



calculatoratoz.com



unitsconverters.com

Auslegung von Riementrieben 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...](#)



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



Liste von 106 Auslegung von Riementrieben Formeln

Auslegung von Riementrieben ↗

Arme aus Gusseisen-Riemenscheibe ↗

1) Anzahl der Arme der Riemenscheibe mit gegebenem Biegemoment am Arm ↗

fx $N_{pu} = 2 \cdot \frac{M_t}{M_b}$

Rechner öffnen ↗

ex $4.347826 = 2 \cdot \frac{75000\text{N}^*\text{mm}}{34500\text{N}^*\text{mm}}$

2) Anzahl der Arme der Riemenscheibe mit gegebenem Drehmoment, das von der Riemenscheibe übertragen wird ↗

fx $N_{pu} = 2 \cdot \frac{M_t}{P \cdot R}$

Rechner öffnen ↗

ex $3.378378 = 2 \cdot \frac{75000\text{N}^*\text{mm}}{300\text{N} \cdot 148\text{mm}}$

3) Anzahl der Riemenscheibenarme bei Biegespannung im Arm ↗

fx $N_{pu} = 16 \cdot \frac{M_t}{\pi \cdot \sigma_b \cdot a^3}$

Rechner öffnen ↗

ex $5.079925 = 16 \cdot \frac{75000\text{N}^*\text{mm}}{\pi \cdot 29.5\text{N/mm}^2 \cdot (13.66\text{mm})^3}$

4) Biegemoment am Arm der riemengetriebenen Riemenscheibe ↗

fx $M_b = P \cdot R$

Rechner öffnen ↗

ex $44400\text{N}^*\text{mm} = 300\text{N} \cdot 148\text{mm}$



5) Biegemoment am Arm der riemengetriebenen Riemenscheibe angesichts des von der Riemscheibe übertragenen Drehmoments ↗

fx $M_b = 2 \cdot \frac{M_t}{N_{pu}}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $37500\text{N}*\text{mm} = 2 \cdot \frac{75000\text{N}*\text{mm}}{4}$

6) Biegemoment am Arm der riemengetriebenen Riemenscheibe bei Biegespannung im Arm ↗

fx $M_b = I \cdot \frac{\sigma_b}{a}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $37468.89\text{N}*\text{mm} = 17350\text{mm}^4 \cdot \frac{29.5\text{N}/\text{mm}^2}{13.66\text{mm}}$

7) Biegespannung im Arm der riemengetriebenen Riemenscheibe ↗

fx $\sigma_b = M_b \cdot \frac{a}{I}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $27.16254\text{N}/\text{mm}^2 = 34500\text{N}*\text{mm} \cdot \frac{13.66\text{mm}}{17350\text{mm}^4}$

8) Biegespannung im Arm der riemengetriebenen Riemenscheibe angesichts des von der Riemscheibe übertragenen Drehmoments ↗

fx $\sigma_b = 16 \cdot \frac{M_t}{\pi \cdot N_{pu} \cdot a^3}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $37.46444\text{N}/\text{mm}^2 = 16 \cdot \frac{75000\text{N}*\text{mm}}{\pi \cdot 4 \cdot (13.66\text{mm})^3}$

9) Hauptachse des elliptischen Querschnitts des Riemscheibenarms bei gegebenem Trägheitsmoment des Arms ↗

fx $b_a = \left(64 \cdot \frac{I}{\pi \cdot a} \right)^{\frac{1}{3}}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $29.57737\text{mm} = \left(64 \cdot \frac{17350\text{mm}^4}{\pi \cdot 13.66\text{mm}} \right)^{\frac{1}{3}}$



10) Nebenachse des elliptischen Querschnitts des Arms bei gegebenem Trägheitsmoment des Arms

[Rechner öffnen](#)

fx $a = 64 \cdot \frac{I}{\pi \cdot b_a^3}$

ex $13.6287\text{mm} = 64 \cdot \frac{17350\text{mm}^4}{\pi \cdot (29.6\text{mm})^3}$

11) Nebenachse des elliptischen Querschnitts des Riemenscheibenarms bei Biegespannung im Arm

[Rechner öffnen](#)

fx $a = 1.72 \cdot \left(\left(\frac{M_b}{2 \cdot \sigma_b} \right)^{\frac{1}{3}} \right)$

ex $14.38304\text{mm} = 1.72 \cdot \left(\left(\frac{34500\text{N} \cdot \text{mm}}{2 \cdot 29.5\text{N}/\text{mm}^2} \right)^{\frac{1}{3}} \right)$

12) Nebenachse des elliptischen Querschnitts des Riemenscheibenarms bei gegebenem Drehmoment und Biegespannung

[Rechner öffnen](#)

fx $a = \left(16 \cdot \frac{M_t}{\pi \cdot N_{pu} \cdot \sigma_b} \right)^{\frac{1}{3}}$

ex $14.79278\text{mm} = \left(16 \cdot \frac{75000\text{N} \cdot \text{mm}}{\pi \cdot 4 \cdot 29.5\text{N}/\text{mm}^2} \right)^{\frac{1}{3}}$

13) Nebenachse des elliptischen Querschnitts des Riemenscheibenarms bei gegebenem Trägheitsmoment des Arms

[Rechner öffnen](#)

fx $a = \left(8 \cdot \frac{I}{\pi} \right)^{\frac{1}{4}}$

ex $14.49806\text{mm} = \left(8 \cdot \frac{17350\text{mm}^4}{\pi} \right)^{\frac{1}{4}}$



14) Radius des Randes der Riemscheibe bei gegebenem Biegemoment, das auf den Arm wirkt 

$$\text{fx } R = \frac{M_b}{P}$$

Rechner öffnen 

$$\text{ex } 115\text{mm} = \frac{34500\text{N*mm}}{300\text{N}}$$

15) Radius des Randes der Riemscheibe bei gegebenem Drehmoment, das von der Riemscheibe übertragen wird 

$$\text{fx } R = \frac{M_t}{P \cdot \left(\frac{N_{pu}}{2} \right)}$$

Rechner öffnen 

$$\text{ex } 125\text{mm} = \frac{75000\text{N*mm}}{300\text{N} \cdot \left(\frac{4}{2} \right)}$$

