



calculatoratoz.com



unitsconverters.com

Hellingstabiliteitsanalyse met behulp van de Culman-methode Formules

Rekenmachines!

Voorbeelden!

Conversies!

Bladwijzer calculatoratoz.com, unitsconverters.com

Breedste dekking van rekenmachines en groeiend - **30.000_ rekenmachines!**

Bereken met een andere eenheid voor elke variabele - **In ingebouwde eenheidsconversie!**

Grootste verzameling maten en eenheden - **250+ metingen!**

DEEL dit document gerust met je vrienden!

[Laat hier uw feedback achter...](#)



Lijst van 29 Hellingstabiteitsanalyse met behulp van de Culman-methode Formules

Hellingstabiteitsanalyse met behulp van de Culman-methode

1) Cohesieve kracht langs het slipvlak

$$F_c = c_m \cdot L$$

[Rekenmachine openen !\[\]\(a870788d6ed9b8fd294b7654a8c8526b_img.jpg\)](#)

$$1.5 \text{ kN} = 0.30 \text{ kN/m}^2 \cdot 5 \text{ m}$$

2) Eenheid Gewicht van de grond gegeven Gewicht van de wig

$$\gamma = \frac{W_{we}}{\frac{L \cdot h}{2}}$$

[Rekenmachine openen !\[\]\(c50c8b7b2cc2cf9ff925edec0ee94c0d_img.jpg\)](#)

$$18.35083 \text{ kN/m}^3 = \frac{138.09 \text{ kN}}{\frac{5 \text{ m} \cdot 3.01 \text{ m}}{2}}$$

3) Eenheid Gewicht van de grond gegeven Veilige hoogte van teen tot bovenkant van wig

$$\gamma = \frac{4 \cdot c_m \cdot \sin\left(\frac{i \cdot \pi}{180}\right) \cdot \cos\left(\frac{\varphi_{mob} \cdot \pi}{180}\right)}{H \cdot \left(1 - \cos\left(\frac{(i - \varphi_{mob}) \cdot \pi}{180}\right)\right)}$$

[Rekenmachine openen !\[\]\(f60b7a900783ac3fd531bfd9c111be6d_img.jpg\)](#)

$$18.88591 \text{ kN/m}^3 = \frac{4 \cdot 0.30 \text{ kN/m}^2 \cdot \sin\left(\frac{64^\circ \cdot \pi}{180}\right) \cdot \cos\left(\frac{12.33^\circ \cdot \pi}{180}\right)}{10 \text{ m} \cdot \left(1 - \cos\left(\frac{(64^\circ - 12.33^\circ) \cdot \pi}{180}\right)\right)}$$

4) Eenheidsgewicht van de grond gegeven hoek van gemobiliseerde wrijving

$$\gamma = \frac{c_m}{0.5 \cdot \cos ec\left(\frac{i \cdot \pi}{180}\right) \cdot \sec\left(\frac{\varphi_{mob} \cdot \pi}{180}\right) \cdot \sin\left(\frac{(i - \theta_{slope}) \cdot \pi}{180}\right) \cdot \sin\left(\frac{(\theta_{slope} - \varphi_{mob}) \cdot \pi}{180}\right) \cdot H}$$

[Rekenmachine openen !\[\]\(83bbbd261710c59db0214aa27b2edc0d_img.jpg\)](#)

$$18.93202 \text{ kN/m}^3 = \frac{0.30 \text{ kN/m}^2}{0.5 \cdot \cos ec\left(\frac{64^\circ \cdot \pi}{180}\right) \cdot \sec\left(\frac{12.33^\circ \cdot \pi}{180}\right) \cdot \sin\left(\frac{(64^\circ - 36.89^\circ) \cdot \pi}{180}\right) \cdot \sin\left(\frac{(36.89^\circ - 12.33^\circ) \cdot \pi}{180}\right) \cdot 10 \text{ m}}$$



