



calculatoratoz.com



unitsconverters.com

Design von Reibungskupplungen 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...](#)



Liste von 48 Design von Reibungskupplungen Formeln

Design von Reibungskupplungen ↗

1) Außendurchmesser der Kupplung bei gegebenem Reibradius ↗

fx $d_o = (4 \cdot R_f) - d_i$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $200\text{mm} = (4 \cdot 75\text{mm}) - 100\text{mm}$

2) Drehmomentkapazität der Kupplung ↗

fx $M_{Tr} = K_s \cdot M_{Trated}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $46988\text{N}\cdot\text{mm} = 1.7 \cdot 27640\text{N}\cdot\text{mm}$

3) Druck auf der Kupplungsscheibe aus der Konstantdrucktheorie bei gegebener Axialkraft ↗

fx $P_p = 4 \cdot \frac{P_a}{\pi \cdot ((d_o^2) - (d_i^2))}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $0.674817\text{N}/\text{mm}^2 = 4 \cdot \frac{15900\text{N}}{\pi \cdot ((200\text{mm})^2 - (100\text{mm})^2)}$

4) Druck auf die Kupplungsscheibe aus der Konstantdrucktheorie bei gegebenem Reibmoment ↗

fx $P_p = 12 \cdot \frac{M_T}{\pi \cdot \mu \cdot ((d_o^3) - (d_i^3))}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $0.650716\text{N}/\text{mm}^2 = 12 \cdot \frac{238500\text{N}\cdot\text{mm}}{\pi \cdot 0.2 \cdot ((200\text{mm})^3 - (100\text{mm})^3)}$



5) Innendurchmesser der Kupplung bei gegebenem Reibradius ↗

fx $d_i = (4 \cdot R_f) - d_o$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $100\text{mm} = (4 \cdot 75\text{mm}) - 200\text{mm}$

6) Nenndrehmoment der Kupplung bei gegebener Drehmomentkapazität ↗

fx $M_{\text{Trated}} = \frac{M t_r}{K_s}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $27647.06\text{N}\cdot\text{mm} = \frac{47000\text{N}\cdot\text{mm}}{1.7}$

7) Reibradius der Kupplung bei gegebenem Reibmoment ↗

fx $R_f = \frac{M_T}{\mu \cdot P_a}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $75\text{mm} = \frac{238500\text{N}\cdot\text{mm}}{0.2 \cdot 15900\text{N}}$

8) Reibungsradius der Kupplung bei gegebenem Außen- und Innendurchmesser ↗

fx $R_f = \frac{d_o + d_i}{4}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $75\text{mm} = \frac{200\text{mm} + 100\text{mm}}{4}$

9) Servicefaktor für Kupplung ↗

fx $K_s = \frac{M t_r}{M_{\text{Trated}}}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $1.700434 = \frac{47000\text{N}\cdot\text{mm}}{27640\text{N}\cdot\text{mm}}$



10) Zulässige Druckintensität an der Kupplung aus der Konstantverschleißtheorie bei gegebenem Reibmoment ↗

fx $p_a = 8 \cdot \frac{M_T}{\pi \cdot \mu \cdot d_i \cdot ((d_o^2) - (d_i^2))}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $1.012225 \text{ N/mm}^2 = 8 \cdot \frac{238500 \text{ N*mm}}{\pi \cdot 0.2 \cdot 100 \text{ mm} \cdot ((200 \text{ mm})^2 - (100 \text{ mm})^2)}$

11) Zulässige Druckstärke an der Kupplung aus der Dauerverschleißtheorie bei gegebener Axialkraft ↗

fx $p_a = 2 \cdot \frac{P_a}{\pi \cdot d_i \cdot (d_o - d_i)}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $1.012225 \text{ N/mm}^2 = 2 \cdot \frac{15900 \text{ N}}{\pi \cdot 100 \text{ mm} \cdot (200 \text{ mm} - 100 \text{ mm})}$

Axialkraft ↗

12) Axialkraft auf die Kupplung aus der Konstantdrucktheorie bei gegebenem fiktiven Drehmoment und Durchmesser ↗

fx $P_a = M_T \cdot \frac{3 \cdot ((d_o^2) - (d_i^2))}{\mu \cdot ((d_o^3) - (d_i^3))}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $15332.14 \text{ N} = 238500 \text{ N*mm} \cdot \frac{3 \cdot ((200 \text{ mm})^2 - (100 \text{ mm})^2)}{0.2 \cdot ((200 \text{ mm})^3 - (100 \text{ mm})^3)}$



