

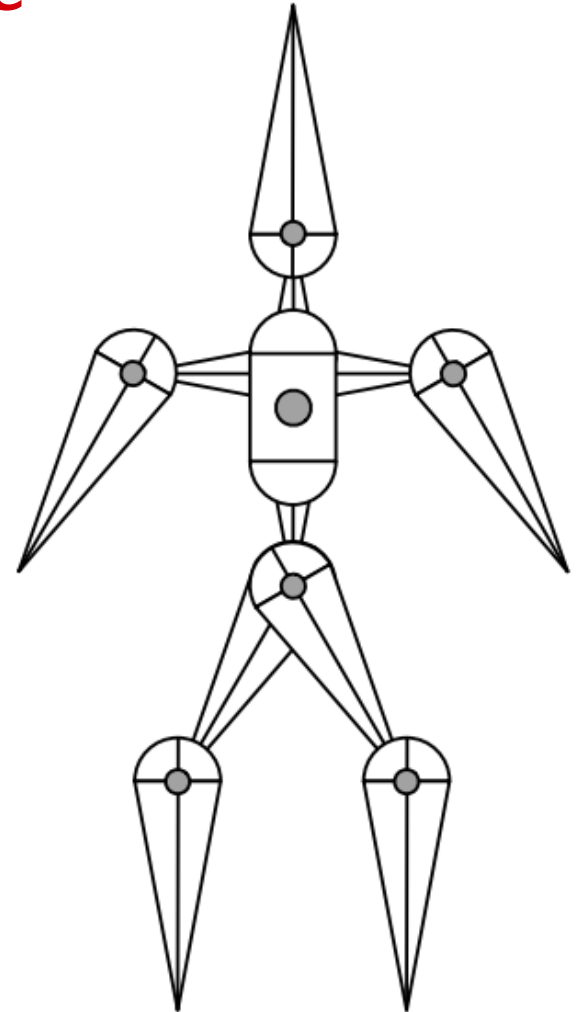
Plan

1. Introduction
2. **Cinématique**
 - Interpolation positions / vitesses / rotations
 - **Modélisation hiérarchique**
 - **Cinématique directe**
 - **Cinématique inverse**
3. Déformation de surfaces

Modélisation hiérarchique

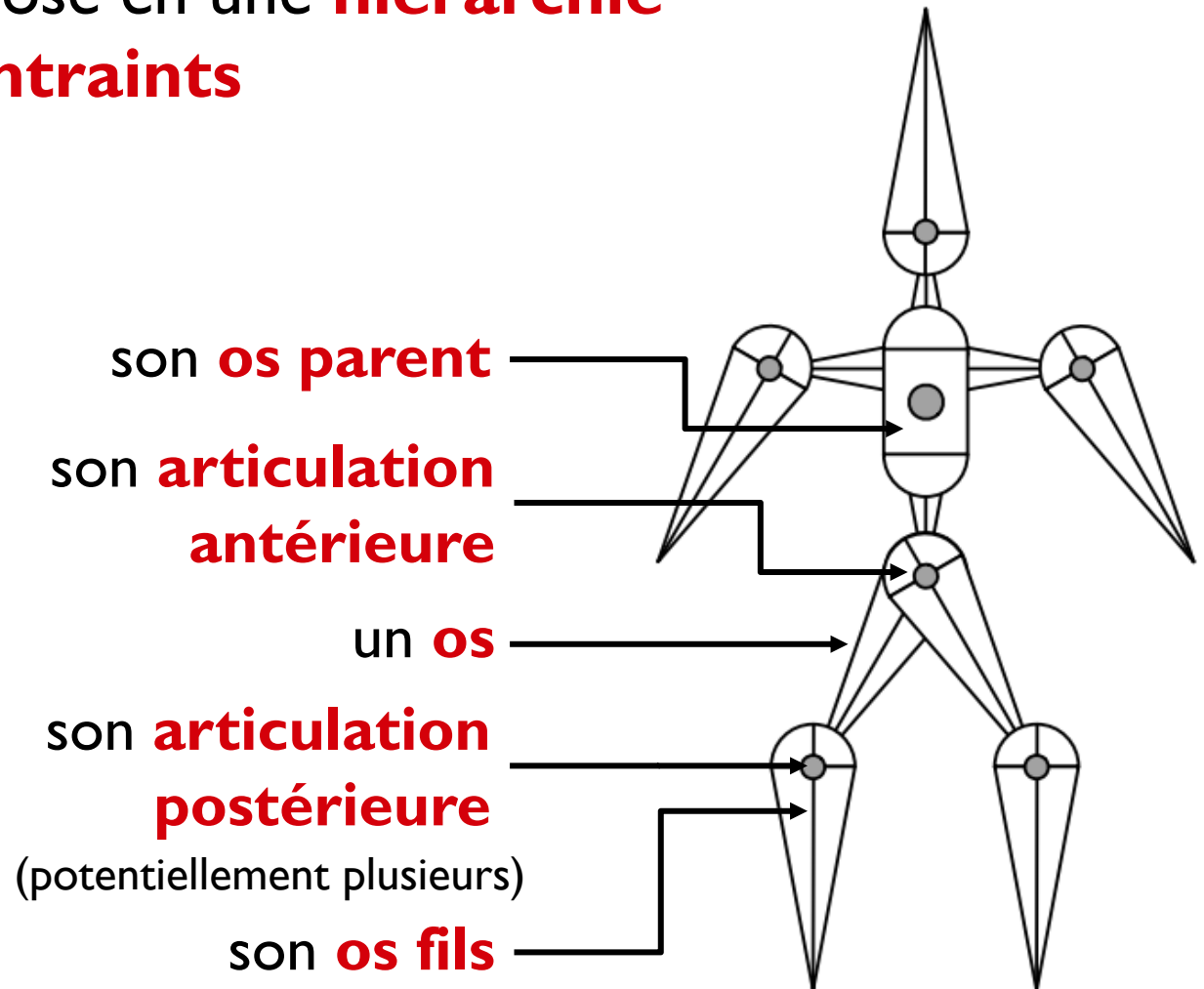
Modèle décomposé en une **hiérarchie de repères contraints**

Pas de géométrie, que des solides appelés **os (bones)** et des liaisons appelés **articulations (joins)**



Modélisation hiérarchique

Modèle décomposé en une **hiérarchie de repères contraints**



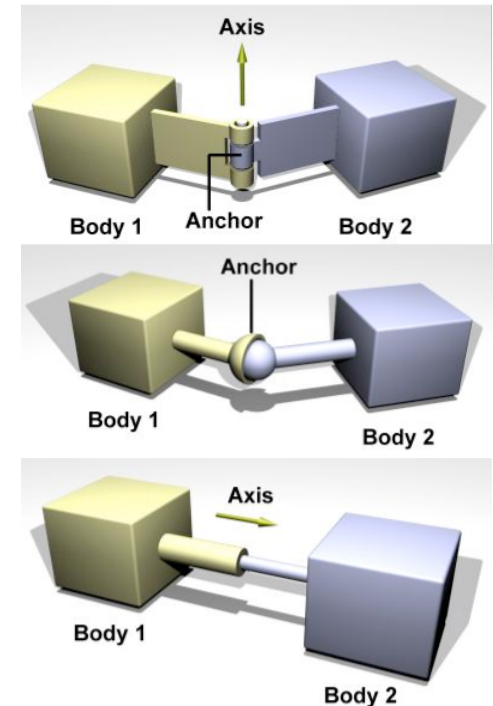
Articulations

En général **6 degrés de liberté (DOF)** :

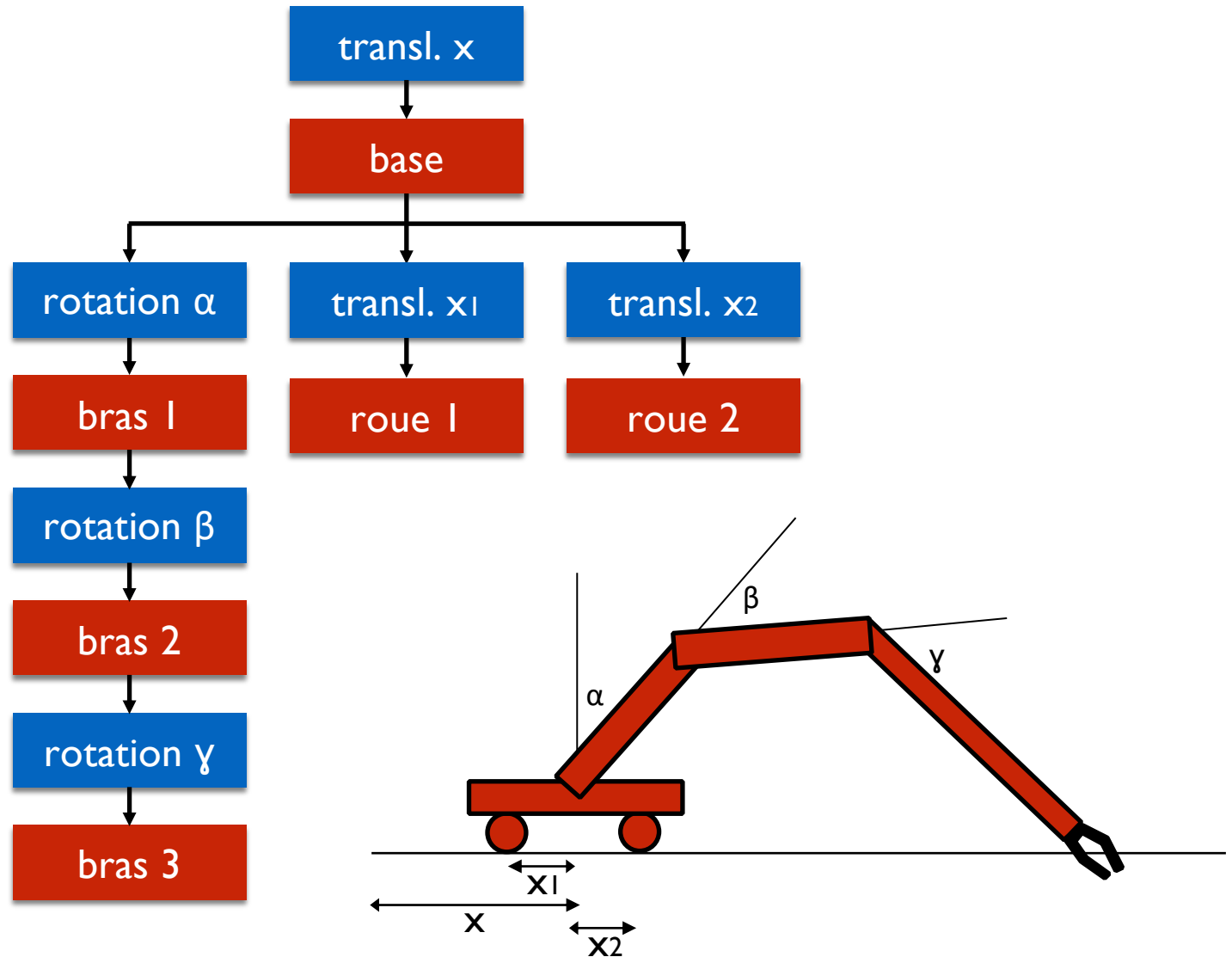
- 3 translations
- 3 rotations

En pratique, souvent des **contraintes** :

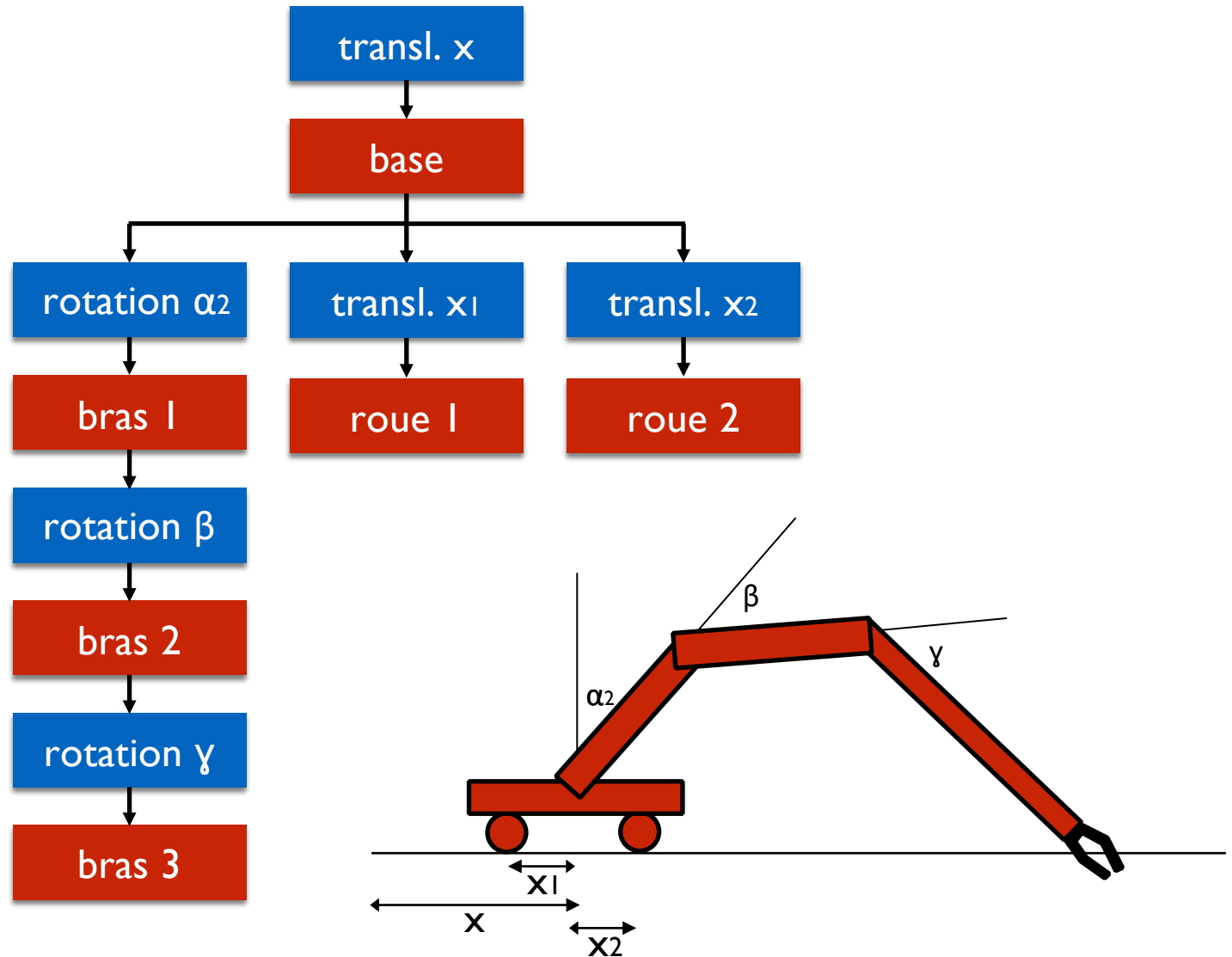
- **Pin** – rotation autour d'un axe (1 DOF)
- **Ball** – rotation arbitraire (3 DOF)
- **Prism** – translation selon un axe (1 DOF)



