

calculatoratoz.comunitsconverters.com

Vis électriques 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...](#)



Liste de 103 Vis électriques Formules

Vis électriques ↗

Sujet Acmé ↗

1) Angle d'hélice de la vis de puissance compte tenu de la charge et du coefficient de frottement ↗

$$fx \quad \alpha = a \tan \left(\frac{W \cdot \mu \cdot \sec(0.253) - P_{lo}}{W + (P_{lo} \cdot \mu \cdot \sec(0.253))} \right)$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$ex \quad 4.769225^\circ = a \tan \left(\frac{1700N \cdot 0.15 \cdot \sec(0.253) - 120N}{1700N + (120N \cdot 0.15 \cdot \sec(0.253))} \right)$$

2) Angle d'hélice de la vis de puissance compte tenu de l'effort requis pour soulever la charge avec une vis filetée Acme ↗

$$fx \quad \alpha = a \tan \left(\frac{P_{li} - W \cdot \mu \cdot \sec(0.253)}{W + P_{li} \cdot \mu \cdot \sec(0.253)} \right)$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$ex \quad 4.497438^\circ = a \tan \left(\frac{402N - 1700N \cdot 0.15 \cdot \sec(0.253)}{1700N + 402N \cdot 0.15 \cdot \sec(0.253)} \right)$$

3) Angle d'hélice de la vis de puissance donnée Couple requis pour abaisser la charge avec une vis filetée Acme ↗

$$fx \quad \alpha = a \tan \left(\frac{W \cdot d_m \cdot \mu \cdot \sec(0.253) - 2 \cdot M_{tlo}}{W \cdot d_m + 2 \cdot M_{tlo} \cdot \mu \cdot \sec(0.253)} \right)$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$ex \quad 4.477712^\circ = a \tan \left(\frac{1700N \cdot 46mm \cdot 0.15 \cdot \sec(0.253) - 2 \cdot 2960N*mm}{1700N \cdot 46mm + 2 \cdot 2960N*mm \cdot 0.15 \cdot \sec(0.253)} \right)$$



4) Angle d'hélice de la vis de puissance donnée Couple requis pour le levage de la charge avec une vis filetée Acme

fx**Ouvrir la calculatrice **

$$\alpha = a \tan \left(\frac{2 \cdot M_{tli} - W \cdot d_m \cdot \mu \cdot \sec(0.253 \cdot \frac{\pi}{180})}{W \cdot d_m + 2 \cdot M_{tli} \cdot \mu \cdot \sec(0.253 \cdot \frac{\pi}{180})} \right)$$

ex

$$4.799891^\circ = a \tan \left(\frac{2 \cdot 9265N^*mm - 1700N \cdot 46mm \cdot 0.15 \cdot \sec(0.253 \cdot \frac{\pi}{180})}{1700N \cdot 46mm + 2 \cdot 9265N^*mm \cdot 0.15 \cdot \sec(0.253 \cdot \frac{\pi}{180})} \right)$$

5) Charge sur la vis de puissance compte tenu de l'effort requis pour abaisser la charge avec la vis filetée Acme

fx**Ouvrir la calculatrice **

$$W = P_{lo} \cdot \frac{1 + \mu \cdot \sec((0.253)) \cdot \tan(\alpha)}{\mu \cdot \sec((0.253)) - \tan(\alpha)}$$

ex

$$1593.369N = 120N \cdot \frac{1 + 0.15 \cdot \sec((0.253)) \cdot \tan(4.5^\circ)}{0.15 \cdot \sec((0.253)) - \tan(4.5^\circ)}$$

6) Charge sur la vis de puissance compte tenu de l'effort requis pour soulever la charge avec une vis filetée Acme

fx**Ouvrir la calculatrice **

$$W = P_{li} \cdot \frac{1 - \mu \cdot \sec((0.253)) \cdot \tan(\alpha)}{\mu \cdot \sec((0.253)) + \tan(\alpha)}$$

ex

$$1699.661N = 402N \cdot \frac{1 - 0.15 \cdot \sec((0.253)) \cdot \tan(4.5^\circ)}{0.15 \cdot \sec((0.253)) + \tan(4.5^\circ)}$$



7) Charge sur la vis de puissance donnée Couple requis pour abaisser la charge avec la vis filetée Acme ↗

fx
$$W = 2 \cdot Mt_{lo} \cdot \frac{1 + \mu \cdot \sec((0.253)) \cdot \tan(\alpha)}{d_m \cdot (\mu \cdot \sec((0.253)) - \tan(\alpha))}$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

ex
$$1708.831N = 2 \cdot 2960N*mm \cdot \frac{1 + 0.15 \cdot \sec((0.253)) \cdot \tan(4.5^\circ)}{46mm \cdot (0.15 \cdot \sec((0.253)) - \tan(4.5^\circ))}$$

8) Charge sur la vis de puissance donnée Couple requis pour le levage de la charge avec la vis filetée Acme ↗

fx
$$W = 2 \cdot Mt_{li} \cdot \frac{1 - \mu \cdot \sec((0.253)) \cdot \tan(\alpha)}{d_m \cdot (\mu \cdot \sec((0.253)) + \tan(\alpha))}$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

ex
$$1703.153N = 2 \cdot 9265N*mm \cdot \frac{1 - 0.15 \cdot \sec((0.253)) \cdot \tan(4.5^\circ)}{46mm \cdot (0.15 \cdot \sec((0.253)) + \tan(4.5^\circ))}$$

9) Coefficient de friction de la vis de puissance donnée Couple requis pour abaisser la charge avec filetage Acme ↗

fx
$$\mu = \frac{2 \cdot Mt_{lo} + W \cdot d_m \cdot \tan(\alpha)}{\sec(0.253) \cdot (W \cdot d_m - 2 \cdot Mt_{lo} \cdot \tan(\alpha))}$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

ex
$$0.150386 = \frac{2 \cdot 2960N*mm + 1700N \cdot 46mm \cdot \tan(4.5^\circ)}{\sec(0.253) \cdot (1700N \cdot 46mm - 2 \cdot 2960N*mm \cdot \tan(4.5^\circ))}$$

10) Coefficient de friction de la vis de puissance donnée Couple requis pour le levage de la charge avec filetage Acme ↗

fx
$$\mu = \frac{2 \cdot Mt_{li} - W \cdot d_m \cdot \tan(\alpha)}{\sec(0.253) \cdot (W \cdot d_m + 2 \cdot Mt_{li} \cdot \tan(\alpha))}$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

ex
$$0.150412 = \frac{2 \cdot 9265N*mm - 1700N \cdot 46mm \cdot \tan(4.5^\circ)}{\sec(0.253) \cdot (1700N \cdot 46mm + 2 \cdot 9265N*mm \cdot \tan(4.5^\circ))}$$