5) Gemobiliseerde cohesie gegeven cohesiekracht langs het sliplvlak

$$fx \quad c_m = \frac{F_c}{L}$$

Rekenmachine openen 

$$ex \quad 0.3kN/m^2 = \frac{1.5kN}{5m}$$

6) Gemobiliseerde cohesie gegeven hoek van gemobiliseerde wrijving

fx

Rekenmachine openen 

$$c_m = \left(0.5 \cdot \cos ec \left(\frac{i \cdot \pi}{180} \right) \cdot \sec \left(\frac{\varphi_{mob} \cdot \pi}{180} \right) \cdot \sin \left(\frac{(i - \theta_{slope}) \cdot \pi}{180} \right) \cdot \sin \left(\frac{(\theta_{slope} - \varphi_{mob}) \cdot \pi}{180} \right) \right)$$

ex

$$0.285231kN/m^2 = \left(0.5 \cdot \cos ec \left(\frac{64^\circ \cdot \pi}{180} \right) \cdot \sec \left(\frac{12.33^\circ \cdot \pi}{180} \right) \cdot \sin \left(\frac{(64^\circ - 36.89^\circ) \cdot \pi}{180} \right) \cdot \sin \left(\frac{(36.89^\circ - 12.33^\circ) \cdot \pi}{180} \right) \right)$$

7) Gemobiliseerde cohesie gegeven veilige hoogte van teen tot bovenkant van wig

fx

Rekenmachine openen 

$$C_{mob} = \frac{H}{4 \cdot \sin \left(\frac{\theta_i \cdot \pi}{180} \right) \cdot \cos \left(\frac{\varphi_{mob} \cdot \pi}{180} \right)} / \left(\gamma_w \cdot \left(1 - \cos \left(\frac{(\theta_i - \varphi_{mob}) \cdot \pi}{180} \right) \right) \right)$$

$$ex \quad 0.813903kPa = \frac{10m}{4 \cdot \sin \left(\frac{36.85^\circ \cdot \pi}{180} \right) \cdot \cos \left(\frac{12.33^\circ \cdot \pi}{180} \right)} / \left(9810N/m^3 \cdot \left(1 - \cos \left(\frac{(36.85^\circ - 12.33^\circ) \cdot \pi}{180} \right) \right) \right)$$

8) Gewicht van de wig van de bodem

$$fx \quad W_{we} = \frac{L \cdot h \cdot \gamma}{2}$$

Rekenmachine openen 

$$ex \quad 135.45kN = \frac{5m \cdot 3.01m \cdot 18kN/m^3}{2}$$

9) Hellingshoek gegeven afschuifsterkte langs glijvlak

$$fx \quad \theta_{slope} = a \cos \left(\frac{\zeta_{soil} - (C_s \cdot L)}{W_{wedge} \cdot \tan \left(\frac{\varphi \cdot \pi}{180} \right)} \right)$$

Rekenmachine openen 

$$ex \quad 90^\circ = a \cos \left(\frac{0.025MPa - (5.0kPa \cdot 5m)}{267N \cdot \tan \left(\frac{46^\circ \cdot \pi}{180} \right)} \right)$$



10) Hellingshoek gegeven Kritische hellingshoek

$$i = (2 \cdot \theta_{cr}) - \varphi_m$$

Rekenmachine openen 

$$\text{ex } 64.2^\circ = (2 \cdot 52.1^\circ) - 40^\circ$$

11) Hellingshoek gegeven schuifspanning langs glijvlak

$$\theta_{\text{slope}} = a \sin\left(\frac{\tau_s}{W_{\text{wedge}}}\right)$$

Rekenmachine openen 

$$\text{ex } 36.81627^\circ = a \sin\left(\frac{160\text{N/m}^2}{267\text{N}}\right)$$

