

# Application 1

## Kart – Sujet

C. Gamelon & P. Dubois.

Au démarrage, le kart est bridé au sol. Le démarreur électrique exerce un couple de  $C_m = 1 \text{ N m}$  sur le vilebrequin et lorsque la vitesse de rotation atteint 1200 tr/min, la combustion du mélange air essence commence et le moteur thermique démarre. Dans cette phase de démarrage l'embrayage est ouvert et ne transmet pas de mouvement. Le vilebrequin est guidé en rotation par rapport au carter moteur. Ce guidage est modélisé par une liaison rotule en  $O$  et linéaire annulaire en  $B$  d'axe  $(O, \vec{z})$ .  $\vec{OB} = a \vec{z}$ .

Le vilebrequin est de masse  $m_2$  et de centre de gravité  $G_2$  avec  $\vec{OG}_2 = l_2 \vec{z}$ . On a :

$$I_{G_2}(2) = \begin{pmatrix} A & 0 & 0 \\ 0 & B & -D \\ 0 & -D & C \end{pmatrix}_{\mathcal{R}_2}.$$

**Question 1** Faire un graphe de liaison correspondant à la situation de démarrage.

**Question 2** Déterminer le temps de démarrage du moteur (équation du mouvement) et les actions dans le guidage en rotation.

Nouvelle situation de démarrage : le kart de masse  $m_1$  et centre d'inertie  $G_1$  n'est plus bridé et peut se déplacer horizontalement.  $\vec{O_0G_1} = \lambda \vec{x} + h \vec{y}$  et  $\vec{OG_1} = b \vec{y}$ .

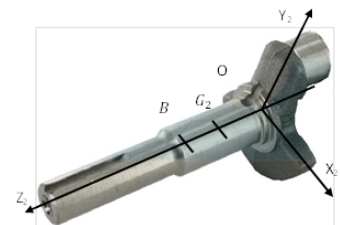
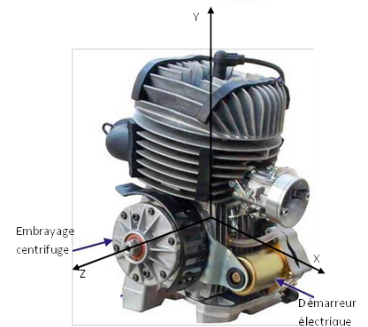
**Question 3** Faire un graphe de liaison correspondant à la nouvelle situation de démarrage.

**Question 4** Déterminer les déplacements du kart au démarrage.

**Question 5** Identifier les modifications des résultats si  $\vec{OG_2} = l_2 \vec{z} + e \vec{y}_2$ .

C1-05

C2-09





# Application 2

## Pendule – Sujet

### Mise en situation

On s'intéresse à un pendule guidé par une glissière. On fait l'hypothèse que le problème est plan.

- On note 1 la pièce de masse  $M_1$  et de centre de gravité  $G_1$ .  $\overrightarrow{OA} = \lambda(t)\vec{x}_0 - h\vec{y}_0$ .
- On note 2 la pièce de masse  $M_2$  et de centre de gravité  $G$  et de matrice d'inertie

$$I_1(G) = \begin{pmatrix} A & -F & -E \\ -F & B & -D \\ -E & -D & C \end{pmatrix}_{\mathcal{B}_2}. \text{ On a } \overrightarrow{AG} = L\vec{x}_2$$