11) Coefficient de frottement de la vis de puissance compte tenu de l'effort dans la charge mobile avec une vis filetée Acme ↗

fx
$$\mu = \frac{P_{li} - W \cdot \tan(\alpha)}{\sec\left(14.5 \cdot \frac{\pi}{180}\right) \cdot (W + P_{li} \cdot \tan(\alpha))}$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

ex
$$0.149953 = \frac{402N - 1700N \cdot \tan(4.5^\circ)}{\sec\left(14.5 \cdot \frac{\pi}{180}\right) \cdot (1700N + 402N \cdot \tan(4.5^\circ))}$$

12) Coefficient de frottement de la vis de puissance compte tenu de l'effort de descente de la charge avec une vis filetée Acme ↗

fx
$$\mu = \frac{P_{lo} + W \cdot \tan(\alpha)}{W \cdot \sec(0.253) - P_{lo} \cdot \sec(0.253) \cdot \tan(\alpha)}$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

ex
$$0.145345 = \frac{120N + 1700N \cdot \tan(4.5^\circ)}{1700N \cdot \sec(0.253) - 120N \cdot \sec(0.253) \cdot \tan(4.5^\circ)}$$

13) Couple requis pour abaisser la charge avec la vis d'alimentation filetée Acme ↗

fx
$$Mt_{lo} = 0.5 \cdot d_m \cdot W \cdot \left(\frac{(\mu \cdot \sec((0.253))) - \tan(\alpha)}{1 + (\mu \cdot \sec((0.253)) \cdot \tan(\alpha))} \right)$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

ex
$$2944.704N \cdot mm = 0.5 \cdot 46mm \cdot 1700N \cdot \left(\frac{(0.15 \cdot \sec((0.253))) - \tan(4.5^\circ)}{1 + (0.15 \cdot \sec((0.253)) \cdot \tan(4.5^\circ))} \right)$$



14) Couple requis pour soulever la charge avec la vis de puissance filetée Acme

fx

Ouvrir la calculatrice

$$Mt_{li} = 0.5 \cdot d_m \cdot W \cdot \left(\frac{\mu \cdot \sec((0.253)) + \tan(\alpha)}{1 - \mu \cdot \sec((0.253)) \cdot \tan(\alpha)} \right)$$

ex $9247.846 \text{ N*mm} = 0.5 \cdot 46 \text{ mm} \cdot 1700 \text{ N} \cdot \left(\frac{0.15 \cdot \sec((0.253)) + \tan(4.5^\circ)}{1 - 0.15 \cdot \sec((0.253)) \cdot \tan(4.5^\circ)} \right)$

15) Diamètre moyen de la vis de puissance compte tenu du couple requis pour abaisser la charge avec une vis filetée Acme

fx

Ouvrir la calculatrice

$$d_m = 2 \cdot Mt_{lo} \cdot \frac{1 + \mu \cdot \sec((0.253)) \cdot \tan(\alpha)}{W \cdot (\mu \cdot \sec((0.253)) - \tan(\alpha))}$$

ex $46.23895 \text{ mm} = 2 \cdot 2960 \text{ N*mm} \cdot \frac{1 + 0.15 \cdot \sec((0.253)) \cdot \tan(4.5^\circ)}{1700 \text{ N} \cdot (0.15 \cdot \sec((0.253)) - \tan(4.5^\circ))}$

16) Efficacité de la vis d'alimentation filetée Acme

fx

Ouvrir la calculatrice

$$\eta = \tan(\alpha) \cdot \frac{1 - \mu \cdot \tan(\alpha) \cdot \sec(0.253)}{\mu \cdot \sec(0.253) + \tan(\alpha)}$$

ex $0.332752 = \tan(4.5^\circ) \cdot \frac{1 - 0.15 \cdot \tan(4.5^\circ) \cdot \sec(0.253)}{0.15 \cdot \sec(0.253) + \tan(4.5^\circ)}$

17) Effort requis pour abaisser la charge avec une vis filetée Acme

fx

Ouvrir la calculatrice

$$P_{lo} = W \cdot \left(\frac{\mu \cdot \sec((0.253)) - \tan(\alpha)}{1 + \mu \cdot \sec((0.253)) \cdot \tan(\alpha)} \right)$$

ex $128.0306 \text{ N} = 1700 \text{ N} \cdot \left(\frac{0.15 \cdot \sec((0.253)) - \tan(4.5^\circ)}{1 + 0.15 \cdot \sec((0.253)) \cdot \tan(4.5^\circ)} \right)$



18) Effort requis pour soulever une charge avec une vis filetée Acme ↗

fx $P_{li} = W \cdot \left(\frac{\mu \cdot \sec((0.253)) + \tan(\alpha)}{1 - \mu \cdot \sec((0.253)) \cdot \tan(\alpha)} \right)$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

ex $402.0803N = 1700N \cdot \left(\frac{0.15 \cdot \sec((0.253)) + \tan(4.5^\circ)}{1 - 0.15 \cdot \sec((0.253)) \cdot \tan(4.5^\circ)} \right)$

Couple requis pour abaisser la charge à l'aide de vis à filetage carré ↗

19) Angle d'hélice de la vis de puissance donnée Effort requis pour abaisser la charge ↗

fx $\alpha = a \tan\left(\frac{W \cdot \mu - P_{lo}}{\mu \cdot P_{lo} + W}\right)$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

ex $4.493055^\circ = a \tan\left(\frac{1700N \cdot 0.15 - 120N}{0.15 \cdot 120N + 1700N}\right)$

20) Angle d'hélice de la vis de puissance étant donné le couple requis pour abaisser la charge ↗

fx $\alpha = a \tan\left(\frac{\mu \cdot W \cdot d_m - (2 \cdot M_{tlo})}{2 \cdot M_{tlo} \cdot \mu + (W \cdot d_m)}\right)$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

ex $4.201542^\circ = a \tan\left(\frac{0.15 \cdot 1700N \cdot 46mm - (2 \cdot 2960N \cdot mm)}{2 \cdot 2960N \cdot mm \cdot 0.15 + (1700N \cdot 46mm)}\right)$



21) Charge sur la puissance Vis donnée Effort requis pour abaisser la charge ↗

$$fx \quad W = \frac{P_{lo}}{\frac{\mu \cdot \tan(\alpha)}{1 + \mu \cdot \tan(\alpha)}}$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$ex \quad 1702.939N = \frac{120N}{\frac{0.15 - \tan(4.5^\circ)}{1 + 0.15 \cdot \tan(4.5^\circ)}}$$

22) Charge sur puissance Vis donnée Couple requis pour abaisser la charge ↗

$$fx \quad W = \frac{Mt_{lo}}{0.5 \cdot d_m \cdot \left(\frac{\mu - \tan(\alpha)}{1 + \mu \cdot \tan(\alpha)} \right)}$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$ex \quad 1826.34N = \frac{2960N^*mm}{0.5 \cdot 46mm \cdot \left(\frac{0.15 - \tan(4.5^\circ)}{1 + 0.15 \cdot \tan(4.5^\circ)} \right)}$$

