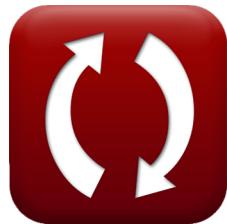


calculatoratoz.comunitsconverters.com

Spannungskonzentrationsfaktoren im Design Formeln

[Rechner!](#)[Beispiele!](#)[Konvertierungen!](#)

Lesezeichen calculatoratoz.com, unitsconverters.com

Größte Abdeckung von Rechnern und wächst - **30.000+ Rechner!**
Rechnen Sie mit einer anderen Einheit für jede Variable - **Eingebaute Einheitenumrechnung!**

Größte Sammlung von Maßen und Einheiten - **250+ Messungen!**

Fühlen Sie sich frei, dieses Dokument mit Ihren Freunden zu **TEILEN!**

[Bitte hinterlassen Sie hier Ihr Rückkoppelung...](#)



Liste von 26 Spannungskonzentrationsfaktoren im Design Formeln

Spannungskonzentrationsfaktoren im Design ↗

Rechteckplatte gegen Lastschwankungen ↗

1) Belastung einer rechteckigen Platte mit Querloch bei gegebener Nennspannung ↗

fx $P = \sigma_o \cdot (w - d_h) \cdot t$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $8747.5\text{N} = 25\text{N/mm}^2 \cdot (70\text{mm} - 35.01\text{mm}) \cdot 10\text{mm}$

2) Breite der rechteckigen Platte mit Querloch bei gegebener Nennspannung ↗

fx $w = \frac{P}{t \cdot \sigma_o} + d_h$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $70.01\text{mm} = \frac{8750\text{N}}{10\text{mm} \cdot 25\text{N/mm}^2} + 35.01\text{mm}$

3) Dicke einer rechteckigen Platte mit Querloch bei Nennspannung ↗

fx $t = \frac{P}{(w - d_h) \cdot \sigma_o}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $10.00286\text{mm} = \frac{8750\text{N}}{(70\text{mm} - 35.01\text{mm}) \cdot 25\text{N/mm}^2}$



4) Durchmesser des Querlochs einer rechteckigen Platte mit Spannungskonzentration bei gegebener Nennspannung ↗

fx $d_h = w - \frac{P}{t \cdot \sigma_o}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $35\text{mm} = 70\text{mm} - \frac{8750\text{N}}{10\text{mm} \cdot 25\text{N/mm}^2}$

5) Höchster Wert der tatsächlichen Spannung nahe der Diskontinuität ↗

fx $\sigma a_{\max} = k_f \cdot \sigma_o$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $53.75\text{N/mm}^2 = 2.15 \cdot 25\text{N/mm}^2$

6) Nennzugspannung in einer rechteckigen Platte mit Querloch ↗

fx $\sigma_o = \frac{P}{(w - d_h) \cdot t}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $25.00714\text{N/mm}^2 = \frac{8750\text{N}}{(70\text{mm} - 35.01\text{mm}) \cdot 10\text{mm}}$

Runder Schaft gegen schwankende Belastungen ↗

7) Biegemoment in einer runden Welle mit Schulterkehle bei Nennspannung ↗

fx $M_b = \frac{\sigma_o \cdot \pi \cdot d_{\text{small}}^3}{32}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $23089.1\text{N*mm} = \frac{25\text{N/mm}^2 \cdot \pi \cdot (21.11004\text{mm})^3}{32}$



8) Breite der Wellen-Passfedernut bei gegebenem Verhältnis der Torsionsfestigkeit der Welle mit Passfedernut zur Welle ohne Passfedernut ↗

fx $b_k = 5 \cdot d \cdot \left(1 - C - 1.1 \cdot \frac{h}{d} \right)$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $5\text{mm} = 5 \cdot 45\text{mm} \cdot \left(1 - 0.88 - 1.1 \cdot \frac{4\text{mm}}{45\text{mm}} \right)$

9) Durchmesser der Welle bei gegebenem Verhältnis der Torsionsfestigkeit der Welle mit Passfedernut zu der Welle ohne Passfedernut ↗

fx $d = \frac{0.2 \cdot b_k + 1.1 \cdot h}{1 - C}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $45\text{mm} = \frac{0.2 \cdot 5\text{mm} + 1.1 \cdot 4\text{mm}}{1 - 0.88}$