12) Hoek van gemobiliseerde wrijving gegeven kritische hellingshoek

$$\varphi_m = (2 \cdot \theta_{cr}) - i$$

Rekenmachine openen 

$$\text{ex } 40.2^\circ = (2 \cdot 52.1^\circ) - 64^\circ$$

13) Hoek van interne wrijving gegeven effectieve normale spanning

$$\Phi_i = a \tan\left(\frac{F_s \cdot \zeta_{\text{soil}}}{\sigma_{\text{effn}}}\right)$$

Rekenmachine openen 

$$\text{ex } 76.87856^\circ = a \tan\left(\frac{2.8 \cdot 250.09\text{MPa}}{163.23\text{MPa}}\right)$$

14) Hoek van interne wrijving gegeven hellingshoek en hellingshoek

fx

Rekenmachine openen 

$$\Phi_i = a \tan\left(\left(F_s - \frac{C_s}{\left(\frac{1}{2}\right) \cdot \gamma \cdot H \cdot \left(\frac{\sin\left(\frac{(\theta_i - \theta_{\text{slope}}) \cdot \pi}{180}\right)}{\sin\left(\frac{\theta_i \cdot \pi}{180}\right)}\right) \cdot \sin\left(\frac{\theta_{\text{slope}} \cdot \pi}{180}\right)}\right) \cdot \tan\left(\frac{\theta_{\text{slope}} \cdot \pi}{180}\right)\right)$$

ex

$$88.88139^\circ = a \tan\left(\left(2.8 - \frac{5.0\text{kPa}}{\left(\frac{1}{2}\right) \cdot 18\text{kN/m}^3 \cdot 10\text{m} \cdot \left(\frac{\sin\left(\frac{(36.85^\circ - 36.89^\circ) \cdot \pi}{180}\right)}{\sin\left(\frac{36.85^\circ \cdot \pi}{180}\right)}\right) \cdot \sin\left(\frac{36.89^\circ \cdot \pi}{180}\right)}\right) \cdot \tan\left(\frac{36.89^\circ \cdot \pi}{180}\right)\right)$$



15) Hoogte van de wig van de grond gegeven Gewicht van de wig

$$fx \quad h = \frac{W_{we}}{\frac{L \cdot \gamma}{2}}$$

Rekenmachine openen 

$$ex \quad 3.068667m = \frac{138.09kN}{\frac{5m \cdot 18kN/m^3}{2}}$$

16) Hoogte van teen tot bovenkant wig gegeven hoek van gemobiliseerderijving

$$fx \quad H = \frac{c_m}{0.5 \cdot \cos ec\left(\frac{i \cdot \pi}{180}\right) \cdot \sec\left(\frac{\phi_{mob} \cdot \pi}{180}\right) \cdot \sin\left(\frac{(i-\theta) \cdot \pi}{180}\right) \cdot \sin\left(\frac{(\theta_{slope} - \phi_{mob}) \cdot \pi}{180}\right) \cdot \gamma}$$

Rekenmachine openen 

$$ex \quad 7.311302m = \frac{0.30kN/m^2}{0.5 \cdot \cos ec\left(\frac{64^\circ \cdot \pi}{180}\right) \cdot \sec\left(\frac{12.33^\circ \cdot \pi}{180}\right) \cdot \sin\left(\frac{(64^\circ - 25^\circ) \cdot \pi}{180}\right) \cdot \sin\left(\frac{(36.89^\circ - 12.33^\circ) \cdot \pi}{180}\right) \cdot 18kN/m^3}$$

17) Hoogte van teen van wig tot bovenkant van wig

$$fx \quad H = \frac{h}{\frac{\sin\left(\frac{(\theta_1 - \theta) \cdot \pi}{180}\right)}{\sin\left(\frac{\theta_1 \cdot \pi}{180}\right)}}$$

Rekenmachine openen 

$$ex \quad 9.360035m = \frac{3.01m}{\frac{\sin\left(\frac{(36.85^\circ - 25^\circ) \cdot \pi}{180}\right)}{\sin\left(\frac{36.85^\circ \cdot \pi}{180}\right)}}$$