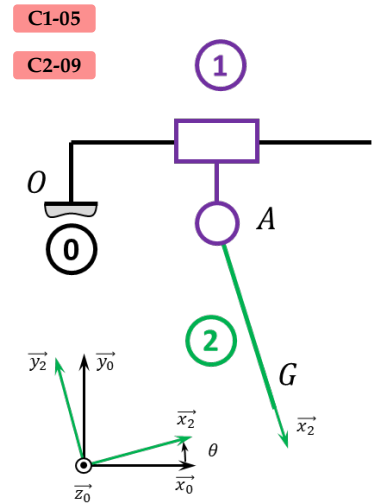
### Travail à réaliser

**Question 1** Déterminer  $\overrightarrow{\delta(A, 2/0)}$  en utilisant deux méthodes différentes.

**Question 2** En déduire le torseur dynamique  $\{\mathcal{D}(2/0)\}$ .

**Question 3** Isoler 2 et écrire le théorème du moment dynamique en  $A$  en projection sur  $\vec{z}_0$ .

**Question 4** Isoler  $\{1+2\}$  et écrire le théorème de la résultante dynamique en projection sur  $\vec{x}_0$ .





# Colle 1

## Porte outil – Sujet

C1-05

C2-09

Le dispositif porte-outil d'une machine d'affûtage est composé de trois solides 1, 2 et 3.

Le repère  $\mathcal{R}_0 = (O; \vec{x}_0, \vec{y}_0, \vec{z}_0)$ , avec  $(O, \vec{z}_0)$  vertical ascendant, est lié au bâti 0 de la machine. Il est supposé galiléen. Toutes les liaisons sont supposées parfaites.

Le repère  $\mathcal{R}_1 = (O; \vec{x}_1, \vec{y}_1, \vec{z}_0)$  est lié au support tournant 1 en liaison pivot d'axe  $(O, \vec{z}_0)$  avec le bâti 0. La position de 1 par rapport à l'axe  $(O, \vec{z}_0)$  est repérée par  $\alpha = (\vec{x}_0, \vec{x}_1) = (\vec{y}_0, \vec{y}_1)$ .

On note  $I_1$  le moment d'inertie de 1 par rapport à l'axe  $(O, \vec{z}_0)$  et  $H$  le point tel que  $\vec{OH} = h\vec{x}_1$ .

Le repère  $\mathcal{R}_2 = (H; \vec{x}_2, \vec{y}_1, \vec{z}_2)$  est lié au bras pivotant 2 en liaison pivot d'axe  $(H, \vec{y}_1)$  avec 1. La position de 2 est repérée par  $\beta = (\vec{x}_1, \vec{x}_2) = (\vec{z}_0, \vec{z}_2)$ .

On note  $m_2$  la masse de (2), de centre d'inertie  $H$  de matrice d'inertie  $I_H(2) = \begin{pmatrix} A_2 & 0 & 0 \\ 0 & B_2 & 0 \\ 0 & 0 & C_2 \end{pmatrix}_{\mathcal{R}_2}$ .

Le repère  $\mathcal{R}_3 = (G; \vec{x}_3, \vec{y}_3, \vec{z}_2)$  est lié au porte-outil (3) (avec l'outil à affûter tenu par le mandrin) en liaison pivot glissant d'axe  $(H, \vec{z}_2)$  avec (2).

La position de (3) est repérée par  $\gamma = (\vec{x}_2, \vec{x}_3) = (\vec{y}_2, \vec{y}_3)$  et par  $\vec{HG} = \lambda\vec{z}_2$ .

On note  $m_3$  la masse de (3), de centre d'inertie  $G$  de matrice d'inertie  $I_G(3) = \begin{pmatrix} A_3 & 0 & 0 \\ 0 & B_3 & 0 \\ 0 & 0 & C_3 \end{pmatrix}_{\mathcal{R}_3}$ .

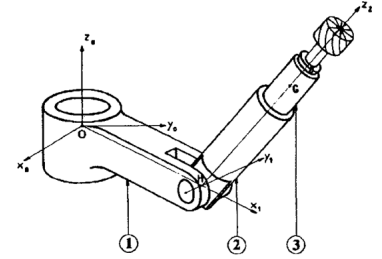
**Question 1** Justifier la forme de la matrice de la pièce (3).

**Question 2** Calculer  $\overline{V}(G, 3/0)$ .

**Question 3** Indiquer la méthode permettant de calculer le torseur dynamique en  $G$  de (3) en mouvement par rapport à  $\mathcal{R}_0$  en projection sur  $\vec{z}_2$ .