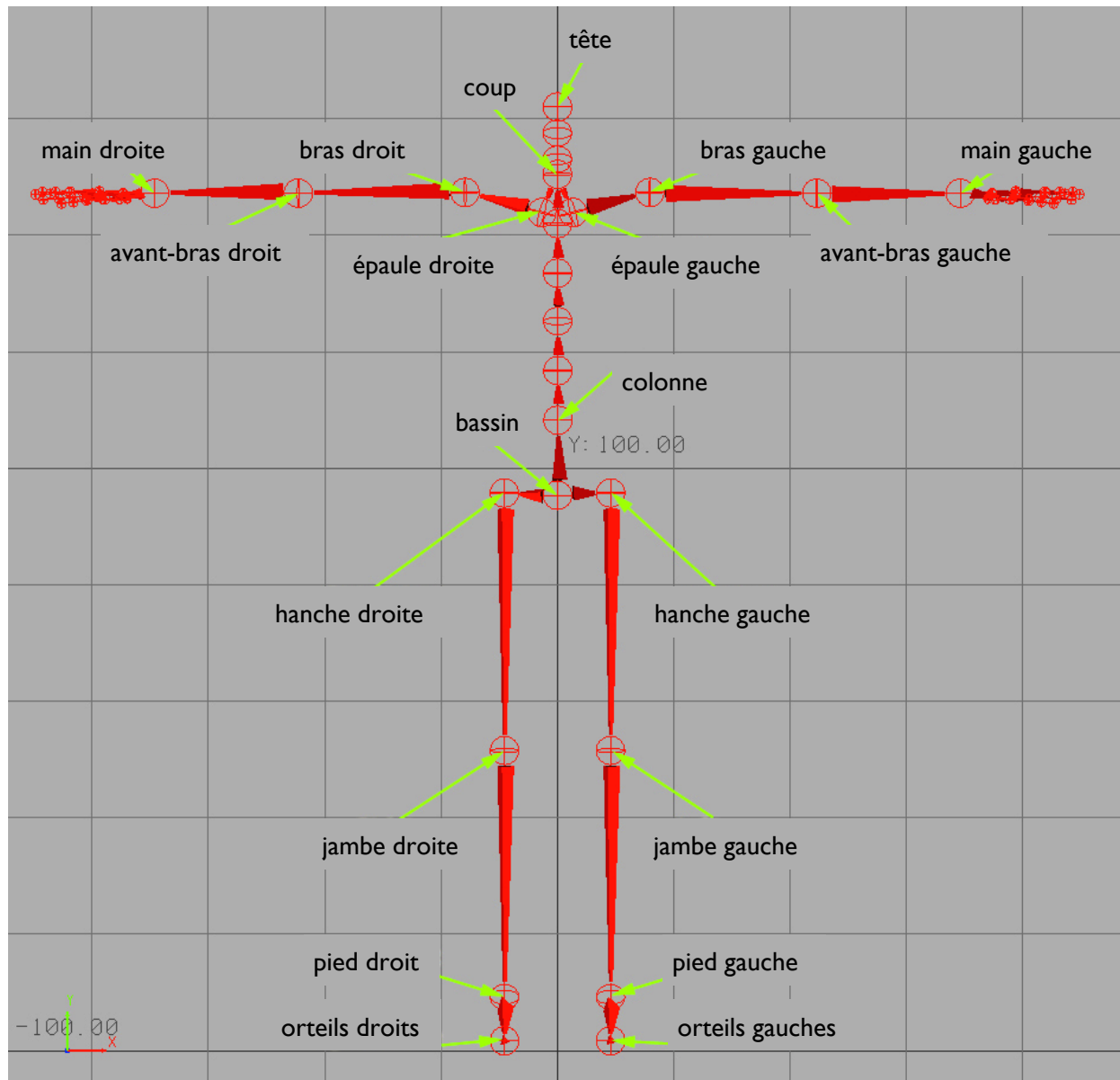
Chaîne articulée



Chaîne articulée

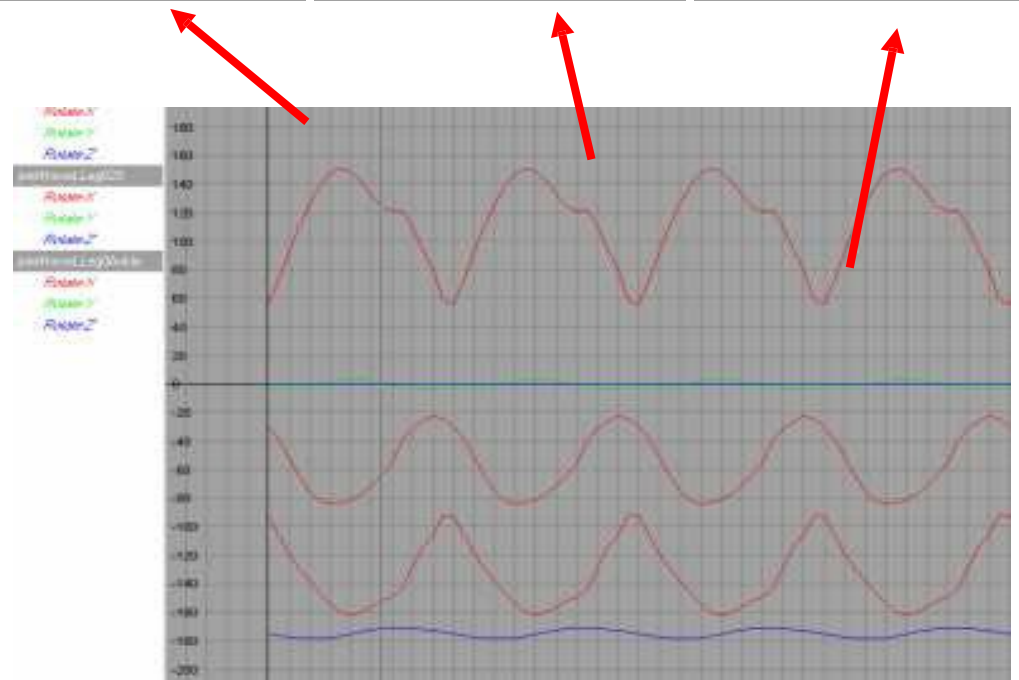
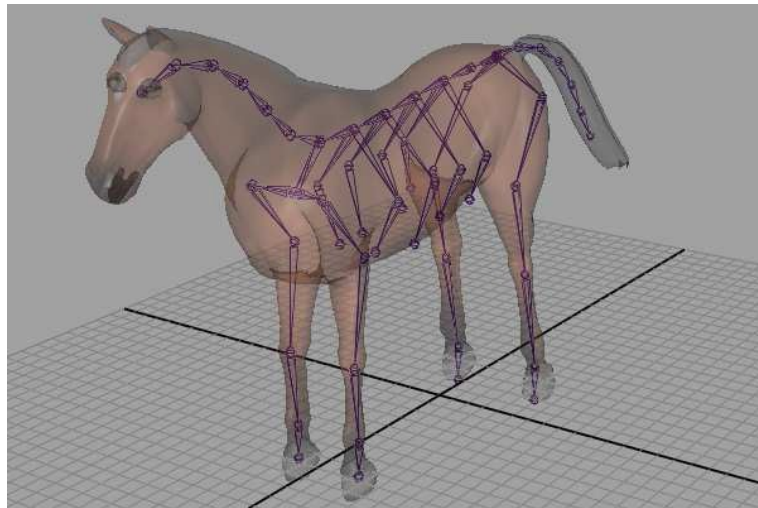
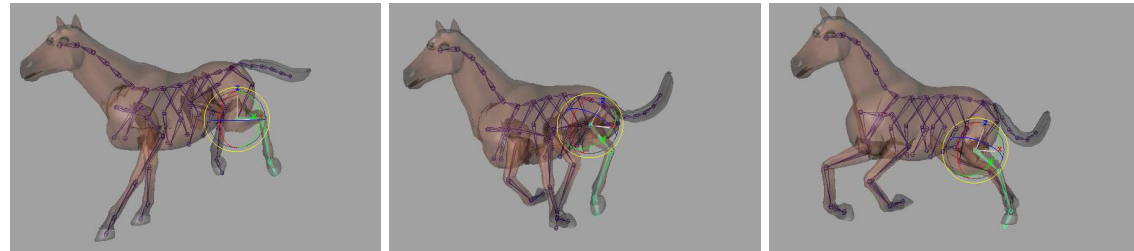


Squelette d'animation



Animation 3D

Squelette + **interpolation** selon une courbe



Cinématique

Mouvement non-contraint

Hocher la tête, faire un signe de la main...

⇒ Cinématique directe (FK)

Mouvement contraint

Attraper un objet, marcher sur le sol...

⇒ Cinématique inverse (IK)

Cinématique directe

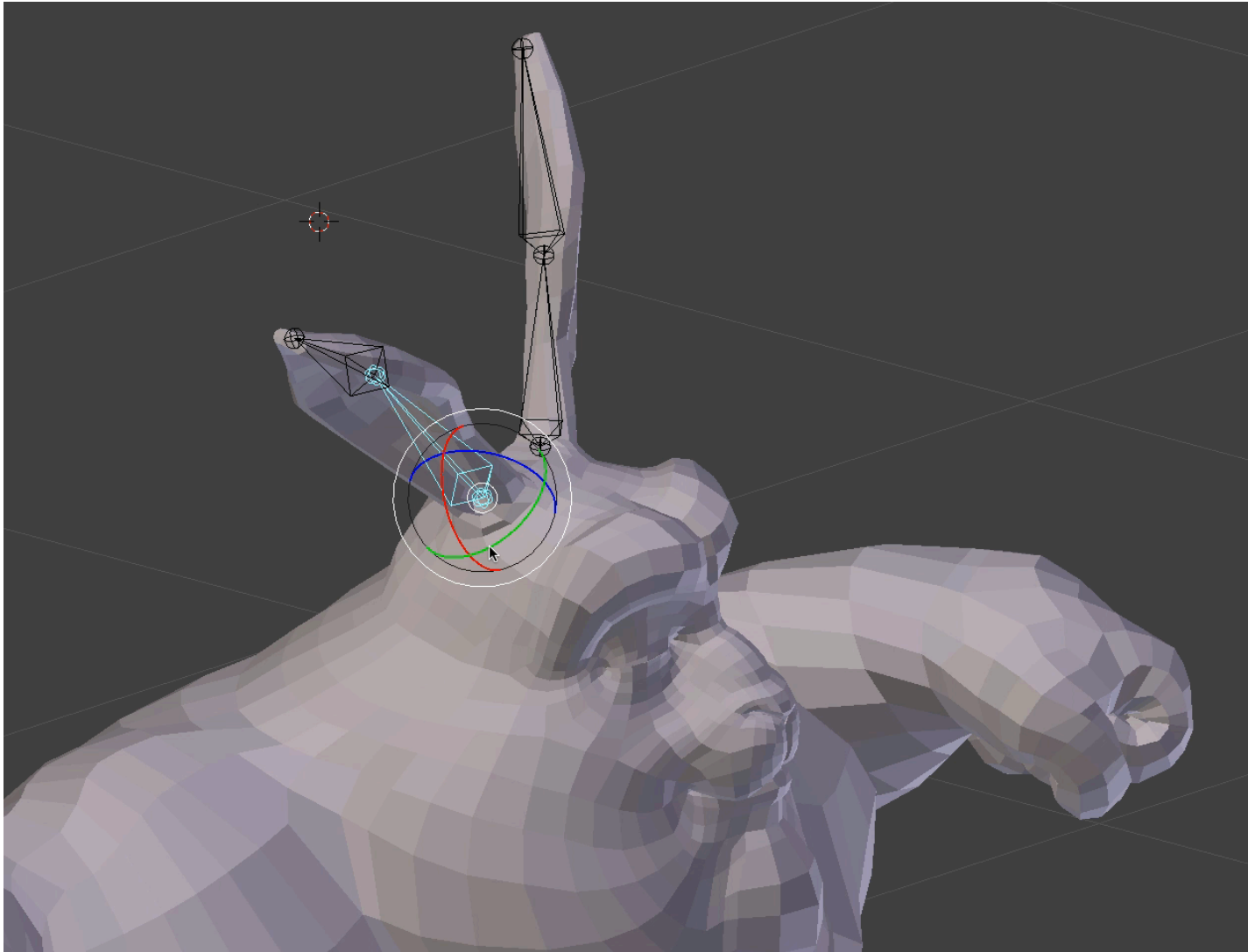
Entrées : configuration de la chaîne = valeurs des paramètres des articulations à un temps donnée :

$$\mathbf{q} = (\theta_1, \theta_2, \theta_3, \dots, d_1, d_2, \dots)$$

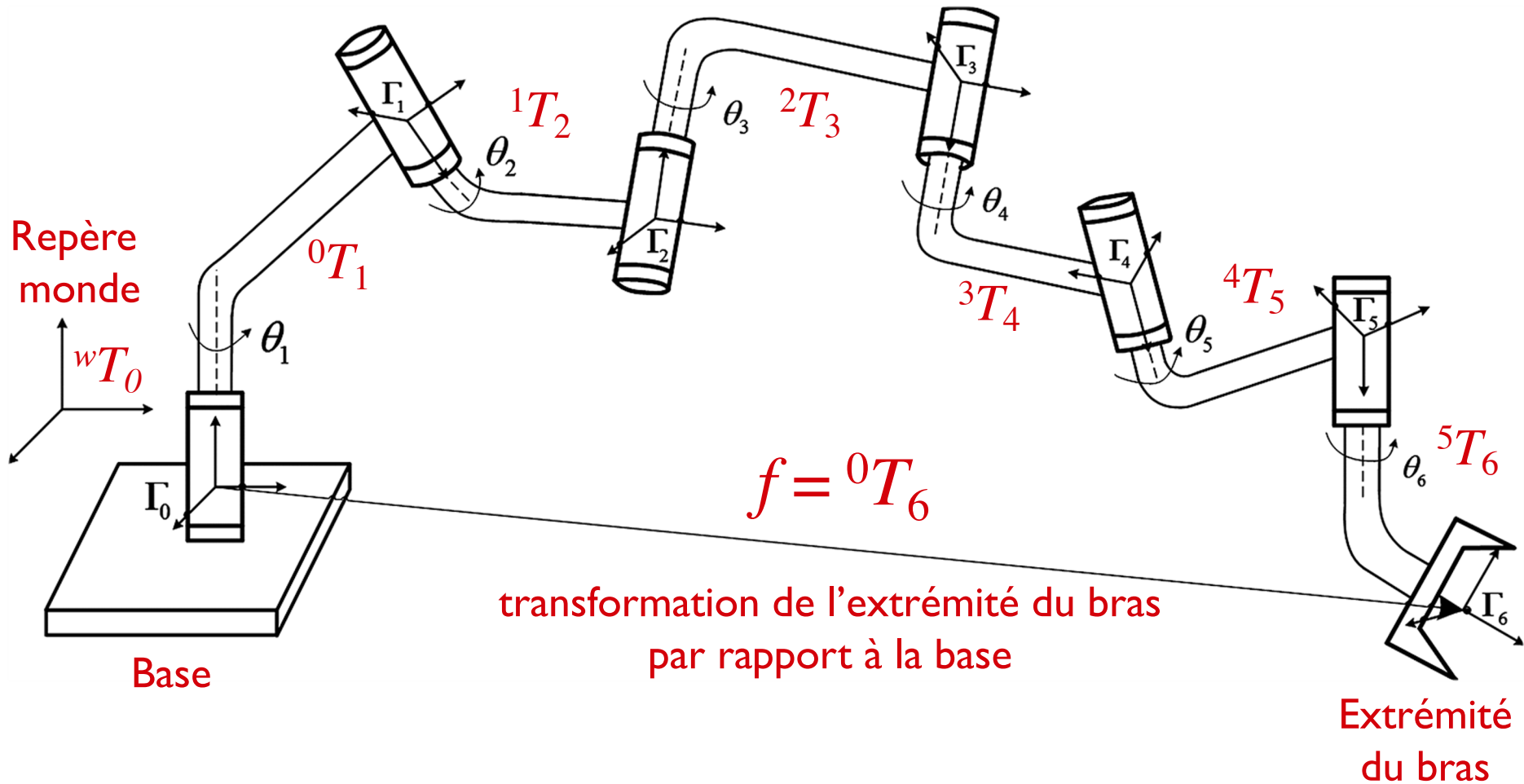
Sortie : position \mathbf{p} d'une extrémité de la chaîne
(coordonnées cartésiennes + orientation, 3 ou 6D)