16) Tangentialkraft am Ende jedes Riemscheibenarms bei gegebenem Biegemoment am Arm 

$$\text{fx } P = \frac{M_b}{R}$$

Rechner öffnen 

$$\text{ex } 233.1081\text{N} = \frac{34500\text{N*mm}}{148\text{mm}}$$

17) Tangentialkraft am Ende jedes Riemscheibenarms bei gegebenem Drehmoment, das von der Riemscheibe übertragen wird 

$$\text{fx } P = \frac{M_t}{R \cdot \left(\frac{N_{pu}}{2} \right)}$$

Rechner öffnen 

$$\text{ex } 253.3784\text{N} = \frac{75000\text{N*mm}}{148\text{mm} \cdot \left(\frac{4}{2} \right)}$$



18) Trägheitsmoment des Arms der Riemscheibe bei gegebener Nebenachse des Arms mit elliptischem Querschnitt ↗

$$\text{fx } I = \pi \cdot \frac{a^4}{8}$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$\text{ex } 13672.96\text{mm}^4 = \pi \cdot \frac{(13.66\text{mm})^4}{8}$$

19) Trägheitsmoment des Riemscheibenarms ↗

$$\text{fx } I = \frac{\pi \cdot a \cdot b_a^3}{64}$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$\text{ex } 17389.85\text{mm}^4 = \frac{\pi \cdot 13.66\text{mm} \cdot (29.6\text{mm})^3}{64}$$

20) Trägheitsmoment des Riemscheibenarms bei Biegespannung im Arm ↗

$$\text{fx } I = M_b \cdot \frac{a}{\sigma_b}$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$\text{ex } 15975.25\text{mm}^4 = 34500\text{N}\cdot\text{mm} \cdot \frac{13.66\text{mm}}{29.5\text{N}/\text{mm}^2}$$

21) Von der Riemscheibe übertragenes Drehmoment ↗

$$\text{fx } M_t = P \cdot R \cdot \left(\frac{N_{pu}}{2} \right)$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$\text{ex } 88800\text{N}\cdot\text{mm} = 300\text{N} \cdot 148\text{mm} \cdot \left(\frac{4}{2} \right)$$

22) Von der Riemscheibe übertragenes Drehmoment bei Biegemoment am Arm ↗

$$\text{fx } M_t = M_b \cdot \frac{N_{pu}}{2}$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$\text{ex } 69000\text{N}\cdot\text{mm} = 34500\text{N}\cdot\text{mm} \cdot \frac{4}{2}$$



23) Von der Riemscheibe übertragenes Drehmoment bei Biegespannung im Arm ↗

$$\text{fx } M_t = \sigma_b \cdot \frac{\pi \cdot N_{pu} \cdot a^3}{16}$$

[Rechner öffnen](#)

$$\text{ex } 59056\text{N}\cdot\text{mm} = 29.5\text{N/mm}^2 \cdot \frac{\pi \cdot 4 \cdot (13.66\text{mm})^3}{16}$$

Gekreuzte Riemenantriebe ↗

24) Achsabstand bei gegebenem Umschlingungswinkel für kleine Riemscheibe des Kreuzriemenantriebs ↗

$$\text{fx } C = \frac{D + d}{2 \cdot \sin\left(\frac{\alpha_a - 3.14}{2}\right)}$$

[Rechner öffnen](#)

$$\text{ex } 1575.408\text{mm} = \frac{810\text{mm} + 270\text{mm}}{2 \cdot \sin\left(\frac{220^\circ - 3.14}{2}\right)}$$

25) Durchmesser der großen Riemscheibe bei gegebenem Umschlingungswinkel für kleine Riemscheibe des Kreuzriemenantriebs ↗

$$\text{fx } D = \left(2 \cdot \sin\left(\frac{\alpha_a - 3.14}{2}\right) \cdot C \right) - d$$

[Rechner öffnen](#)

$$\text{ex } 826.8587\text{mm} = \left(2 \cdot \sin\left(\frac{220^\circ - 3.14}{2}\right) \cdot 1600\text{mm} \right) - 270\text{mm}$$

26) Durchmesser der kleinen Riemscheibe bei gegebenem Umschlingungswinkel für kleine Riemscheibe des Kreuzriemenantriebs ↗

$$\text{fx } d = \left(2 \cdot C \cdot \sin\left(\frac{\alpha_a - 3.14}{2}\right) \right) - D$$

[Rechner öffnen](#)

$$\text{ex } 286.8587\text{mm} = \left(2 \cdot 1600\text{mm} \cdot \sin\left(\frac{220^\circ - 3.14}{2}\right) \right) - 810\text{mm}$$



27) Riemenlänge für Kreuzriemenantrieb ↗

$$\text{fx } L = 2 \cdot C + \left(\pi \cdot \frac{d + D}{2} \right) + \left(\frac{(D - d)^2}{4 \cdot C} \right)$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$\text{ex } 4942.023\text{mm} = 2 \cdot 1600\text{mm} + \left(\pi \cdot \frac{270\text{mm} + 810\text{mm}}{2} \right) + \left(\frac{(810\text{mm} - 270\text{mm})^2}{4 \cdot 1600\text{mm}} \right)$$

28) Wickelwinkel für kleine Riemenscheibe des Querriemenantriebs ↗

$$\text{fx } \alpha_a = 3.14 + \left(2 \cdot a \sin \left(\frac{D + d}{2 \cdot C} \right) \right)$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$\text{ex } 219.358^\circ = 3.14 + \left(2 \cdot a \sin \left(\frac{810\text{mm} + 270\text{mm}}{2 \cdot 1600\text{mm}} \right) \right)$$

