

CI 3 – CIN: ÉTUDE DU COMPORTEMENT CINÉMATIQUE DES SYSTÈMES

Chapitre 4 – Étude des chaînes fermées : Détermination des lois Entrée – Sortie

Compétences

Résoudre: à partir des modèles retenus:

- choisir une méthode de résolution analytique, graphique, numérique;
- mettre en œuvre une méthode de résolution.

Rés – C1.1: Loi entrée sortie géométrique et cinématique – Fermeture géométrique.

Véhicule auto guidé

D'après ATS - 2014.

Objectifs

On donne un extrait du cahier des charges.

Diagramme des cas d'utilisation

Diagramme de contexte

Diagramme partiel des exigences

Le respect des conditions de sécurité pour la circulation des chariots à proximité du personnel de l'hôpital nécessite de maîtriser les trajectoires de déplacements du VAG.

Objectifs

Les objectifs de cette partie sont les suivants :

- étudier le comportement en virage du chariot par une approche géométrique et valider la solution retenue ;
- vérifier et ajuster les performances de la boucle de régulation de direction.

Le schéma cinématique incomplet suivant (Figure 14) montre l'architecture du système d'orientation des roues arrière et avant :

Un moteur électrique (non représenté) permet la rotation simultanée des roue arrière (1) et avant (4) autour des axes (A, \overrightarrow{y}) et (C, \overrightarrow{y}) respectivement. L'arbre moteur est (14). Par l'intermédiaire d'un réducteur de rapport de réduction k_1 (non représenté ci-dessus), l'arbre moteur entraîne un satellite, noté (11). Ce dernier, engrène avec la roue solidaire du carter (5). Pour la suite la roue sera aussi notée (5). Le stator du moteur est lié à (6), qui joue le rôle de porte satellite et transmet la puissance nécessaire à l'orientation de la roue arrière, et à la roue avant, par l'intermédiaire de la biellette (12) et de l'axe (13).

Afin d'assurer la stabilité du chariot en virage pour éviter tout accident, le dérapage en glissement au niveau des roue doit être limité.

La figure suivante (Figure 15) montre le système d'orientation dans deux positions : la figure de gauche montre les roues lorsque le VAG avance en ligne droite, la seconde lorsque le VAG est en virage :

Figure 15 Système d'orientation des roues vu de dessus Partie 2.1 : Etude de la relation entrée/sortie du mécanisme d'orientation des roues

Objectifs

Xavier PESSOLES

L'objectif de cette partie est de déterminer la relation entrée / sortie du système d'orientation des roues afin de valider la solution constructeur.

Une étude préliminaire montre que, pour qu'il n'y ait pas de glissement en virage au niveau des roues, les deux roues doivent être orientées d'un même angle $\alpha_1 = \alpha_4$.

Afin de déterminer la relation entre les angles d'orientations des roues arrière et avant, on adopte la modélisation suivante : Figure 16 Schéma cinématique simplifié du système d'orientation des roues vu de dessus

Ce schéma cinématique représente le système d'orientation simplifié (vue de dessus du chariot), muni du paramétrage suivant :



- le repère $\Re(\overrightarrow{x}, \overrightarrow{y}, \overrightarrow{z})$ est attaché au carter (5) du VAG;
- la pièce (6) est en liaison pivot d'axe (K, \overrightarrow{y}) avec (5). On y attache le repère : $\Re_1(\overrightarrow{x_1}, \overrightarrow{y}, \overrightarrow{z_1})$ et on a $\alpha_2 = (\overrightarrow{x_1}, \overrightarrow{x}) = (\overrightarrow{z_1}, \overrightarrow{z})$;
- la biellette (12) est en liaison rotule de centre L avec (6) d'une part, et en liaison rotule de centre M avec (13) d'autre part. On y attache le repère \mathcal{R}_{12} et on a $\beta = (\overrightarrow{x_{12}}, \overrightarrow{x}) = (\overrightarrow{z_{12}}, \overrightarrow{z})$;
- la pièce (13) est en liaison pivot d'axe (N, \overrightarrow{y}) avec (5). On y attache le repère \mathcal{R}_{13} et on a : $\alpha_4 = (\overrightarrow{x}, \overrightarrow{x_4}) = (\overrightarrow{z}, \overrightarrow{z_4})$.

Les autres données utiles à l'étude sont :

- $-\overrightarrow{LK} = L_1 \overrightarrow{z_1}$ avec $L_1 = 98 \ mm$;
- $-\overrightarrow{LM} = L_2 \overrightarrow{x_{12}}$ avec $L_2 = 1060 \ mm$;
- $-\overrightarrow{NM}=L_1\overrightarrow{z_4};$
- $-\overrightarrow{KN} = L_3 \overrightarrow{x} \text{ avec } L_3 = 1042 \ mm.$

On donne ci-dessous les figures géométrales pour les projections :

Figure 17 Figures géométrales

L'objectif étant de trouver la relation entre α_1 et α_4 , on se propose d'exploiter la fermeture géométrique K-N-M-L-K.