On calcule : $\mathbf{p} = f(\mathbf{q})$

Cinématique directe

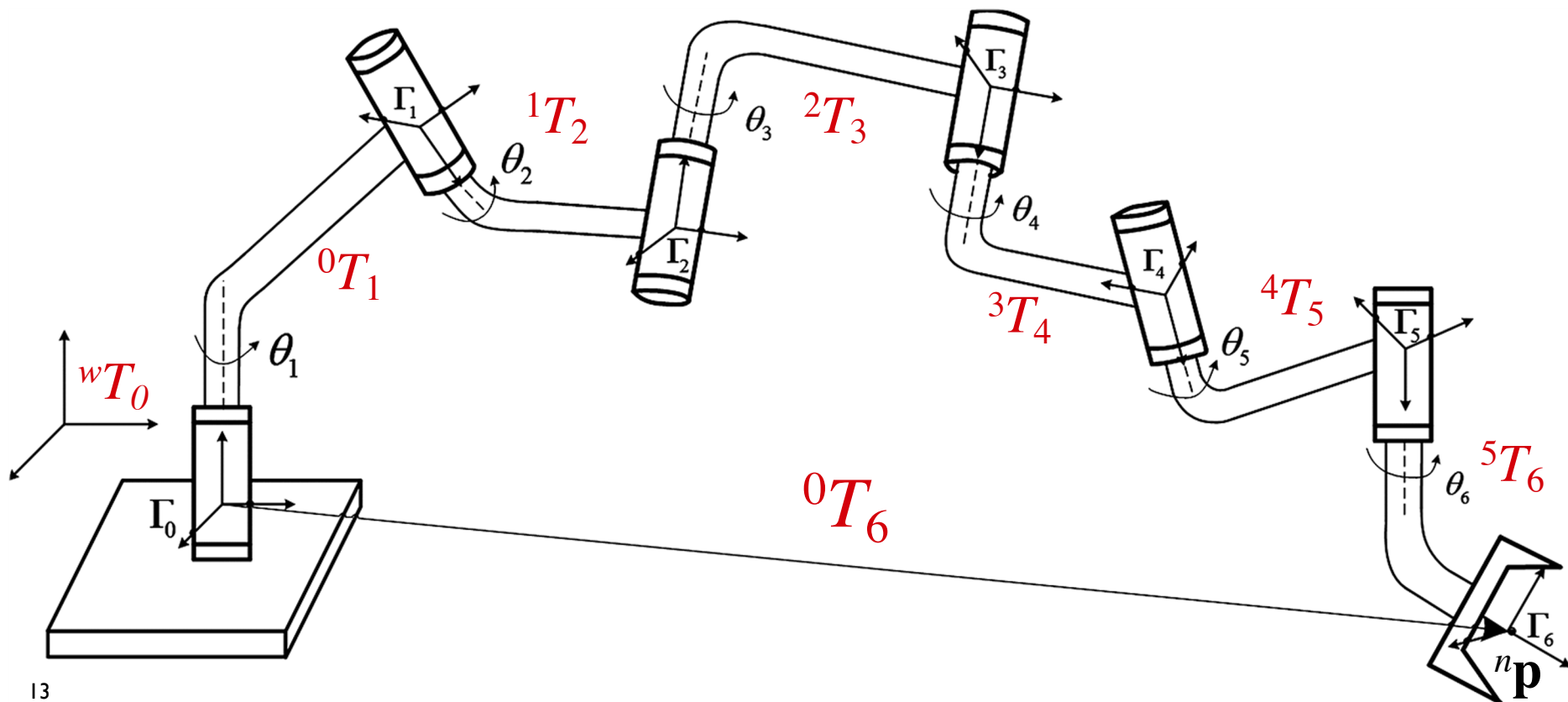


Que vaut f ?



Que vaut f ?

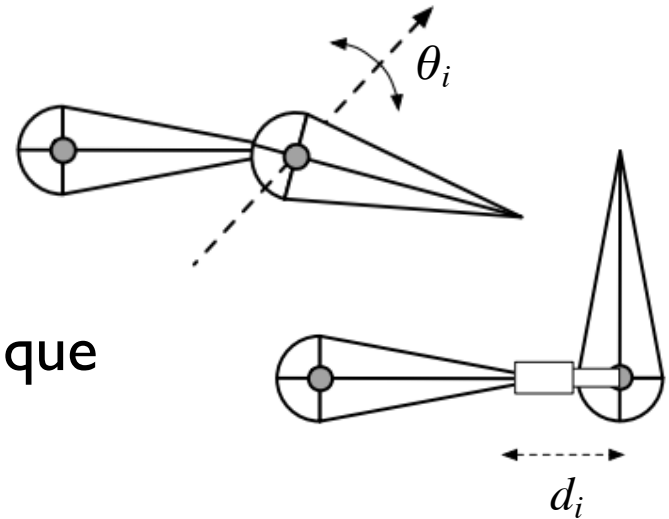
$$\mathbf{p} = {}^0\mathbf{p}_n = \underbrace{{}^0T_1 {}^1T_2 \cdots {}^{n-1}T_n}_{{}^0T_n = f} {}^n\mathbf{p}$$



Que vaut 0T_n ?

Configuration

$$q_i = \begin{cases} \theta_i & \text{pour une liaison pivot} \\ d_i & \text{pour une liaison prismatique} \end{cases}$$



en matrice homogène :

$$A_i = \begin{bmatrix} {}^{i-1}R_i & {}^{i-1}\mathbf{o}_i \\ \mathbf{0} & 1 \end{bmatrix}$$

Transformation entre les repères i et j :

$${}^i T_j = A_{i+1} \dots A_j = \begin{bmatrix} {}^i R_j & {}^i \mathbf{o}_j \\ \mathbf{0} & 1 \end{bmatrix}$$

avec ${}^i R_j = {}^i R_{i+1} \dots {}^{j-1} R_j$ et ${}^i \mathbf{o}_j = {}^i \mathbf{o}_{j-1} + {}^i R_{j-1} {}^{j-1} \mathbf{o}_j$

Cinématique directe

Limitations

- Contrôle des extrémités difficile
(outils pour changer l'origine de la chaîne articulée)
- Accumulation des erreurs

Cinématique inverse

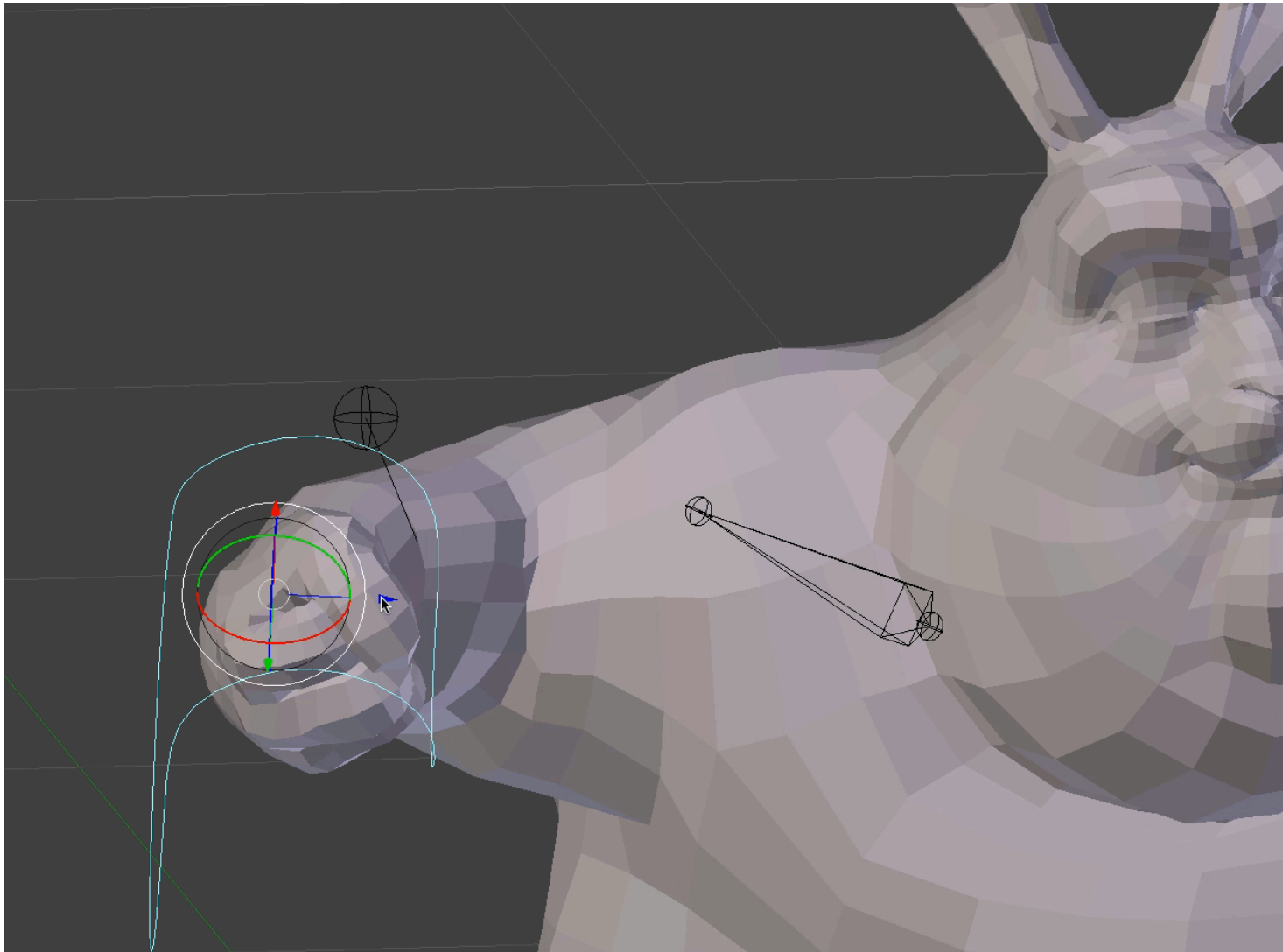
Entrée : position à atteindre \mathbf{p}

Sortie : valeurs des paramètres des articulations

$$\mathbf{q} = (\theta_1, \theta_2, \theta_3, \dots, d_1, d_2, \dots)$$

On veut **trouver** \mathbf{q} tel que $f(\mathbf{q}) = \mathbf{p}$ c'est à dire $\mathbf{q} = f^{-1}(\mathbf{p})$

