



calculatoratoz.com



unitsconverters.com

Conception du stress au travail 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 15 Conception du stress au travail Formules

Conception du stress au travail ↗

Calcul des contraintes de fonctionnement des poutres rectangulaires avec armature de traction uniquement ↗

Cisaillement admissible ↗

1) Cisaillement donné Contrainte de cisaillement unitaire nominale ↗

fx $V = b_{ns} \cdot d' \cdot V_n$

Ouvrir la calculatrice ↗

ex $3030N = 15mm \cdot 10.1mm \cdot 20N/mm^2$

2) Cisaillement excédentaire compte tenu de la zone verticale de la jambe de l'étrier pour une seule barre pliée à l'angle α ↗

fx $V'_{vsl} = A_v \cdot f_v \cdot \sin(\alpha)$

Ouvrir la calculatrice ↗

ex $8750N/m^2 = 500mm^2 \cdot 35MPa \cdot \sin(30^\circ)$

3) Cisaillement excessif en raison de la zone de jambe d'étrier pour un groupe de barres pliées à différentes distances ↗

fx $V'_{LAB} = \frac{A_v \cdot f_v \cdot d' \cdot (\sin(\alpha) + \cos(\alpha))}{s}$

Ouvrir la calculatrice ↗

ex $4819.261N/m^2 = \frac{500mm^2 \cdot 35MPa \cdot 10.1mm \cdot (\sin(30^\circ) + \cos(30^\circ))}{50.1mm}$



4) Contrainte admissible dans l'acier de l'étrier compte tenu de la zone dans les jambes de l'étrier vertical ↗

fx $f_v = \frac{V' \cdot s}{A_v \cdot d'}$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

ex $34.72277 \text{ MPa} = \frac{3500 \text{ N/m}^2 \cdot 50.1 \text{ mm}}{500 \text{ mm}^2 \cdot 10.1 \text{ mm}}$

5) Contrainte de cisaillement nominale de l'unité ↗

fx $V_n = \frac{V}{b_{ns} \cdot d'}$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

ex $19.80198 \text{ N/mm}^2 = \frac{3000 \text{ N}}{15 \text{ mm} \cdot 10.1 \text{ mm}}$

6) Distance de la compression extrême au centre de gravité compte tenu de la contrainte de cisaillement unitaire nominale ↗

fx $d' = \frac{V}{b_{ns} \cdot V_n}$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

ex $10 \text{ mm} = \frac{3000 \text{ N}}{15 \text{ mm} \cdot 20 \text{ N/mm}^2}$

7) Distance entre la compression extrême et le centroïde de la zone donnée dans les jambes de l'étrier vertical ↗

fx $d' = \frac{V' \cdot s}{f_v \cdot A_v}$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

ex $10.02 \text{ mm} = \frac{3500 \text{ N/m}^2 \cdot 50.1 \text{ mm}}{35 \text{ MPa} \cdot 500 \text{ mm}^2}$



8) Espacement des étriers en fonction de la zone des pattes de l'étrier pour un groupe de barres pliées à différentes distances ↗

fx
$$s = \frac{A_v \cdot f_v \cdot d' \cdot (\sin(\alpha) + \cos(\alpha))}{V'_{LAB}}$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

ex
$$50.45872\text{mm} = \frac{500\text{mm}^2 \cdot 35\text{MPa} \cdot 10.1\text{mm} \cdot (\sin(30^\circ) + \cos(30^\circ))}{4785\text{N/m}^2}$$

9) Espacement des étriers en utilisant la zone dans les jambes de l'étrier vertical ↗

fx
$$s = \frac{A_v \cdot f_v \cdot d'}{V'}$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

ex
$$50.5\text{mm} = \frac{500\text{mm}^2 \cdot 35\text{MPa} \cdot 10.1\text{mm}}{3500\text{N/m}^2}$$

10) Surface requise dans les jambes de l'étrier vertical ↗

fx
$$A_v = \frac{V' \cdot s}{f_v \cdot d'}$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

ex
$$496.0396\text{mm}^2 = \frac{3500\text{N/m}^2 \cdot 50.1\text{mm}}{35\text{MPa} \cdot 10.1\text{mm}}$$

11) Zone de cisaillement excédentaire donnée dans les jambes de l'étrier vertical ↗

fx
$$V' = \frac{A_v \cdot f_v \cdot d'}{s}$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

ex
$$3527.944\text{N/m}^2 = \frac{500\text{mm}^2 \cdot 35\text{MPa} \cdot 10.1\text{mm}}{50.1\text{mm}}$$



