

COMMANDE DE ROBOTS MOBILES

Viviane CADENAT

Enseignant – chercheur à l'UPS

LAAS – CNRS

cadenat@laas.fr

Sommaire

- Introduction
 - Les robots mobiles à roues
 - La navigation autonome
 - Bilan
- Modélisation des robots mobiles
 - Le roulement sans glissement
 - De la roue au robot mobile : les principales structures et leur modèle
- Commande des robots mobiles
 - Représentation d'état
 - Commandabilité
 - Les problèmes de commande

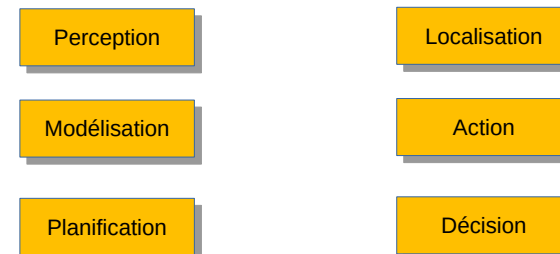
Introduction

- Généralités
 - Les robots mobiles considérés
 - ◆ Robots mobiles à roues seulement
 - ◆ Les difficultés
 - Contraintes particulières sur le mouvement → Non holonomie
 - Environnement d'évolution non maîtrisé → Navigation autonome



Introduction

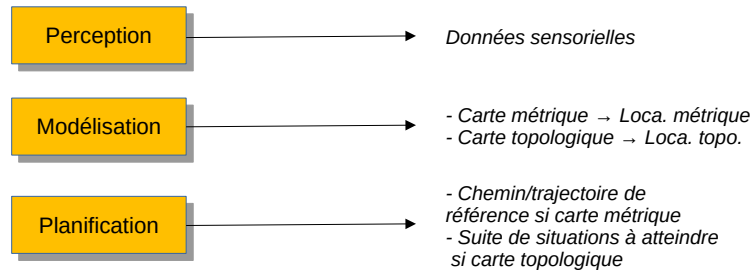
- Navigation autonome
 - **Objectif** → Atteindre un but préalablement connu, de manière autonome, tout en évitant d'éventuels obstacles
 - **Architecture** → Différentes fonctions



Introduction

Navigation autonome

- **Objectif** → Atteindre un but préalablement connu, de manière autonome, tout en évitant d'éventuels obstacles
- **Architecture** → Différentes fonctions



Modélisation des robots mobiles

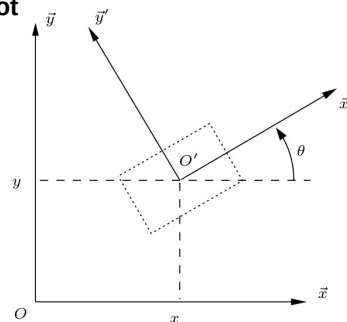
Notions de base

Situation (ou pose ou posture) d'un robot mobile

- ◆ $R(O, x, y, z)$: repère scène
- ◆ $R'(O', x', y', z')$: repère robot
- ◆ Pose ξ = Position d'un point de référence de la base O' et orientation de R' / R

$$\xi = \begin{pmatrix} x \\ y \\ \theta \end{pmatrix}$$

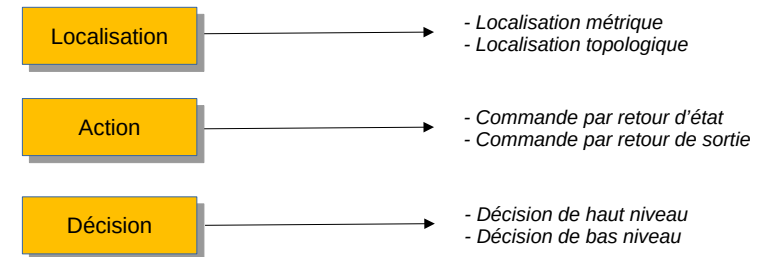
- ◆ Par abus de langage, on confond souvent configuration et situation pour un robot mobile



Introduction

Navigation autonome

- **Objectif** → Atteindre un but préalablement connu, de manière autonome, tout en évitant d'éventuels obstacles
- **Architecture** → Différentes fonctions



Modélisation des robots mobiles

Roulement sans glissement (RSG)

- Définition intuitive



Modélisation des robots mobiles

■ Roulement sans glissement (RSG)

➤ Condition de RSG :

→ La vitesse relative de la roue / sol au point de contact doit être nulle

➤ Pour cela :