13) Axialkraft auf die Kupplung aus der Konstantdrucktheorie bei gegebener Druckintensität und Durchmesser ↗

fx $P_a = \pi \cdot P_p \cdot \frac{(d_o^2) - (d_i^2)}{4}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $15786.5\text{N} = \pi \cdot 0.67\text{N/mm}^2 \cdot \frac{((200\text{mm})^2) - ((100\text{mm})^2)}{4}$

14) Axialkraft auf die Kupplung aus der Theorie des konstanten Verschleißes bei gegebenem Reibmoment ↗

fx $P_a = 4 \cdot \frac{M_T}{\mu \cdot (d_o + d_i)}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $15900\text{N} = 4 \cdot \frac{238500\text{N*mm}}{0.2 \cdot (200\text{mm} + 100\text{mm})}$

15) Axialkraft auf die Kupplung aus der Theorie des konstanten Verschleißes bei zulässiger Druckintensität ↗

fx $P_a = \pi \cdot p_a \cdot d_i \cdot \frac{d_o - d_i}{2}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $15865.04\text{N} = \pi \cdot 1.01\text{N/mm}^2 \cdot 100\text{mm} \cdot \frac{200\text{mm} - 100\text{mm}}{2}$

16) Axialkraft auf die Kupplung bei gegebenem Reibungsradius ↗

fx $P_a = \frac{M_T}{\mu \cdot R_f}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $15900\text{N} = \frac{238500\text{N*mm}}{0.2 \cdot 75\text{mm}}$



Reibungskoeffizient ↗

17) Reibungskoeffizient der Kupplung aus der Constant Wear Theory ↗

fx $\mu = 8 \cdot \frac{M_T}{\pi \cdot p_a \cdot d_i \cdot ((d_o^2) - (d_i^2))}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $0.200441 = 8 \cdot \frac{238500 \text{ N} \cdot \text{mm}}{\pi \cdot 1.01 \text{ N/mm}^2 \cdot 100 \text{ mm} \cdot ((200 \text{ mm})^2 - (100 \text{ mm})^2)}$

18) Reibungskoeffizient der Kupplung aus der Konstantdrucktheorie bei gegebenem Reibungsmoment ↗

fx $\mu = M_T \cdot \frac{3 \cdot ((d_o^2) - (d_i^2))}{P_a \cdot ((d_o^3) - (d_i^3))}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $0.192857 = 238500 \text{ N} \cdot \text{mm} \cdot \frac{3 \cdot ((200 \text{ mm})^2 - (100 \text{ mm})^2)}{15900 \text{ N} \cdot ((200 \text{ mm})^3 - (100 \text{ mm})^3)}$

19) Reibungskoeffizient der Kupplung aus der Theorie des konstanten Verschleißes bei gegebener Axialkraft ↗

fx $\mu = 4 \cdot \frac{M_T}{P_a \cdot (d_o + d_i)}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $0.2 = 4 \cdot \frac{238500 \text{ N} \cdot \text{mm}}{15900 \text{ N} \cdot (200 \text{ mm} + 100 \text{ mm})}$

20) Reibungskoeffizient der Kupplung bei gegebenem Reibradius ↗

fx $\mu = \frac{M_T}{P_a \cdot R_f}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $0.2 = \frac{238500 \text{ N} \cdot \text{mm}}{15900 \text{ N} \cdot 75 \text{ mm}}$



21) Reibungskoeffizient für die Kupplung aus der Konstantdrucktheorie bei gegebenen Durchmessern ↗

fx $\mu = 12 \cdot \frac{M_T}{\pi \cdot P_p \cdot ((d_o^3) - (d_i^3))}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $0.194244 = 12 \cdot \frac{238500 \text{N} \cdot \text{mm}}{\pi \cdot 0.67 \text{N/mm}^2 \cdot ((200 \text{mm})^3 - (100 \text{mm})^3)}$