18) Hoogte van teen van wig tot bovenkant van wig gegeven gewicht van wig

$$fx \quad H = \frac{W_{we}}{\frac{\gamma \cdot L \cdot \left(\sin\left(\frac{(\theta_1 - \theta) \cdot \pi}{180}\right)\right)}{2 \cdot \sin\left(\frac{\theta_1 \cdot \pi}{180}\right)}}$$

Rekenmachine openen 

$$ex \quad 9.542467m = \frac{138.09kN}{\frac{18kN/m^3 \cdot 5m \cdot \left(\sin\left(\frac{(36.85^\circ - 25^\circ) \cdot \pi}{180}\right)\right)}{2 \cdot \sin\left(\frac{36.85^\circ \cdot \pi}{180}\right)}}$$



19) Hoogte van teen van wig tot bovenkant van wig gegeven veiligheidsfactor Rekenmachine openen 

$$\text{fx } H = \left(\frac{C_{\text{eff}}}{\left(\frac{1}{2} \right) \cdot \left(F_s - \left(\frac{\tan\left(\frac{\varphi \cdot \pi}{180}\right)}{\tan\left(\frac{\theta_{\text{cr}} \cdot \pi}{180}\right)} \right) \right) \cdot \gamma \cdot \left(\frac{\sin\left(\frac{(i - \theta_{\text{cr}}) \cdot \pi}{180}\right)}{\sin\left(\frac{i \cdot \pi}{180}\right)} \right) \cdot \sin\left(\frac{\theta_{\text{cr}} \cdot \pi}{180}\right)} \right)$$

$$\text{ex } 6.284854\text{m} = \left(\frac{0.32\text{kPa}}{\left(\frac{1}{2} \right) \cdot \left(2.8 - \left(\frac{\tan\left(\frac{46^\circ \cdot \pi}{180}\right)}{\tan\left(\frac{52.1^\circ \cdot \pi}{180}\right)} \right) \right) \cdot 18\text{kN/m}^3 \cdot \left(\frac{\sin\left(\frac{(64^\circ - 52.1^\circ) \cdot \pi}{180}\right)}{\sin\left(\frac{64^\circ \cdot \pi}{180}\right)} \right) \cdot \sin\left(\frac{52.1^\circ \cdot \pi}{180}\right)} \right)$$

20) Hoogte van wig van grond gegeven hellingshoek en hellingshoek Rekenmachine openen 

$$\text{fx } h = \frac{H \cdot \sin\left(\frac{(\theta_i - \theta) \cdot \pi}{180}\right)}{\sin\left(\frac{\theta_i \cdot \pi}{180}\right)}$$

$$\text{ex } 3.2158\text{m} = \frac{10\text{m} \cdot \sin\left(\frac{(36.85^\circ - 25^\circ) \cdot \pi}{180}\right)}{\sin\left(\frac{36.85^\circ \cdot \pi}{180}\right)}$$

21) Kritische hellingshoek gegeven hellingshoek Rekenmachine openen 

$$\text{fx } \theta_{\text{cr}} = \frac{i + \varphi_m}{2}$$

$$\text{ex } 52^\circ = \frac{64^\circ + 40^\circ}{2}$$

22) Lengte van glijvlak gegeven afschuifsterkte langs glijvlak Rekenmachine openen 

$$\text{fx } L = \frac{T_f - \left(W \cdot \cos\left(\frac{\theta_{\text{slope}} \cdot \pi}{180}\right) \cdot \tan\left(\frac{\varphi \cdot \pi}{180}\right) \right)}{c}$$

$$\text{ex } 9.687676\text{m} = \frac{20\text{Pa} - \left(10.01\text{kg} \cdot \cos\left(\frac{36.89^\circ \cdot \pi}{180}\right) \cdot \tan\left(\frac{46^\circ \cdot \pi}{180}\right) \right)}{2.05\text{Pa}}$$



