

Mardi 25 janvier 2022 14h-16h

Durée 2h - Calculatrice et formulaire (2 pages A4 + Tableau des liaisons) autorisés

Le sujet est composé de 3 parties indépendantes.

Barème indicatif: partie 1 (9 points), partie 2 (6,5 points), partie 3 (4,5 points).

Etude cinématique d'un robot hexapode

L'étude concerne un robot à 6 pattes présenté en **figure 1**. Ces pattes sont constituées de 3 membres pivotant les uns par rapport aux autres grâce à des moteurs à réducteur intégré.

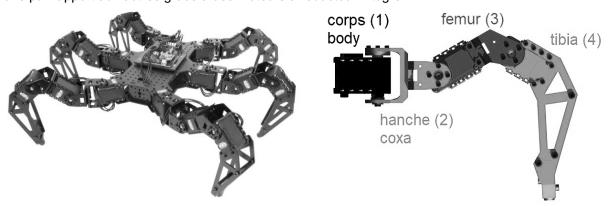


Figure 1: Robot PhantomX Hexapod (TrossenRobotics)

L'étude se concentre sur le mouvement en 3D d'une seule patte dont le schéma cinématique est présenté sur la **figure 2**. Pour simplifier le problème, on considère que le corps principal $\underline{\bf 1}$ du robot ne peut que translater dans le plan $(O, \overrightarrow{x_0}, \overrightarrow{z_0})$ lié au bâti (sol) :

- Paramètres du mouvement de <u>1</u> par rapport à <u>0</u> : $x = \overrightarrow{OP}.\overrightarrow{x_{0.1}}$ et $z = \overrightarrow{OP}.\overrightarrow{z_{0.1}}$

La patte est constituée de 3 solides :

- La hanche $\underline{\mathbf{2}}$ est en liaison pivot d'axe $(P,\overline{z_{0,1,2}})$ avec le corps $(\underline{\mathbf{1}})$ du robot.

Paramètre du mouvement de $\underline{\mathbf{2}}/\underline{\mathbf{1}}$: $\alpha = (\overrightarrow{y_{0.1}}, \overrightarrow{y_2})$

- Le fémur $\underline{\mathbf{3}}$ est en liaison pivot d'axe $(A, \overrightarrow{x_{2,3}})$ avec la hanche $\underline{\mathbf{2}}$.

Paramètre du mouvement de $\underline{\mathbf{3/2}}$: $\beta = (\overrightarrow{y_2}, \overrightarrow{y_3})$

- Le tibia $\underline{\mathbf{4}}$ est en liaison pivot d'axe $(B, \overrightarrow{x_{3,4}})$ avec le fémur $\underline{\mathbf{3}}$.

Paramètre du mouvement de $\underline{\textbf{4}}/\underline{\textbf{3}}$: $\gamma = (\overrightarrow{y_3}, \overrightarrow{y_4})$

- Par ailleurs, l'extrémité du tibia $\underline{\bf 4}$ est en liaison ponctuelle en ${\bf C}$ avec le plan du sol ($\underline{\bf 0}$) de normale $\overline{z_0}$. Cette liaison n'est pas paramétrée.
- Il n'y a pas de glissement entre le tibia 4 et le sol 0 au point de contact C.



1. Cinématique analytique

- 1.1 Tracer le graphe des liaisons et les figures de changement de bases sur le document réponse 1.
- 1.2 Ecrire l'équation de liaison associée au contact ponctuel en C.
- 1.3 Ecrire les équations traduisant le non glissement du point C sur le plan $(O, \overrightarrow{x_{01}}, \overrightarrow{y_{01}})$.
- 1.4 Calculer le degré de mobilité.
- 1.5 Donner les vecteurs roulement et pivotement au point de contact C.
- 1.6 Calculer la vitesse $\overline{V(B/I)}$ puis l'accélération $\overline{A(B/I)}$.

2. Cinématique graphique d'un mouvement dans le plan transverse

Dans cette partie, on considère que le robot n'avance pas, avec x=0, et qu'il n'y a pas de mouvement $\underline{2}/\underline{1}$, avec $\alpha=0$: le mouvement est donc dans le plan $(O,\overrightarrow{y_0},\overrightarrow{z_0})$. On rappelle qu'il n'y a pas de glissement entre le tibia $\underline{4}$ et le sol $\underline{0}$ au point de contact C.

Remarque importante : tout tracé doit être clairement justifié.

A partir de la vitesse $\overline{V({\rm A},\!2/\!0)}$ suivant la direction $\overrightarrow{z_{\rm 0}}$,

- **2.1** Préciser la nature du mouvement 2/0 puis tracer la vitesse $\overline{V(B,2/0)}$ sur le document réponse 1.
- 2.2 Préciser la nature du mouvement 3/2.
- **2.3** Tracer les vitesses $\overline{V(\text{B,4/0})}$ et $\overline{V(\text{B,3/2})}$ sur le document réponse 1.
- **2.4** Positionner I_{30} le centre instantané de rotation du mouvement de 3/0 sur le document réponse 1.
- **2.5** Tracer la vitesse $\overline{V({\rm A},3/4)}$ sur le document réponse 1.
- **2.6** Donner la relation analytique entre $\omega_{32} = \|\overrightarrow{\Omega_{3/2}}\|$, $\|\overrightarrow{V(B,3/2)}\|$ et $\|\overrightarrow{AB}\|$.
- **2.7** En déduire, à partir des tracés effectués, la valeur de ω_{34} pour ω_{32} = 30 tr/min ?

