

calculatoratoz.comunitsconverters.com

Principal stress Formules

[calculatrices !](#)[Exemples!](#)[conversions !](#)

Signet calculatoratoz.com, unitsconverters.com

Couverture la plus large des calculatrices et croissantes - **30 000+ calculatrices !**

Calculer avec une unité différente pour chaque variable - **Dans la conversion d'unité intégrée !**

La plus large collection de mesures et d'unités - **250+ Mesures !**

N'hésitez pas à PARTAGER ce document avec vos amis !

[Veuillez laisser vos commentaires ici...](#)



© calculatoratoz.com. A [softusvista inc.](#) venture!



Liste de 32 Principal stress Formules

Principal stress ↗

Condition combinée de flexion et de torsion ↗

1) Angle de torsion dans des contraintes combinées de flexion et de torsion ↗

$$fx \quad \theta = 0.5 \cdot \arctan \left(2 \cdot \frac{T}{\sigma_b} \right)$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$ex \quad 8.995819^\circ = 0.5 \cdot \arctan \left(2 \cdot \frac{0.116913 \text{ MPa}}{0.72 \text{ MPa}} \right)$$

2) Angle de torsion en flexion et torsion combinées ↗

$$fx \quad \theta = \frac{\arctan \left(\frac{T}{M} \right)}{2}$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$ex \quad 29.99995^\circ = \frac{\arctan \left(\frac{0.116913 \text{ MPa}}{67.5 \text{ kN*m}} \right)}{2}$$

3) Contrainte de flexion donnée contrainte combinée de flexion et de torsion ↗

$$fx \quad \sigma_b = \frac{T}{\frac{\tan(2\theta)}{2}}$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$ex \quad 0.135 \text{ MPa} = \frac{0.116913 \text{ MPa}}{\frac{\tan(2 \cdot 30^\circ)}{2}}$$

4) Contrainte de torsion étant donné une contrainte combinée de flexion et de torsion ↗

$$fx \quad T = \left(\frac{\tan(2 \cdot \theta)}{2} \right) \cdot \sigma_b$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$ex \quad 0.623538 \text{ MPa} = \left(\frac{\tan(2 \cdot 30^\circ)}{2} \right) \cdot 0.72 \text{ MPa}$$



5) Moment de flexion donné en flexion et torsion combinées ↗

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$\text{fx } M = \frac{T}{\tan(2 \cdot \theta)}$$

$$\text{ex } 67.49975 \text{kN}\cdot\text{m} = \frac{0.116913 \text{MPa}}{\tan(2 \cdot 30^\circ)}$$

6) Moment de torsion lorsque le membre est soumis à la fois à la flexion et à la torsion ↗

$$\text{fx } T = M \cdot (\tan(2 \cdot \theta))$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$\text{ex } 0.116913 \text{MPa} = 67.5 \text{kN}\cdot\text{m} \cdot (\tan(2 \cdot 30^\circ))$$

Stress induit complémentaire ↗

7) Angle du plan oblique utilisant la contrainte de cisaillement lorsque des contraintes de cisaillement complémentaires sont induites ↗

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$\text{fx } \theta = 0.5 \cdot \arccos\left(\frac{\tau_0}{\tau}\right)$$

$$\text{ex } 29.61052^\circ = 0.5 \cdot \arccos\left(\frac{28.145 \text{ MPa}}{55 \text{ MPa}}\right)$$

8) Angle du plan oblique utilisant la contrainte normale lorsque des contraintes de cisaillement complémentaires sont induites ↗

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$\text{fx } \theta = \frac{a \sin\left(\frac{\sigma_0}{\tau}\right)}{2}$$

$$\text{ex } 44.4537^\circ = \frac{a \sin\left(\frac{54.99 \text{ MPa}}{55 \text{ MPa}}\right)}{2}$$

9) Contrainte de cisaillement due à l'effet des contraintes de cisaillement complémentaires et de la contrainte de cisaillement dans le plan oblique ↗

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$\text{fx } \tau = \frac{\tau_0}{\cos(2 \cdot \theta)}$$

$$\text{ex } 56.29 \text{ MPa} = \frac{28.145 \text{ MPa}}{\cos(2 \cdot 30^\circ)}$$



10) Contrainte de cisaillement due aux contraintes de cisaillement complémentaires induites et à la contrainte normale sur le plan oblique ↗

$$fx \quad \tau = \frac{\sigma_0}{\sin(2 \cdot \theta)}$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$ex \quad 63.49698 \text{ MPa} = \frac{54.99 \text{ MPa}}{\sin(2 \cdot 30^\circ)}$$