Konstruktion von Fliehkraftkupplungen ↗

22) Federkraft in der Fliehkraftkupplung ↗

fx $P_{\text{spring}} = M \cdot (\omega_1^2) \cdot r_g$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $1420.133 \text{N} = 3.7 \text{kg} \cdot ((52.36 \text{rad/s})^2) \cdot 140 \text{mm}$

23) Fliehkraft auf Kupplung ↗

fx $F_c = (M \cdot (\omega_1^2) \cdot r_g)$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $1420.133 \text{N} = (3.7 \text{kg} \cdot ((52.36 \text{rad/s})^2) \cdot 140 \text{mm})$

24) Reibmoment an der Fliehkraftkupplung ↗

fx $M_T = \mu \cdot M \cdot r_g \cdot r_d \cdot z_s \cdot ((\omega_2^2) - (\omega_1^2))$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex

$234322 \text{N} \cdot \text{mm} = 0.2 \cdot 3.7 \text{kg} \cdot 140 \text{mm} \cdot 165 \text{mm} \cdot 4 \cdot ((78.54 \text{rad/s})^2 - (52.36 \text{rad/s})^2)$



25) Reibungskraft an der Fliehkraftkupplung ↗

fx $F_{\text{friction}} = \mu \cdot M \cdot r_g \cdot \left(\left(\omega_2^2 \right) - \left(\omega_1^2 \right) \right)$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $355.0333N = 0.2 \cdot 3.7\text{kg} \cdot 140\text{mm} \cdot \left(\left((78.54\text{rad/s})^2 \right) - \left((52.36\text{rad/s})^2 \right) \right)$

Konstruktion von Kegel- und Fliehkraftkupplungen ↗

26) Axialkraft auf die Konuskupplung aus der Theorie des konstanten Verschleißes bei gegebenem Druck ↗

fx $P_a = \pi \cdot P_p \cdot \frac{\left(d_o^2 \right) - \left(d_i^2 \right)}{4}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $15786.5N = \pi \cdot 0.67\text{N/mm}^2 \cdot \frac{\left((200\text{mm})^2 \right) - \left((100\text{mm})^2 \right)}{4}$

27) Axialkraft auf Konuskupplung aus Theorie des konstanten Verschleißes bei zulässiger Druckintensität ↗

fx $P_a = \pi \cdot p_a \cdot d_i \cdot \frac{d_o - d_i}{2}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $15865.04N = \pi \cdot 1.01\text{N/mm}^2 \cdot 100\text{mm} \cdot \frac{200\text{mm} - 100\text{mm}}{2}$

28) Federkraft in der Fliehkraftkupplung ↗

fx $P_{\text{spring}} = M \cdot \left(\omega_1^2 \right) \cdot r_g$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $1420.133N = 3.7\text{kg} \cdot \left((52.36\text{rad/s})^2 \right) \cdot 140\text{mm}$



29) Fliehkraft auf Kupplung ↗

$$fx \quad F_c = \left(M \cdot \left(\omega_1^2 \right) \cdot r_g \right)$$

[Rechner öffnen](#)

$$ex \quad 1420.133N = \left(3.7kg \cdot \left((52.36\text{rad/s})^2 \right) \cdot 140\text{mm} \right)$$

30) Reibmoment an der Fliehkraftkupplung ↗

$$fx \quad M_T = \mu \cdot M \cdot r_g \cdot r_d \cdot z_s \cdot \left(\left(\omega_2^2 \right) - \left(\omega_1^2 \right) \right)$$

[Rechner öffnen](#)

ex

$$234322N*\text{mm} = 0.2 \cdot 3.7kg \cdot 140\text{mm} \cdot 165\text{mm} \cdot 4 \cdot \left(\left((78.54\text{rad/s})^2 \right) - \left((52.36\text{rad/s})^2 \right) \right)$$

31) Reibungskraft an der Fliehkraftkupplung ↗

$$fx \quad F_{\text{friction}} = \mu \cdot M \cdot r_g \cdot \left(\left(\omega_2^2 \right) - \left(\omega_1^2 \right) \right)$$

[Rechner öffnen](#)

$$ex \quad 355.0333N = 0.2 \cdot 3.7kg \cdot 140\text{mm} \cdot \left(\left((78.54\text{rad/s})^2 \right) - \left((52.36\text{rad/s})^2 \right) \right)$$