En exploitant la fermeture géométrique proposée, déterminer les deux équations scalaires liant α_1 , α_4 et β , issues de la projection sur \overrightarrow{x} et \overrightarrow{z} .

Question 2

En manipulant judicieusement les deux équations précédemment obtenues, donner la relation entre a_1 et a_4 et montrer qu'elle peut se mettre sous la forme suivante :

$$A\cos\alpha_4 - B\sin\alpha_4 = C$$

Avec:

- $$\begin{split} & A = 2L_1^2 \cos \alpha_1; \\ & B = 2\left(L_1^2 \sin \alpha_1 L_1 L_3\right); \\ & C = L_2^2 2L_1^2 L_3^2 + 2L_1 L_3 \sin \alpha_1. \end{split}$$

Ces relations pourront être admises par la suite.

Le terme A^2+B^2 ne s'annulant jamais, la relation précédente peut aussi s'écrire :

$$\frac{A}{\sqrt{A^2 + B^2}} \cos \alpha_4 - \frac{B}{\sqrt{A^2 + B^2}} \sin \alpha_4 = \frac{C}{\sqrt{A^2 + B^2}}$$

On pose
$$\cos \theta = \frac{A}{\sqrt{A^2 + B^2}}$$
 et $\sin \theta = \frac{B}{\sqrt{A^2 + B^2}}$.

Question 3

Exprimer α_4 en fonction de θ , A, B et C.

L'expression obtenue montre une relation non linéaire entre α_1 et α_4 et par conséquent la condition de roulement sans glissement pour chaque roue, en virage n'est pas strictement respectée.

Cependant, on donne sur le document réponse DR1 la courbe représentative de α_4 en fonction de α_1 , pour α_1 variant de 0°à 50°.

Question 4

Tracer en vert, sur le document réponse DR1, la courbe représentant l'angle α_{41} idéal désiré qui respecte la condition de roulement sans glissement, c'est-à-dire $\alpha_{41} = \alpha_1$. Commenter.

L'écart entre les courbes est une fonction croissante de α_1 : plus l'angle α_1 de la roue arrière augmente, plus l'angle α_1 de la roue avant s'éloigne de sa valeur idéale.

Pour la suite, on note Δ l'écart entre l'angle idéal α_{41} et l'angle réel obtenu α_4 , soit $\Delta = \alpha_4 - \alpha_{41}$.

La recherche de l'écart maximal Δ_{max} nécessite de déterminer l'angle de rotation maximal de la roue avant noté α_{max} .

En phase d'utilisation, le VAG parcourt des trajets qui sont des successions de portions de lignes droites et de portions circulaires. Plus le rayon des portions circulaires est faible, plus les roues du VAG doivent pivoter. Le plus petit rayon relevé sur le trajet au CHU de Dijon est $R_{\min} = 908 \ mm$.

On se propose de déterminer l'angle a_{\max} qui permet au VAG de décrire un cercle de rayon R_{\min} . On fera l'hypothèse suivante : au regard des résultats de la Q32, on peut admettre en première approche que $\alpha_4 \simeq \alpha_1$ et donc $\alpha_{4\text{max}} \simeq \alpha_{1\text{max}}$.

La Figure 18 représente partiellement le VAG, vu de dessus, lorsqu'il décrit un cercle de rayon R_{\min} :

Figure 18 Schématisation retenue lors d'un virage



On pose $||\overrightarrow{AC}|| = 2a = L_3 = 1042 \ mm$. Le cercle passe par les points A et C et les axes des roues du VAG s'intersectent tous au centre P du cercle de rayon R_{\min} .

Question 5

Par une approche géométrique, exprimer α_{1max} en fonction de R_{min} et a. Puis réaliser l'application numérique. Un résultat en degrés est attendu.

Question 6

Sur le document réponse DR1, tracer en rouge l'erreur maximale correspondant à l'angle α_{1max} trouvé précédemment. Calculer alors l'écart maximal relatif en pourcent (%) noté $\Delta\%$ max = Δ max/ α 1 max.

Une erreur maximale relative de 15% est admise pour garantir un bon comportement en virage du VAG et limiter le glissement entre les roues et le sol.

Question 7

Conclure quant au respect du cahier des charges au regard de la condition de roulement sans glissement en virage et justifier succinctement le choix du constructeur. Proposer, en une ligne, une autre solution qui permettrait d'orienter la roue avant du VAG en fonction de l'orientation de sa roue arrière.

Question 8

Réaliser le schéma cinématique 3D de la structure articulée en vous aidant du tracé ci-dessous.