Einführung von Riemenantrieben ↗

29) Achsabstand von kleiner Riemenscheibe zu großer Riemenscheibe bei gegebenem Umschlingungswinkel der großen Riemenscheibe ↗

$$\text{fx } C = \frac{D - d}{2 \cdot \sin \left(\frac{\alpha_b - 3.14}{2} \right)}$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$\text{ex } 1547.878\text{mm} = \frac{810\text{mm} - 270\text{mm}}{2 \cdot \sin \left(\frac{200^\circ - 3.14}{2} \right)}$$

30) Achsabstand von kleiner Riemenscheibe zu großer Riemenscheibe bei gegebenem Umschlingungswinkel der kleinen Riemenscheibe ↗

$$\text{fx } C = \frac{D - d}{2 \cdot \sin \left(\frac{3.14 - \alpha_s}{2} \right)}$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$\text{ex } 3126.36\text{mm} = \frac{810\text{mm} - 270\text{mm}}{2 \cdot \sin \left(\frac{3.14 - 170.0^\circ}{2} \right)}$$



31) Durchmesser der Big Pulley bei gegebenem Umschlingungswinkel für Big Pulley ↗

fx
$$D = d + \left(2 \cdot C \cdot \sin\left(\frac{\alpha_b - 3.14}{2}\right) \right)$$

Rechner öffnen ↗

ex
$$828.1835\text{mm} = 270\text{mm} + \left(2 \cdot 1600\text{mm} \cdot \sin\left(\frac{200^\circ - 3.14}{2}\right) \right)$$

32) Durchmesser der großen Riemenscheibe bei gegebenem Umschlingungswinkel der kleinen Riemenscheibe ↗

fx
$$D = d + \left(2 \cdot C \cdot \sin\left(\frac{3.14 - \alpha_s}{2}\right) \right)$$

Rechner öffnen ↗

ex
$$546.3597\text{mm} = 270\text{mm} + \left(2 \cdot 1600\text{mm} \cdot \sin\left(\frac{3.14 - 170.0^\circ}{2}\right) \right)$$

33) Durchmesser der kleinen Riemenscheibe bei gegebenem Umschlingungswinkel der kleinen Riemenscheibe ↗

fx
$$d = D - \left(2 \cdot C \cdot \sin\left(\frac{3.14 - \alpha_s}{2}\right) \right)$$

Rechner öffnen ↗

ex
$$533.6403\text{mm} = 810\text{mm} - \left(2 \cdot 1600\text{mm} \cdot \sin\left(\frac{3.14 - 170.0^\circ}{2}\right) \right)$$

34) Durchmesser der kleinen Riemenscheibe bei Umschlingungswinkel der großen Riemenscheibe ↗

fx
$$d = D - \left(2 \cdot C \cdot \sin\left(\frac{\alpha_b - 3.14}{2}\right) \right)$$

Rechner öffnen ↗

ex
$$251.8165\text{mm} = 810\text{mm} - \left(2 \cdot 1600\text{mm} \cdot \sin\left(\frac{200^\circ - 3.14}{2}\right) \right)$$



35) Geschwindigkeit des Riemens bei Spannung des Riemens im Zugtrum ↗

[Rechner öffnen ↗](#)

$$\text{fx } v_b = \sqrt{\frac{((e^{\mu\alpha}) \cdot P_2) - P_1}{m \cdot ((e^{\mu\alpha}) - 1)}}$$

$$\text{ex } 25.80262 \text{ m/s} = \sqrt{\frac{((e^{0.35 \cdot 160.2^\circ}) \cdot 550 \text{ N}) - 800 \text{ N}}{0.6 \text{ kg/m} \cdot ((e^{0.35 \cdot 160.2^\circ}) - 1)}}$$

36) Länge des Gürtels ↗

[Rechner öffnen ↗](#)

$$\text{fx } L = (2 \cdot C) + \left(\pi \cdot \frac{D + d}{2} \right) + \left(\frac{(D - d)^2}{4 \cdot C} \right)$$

$$\text{ex } 4942.023 \text{ mm} = (2 \cdot 1600 \text{ mm}) + \left(\pi \cdot \frac{810 \text{ mm} + 270 \text{ mm}}{2} \right) + \left(\frac{(810 \text{ mm} - 270 \text{ mm})^2}{4 \cdot 1600 \text{ mm}} \right)$$

37) Masse pro Längeneinheit des Riemens ↗

[Rechner öffnen ↗](#)

$$\text{fx } m = \frac{P_1 - ((e^{\mu\alpha}) \cdot P_2)}{(v_b^2) \cdot (1 - (e^{\mu\alpha}))}$$

$$\text{ex } 0.599657 \text{ kg/m} = \frac{800 \text{ N} - ((e^{0.35 \cdot 160.2^\circ}) \cdot 550 \text{ N})}{((25.81 \text{ m/s})^2) \cdot (1 - (e^{0.35 \cdot 160.2^\circ}))}$$

38) Reibungskoeffizient zwischen den Oberflächen bei gegebener Riemenspannung auf der straffen Seite ↗

[Rechner öffnen ↗](#)

$$\text{fx } \mu = \frac{\ln\left(\frac{P_1 - m \cdot v_b^2}{P_2 - m \cdot v_b^2}\right)}{\alpha}$$

$$\text{ex } 0.350339 = \frac{\ln\left(\frac{800 \text{ N} - 0.6 \text{ kg/m} \cdot (25.81 \text{ m/s})^2}{550 \text{ N} - 0.6 \text{ kg/m} \cdot (25.81 \text{ m/s})^2}\right)}{160.2^\circ}$$



39) Riemenspannung auf der losen Seite des Riemens bei gegebener Spannung auf der straffen Seite ↗

[Rechner öffnen ↗](#)

fx $P_2 = \left(\frac{P_1 - (m \cdot v_b^2)}{e^{\mu \cdot \alpha}} \right) + (m \cdot v_b^2)$

ex $550.1426N = \left(\frac{800N - (0.6\text{kg/m} \cdot (25.81\text{m/s})^2)}{e^{0.35 \cdot 160.2^\circ}} \right) + (0.6\text{kg/m} \cdot (25.81\text{m/s})^2)$