32) Reibungsmoment an der Kegelkupplung aus der Theorie des konstanten Verschleißes bei gegebenem Halbkegelwinkel ↗

$$fx \quad M_T = \pi \cdot \mu \cdot p_a \cdot d_i \cdot \frac{\left(d_o^2 \right) - \left(d_i^2 \right)}{8 \cdot \sin(\alpha)}$$

[Rechner öffnen](#)

$$ex \quad 1.1E^6N*\text{mm} = \pi \cdot 0.2 \cdot 1.01N/\text{mm}^2 \cdot 100\text{mm} \cdot \frac{\left((200\text{mm})^2 \right) - \left((100\text{mm})^2 \right)}{8 \cdot \sin(12.5^\circ)}$$



33) Reibungsmoment an der Konuskupplung aus der Konstantdrucktheorie ↗

fx $M_T = \pi \cdot \mu \cdot P_c \cdot \frac{(d_o^3) - (d_i^3)}{12 \cdot (\sin(\alpha))}$

Rechner öffnen ↗

ex $237076.2 \text{N}^*\text{mm} = \pi \cdot 0.2 \cdot 0.14 \text{N/mm}^2 \cdot \frac{((200\text{mm})^3) - ((100\text{mm})^3)}{12 \cdot (\sin(12.5^\circ))}$

34) Reibungsmoment an der Konuskupplung aus der Konstantdrucktheorie bei gegebener Axialkraft ↗

fx $M_T = \mu \cdot P_m \cdot \frac{(d_o^3) - (d_i^3)}{3 \cdot (\sin(\alpha)) \cdot ((d_o^2) - (d_i^2))}$

Rechner öffnen ↗

ex $220282.1 \text{N}^*\text{mm} = 0.2 \cdot 3065 \text{N} \cdot \frac{((200\text{mm})^3) - ((100\text{mm})^3)}{3 \cdot (\sin(12.5^\circ)) \cdot ((200\text{mm})^2) - ((100\text{mm})^2)}$

35) Reibungsmoment an der Konuskupplung aus der Theorie des konstanten Verschleißes bei gegebener Axialkraft ↗

fx $M_T = \mu \cdot P_m \cdot \frac{d_o + d_i}{4 \cdot \sin(\alpha)}$

Rechner öffnen ↗

ex $212414.9 \text{N}^*\text{mm} = 0.2 \cdot 3065 \text{N} \cdot \frac{200\text{mm} + 100\text{mm}}{4 \cdot \sin(12.5^\circ)}$



Design von Konuskupplungen ↗

36) Axialkraft auf die Konuskupplung aus der Theorie des konstanten Verschleißes bei gegebenem Druck ↗

$$fx \quad P_a = \pi \cdot P_p \cdot \frac{(d_o^2) - (d_i^2)}{4}$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$ex \quad 15786.5N = \pi \cdot 0.67N/mm^2 \cdot \frac{((200mm)^2) - ((100mm)^2)}{4}$$

37) Axialkraft auf Konuskupplung aus Theorie des konstanten Verschleißes bei zulässiger Druckintensität ↗

$$fx \quad P_a = \pi \cdot p_a \cdot d_i \cdot \frac{d_o - d_i}{2}$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$ex \quad 15865.04N = \pi \cdot 1.01N/mm^2 \cdot 100mm \cdot \frac{200mm - 100mm}{2}$$

38) Reibungsmoment an der Kegelkupplung aus der Theorie des konstanten Verschleißes bei gegebenem Halbkegelwinkel ↗

$$fx \quad M_T = \pi \cdot \mu \cdot p_a \cdot d_i \cdot \frac{(d_o^2) - (d_i^2)}{8 \cdot \sin(\alpha)}$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$ex \quad 1.1E^6N*mm = \pi \cdot 0.2 \cdot 1.01N/mm^2 \cdot 100mm \cdot \frac{((200mm)^2) - ((100mm)^2)}{8 \cdot \sin(12.5^\circ)}$$

39) Reibungsmoment an der Konuskupplung aus der Konstantdrucktheorie ↗

$$fx \quad M_T = \pi \cdot \mu \cdot P_c \cdot \frac{(d_o^3) - (d_i^3)}{12 \cdot (\sin(\alpha))}$$