10) Höhe der Wellen-Passfedernut bei gegebenem Verhältnis der Torsionsfestigkeit der Welle mit Passfedernut zur Welle ohne Passfedernut ↗

fx $h = \frac{d}{1.1} \cdot \left(1 - C - 0.2 \cdot \frac{b_k}{d} \right)$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $4\text{mm} = \frac{45\text{mm}}{1.1} \cdot \left(1 - 0.88 - 0.2 \cdot \frac{5\text{mm}}{45\text{mm}} \right)$



11) Kleinerer Durchmesser des runden Schafts mit Schulterkehle bei Zug oder Druck ↗

fx $d_{\text{small}} = \sqrt{\frac{4 \cdot P}{\pi \cdot \sigma_o}}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $21.11004\text{mm} = \sqrt{\frac{4 \cdot 8750\text{N}}{\pi \cdot 25\text{N/mm}^2}}$

12) Nennbiegespannung im runden Schaft mit Schulterkehle ↗

fx $\sigma_o = \frac{32 \cdot M_b}{\pi \cdot d_{\text{small}}^3}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $25\text{N/mm}^2 = \frac{32 \cdot 23089.1\text{N*mm}}{\pi \cdot (21.11004\text{mm})^3}$

13) Nenntorsionsspannung in runder Welle mit Schulterkehle ↗

fx $\sigma_o = \frac{16 \cdot M_t}{\pi \cdot d_{\text{small}}^3}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $20\text{N/mm}^2 = \frac{16 \cdot 36942.57\text{N*mm}}{\pi \cdot (21.11004\text{mm})^3}$

14) Nennzugspannung im runden Schaft mit Schulterkehle ↗

fx $\sigma_o = \frac{4 \cdot P}{\pi \cdot d_{\text{small}}^2}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $25\text{N/mm}^2 = \frac{4 \cdot 8750\text{N}}{\pi \cdot (21.11004\text{mm})^2}$



15) Torsionsmoment in einer runden Welle mit Schulterkehle bei Nennspannung

fx $M_t = \frac{\tau_o \cdot \pi \cdot d_{\text{small}}^3}{16}$

Rechner öffnen

ex $36942.57 \text{N} \cdot \text{mm} = \frac{20 \text{N/mm}^2 \cdot \pi \cdot (21.11004 \text{mm})^3}{16}$

16) Verhältnis der Torsionsfestigkeit der Welle mit Passfedernut zur Welle ohne Passfedernut

fx $C = 1 - 0.2 \cdot \frac{b_k}{d} - 1.1 \cdot \frac{h}{d}$

Rechner öffnen

ex $0.88 = 1 - 0.2 \cdot \frac{5 \text{mm}}{45 \text{mm}} - 1.1 \cdot \frac{4 \text{mm}}{45 \text{mm}}$

17) Zugkraft im runden Schaft mit Schulterkehle bei Nennspannung

fx $P = \frac{\sigma_o \cdot \pi \cdot d_{\text{small}}^2}{4}$

Rechner öffnen

ex $8749.999 \text{N} = \frac{25 \text{N/mm}^2 \cdot \pi \cdot (21.11004 \text{mm})^2}{4}$

Flache Platte gegen Lastschwankungen**18) Belastung einer flachen Platte mit Schulterkehle bei gegebener Nennspannung**

fx $P = \sigma_o \cdot d_o \cdot t$

Rechner öffnen

ex $8750 \text{N} = 25 \text{N/mm}^2 \cdot 35 \text{mm} \cdot 10 \text{mm}$



19) Dicke der flachen Platte mit Schulterkehle bei Nennspannung ↗

$$fx \quad t = \frac{P}{\sigma_o \cdot d_o}$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$ex \quad 10mm = \frac{8750N}{25N/mm^2 \cdot 35mm}$$

20) Hauptachse des elliptischen Risslochs in einer flachen Platte bei gegebenem theoretischen Spannungskonzentrationsfaktor ↗

$$fx \quad a_e = b_e \cdot (k_t - 1)$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$ex \quad 30mm = 15mm \cdot (3 - 1)$$

21) Kleinere Breite der flachen Platte mit Schulterkehle bei Nennspannung ↗

$$fx \quad d_o = \frac{P}{\sigma_o \cdot t}$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$ex \quad 35mm = \frac{8750N}{25N/mm^2 \cdot 10mm}$$