40) Riemenspannung auf der straffen Seite ↗

[Rechner öffnen ↗](#)

fx $P_1 = \left(\left(e^{\mu \cdot \alpha} \right) \cdot \left(P_2 - (m \cdot v_b^2) \right) \right) + (m \cdot v_b^2)$

ex

$$799.6205N = \left(\left(e^{0.35 \cdot 160.2^\circ} \right) \cdot \left(550N - (0.6\text{kg/m} \cdot (25.81\text{m/s})^2) \right) \right) + (0.6\text{kg/m} \cdot (25.81\text{m/s})^2)$$

41) Umschlingungswinkel bei Riemenspannung auf der engen Seite ↗

[Rechner öffnen ↗](#)

fx $\alpha = \frac{\ln \left(\frac{P_1 - m \cdot v_b^2}{P_2 - (m \cdot v_b^2)} \right)}{\mu}$

ex $160.3553^\circ = \frac{\ln \left(\frac{800N - 0.6\text{kg/m} \cdot (25.81\text{m/s})^2}{550N - (0.6\text{kg/m} \cdot (25.81\text{m/s})^2)} \right)}{0.35}$

42) Umschlingungswinkel für Big Pulley ↗

[Rechner öffnen ↗](#)

fx $\alpha_b = 3.14 + \left(2 \cdot \left(a \sin \left(\frac{D - d}{2 \cdot C} \right) \right) \right)$

ex $199.339^\circ = 3.14 + \left(2 \cdot \left(a \sin \left(\frac{810\text{mm} - 270\text{mm}}{2 \cdot 1600\text{mm}} \right) \right) \right)$



43) Umschlingungswinkel für kleine Riemenscheibe ↗

$$fx \quad \alpha_s = 3.14 - \left(2 \cdot \left(a \sin \left(\frac{D - d}{2 \cdot C} \right) \right) \right)$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$ex \quad 160.4784^\circ = 3.14 - \left(2 \cdot \left(a \sin \left(\frac{810\text{mm} - 270\text{mm}}{2 \cdot 1600\text{mm}} \right) \right) \right)$$

Maximale Leistungsbedingungen ↗

44) Anfangsspannung des Riemens bei gegebener Riemengeschwindigkeit für maximale Kraftübertragung ↗

$$fx \quad P_i = 3 \cdot m \cdot v_o^2$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$ex \quad 674.6573\text{N} = 3 \cdot 0.6\text{kg/m} \cdot (19.36\text{m/s})^2$$

45) Banddicke bei maximaler Bandspannung ↗

$$fx \quad t = \frac{P_{\max}}{\sigma \cdot b}$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$ex \quad 7.558579\text{mm} = \frac{1200\text{N}}{1.26\text{N/mm}^2 \cdot 126\text{mm}}$$

46) Kraftübertragung durch Flachriemen für Konstruktionszwecke ↗

$$fx \quad P_d = P_t \cdot F_a$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$ex \quad 7.4175\text{kW} = 6.45\text{kW} \cdot 1.15$$

47) Lastkorrekturfaktor bei gegebener Leistung, die vom Flachriemen für Konstruktionszwecke übertragen wird ↗

$$fx \quad F_a = \frac{P_d}{P_t}$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$ex \quad 1.148837 = \frac{7.41\text{kW}}{6.45\text{kW}}$$



48) Masse von einem Meter Riemenlänge bei gegebener Geschwindigkeit für maximale Kraftübertragung ↗

$$\text{fx } m = \frac{P_i}{3} \cdot v_o^2$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$\text{ex } 84332.16 \text{ kg/m} = \frac{675 \text{ N}}{3} \cdot (19.36 \text{ m/s})^2$$

49) Masse von einem Meter Riemenlänge bei maximal zulässiger Zugspannung des Riemens ↗

$$\text{fx } m = \frac{P_{\max}}{3 \cdot v_o^2}$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$\text{ex } 1.067209 \text{ kg/m} = \frac{1200 \text{ N}}{3 \cdot (19.36 \text{ m/s})^2}$$

50) Masse von einem Meter Riemenlänge bei Spannung im Riemen aufgrund der Fliehkraft ↗

$$\text{fx } m = \frac{T_b}{v_b^2}$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$\text{ex } 0.60046 \text{ kg/m} = \frac{400 \text{ N}}{(25.81 \text{ m/s})^2}$$

51) Maximal zulässige Zugspannung des Riemenmaterials ↗

$$\text{fx } \sigma = \frac{P_{\max}}{b \cdot t}$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$\text{ex } 1.904762 \text{ N/mm}^2 = \frac{1200 \text{ N}}{126 \text{ mm} \cdot 5 \text{ mm}}$$

52) Maximale Riemenspannung ↗

$$\text{fx } P_{\max} = \sigma \cdot b \cdot t$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$\text{ex } 793.8 \text{ N} = 1.26 \text{ N/mm}^2 \cdot 126 \text{ mm} \cdot 5 \text{ mm}$$



53) Maximale Riemenspannung bei Zentrifugalkraftspannung ↗

fx $P_{\max} = 3 \cdot T_b$

Rechner öffnen ↗

ex $1200N = 3 \cdot 400N$

54) Optimale Riemengeschwindigkeit für maximale Kraftübertragung ↗

fx $v_o = \sqrt{\frac{P_i}{3 \cdot m}}$

Rechner öffnen ↗

ex $19.36492m/s = \sqrt{\frac{675N}{3 \cdot 0.6kg/m}}$

55) Riemenbreite bei maximaler Riemenspannung ↗

fx $b = \frac{P_{\max}}{\sigma \cdot t}$

Rechner öffnen ↗

ex $190.4762mm = \frac{1200N}{1.26N/mm^2 \cdot 5mm}$

56) Riemengeschwindigkeit bei Spannung im Riemen aufgrund der Zentrifugalkraft ↗

fx $v_b = \sqrt{\frac{T_b}{m}}$

Rechner öffnen ↗

ex $25.81989m/s = \sqrt{\frac{400N}{0.6kg/m}}$

57) Riemengeschwindigkeit für maximale Kraftübertragung bei maximal zulässiger Zugspannung ↗

fx $v_o = \sqrt{\frac{P_{\max}}{3} \cdot m}$

Rechner öffnen ↗

ex $15.49193m/s = \sqrt{\frac{1200N}{3} \cdot 0.6kg/m}$



58) Riemenspannung auf der engen Seite des Riemens aufgrund der Spannung aufgrund der Zentrifugalkraft ↗

fx $P_1 = 2 \cdot T_b$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $800N = 2 \cdot 400N$