11) Contrainte de cisaillement le long du plan oblique lorsque des contraintes de cisaillement complémentaires sont induites ↗

$$fx \quad \tau_\theta = \tau \cdot \cos(2 \cdot \theta)$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$ex \quad 27.5 \text{ MPa} = 55 \text{ MPa} \cdot \cos(2 \cdot 30^\circ)$$

12) Contrainte normale lorsque des contraintes de cisaillement complémentaires sont induites ↗

$$fx \quad \sigma_\theta = \tau \cdot \sin(2 \cdot \theta)$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$ex \quad 47.6314 \text{ MPa} = 55 \text{ MPa} \cdot \sin(2 \cdot 30^\circ)$$

Moment de flexion équivalent ↗

13) Contrainte de cisaillement maximale due au couple équivalent ↗

$$fx \quad \tau_{\max} = \frac{16 \cdot T_e}{\pi \cdot (\Phi^3)}$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$ex \quad 0.38631 \text{ MPa} = \frac{16 \cdot 32 \text{ kN*m}}{\pi \cdot ((750 \text{ mm})^3)}$$

14) Contrainte de flexion de l'arbre circulaire étant donné le moment de flexion équivalent ↗

$$fx \quad \sigma_b = \frac{32 \cdot M_e}{\pi \cdot (\Phi^3)}$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$ex \quad 0.724332 \text{ MPa} = \frac{32 \cdot 30 \text{ kN*m}}{\pi \cdot ((750 \text{ mm})^3)}$$



15) Couple équivalent compte tenu de la contrainte de cisaillement maximale ↗

[Ouvrir la calculatrice](#)

fx $T_e = \frac{\tau_{\max}}{\frac{16}{\pi \cdot (\Phi^3)}}$

ex $3479.068 \text{kN} \cdot \text{m} = \frac{42 \text{ MPa}}{\frac{16}{\pi \cdot ((750 \text{ mm})^3)}}$

16) Diamètre de l'arbre circulaire compte tenu de la contrainte de flexion équivalente ↗

[Ouvrir la calculatrice](#)

fx $\Phi = \left(\frac{32 \cdot M_e}{\pi \cdot (\sigma_b)} \right)^{\frac{1}{3}}$

ex $751.5011 \text{ mm} = \left(\frac{32 \cdot 30 \text{kN} \cdot \text{m}}{\pi \cdot (0.72 \text{ MPa})} \right)^{\frac{1}{3}}$

17) Diamètre de l'arbre circulaire pour un couple équivalent et une contrainte de cisaillement maximale ↗

[Ouvrir la calculatrice](#)

fx $\Phi = \left(\frac{16 \cdot T_e}{\pi \cdot (\tau_{\max})} \right)^{\frac{1}{3}}$

ex $157.1413 \text{ mm} = \left(\frac{16 \cdot 32 \text{kN} \cdot \text{m}}{\pi \cdot (42 \text{ MPa})} \right)^{\frac{1}{3}}$

18) Emplacement des avions principaux ↗

[Ouvrir la calculatrice](#)

fx $\theta = \left(\left(\left(\frac{1}{2} \right) \cdot a \tan \left(\frac{2 \cdot \tau_{xy}}{\sigma_y - \sigma_x} \right) \right) \right)$

ex $6.245735^\circ = \left(\left(\left(\frac{1}{2} \right) \cdot a \tan \left(\frac{2 \cdot 7.2 \text{ MPa}}{110 \text{ MPa} - 45 \text{ MPa}} \right) \right) \right)$

19) Moment de flexion équivalent de l'arbre circulaire ↗

[Ouvrir la calculatrice](#)

fx $M_e = \frac{\sigma_b}{\frac{32}{\pi \cdot (\Phi^3)}}$

ex $29.82059 \text{kN} \cdot \text{m} = \frac{0.72 \text{ MPa}}{\frac{32}{\pi \cdot ((750 \text{ mm})^3)}}$



Contrainte de cisaillement maximale sur la charge biaxiale ↗

20) Contrainte de cisaillement maximale lorsque l'élément est soumis à des contraintes principales similaires ↗

$$\text{fx } \tau_{\max} = \frac{1}{2} \cdot (\sigma_y - \sigma_x)$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$\text{ex } 32.5 \text{ MPa} = \frac{1}{2} \cdot (110 \text{ MPa} - 45 \text{ MPa})$$