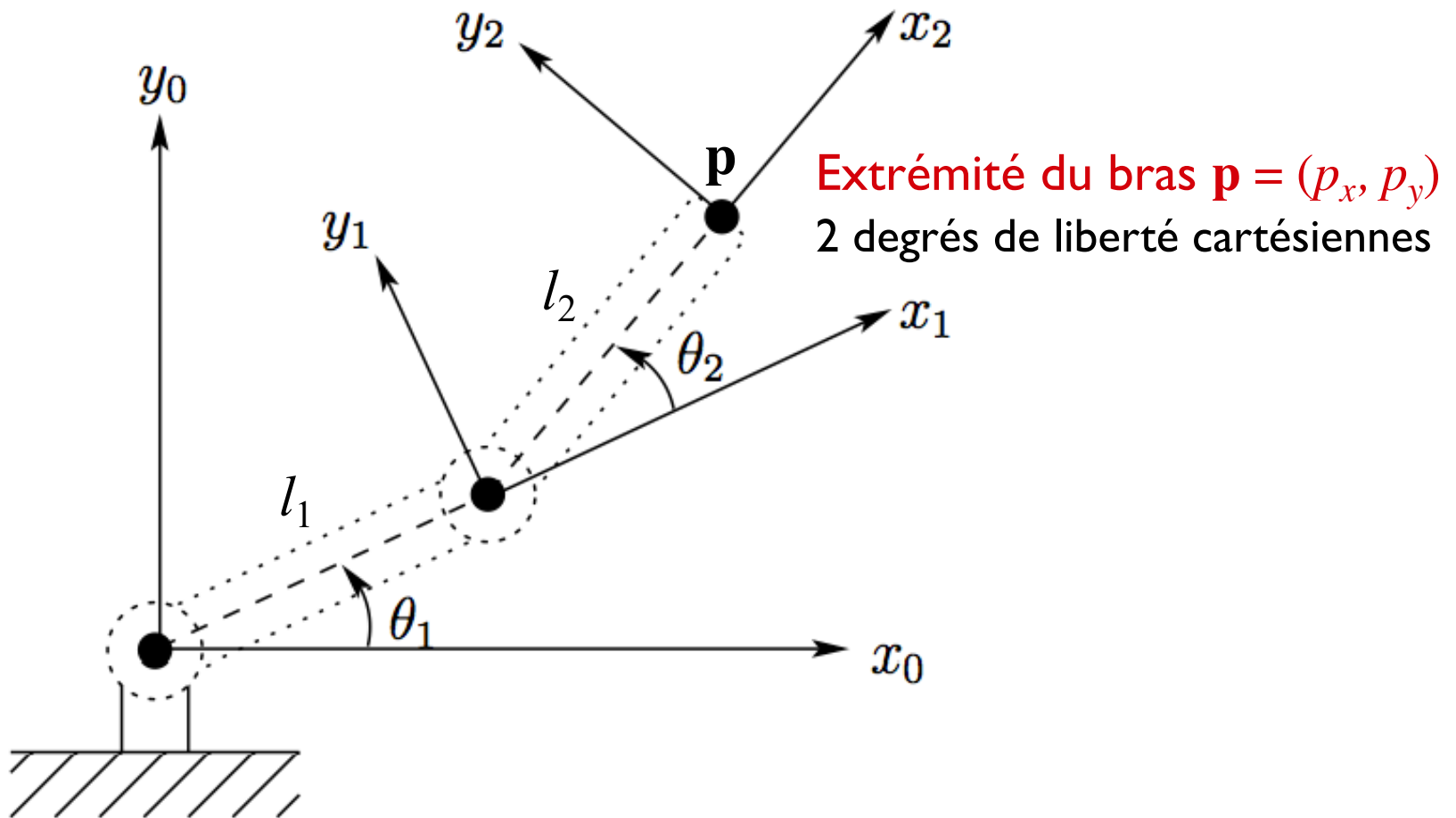
Cinématique inverse



Bras 2D

Configuration $\mathbf{q} = (\theta_1, \theta_2)$

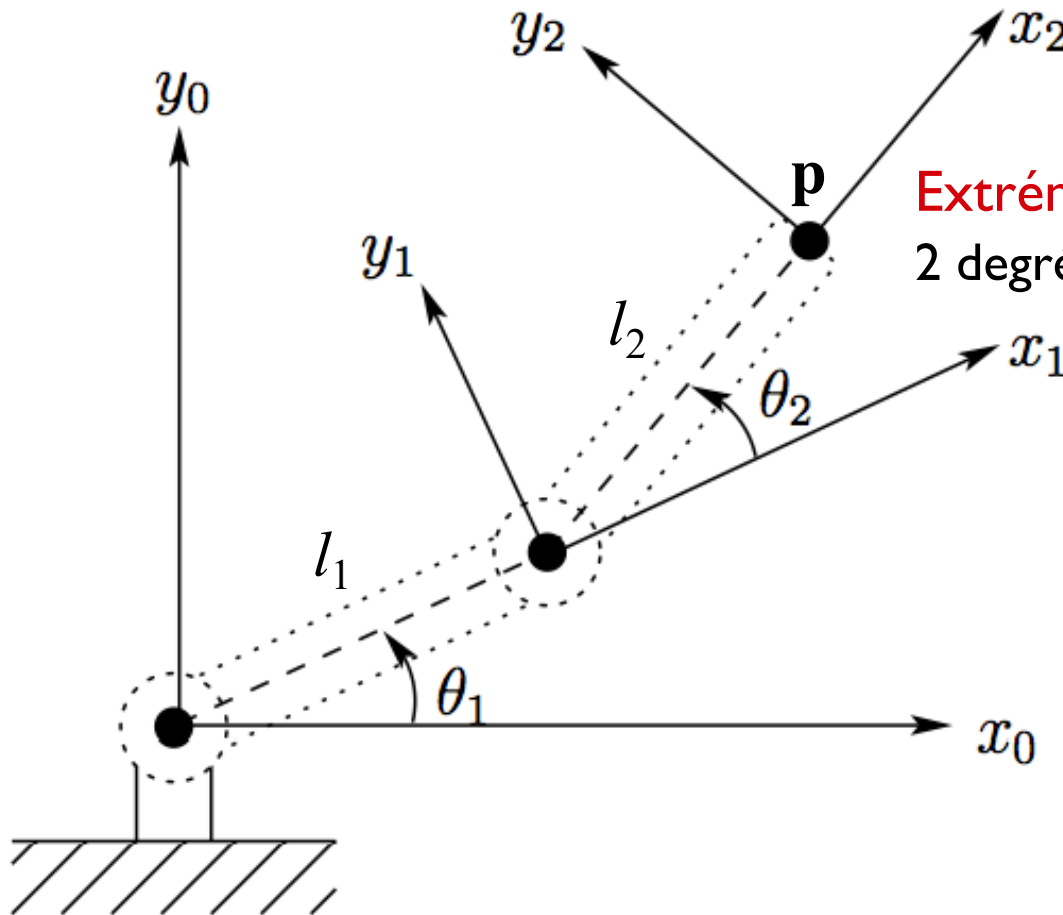
2 degrés de liberté angulaires



Bras 2D – cinématique directe

Configuration $\mathbf{q} = (\theta_1, \theta_2)$

2 degrés de liberté angulaires



Extrémité du bras $\mathbf{p} = (p_x, p_y)$

2 degrés de liberté cartésiennes

$$\mathbf{p} = f(\mathbf{q}) \\ = {}^0T_1 {}^1T_2 {}^2\mathbf{p}$$

avec ${}^0T_1 = ?$

${}^1T_2 = ?$



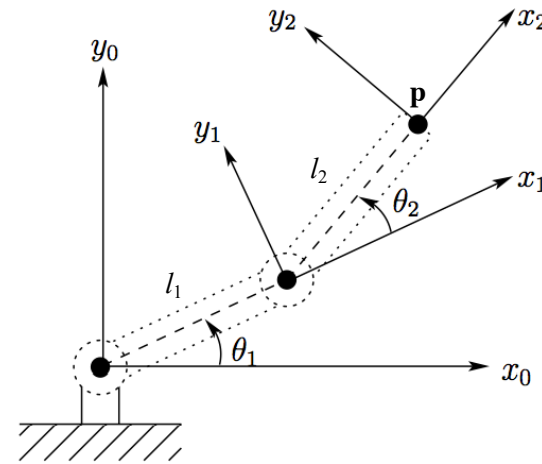
Bras 2D – cinématique directe

$${}^0T_1 = \begin{pmatrix} \cos \theta_1 & -\sin \theta_1 & l_1 \cos \theta_1 \\ \sin \theta_1 & \cos \theta_1 & l_1 \sin \theta_1 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} \quad {}^1T_2 = \begin{pmatrix} \cos \theta_2 & -\sin \theta_2 & l_2 \cos \theta_2 \\ \sin \theta_2 & \cos \theta_2 & l_2 \sin \theta_2 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}$$

D'où :

$$p_x = ?$$

$$p_y = ?$$



Rappel formules de trigo :

$$\cos(x + y) = \cos(x) \cos(y) - \sin(x) \sin(y)$$

$$\sin(x + y) = \sin(x) \cos(y) + \cos(x) \sin(y)$$

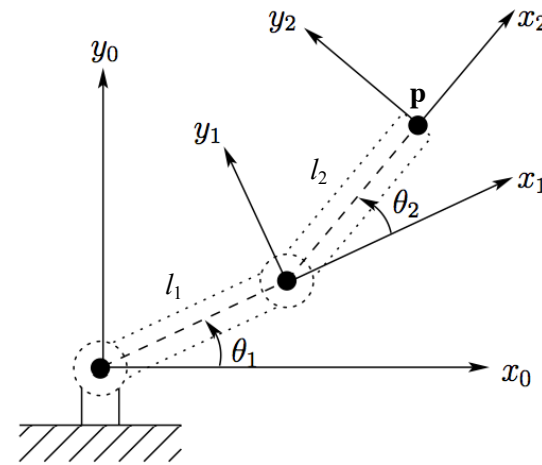
Bras 2D – cinématique directe

$${}^0T_1 = \begin{pmatrix} \cos \theta_1 & -\sin \theta_1 & l_1 \cos \theta_1 \\ \sin \theta_1 & \cos \theta_1 & l_1 \sin \theta_1 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} \quad {}^1T_2 = \begin{pmatrix} \cos \theta_2 & -\sin \theta_2 & l_2 \cos \theta_2 \\ \sin \theta_2 & \cos \theta_2 & l_2 \sin \theta_2 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}$$

D'où :

$$p_x = l_1 \cos \theta_1 + l_2 \cos(\theta_1 + \theta_2)$$

$$p_y = l_1 \sin \theta_1 + l_2 \sin(\theta_1 + \theta_2)$$



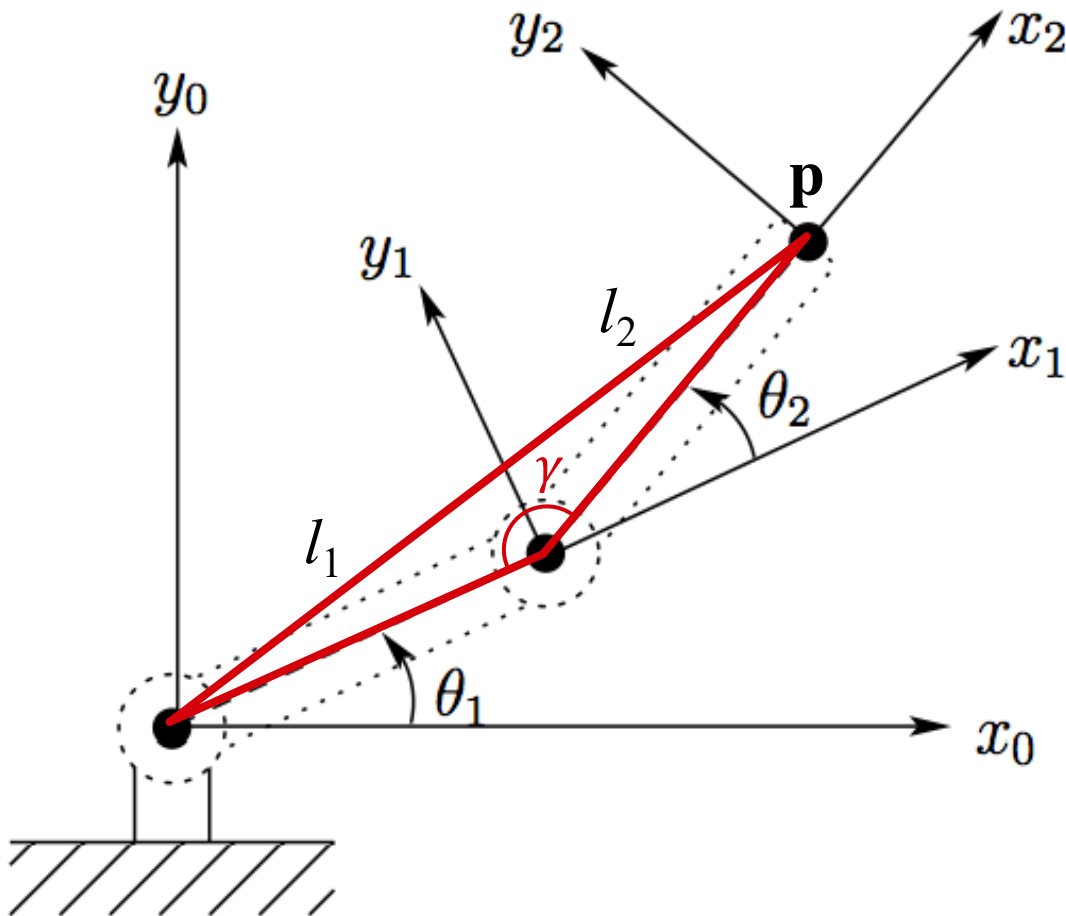
Rappel formules de trigo :

$$\cos(x + y) = \cos(x) \cos(y) - \sin(x) \sin(y)$$

$$\sin(x + y) = \sin(x) \cos(y) + \cos(x) \sin(y)$$

Bras 2D – cinématique inverse

Configuration $\mathbf{q} = (\theta_1, \theta_2) = f^{-1}(\mathbf{p})$

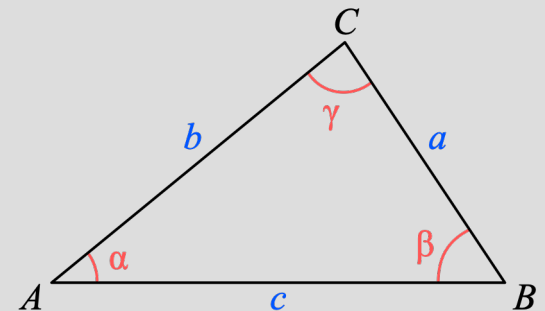


I. Cherchons θ_2



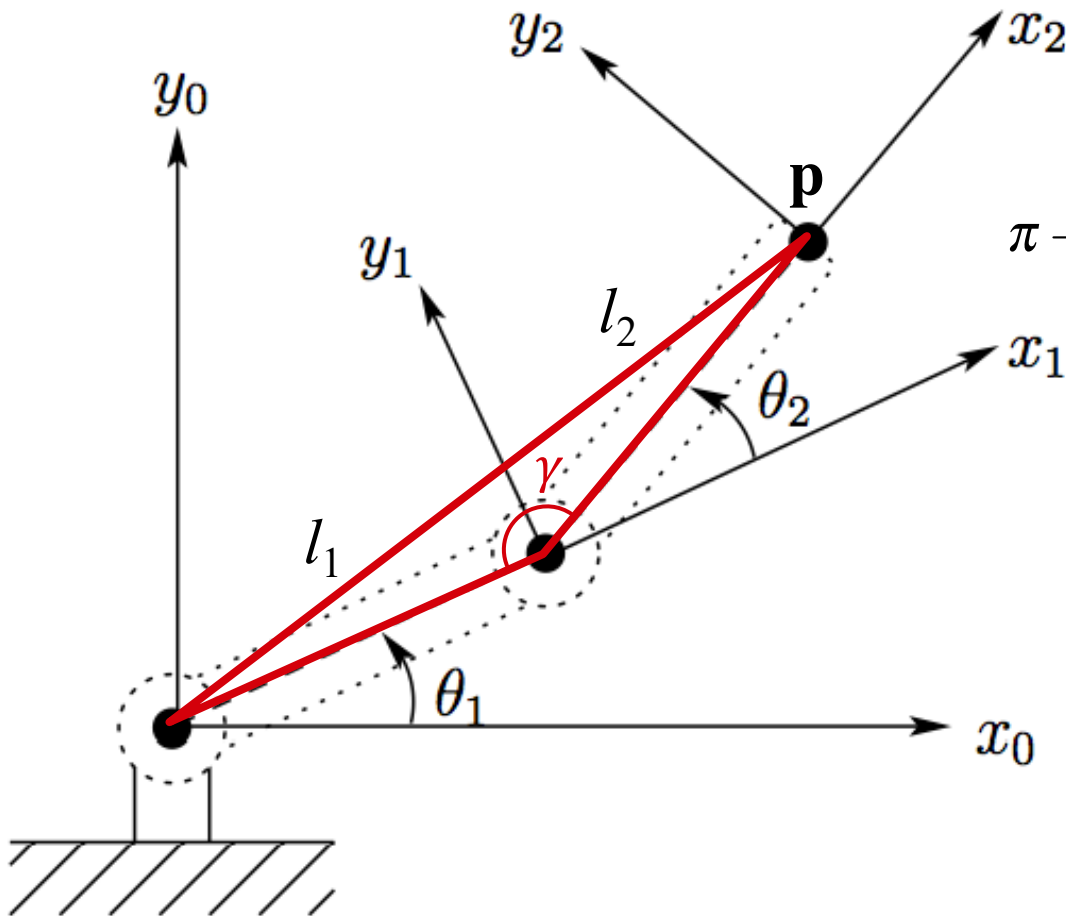
Rappel théorème d'Al-Kashi :