23) Coefficient de frottement du filetage de la vis donné Couple requis lors de l'abaissement de la charge ↗

$$fx \quad \mu = \frac{2 \cdot Mt_{lo} + W \cdot d_m \cdot \tan(\alpha)}{W \cdot d_m - 2 \cdot Mt_{lo} \cdot \tan(\alpha)}$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$ex \quad 0.15533 = \frac{2 \cdot 2960N^*mm + 1700N \cdot 46mm \cdot \tan(4.5^\circ)}{1700N \cdot 46mm - 2 \cdot 2960N^*mm \cdot \tan(4.5^\circ)}$$

24) Coefficient de frottement du filetage de la vis en fonction de la charge ↗

$$fx \quad \mu = \frac{P_{lo} + \tan(\alpha) \cdot W}{W - P_{lo} \cdot \tan(\alpha)}$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$ex \quad 0.150124 = \frac{120N + \tan(4.5^\circ) \cdot 1700N}{1700N - 120N \cdot \tan(4.5^\circ)}$$



25) Couple requis pour abaisser la charge sur la vis d'alimentation ↗

fx $M_{tlo} = 0.5 \cdot W \cdot d_m \cdot \left(\frac{\mu - \tan(\alpha)}{1 + \mu \cdot \tan(\alpha)} \right)$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

ex $2755.237 \text{ N} \cdot \text{mm} = 0.5 \cdot 1700 \text{ N} \cdot 46 \text{ mm} \cdot \left(\frac{0.15 - \tan(4.5^\circ)}{1 + 0.15 \cdot \tan(4.5^\circ)} \right)$

26) Diamètre moyen de la vis de puissance compte tenu du couple requis pour abaisser la charge ↗

fx $d_m = \frac{M_{tlo}}{0.5 \cdot W \cdot \left(\frac{\mu - \tan(\alpha)}{1 + \mu \cdot \tan(\alpha)} \right)}$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

ex $49.41862 \text{ mm} = \frac{2960 \text{ N} \cdot \text{mm}}{0.5 \cdot 1700 \text{ N} \cdot \left(\frac{0.15 - \tan(4.5^\circ)}{1 + 0.15 \cdot \tan(4.5^\circ)} \right)}$

27) Effort requis pour abaisser la charge ↗

fx $P_{lo} = W \cdot \left(\frac{\mu - \tan(\alpha)}{1 + \mu \cdot \tan(\alpha)} \right)$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

ex $119.7929 \text{ N} = 1700 \text{ N} \cdot \left(\frac{0.15 - \tan(4.5^\circ)}{1 + 0.15 \cdot \tan(4.5^\circ)} \right)$



Friction du collier ↗

28) Charge sur la vis donnée au couple de frottement du collier selon la théorie de la pression uniforme ↗

$$fx \quad W = \frac{3 \cdot T_c \cdot ((D_o^2) - (D_i^2))}{\mu_{collar} \cdot ((D_o^3) - (D_i^3))}$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$ex \quad 1530.612N = \frac{3 \cdot 10000N*mm \cdot ((100mm)^2 - (60mm)^2)}{0.16 \cdot ((100mm)^3 - (60mm)^3)}$$

29) Charge sur la vis donnée au couple de frottement du collier selon la théorie de l'usure uniforme ↗

$$fx \quad W = \frac{4 \cdot T_c}{\mu_{collar} \cdot ((D_o) + (D_i))}$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$ex \quad 1562.5N = \frac{4 \cdot 10000N*mm}{0.16 \cdot ((100mm) + (60mm))}$$

30) Coefficient de frottement au col de la vis selon la théorie de la pression uniforme ↗

$$fx \quad \mu_{collar} = \frac{3 \cdot T_c \cdot ((D_o^2) - (D_i^2))}{W \cdot ((D_o^3) - (D_i^3))}$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$ex \quad 0.144058 = \frac{3 \cdot 10000N*mm \cdot ((100mm)^2 - (60mm)^2)}{1700N \cdot ((100mm)^3 - (60mm)^3)}$$



31) Coefficient de frottement au col de la vis selon la théorie de l'usure uniforme ↗

fx $\mu_{\text{collar}} = \frac{4 \cdot T_c}{W \cdot ((D_o) + (D_i))}$

Ouvrir la calculatrice ↗

ex $0.147059 = \frac{4 \cdot 10000N \cdot mm}{1700N \cdot ((100mm) + (60mm))}$

32) Couple de frottement du collier pour la vis selon la théorie de la pression uniforme ↗

fx $T_c = \frac{\mu_{\text{collar}} \cdot W \cdot ((R_1^3) - (R_2^3))}{(\frac{3}{2}) \cdot ((R_1^2) - (R_2^2))}$

Ouvrir la calculatrice ↗

ex $11951.13N \cdot mm = \frac{0.16 \cdot 1700N \cdot (((54mm)^3) - ((32mm)^3))}{(\frac{3}{2}) \cdot (((54mm)^2) - ((32mm)^2))}$

33) Couple de frottement du collier pour la vis selon la théorie de l'usure uniforme ↗

fx $T_c = \mu_{\text{collar}} \cdot W \cdot \frac{R_1 + R_2}{2}$

Ouvrir la calculatrice ↗

ex $11696N \cdot mm = 0.16 \cdot 1700N \cdot \frac{54mm + 32mm}{2}$



Conception de vis et d'écrou ↗

34) Angle de filetage d'hélice ↗

$$fx \quad \alpha = a \tan\left(\frac{L}{\pi \cdot d_m}\right)$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$ex \quad 4.352823^\circ = a \tan\left(\frac{11mm}{\pi \cdot 46mm}\right)$$

35) Charge axiale sur la vis compte tenu de la contrainte de cisaillement transversale ↗

$$fx \quad W_a = (\tau_s \cdot \pi \cdot d_c \cdot t \cdot z)$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$ex \quad 131102.4N = (27.6N/mm^2 \cdot \pi \cdot 42mm \cdot 4mm \cdot 9)$$

36) Charge axiale sur la vis compte tenu de la contrainte de cisaillement transversale à la racine de l'écrou ↗

$$fx \quad W_a = \pi \cdot t_n \cdot t \cdot d \cdot z$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$ex \quad 131758.4N = \pi \cdot 23.3N/mm^2 \cdot 4mm \cdot 50mm \cdot 9$$

37) Charge axiale sur la vis en fonction de la pression d'appui unitaire ↗

$$fx \quad W_a = \pi \cdot z \cdot S_b \cdot \frac{(d^2) - (d_c^2)}{4}$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$ex \quad 129541.7N = \pi \cdot 9 \cdot 24.9N/mm^2 \cdot \frac{((50mm)^2) - ((42mm)^2)}{4}$$