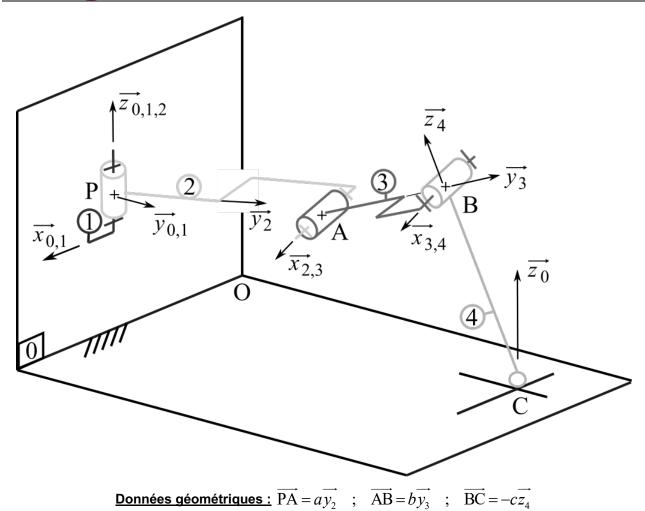


Figure 2 : Schéma cinématique de la patte



3. Cinématique du réducteur intégré au moteur

On s'intéresse maintenant au réducteur intégré au moteur (figure 3), qui permet d'obtenir une précision angulaire et un couple élevé en sortie. La réduction de vitesse est réalisée par 5 réductions successives, on ne considèrera dans cette étude que les 2 premières.

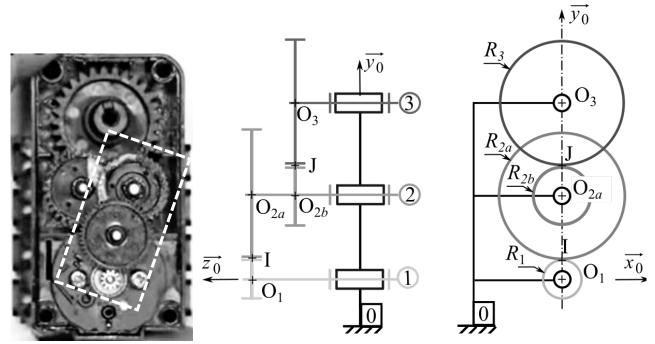


Figure 3 : Réducteur intégré au moteur

Les rayons des roues sont : $O_1I=R_1$; $O_{2a}I=R_{2a}$; $O_{2b}J=R_{2b}$; $O_3J=R_3$

Figure 4 : Schéma cinématique

Le mécanisme dont le schéma est présenté sur la figure 4 est constitué :

- Du carter $\underline{\mathbf{0}}$ auquel est lié un repère $(O_1, \overrightarrow{x_0}, \overrightarrow{y_0}, \overrightarrow{z_0})$.
- De la roue <u>1</u> liée à l'axe du moteur en liaison pivot d'axe $(O_1, \vec{z_0})$ avec le carter <u>0</u>.

 Paramètre de mouvement <u>1/0</u>: $\psi_1 = (\vec{x_0}, \vec{x_1})$
- De la double roue $\underline{\bf 2}$ en liaison pivot d'axe $(O_2, \overline{z_0})$ avec le carter $\underline{\bf 0}$.

 Paramètre de mouvement $\underline{\bf 2/\underline{\bf 0}}: \psi_2 = (\vec{x}_0, \vec{x}_2)$
- De la roue $\underline{\bf 3}$ en liaison pivot d'axe $({\rm O}_3, \overset{\rightharpoonup}{z_0})$ avec le carter $\underline{\bf 0}$.

Paramètre de mouvement $\underline{\mathbf{3}}/\underline{\mathbf{0}}$: $\psi_3 = (\vec{x}_0, \vec{x}_3)$

Les roues 1 et 2 sont en contact ponctuel en I et les roues 2 et 3 sont en contact ponctuel en J. On considère qu'il y a non glissement au niveau de ces 2 contacts.

- 3.1 Traduire les conditions de non glissement aux points I et J et développer les équations associées.
- **3.2** En déduire le rapport de réduction $r=\frac{\dot{\psi}_3}{\dot{\psi}_1}$.
- 3.3 Donner la nature des mouvements instantanés 2/1 et 3/2.
- **3.4** Déterminer l'accélération $\overline{A(\mathrm{J/O})}$.

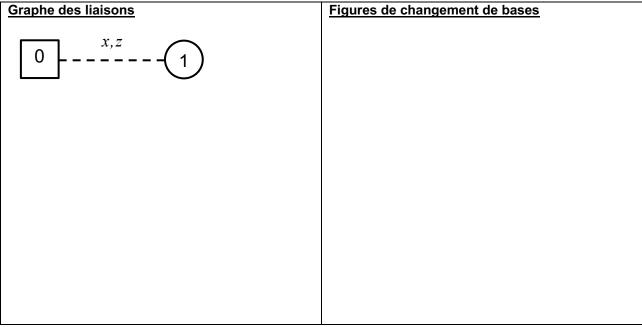


Nom	:										

Prénom : _____

Groupe :_____

Document réponse 1 (à rendre avec votre copie)



Cinématique graphique