21) Contrainte le long de l'axe X lorsque l'élément est soumis à des contraintes principales et à une contrainte de cisaillement maximales ↗

$$\text{fx } \sigma_x = \sigma_y - (2 \cdot \tau_{\max})$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$\text{ex } 26 \text{ MPa} = 110 \text{ MPa} - (2 \cdot 42 \text{ MPa})$$

22) Contrainte le long de l'axe Y lorsque l'élément est soumis à des contraintes principales et à une contrainte de cisaillement maximales ↗

$$\text{fx } \sigma_y = 2 \cdot \tau_{\max} + \sigma_x$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$\text{ex } 129 \text{ MPa} = 2 \cdot 42 \text{ MPa} + 45 \text{ MPa}$$

Contraintes en chargement bi-axial ↗

23) Contrainte de cisaillement induite dans le plan oblique en raison du chargement biaxial ↗

$$\text{fx } \tau_\theta = - \left(\frac{1}{2} \cdot (\sigma_x - \sigma_y) \cdot \sin(2 \cdot \theta) \right) + (\tau_{xy} \cdot \cos(2 \cdot \theta))$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$\text{ex } 31.74583 \text{ MPa} = - \left(\frac{1}{2} \cdot (45 \text{ MPa} - 110 \text{ MPa}) \cdot \sin(2 \cdot 30^\circ) \right) + (7.2 \text{ MPa} \cdot \cos(2 \cdot 30^\circ))$$

24) Contrainte le long de la direction X avec une contrainte de cisaillement connue dans un chargement bi-axial ↗

$$\text{fx } \sigma_x = \sigma_y - \left(\frac{\tau_\theta \cdot 2}{\sin(2 \cdot \theta)} \right)$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$\text{ex } 45.00191 \text{ MPa} = 110 \text{ MPa} - \left(\frac{28.145 \text{ MPa} \cdot 2}{\sin(2 \cdot 30^\circ)} \right)$$



25) Contrainte le long de la direction Y en utilisant la contrainte de cisaillement dans le chargement bi-axial 

$$\text{fx } \sigma_y = \sigma_x + \left(\frac{\tau_0 \cdot 2}{\sin(2 \cdot \theta)} \right)$$

[Ouvrir la calculatrice](#)

$$\text{ex } 109.9981 \text{ MPa} = 45 \text{ MPa} + \left(\frac{28.145 \text{ MPa} \cdot 2}{\sin(2 \cdot 30^\circ)} \right)$$

26) Contrainte normale induite dans le plan oblique en raison du chargement biaxial 

$$\text{fx } \sigma_0 = \left(\frac{1}{2} \cdot (\sigma_x + \sigma_y) \right) + \left(\frac{1}{2} \cdot (\sigma_x - \sigma_y) \cdot (\cos(2 \cdot \theta)) \right) + (\tau_{xy} \cdot \sin(2 \cdot \theta))$$

[Ouvrir la calculatrice](#)**ex**

$$67.48538 \text{ MPa} = \left(\frac{1}{2} \cdot (45 \text{ MPa} + 110 \text{ MPa}) \right) + \left(\frac{1}{2} \cdot (45 \text{ MPa} - 110 \text{ MPa}) \cdot (\cos(2 \cdot 30^\circ)) \right) + (7.2 \text{ MPa} \cdot \sin(2 \cdot 30^\circ))$$

Contraintes des barres soumises à une charge axiale 27) Angle du plan oblique lorsque l'élément est soumis à une charge axiale 

$$\text{fx } \theta = \frac{a \cos\left(\frac{\sigma_0}{\sigma_y}\right)}{2}$$

[Ouvrir la calculatrice](#)

$$\text{ex } 30.00301^\circ = \frac{a \cos\left(\frac{54.99 \text{ MPa}}{110 \text{ MPa}}\right)}{2}$$

28) Angle du plan oblique utilisant la contrainte de cisaillement et la charge axiale 

$$\text{fx } \theta = \frac{ar \sin\left(\left(\frac{2 \cdot \tau_0}{\sigma_y}\right)\right)}{2}$$

[Ouvrir la calculatrice](#)

$$\text{ex } 15.38948^\circ = \frac{ar \sin\left(\left(\frac{2 \cdot 28.145 \text{ MPa}}{110 \text{ MPa}}\right)\right)}{2}$$

29) Contrainte de cisaillement lorsque la barre est soumise à une charge axiale 

$$\text{fx } \tau_0 = 0.5 \cdot \sigma_y \cdot \sin(2 \cdot \theta)$$

[Ouvrir la calculatrice](#)

$$\text{ex } 47.6314 \text{ MPa} = 0.5 \cdot 110 \text{ MPa} \cdot \sin(2 \cdot 30^\circ)$$



