



calculatoratoz.com



unitsconverters.com

Fattori di concentrazione dello stress nella progettazione Formule

Calcolatrici!

Esempi!

Conversioni!

Segnalibro calculatoratoz.com, unitsconverters.com

La più ampia copertura di calcolatrici e in crescita - **30.000+ calcolatrici!**
Calcola con un'unità diversa per ogni variabile - **Nella conversione di unità
costruita!**

La più ampia raccolta di misure e unità - **250+ misurazioni!**



Sentiti libero di CONDIVIDERE questo documento con i tuoi amici!

[Si prega di lasciare il tuo feedback qui...](#)



Lista di 26 Fattori di concentrazione dello stress nella progettazione Formule

Fattori di concentrazione dello stress nella progettazione ↗

Piastra rettangolare contro carichi fluttuanti ↗

1) Carico sulla piastra rettangolare con foro trasversale data la sollecitazione nominale ↗

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

[Apri Calcolatrice ↗](#)

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

2) Diametro del foro trasversale della piastra rettangolare con concentrazione della sollecitazione data la sollecitazione nominale ↗

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

[Apri Calcolatrice ↗](#)

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



3) Larghezza della piastra rettangolare con foro trasversale data la sollecitazione nominale ↗

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

[Apri Calcolatrice ↗](#)

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

4) Spessore della piastra rettangolare con foro trasversale data la sollecitazione nominale ↗

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

[Apri Calcolatrice ↗](#)

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

5) Tensione di trazione nominale in una piastra rettangolare con foro trasversale ↗

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

[Apri Calcolatrice ↗](#)

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

6) Valore massimo dello stress effettivo vicino alla discontinuità ↗

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

[Apri Calcolatrice ↗](#)

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



Albero tondo contro carichi fluttuanti ↗

7) Altezza della sede per chiavetta dell'albero dato il rapporto tra resistenza alla torsione dell'albero con sede per chiavetta e senza sede per chiavetta ↗

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

[Apri Calcolatrice ↗](#)

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

8) Carico di trazione nominale nell'albero tondo con filetto di spallamento ↗

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

[Apri Calcolatrice ↗](#)

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

9) Diametro dell'albero dato Rapporto tra resistenza alla torsione dell'albero con chiavetta e senza chiavetta ↗

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

[Apri Calcolatrice ↗](#)

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



10) Diametro inferiore dell'albero tondo con raccordo a spalla in tensione o compressione ↗

fx $d_{\text{small}} = \sqrt{\frac{4 \cdot P}{\pi \cdot \sigma_0}}$

[Apri Calcolatrice ↗](#)

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

11) Forza di trazione nell'albero tondo con filetto di spallamento dato lo stress nominale ↗

fx $P = \frac{\sigma_0 \cdot \pi \cdot d_{\text{small}}^2}{4}$

[Apri Calcolatrice ↗](#)

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

12) Larghezza della chiavetta dell'albero dato il rapporto tra resistenza alla torsione dell'albero con chiavetta e senza chiavetta ↗

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

[Apri Calcolatrice ↗](#)

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



13) Momento flettente nell'albero arrotondato con raccordo a spallamento in base alla sollecitazione nominale ↗

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

[Apri Calcolatrice ↗](#)

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

14) Momento torsionale nell'albero arrotondato con raccordo a spallamento in base alla sollecitazione nominale ↗

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

[Apri Calcolatrice ↗](#)

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

15) Rapporto tra resistenza alla torsione dell'albero con chiavetta e senza chiavetta ↗

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

[Apri Calcolatrice ↗](#)

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



16) Sollecitazione di flessione nominale nell'albero tondo con raccordo a spallamento ↗

fx

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

[Apri Calcolatrice ↗](#)

ex

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

17) Sollecitazione torsionale nominale in albero tondo con raccordo a spallamento ↗

fx

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

[Apri Calcolatrice ↗](#)

ex

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

Piastra piana contro carichi fluttuanti ↗

18) Asse maggiore del foro della fessura ellittica nella piastra piana dato il fattore di concentrazione della sollecitazione teorica ↗

fx

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

[Apri Calcolatrice ↗](#)

ex

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



19) Asse minore del foro della fessura ellittica nella piastra piana dato il fattore di concentrazione della sollecitazione teorica ↗

