw. III-III

$$v_{L} = \frac{t_{l} - d_{Ai}}{t_{l}}$$



nach Bild 1 Schnitt II-II

$$\nu_{_{\boldsymbol{\varphi}}} = \frac{t_{_{\boldsymbol{\varphi}}} - d_{_{\mathrm{Ai}}}}{t_{_{\boldsymbol{\varphi}}}}$$

und für einen Einzelausschnitt

$$v_{A} = 1 - \frac{d_{Ai}}{2b}$$

- **5.4.** Ergibt sich nach GI. (9) bzw. (10) ein größerer Wert als nach GI. (11), dann ist in die Gleichung (6) bis (8) statt v_L nach GI. (9) bzw. v Θ nach GI. (10) v_A nach GI. (11) einzusetzen.
- **5.5.** Die Berechnungsbeiwerte B_K , B_W und B_Z sind den <u>Bildern 2</u>, <u>3</u> und <u>4</u> zu entnehmen.

Fußnoten

(1) Red. Anm.: Außer Kraft am 1. Januar 2013 durch die Bek. vom 17. Oktober 2012 (GMBI S. 902)