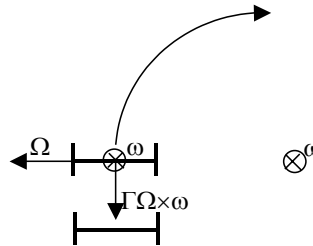
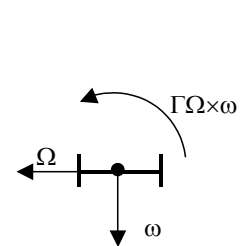


1. Gyrostat :  $\Gamma \bar{\Omega} \times \bar{\omega}$   
les roues droites de la voiture ont  
tendance à décoller.

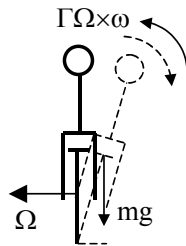
Vue de haut



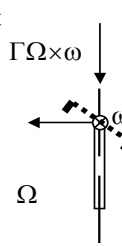
Vue de derrière



- 2.a Vue de derrière



Vue de haut



Si le cycliste se penche vers la droite, la force de pesanteur génère un moment qui a tendance à faire basculer le cycliste. Pour ne pas tomber, il doit générer un moment opposé qui le ramène en position verticale. En tournant son guidon vers la droite (du côté où il penche), il crée un effet gyroscopique qui le ramène dans sa position verticale.

- 2.b Roue = 60 cm de diamètre ;

$$\Gamma = 0,6 \cdot (0,3)^2$$

$$v = \Omega R \Rightarrow 8 = \Omega \cdot 0,3 \Rightarrow \Omega = 8/0,3 \text{ rad/s}$$

$$m_{eC} = \bar{C} \bar{G} \times m \bar{g} = 0,03 \cdot 80 \cdot 9,81$$

$$\Gamma \bar{\Omega} \times \bar{\omega} = 0,6 \cdot (0,3)^2 \frac{8}{0,3} \omega$$

Pour retrouver l'équilibre :

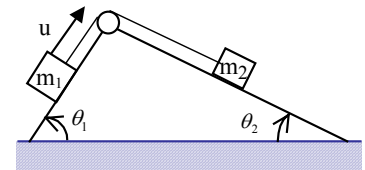
$$\frac{d}{dt} \bar{M}_C = m_{eC} + \Gamma \bar{\Omega} \times \bar{\omega} \Rightarrow 0 = 0,03 \cdot 80 \cdot 9,81 - 0,6 \cdot (0,3)^2 \frac{8}{0,3} \omega$$

$$\omega = 16,35 \text{ rad/s}$$

3.  $z_1 = u \sin \theta_1$  ;  $z_2 = (C - u) \sin \theta_2$  avec l'axe z orienté vers le bas

$$T = \frac{1}{2} \sum m_i v_i^2 = \frac{m_1}{2} \dot{u}^2 + \frac{m_2}{2} \dot{u}^2 \text{ et } V = -m_1 g u \sin \theta_1 - m_1 g (l - u) \sin \theta_2$$

$$u : m_1 \ddot{u} + m_2 \ddot{u} - m_1 g \sin \theta_1 + m_2 g \sin \theta_2 = 0 \Rightarrow \ddot{u} = \frac{m_1 g \sin \theta_1 - m_2 g \sin \theta_2}{m_1 + m_2} g$$



$$\left( \frac{d}{dt} \bar{R} = \sum \bar{F}_e \right)_u \Rightarrow m_1 \ddot{u} = T - m_1 g \sin \theta_1 \Rightarrow T = m_1 \frac{m_1 g \sin \theta_1 - m_2 g \sin \theta_2}{m_1 + m_2} + m_1 g \sin \theta_1$$

4. Nous avons 3 masses ponctuelles et deux solides (poulies). Soit les positions des masses m, 2m et 3m :  $z_1, z_2, z_3$ .

