

$$= \begin{bmatrix} \vec{ROM}(R) + P(R)xz \\ \Phi_{4 \times 3} \vec{OM} + 1x1 \end{bmatrix}$$

Propriétés de la matrice de passage homogène:

1) Si $T = \begin{pmatrix} R & P \\ \Phi_{4 \times 3} & 1 \end{pmatrix}$ alors $T^{-1} = \begin{pmatrix} R^T & -R^T P \\ \Phi_{4 \times 3} & 1 \end{pmatrix}$

2) Composition des transformations: $R \xrightarrow{T} R' \xrightarrow{T'} R''$

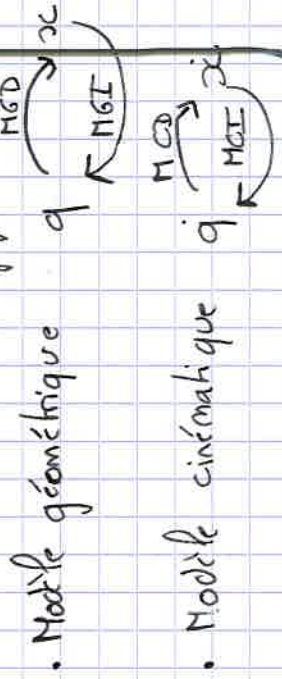
$T'' = T' T'$ dans l'ordre! ($T T' \neq T' T$)

08/09/2022

Modélisation des bras manipulateurs

I. Robotique: Faire un lien entre l'espace opérationnel et l'espace des

configuration. Cela fait appel aux modèles:



seront considérés ici (appliqués aux tâches à vitesse normale et ne nécessitent pas de prévisions fines).

Dans ce cours 1) Survol de ces modèles

2) Méthode de calcul

II. Modèle Géométrique (MGI) (fait intervenir la position et pas le temps par ce modèle)
↳ pas de mouvement

II.1. Modèle Géométrique Direct (MGD)

On connaît q et on cherche à trouver x $x = \begin{pmatrix} x_p \\ x_r \end{pmatrix}$ en fonction de $q = \begin{pmatrix} q_1 \\ \vdots \\ q_n \end{pmatrix}$

On travaille en 2 étapes:

- ① On calcule T_{0n} en fonction de q
- ② De T_{0n} , on déduit \vec{OO}_{n+2} dans R_0 puis on fait un choix de coordonnées opérationnelles que l'on calcule.

us dans précédents
Calap. précédents

Focus sur l'étape 2

Astuce : Éviter le calcul direct de T_{0n} : trop compliqué (sauf sur un bras mécanique simple : entre 2 et 3 liaisons)

Ide : Positionner un repère R_i sur chaque corps i .

- Calculer les matrices de passages homogènes $T_{i-z,i}(q_i)$
 - Déduire $T_{0n}(q) = \prod_{i=z}^n T_{i-z,i}(q_i)$
↑
dépend de toute la configuration
- $L \rightarrow$ ne dépend que de q_i

Etape 2 = Déduire x selon la représentation choisie

Remarque : Le positionnement du repère R_i sur le corps :

Solution 1 : Au hasard $\Rightarrow T_{i-z,i}$ est spécifique et il n'y a pas d'automatisation possible du calcul.
 \Rightarrow adapté à un bras avec peu de liaisons

Solution 2 : Positionner en respectant une convention menant à une expression générique de $T_{i-z,i}$ afin d'automatiser le calcul
 \Rightarrow adapté aux bras industriels

II.2. Le Modèle Géométrique Inverse (MGI)

On connaît les coordonnées opérationnelles x et on cherche la ou les configurations q .

N.B : Le MGI est par essence plus compliqué que le MGD.

Méthode de calcul \rightarrow numérique : la solution dépend de l'initialisation de l'algorithme
 \rightarrow analytique : permet d'avoir toutes les solutions

1) Calculer T_{0n} à partir de x . Il est connu donc on le notera

$$T_{0n}^* = \begin{bmatrix} t_{11} & t_{12} & t_{13} & t_{14} \\ t_{21} & t_{22} & t_{23} & t_{24} \\ t_{31} & t_{32} & t_{33} & t_{34} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \text{ avec } \underline{t_{ij} \text{ connus}}$$

2) Si ce n'est pas déjà fait : calculer le MGD noté $T_{0n}(q)$

3) Identifier $T_{0n}(q)$ à T_{0n}^* et trouver q tel que $\underline{T_{0n}(q) = T_{0n}^*}$

III Modèles cinématique

↳ fait intervenir du mouvement \rightarrow inclut le temps

↳ ne fait pas intervenir les couples, frottements, etc. \Rightarrow vitesses raisonnables

Rappel: \dot{q} $\xrightarrow{\text{MCD}}$ vitesses généralisées ou articulaires
 \dot{q} $\xrightarrow{\text{MCI}}$ vitesses opérationnelles

III.1. Modèle cinématique direct (MCD)

Remarque: Il possède une structure particulière

$$x = \begin{pmatrix} x_p \\ x_r \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} x_1 \\ \vdots \\ x_m \end{pmatrix} = \underbrace{\begin{pmatrix} f_1(q_1, \dots, q_n) \\ \vdots \\ f_m(q_1, \dots, q_n) \end{pmatrix}}_{\text{MCD}}$$

Une des solutions consiste à dériver le MCD pour trouver \dot{x}

$$\dot{x} = \begin{bmatrix} \frac{\partial f_1}{\partial q_1} \dot{q}_1 + \frac{\partial f_1}{\partial q_2} \dot{q}_2 + \dots + \frac{\partial f_1}{\partial q_n} \dot{q}_n \\ \vdots \\ \frac{\partial f_m}{\partial q_1} \dot{q}_1 + \dots + \frac{\partial f_m}{\partial q_n} \dot{q}_n \end{bmatrix} =$$

$$\begin{bmatrix} \frac{\partial f_1}{\partial q_1} & \dots & \frac{\partial f_1}{\partial q_n} \\ \vdots & & \vdots \\ \frac{\partial f_m}{\partial q_1} & \dots & \frac{\partial f_m}{\partial q_n} \end{bmatrix} \underbrace{\begin{bmatrix} \dot{q}_1 \\ \vdots \\ \dot{q}_n \end{bmatrix}}_{\dot{q}} = \underbrace{\begin{bmatrix} \frac{\partial f_1}{\partial q_1} & \dots & \frac{\partial f_1}{\partial q_n} \\ \vdots & & \vdots \\ \frac{\partial f_m}{\partial q_1} & \dots & \frac{\partial f_m}{\partial q_n} \end{bmatrix}}_{J, \text{ Jacobienne du bras manipulateur}} \dot{q}$$

Remarque: Le degré de liberté est lié au rang de la matrice Jacobienne.

⚠ J dépend de la configuration q et pas forcément carrée ($m \times n$)

III.2. Modèle cinématique inverse (MCI)

On connaît \dot{x} et on cherche \dot{q}

On NE DERIVE PAS le MCI (même par un bras manipulateur simple)!

↳ cherche à tirer avantage de la structure du MCD $\dot{x} = J(q)\dot{q}$

Il suffit de résoudre le système (inversion matricielle si possible, moindres carrés, etc.)

⚠ Configuration singulière qui fait perdre le degré de liberté. La matrice Jacobienne n'est plus inversible!