59) Riemenspannung auf der losen Seite des Riemens bei anfänglicher Spannung im Riemen ↗

fx $P_2 = 2 \cdot P_i - P_1$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $550N = 2 \cdot 675N - 800N$

60) Riemenspannung auf der straffen Seite des Riemens bei Anfangsspannung im Riemen ↗

fx $P_1 = 2 \cdot P_i - P_2$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $800N = 2 \cdot 675N - 550N$

61) Spannung im Riemen aufgrund der Zentrifugalkraft ↗

fx $T_b = m \cdot v_b^2$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $399.6937N = 0.6kg/m \cdot (25.81m/s)^2$

62) Spannung im Riemen durch Fliehkraft bei zulässiger Zugspannung des Riemenmaterials ↗

fx $T_b = \frac{P_{\max}}{3}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $400N = \frac{1200N}{3}$

63) Tatsächliche übertragene Leistung gegebene Leistung, die von Flat für Designzwecke übertragen wird ↗

fx $P_t = \frac{P_d}{F_a}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $6.443478kW = \frac{7.41kW}{1.15}$



64) Vorspannung im Riementrieb ↗

$$\text{fx } P_i = \frac{P_1 + P_2}{2}$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$\text{ex } 675\text{N} = \frac{800\text{N} + 550\text{N}}{2}$$

Synchronriemenantriebe ↗

65) Abstand von der Riementeilungslinie zum Spitzenkreisradius der Riemscheibe ↗

$$\text{fx } a_p = \left(\frac{d'}{2} \right) - \left(\frac{d_o}{2} \right)$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$\text{ex } 8\text{mm} = \left(\frac{170\text{mm}}{2} \right) - \left(\frac{154\text{mm}}{2} \right)$$

66) Anzahl der Zähne im Riemen bei Bezugslänge des Synchronriemens ↗

$$\text{fx } z = \frac{1}{P_c}$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$\text{ex } 80 = \frac{1200.0\text{mm}}{15\text{mm}}$$

67) Anzahl der Zähne in der kleineren Riemscheibe gegeben Übersetzungsverhältnis des Synchronriemenantriebs ↗

$$\text{fx } T_1 = \frac{T_2}{i}$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$\text{ex } 20 = \frac{60}{3}$$

68) Anzahl der Zähne in größerer Riemscheibe gegeben Übersetzungsverhältnis des Synchronriemenantriebs ↗

$$\text{fx } T_2 = T_1 \cdot i$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$\text{ex } 60 = 20 \cdot 3$$



69) Bezugslänge des Zahnriemens 

fx $l = P_c \cdot z$

Rechner öffnen 

ex $1200\text{mm} = 15\text{mm} \cdot 80$

70) Geschwindigkeit der größeren Riemenscheibe gegeben Übersetzungsverhältnis des Synchronriemenantriebs 

fx $n_2 = \frac{n_1}{i}$

Rechner öffnen 

ex $213.3333\text{rev/min} = \frac{640\text{rev/min}}{3}$

71) Geschwindigkeit der kleineren Riemenscheibe gegeben Übersetzungsverhältnis des Synchronriemenantriebs 

fx $n_1 = n_2 \cdot i$

Rechner öffnen 

ex $5760\text{rev/min} = 1920\text{rev/min} \cdot 3$

72) Kraftübertragung durch Synchronriemen 

fx $P_t = \frac{P_s}{C_s}$

Rechner öffnen 

ex $6.446154\text{kW} = \frac{8.38\text{kW}}{1.3}$

73) Riemenscheiben-Außendurchmesser bei gegebenem Abstand zwischen der Riementeilungslinie und dem Spitzenkreisradius der Riemenscheibe 

fx $d_o = d' - (2 \cdot a_p)$

Rechner öffnen 

ex $154\text{mm} = 170\text{mm} - (2 \cdot 8\text{mm})$

74) Riemenscheibenteilungsdurchmesser gegeben Abstand zwischen Riementeilungslinie und Spitzenkreisradius der Riemenscheibe 

fx $d' = (2 \cdot a_p) + d_o$

Rechner öffnen 

ex $170\text{mm} = (2 \cdot 8\text{mm}) + 154\text{mm}$



75) Service-Korrekturfaktor für die vom Synchronriemen übertragene Leistung ↗

$$\text{fx } C_s = \frac{P_s}{P_t}$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$\text{ex } 1.299225 = \frac{8.38\text{kW}}{6.45\text{kW}}$$

76) Standardkapazität des ausgewählten Riemens bei der vom Synchronriemen übertragenen Leistung ↗

$$\text{fx } P_s = P_t \cdot C_s$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$\text{ex } 8.385\text{kW} = 6.45\text{kW} \cdot 1.3$$

77) Teilung gegebener Bezugslänge des Synchronriemens ↗

$$\text{fx } P_c = \frac{1}{z}$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$\text{ex } 15\text{mm} = \frac{1200.0\text{mm}}{80}$$

78) Teilungsdurchmesser der kleineren Riemscheibe bei gegebenem Übersetzungsverhältnis des Synchronriemenantriebs ↗

$$\text{fx } (d'1) = \frac{d'2}{i}$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$\text{ex } 254\text{mm} = \frac{762\text{mm}}{3}$$

79) Übersetzungsverhältnis des Synchronriemenantriebs bei gegebenem Teilkreisdurchmesser der kleineren und größeren Riemscheibe ↗

$$\text{fx } i = \frac{d'2}{d'1}$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$\text{ex } 3 = \frac{762\text{mm}}{254\text{mm}}$$