$$\gamma = \cos^{-1} \frac{a^2 + b^2 - c^2}{2ab}$$



Bras 2D – cinématique inverse

Configuration $\mathbf{q} = (\theta_1, \theta_2) = f^{-1}(\mathbf{p})$

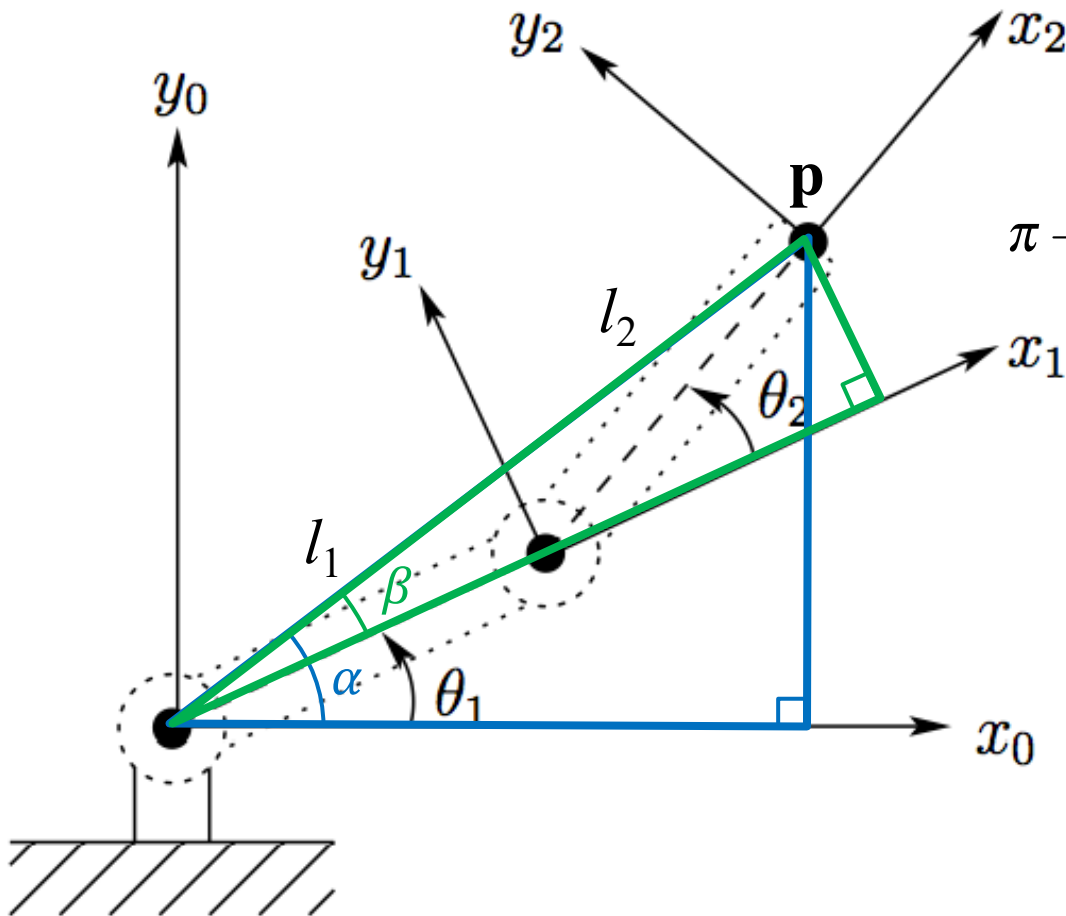


I. Cherchons θ_2

$$\pi - \theta_2 = \cos^{-1} \frac{l_1^2 + l_2^2 - (p_x^2 + p_y^2)}{2l_1 l_2}$$

Bras 2D – cinématique inverse

Configuration $\mathbf{q} = (\theta_1, \theta_2) = f^{-1}(\mathbf{p})$



1. Cherchons θ_2

$$\pi - \theta_2 = \cos^{-1} \frac{l_1^2 + l_2^2 - (p_x^2 + p_y^2)}{2l_1 l_2}$$

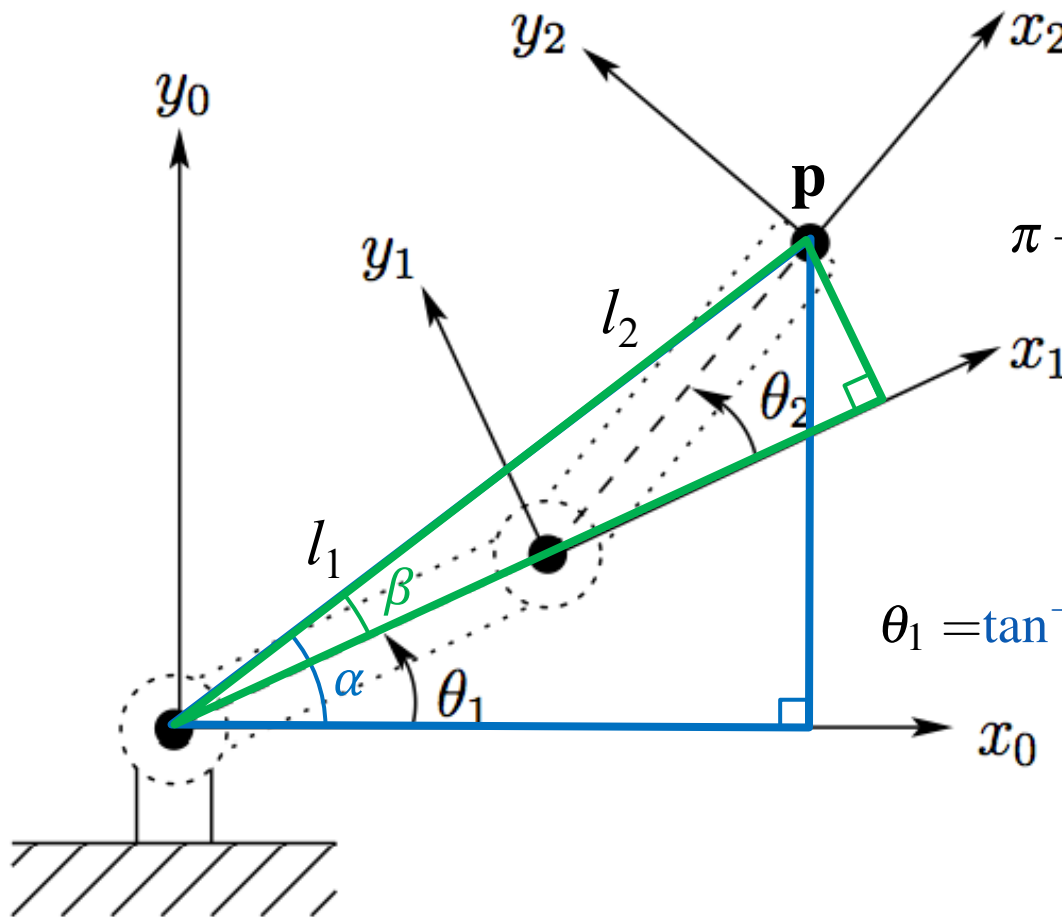
2. Cherchons θ_1

$$\theta_1 = \alpha - \beta$$



Bras 2D – cinématique inverse

Configuration $\mathbf{q} = (\theta_1, \theta_2) = f^{-1}(\mathbf{p})$



1. Cherchons θ_2

$$\pi - \theta_2 = \cos^{-1} \frac{l_1^2 + l_2^2 - (p_x^2 + p_y^2)}{2l_1 l_2}$$

2. Cherchons θ_1

$$\theta_1 = \alpha - \beta$$

$$\theta_1 = \tan^{-1} \left(\frac{p_y}{p_x} \right) - \tan^{-1} \left(\frac{l_2 \sin \theta_2}{l_1 + l_2 \cos \theta_2} \right)$$

Bras 2D – 3 articulations

3 angles inconnues

contrainte de position 2D

Instructions

- Steer blue arm using up/down keys
- Steer green arm using right/left keys
- Steer orange arm using A/D keys

Touch the blue dot with the tip of the arm as many times as you can in 60 seconds!

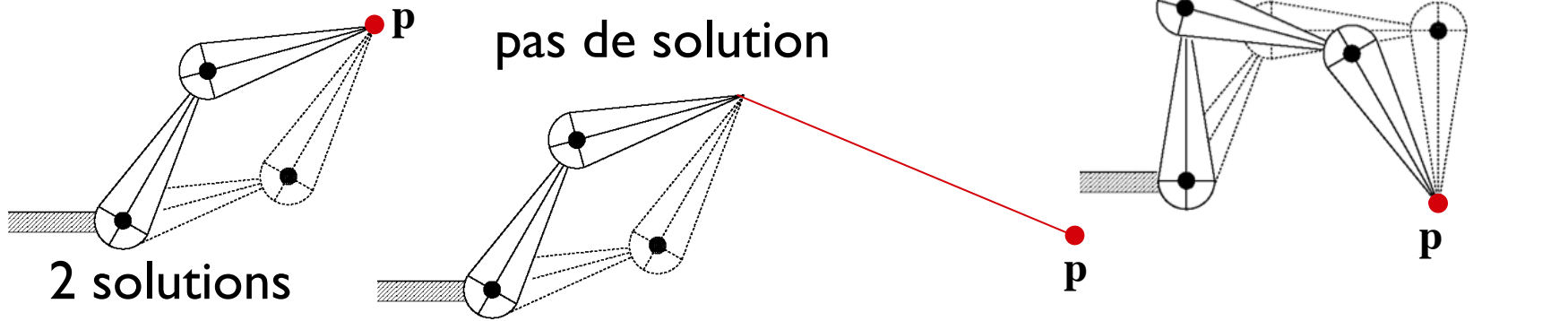
Touch this to start!

<http://scratch.mit.edu/projects/10607750>

Cinématique inverse

Difficultés :

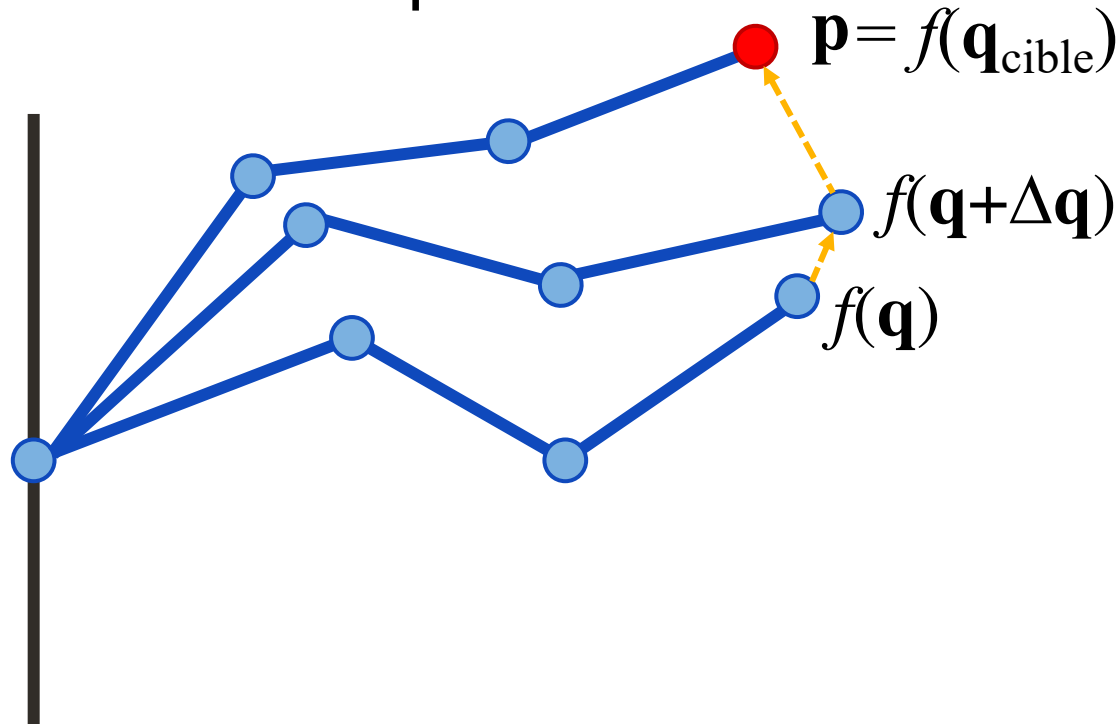
- Solution analytique seulement pour 2 à 3 rotations
- Non-unicité de la solution



⇒ rechercher **itérativement** une solution

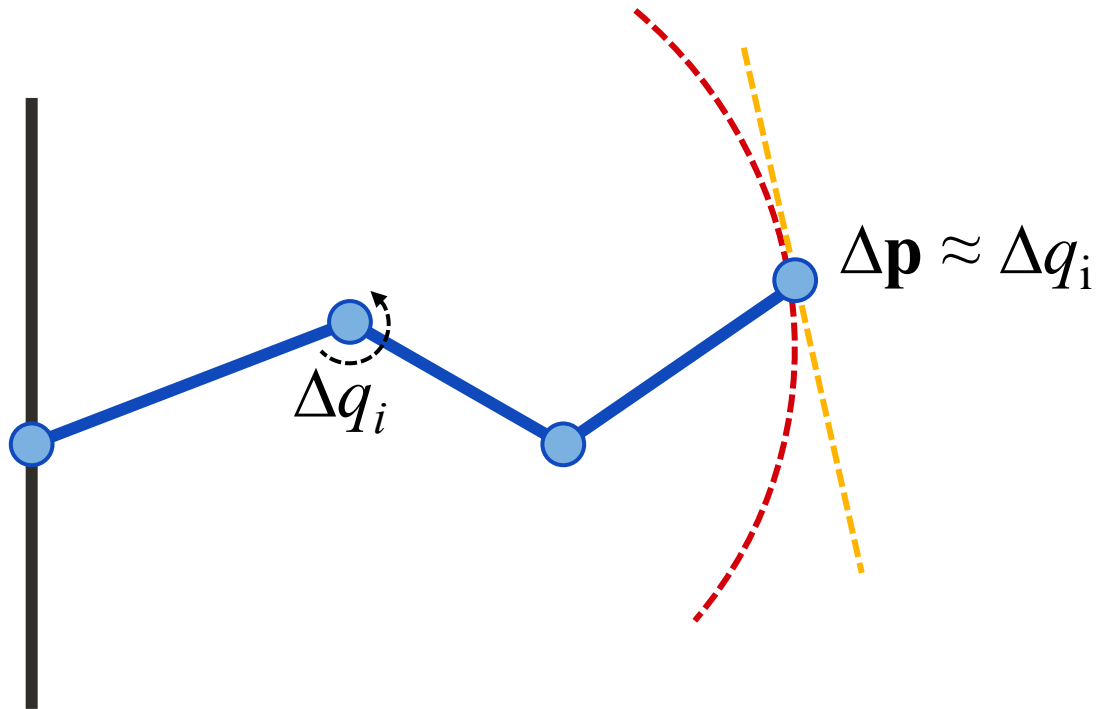
Solutions itératives

Minimiser itérativement l'erreur $e(\mathbf{q})$ entre la position courante et la position cible



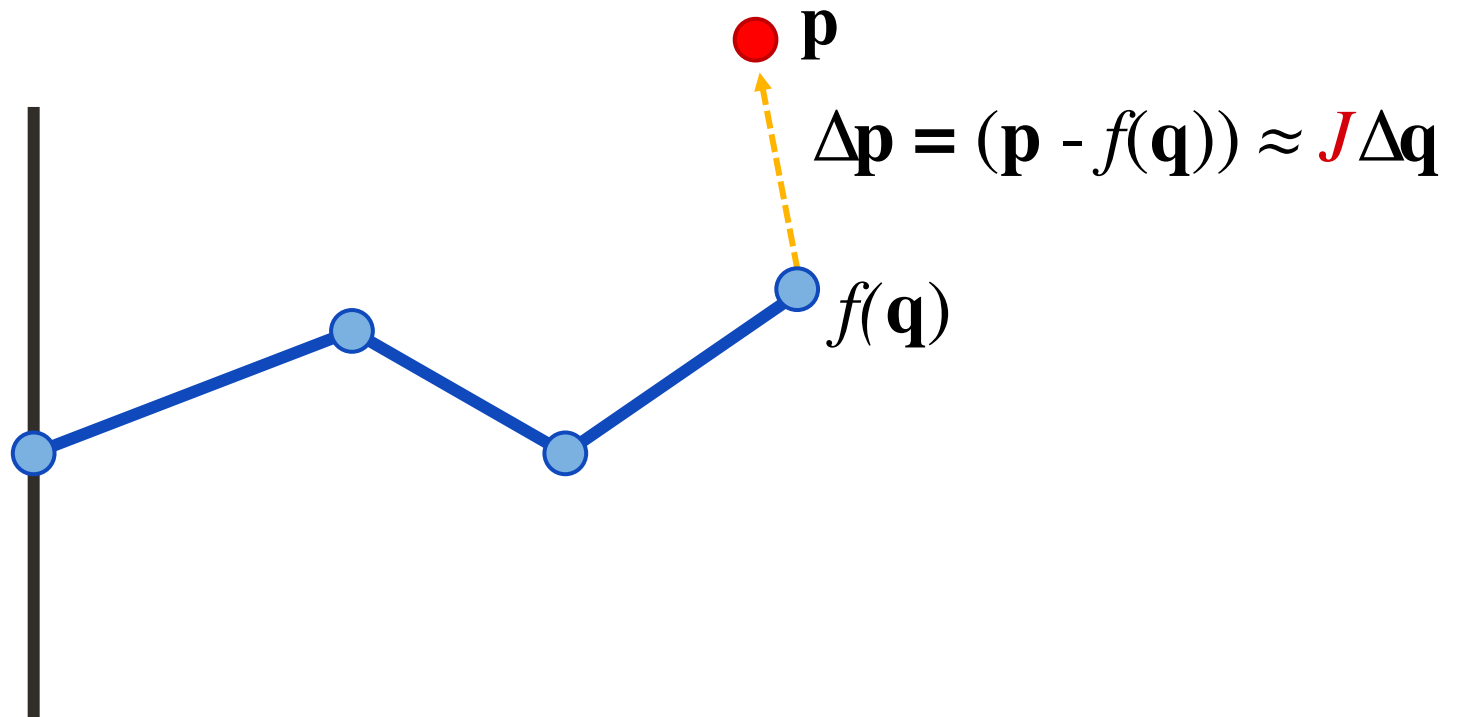
Problème : optimisation non-linéaire à cause des rotations