12) Zone de jambe d'étrier verticale lorsque le groupe de barres est plié à différentes distances ↗

fx $A_v = \frac{V'_{LAB} \cdot s}{f_v \cdot d' \cdot (\cos(\alpha) + \sin(\alpha))}$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

ex $496.4454\text{mm}^2 = \frac{4785\text{N/m}^2 \cdot 50.1\text{mm}}{35\text{MPa} \cdot 10.1\text{mm} \cdot (\cos(30^\circ) + \sin(30^\circ))}$

13) Zone verticale de la jambe de l'étrier lorsqu'une seule barre est pliée à l'angle a ↗

fx $A_v = \frac{V'_{vsl}}{f_v \cdot \sin(\alpha)}$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

ex $500\text{mm}^2 = \frac{8750\text{N/m}^2}{35\text{MPa} \cdot \sin(30^\circ)}$

Conception de la contrainte de travail pour la torsion ↗

14) Espacement des étriers fermés pour la torsion sous contrainte de travail ↗

fx $s = \frac{3 \cdot A_t \cdot a_t \cdot x_1 \cdot y_1 \cdot f_v}{\tau_{torsional} - T_u} \cdot (\Sigma x^2 y)$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

ex

$$46.16725\text{mm} = \frac{3 \cdot 100.00011\text{mm}^2 \cdot 3.5 \cdot 250\text{mm} \cdot 500.0001\text{mm} \cdot 35\text{MPa}}{12\text{MPa} - 10\text{MPa}} \cdot 20.1$$

15) Torsion maximale due à la charge de service pour les effets de torsion ↗

fx $T = 0.55 \cdot (0.5 \cdot f'_c \cdot (\Sigma x^2 y))$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

ex $276.375\text{MPa} = 0.55 \cdot (0.5 \cdot 50\text{MPa} \cdot 20.1)$



Variables utilisées

- **A_t** Aire d'une branche de l'étrier fermé (*Millimètre carré*)
- **A_v** Zone de l'étrier (*Millimètre carré*)
- **b_{ns}** Largeur de poutre pour le cisaillement nominal (*Millimètre*)
- **d'** Compression à la distance de renforcement centroïde (*Millimètre*)
- **f'_c** Résistance à la compression spécifiée du béton sur 28 jours (*Mégapascal*)
- **f_v** Contrainte admissible dans l'acier à étrier (*Mégapascal*)
- **s** Espacement des étriers (*Millimètre*)
- **T** Torsion maximale (*Mégapascal*)
- **T_u** Torsion maximale admissible (*Mégapascal*)
- **V** Cisaillement total (*Newton*)
- **V'** Cisaillement excessif (*Newton / mètre carré*)
- **V'_{LAB}** Cisaillement excessif compte tenu de la zone de jambe d'étrier pour les barres courbées (*Newton / mètre carré*)
- **V_n** Contrainte de cisaillement nominale (*Newton / Square Millimeter*)
- **V'_{vsI}** Cisaillement excédentaire compte tenu de la zone verticale des pattes de l'étrier (*Newton / mètre carré*)
- **x₁** Jambes de dimension plus courte de l'étrier fermé (*Millimètre*)
- **y₁** Jambes de dimension plus longue de l'étrier fermé (*Millimètre*)
- **α** Angle auquel l'étrier est incliné (*Degré*)
- **a_t** Coefficient
- **Σx²y** Somme des rectangles composants de la section
- **T_{torsional}** Contrainte de torsion (*Mégapascal*)



Constantes, Fonctions, Mesures utilisées

- **Fonction:** **cos**, cos(Angle)
Trigonometric cosine function
- **Fonction:** **sin**, sin(Angle)
Trigonometric sine function
- **La mesure:** **Longueur** in Millimètre (mm)
Longueur Conversion d'unité ↗
- **La mesure:** **Zone** in Millimètre carré (mm²)
Zone Conversion d'unité ↗
- **La mesure:** **Pression** in Newton / Square Millimeter (N/mm²), Newton / mètre carré (N/m²), Mégapascal (MPa)
Pression Conversion d'unité ↗
- **La mesure:** **Force** in Newton (N)
Force Conversion d'unité ↗
- **La mesure:** **Angle** in Degré (°)
Angle Conversion d'unité ↗
- **La mesure:** **Stresser** in Mégapascal (MPa)
Stresser Conversion d'unité ↗



Vérifier d'autres listes de formules

- Méthodes de conception des poutres, colonnes et autres éléments Formules ↗
- Calculs de défexion, moments de colonne et torsion Formules ↗
- Cadres et plaque plate Formules ↗
- Conception du mélange, module d'élasticité et résistance à la traction du béton Formules ↗
- Conception du stress au travail Formules ↗

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

PDF Disponible en

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

12/18/2023 | 10:06:06 PM UTC

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

