Application 0 Étude d'un robot Kuka – Corrigé

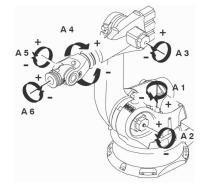
D'après CCP MP 2010.

Mise en situation

Le robot Kuka, objet de cette étude, a pour objectif la palettisation de bidons utilisés en agriculture biologique (compléments permettant d'améliorer les qualités nutritives des produits agricoles).

B2-14

C1-05



Objectif

Suite à l'appui sur le bouton d'arrêt d'urgence, le robot doit immédiatement s'immobiliser dans la position courante. On souhaite alors vérifier que les freins équipant le robot sont suffisants pour assurer sa configuration d'équilibre dans le cas d'une charge maximale de 50 daN (préhenseur + bidon de 40 litres) et qu'il ne faudra pas mettre des actionneurs en parallèle.

On se place dans la situation particulière définie figure suivante avec $\alpha_2 = -90^\circ$ et $\alpha_3 = +90^\circ$.

On donne:

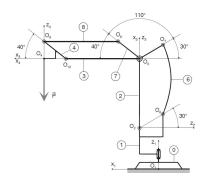
- $ightharpoonup O_2O_3 = O_6O_7 = 1250 \,\mathrm{mm};$
- $O_3O_{10} = O_8O_9 = 1350 \,\mathrm{mm};$
- Arr $O_2O_6 = O_3O_7 = O_3O_8 = O_9O_{10} = 500 \,\mathrm{mm}$;
- $ightharpoonup \overrightarrow{P} = -500\overrightarrow{z_4}$.

On admettra pour simplifier que le point O_4 est situé sur l'axe $\overrightarrow{x_3}$ et que l'axe $\overrightarrow{z_4}$ passe par le point O_9 . De même, les poids propres des pièces seront négligés par rapport aux autres actions.

Les liaisons pivot sont supposées parfaites (pas de frottement).

Les couples de freinage maxi Mf_2 et Mf_3 des freins associés aux moteurs M_2 et M_3 sont de 5 mN sur l'arbre moteur. On leur adjoint en série un réducteur de rapport 1/200.

Question 1 Réaliser le graphe de structure du mécanisme.



Correction

Question 2 Déterminer les actions de la barre 8 sur le poignet 4 et du bras 3 sur le poignet 4.

Correction

Question 3 En isolant l'ensemble 3 et 4 et en considérant les informations fournies dans le tableau suivant, déterminer l'expression du moment Mf_3 correspondant à l'action du frein sur la pièce 3 en O_3 .

Correction

Moteur	Axe	Monté	Entraîne	Nmaxi	Puissance	Réducteur	Frein
		sur		(tr.min ⁻¹)	(kW)		(Nm)
M1	A1	0	1	3500	4,5	200	5
M2	A2	1	2	3500	3,5	200	5
M3	A3	2	3	3500	2,5	200	5
M4	A4	4	5	3500	1,5	100	5

Le dispositif de freinage ne permet qu'un couple maxi de 5 mN sur l'axe moteur.

Question 4 Quel est alors le couple de freinage disponible en sortie du réducteur?

Correction

Question 5 Le maintien du freinage est-il assuré?

Correction

On veut alors vérifier que le dispositif de freinage du moteur M_2 convient.

Question 6 En isolant la pièce 7, déterminer l'action de la barre 6 sur la pièce 7.

Correction

Question 7 En considérant l'ensemble 2, 3, 4, 7, 8, déterminer l'expression du moment Mf_2 correspondant à l'action du frein sur la pièce 2 en O_2 . Calculer Mf_2 .

Correction

Question 8 Le dispositif de freinage étant identique à celui de l'axe 3, le maintien du freinage est-il assuré?

Correction



a) On isole 8, le Bilan des Actions Mécaniques Extérieures donne alors :

- -action de 4 sur 8 en O₉
- -action de 7 sur 8 en O₈

Le système étant soumis à deux glisseurs, ils sont donc directement opposés suivant la ligne d'action, on pose donc : $\overline{R_{48}} = R_{48}.\overline{x_3} = -\overline{R_{78}}$

On isole alors 4, le BAME donne alors : $(O_9, \overline{R}_{84}); (O_4, \overline{P}); (O_{10}, \overline{R}_{34})$

$$\overrightarrow{R_{84}} + \overrightarrow{P} + \overrightarrow{R_{34}} = \overrightarrow{0}$$