80) Übersetzungsverhältnis des Synchronriemenantriebs bei gegebener Drehzahl der kleineren und größeren Riemenscheibe ↗

fx $i = \frac{n_1}{n_2}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $0.333333 = \frac{640\text{rev/min}}{1920\text{rev/min}}$

81) Übersetzungsverhältnis des Synchronriemenantriebs gegebene Nr. der Zähne in kleinerer und größerer Riemenscheibe ↗

fx $i = \frac{T_2}{T_1}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $3 = \frac{60}{20}$

82) Wirkdurchmesser der größeren Riemenscheibe bei gegebenem Übersetzungsverhältnis des Synchronriemenantriebs ↗

fx $(d'2) = (d'1) \cdot i$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $762\text{mm} = 254\text{mm} \cdot 3$

Keilriemenantriebe ↗

Kraftübertragung ↗

83) Kraftübertragung über Keilriemen ↗

fx $P_t = (P_1 - P_2) \cdot v_b$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $6.4525\text{kW} = (800\text{N} - 550\text{N}) \cdot 25.81\text{m/s}$

84) Nennleistung des einzelnen Keilriemens bei gegebener Anzahl der erforderlichen Riemens ↗

fx $P_r = P_t \cdot \frac{F_{ar}}{(F_{cr}) \cdot (F_{dr}) \cdot N}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $4.129728\text{kW} = 6.45\text{kW} \cdot \frac{1.30}{1.08 \cdot 0.94 \cdot 2}$



85) Riemengeschwindigkeit bei gegebener Leistung, die mit Keilriemen übertragen wird ↗

$$fx \quad v_b = \frac{P_t}{P_1 - P_2}$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$ex \quad 25.8m/s = \frac{6.45kW}{800N - 550N}$$

86) Riemenspannung auf der losen Seite des Keilriemens bei übertragener Leistung ↗

$$fx \quad P_2 = P_1 - \frac{P_t}{v_b}$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$ex \quad 550.0969N = 800N - \frac{6.45kW}{25.81m/s}$$

87) Riemenspannung auf der straffen Seite des Riemens bei gegebener Leistung, die mit einem Keilriemen übertragen wird ↗

$$fx \quad P_1 = \frac{P_t}{v_b} + P_2$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$ex \quad 799.9031N = \frac{6.45kW}{25.81m/s} + 550N$$

88) Zu übertragende Antriebsleistung bei gegebener Anzahl erforderlicher Riemens ↗

$$fx \quad P_t = N \cdot \frac{(F_{cr}) \cdot (F_{dr}) \cdot P_r}{F_{ar}}$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$ex \quad 6.447301kW = 2 \cdot \frac{1.08 \cdot 0.94 \cdot 4.128kW}{1.30}$$

Auswahl an Keilriemen ↗

89) Design Power für Keilriemen ↗

$$fx \quad P_d = (F_{ar}) \cdot P_t$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$ex \quad 8.385kW = 1.30 \cdot 6.45kW$$



90) Drehzahl der kleineren Riemenscheibe bei gegebenem Teilkreisdurchmesser beider Riemenscheiben ↗

$$\text{fx } n_1 = D \cdot \frac{n_2}{d}$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$\text{ex } 5760\text{rev/min} = 810\text{mm} \cdot \frac{1920\text{rev/min}}{270\text{mm}}$$

91) Flankendurchmesser der großen Riemenscheibe des Keilriemenantriebs ↗

$$\text{fx } D = d \cdot \left(\frac{n_1}{n_2} \right)$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$\text{ex } 90\text{mm} = 270\text{mm} \cdot \left(\frac{640\text{rev/min}}{1920\text{rev/min}} \right)$$

92) Geschwindigkeit der größeren Riemenscheibe gegebene Geschwindigkeit der kleineren Riemenscheibe ↗

$$\text{fx } n_2 = d \cdot \left(\frac{n_1}{D} \right)$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$\text{ex } 213.3333\text{rev/min} = 270\text{mm} \cdot \left(\frac{640\text{rev/min}}{810\text{mm}} \right)$$

93) Korrekturfaktor für den Industrieservice bei gegebener Auslegungsleistung ↗

$$\text{fx } (F_{ar}) = \frac{P_d}{P_t}$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$\text{ex } 1.148837 = \frac{7.41\text{kW}}{6.45\text{kW}}$$

94) Sendeleistung bei Auslegungsleistung ↗

$$\text{fx } P_t = \frac{P_d}{F_{ar}}$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$\text{ex } 5.7\text{kW} = \frac{7.41\text{kW}}{1.30}$$



95) Teilkreisdurchmesser der kleineren Riemenscheibe gegebener Teilkreisdurchmesser der großen Riemenscheibe ↗

fx $d = D \cdot \left(\frac{n_2}{n_1} \right)$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $2430\text{mm} = 810\text{mm} \cdot \left(\frac{1920\text{rev/min}}{640\text{rev/min}} \right)$

Keilriemeneigenschaften und -parameter ↗

96) Anzahl der erforderlichen Keilriemen für bestimmte Anwendungen ↗

fx $N = P_t \cdot \frac{F_{ar}}{(F_{cr}) \cdot (F_{dr}) \cdot P_r}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $2.000837 = 6.45\text{kW} \cdot \frac{1.30}{1.08 \cdot 0.94 \cdot 4.128\text{kW}}$

97) Effektives Einziehen des Keilriemens ↗

fx $P_e = P_1 - P_2$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $250\text{N} = 800\text{N} - 550\text{N}$

98) Korrekturfaktor für den Kontaktbogen bei gegebener Anzahl der erforderlichen Riemen ↗

fx $(F_{dr}) = P_t \cdot \frac{F_{ar}}{(F_{cr}) \cdot N \cdot P_r}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $0.940394 = 6.45\text{kW} \cdot \frac{1.30}{1.08 \cdot 2 \cdot 4.128\text{kW}}$