**Question 4** Calculer le moment dynamique en  $H$  appliqué à l'ensemble {2, 3} en mouvement par rapport à  $\mathcal{R}_0$  en projection sur  $\vec{y}_1$ .

**Question 5** Calculer le moment dynamique en  $O$  appliqué à l'ensemble {1, 2, 3} en mouvement par rapport à  $\mathcal{R}_0$  en projection sur  $\vec{z}_0$ .





## Colle 2

# Disque déséquilibré – Sujet

Équipe PT – PT★ La Martinière Monplaisir.

C1-05

C2-09

Soit le rotor **(1)** défini ci-contre. Il est constitué d'un arbre de masse négligeable en liaison pivot par rapport à un bâti **(0)**. Sur cet arbre est monté, en liaison complète, un disque de masse  $M$ , de rayon  $R$  et d'épaisseur  $H$ . Le repère  $\mathcal{R}_1 = (G; \vec{x}_1, \vec{y}_1, \vec{z}_1)$  est attaché à ce solide.

La base  $\mathcal{B}'_1 = (\vec{x}'_1, \vec{y}'_1, \vec{z}'_1)$  se déduit de  $\mathcal{B}_1 = (\vec{x}_1, \vec{y}_1, \vec{z}_1)$  par une rotation d'angle  $\alpha$  autour de  $\vec{z}_1 = \vec{z}'_1$ .

La base  $\mathcal{B}_1 = (\vec{x}_1, \vec{y}_1, \vec{z}_1)$  se déduit de  $\mathcal{B}_0 = (\vec{x}_0, \vec{y}_0, \vec{z}_0)$  par une rotation d'angle  $\theta$  autour de  $\vec{x}_1 = \vec{x}_0$ .

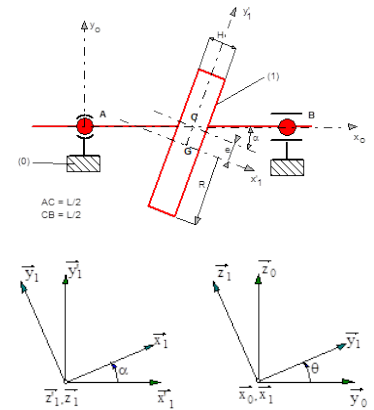
Enfin, le rotor **1** est entraîné par un moteur (non représenté) fournissant un couple noté  $C_m \vec{x}_0$ . Le montage de ce disque présente deux défauts :

- un défaut de perpendicularité caractérisé par l'angle  $\alpha$  ;
- un défaut d'excentricité représenté par la cote  $e$ .

**Question 1** Déterminer la forme de la matrice d'inertie du cylindre en C dans la base  $\mathcal{B}'_1$ .

**Question 2** Déterminer les éléments de réduction en A du torseur dynamique de **(1)** dans son mouvement par rapport à  $\mathcal{R}_0$ .

**Question 3** Appliquer le PFD pour déterminer les inconnues de liaison.







## Colle 3

### Régulateur – Sujet

Un système matériel est constitué de 5 solides reliés au bâti (0). Les solides (1), (2), (3) et (5) sont des barres sans épaisseur, articulées par des pivots en  $O$ ,  $A$  ou  $B$  de manière à demeurer dans un même plan noté  $(\vec{x}_1, \vec{y}_1)$ . Cet ensemble est donc mobile en rotation autour de  $\vec{z}_1$ . On repère sa position angulaire par le paramètre  $\psi$ .

Au bâti (0), on associe le repère fixe  $\mathcal{R}_0$ .

À chaque  $S_i$  on associe une base  $\mathcal{B}_i(\vec{x}_i, \vec{y}_i, \vec{z}_i)$ . Les repères  $\mathcal{R}_i$  sont d'origine  $O$  ou  $A$  selon le cas.

Les rotations internes sont définies par  $\theta_2$  autour de  $(O, \vec{y}_1)$  et  $\theta_3$  autour de  $(A, \vec{y}_1)$ .