Le Théorème de la Résultante Statique fournit alors : $\overline{x_3}:-R_{48}+0+X_{34}=0$

$$\overrightarrow{z_3}$$
: 0 – $P + Y_{34} = 0$

Le Théorème du Moment Statique en O₁₀ fournit alors :

$$\begin{aligned} \overline{M}(\overline{R_{84}}) + \overline{M}(\overline{P}) + \overline{M}(\overline{R_{34}}) &= \overline{0} \\ \overline{O_{10}O_{9}} \wedge -R_{48}.\overline{x_{3}} + \overline{O_{10}O_{4}} \wedge -P.\overline{z_{4}} + \overline{0} &= \overline{0} \\ 500.\left(\cos 40.\overline{x_{3}} + \sin 40.\overline{z_{3}}\right) \wedge -R_{48}.\overline{x_{3}} + 500.\cos 40.\overline{x_{3}} \wedge -P.\overline{z_{4}} &= \overline{0} \\ \overline{y_{3}} :- 500.R_{48}.\sin 40 + 500.P.\cos 40 &= 0 \end{aligned}$$

b) On isole l'ensemble [3+4], le BAME nous donne :

- -action de 8 sur 4 en O₉,
- -action du poids en O₄,
- -action de la pivot en O₃,
- -couple de freinage

Le TMS en O₃ permet alors d'écrire :

$$\overline{M}(\overline{R_{84}}) + \overline{M}(\overline{P}) + \overline{M_{O_3}} + M_{f_3} \cdot \overline{y_3} = \overline{0}$$

$$\overline{O_3O_9} \wedge \frac{-P}{\tan 40} \cdot \overline{x_3} + \overline{O_3O_4} \wedge -P \cdot \overline{z_3} + (L_{O_3} \cdot \overline{x_3} + N_{O_3} \cdot \overline{z_3}) + M_{f_3} \cdot \overline{y_3} = \overline{0}$$

$$\overline{y_3} : -500 \cdot \sin 40 \cdot \frac{P}{\tan 40} + P \cdot (1350 + 500 \cdot \cos 40) + M_{f_3} = 0$$

Soit:
$$M_{f_3} = -1350.P = -675N.m$$

Question 3-2

Grâce au réducteur, le couple de freinage disponible en sortie est de 5x200=1000N.m>675Nm. La fonction est donc assurée convenablement.

Question 3-3

a) On isole 7, le BAME fournit alors :

- action de 8 sur 7 en O₈, $\overline{R_{g7}} = \frac{P}{\tan 40} \cdot \overline{x_3}$
- -action de la pivot en O₃,
- -action de 6 sur 7 en O₇, $\overrightarrow{R_{67}} = Z_{67}.\overrightarrow{z_3}$.



$$\overrightarrow{M}(\overrightarrow{R_{87}}) + \overrightarrow{M_{O_3}} + \overrightarrow{M}(\overrightarrow{R_{67}}) = \overrightarrow{0}$$

$$\overrightarrow{O_3O_8} \wedge \frac{P}{\tan 40}.\overrightarrow{x_3} + (L_{O_3}.\overrightarrow{x_3} + N_{O_3}.\overrightarrow{z_3}) + \overrightarrow{O_3O_7} \wedge Z_{67}.\overrightarrow{z_3} = \vec{0}$$

$$500.(\cos 40.\overrightarrow{x_3} + \sin 40.\overrightarrow{z_3}) \wedge \frac{P}{\tan 40}.\overrightarrow{x_3} + (L_{O_3}.\overrightarrow{x_3} + N_{O_3}.\overrightarrow{z_3}) + 500.(-\cos 30.\overrightarrow{x_3} + \sin 30.\overrightarrow{z_3}) \wedge Z_{67}.\overrightarrow{z_3} = \vec{0}$$

$$\overline{y_3}$$
: 500.cos 40. $\frac{P}{\tan 40}$ + 500.cos 30. Z_{67} = 0

Soit:
$$Z_{67} = -\frac{\cos 40}{\cos 30}.P$$

On isole alors le système [2+3+4+7+8], le BAME donne :

- -action du poids en O4,
- -action de la pivot en O2,
- -action de 6 sur 7 en O_7 ,
- -couple de freinage M_{f_2} . $\overrightarrow{y_2}$

Le TMS en O2 donne :

$$\overline{Q_2Q_4} \wedge \overline{P} + (L_{Q_3} \overline{x_3} + N_{Q_3} \overline{z_3}) + M_{f_2} \overline{y_2} + \overline{Q_2Q_7} \wedge Z_{67} \overline{z_3} = 0$$

$$((1350 + 500 \cos 40)\overrightarrow{x_3} + 1250 \overrightarrow{z_3}) \wedge -P\overrightarrow{z_3} + (L_{c_3} \overrightarrow{x_3} + N_{c_3} \overrightarrow{z_3}) + M_{f_2} \overrightarrow{y_2} + (-500.\cos 30\overrightarrow{x_3} + (1250 + 500.\sin 30)\overrightarrow{z_3}) \wedge Z_{g_7} \overrightarrow{z_3} = \overrightarrow{0}$$

$$\overline{y_3}$$
: (1350+500.cos 40). $P+M_{f_2}$ +500.cos 30.($-\frac{\cos 40}{\cos 30}P$)=0

Soit :
$$M_{f_2} = M_{f_3} = -1350P = -675N.m$$

La fonction freinage est donc validée.