Approximation linéaire de f



...par son **Jacobien géométrique**

Approximation linéaire de f



...par son **Jacobien géométrique**

Jacobien géométrique

Si $\Delta \mathbf{q}$ est petit, développement de Taylor :

- En 1D :

$$f(\mathbf{q} + \Delta \mathbf{q}) = f(\mathbf{q}) + f'(\mathbf{q}) \Delta \mathbf{q} + O(\Delta \mathbf{q}^2)$$

- En dimensions supérieures :

$$f(\mathbf{q} + \Delta \mathbf{q}) = f(\mathbf{q}) + J(\mathbf{q}) \Delta \mathbf{q} + O(\Delta \mathbf{q}^2)$$

$J(\mathbf{q})$ matrice (6x*n*) des dérivées partielles de f :

$$J_{ij} = \frac{\partial f_i}{\partial q_j} \text{ avec } f(\mathbf{q}) = (f_1(\mathbf{q}), f_2(\mathbf{q}), \dots, f_6(\mathbf{q}))$$

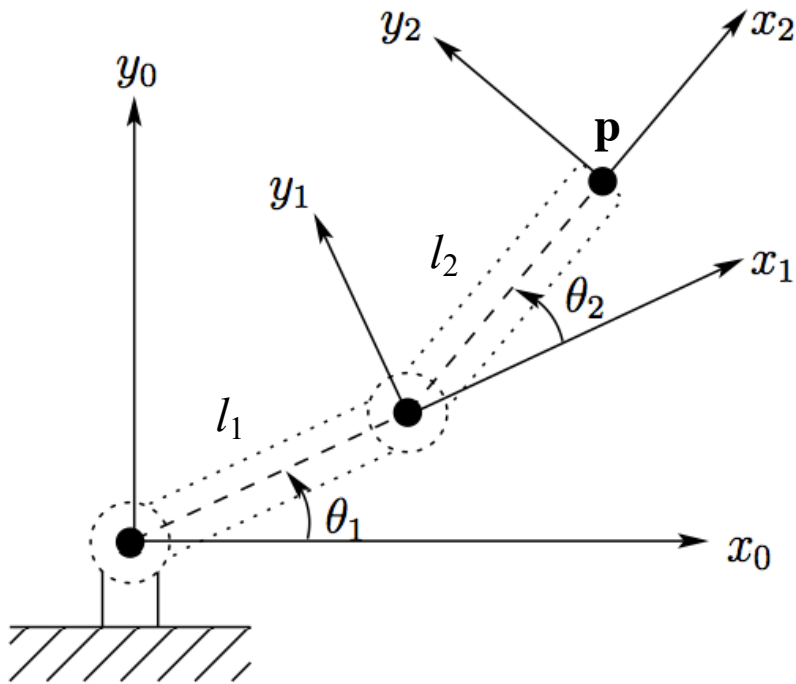
Chaque colonne i transforme la **vitesse** à l'extrémité du bras en **vitesse** de l'articulation i

Bras 2D – calcul de J

Cinématique directe :

$$p_x = l_1 \cos \theta_1 + l_2 \cos(\theta_1 + \theta_2)$$

$$p_y = l_1 \sin \theta_1 + l_2 \sin(\theta_1 + \theta_2)$$



Dérivées partielles :

$$\frac{\partial p_x}{\partial \theta_1} = ?$$

$$\frac{\partial p_y}{\partial \theta_1} = ?$$

$$\frac{\partial p_x}{\partial \theta_2} = ?$$

$$\frac{\partial p_y}{\partial \theta_2} = ?$$



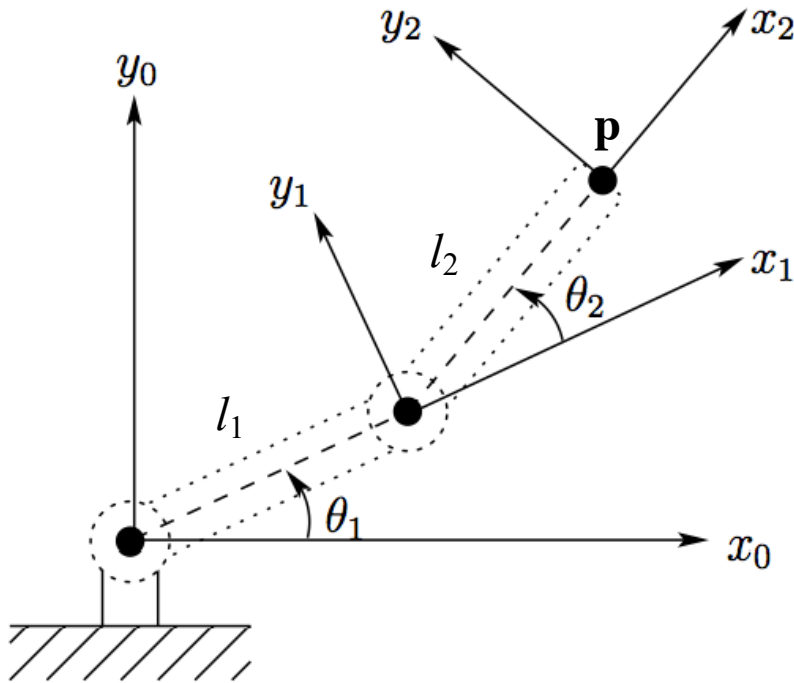
$$J = \begin{bmatrix} \frac{\partial p_x}{\partial \theta_1} & \frac{\partial p_x}{\partial \theta_2} \\ \frac{\partial p_y}{\partial \theta_1} & \frac{\partial p_y}{\partial \theta_2} \end{bmatrix}$$

Bras 2D – calcul de J

Cinématique directe :

$$p_x = l_1 \cos \theta_1 + l_2 \cos(\theta_1 + \theta_2)$$

$$p_y = l_1 \sin \theta_1 + l_2 \sin(\theta_1 + \theta_2)$$



Dérivées partielles :

$$\frac{\partial p_x}{\partial \theta_1} = -l_1 \sin \theta_1 - l_2 \sin(\theta_1 + \theta_2)$$

$$\frac{\partial p_y}{\partial \theta_1} = l_1 \cos \theta_1 + l_2 \cos(\theta_1 + \theta_2)$$

$$\frac{\partial p_x}{\partial \theta_2} = -l_2 \sin(\theta_1 + \theta_2)$$

$$\frac{\partial p_y}{\partial \theta_2} = l_2 \cos(\theta_1 + \theta_2)$$

$$J = \begin{bmatrix} \frac{\partial p_x}{\partial \theta_1} & \frac{\partial p_x}{\partial \theta_2} \\ \frac{\partial p_y}{\partial \theta_1} & \frac{\partial p_y}{\partial \theta_2} \end{bmatrix}$$

Bras 2D – calcul de J

vitesse à l'extrémité du bras

$$\downarrow \dot{\mathbf{p}} = J \dot{\mathbf{q}} \quad \text{avec } J = \begin{bmatrix} -l_1 \sin(\theta_1) - l_2 \sin(\theta_1 + \theta_2) & -l_2 \sin \theta_1 + \theta_2 \\ l_1 \cos \theta_1 + l_2 \cos(\theta_1 + \theta_2) & l_2 \cos(\theta_1 + \theta_2) \end{bmatrix}$$

↑
vitesse de la configuration

$$\text{D'où : } \dot{\mathbf{q}} = J^{-1} \dot{\mathbf{p}}$$

$$\text{avec } J^{-1} = \frac{1}{l_1 l_2 \sin(\theta_2)} \begin{bmatrix} l_2 \cos(\theta_1 + \theta_2) & l_2 \sin(\theta_1 + \theta_2) \\ -l_1 \cos \theta_1 - l_2 \cos(\theta_1 + \theta_2) & -l_1 \sin \theta_1 - l_2 \sin(\theta_1 + \theta_2) \end{bmatrix}$$

Calcul de J

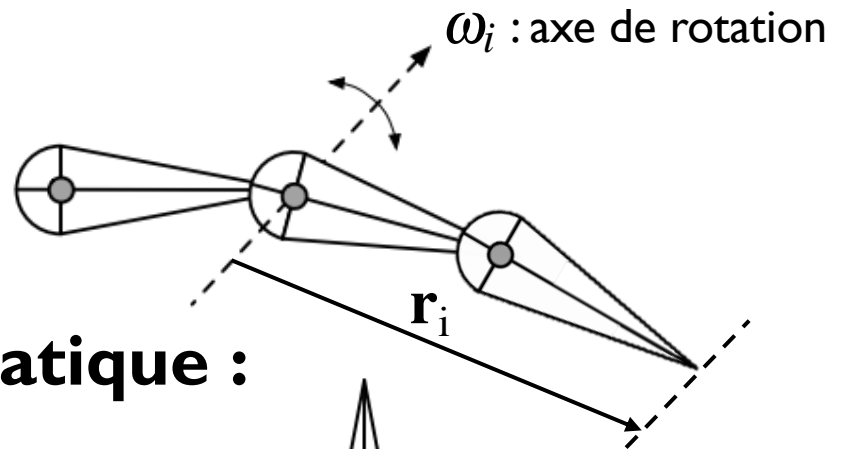
$$J = [J_1 J_2 \cdots J_n]$$

divisée en deux sous-matrices $3 \times n$:

$$J = \begin{bmatrix} J_v \\ J_\omega \end{bmatrix} \begin{array}{l} \leftarrow \text{vitesse linéaire} \\ \leftarrow \text{vitesse angulaire} \end{array}$$

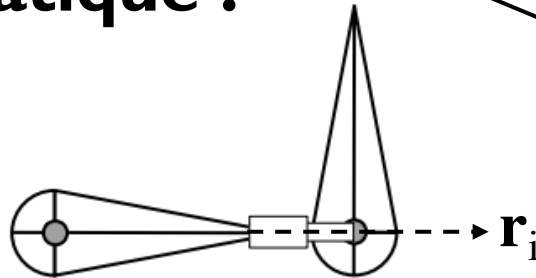
Pour une rotule :

$$J_i = \begin{bmatrix} \boldsymbol{\omega}_i \times \mathbf{r}_i \\ \boldsymbol{\omega}_i \end{bmatrix}$$



Pour une jonction prismatique :

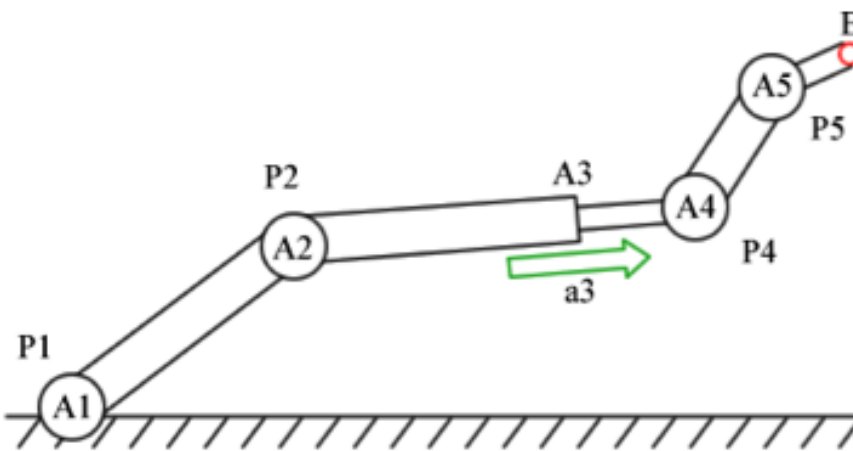
$$J_i = \begin{bmatrix} \mathbf{r}_i \\ \mathbf{0} \end{bmatrix}$$



Attention : toutes les quantités doivent être exprimées en **espace monde** !

Calcul de J – Exercice

On considère le bras articulé suivant :



1. A1, A2, A4 et A5 sont des rotules à 1 degré de liberté dont l'axe de rotation est \mathbf{z}
2. A3 est une articulation prismatique d'axe $\mathbf{a3}$
3. P1, P2, P4 et P5 sont les positions des rotules, et $P1 = (0,0,0)$
4. E est la position cible

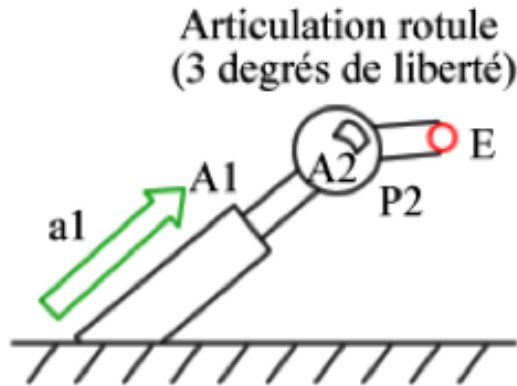
Donnez le Jacobien géométrique correspondant.

$$J = \begin{bmatrix} \overset{A1}{\mathbf{z} \times E} & \overset{A2}{\mathbf{z} \times (E - P2)} & \overset{A3}{\mathbf{a3}/\|\mathbf{a3}\|} & \overset{A4}{\mathbf{z} \times (E - P4)} & \overset{A5}{\mathbf{z} \times (E - P5)} \\ \mathbf{z} & \mathbf{z} & \mathbf{0} & \mathbf{z} & \mathbf{z} \end{bmatrix}$$

avec $\mathbf{z} = (0, 0, 1)^\top$

Calcul de J – Exercice

On considère le bras articulé suivant :



1. A1 est une articulation prismatique d'axe $\mathbf{a1}$
2. A2 est une rotule à 3 degrés de liberté et P2 est sa position
3. E est la position cible

Remarque : une rotule à 3 degrés de liberté est équivalente à 3 rotules à 1 degré de liberté

Donnez le Jacobien géométrique correspondant.

$$J = \begin{array}{c} \mathbf{A1} \\ \mathbf{A2} \end{array} \left[\begin{array}{cccc} \mathbf{a1}/\|\mathbf{a1}\| & \mathbf{x} \times (\mathbf{E} - \mathbf{P2}) & R(\theta_x)\mathbf{y} \times (\mathbf{E} - \mathbf{P2}) & R(\theta_x)R(\theta_y)\mathbf{z} \times (\mathbf{E} - \mathbf{P2}) \\ \mathbf{0} & \mathbf{x} & R(\theta_x)\mathbf{y} & R(\theta_x)R(\theta_y)\mathbf{z} \end{array} \right]$$

avec $\mathbf{x} = (1, 0, 0)^\top$, $\mathbf{y} = (0, 1, 0)^\top$, $\mathbf{z} = (0, 0, 1)^\top$

et $R(\theta_x)$ (resp. $R(\theta_y)$) la rotation d'axe \mathbf{x} et d'angle θ_x (resp. d'axe \mathbf{y} et d'angle θ_y)