Les barres (2) et (3) sont identiques, de longueur  $2a$  et de masse  $m_2 = m_3 = m$ .

Les barres (1) et (5) ont une masse  $m_i$  et des longueurs  $\ell_i$ . (4) est un volant d'inertie de masse  $M$  qui fait l'objet d'une liaison pivot d'axe  $(G, \vec{x}_3)$  avec la barre (3). Un repère  $\mathcal{R}_4$  est lié à ce volant dont on définit sa position par le paramètre angulaire  $\varphi$ .

On donne le paramétrage suivant.

**Question 1** Proposer une matrice d'inertie pour chacun des solides.

**Question 2** Déterminer les torseurs cinétiques suivants :  $\{\mathcal{C}(1/0)\}_O$ ,  $\{\mathcal{C}(2/0)\}_O$ .

**Question 3** Déterminer les torseurs dynamiques suivants :  $\{\mathcal{D}(1/0)\}_O$ ,  $\{\mathcal{D}(2/0)\}_O$ . En déduire  $\{\mathcal{D}(1 \cup 2/0)\}_O$

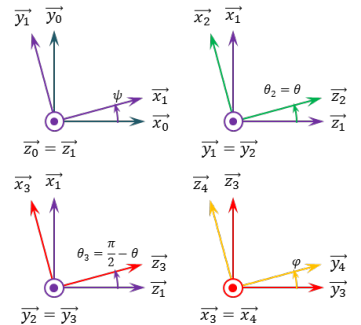
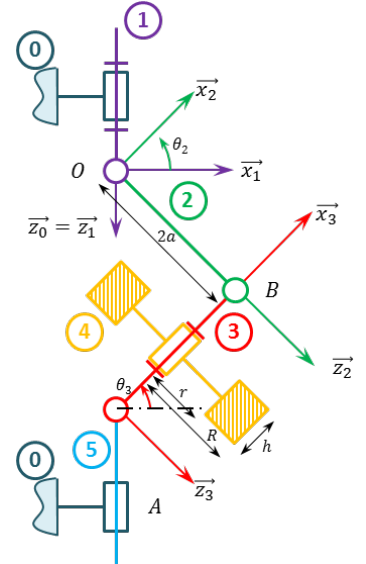
**Question 4** Déterminer les torseur dynamique  $\{\mathcal{D}(4/0)\}_G$ .

**Question 5** Déterminer les torseur dynamique  $\{\mathcal{D}(1 \cup 2 \cup 3 \cup 4 \cup 5/0)\}_O$ .

**Question 6** Calculer l'énergie cinétique de l'ensemble du système dans son mouvement par rapport au bâti.

C1-05

C2-09





# Colle 4

## Culbuto – Sujet

Équipe PT – PT★ La Martinière Monplaisir.

C1-05

C2-09

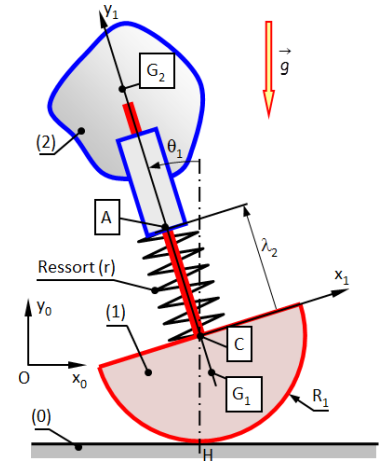
Le schéma de la figure ci-contre représente un jouet d'enfant constitué d'un premier solide (1), assemblage d'un demi disque de rayon  $R_1$  et d'une tige, et d'un solide (2), guidé par une glissière de centre  $A$  sur la tige de (1). Un ressort ( $r$ ), de raideur  $k$  et de longueur libre  $L_0$ , est interposé entre les deux solides. Le disque (1) est en contact ponctuel en  $H$  avec le sol (0). On suppose qu'il y a roulement sans glissement en  $H$  entre (0) et (1).