23) Lengte van glijvlak gegeven gewicht van bodemwig

$$\text{fx } L = \frac{W_{\text{we}}}{\frac{h \cdot \gamma}{2}}$$

Rekenmachine openen 

$$\text{ex } 5.097453\text{m} = \frac{138.09\text{kN}}{\frac{3.01\text{m} \cdot 18\text{kN/m}^3}{2}}$$

24) Lengte van het sliplvlak gegeven cohesiekracht langs het sliplvlak

$$\text{fx } L = \frac{F_c}{C_{\text{mob}}}$$

Rekenmachine openen 

$$\text{ex } 5\text{m} = \frac{1.5\text{kN}}{0.3\text{kPa}}$$

25) Samenhang van de bodem gegeven hellingshoek en hellingshoek

fx

Rekenmachine openen 

$$C_{\text{eff}} = \left(F_s - \left(\frac{\tan\left(\frac{\varphi \cdot \pi}{180}\right)}{\tan\left(\frac{\theta \cdot \pi}{180}\right)} \right) \right) \cdot \left(\left(\frac{1}{2} \right) \cdot \gamma \cdot H \cdot \left(\frac{\sin\left(\frac{(i-\theta) \cdot \pi}{180}\right)}{\sin\left(\frac{i \cdot \pi}{180}\right)} \right) \cdot \sin\left(\frac{\theta \cdot \pi}{180}\right) \right)$$

ex

$$0.400929\text{kPa} = \left(2.8 - \left(\frac{\tan\left(\frac{46^\circ \cdot \pi}{180}\right)}{\tan\left(\frac{25^\circ \cdot \pi}{180}\right)} \right) \right) \cdot \left(\left(\frac{1}{2} \right) \cdot 18\text{kN/m}^3 \cdot 10\text{m} \cdot \left(\frac{\sin\left(\frac{(64^\circ - 25^\circ) \cdot \pi}{180}\right)}{\sin\left(\frac{64^\circ \cdot \pi}{180}\right)} \right) \cdot \sin\left(\frac{25^\circ \cdot \pi}{180}\right) \right)$$

26) Schuifsterkte langs glijvlak

$$\text{fx } \zeta_{\text{soil}} = (C_s \cdot L) + \left(W \cdot \cos\left(\frac{\theta \cdot \pi}{180}\right) \cdot \tan\left(\frac{\varphi \cdot \pi}{180}\right) \right)$$

Rekenmachine openen 

$$\text{ex } 0.025\text{MPa} = (5.0\text{kPa} \cdot 5\text{m}) + \left(10.01\text{kg} \cdot \cos\left(\frac{25^\circ \cdot \pi}{180}\right) \cdot \tan\left(\frac{46^\circ \cdot \pi}{180}\right) \right)$$

27) Veilige hoogte van teen tot bovenkant van wig

$$\text{fx } H = \frac{4 \cdot c_m \cdot \sin\left(\frac{i \cdot \pi}{180}\right) \cdot \cos\left(\frac{\varphi_{\text{mob}} \cdot \pi}{180}\right)}{\gamma \cdot \left(1 - \cos\left(\frac{(i - \varphi_{\text{mob}}) \cdot \pi}{180}\right) \right)}$$

Rekenmachine openen 

$$\text{ex } 10.49217\text{m} = \frac{4 \cdot 0.30\text{kN/m}^2 \cdot \sin\left(\frac{64^\circ \cdot \pi}{180}\right) \cdot \cos\left(\frac{12.33^\circ \cdot \pi}{180}\right)}{18\text{kN/m}^3 \cdot \left(1 - \cos\left(\frac{(64^\circ - 12.33^\circ) \cdot \pi}{180}\right) \right)}$$



28) Veiligheidsfactor gegeven hoek van gemobiliseerde wrijving Rekenmachine openen 

$$fx \quad F_s = \frac{\tan\left(\frac{\Phi_i \cdot \pi}{180}\right)}{\tan\left(\frac{\phi_m \cdot \pi}{180}\right)}$$

$$ex \quad 2.072088 = \frac{\tan\left(\frac{82.87^\circ \cdot \pi}{180}\right)}{\tan\left(\frac{40^\circ \cdot \pi}{180}\right)}$$

