

## 1.1

$$T = T_1 + T_2 + T_3 = \left( \frac{1}{2} \frac{ml^2}{3} \dot{\theta}^2 \right) + \left( \frac{1}{2} mv_{G_2}^2 + \frac{1}{2} \bar{\omega} \bar{I}_{G_2} \bar{\omega} \right) + \left( \frac{1}{2} mv_{G_3}^2 \right)$$

$$\bar{\mathbf{v}}_{G_2} = \bar{\mathbf{v}}_B + \bar{\boldsymbol{\omega}} \times \overline{BG_2} = L\dot{\theta}(-\sin\theta\bar{\mathbf{i}}_x + \cos\theta\bar{\mathbf{i}}_y) - \frac{L}{2}\dot{\theta}(\sin\theta\bar{\mathbf{i}}_x + \cos\theta\bar{\mathbf{i}}_y)$$

$$= L\dot{\theta}\left(-\sin\theta - \frac{1}{2}\sin\theta\right)\bar{1}_x + L\dot{\theta}\left(\cos\theta - \frac{1}{2}\cos\theta\right)\bar{1}_y = -\frac{3L}{2}\sin\theta\dot{\theta}\bar{1}_x + \frac{L}{2}\cos\theta\dot{\theta}\bar{1}_y$$

$$\bar{v}_{G_3} = \frac{d}{dt} \left( 2L \cos \theta + \frac{L}{2} \right) \bar{1}_x = -2L \sin \theta \dot{\theta} \bar{1}_x$$

$$T = \left( \frac{1}{2} \frac{mL^2}{3} \dot{\theta}^2 \right) + \left( \frac{1}{2} m \frac{L^2}{4} (8 \sin^2 \theta + 1) \dot{\theta}^2 + \frac{1}{2} \frac{mL^2}{12} \dot{\theta}^2 \right) + \left( \frac{1}{2} m 4L^2 \sin^2 \theta \dot{\theta}^2 \right)$$

$$\Rightarrow T = \frac{mL^2}{3} \dot{\theta}^2 + 3mL^2 \sin^2 \theta \dot{\theta}^2$$

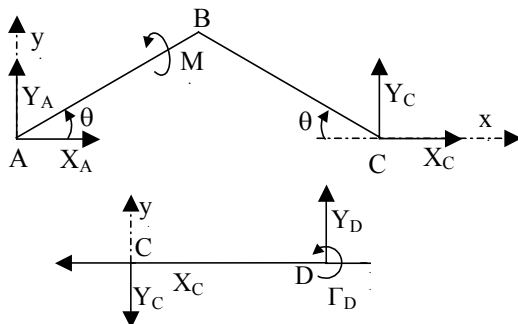
$$\overline{\delta OG_3} = -2L \sin \theta \delta \theta \bar{1}_x \quad \text{et} \quad \bar{F} = F(\theta) \bar{1}_x$$

$$\delta\tau = Q_\theta \delta\theta = M \delta\theta - 2Fl \sin\theta \delta\theta$$

$$\frac{d}{dt} \frac{\partial T}{\partial \dot{\theta}} - \frac{\partial T}{\partial \theta} = Q_{\theta} \Rightarrow m L^2 \ddot{\theta} \left( \frac{2}{3} + 6 \sin^2 \theta \right) + 6 m L^2 \sin \theta \cos \theta \dot{\theta}^2 = M - 2 F L \sin \theta$$