99) Korrekturfaktor für die angegebene Riemenlänge Anzahl der erforderlichen Riemen ↗

fx $(F_{cr}) = P_t \cdot \frac{F_{ar}}{N \cdot (F_{dr}) \cdot P_r}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $1.080452 = 6.45\text{kW} \cdot \frac{1.30}{2 \cdot 0.94 \cdot 4.128\text{kW}}$



100) Korrekturfaktor für industrielle Dienstleistungen bei der Anzahl der erforderlichen Riemen 

$$\text{fx } (F_{\text{ar}}) = N \cdot \frac{(F_{\text{cr}}) \cdot (F_{\text{dr}}) \cdot P_r}{P_t}$$

[Rechner öffnen](#) 

$$\text{ex } 1.299456 = 2 \cdot \frac{1.08 \cdot 0.94 \cdot 4.128 \text{kW}}{6.45 \text{kW}}$$

101) Masse eines Keilriemens von einem Meter Länge bei Riemenspannung im Lostrum 

$$\text{fx } m_v = \frac{P_1 - \left(e^{\mu \cdot \frac{a}{\sin(\frac{\theta}{2})}} \right) \cdot P_2}{v_b^2 \cdot \left(1 - \left(e^{\mu \cdot \frac{a}{\sin(\frac{\theta}{2})}} \right) \right)}$$

[Rechner öffnen](#) 

$$\text{ex } 0.759634 \text{kg/m} = \frac{800 \text{N} - \left(e^{0.35 \cdot \frac{160.2^\circ}{\sin(\frac{62^\circ}{2})}} \right) \cdot 550 \text{N}}{(25.81 \text{m/s})^2 \cdot \left(1 - \left(e^{0.35 \cdot \frac{160.2^\circ}{\sin(\frac{62^\circ}{2})}} \right) \right)}$$

102) Reibungskoeffizient im Keilriemen bei Riemenspannung auf der losen Seite des Riemens 

$$\text{fx } \mu = \sin\left(\frac{\theta}{2}\right) \cdot \frac{\ln\left(\frac{P_1 - m_v \cdot v_b^2}{P_2 - m_v \cdot v_b^2}\right)}{\alpha}$$

[Rechner öffnen](#) 

$$\text{ex } 0.350871 = \sin\left(\frac{62^\circ}{2}\right) \cdot \frac{\ln\left(\frac{800 \text{N} - 0.76 \text{kg/m} \cdot (25.81 \text{m/s})^2}{550 \text{N} - 0.76 \text{kg/m} \cdot (25.81 \text{m/s})^2}\right)}{160.2^\circ}$$



103) Riemengeschwindigkeit des Keilriemens bei Riemenspannung auf der losen Seite ↗

[Rechner öffnen ↗](#)**fx**

$$v_b = \sqrt{\frac{P_1 - \left(e^{\mu \cdot \frac{a}{\sin(\frac{\theta}{2})}}\right) \cdot P_2}{m_v \cdot \left(1 - \left(e^{\mu \cdot \frac{a}{\sin(\frac{\theta}{2})}}\right)\right)}}$$

ex

$$25.80379 \text{ m/s} = \sqrt{\frac{800 \text{ N} - \left(e^{0.35 \cdot \frac{160.2^\circ}{\sin(\frac{62^\circ}{2})}}\right) \cdot 550 \text{ N}}{0.76 \text{ kg/m} \cdot \left(1 - \left(e^{0.35 \cdot \frac{160.2^\circ}{\sin(\frac{62^\circ}{2})}}\right)\right)}}$$

104) Riemenspannung auf der engen Seite des Keilriemens ↗

[Rechner öffnen ↗](#)**fx**

$$P_1 = \left(e^{\mu} \cdot \frac{a}{\sin(\frac{\theta}{2})}\right) \cdot (P_2 - m_v \cdot v_b^2) + m_v \cdot v_b^2$$

ex

$$843.0982 \text{ N} = \left(e^{0.35} \cdot \frac{160.2^\circ}{\sin(\frac{62^\circ}{2})}\right) \cdot \left(550 \text{ N} - 0.76 \text{ kg/m} \cdot (25.81 \text{ m/s})^2\right) + 0.76 \text{ kg/m} \cdot (25.81 \text{ m/s})^2$$

105) Riemenspannung auf der losen Seite des Keilriemens ↗

[Rechner öffnen ↗](#)**fx**

$$P_2 = \frac{P_1 - m_v \cdot v_b^2}{e^{\mu} \cdot \frac{a}{\sin(\frac{\theta}{2})}} + m_v \cdot v_b^2$$

ex

$$544.4056 \text{ N} = \frac{800 \text{ N} - 0.76 \text{ kg/m} \cdot (25.81 \text{ m/s})^2}{e^{0.35} \cdot \frac{160.2^\circ}{\sin(\frac{62^\circ}{2})}} + 0.76 \text{ kg/m} \cdot (25.81 \text{ m/s})^2$$



106) Umschlingungswinkel des Keilriemens bei Riemenspannung auf der losen Seite des Riemens**Rechner öffnen**

$$\text{fx } \alpha = \sin\left(\frac{\theta}{2}\right) \cdot \frac{\ln\left(\frac{P_1 - m_v \cdot v_b^2}{P_2 - m_v \cdot v_b^2}\right)}{\mu}$$

$$\text{ex } 160.5987^\circ = \sin\left(\frac{62^\circ}{2}\right) \cdot \frac{\ln\left(\frac{800N - 0.76kg/m \cdot (25.81m/s)^2}{550N - 0.76kg/m \cdot (25.81m/s)^2}\right)}{0.35}$$