38) Charge axiale sur la vis soumise à une contrainte de compression directe 

$$fx \quad W_a = \frac{\sigma_c \cdot \pi \cdot d_c^2}{4}$$

Ouvrir la calculatrice 

$$ex \quad 130231.6N = \frac{94N/mm^2 \cdot \pi \cdot (42mm)^2}{4}$$

39) Contrainte de cisaillement en torsion de la vis 

$$fx \quad \tau = 16 \cdot \frac{Mt_t}{\pi \cdot (d_c^3)}$$

Ouvrir la calculatrice 

$$ex \quad 45.28036N/mm^2 = 16 \cdot \frac{658700N*mm}{\pi \cdot ((42mm)^3)}$$

40) Contrainte de cisaillement transversale à la racine de l'écrou 

$$fx \quad t_n = \frac{W_a}{\pi \cdot d \cdot t \cdot z}$$

Ouvrir la calculatrice 

$$ex \quad 23.16589N/mm^2 = \frac{131000N}{\pi \cdot 50mm \cdot 4mm \cdot 9}$$

41) Contrainte de cisaillement transversale dans la vis 

$$fx \quad \tau_s = \frac{W_a}{\pi \cdot d_c \cdot t \cdot z}$$

Ouvrir la calculatrice 

$$ex \quad 27.57844N/mm^2 = \frac{131000N}{\pi \cdot 42mm \cdot 4mm \cdot 9}$$



42) Contrainte de compression directe dans la vis ↗

$$fx \quad \sigma_c = \frac{W_a \cdot 4}{\pi \cdot d_c^2}$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$ex \quad 94.55464 \text{ N/mm}^2 = \frac{131000 \text{ N} \cdot 4}{\pi \cdot (42 \text{ mm})^2}$$

43) Diamètre du noyau de la vis compte tenu de la contrainte de cisaillement de torsion ↗

$$fx \quad d_c = \left(16 \cdot \frac{M_{t_t}}{\pi \cdot \tau} \right)^{\frac{1}{3}}$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$ex \quad 42.00011 \text{ mm} = \left(16 \cdot \frac{658700 \text{ N} \cdot \text{mm}}{\pi \cdot 45.28 \text{ N/mm}^2} \right)^{\frac{1}{3}}$$

44) Diamètre du noyau de la vis d'alimentation ↗

$$fx \quad d_c = d - p$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$ex \quad 42.2 \text{ mm} = 50 \text{ mm} - 7.8 \text{ mm}$$

45) Diamètre du noyau de la vis donné Contrainte de cisaillement transversale dans la vis ↗

$$fx \quad d_c = \frac{W_a}{\tau_s \cdot \pi \cdot t \cdot z}$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$ex \quad 41.96719 \text{ mm} = \frac{131000 \text{ N}}{27.6 \text{ N/mm}^2 \cdot \pi \cdot 4 \text{ mm} \cdot 9}$$



46) Diamètre du noyau de la vis donné Pression d'appui unitaire ↗

$$fx \quad d_c = \sqrt{(d)^2 - \left(4 \cdot \frac{W_a}{S_b \cdot \pi \cdot z} \right)}$$

Ouvrir la calculatrice ↗

$$ex \quad 41.90125\text{mm} = \sqrt{(50\text{mm})^2 - \left(4 \cdot \frac{131000\text{N}}{24.9\text{N/mm}^2 \cdot \pi \cdot 9} \right)}$$

47) Diamètre du noyau de la vis soumis à une contrainte de compression directe ↗

$$fx \quad d_c = \sqrt{\frac{4 \cdot W_a}{\pi \cdot \sigma_c}}$$

Ouvrir la calculatrice ↗

$$ex \quad 42.12373\text{mm} = \sqrt{\frac{4 \cdot 131000\text{N}}{\pi \cdot 94\text{N/mm}^2}}$$

48) Diamètre moyen de la vis compte tenu de l'angle d'hélice ↗

$$fx \quad d_m = \frac{L}{\pi \cdot \tan(\alpha)}$$

Ouvrir la calculatrice ↗

$$ex \quad 44.48962\text{mm} = \frac{11\text{mm}}{\pi \cdot \tan(4.5^\circ)}$$

49) Diamètre moyen de la vis de puissance ↗

$$fx \quad d_m = d - 0.5 \cdot p$$

Ouvrir la calculatrice ↗

$$ex \quad 46.1\text{mm} = 50\text{mm} - 0.5 \cdot 7.8\text{mm}$$



50) Diamètre nominal de la vis compte tenu de la contrainte de cisaillement transversale à la racine de l'écrou ↗

fx $d = \frac{W_a}{\pi \cdot t_n \cdot t \cdot z}$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

ex $49.7122\text{mm} = \frac{131000\text{N}}{\pi \cdot 23.3\text{N/mm}^2 \cdot 4\text{mm} \cdot 9}$

51) Diamètre nominal de la vis d'alimentation ↗

fx $d = d_c + p$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

ex $49.8\text{mm} = 42\text{mm} + 7.8\text{mm}$

52) Diamètre nominal de la vis de puissance donné Diamètre moyen ↗

fx $d = d_m + (0.5 \cdot p)$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

ex $49.9\text{mm} = 46\text{mm} + (0.5 \cdot 7.8\text{mm})$

53) Diamètre nominal de la vis donné Pression d'appui unitaire ↗

fx $d = \sqrt{\left(4 \cdot \frac{W_a}{S_b \cdot \pi \cdot z}\right) + (d_c)^2}$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

ex $50.08279\text{mm} = \sqrt{\left(4 \cdot \frac{131000\text{N}}{24.9\text{N/mm}^2 \cdot \pi \cdot 9}\right) + (42\text{mm})^2}$



54) Efficacité globale de la vis de puissance ↗

$$fx \quad \eta = W_a \cdot \frac{L}{2 \cdot \pi \cdot M t_t}$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$ex \quad 0.348174 = 131000N \cdot \frac{11mm}{2 \cdot \pi \cdot 658700N^*mm}$$

55) Épaisseur du filetage à la racine de l'écrou en fonction de la contrainte de cisaillement transversale à la racine de l'écrou ↗

$$fx \quad t = \frac{W_a}{\pi \cdot d \cdot z \cdot t_n}$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$ex \quad 3.976976mm = \frac{131000N}{\pi \cdot 50mm \cdot 9 \cdot 23.3N/mm^2}$$

56) Épaisseur du filetage au diamètre du noyau de la vis compte tenu de la contrainte de cisaillement transversale ↗

$$fx \quad t = \frac{W_a}{\pi \cdot \tau_s \cdot d_c \cdot z}$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$ex \quad 3.996875mm = \frac{131000N}{\pi \cdot 27.6N/mm^2 \cdot 42mm \cdot 9}$$

57) Moment de torsion dans la vis compte tenu de la contrainte de cisaillement de torsion ↗

$$fx \quad M t_t = \tau \cdot \pi \cdot \frac{d_c^3}{16}$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$ex \quad 658694.7N^*mm = 45.28N/mm^2 \cdot \pi \cdot \frac{(42mm)^3}{16}$$