29) Veiligheidsfactor gegeven Lengte van glijvlak Rekenmachine openen 

$$fx \quad F_s = \left(\frac{c \cdot L}{W_{\text{wedge}} \cdot \sin\left(\frac{\theta_{cr} \cdot \pi}{180}\right)} \right) + \left(\frac{\tan\left(\frac{\phi \cdot \pi}{180}\right)}{\tan\left(\frac{\theta_{cr} \cdot \pi}{180}\right)} \right)$$

$$ex \quad 3.301915 = \left(\frac{2.05 \text{ Pa} \cdot 5 \text{ m}}{267 \text{ N} \cdot \sin\left(\frac{52.1^\circ \cdot \pi}{180}\right)} \right) + \left(\frac{\tan\left(\frac{46^\circ \cdot \pi}{180}\right)}{\tan\left(\frac{52.1^\circ \cdot \pi}{180}\right)} \right)$$



Variabelen gebruikt

- **c** Cohesie in de bodem (Pascal)
- **C_{eff}** Effectieve Cohesie in Geotech als Kilopascal (Kilopascal)
- **c_m** Gemobiliseerde cohesie in de bodemmechanica (Kilonewton per vierkante meter)
- **C_{mob}** Gemobiliseerde cohesie in kilopascal (Kilopascal)
- **C_s** Cohesie van de bodem (Kilopascal)
- **F_c** Samenhangende kracht in KN (Kilonewton)
- **F_s** Veiligheidsfactor in de bodemmechanica
- **h** Hoogte wig (Meter)
- **H** Hoogte van teen van wig tot bovenkant wig (Meter)
- **i** Hellingshoek ten opzichte van horizontaal in de bodem (Graad)
- **L** Lengte van het slipvlak (Meter)
- **T_f** Schuifsterkte van de bodem (Pascal)
- **W** Gewicht van de wig (Kilogram)
- **W_{we}** Gewicht van de wig in kilonewton (Kilonewton)
- **W_{wedge}** Gewicht van de wig in Newton (Newton)
- **γ** Eenheidsgewicht van de bodem (Kilonewton per kubieke meter)
- **γ_w** Eenheidsgewicht van water in de bodemmechanica (Newton per kubieke meter)
- **ζ_{soil}** Afschuifsterkte (Megapascal)
- **ζ_{soil}** Schuifspanning van de bodem in Megapascal (Megapascal)
- **θ** Hellingshoek (Graad)
- **θ_{cr}** Kritische hellingshoek in de bodemmechanica (Graad)
- **θ_i** Hellingshoek in de bodemmechanica (Graad)
- **θ_{slope}** Hellingshoek in de bodemmechanica (Graad)
- **σ_{effn}** Effectieve normale spanning van de bodem in Megapascal (Megapascal)
- **T_s** Gemiddelde schuifspanning op schuifvlak in grondmech (Newton/Plein Meter)
- **φ** Hoek van interne wrijving (Graad)
- **Φ_i** Hoek van interne wrijving van de bodem (Graad)
- **Φ_m** Hoek van gemobiliseerde wrijving (Graad)
- **Φ_{mob}** Hoek van gemobiliseerde wrijving in de bodemmechanica (Graad)