- Le contact entre la roue et le sol doit être **ponctuel**
- Les roues doivent être **indéformables**

➤ Remarques :

- Ces conditions ne sont jamais exactement vérifiées : contact surfacique, pneus, ...
- La condition de RSG (avec celle du sol plat) est une hypothèse – clé, rarement remise en cause (sauf exception → passage au dynamique, intégration des effets du glissement sur le modèle cinématique)

Modélisation des robots mobiles

■ Roulement sans glissement (RSG)

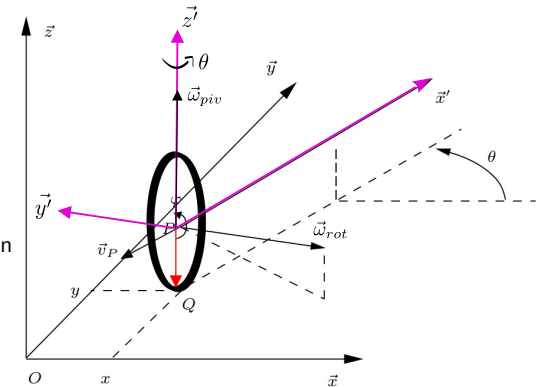
➤ Modélisation du RSG

- R : repère scène
- R' : repère roue
- P : centre de la roue
- Q : point de contact de la roue avec le sol
- φ : Angle de rotation propre
- θ : Angle de pivotement
- $\vec{\omega}_{rot}$, $\vec{\omega}_{piv}$: Vitesse de rotation autour de y' et de z'

➤ Condition de RSG

$$\vec{v}_{Q/R} = \vec{0}$$

$$\rightarrow \vec{v}_{Q/R} = \vec{v}_{P/R} + \vec{\Omega}_{R'/R} \times \vec{PQ} = \vec{0}$$



Modélisation des robots mobiles

■ Roulement sans glissement (RSG)

➤ Modélisation du RSG

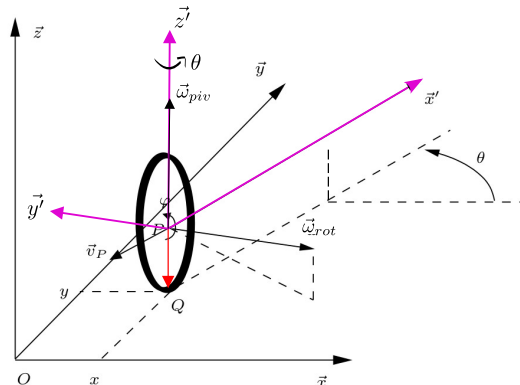
$$\vec{v}_{Q/R} = \vec{v}_{P/R} + \vec{\Omega}_{R'/R} \times \vec{PQ} = \vec{0}$$

$$\Rightarrow \vec{v}_{Q/R}^{(R)} = \begin{pmatrix} \dot{x} + r\dot{\varphi} \cos \theta \\ \dot{y} + r\dot{\varphi} \sin \theta \\ 0 \end{pmatrix} = \vec{0}$$

$$\Rightarrow \begin{cases} \dot{x} + r\dot{\varphi} \cos \theta = 0 & (1) \\ \dot{y} + r\dot{\varphi} \sin \theta = 0 & (2) \end{cases}$$

Contraintes sur le mouvement :

- Pas de déplacement selon l'axe z
→ Q évolue dans le plan (O, x, y)
- Il reste 2 contraintes sur le mouvement dans ce plan → $\vec{v}_{P/R}^{(R')}$



Modélisation des robots mobiles

■ Roulement sans glissement (RSG)

➤ Modélisation du RSG

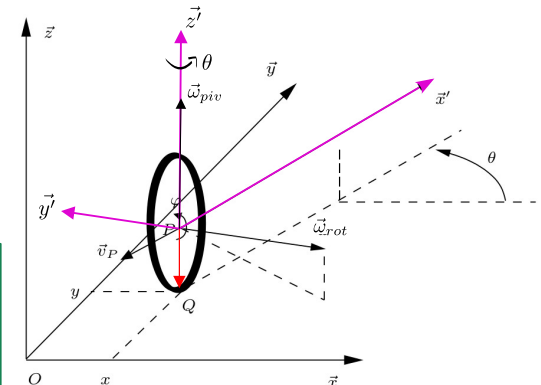
$$\Rightarrow \vec{v}_{P/R}^{(R')} = \begin{pmatrix} \dot{x} \cos \theta + \dot{y} \sin \theta \\ -\dot{x} \sin \theta + \dot{y} \cos \theta \\ 0 \end{pmatrix}$$