58) Nombre de filets en prise avec l'écrou compte tenu de la contrainte de cisaillement transversale ↗

$$fx \quad z = \frac{W_a}{\pi \cdot t \cdot \tau_s \cdot d_c}$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

ex $8.992968 = \frac{131000N}{\pi \cdot 4mm \cdot 27.6N/mm^2 \cdot 42mm}$

59) Nombre de filets en prise avec l'écrou compte tenu de la contrainte de cisaillement transversale à la racine de l'écrou ↗

$$fx \quad z = \frac{W_a}{\pi \cdot d \cdot t_n \cdot t}$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

ex $8.948196 = \frac{131000N}{\pi \cdot 50mm \cdot 23.3N/mm^2 \cdot 4mm}$

60) Nombre de filets en prise avec l'écrou en fonction de la pression d'appui unitaire ↗

$$fx \quad z = 4 \cdot \frac{W_a}{(\pi \cdot S_b \cdot ((d^2) - (d_c^2)))}$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

ex $9.101317 = 4 \cdot \frac{131000N}{(\pi \cdot 24.9N/mm^2 \cdot ((50mm)^2 - (42mm)^2))}$

61) Pas de vis compte tenu de l'efficacité globale ↗

$$fx \quad L = 2 \cdot \pi \cdot \eta \cdot \frac{M_{t_t}}{W_a}$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

ex $11.05769mm = 2 \cdot \pi \cdot 0.35 \cdot \frac{658700N*mm}{131000N}$



62) Pas de vis d'alimentation ↗

$$fx \quad p = d - d_c$$

[Ouvrir la calculatrice](#) ↗

$$ex \quad 8\text{mm} = 50\text{mm} - 42\text{mm}$$

63) Pas de vis donné Diamètre moyen ↗

$$fx \quad p = \frac{d - d_m}{0.5}$$

[Ouvrir la calculatrice](#) ↗

$$ex \quad 8\text{mm} = \frac{50\text{mm} - 46\text{mm}}{0.5}$$

64) Pas de vis en fonction de l'angle d'hélice ↗

$$fx \quad L = \tan(\alpha) \cdot \pi \cdot d_m$$

[Ouvrir la calculatrice](#) ↗

$$ex \quad 11.37344\text{mm} = \tan(4.5^\circ) \cdot \pi \cdot 46\text{mm}$$

65) Pression d'appui unitaire pour filetage ↗

$$fx \quad S_b = 4 \cdot \frac{W_a}{\pi \cdot z \cdot ((d^2) - (d_c^2))}$$

[Ouvrir la calculatrice](#) ↗

$$ex \quad 25.18031\text{N/mm}^2 = 4 \cdot \frac{131000\text{N}}{\pi \cdot 9 \cdot (((50\text{mm})^2) - ((42\text{mm})^2))}$$

66) Zone d'appui entre la vis et l'écrou pour un filetage ↗

$$fx \quad A = \pi \cdot \frac{(d^2) - (d_c^2)}{4}$$

[Ouvrir la calculatrice](#) ↗

$$ex \quad 578.053\text{mm}^2 = \pi \cdot \frac{((50\text{mm})^2) - ((42\text{mm})^2)}{4}$$



Couple requis pour soulever une charge à l'aide d'une vis à filetage carré ↗

67) Angle d'hélice de la vis de puissance donnée Couple requis pour soulever la charge ↗

$$fx \quad \alpha = a \tan \left(\frac{2 \cdot M_{tli} - W \cdot d_m \cdot \mu}{2 \cdot M_{tli} \cdot \mu + W \cdot d_m} \right)$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$ex \quad 4.799973^\circ = a \tan \left(\frac{2 \cdot 9265N^*mm - 1700N \cdot 46mm \cdot 0.15}{2 \cdot 9265N^*mm \cdot 0.15 + 1700N \cdot 46mm} \right)$$

68) Angle d'hélice de la vis de puissance donnée Effort requis pour soulever la charge ↗

$$fx \quad \alpha = a \tan \left(\frac{P_{li} - W \cdot \mu}{P_{li} \cdot \mu + W} \right)$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$ex \quad 4.773608^\circ = a \tan \left(\frac{402N - 1700N \cdot 0.15}{402N \cdot 0.15 + 1700N} \right)$$

69) Charge sur la vis compte tenu de l'efficacité globale ↗

$$fx \quad W_a = 2 \cdot \pi \cdot M_{tli} \cdot \frac{\eta}{L}$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$ex \quad 131687N = 2 \cdot \pi \cdot 658700N^*mm \cdot \frac{0.35}{11mm}$$



70) Charge sur la vis de puissance donnée Couple requis pour soulever la charge**Ouvrir la calculatrice**

$$fx \quad W = \left(2 \cdot \frac{Mt_{li}}{d_m} \right) \cdot \left(\frac{1 - \mu \cdot \tan(\alpha)}{\mu + \tan(\alpha)} \right)$$

$$ex \quad 1740.567N = \left(2 \cdot \frac{9265N \cdot mm}{46mm} \right) \cdot \left(\frac{1 - 0.15 \cdot \tan(4.5^\circ)}{0.15 + \tan(4.5^\circ)} \right)$$

71) Charge sur la vis de puissance donnée Effort requis pour soulever la charge**Ouvrir la calculatrice**

$$fx \quad W = \frac{P_{li}}{\frac{\mu + \tan(\alpha)}{1 - \mu \cdot \tan(\alpha)}}$$

$$ex \quad 1736.997N = \frac{402N}{\frac{0.15 + \tan(4.5^\circ)}{1 - 0.15 \cdot \tan(4.5^\circ)}}$$

72) Coefficient de friction de la vis de puissance donnée Couple requis pour soulever la charge**Ouvrir la calculatrice**

$$fx \quad \mu = \frac{\left(2 \cdot \frac{Mt_{li}}{d_m} \right) - W \cdot \tan(\alpha)}{W - \left(2 \cdot \frac{Mt_{li}}{d_m} \right) \cdot \tan(\alpha)}$$

$$ex \quad 0.161262 = \frac{\left(2 \cdot \frac{9265N \cdot mm}{46mm} \right) - 1700N \cdot \tan(4.5^\circ)}{1700N - \left(2 \cdot \frac{9265N \cdot mm}{46mm} \right) \cdot \tan(4.5^\circ)}$$



73) Coefficient de frottement de la vis de puissance donnée Effort requis pour soulever la charge ↗

$$fx \quad \mu = \frac{P_{li} - W \cdot \tan(\alpha)}{W + P_{li} \cdot \tan(\alpha)}$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$ex \quad 0.154886 = \frac{402N - 1700N \cdot \tan(4.5^\circ)}{1700N + 402N \cdot \tan(4.5^\circ)}$$