$$z_1 = -u + C_1 ; z_2 = u + v ; z_3 = +u - v + C_2$$

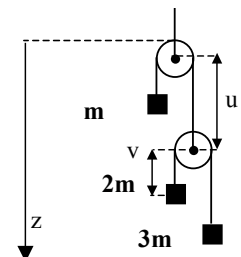
$$T = \sum_{\text{masses ponctuelles}} \left( \frac{1}{2} m_i v_i^2 \right) + \sum_{\text{solides}} \left( \frac{M_i}{2} v_{G_i}^2 + \frac{1}{2} \bar{\omega}_i \cdot \bar{I}_{G_i} \cdot \bar{\omega}_i \right) \text{ avec } I = 2mR^2 \text{ donc } M = 4m \text{ car } I(\text{disque}) = \frac{MR^2}{2}$$

$$T = \left( \frac{m}{2} \dot{u}^2 \right)_{m_1} + \left( \frac{2m}{2} (\dot{u} + \dot{v})^2 \right)_{m_2} + \left( \frac{3m}{2} (\dot{u} - \dot{v})^2 \right)_{m_3} + \left( \frac{I}{2} \left( \frac{\dot{u}}{R} \right)^2 \right)_{S1} + \left( \frac{M}{2} \dot{u}^2 + \frac{I}{2} \left( \frac{\dot{v}}{R} \right)^2 \right)_{S2}$$

$$T = 6m\dot{u}^2 + \frac{7}{2} m\dot{v}^2 - m\dot{u}\dot{v} \text{ et } V = -mgz_1 - 2mgz_2 - 3mgz_3 - Mgu = mgv - 8mgu + C$$

$$\begin{cases} u : 12m\ddot{u} - m\ddot{v} - 8mg = 0 \\ v : 7m\ddot{u} - m\ddot{v} + mg = 0 \end{cases}$$

$$\Rightarrow \ddot{v} = -\frac{4}{83} g \text{ et } \ddot{u} = \frac{55}{83} g \Rightarrow \ddot{z}_1 = -\frac{55}{83} g \text{ (}\uparrow\text{)} ; \ddot{z}_2 = \frac{51}{83} g \text{ (}\downarrow\text{)} ; \ddot{z}_3 = \frac{59}{83} g \text{ (}\downarrow\text{)}$$



5. 1. Système {fourche + caisse}

$$\frac{d}{dt} \bar{M}_C = \sum \bar{m}_{e,C} = \bar{C}\bar{B} \times \bar{B}_x + \bar{C}\bar{G}_2 \times m\bar{g} = (0,9.B_x - 0,6.900,9,81) \bar{I}_z$$

$$\bar{M}_C = \bar{C}\bar{G} \times \bar{R} + \bar{M}_G \quad \text{avec} \quad \bar{M}_G = \bar{I}_G \cdot \bar{\omega} = 0 \quad (\text{pas de rotation})$$

$$\bar{M}_C = mv_G d_{C-\bar{v}_G} \quad \text{où } d_{C-\bar{v}_G} \text{ est la distance entre le point C et le vecteur vitesse } \bar{v}_G.$$

$$\frac{d}{dt} mv_G d_{C-\bar{v}_G} = 900.a.0,6 = 0,9.B_x - 0,6.900,9,81$$

2. Système {Véhicule + fourche + caisse}

$$\frac{d}{dt} \bar{M}_D = \sum \bar{m}_{e,D} = \bar{D}\bar{G}_1 \times M\bar{g} + \bar{D}\bar{G}_2 \times m\bar{g} = (1600.1,2,9,81 - 900.1,2,9,81) \bar{I}_z$$

$$\bar{M}_D = (\bar{D}\bar{G}_2 \times \bar{R}_2 + \bar{M}_{G_2})_m + (\bar{D}\bar{G}_1 \times \bar{R}_1 + \bar{M}_{G_1})_M$$

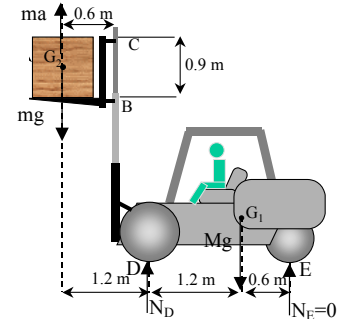
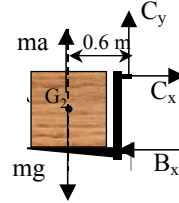
$$\text{avec } \bar{M}_G = \bar{I}_G \cdot \bar{\omega} = 0 \quad (\text{pas de rot.}) \quad \text{et } \bar{R}_1 = 0 \quad (\text{pas de mvt})$$

$$\bar{M}_D = mv_G d_{D-\bar{v}_G} \quad \text{où } d_{D-\bar{v}_G} = \text{distance entre le point D et le vecteur vitesse } \bar{v}_G.$$

$$\frac{d}{dt} mv_G d_{D-\bar{v}_G} = 900.a.1,2 = 1600.1,2,9,81 - 900.1,2,9,81$$

$$(2) \Rightarrow a = 7,63 \text{ m/s}^2$$

$$(2) \Rightarrow (1) : B = 10,46 \text{ kN}$$



**Projets Matlab : Toutes les questions peuvent aussi être posées par mail ([emmanuelle.vin@ulb.ac.be](mailto:emmanuelle.vin@ulb.ac.be)) ou à Charles Cuvelliez le vendredi 17h45 en UA6.219**