## 1.2

$$\frac{d}{dt}\bar{M}_A = \bar{m}_{e,A} = M(\theta) + 2L \cos \theta Y_C \text{ où } \bar{M}_A = \bar{M}_{A,1} + \bar{M}_{A,2} = \left(\bar{\bar{I}}_A \cdot \bar{\omega}\right) + \left(\bar{M}_{G2} + \overline{AG2} \times \bar{R}_2\right)$$



$$\bar{M}_A = \left( \frac{ml^2}{3} \dot{\theta} \bar{1}_z \right) + \left( -\frac{ml^2}{12} \dot{\theta} \bar{1}_z + m \frac{3l^2}{4} \dot{\theta} \bar{1}_z \right) = ml^2 \dot{\theta} \bar{1}_z$$

$$\Rightarrow Y_C = \frac{ml^2\ddot{\theta} - M(\theta)}{2l \cos \theta}$$

$$\frac{d}{dt}R_x = \sum F_{e,x} \quad \text{où} \quad R_x = mv_{G3,x} = -2mL \sin \theta \dot{\theta}$$

$$\Rightarrow X_C = F(\theta) + 2mL(\sin\theta\ddot{\theta} + \cos\theta\dot{\theta}^2)$$

## 2. Forces :

- Force de pesanteur en G,  $C_1$ ,  $C_2$
- Force de réaction normale et frottement pour empêcher le glissement en  $O_1$  et  $O_2$  ( $N_l$ ,  $T_l$ ,  $N_2$ ,  $T_2$ )
- Couple moteur en C sur la roue arrière

Degré de liberté :

- 3 solides en 2D  $\Rightarrow$  3 x 3 paramètres cinématiques de position.
- 8 condition cinématique entre ces solides :
  - Roulement sans glissement en  $O_1 = 2$  conditions cinématiques
  - Roulement sans glissement en  $O_2 = 2$  conditions cinématiques
  - Liaison rotoïde (=de type rotule) en  $C_1 = 2$  conditions cinématiques
  - Liaison rotoïde (=de type rotule) en  $C_2 = 2$  conditions cinématiques
- $9 - 8 = 1$  ddl. On prend le paramètre  $x$  décrivant la position du centre de gravité  $G$  de la moto.

## 2.1 Théorème de la résultante cinétique sur le système complet.

$$\frac{d\bar{R}}{dt} = \bar{F}_e = M\bar{g} + 2m\bar{g} + T_1\bar{1}_x + N_1\bar{1}_y + T_2\bar{1}_x + N_2\bar{1}_y$$

$$(M + 2m)\ddot{x} = T_1 + T_2 \quad (1)$$

$$0 = -Mg - 2mg + N_1 + N_2 \quad (2)$$

Théorème du moment cinétique en  $C_2$  sur la roue 2 (force de liaison  $X_2$  et  $Y_2$ )

$$\frac{d}{dt} \bar{M}_{C_2} = \sum \bar{m}_{e,C_2} + m \bar{v}_G \times \bar{v}_{C_2} = \bar{m}_{e,C_2} \quad \text{avec} \quad \bar{\omega} = -\omega_2 \bar{1}_z$$

$$\text{Condition cinématique : } \bar{v}_{O_2} = 0 = \bar{v}_{C_2} + \bar{\omega}_2 \times \overline{C_2 O_2} = \dot{x} \bar{1}_x - \omega_2 r \bar{1}_x \Rightarrow \bar{\omega}_2 = -\frac{\dot{x}}{r} \bar{1}_z$$

$$\bar{M}_{C_2} = \bar{I}_{C_2} \cdot \bar{\omega} = -m i^2 \frac{\dot{x}}{r} \bar{1}_z \Rightarrow -m i^2 \frac{\ddot{x}}{r} \bar{1}_z = r T_2 \bar{1}_z \Rightarrow T_2 = -m \frac{i^2}{r^2} \ddot{x} \quad (3)$$

$$(3) \text{ dans } (1) : T_1 = (M + 2m) \ddot{x} + m \frac{i^2}{r^2} \ddot{x} \quad (4)$$