74) Coefficient de frottement pour le filetage de la vis donnée Efficacité de la vis à filetage carré ↗

$$fx \quad \mu = \frac{\tan(\alpha) \cdot (1 - \eta)}{\tan(\alpha) \cdot \tan(\alpha) + \eta}$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$ex \quad 0.143619 = \frac{\tan(4.5^\circ) \cdot (1 - 0.35)}{\tan(4.5^\circ) \cdot \tan(4.5^\circ) + 0.35}$$

75) Couple externe requis pour éléver la charge Rendement donné ↗

$$fx \quad Mt_t = W_a \cdot \frac{L}{2 \cdot \pi \cdot \eta}$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$ex \quad 655263.6N \cdot mm = 131000N \cdot \frac{11mm}{2 \cdot \pi \cdot 0.35}$$

76) Couple requis pour soulever la charge avec un effort donné ↗

$$fx \quad Mt_{li} = P_{li} \cdot \frac{d_m}{2}$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

$$ex \quad 9246N \cdot mm = 402N \cdot \frac{46mm}{2}$$



77) Couple requis pour soulever une charge donnée ↗

fx $M_{\text{tli}} = \left(W \cdot \frac{d_m}{2} \right) \cdot \left(\frac{\mu + \tan(\alpha)}{1 - \mu \cdot \tan(\alpha)} \right)$

[Ouvrir la calculatrice](#) ↗

ex $9049.063 \text{ N} \cdot \text{mm} = \left(1700 \text{ N} \cdot \frac{46 \text{ mm}}{2} \right) \cdot \left(\frac{0.15 + \tan(4.5^\circ)}{1 - 0.15 \cdot \tan(4.5^\circ)} \right)$

78) Diamètre moyen de la vis de puissance compte tenu du couple requis pour soulever la charge ↗

fx $d_m = 2 \cdot \frac{M_{\text{tli}}}{P_{\text{li}}}$

[Ouvrir la calculatrice](#) ↗

ex $46.09453 \text{ mm} = 2 \cdot \frac{9265 \text{ N} \cdot \text{mm}}{402 \text{ N}}$

79) Efficacité de la vis d'alimentation à filetage carré ↗

fx $\eta = \frac{\tan(\alpha)}{\frac{\mu + \tan(\alpha)}{1 - \mu \cdot \tan(\alpha)}}$

[Ouvrir la calculatrice](#) ↗

ex $0.340061 = \frac{\tan(4.5^\circ)}{\frac{0.15 + \tan(4.5^\circ)}{1 - 0.15 \cdot \tan(4.5^\circ)}}$

80) Efficacité maximale de la vis filetée carrée ↗

fx $\eta_{\text{max}} = \frac{1 - \sin(a \tan(\mu))}{1 + \sin(a \tan(\mu))}$

[Ouvrir la calculatrice](#) ↗

ex $0.741644 = \frac{1 - \sin(a \tan(0.15))}{1 + \sin(a \tan(0.15))}$



81) Effort requis pour soulever la charge à l'aide de Power Screw ↗

fx $P_{li} = W \cdot \left(\frac{\mu + \tan(\alpha)}{1 - \mu \cdot \tan(\alpha)} \right)$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

ex $393.4375N = 1700N \cdot \left(\frac{0.15 + \tan(4.5^\circ)}{1 - 0.15 \cdot \tan(4.5^\circ)} \right)$

82) Effort requis pour soulever la charge donnée Couple requis pour soulever la charge ↗

fx $P_{li} = 2 \cdot \frac{Mt_{li}}{d_m}$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

ex $402.8261N = 2 \cdot \frac{9265N*mm}{46mm}$

Filetage trapézoïdal ↗

83) Angle d'hélice de la vis compte tenu de l'effort requis pour soulever la charge avec une vis à filetage trapézoïdal ↗

fx $\alpha = a \tan \left(\frac{P_{li} - W \cdot \mu \cdot \sec(0.2618)}{W + (P_{li} \cdot \mu \cdot \sec(0.2618))} \right)$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

ex $4.477334^\circ = a \tan \left(\frac{402N - 1700N \cdot 0.15 \cdot \sec(0.2618)}{1700N + (402N \cdot 0.15 \cdot \sec(0.2618))} \right)$



84) Angle d'hélice de la vis donné Couple requis pour abaisser la charge avec une vis à filetage trapézoïdal ↗

fx

Ouvrir la calculatrice ↗

$$\alpha = a \tan \left(\frac{(W \cdot d_m \cdot \mu \cdot \sec(0.2618)) - (2 \cdot M t_{lo})}{(W \cdot d_m) + (2 \cdot M t_{lo} \cdot \mu \cdot \sec(0.2618))} \right)$$

ex $4.497816^\circ = a \tan \left(\frac{(1700N \cdot 46mm \cdot 0.15 \cdot \sec(0.2618)) - (2 \cdot 2960N^*mm)}{(1700N \cdot 46mm) + (2 \cdot 2960N^*mm \cdot 0.15 \cdot \sec(0.2618))} \right)$

85) Angle d'hélice de la vis donné Couple requis pour le levage de la charge avec une vis à filetage trapézoïdal ↗

fx

Ouvrir la calculatrice ↗

$$\alpha = a \tan \left(\frac{2 \cdot M t_{li} - (W \cdot d_m \cdot \mu \cdot \sec(0.2618))}{(W \cdot d_m) + (2 \cdot M t_{li} \cdot \mu \cdot \sec(0.2618))} \right)$$

ex $4.503699^\circ = a \tan \left(\frac{2 \cdot 9265N^*mm - (1700N \cdot 46mm \cdot 0.15 \cdot \sec(0.2618))}{(1700N \cdot 46mm) + (2 \cdot 9265N^*mm \cdot 0.15 \cdot \sec(0.2618))} \right)$

86) Angle d'hélice de la vis donné Effort requis pour abaisser la charge avec une vis à filetage trapézoïdal ↗

fx

Ouvrir la calculatrice ↗

$$\alpha = a \tan \left(\frac{W \cdot \mu \cdot \sec\left(15 \cdot \frac{\pi}{180}\right) - P_{lo}}{W + (P_{lo} \cdot \mu \cdot \sec\left(15 \cdot \frac{\pi}{180}\right))} \right)$$

ex $4.789327^\circ = a \tan \left(\frac{1700N \cdot 0.15 \cdot \sec\left(15 \cdot \frac{\pi}{180}\right) - 120N}{1700N + (120N \cdot 0.15 \cdot \sec\left(15 \cdot \frac{\pi}{180}\right))} \right)$



87) Charge sur la vis donnée Couple requis pour abaisser la charge avec une vis à filetage trapézoïdal ↗

fx

$$W = \frac{Mt_{lo}}{0.5 \cdot d_m \cdot \left(\frac{(\mu \cdot \sec((0.2618))) - \tan(\alpha)}{1 + (\mu \cdot \sec((0.2618)) \cdot \tan(\alpha))} \right)}$$

Ouvrir la calculatrice ↗

ex

$$1700.861N = \frac{2960N*mm}{0.5 \cdot 46mm \cdot \left(\frac{(0.15 \cdot \sec((0.2618))) - \tan(4.5^\circ)}{1 + (0.15 \cdot \sec((0.2618)) \cdot \tan(4.5^\circ))} \right)}$$

