

Correction du TD stabilité d'une force de pieux

Q1 Si on isole le système S_3 et qu'on considère l'ensemble à l'équilibre, le théorème de la résultante statique projeté sur \vec{z} donne une relation entre le poids de S_3 , F_{sol} et F_w . Si on connaît le poids de S_3 on peut en déduire F_{sol} en fonction de F_w .

Q2 On isole l'ensemble $\Sigma = \{S_1, S_2, S_3\}$:

B.A.M.E : \vec{F}_d ; \vec{F}_g ; \vec{P} (poids de l'ensemble Σ); \vec{F}_{sol}

Appliquons le PFS en O au système Σ

Théorème de la Résultante : $\vec{F}_d + \vec{F}_g + \vec{P} + \vec{F}_{\text{sol}} = \vec{0} = \vec{R}$

Théorème du Moment en O : $M_O, \vec{F}_d + M_O, \vec{F}_g + M_O, \vec{P} + M_O, \vec{F}_{\text{sol}} = \vec{0} = \vec{M}$

$$\vec{R} \cdot \vec{z} \quad F_d + F_g - Mg + F_{\text{sol}} = 0 \quad (1)$$

$$\vec{M} = \vec{O} \wedge \vec{F}_d + \vec{O} \wedge \vec{F}_g + \vec{O} \wedge \vec{P} + \vec{O} \wedge \vec{F}_{\text{sol}} = \vec{0}$$

$$= a \vec{x} \wedge F_d \vec{z} - a \vec{x} \wedge F_g \vec{z} + (r \vec{x}_2 + z_0 \vec{z}) \wedge (-Mg \vec{z}) + R \vec{x}_2 \wedge F_{\text{sol}} \vec{z} = \vec{0}$$

$$= -a F_d \vec{y} + a F_g \vec{y} + r Mg \vec{y}_2 - R F_{\text{sol}} \vec{y}_2 = \vec{0}$$

$$\text{or } \vec{y}_2 = -\sin \theta \vec{x} + \cos \theta \vec{y}$$

$$\vec{M} = a (F_g - F_d) \vec{y} + (r Mg - R F_{\text{sol}}) (-\sin \theta \vec{x} + \cos \theta \vec{y}) = \vec{0}$$

$$\left\{ \begin{array}{l} \vec{M} \cdot \vec{x} = (-r Mg + R F_{\text{sol}}) \sin \theta = 0 \quad (2) \\ \vec{M} \cdot \vec{y} = a (F_g - F_d) + (r Mg - R F_{\text{sol}}) \cos \theta = 0 \end{array} \right.$$

$$\left\{ \begin{array}{l} \vec{M} \cdot \vec{x} = (-r Mg + R F_{\text{sol}}) \sin \theta = 0 \quad (2) \\ \vec{M} \cdot \vec{y} = a (F_g - F_d) + (r Mg - R F_{\text{sol}}) \cos \theta = 0 \end{array} \right. \quad (3)$$

$$(3) + \alpha \times (1) \text{ donne } \alpha(F_g - Fa) + (rMg - RF_{sol})\cos\theta$$

$$+ \alpha(F_d + F_g) - aMg + aF_{sol} = 0$$

$$= 2\alpha F_g + Mg(r\cos\theta - a) + F_{sol}(a - R\cos\theta) = 0$$

d'où

$$F_g = \frac{F_{sol}}{2\alpha} (R\cos\theta - 1) + \frac{Mg}{2\alpha} (a - r\cos\theta)$$

de même en faisant $\alpha \times (1) - (3)$ on obtient

$$\alpha F_d + \alpha \cancel{F_g} + \alpha F_{sol} - aMg + \alpha F_d - \cancel{\alpha F_g} - rMg\cos\theta + RF_{sol}\cos\theta = 0$$

$$F_d = -\frac{F_{sol}}{2\alpha} (a + R\cos\theta) + \frac{Mg}{2\alpha} (a + r\cos\theta)$$

Q3: La limite du basculement à droite est donné par $F_g = 0$

Si $F_{sol} = 0$ cela donne $F_g = 0 = \frac{Mg}{2\alpha} (a - r\cos\theta)$

$$\Rightarrow a = r\cos\theta$$

Il faut que la coordonnée sur \vec{x} de G reste inférieure

à a pour que l'engin ne bascule pas.

b% représente le pourcentage de la proximité de la position critique de basculement.

On sait que si $a = r\cos\theta$ $b\% = 100\%$ (puisque cela bascule !..)