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

[Apri Calcolatrice ↗](#)

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

20) Carico di trazione nominale in lamiera piana con raccordo a spalla ↗

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

[Apri Calcolatrice ↗](#)

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

21) Carico su piastra piana con raccordo a spalla data la sollecitazione nominale ↗

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

[Apri Calcolatrice ↗](#)

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

22) Fattore di concentrazione dello stress teorico ↗

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

[Apri Calcolatrice ↗](#)

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



23) Fattore di concentrazione dello stress teorico per la fessura ellittica

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

[Apri Calcolatrice !\[\]\(8b57f0e15e7dda24cf9977561475f640_img.jpg\)](#)

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

24) Larghezza inferiore della piastra piana con raccordo a spalla data la sollecitazione nominale

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

[Apri Calcolatrice !\[\]\(ceb7cef9f9d693d102dfe501130037c6_img.jpg\)](#)

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

25) Sollecitazione media per carico fluttuante

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

[Apri Calcolatrice !\[\]\(5a09a9dfd2f1e923eccb8c24714edf51_img.jpg\)](#)

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



26) Spessore della piastra piana con raccordo a spalla data la sollecitazione nominale ↗

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

Apri Calcolatrice ↗

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



Variabili utilizzate

- **a_e** Asse maggiore della fessura ellittica (*Millimetro*)
- **b_e** Asse minore della fessura ellittica (*Millimetro*)
- **b_k** Larghezza della chiave nell'albero tondo (*Millimetro*)
- **C** Rapporto di resistenza dell'albero
- **d** Diametro dell'albero con cava per chiavetta (*Millimetro*)
- **d_h** Diametro del foro trasversale nella piastra (*Millimetro*)
- **d_o** Larghezza della piastra più piccola (*Millimetro*)
- **d_{small}** Diametro più piccolo dell'albero con raccordo (*Millimetro*)
- **h** Altezza della sede della chiavetta dell'albero (*Millimetro*)
- **k_f** Fattore di concentrazione dello stress da fatica
- **k_t** Fattore di concentrazione dello stress teorico
- **M_b** Momento flettente su albero tondo (*Newton Millimetro*)
- **M_t** Momento torsionale su albero tondo (*Newton Millimetro*)
- **P** Carico su piastra piana (*Newton*)
- **t** Spessore della piastra (*Millimetro*)
- **w** Larghezza della piastra (*Millimetro*)
- **σ_m** Stress medio per carico fluttuante (*Newton per millimetro quadrato*)
- **σ_{max}** Stress massimo alla punta della crepa (*Newton per millimetro quadrato*)
- **σ_{min}** Stress minimo alla punta della crepa (*Newton per millimetro quadrato*)
- **σ_o** Stress nominale (*Newton per millimetro quadrato*)



- **$\sigma_{a_{\max}}$** Valore più alto dello stress effettivo in prossimità della discontinuità (*Newton per millimetro quadrato*)
- **T_O** Sollecitazione torsionale nominale per carico fluttuante (*Newton per millimetro quadrato*)



Costanti, Funzioni, Misure utilizzate

- **Costante:** **pi**, 3.14159265358979323846264338327950288

Costante di Archimede

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

Una funzione radice quadrata è una funzione che accetta un numero non negativo come input e restituisce la radice quadrata del numero di input specificato.

- **Misurazione:** **Lunghezza** in Millimetro (mm)

Lunghezza Conversione unità 

- **Misurazione:** **Forza** in Newton (N)

Forza Conversione unità 

- **Misurazione:** **Coppia** in Newton Millimetro (N*mm)

Coppia Conversione unità 

- **Misurazione:** **Fatica** in Newton per millimetro quadrato (N/mm²)

Fatica Conversione unità 



Controlla altri elenchi di formule

- Linee Soderberg e Goodman
[Formule](#) ↗
- Fattori di concentrazione dello stress nella progettazione
[Formule](#) ↗

Sentiti libero di CONDIVIDERE questo documento con i tuoi amici!

PDF Disponibile in

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

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

[Si prega di lasciare il tuo feedback qui...](#)