88) Charge sur la vis donnée Couple requis pour le levage de la charge avec une vis à filetage trapézoïdal ↗

fx

$$W = Mt_{li} \cdot \frac{1 - \mu \cdot \sec((0.2618)) \cdot \tan(\alpha)}{0.5 \cdot d_m \cdot ((\mu \cdot \sec((0.2618)) + \tan(\alpha)))}$$

Ouvrir la calculatrice ↗

ex

$$1700.489N = 9265N*mm \cdot \frac{1 - 0.15 \cdot \sec((0.2618)) \cdot \tan(4.5^\circ)}{0.5 \cdot 46mm \cdot ((0.15 \cdot \sec((0.2618)) + \tan(4.5^\circ)))}$$

89) Charge sur la vis donnée Effort requis pour soulever la charge avec une vis à filetage trapézoïdal ↗

fx

$$W = \frac{P_{li}}{\frac{\mu \cdot \sec((0.2618)) + \tan(\alpha)}{1 - \mu \cdot \sec((0.2618)) \cdot \tan(\alpha)}}$$

Ouvrir la calculatrice ↗

ex

$$1697.002N = \frac{402N}{\frac{0.15 \cdot \sec((0.2618)) + \tan(4.5^\circ)}{1 - 0.15 \cdot \sec((0.2618)) \cdot \tan(4.5^\circ)}}$$



90) Charge sur la vis selon l'angle d'hélice ↗

fx
$$W = P_{lo} \cdot \frac{1 + \mu \cdot \sec((0.2618)) \cdot \tan(\alpha)}{(\mu \cdot \sec((0.2618)) - \tan(\alpha))}$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

ex
$$1585.938N = 120N \cdot \frac{1 + 0.15 \cdot \sec((0.2618)) \cdot \tan(4.5^\circ)}{(0.15 \cdot \sec((0.2618)) - \tan(4.5^\circ))}$$

91) Coefficient de frottement de la vis compte tenu de l'effort de descente de la charge ↗

fx
$$\mu = \frac{P_{lo} + W \cdot \tan(\alpha)}{W \cdot \sec(0.2618) - P_{lo} \cdot \sec(0.2618) \cdot \tan(\alpha)}$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

ex
$$0.145009 = \frac{120N + 1700N \cdot \tan(4.5^\circ)}{1700N \cdot \sec(0.2618) - 120N \cdot \sec(0.2618) \cdot \tan(4.5^\circ)}$$

92) Coefficient de frottement de la vis compte tenu du couple requis pour abaisser la charge avec un filetage trapézoïdal ↗

fx
$$\mu = \frac{2 \cdot Mt_{lo} + W \cdot d_m \cdot \tan(\alpha)}{\sec(0.2618) \cdot (W \cdot d_m - 2 \cdot Mt_{lo} \cdot \tan(\alpha))}$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

ex
$$0.150038 = \frac{2 \cdot 2960N \cdot mm + 1700N \cdot 46mm \cdot \tan(4.5^\circ)}{\sec(0.2618) \cdot (1700N \cdot 46mm - 2 \cdot 2960N \cdot mm \cdot \tan(4.5^\circ))}$$

93) Coefficient de frottement de la vis compte tenu du couple requis pour le levage de la charge avec un filetage trapézoïdal ↗

fx
$$\mu = \frac{2 \cdot Mt_{li} - W \cdot d_m \cdot \tan(\alpha)}{\sec(0.2618) \cdot (W \cdot d_m + 2 \cdot Mt_{li} \cdot \tan(\alpha))}$$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

ex
$$0.150064 = \frac{2 \cdot 9265N \cdot mm - 1700N \cdot 46mm \cdot \tan(4.5^\circ)}{\sec(0.2618) \cdot (1700N \cdot 46mm + 2 \cdot 9265N \cdot mm \cdot \tan(4.5^\circ))}$$



94) Coefficient de frottement de la vis de puissance donnée Efficacité de la vis à filetage trapézoïdal ↗

fx $\mu = (\tan(\alpha)) \cdot \frac{1 - \eta}{\sec(0.253) \cdot (\eta + (\tan(\alpha))^2)}$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

ex $0.139047 = (\tan(4.5^\circ)) \cdot \frac{1 - 0.35}{\sec(0.253) \cdot (0.35 + (\tan(4.5^\circ))^2)}$

95) Coefficient de frottement de la vis donnée Efficacité de la vis à filetage trapézoïdal ↗

fx $\mu = \tan(\alpha) \cdot \frac{1 - \eta}{\sec(0.2618) \cdot (\eta + \tan(\alpha) \cdot \tan(\alpha))}$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

ex $0.138725 = \tan(4.5^\circ) \cdot \frac{1 - 0.35}{\sec(0.2618) \cdot (0.35 + \tan(4.5^\circ) \cdot \tan(4.5^\circ))}$

96) Coefficient de frottement de la vis en fonction de l'effort pour une vis à filetage trapézoïdal ↗

fx $\mu = \frac{P_{li} - (W \cdot \tan(\alpha))}{\sec(0.2618) \cdot (W + P_{li} \cdot \tan(\alpha))}$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

ex $0.149609 = \frac{402N - (1700N \cdot \tan(4.5^\circ))}{\sec(0.2618) \cdot (1700N + 402N \cdot \tan(4.5^\circ))}$



97) Couple requis pour abaisser la charge avec une vis à filetage trapézoïdal ↗

fx

Ouvrir la calculatrice ↗

$$Mt_{lo} = 0.5 \cdot d_m \cdot W \cdot \left(\frac{(\mu \cdot \sec((0.2618))) - \tan(\alpha)}{1 + (\mu \cdot \sec((0.2618)) \cdot \tan(\alpha))} \right)$$

ex

$$2958.501N*mm = 0.5 \cdot 46mm \cdot 1700N \cdot \left(\frac{(0.15 \cdot \sec((0.2618))) - \tan(4.5^\circ)}{1 + (0.15 \cdot \sec((0.2618)) \cdot \tan(4.5^\circ))} \right)$$

98) Couple requis pour soulever une charge avec une vis à filetage trapézoïdal ↗

fx

Ouvrir la calculatrice ↗

$$Mt_{li} = 0.5 \cdot d_m \cdot W \cdot \left(\frac{(\mu \cdot \sec((0.2618))) + \tan(\alpha)}{1 - (\mu \cdot \sec((0.2618)) \cdot \tan(\alpha))} \right)$$

ex

$$9262.334N*mm = 0.5 \cdot 46mm \cdot 1700N \cdot \left(\frac{(0.15 \cdot \sec((0.2618))) + \tan(4.5^\circ)}{1 - (0.15 \cdot \sec((0.2618)) \cdot \tan(4.5^\circ))} \right)$$