Algorithme

Tant que $\Delta \mathbf{p}_i > \text{seuil}$ et $i < \text{max_iterations}$

$$\Delta \mathbf{p}_i = \mathbf{p} - f(\mathbf{q}_i) \quad \# \text{ calcul de l'erreur}$$

$$\Delta \mathbf{q}_i = J(\mathbf{q}_i)^{-1} \Delta \mathbf{p}_i \quad \# \text{ calcul de la « direction » du pas}$$

$$\mathbf{q}_{i+1} = \mathbf{q}_i + \gamma \Delta \mathbf{q}_i \quad \# \text{ nouvelle configuration}$$

γ permet de contrôler la longueur du pas

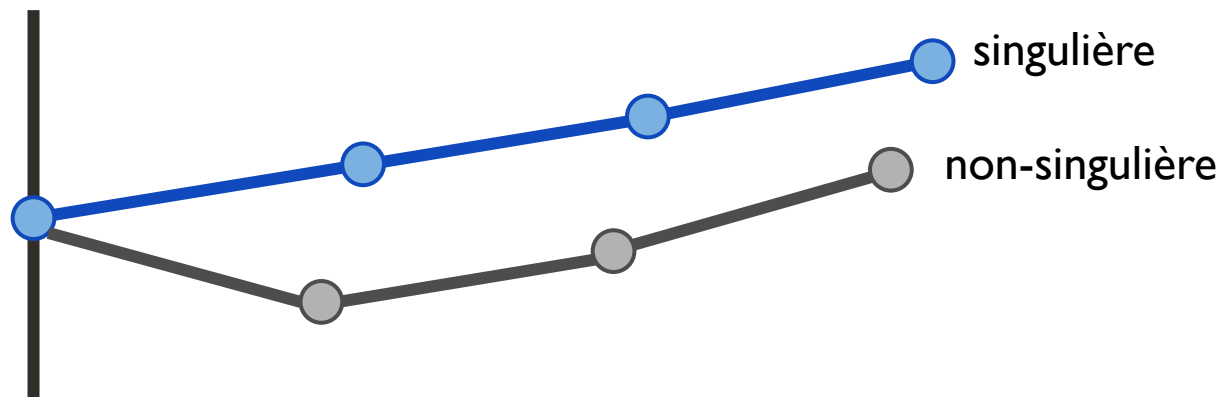
Inversion de J

Matrice rectangulaire $6 \times n \Rightarrow$ **pseudo-inverse** J^+

$$\begin{aligned} J^+ &= J^T (JJ^T)^{-1} \text{ si } n > 6 \\ &= (J^T J)^{-1} J^T \text{ si } n < 6 \end{aligned}$$

Problèmes :

- Assez lent à calculer $O(m^2n)$
- Instable autour des singularités (os alignés)



Algorithme

Tant que $\Delta \mathbf{p}_i > \text{seuil}$ et $i < \text{max_iterations}$

$$\Delta \mathbf{p}_i = \mathbf{p} - f(\mathbf{q}_i) \quad \# \text{ calcul de l'erreur}$$

$$\Delta \mathbf{q}_i = J(\mathbf{q}_i)^+ \Delta \mathbf{p}_i \quad \# \text{ calcul de la « direction » du pas}$$

$$\mathbf{q}_{i+1} = \mathbf{q}_i + \gamma \Delta \mathbf{q}_i \quad \# \text{ nouvelle configuration}$$

γ permet de contrôler la longueur du pas

Alternative : transposée de J

On veut minimiser :

$$\begin{aligned}C(\Delta \mathbf{q}) &= \|\mathbf{J}\Delta \mathbf{q} - \Delta \mathbf{p}\|^2 \\ &= (\mathbf{J}\Delta \mathbf{q} - \Delta \mathbf{p})^\top (\mathbf{J}\Delta \mathbf{q} - \Delta \mathbf{p}) \\ &= \Delta \mathbf{q}^\top \mathbf{J}^\top \mathbf{J} \Delta \mathbf{q} - 2\Delta \mathbf{q}^\top \mathbf{J}^\top \Delta \mathbf{p} + \Delta \mathbf{p}^\top \Delta \mathbf{p}\end{aligned}$$

On prend la dérivée par rapport à $\Delta \mathbf{q}$:

$$dC/d\Delta \mathbf{q} = 2\mathbf{J}^\top \mathbf{J} \Delta \mathbf{q} - 2\mathbf{J}^\top \Delta \mathbf{p} + 0$$

On l'évalue au point de convergence, en $\Delta \mathbf{q} = 0$:

$$\Rightarrow 2\mathbf{J}^\top \Delta \mathbf{p}$$

Algorithme

Tant que $\Delta \mathbf{p}_i > \text{seuil}$ et $i < \text{max_iterations}$

$$\Delta \mathbf{p}_i = \mathbf{p} - f(\mathbf{q}_i) \quad \# \text{ calcul de l'erreur}$$

$$\Delta \mathbf{q}_i = J(\mathbf{q}_i)^T \Delta \mathbf{p}_i \quad \# \text{ calcul de la « direction » du pas}$$

$$\mathbf{q}_{i+1} = \mathbf{q}_i + \gamma \Delta \mathbf{q}_i \quad \# \text{ nouvelle configuration}$$

γ permet de contrôler la longueur du pas

- ✓ moins coûteux (pas d'inversion de matrice)
- ✓ pas de problème de singularités
- ✗ convergence plus lente
- ✗ problème d'échelle
(les articulations en début de chaîne font de plus grands pas)

Limites aux articulations

Pour assurer le réalisme,
respect de **contraintes morphologiques**
ex. : l'angle du coude varie entre 0 et π

Modifications de l'algorithme

- Tester si dépassement pour paramètre i
- Auquel cas, annuler le paramètre i
(en pratique, enlever la colonne correspondante dans J)
- Recalculer J , J^+ ou J^T et $\Delta\mathbf{q}$ sans la colonne i
- Vérifier les autres contraintes

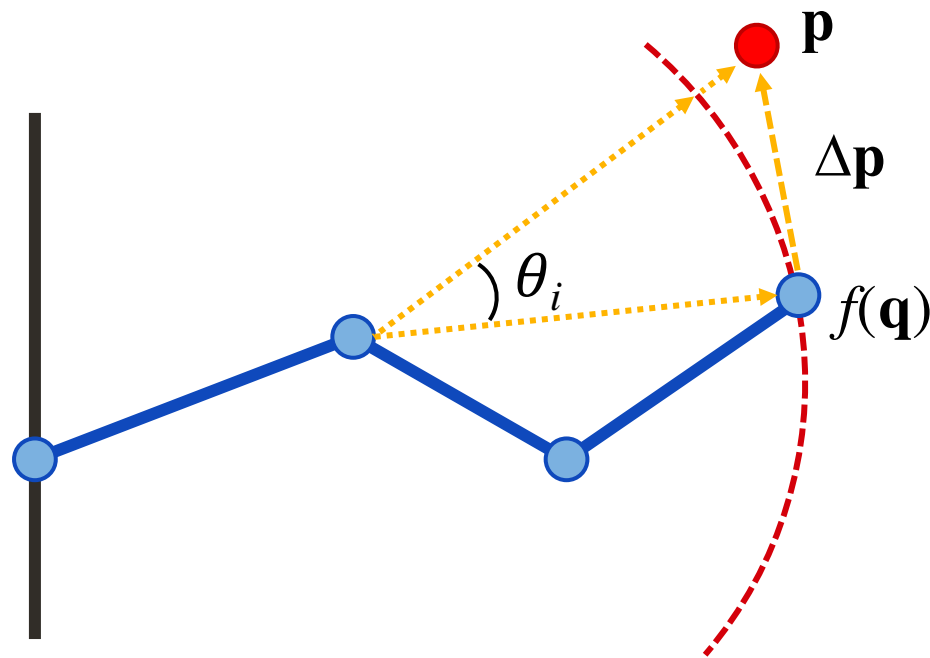
Cyclic Coordinate Descent

[Luenberger 89, Wang et al. 91]

Idée : résoudre 1 DOF à la fois

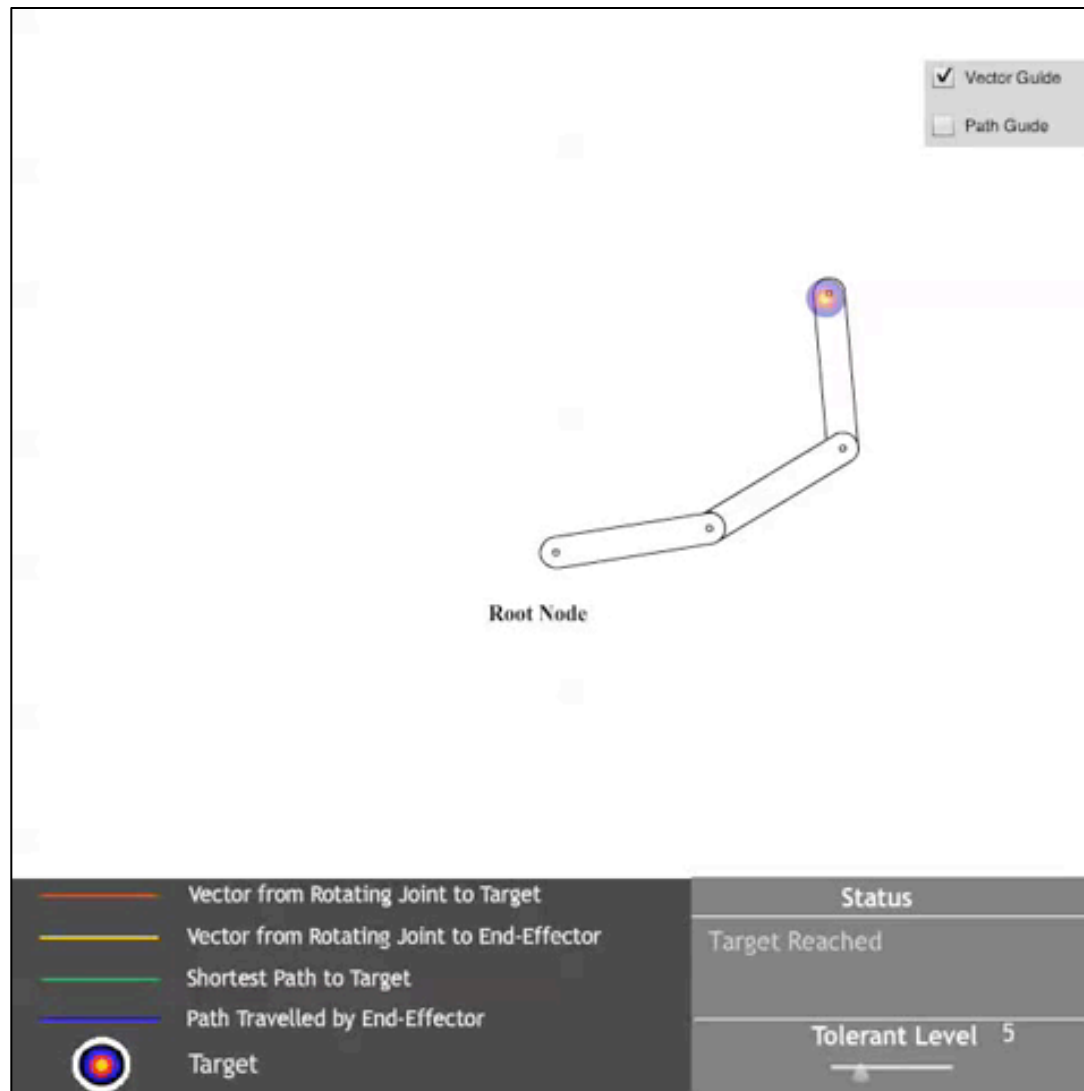
en parcourant itérativement la chaîne articulée

⇒ suite de problèmes simples dont la **solution est analytique**



Trouver θ_i minimisant Δp pour l'articulation i

Cyclic Coordinate Descent



<https://www.youtube.com/watch?v=MvuO9ZHGr6k>

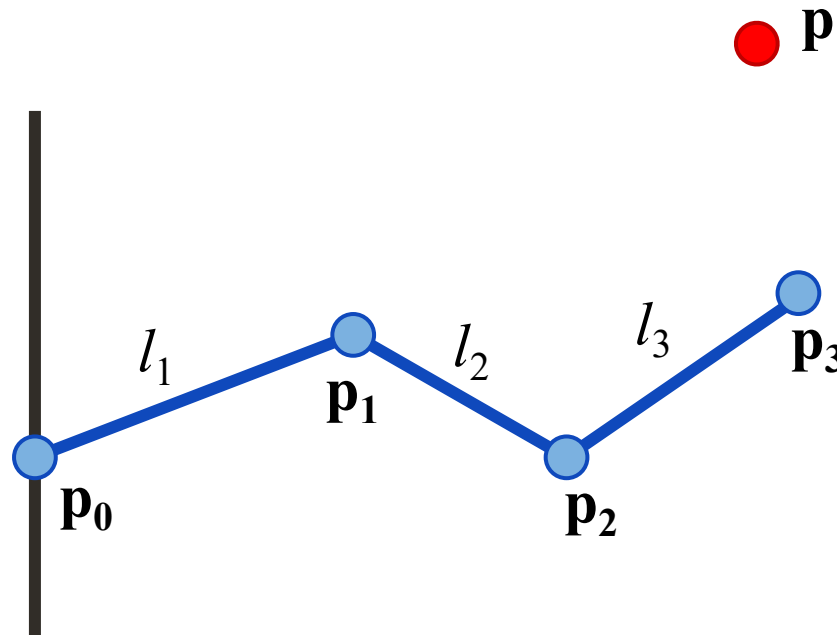
Cyclic Coordinate Descent

- ✓ simple à implémenter
- ✓ stable près des configurations singulières
- ✓ très peu coûteux (à chaque itération)
- ✗ peut nécessiter des petits pas pour converger (alors lent)
- ✗ mouvement parfois saccadé ou oscillant

Forward And Backward Reaching IK

[Aristidou et al. 2011 & 2015]

Idée : trouver les positions des articulations
en parcourant itérativement la chaîne articulée
en arrière, puis en avant.



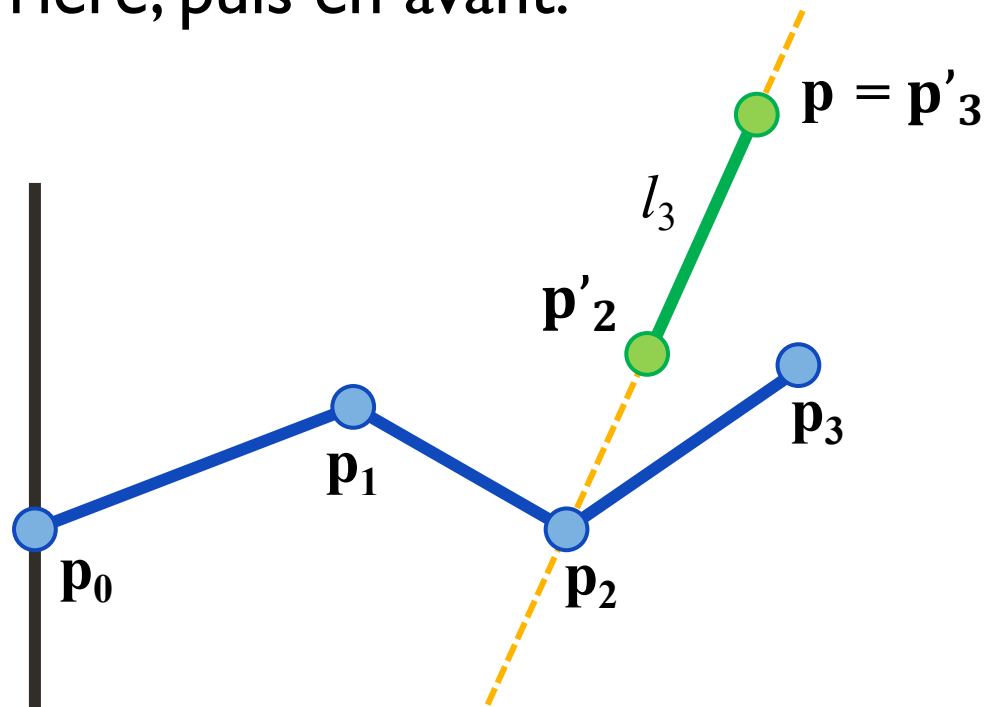
Démo 3D en Javascript : <http://lo-th.github.io/fullik/>

Forward And Backward Reaching IK

[Aristidou et al. 2011 & 2015]

Idée : trouver les positions des articulations
en parcourant itérativement la chaîne articulée
en arrière, puis en avant.