Constanten, functies, gebruikte metingen

- **Constante: pi**, 3.14159265358979323846264338327950288
De constante van Archimedes
- **Functie: acos**, acos(Number)
De inverse cosinusfunctie is de inverse functie van de cosinusfunctie. Het is de functie die een verhouding als invoer neemt en de hoek retourneert waarvan de cosinus gelijk is aan die verhouding.
- **Functie: asin**, asin(Number)
De inverse sinusfunctie is een trigonometrische functie die de verhouding van twee zijden van een rechthoekige driehoek neemt en de hoek weergeeft tegenover de zijde met de gegeven verhouding.
- **Functie: atan**, atan(Number)
Inverse tan wordt gebruikt om de hoek te berekenen door de raaklijnverhouding van de hoek toe te passen, namelijk de tegenoverliggende zijde gedeeld door de aangrenzende zijde van de rechthoekige driehoek.
- **Functie: cos**, cos(Angle)
De cosinus van een hoek is de verhouding van de zijde grenzend aan de hoek tot de hypotenusa van de driehoek.
- **Functie: cosec**, cosec(Angle)
De cosecansfunctie is een trigonometrische functie die het omgekeerde is van de sinusfunctie.
- **Functie: sec**, sec(Angle)
Secans is een trigonometrische functie die wordt gedefinieerd als de verhouding van de hypotenusa tot de kortere zijde grenzend aan een scherpe hoek (in een rechthoekige driehoek); het omgekeerde van een cosinus.
- **Functie: sin**, sin(Angle)
Sinus is een trigonometrische functie die de verhouding beschrijft tussen de lengte van de tegenoverliggende zijde van een rechthoekige driehoek en de lengte van de hypotenusa.
- **Functie: tan**, tan(Angle)
De tangens van een hoek is de goniometrische verhouding van de lengte van de zijde tegenover een hoek tot de lengte van de zijde grenzend aan een hoek in een rechthoekige driehoek.
- **Meting: Lengte** in Meter (m)
Lengte Eenheidsconversie 
- **Meting: Gewicht** in Kilogram (kg)
Gewicht Eenheidsconversie 
- **Meting: Druk** in Kilonewton per vierkante meter (kN/m²), Megapascal (MPa), Kilopascal (kPa), Newton/Plein Meter (N/m²), Pascal (Pa)
Druk Eenheidsconversie 
- **Meting: Kracht** in Kilonewton (kN), Newton (N)
Kracht Eenheidsconversie 
- **Meting: Hoek** in Graad (°)
Hoek Eenheidsconversie 
- **Meting: Specifiek gewicht** in Kilonewton per kubieke meter (kN/m³), Newton per kubieke meter (N/m³)
Specifiek gewicht Eenheidsconversie 
- **Meting: Spanning** in Kilopascal (kPa), Megapascal (MPa)
Spanning Eenheidsconversie 



Controleer andere formulelijsten

- Draagvermogen voor stripfundering voor $C-\Phi$ bodems Formules 
- Draagvermogen van cohesieve grond Formules 
- Draagvermogen van niet-samenhangende grond Formules 
- Draagkracht van bodems Formules 
- Draagkracht van de bodem: de analyse van Meyerhof Formules 
- Stabiliteitsanalyse van de fundering Formules 
- Atterberg-grenzen Formules 
- Draagkracht van de bodem: analyse van Terzaghi Formules 
- Verdichting van de bodem Formules 
- Grondverzet Formules 
- Zijwaartse druk voor cohesieve en niet-cohesieve grond Formules 
- Minimale funderingsdiepte volgens Rankine's analyse Formules 
- Stapelfunderingen Formules 
- Schrapper productie Formules 
- Kweelanalyse Formules 
- Hellingstabiliteitsanalyse met behulp van de Bishops-methode Formules 
- Hellingstabiliteitsanalyse met behulp van de Culman-methode Formules 
- Bodemoorsprong en zijn eigenschappen Formules 
- Soortelijk gewicht van de bodem Formules 
- Stabiliteitsanalyse van oneindige hellingen in prisma Formules 
- Trillingscontrole bij explosieven Formules 
- Leegteverhouding van bodemonmonster Formules 
- Watergehalte van bodem en gerelateerde formules Formules 

DEEL dit document gerust met je vrienden!

PDF Beschikbaar in

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

7/8/2024 | 7:54:36 AM UTC

[Laat hier uw feedback achter...](#)