99) Diamètre moyen de la vis compte tenu du couple de levage de la charge avec une vis à filetage trapézoïdal ↗

fx

Ouvrir la calculatrice ↗

$$d_m = \frac{Mt_{li}}{0.5 \cdot W \cdot \left(\frac{\mu \cdot \sec((0.2618)) + \tan(\alpha)}{1 - \mu \cdot \sec((0.2618)) \cdot \tan(\alpha)} \right)}$$

ex

$$46.01324mm = \frac{9265N*mm}{0.5 \cdot 1700N \cdot \left(\frac{0.15 \cdot \sec((0.2618)) + \tan(4.5^\circ)}{1 - 0.15 \cdot \sec((0.2618)) \cdot \tan(4.5^\circ)} \right)}$$



100) Diamètre moyen de la vis compte tenu du couple lors de la descente de la charge avec une vis à filetage trapézoïdal ↗

fx $d_m = \frac{Mt_{lo}}{0.5 \cdot W \cdot \left(\frac{\mu \cdot \sec((0.2618)) - \tan(\alpha)}{1 + \mu \cdot \sec((0.2618)) \cdot \tan(\alpha)} \right)}$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

ex $46.0233\text{mm} = \frac{2960\text{N}^*\text{mm}}{0.5 \cdot 1700\text{N} \cdot \left(\frac{0.15 \cdot \sec((0.2618)) - \tan(4.5^\circ)}{1 + 0.15 \cdot \sec((0.2618)) \cdot \tan(4.5^\circ)} \right)}$

101) Efficacité de la vis filetée trapézoïdale ↗

fx $\eta = \tan(\alpha) \cdot \frac{1 - \mu \cdot \tan(\alpha) \cdot \sec(0.2618)}{\mu \cdot \sec(0.2618) + \tan(\alpha)}$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

ex $0.332231 = \tan(4.5^\circ) \cdot \frac{1 - 0.15 \cdot \tan(4.5^\circ) \cdot \sec(0.2618)}{0.15 \cdot \sec(0.2618) + \tan(4.5^\circ)}$

102) Effort requis pour abaisser la charge avec une vis à filetage trapézoïdal ↗

fx $P_{lo} = W \cdot \left(\frac{\mu \cdot \sec((0.2618)) - \tan(\alpha)}{1 + \mu \cdot \sec((0.2618)) \cdot \tan(\alpha)} \right)$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

ex $128.6305\text{N} = 1700\text{N} \cdot \left(\frac{0.15 \cdot \sec((0.2618)) - \tan(4.5^\circ)}{1 + 0.15 \cdot \sec((0.2618)) \cdot \tan(4.5^\circ)} \right)$

103) Effort requis pour soulever une charge avec une vis à filetage trapézoïdal ↗

fx $P_{li} = W \cdot \left(\frac{\mu \cdot \sec((0.2618)) + \tan(\alpha)}{1 - \mu \cdot \sec((0.2618)) \cdot \tan(\alpha)} \right)$

[Ouvrir la calculatrice ↗](#)

ex $402.7102\text{N} = 1700\text{N} \cdot \left(\frac{0.15 \cdot \sec((0.2618)) + \tan(4.5^\circ)}{1 - 0.15 \cdot \sec((0.2618)) \cdot \tan(4.5^\circ)} \right)$



Variables utilisées

- **A** Zone d'appui entre vis et écrou (*Millimètre carré*)
- **d** Diamètre nominal de la vis (*Millimètre*)
- **d_c** Diamètre du noyau de la vis (*Millimètre*)
- **D_i** Diamètre intérieur du collier (*Millimètre*)
- **d_m** Diamètre moyen de la vis de puissance (*Millimètre*)
- **D_o** Diamètre extérieur du collier (*Millimètre*)
- **L** Fil de la vis de puissance (*Millimètre*)
- **$M_{t_{li}}$** Couple de levage de charge (*Newton Millimètre*)
- **$M_{t_{lo}}$** Couple de descente de charge (*Newton Millimètre*)
- **M_t** Moment de torsion sur la vis (*Newton Millimètre*)
- **p** Pas de filetage de vis de puissance (*Millimètre*)
- **P_{li}** Effort de levage de charge (*Newton*)
- **P_{lo}** Effort de descente de charge (*Newton*)
- **R_1** Rayon extérieur du collier de vis de puissance (*Millimètre*)
- **R_2** Rayon intérieur du collier de vis de puissance (*Millimètre*)
- **S_b** Unité de pression d'appui pour écrou (*Newton / Square Millimeter*)
- **t** Épaisseur du fil (*Millimètre*)
- **T_c** Couple de friction du collier pour la vis de puissance (*Newton Millimètre*)
- **t_n** Contrainte de cisaillement transversale dans l'écrou (*Newton par millimètre carré*)
- **W** Charge sur vis (*Newton*)
- **W_a** Charge axiale sur la vis (*Newton*)
- **z** Nombre de threads engagés
- **α** Angle d'hélice de la vis (*Degré*)
- **η** Efficacité de la vis de puissance
- **η_{max}** Efficacité maximale de la vis de puissance



- μ Coefficient de frottement au pas de vis
- μ_{collar} Coefficient de friction pour collier
- σ_c Contrainte de compression dans la vis (*Newton par millimètre carré*)
- T Contrainte de cisaillement de torsion dans la vis (*Newton par millimètre carré*)
- T_s Contrainte de cisaillement transversale dans la vis (*Newton par millimètre carré*)



Constantes, Fonctions, Mesures utilisées

- **Constante:** pi, 3.14159265358979323846264338327950288

Constante d'Archimède

- **Fonction:** atan, atan(Number)

La tangente inverse est utilisée pour calculer l'angle en appliquant le rapport tangentiel de l'angle, qui est le côté opposé divisé par le côté adjacent du triangle rectangle.

- **Fonction:** sec, sec(Angle)

La sécante est une fonction trigonométrique définie par le rapport de l'hypoténuse au côté le plus court adjacent à un angle aigu (dans un triangle rectangle) ; l'inverse d'un cosinus.

- **Fonction:** sin, sin(Angle)

Le sinus est une fonction trigonométrique qui décrit le rapport entre la longueur du côté opposé d'un triangle rectangle et la longueur de l'hypoténuse.

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

Une fonction racine carrée est une fonction qui prend un nombre non négatif comme entrée et renvoie la racine carrée du nombre d'entrée donné.

- **Fonction:** tan, tan(Angle)

La tangente d'un angle est un rapport trigonométrique de la longueur du côté opposé à un angle à la longueur du côté adjacent à un angle dans un triangle rectangle.

- **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)

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:** Couple in Newton Millimètre (N*mm)

Couple Conversion d'unité 



- La mesure: Stresser in Newton par millimètre carré (N/mm^2)

Stresser Conversion d'unité 



Vérifier d'autres listes de formules

- Réfrigération et climatisation
Formules 

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

PDF Disponible en

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

11/19/2024 | 4:11:59 PM UTC

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