Verwendete Variablen

- **a** Nebenachse des Flaschenzugarms (*Millimeter*)
- **a_p** Riementeilungslinie und Radiusbreite des Riemenscheibenspitzenkreises (*Millimeter*)
- **b** Breite des Gürtels (*Millimeter*)
- **b_a** Hauptachse des Flaschenzugarms (*Millimeter*)
- **C** Achsabstand zwischen den Riemenscheiben (*Millimeter*)
- **C_s** Service-Korrekturfaktor
- **d** Durchmesser der kleinen Riemenscheibe (*Millimeter*)
- **D** Durchmesser der großen Riemenscheibe (*Millimeter*)
- **d_o** Riemenscheiben-Außendurchmesser (*Millimeter*)
- **d'** Riemenscheiben-Teilungsdurchmesser (*Millimeter*)
- **d'1** Flankendurchmesser der kleineren Riemenscheibe (*Millimeter*)
- **d'2** Flankendurchmesser der größeren Riemenscheibe (*Millimeter*)
- **F_a** Lastkorrekturfaktor
- **F_{a|r}** Korrekturfaktor für Industriebetrieb
- **F_{c|r}** Korrekturfaktor für die Riemenlänge
- **F_{d|r}** Korrekturfaktor für den Umschlingungswinkel
- **i** Übersetzungsverhältnis des Riemenantriebs
- **I** Flächenträgheitsmoment der Arme (*Millimeter*⁴)
- **l** Richtlänge des Riemens (*Millimeter*)
- **L** Gürtellänge (*Millimeter*)
- **m** Masse in Meter Länge des Riemens (*Kilogramm pro Meter*)
- **M_b** Biegemoment im Flaschenzugarm (*Newton Millimeter*)
- **M_t** Von der Riemenscheibe übertragenes Drehmoment (*Newton Millimeter*)
- **m_v** Masse des Meters Länge des Keilriemens (*Kilogramm pro Meter*)
- **N** Anzahl der Riemen
- **n₁** Geschwindigkeit der kleineren Riemenscheibe (*Umdrehung pro Minute*)
- **n₂** Geschwindigkeit der größeren Riemenscheibe (*Umdrehung pro Minute*)
- **N_{pu}** Anzahl der Arme in der Riemenscheibe
- **P** Tangentialkraft am Ende jedes Riemenscheibenarms (*Newton*)
- **P₁** Riemenspannung auf der Zugseite (*Newton*)



- P_2 Riemenspannung auf der losen Seite (Newton)
- P_c Kreisteilung für Synchronriemen (Millimeter)
- P_d Auslegungsleistung des Riemenantriebs (Kilowatt)
- P_e Effektiver Einzug des Keilriemens (Newton)
- P_i Vorspannung im Riemen (Newton)
- P_{max} Maximale Spannung im Riemen (Newton)
- P_r Nennleistung des Einfachkeilriemens (Kilowatt)
- P_s Standardkapazität des Riemens (Kilowatt)
- P_t Kraftübertragung durch Riemen (Kilowatt)
- R Radius des Riemscheibenrandes (Millimeter)
- t Dicke des Gürtels (Millimeter)
- T_1 Anzahl der Zähne auf der kleineren Riemscheibe
- T_2 Zähnezahl bei größerer Riemscheibe
- T_b Riemenspannung durch Fliehkraft (Newton)
- v_b Bandgeschwindigkeit (Meter pro Sekunde)
- v_o Optimale Riemengeschwindigkeit (Meter pro Sekunde)
- z Anzahl der Zähne am Riemen
- α Umschlingungswinkel an Riemscheibe (Grad)
- α_a Umschlingungswinkel für Querriemenantrieb (Grad)
- α_b Umschlingungswinkel auf großer Riemscheibe (Grad)
- α_s Umschlingungswinkel an der kleinen Riemscheibe (Grad)
- θ Winkel des Keilriemens (Grad)
- μ Reibungskoeffizient für Riemenantrieb
- σ Zugspannung im Riemen (Newton / Quadratmillimeter)
- σ_b Biegespannung im Flaschenzugarm (Newton pro Quadratmillimeter)



Konstanten, Funktionen, verwendete Messungen

- **Konstante:** pi, 3.14159265358979323846264338327950288
Archimedes-Konstante
- **Konstante:** e, 2.71828182845904523536028747135266249
Napier-Konstante
- **Funktion:** asin, asin(Number)
Die inverse Sinusfunktion ist eine trigonometrische Funktion, die das Verhältnis zweier Seiten eines rechtwinkligen Dreiecks berechnet und den Winkel gegenüber der Seite mit dem angegebenen Verhältnis ausgibt.
- **Funktion:** ln, ln(Number)
Der natürliche Logarithmus, auch Logarithmus zur Basis e genannt, ist die Umkehrfunktion der natürlichen Exponentialfunktion.
- **Funktion:** sin, sin(Angle)
Sinus ist eine trigonometrische Funktion, die das Verhältnis der Länge der gegenüberliegenden Seite eines rechtwinkligen Dreiecks zur Länge der Hypotenuse beschreibt.
- **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:** Druck in Newton / Quadratmillimeter (N/mm²)
Druck Einheitenumrechnung 
- **Messung:** Geschwindigkeit in Meter pro Sekunde (m/s)
Geschwindigkeit Einheitenumrechnung 
- **Messung:** Leistung in Kilowatt (kW)
Leistung Einheitenumrechnung 
- **Messung:** Macht in Newton (N)
Macht Einheitenumrechnung 
- **Messung:** Winkel in Grad (°)
Winkel Einheitenumrechnung 
- **Messung:** Winkelgeschwindigkeit in Umdrehung pro Minute (rev/min)
Winkelgeschwindigkeit Einheitenumrechnung 
- **Messung:** Drehmoment in Newton Millimeter (N*mm)
Drehmoment Einheitenumrechnung 
- **Messung:** Zweites Flächenmoment in Millimeter ^ 4 (mm⁴)
Zweites Flächenmoment Einheitenumrechnung 
- **Messung:** Lineare Massendichte in Kilogramm pro Meter (kg/m)
Lineare Massendichte Einheitenumrechnung 



- **Messung:** **Betonen** in Newton pro Quadratmillimeter (N/mm^2)
Betonen Einheitenumrechnung ↗



Überprüfen Sie andere Formellisten

- [Kraftschrauben Formeln](#) 

- [Auslegung von Riementrieben Formeln](#) 

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

PDF Verfügbar in

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

11/19/2024 | 4:22:57 PM UTC

Bitte hinterlassen Sie hier Ihr Rückkoppelung...

