# ESZ Typ 200 | mit allgemeiner bauaufsichtlicher Zulassung Allgemeine Angaben und Berechnungsgrundlagen 

## Zeichenbedeutungen in der Formel

| $\mathrm{f}_{\text {trd }}$ | $=\begin{aligned} & \text { Rechenwert des inneren } \\ & \text { Widerstands des Lagers }\left[\mathrm{N} / \mathrm{mm}^{2}\right] \end{aligned}$ |
| :---: | :---: |
| G | $=$ Schubmodul [ $\mathrm{N} / \mathrm{mm}^{2}$ ] |
| a | = kürzere Seite des Lagers [mm] |
| b | = längere Seite des Lagers [mm] |
| t | = Lagerdicke [mm] |
| $\alpha_{\text {bd }}$ | = Winkelverdrehung um die Achse parallel zur Lagerseite b [\%] |
| $\alpha_{\text {ad }}$ | = Winkelverdrehung um die Achse parallel zur Lagerseite a [\%] |
| c | $=\begin{gathered}\text { hauptbeanspruchte Lagerseite eines } \\ \text { rechteckigen Lagers [mm] }\end{gathered}$ |
| $\mathrm{n}_{2}$ | = Seitenverhältnisbeiwert |


| $\mathbf{b} / \mathbf{a}$ | $\boldsymbol{\eta}_{2}$ |
| :---: | :---: |
| 1 | 0,208 |
| 1,5 | 0,231 |
| 2 | 0,246 |
| 3 | 0,267 |
| 4 | 0,282 |
| 6 | 0,299 |
| 8 | 0,307 |
| 10 | 0,313 |
| $\infty$ | 0,333 |

Tabelle 1:
$\boldsymbol{\eta}_{2}$ in Abhängigkeit des Seitenverhältnisses b/a als Wertetabelle
(Zwischenwerte dürfen linear interpoliert werden)
$f_{t R d}=\frac{R_{\perp d}}{\eta_{2}} \cdot \frac{t}{a} \quad \begin{aligned} & f_{\text {trd }} \text { ist der Rechenwert des inneren Widerstands des Lagers und wird für die } \\ & \text { Berechnung der zulässigen Druckspannung } \boldsymbol{\sigma}_{\text {a }}\end{aligned}$ Berechnung der zulässigen Druckspannung $\boldsymbol{\sigma}_{\text {z,Rd }}$ hinzugezogen.

|  | Formfaktorbereich S ( S , $\mathrm{S}_{\text {Botrung }}$ oder $\mathrm{S}_{\text {rund }}$ ) | Funktion zur Ermittlung des Bemessungswerts der Tragfähigkeit $\mathrm{R}_{\mathrm{d}}\left[\mathrm{N} / \mathrm{mm}^{2}\right]$ |
| :---: | :---: | :---: |
| Punkt- und Streifenlager | 0,88-3,75 | $\mathrm{R}+_{\mathrm{d}}=17,17 \cdot \mathrm{~S}-11,32$ |
|  | 3,75-4,00 | $\mathrm{R}_{\mathrm{d}_{\mathrm{d}}}=35,94 \cdot \mathrm{~S}-81,67$ |
|  | 4,00-10,00 | $\mathrm{R}_{\mathrm{d}_{\mathrm{d}}}=1,17 \cdot \mathrm{~S}+57,39$ |
|  | $\geq 10,00$ | $\mathrm{R}_{\mathrm{d}^{\prime}}=69,10$ |
| Runde Lager | 0,88-5,00 | $\mathrm{R}_{\mathrm{d}_{\mathrm{d}}}=1,85 \cdot \mathrm{~S}^{2}+11,43 \cdot \mathrm{~S}-6,4$ |
|  | $\geq 5,00$ | $\mathrm{R}_{\mathrm{d}_{\mathrm{d}}}=96,90$ |

Tabelle 2:
$\mathbf{R}_{\perp_{d}}=$ Bemessungswert der zugehörigen Tragfähigkeit des Lagers [ $\mathrm{N} / \mathrm{mm}^{2}$ ] senkrecht zur Lagerebene in Abhängigkeit des Formfaktors $S$ bei einer Stauchung $\varepsilon=40 \%$.

## ESZ Typ 200 | mit allgemeiner bauaufsichtlicher Zulassung Allgemeine Angaben und Berechnungsgrundlagen

## Ausgangsannahmen

| $\mathrm{F}_{\text {, max, }}$ | $=$ | 420 | kN |
| :---: | :---: | :---: | :---: |
| $\mathrm{f}_{\text {tRd }}$ | = | Formel | $\mathrm{N} / \mathrm{mm}^{2}$ |
| a | = | 130 | mm |
| b | = | 150 | mm |
| t | = | 15 | mm |
| G | = | 1,5 | $\mathrm{N} / \mathrm{mm}^{2}$ |
| $\alpha_{\text {Statik }}$ | = | 5,2 | \% |
| $\boldsymbol{\alpha}_{\text {Schiefwinkligkeit }}$ | = | 10 | \% |
| $\alpha_{\text {Unebenheit }}$ | = | 4,8 | \% |
| $\boldsymbol{\alpha}_{\text {bd gesamt }}$ | = | 20 | \% |
| $\mathrm{n}_{2}$ | = | 0,215 |  |

In diesem Berechnungsbeispiel wird mit einer Verdrehung um die Achse parallel zur Lagerseite b ( $a_{b d}$ ) gerechnet.
Das Lager hat keine Bohrungen.

## Rechenweg

$S=\frac{130 \cdot 150}{2 \cdot 15 \cdot(130+150)}=2,32$
$R_{\perp d}=17,17 \cdot S+11,32=17,17 \cdot 2,32-11,32=28,51 \mathrm{~N} / \mathrm{mm}^{2}$
$\mathrm{f}_{\mathrm{tRd}}=\frac{28,51}{0,215} \cdot \frac{15}{130}=\mathbf{1 5}, \mathbf{3 0} \mathbf{N} / \mathbf{m m}^{2}$
$\sigma_{\mathrm{z}, \mathrm{Rd}}=\left[15,30-0,02 \cdot \frac{1,5}{2} \cdot\left(\frac{130}{15}\right)^{2}-0 \cdot \frac{1,5}{2} \cdot\left(\frac{150}{15}\right)^{2}\right] \cdot \frac{130}{15} \cdot 0,215=\mathbf{2 6}, \mathbf{4 0} \mathbf{N} / \mathbf{m m}^{2}$
$\sigma_{z, m}=\frac{420.000}{130 \cdot 150}=\mathbf{2 1}, \mathbf{5 4} \mathbf{N} / \mathbf{m m}^{2}$
$\sigma_{\mathrm{z}, \mathrm{Rd}}=26,40 \mathrm{~N} / \mathrm{mm}^{2} \geq \sigma_{\mathrm{m}}=21,54 \mathrm{~N} / \mathrm{mm}^{2}>$ Nachweis erbracht!