[Rechner öffnen ↗](#)

$$ex \quad 237076.2N*mm = \pi \cdot 0.2 \cdot 0.14N/mm^2 \cdot \frac{((200mm)^3) - ((100mm)^3)}{12 \cdot (\sin(12.5^\circ))}$$



40) Reibungsmoment an der Konuskupplung aus der Konstantdrucktheorie bei gegebener Axialkraft ↗

fx $M_T = \mu \cdot P_m \cdot \frac{(d_o^3) - (d_i^3)}{3 \cdot (\sin(\alpha)) \cdot ((d_o^2) - (d_i^2))}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $220282.1 \text{N} \cdot \text{mm} = 0.2 \cdot 3065 \text{N} \cdot \frac{((200 \text{mm})^3) - ((100 \text{mm})^3)}{3 \cdot (\sin(12.5^\circ)) \cdot ((200 \text{mm})^2) - ((100 \text{mm})^2)}$

41) Reibungsmoment an der Konuskupplung aus der Theorie des konstanten Verschleißes bei gegebener Axialkraft ↗

fx $M_T = \mu \cdot P_m \cdot \frac{d_o + d_i}{4 \cdot \sin(\alpha)}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $212414.9 \text{N} \cdot \text{mm} = 0.2 \cdot 3065 \text{N} \cdot \frac{200 \text{mm} + 100 \text{mm}}{4 \cdot \sin(12.5^\circ)}$

Konstruktion von Lamellenkupplungen ↗

42) Reibungsmoment an einer Mehrscheibenkupplung aus der Konstantdrucktheorie ↗

fx $M_T = \mu \cdot P_m \cdot z \cdot \frac{(d_o^3) - (d_i^3)}{3 \cdot ((d_o^2) - (d_i^2))}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $238388.9 \text{N} \cdot \text{mm} = 0.2 \cdot 3065 \text{N} \cdot 5 \cdot \frac{((200 \text{mm})^3) - ((100 \text{mm})^3)}{3 \cdot ((200 \text{mm})^2) - ((100 \text{mm})^2)}$



43) Reibungsmoment an einer Mehrscheibenkupplung aus der Theorie des konstanten Verschleißes ↗

fx $M_T = \mu \cdot P_m \cdot z \cdot \frac{d_o + d_i}{4}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $229875\text{N}^*\text{mm} = 0.2 \cdot 3065\text{N} \cdot 5 \cdot \frac{200\text{mm} + 100\text{mm}}{4}$

Reibungsdrehmoment ↗

44) Reibmoment an der Kupplung aus der Konstantdrucktheorie bei gegebener Axialkraft ↗

fx $M_T = \mu \cdot P_a \cdot \frac{(d_o^3) - (d_i^3)}{3 \cdot ((d_o^2) - (d_i^2))}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $247333.3\text{N}^*\text{mm} = 0.2 \cdot 15900\text{N} \cdot \frac{((200\text{mm})^3) - ((100\text{mm})^3)}{3 \cdot ((200\text{mm})^2) - ((100\text{mm})^2)}$

45) Reibmoment an der Kupplung bei gegebenem Reibradius ↗

fx $M_T = \mu \cdot P_a \cdot R_f$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $238500\text{N}^*\text{mm} = 0.2 \cdot 15900\text{N} \cdot 75\text{mm}$

46) Reibungsmoment an der Kupplung aus der Konstantdrucktheorie bei gegebenem Druck ↗

fx $M_T = \pi \cdot \mu \cdot P_p \cdot \frac{(d_o^3) - (d_i^3)}{12}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $245567.8\text{N}^*\text{mm} = \pi \cdot 0.2 \cdot 0.67\text{N/mm}^2 \cdot \frac{((200\text{mm})^3) - ((100\text{mm})^3)}{12}$



47) Reibungsmoment an der Kupplung aus der Theorie des konstanten Verschleißes bei gegebenen Durchmessern ↗

fx $M_T = \mu \cdot P_a \cdot \frac{d_o + d_i}{4}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $238500\text{N} \cdot \text{mm} = 0.2 \cdot 15900\text{N} \cdot \frac{200\text{mm} + 100\text{mm}}{4}$