➤ De (1) et (2)

$$\begin{cases} \dot{x} \cos \theta + \dot{y} \sin \theta = -r\dot{\varphi} \\ -\dot{x} \sin \theta + \dot{y} \cos \theta = 0 \end{cases}$$

Contraintes sur le mouvement

- Une seule vitesse selon l'axe x', uniquement due à la rotation de la roue
- Pas de vitesse latérale
→ Pas de déplacement selon y' qui est l'axe perpendiculaire aux roues
- Pas de déplacement selon l'axe z' = z



Modélisation des robots mobiles

■ Roulement sans glissement (RSG)

➤ Notion de non holonomie

- ◆ Définition : une contrainte non holonome (NH) est une contrainte non intégrable
- ◆ Concrètement : l'existence de contraintes NH \Rightarrow le robot ne peut pas **instantanément** effectuer certains mouvements
- ◆ Comment montrer mathématiquement qu'une contrainte est NH ?
 - Définir la configuration du système q avec $\dim(q) = (n, 1)$
 - Écrire les m contraintes sous la forme $A^T \dot{q} = 0_{m \times 1}$
 - Appliquer le théorème de Frobenius
- ◆ Application à la roue

$$\text{Contraintes} \begin{cases} \dot{x} \cos \theta + \dot{y} \sin \theta = -r\dot{\varphi} \\ -\dot{x} \sin \theta + \dot{y} \cos \theta = 0 \end{cases} \Rightarrow A^T \dot{q} = \begin{pmatrix} -\sin \theta & \cos \theta & 0 & 0 \\ \cos \theta & \sin \theta & 0 & r \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \dot{x} \\ \dot{y} \\ \dot{\theta} \\ \dot{\varphi} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \end{pmatrix}$$

Configuration : $q = \begin{pmatrix} x \\ y \\ \theta \\ \varphi \end{pmatrix}$ NB : $n = 4, m = 2$

Modélisation des robots mobiles

■ Roulement sans glissement (RSG)

➤ Notion de non holonomie

- ◆ Comment montrer mathématiquement qu'une contrainte est NH ?
 - Un outil : le théorème de Frobenius et le crochet de Lie
- ◆ Application du théorème de Frobenius à la roue
 - Trouver la matrice B telle que :

$$A^T B = \begin{pmatrix} -\sin \theta & \cos \theta & 0 & 0 \\ \cos \theta & \sin \theta & 0 & r \end{pmatrix} B(q) = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix} \Rightarrow B = \begin{pmatrix} \cos \theta & 0 \\ \sin \theta & 0 \\ 0 & 1 \\ -\frac{1}{r} & 0 \end{pmatrix}$$

NB : B est bien de rang plein 2

$$[b_1(q), b_2(q)] = \frac{\partial b_2(q)}{\partial q} b_1(q) - \frac{\partial b_1(q)}{\partial q} b_2(q) = (\sin \theta \quad -\cos \theta \quad 0 \quad 0)^T$$

$$[b_1(q), [b_1(q), b_2(q)]] = \frac{\partial [b_1(q), b_2(q)]}{\partial q} b_1(q) - \frac{\partial b_1(q)}{\partial q} [b_1(q), b_2(q)] = 0_{4 \times 1}$$

$$[b_2(q), [b_1(q), b_2(q)]] = \frac{\partial [b_1(q), b_2(q)]}{\partial q} b_2(q) - \frac{\partial b_2(q)}{\partial q} [b_1(q), b_2(q)] = (\cos \theta \quad \sin \theta \quad 0 \quad 0)^T$$

Modélisation des robots mobiles

■ Roulement sans glissement (RSG)

➤ Notion de non holonomie

- ◆ Comment montrer mathématiquement qu'une contrainte est NH ?
 - Un outil : le théorème de Frobenius et le crochet de Lie

Soient :

- Un système de configuration q , de dimension n , soumis à un ensemble de contraintes indépendantes s'écrivant sous la forme $A^T \dot{q} = 0$.
 - Une matrice de taille (n, m) et de rang plein m ($m \leq n$) telle que $A^T(q)B(q) = 0$ pour tout q
 - L'algèbre de Lie de dimension p ($m \leq p \leq n$) engendrée par les colonnes de $B(q)$ et leurs crochets de Lie successifs à condition qu'ils augmentent la dimension de l'algèbre
- Alors $n - p$ contraintes sont intégrables.