### Paramétrage et éléments d'inertie

- Le repère  $(O; \vec{x}_0, \vec{y}_0, \vec{z}_0)$  lié au bâti est supposé galiléen. Le repère  $(C; \vec{x}_1, \vec{y}_1, \vec{z}_1)$  est lié au disque (1).
- La liaison glissière entre (1) et (2) est supposée sans frottement.
- On note :  $(\vec{x}_0, \vec{x}_1) = (\vec{y}_0, \vec{y}_1) = \theta_1$ ,  $\vec{CA} = \lambda_2 \vec{y}_1$ ,  $\vec{HC} = R_1 \vec{y}_0$ ,  $\vec{CG}_1 = -a_1 \vec{y}_1$ ,  $\vec{AG}_2 = a_2 \vec{y}_1$ .

► (1) : masse  $m_1$ ,  $I_{G_1}(1) = \begin{pmatrix} A_1 & 0 & 0 \\ 0 & B_1 & 0 \\ 0 & 0 & C_1 \end{pmatrix}_{\mathcal{B}_1}$  ;

► (2) : masse  $m_2$ ,  $I_{G_2}(2) = \begin{pmatrix} A_2 & 0 & 0 \\ 0 & B_2 & 0 \\ 0 & 0 & C_2 \end{pmatrix}_{\mathcal{B}_2}$



**Question 1** Déterminer les équations différentielles du mouvement de (1) et de (2) par rapport au bâti (0).



# Colle 5

## Mesure de moment d'inertie – Sujet

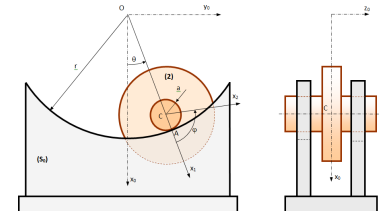
Équipe PT – PT★ La Martinière Monplaisir.

C1-05

C2-09

La figure ci-dessus représente un dispositif conçu pour déterminer le moment d'inertie  $I$  d'un solide de révolution (2) par rapport à son axe. Soit  $R_0$  un repère galiléen lié au bâti ( $S_0$ ) tel que l'axe  $(O, \vec{x}_0)$  soit vertical descendant. Les deux portées sur lesquelles roule le solide (2) sont des portions de la surface d'un cylindre de révolution d'axe  $(O, \vec{z}_0)$  et de rayon  $r$ . Le solide (2), de masse  $m$ , de centre d'inertie  $C$ , possède deux tourillons de même rayon  $a$ . Soit  $f$  le coefficient de frottement entre (2) et ( $S_0$ ). L'étude se ramène à celle d'un problème plan paramétré de la façon suivante :

- ▶ le tourillon de (2), de centre  $C$ , roule sans glisser en  $A$  sur la portée cylindrique de ( $S_0$ );
- ▶  $R_1$  est un repère tel que  $\vec{OA} = r\vec{x}_1$  et on pose  $\theta = (\vec{x}_0, \vec{x}_1)$ ;
- ▶  $R_2$  est un repère lié à 2 avec  $\varphi = (\vec{x}_1, \vec{x}_2)$ . On suppose que  $\varphi = 0$  lorsque  $\theta = 0$ .



**Question 1** Donner la relation entre  $\varphi$  et  $\theta$ .

**Question 2** Déterminer l'équation du mouvement de (2) par rapport à ( $S_0$ ) en fonction de  $\theta$ .

**Question 3** On suppose que l'angle  $\theta$  reste petit au cours du mouvement. Montrer que le mouvement est périodique et déterminer la période  $T$  des oscillations de (2).

**Question 4** En déduire le moment d'inertie  $I$  de (S) sachant que :  $T = 5 \text{ s}$ ;  $a = 12,5 \text{ mm}$ ;  $r = 141,1 \text{ mm}$ ;  $g = 9,81 \text{ m s}^{-2}$ ;  $m = 7217 \text{ g}$ ;  $f = 0,15$ .

**Question 5** Déterminer l'angle  $\theta_0$  maxi pour qu'il n'y ait pas glissement en  $A$ . Faire l'application numérique.