**Laboratoire en mécanique rationnelle (les doubleurs sont dispensés) : Vous avez jusqu'au 17/02/2003 pour faire vos groupes de 5 étudiants (réalisés à l'intérieur d'une même série) dont vous m'enverrez la liste par mail ([emmanuelle.vin@ulb.ac.be](mailto:emmanuelle.vin@ulb.ac.be)). La liste des manipulations de chaque groupe sera affichée le 28/02/2003.**

**Permanence de mécanique rationnelle : Changement d'horaire**

Mardi de 13h à 14h à la salle de réunion (11/02/2003 ; 25/02/2003 ; 11/03/2003 )

**S9-E5**

5. Le seul degré de liberté est  $\theta$ .  $O$  est un point fixe du solide.  $I_g$  est le moment d'inertie du cône par rapport à la génératrice de contact  $g$ .  $\omega$  = la vitesse instantanée de rotation.

Dans le plan de symétrie du cône passant par  $g$ , on a :

$$OA = l \cos \alpha ; \quad \vec{OA} = l \cos^2 \alpha \bar{I}_x + l \cos \alpha \sin \alpha \bar{I}_y ; \quad \vec{\omega} = \omega \bar{I}_x$$

$$\left. \begin{aligned} \vec{v}_A &= \vec{v}_O + \vec{AO} \times \vec{\omega} = l\omega \cos \alpha \sin \alpha \bar{I}_z \\ \vec{v}_A &= AO' \dot{\theta} \bar{I}_z = l \cos^2 \alpha \dot{\theta} \bar{I}_z \end{aligned} \right\} \Rightarrow \omega = \dot{\theta} \cotg \alpha$$

$$I_{x'} = \frac{3MR^2}{10} ; \quad I_{y'} = \frac{3MR^2}{20} + \frac{3Mh^2}{5} ;$$

$$I_g = \int (y^2 + z^2) dm = \int ((x' \sin \alpha - y' \cos \alpha)^2 + z^2) dm = \int (x'^2 \sin^2 \alpha + y'^2 \cos^2 \alpha - 2x'y' \cos \alpha \sin \alpha + (\cos^2 \alpha + \sin^2 \alpha) z^2) dm$$

$$= \cos^2 \alpha I_{x'} - 2 \cos \alpha \sin \alpha P_{x'y'} + \sin^2 \alpha I_{y'} = \frac{h^2}{l^2} \frac{3MR^2}{10} + \frac{R^2}{l^2} \left( \frac{3MR^2}{20} + \frac{3Mh^2}{5} \right) = \frac{3MR^2}{20(R^2 + h^2)} (R^2 + 6h^2)$$

$$\text{avec } R = l \sin \alpha ; \quad h = l \cos \alpha \Rightarrow I_g = \frac{3M}{20} \sin^2 \alpha l^2 (1 + 5 \cos^2 \alpha)$$

$$V = -Mgz_G = -Mg \frac{3}{4} l \cos^2 \alpha \cos \theta \sin \beta ; \quad T = \frac{1}{2} \frac{3M}{20} l^2 \sin^2 \alpha \cotg^2 \alpha \dot{\theta}^2 (1 + 5 \cos^2 \alpha)$$

$$L = T - V \Rightarrow \frac{d}{dt} \frac{\partial L}{\partial \dot{\theta}} - \frac{\partial L}{\partial \theta} = 0 \Rightarrow l(1 + 5 \cos^2 \alpha) \ddot{\theta} + 5g \sin \theta \sin \beta = 0$$

$$\text{Intégrale première : } T + V = E_0 \Rightarrow l(1 + 5 \cos^2 \alpha) \dot{\theta}^2 - 10g \cos \theta \sin \beta = -10g \cos \theta_0 \sin \beta$$