I. Forward

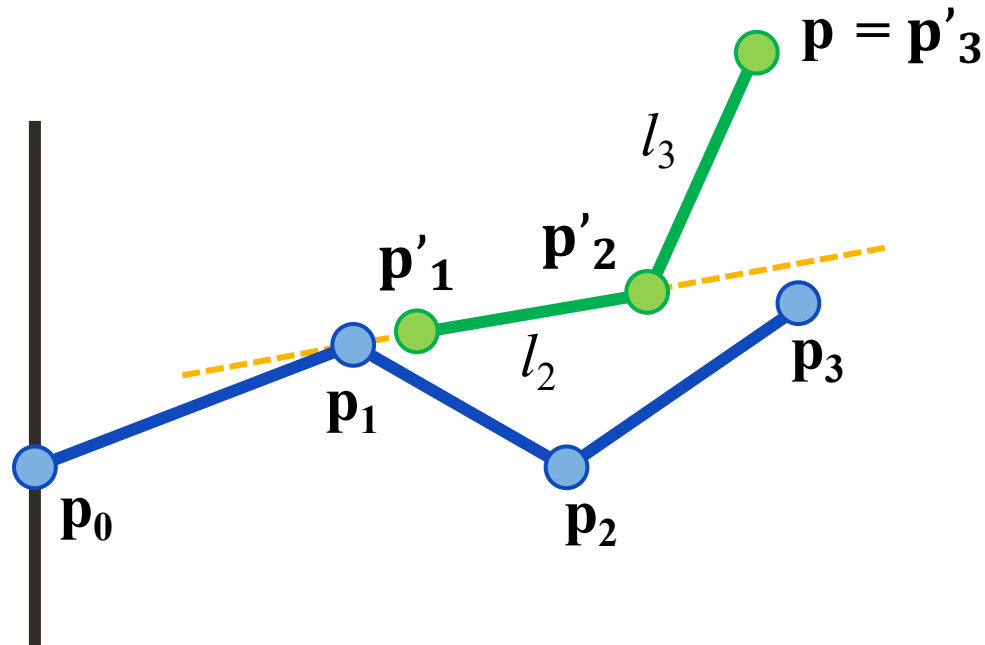


Forward And Backward Reaching IK

[Aristidou et al. 2011 & 2015]

Idée : trouver les positions des articulations
en parcourant itérativement la chaîne articulée
en arrière, puis en avant.

I. Forward

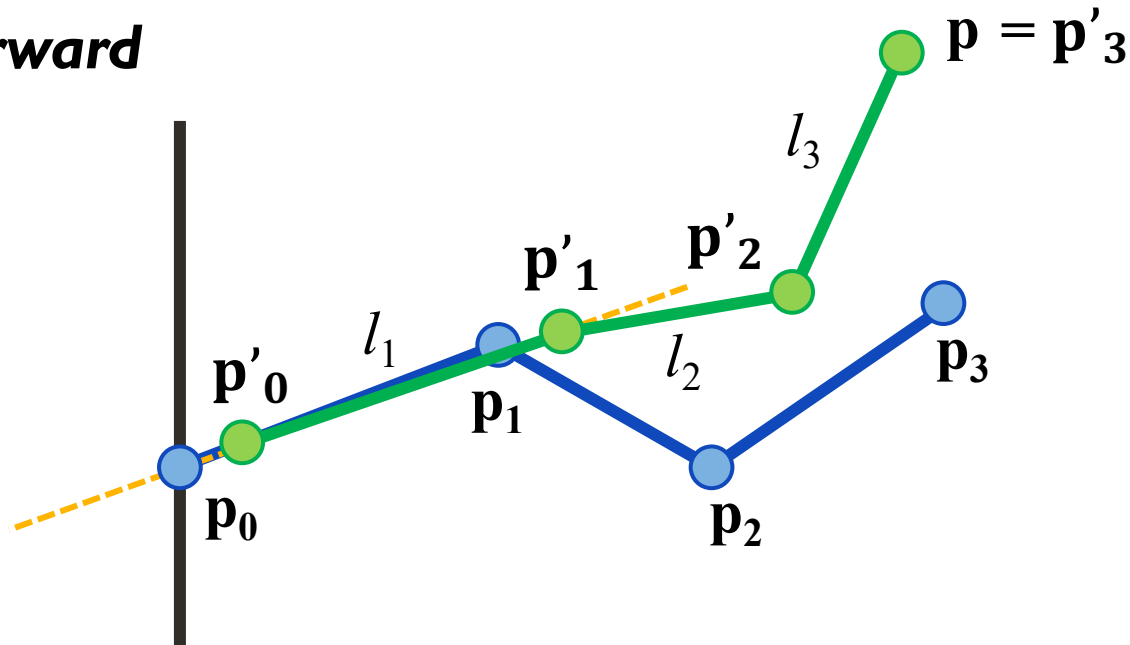


Forward And Backward Reaching IK

[Aristidou et al. 2011 & 2015]

Idée : trouver les positions des articulations
en parcourant itérativement la chaîne articulée
en arrière, puis en avant.

I. Forward

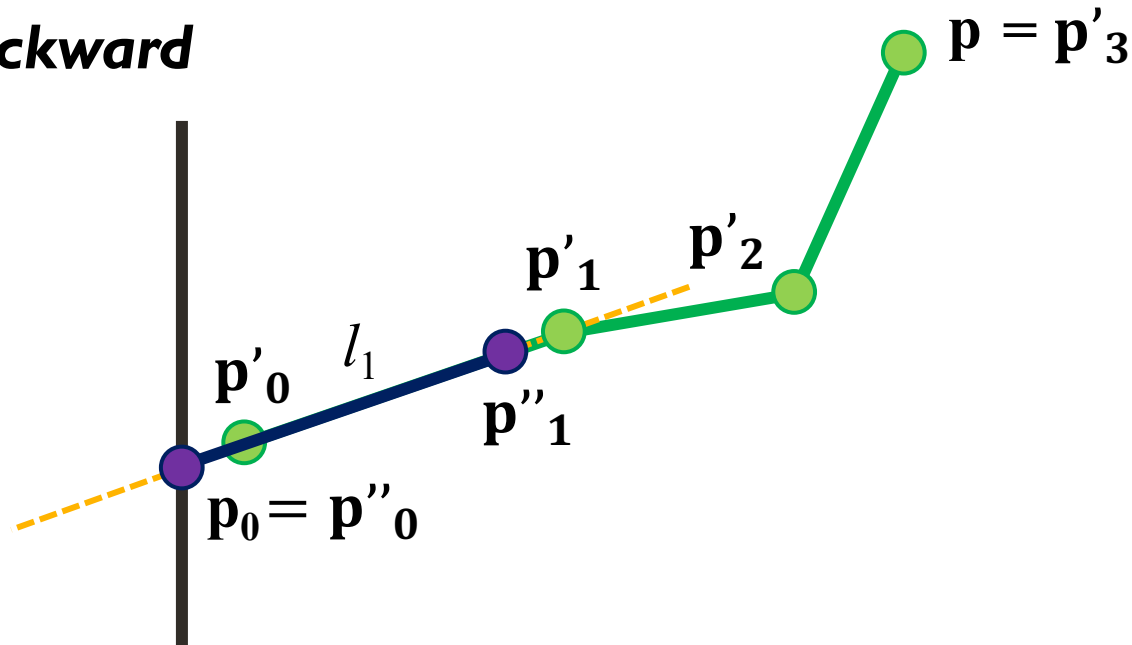


Forward And Backward Reaching IK

[Aristidou et al. 2011 & 2015]

Idée : trouver les positions des articulations
en parcourant itérativement la chaîne articulée
en arrière, puis en avant.

2. Backward

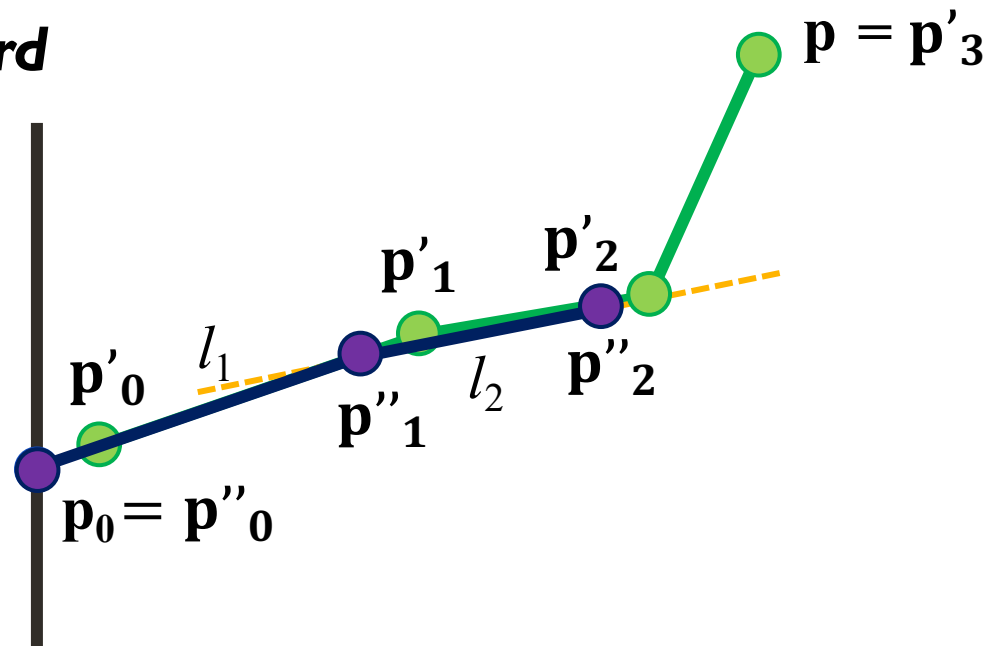


Forward And Backward Reaching IK

[Aristidou et al. 2011 & 2015]

Idée : trouver les positions des articulations
en parcourant itérativement la chaîne articulée
en arrière, puis en avant.

2. Backward

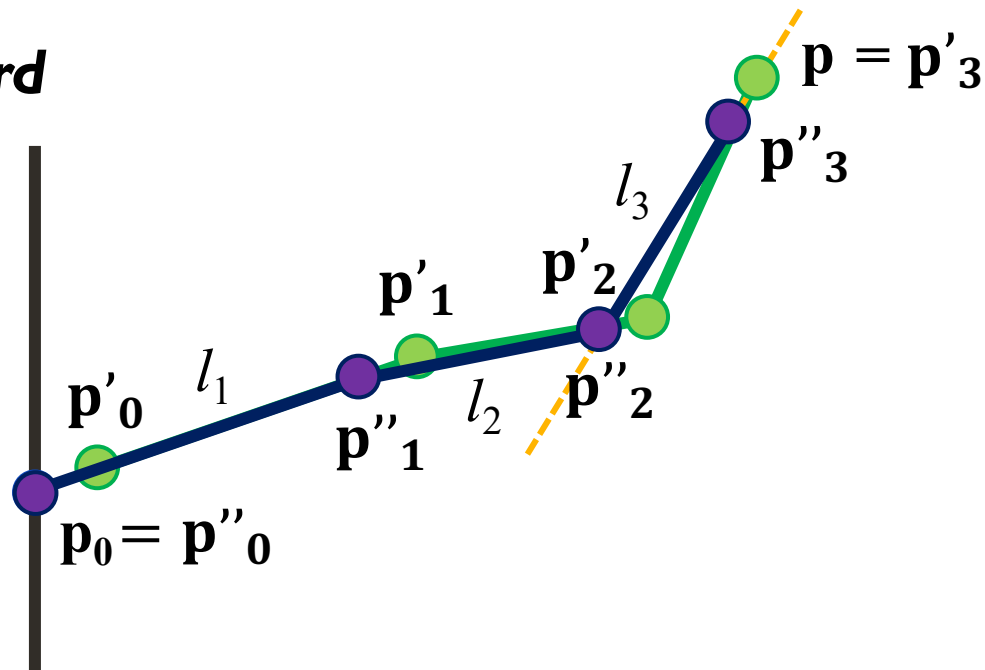


Forward And Backward Reaching IK

[Aristidou et al. 2011 & 2015]

Idée : trouver les positions des articulations
en parcourant itérativement la chaîne articulée
en arrière, puis en avant.

2. Backward

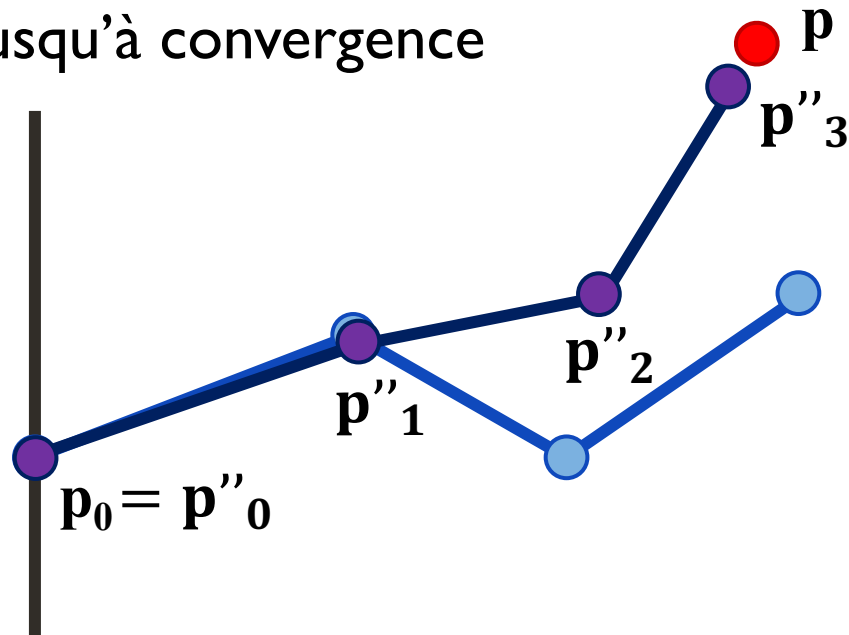


Forward And Backward Reaching IK

[Aristidou et al. 2011 & 2015]

Idée : trouver les positions des articulations
en parcourant itérativement la chaîne articulée
en arrière, puis en avant.

Répéter jusqu'à convergence



Forward And Backward Reaching IK

- ✓ simple à implémenter
- ✓ stable près des configurations singulières
- ✓ très, très peu coûteux à chaque itération et converge vite
- ✓ distribue le mouvement sur toute la chaîne
- ✗ résolution dans l'espace des positions
 - ⇒ rotations à retrouver a posteriori
 - ⇒ contraintes sur les angles peuvent entrainer des blocages (*deadlocks*)