22) Mittlere Spannung bei schwankender Belastung ↗

$$fx \quad \sigma_m = \frac{\sigma_{max} + \sigma_{min}}{2}$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$ex \quad 110N/mm^2 = \frac{180N/mm^2 + 40N/mm^2}{2}$$



23) Nebenachse eines elliptischen Risslochs in einer flachen Platte bei gegebenem theoretischen Spannungskonzentrationsfaktor ↗

$$fx \quad b_e = \frac{a_e}{k_t - 1}$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$ex \quad 15\text{mm} = \frac{30\text{mm}}{3 - 1}$$

24) Nennzugspannung in einer flachen Platte mit Schulterverrundung ↗

$$fx \quad \sigma_o = \frac{P}{d_o \cdot t}$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$ex \quad 25\text{N/mm}^2 = \frac{8750\text{N}}{35\text{mm} \cdot 10\text{mm}}$$

25) Theoretischer Spannungskonzentrationsfaktor ↗

$$fx \quad k_t = \frac{\sigma a_{\max}}{\sigma_o}$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$ex \quad 2.15 = \frac{53.75\text{N/mm}^2}{25\text{N/mm}^2}$$

26) Theoretischer Spannungskonzentrationsfaktor für elliptische Risse ↗

$$fx \quad k_t = 1 + \frac{a_e}{b_e}$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$ex \quad 3 = 1 + \frac{30\text{mm}}{15\text{mm}}$$



Verwendete Variablen

- a_e Hauptachse des elliptischen Risses (Millimeter)
- b_e Kleinere Achse eines elliptischen Risses (Millimeter)
- b_k Breite des Schlüssels im runden Schaft (Millimeter)
- C Verhältnis der Schaftstärke
- d Wellendurchmesser mit Passfedernut (Millimeter)
- d_h Durchmesser des Querlochs in der Platte (Millimeter)
- d_o Kleinere Plattenbreite (Millimeter)
- d_{small} Kleinerer Schaftdurchmesser mit Abrundungsprofil (Millimeter)
- h Höhe der Wellenpassfeder (Millimeter)
- k_f Ermüdungsspannungskonzentrationsfaktor
- k_t Theoretischer Spannungskonzentrationsfaktor
- M_b Biegemoment an runder Welle (Newton Millimeter)
- M_t Torsionsmoment an runder Welle (Newton Millimeter)
- P Last auf flacher Platte (Newton)
- t Dicke der Platte (Millimeter)
- w Breite der Platte (Millimeter)
- σ_m Mittlere Spannung bei schwankender Belastung (Newton pro Quadratmillimeter)
- σ_{max} Maximale Spannung an der Riss spitze (Newton pro Quadratmillimeter)
- σ_{min} Minimale Spannung an der Riss spitze (Newton pro Quadratmillimeter)
- σ_o Nominelle Spannung (Newton pro Quadratmillimeter)
- σa_{max} Höchster Wert der tatsächlichen Spannung in der Nähe der Diskontinuität (Newton pro Quadratmillimeter)
- T_o Nominelle Torsionsspannung für schwankende Belastung (Newton pro Quadratmillimeter)



Konstanten, Funktionen, verwendete Messungen

- **Konstante:** pi, 3.14159265358979323846264338327950288

Archimedes-Konstante

- **Funktion:** sqrt, sqrt(Number)

Eine Quadratwurzelfunktion ist eine Funktion, die eine nicht negative Zahl als Eingabe verwendet und die Quadratwurzel der gegebenen Eingabezahl zurückgibt.

- **Messung:** Länge in Millimeter (mm)

Länge Einheitenumrechnung 

- **Messung:** Macht in Newton (N)

Macht Einheitenumrechnung 

- **Messung:** Drehmoment in Newton Millimeter (N*mm)

Drehmoment Einheitenumrechnung 

- **Messung:** Betonen in Newton pro Quadratmillimeter (N/mm²)

Betonen Einheitenumrechnung 



Überprüfen Sie andere Formellisten

- Soderberg- und Goodman-Linien
Formeln 
- Spannungskonzentrationsfaktoren im
Design Formeln 

Fühlen Sie sich frei, dieses Dokument mit Ihren Freunden zu
TEILEN!

PDF Verfügbar in

[English](#) [Spanish](#) [French](#) [German](#) [Russian](#) [Italian](#) [Portuguese](#) [Polish](#) [Dutch](#)

11/21/2024 | 12:09:15 PM UTC

[Bitte hinterlassen Sie hier Ihr Rückkoppelung...](#)