48) Reibungsmoment an der Kupplung aus der Theorie des konstanten Verschleißes bei gegebenen Durchmessern ↗

fx $M_T = \pi \cdot \mu \cdot p_a \cdot d_i \cdot \frac{(d_o^2) - (d_i^2)}{8}$

[Rechner öffnen ↗](#)

ex $237975.6\text{N} \cdot \text{mm} = \pi \cdot 0.2 \cdot 1.01\text{N/mm}^2 \cdot 100\text{mm} \cdot \frac{((200\text{mm})^2) - ((100\text{mm})^2)}{8}$



Verwendete Variablen

- d_i Innendurchmesser der Kupplung (Millimeter)
- d_o Außendurchmesser der Kupplung (Millimeter)
- F_c Fliehkraft auf Kupplung (Newton)
- $F_{friction}$ Reibungskraft an der Kupplung (Newton)
- K_s Servicefaktor für Kupplung
- M Masse der Kupplung (Kilogramm)
- M_T Reibmoment an der Kupplung (Newton Millimeter)
- M_{Trated} Nenndrehmoment der Reibungskupplung (Newton Millimeter)
- M_{tr} Drehmomentkapazität für Kupplung (Newton Millimeter)
- p_a Zulässige Druckintensität in der Kupplung (Newton / Quadratmillimeter)
- P_a Axialkraft für Kupplung (Newton)
- P_c Konstanter Druck zwischen den Kupplungsscheiben (Newton / Quadratmillimeter)
- P_m Betätigungsdruck für die Kupplung (Newton)
- P_p Druck zwischen den Kupplungsscheiben (Newton / Quadratmillimeter)
- P_{spring} Federkraft in der Fliehkraftkupplung (Newton)
- r_d Radius der Kupplungstrommel (Millimeter)
- R_f Reibungsradius der Kupplung (Millimeter)
- r_g Radius des Kupplungsschwerpunkts (Millimeter)
- z Paar Kontaktflächen der Kupplung
- z_s Anzahl der Schuhe in der Fliehkraftkupplung
- α Halbkegelwinkel der Kupplung (Grad)
- μ Reibungskoeffizient der Kupplung
- ω_1 Geschwindigkeit, bei der das Einrücken in die Kupplung beginnt (Radian pro Sekunde)
- ω_2 Laufgeschwindigkeit der Kupplung (Radian pro Sekunde)



Konstanten, Funktionen, verwendete Messungen

- **Konstante:** pi, 3.14159265358979323846264338327950288
Archimedes' constant
- **Funktion:** sin, sin(Angle)
Trigonometric sine function
- **Messung:** **Länge** in Millimeter (mm)
Länge Einheitenumrechnung ↗
- **Messung:** **Gewicht** in Kilogramm (kg)
Gewicht Einheitenumrechnung ↗
- **Messung:** **Druck** in Newton / Quadratmillimeter (N/mm²)
Druck Einheitenumrechnung ↗
- **Messung:** **Macht** in Newton (N)
Macht Einheitenumrechnung ↗
- **Messung:** **Winkel** in Grad (°)
Winkel Einheitenumrechnung ↗
- **Messung:** **Winkelgeschwindigkeit** in Radian pro Sekunde (rad/s)
Winkelgeschwindigkeit Einheitenumrechnung ↗
- **Messung:** **Drehmoment** in Newton Millimeter (N*mm)
Drehmoment Einheitenumrechnung ↗



Überprüfen Sie andere Formellisten

- Design gegen schwankende Belastung Formeln ↗
- Konstruktion von Kegelräder Formeln ↗
- Design von Kettenantrieben Formeln ↗
- Design der Splintverbindung Formeln ↗
- Design der Kupplung Formeln ↗
- Design des Schwungrads Formeln ↗
- Design von Reibungskupplungen Formeln ↗
- Design von Schrägverzahnungen Formeln ↗
- Design von Schlüsseln Formeln ↗
- Design des Knöchelgelenks Formeln ↗
- Design des Hebels Formeln ↗
- Auslegung von Druckbehältern Formeln ↗
- Design von Wellen Formeln ↗
- Design von Gewindebefestigungen Formeln ↗
- Kraftschrauben Formeln ↗
- Gewindefverbindungen Formeln ↗

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

PDF Verfügbar in

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

10/18/2023 | 3:03:04 AM UTC

[Bitte hinterlassen Sie hier Ihr Rückkoppelung...](#)