2.2 Théorème du moment cinétique en  $O_I$  sur la moto et les 2 roues (force de liaison  $X_I$  et  $Y_I$ )

$$\frac{d}{dt} \bar{M}_{O_I} = \sum \bar{m}_{e,O_I} + \bar{R} \times \bar{v}_{O_I} = \bar{m}_{e,O_I} \quad \text{avec} \quad \bar{\omega}_1 = -\omega_1 \bar{1}_z = -\frac{\dot{x}}{r} \bar{1}_z \quad \text{par la deuxième condition cinématique}$$

$$\begin{cases} \bar{M}_{O_I} = \bar{M}_{O_I,M} + \bar{M}_{O_I,r1} + \bar{M}_{O_I,r2} \\ \bar{M}_{O_I,M} = \underbrace{\bar{M}_{G,M}}_{=0} + \overline{O_I G} \times \bar{R} = -h M \dot{x} \bar{1}_z \\ \bar{M}_{O_I,r1} = \bar{I}_{O_I} \cdot \bar{\omega} + m \overline{O_I C_1} \times \bar{v}_{O_I} = -m(i^2 + r^2) \frac{\dot{x}}{r} \bar{1}_z \\ \bar{M}_{O_I,r2} = \bar{M}_{G_2,r2} + \overline{O_I G_2} \times \bar{R}_{r2} = -m \frac{i^2}{r} \dot{x} \bar{1}_z - m r \dot{x} \bar{1}_z \end{cases}$$

$$\left( -hM - m(i^2 + r^2) \frac{1}{r} - m \frac{i^2}{r} - m r \right) \ddot{x} = -\frac{L}{3} Mg - Lmg + L N_2$$

$$\Rightarrow N_2 = \left( \frac{M}{3} + m \right) g - \left( hM + 2m \frac{(i^2 + r^2)}{r} \right) \frac{\ddot{x}}{L} \quad (5)$$

En réinjectant (5) dans (2), on obtient :

$$N_1 = \left( \frac{2M}{3} + m \right) g + \left( hM + 2m \frac{(i^2 + r^2)}{r} \right) \frac{\ddot{x}}{L}$$

2.3 La moto démarrera en se cabrant lorsque la force verticale entre le sol et la route avant s'annule :

$$N_2 = 0 \Rightarrow \ddot{x}_{\max} = \frac{Lr \left( \frac{M}{3} + m \right) g}{hMr + 2m(i^2 + r^2)}$$

Théorème du moment cinétique en  $C_I$  sur la roue arrière (force de liaison  $X_I$  et  $Y_I$ )

$$\frac{d}{dt} \bar{M}_{C_I} = \sum \bar{m}_{e,C_I} + \bar{R} \times \bar{v}_{O_{C_I}} = \bar{m}_{e,C_I} \quad \text{avec} \quad \bar{\omega}_1 = -\omega_1 \bar{1}_z = -\frac{\dot{x}}{r} \bar{1}_z \quad \text{par la deuxième condition cinématique}$$

$$-m i^2 \frac{\ddot{x}}{r} = -C + r T_1 \Rightarrow \text{avec } (4) : C = \left( m \frac{i^2}{r^2} + (M + 2m) + m \frac{i^2}{r^2} \right) r \ddot{x} \Rightarrow C_{\max} = \left( Mr + 2m \left( \frac{i^2 + r^2}{r} \right) \right) \ddot{x}_{\max}$$

Ou par l'équation de mouvement :

$$T = T_M + T_{r1} + T_{r2} = \frac{M \dot{x}^2}{2} + 2 \left( \frac{m \dot{x}^2}{2} + \frac{m i^2}{2} \left( -\frac{\dot{x}}{r} \right)^2 \right) = \left( \frac{M}{2} + m \frac{r^2 + i^2}{r^2} \right) \dot{x}^2$$

$$V = 0$$

$$Q_x \delta x = -C \delta \theta = -C \left( -\frac{\delta x}{r} \right) = \frac{C}{r} \delta x$$

$$\frac{d}{dt} \left( \frac{\partial T}{\partial \dot{x}} \right) = Q_x \Rightarrow \left( M + 2m \frac{r^2 + i^2}{r^2} \right) \ddot{x} = \frac{C}{r} \Rightarrow C = \left( Mr + 2m \frac{r^2 + i^2}{r} \right) \ddot{x}$$