30) Contrainte le long de la direction Y étant donné la contrainte de cisaillement dans l'élément soumis à une charge axiale

[Ouvrir la calculatrice](#)

$$\text{fx } \sigma_y = \frac{\tau_\theta}{0.5 \cdot \sin(2 \cdot \theta)}$$

$$\text{ex } 64.99809 \text{ MPa} = \frac{28.145 \text{ MPa}}{0.5 \cdot \sin(2 \cdot 30^\circ)}$$

31) Contrainte le long de la direction Y lorsque l'élément est soumis à une charge axiale

[Ouvrir la calculatrice](#)

$$\text{fx } \sigma_y = \frac{\sigma_\theta}{\cos(2 \cdot \theta)}$$

$$\text{ex } 109.98 \text{ MPa} = \frac{54.99 \text{ MPa}}{\cos(2 \cdot 30^\circ)}$$

32) Contrainte normale lorsque le membre est soumis à une charge axiale

[Ouvrir la calculatrice](#)

$$\text{fx } \sigma_\theta = \sigma_y \cdot \cos(2 \cdot \theta)$$

$$\text{ex } 55 \text{ MPa} = 110 \text{ MPa} \cdot \cos(2 \cdot 30^\circ)$$



Variables utilisées

- **M** Moment de flexion (*Mètre de kilonewton*)
- **M_e** Moment de flexion équivalent (*Mètre de kilonewton*)
- **T** Torsion (*Mégapascal*)
- **T_e** Couple équivalent (*Mètre de kilonewton*)
- **θ** Thêta (*Degré*)
- **σ_b** Contrainte de flexion (*Mégapascal*)
- **σ_x** Contrainte le long de la direction x (*Mégapascal*)
- **σ_y** Contrainte le long de la direction y (*Mégapascal*)
- **σ_θ** Contrainte normale sur le plan oblique (*Mégapascal*)
- **T** Contrainte de cisaillement (*Mégapascal*)
- **T_{max}** Contrainte de cisaillement maximale (*Mégapascal*)
- **T_{xy}** Contrainte de cisaillement xy (*Mégapascal*)
- **T_θ** Contrainte de cisaillement sur un plan oblique (*Mégapascal*)
- **Φ** Diamètre de l'arbre circulaire (*Millimètre*)



Constantes, Fonctions, Mesures utilisées

- **Constante:** pi, 3.14159265358979323846264338327950288
Archimedes' constant
- **Fonction:** **acos**, acos(Number)
Inverse trigonometric cosine function
- **Fonction:** **arccos**, arccos(Number)
Inverse trigonometric cosine function
- **Fonction:** **arctan**, arctan(Number)
Inverse trigonometric tangent function
- **Fonction:** **arsin**, arsin(Number)
Inverse trigonometric sine function
- **Fonction:** **asin**, asin(Number)
Inverse trigonometric sine function
- **Fonction:** **atan**, atan(Number)
Inverse trigonometric tangent function
- **Fonction:** **cos**, cos(Angle)
Trigonometric cosine function
- **Fonction:** **ctan**, ctan(Angle)
Trigonometric cotangent function
- **Fonction:** **sin**, sin(Angle)
Trigonometric sine function
- **Fonction:** **tan**, tan(Angle)
Trigonometric tangent function
- **La mesure:** **Longueur** in Millimètre (mm)
Longueur Conversion d'unité 
- **La mesure:** **Angle** in Degré (°)
Angle Conversion d'unité 
- **La mesure:** **Couple** in Mètre de kilonewton (kN*m)
Couple Conversion d'unité 
- **La mesure:** **Moment de force** in Mètre de kilonewton (kN*m)
Moment de force Conversion d'unité 
- **La mesure:** **Stresser** in Mégapascal (MPa)
Stresser Conversion d'unité 



Vérifier d'autres listes de formules

- Cercle de stress de Mohr Formules ↗
- Moments de faisceau Formules ↗
- Contrainte de flexion Formules ↗
- Charges axiales et flexibles combinées Formules ↗
- Stabilité élastique des colonnes Formules ↗
- Principal stress Formules ↗
- Pente et déviation Formules ↗
- Énergie de contrainte Formules ↗

N'hésitez pas à PARTAGER ce document avec vos amis !

PDF Disponible en

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

11/21/2023 | 1:39:17 PM UTC

[Veuillez laisser vos commentaires ici...](#)