Une algèbre de Lie est un espace vectoriel muni d'une loi de composition interne particulière appelée crochet de Lie

$$[x_1(q), x_2(q)] = \frac{\partial x_2(q)}{\partial q} x_1(q) - \frac{\partial x_1(q)}{\partial q} x_2(q)$$

Modélisation des robots mobiles

■ Roulement sans glissement (RSG)

➤ Notion de non holonomie

- ◆ Comment montrer mathématiquement qu'une contrainte est NH ?
 - ◆ Application du théorème de Frobenius à la roue
 - Vérifier la dimension de l'algèbre \rightarrow les vecteurs ainsi obtenus sont-ils lin. indep ?

$$B = \begin{pmatrix} \cos \theta & 0 \\ \sin \theta & 0 \\ 0 & 1 \\ -\frac{1}{r} & 0 \end{pmatrix} \Rightarrow M = \begin{pmatrix} \cos \theta & 0 & \sin \theta & \cos \theta \\ \sin \theta & 0 & -\cos \theta & \sin \theta \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ -\frac{1}{r} & 0 & 0 & 0 \end{pmatrix}$$

$$\Rightarrow \det(M) = \frac{1}{r} \neq 0$$

$$[b_1(q), [b_1(q), b_2(q)]] = 0_{4 \times 1}$$

$$[b_2(q), [b_1(q), b_2(q)]] = \begin{pmatrix} \cos \theta \\ \sin \theta \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}$$

L'algèbre engendrée est de dimension $p = 4$
 \Rightarrow Nombre de contraintes intégrables : $n - p = 4 - 4 = 0$
 \Rightarrow Toutes les contraintes sont NH

Modélisation des robots mobiles

■ Roulement sans glissement (RSG)

➤ Conclusion

- ◆ Le mouvement de la roue sur le sol est contraint par la contrainte de RSG
- ◆ Modélisation mathématique
 - Point-clé : la vitesse du point de contact de la roue au sol nulle
 - Deux contraintes émergent :
 - Pas de vitesse latérale
 - Une vitesse longitudinale dépendant seulement de la vitesse de rotation de la roue
 - Ces deux contraintes sont non holonomes, cad non intégrables, ce qui signifie que des directions instantanées de mouvement sont interdites
 - Ici : pas de translation instantanée selon l'axe des roues

Modélisation des robots mobiles

■ De la roue au robot mobile

➤ Les principales structures cinématiques

- ◆ Le nombre de roues, leur type et leur disposition définissent la mobilité du robot
- Attention aux blocages potentiels !
- ◆ Comment être sûr qu'une disposition de roues est viable ?

On montre que :

- 1) Pour qu'une disposition des roues soit viable et n'entraîne pas de glissement des roues sur le sol, il faut qu'il existe pour toutes les roues du robot un **UNIQUE point de vitesse nulle** autour duquel tourne le robot de façon instantanée.
→ Ce point est appelé **centre instantané de rotation (CIR)**
- 2) Cette condition est réalisée si le point d'intersection des axes de rotation de toutes les roues est **unique**.
→ NB : les points de vitesse nulle liée à une roue se trouvent sur son axe de rotation.

- ◆ Principales structures cinématiques :



Unicycle



Tricycle



Voiture



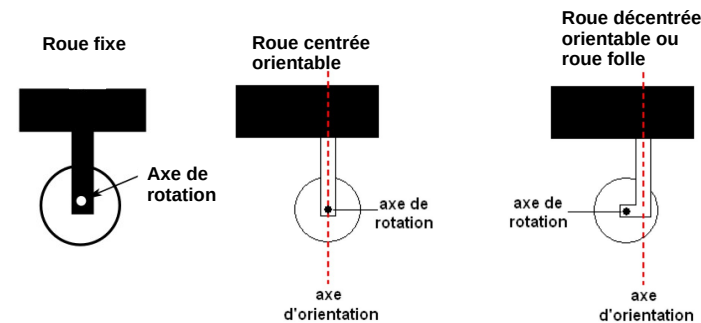
Omnidirectionnel

Modélisation des robots mobiles

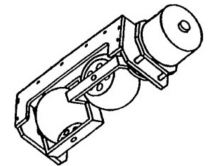
■ De la roue au robot mobile

➤ Type et disposition des roues

- ◆ Choix des roues et de leur disposition est crucial !
- ◆ Classification des roues



Roue suédoise



Roue troncosphérique