



# La cinematica Inversa ed il Jacobiano



Prof. Alberto Borghese

N.B.: Il diritto di scaricare questo file è riservato solamente agli studenti regolarmente iscritti al corso di Realtà Virtuale.



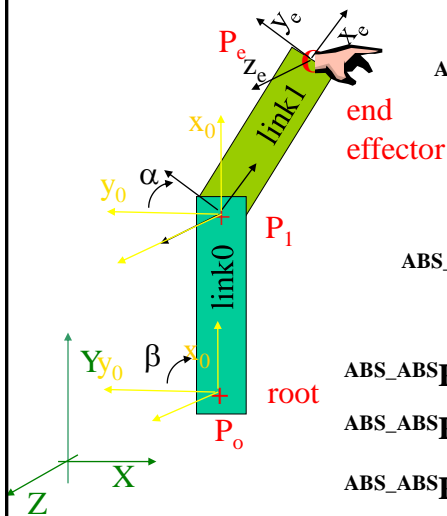
## Riassunto



- **Il Jacobiano**
- I sistemi lineari
- Determinazione dei parametri liberi



## Descrizione cinematica diretta (forma matriciale)



$${}_{ABS\_ABS}P = \begin{bmatrix} l_1 \cos(\alpha + \beta) + l_0 \cos \beta + T_x \\ -l_1 \sin(\alpha + \beta) - l_0 \sin \beta + T_y \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix}$$

$${}_{ABS\_ABS}P(t) = {}_{ABS\_ABS}A(t) \cdot {}^eP$$

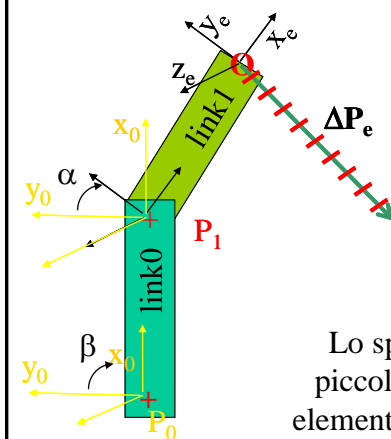
$${}_{ABS\_ABS}P_x(t) = f_x(\alpha(t), \beta(t), T_x(t), T_y(t) \mid l_0, l_1)$$

$${}_{ABS\_ABS}P_y(t) = f_y(\alpha(t), \beta(t), T_x(t), T_y(t) \mid l_0, l_1)$$

$${}_{ABS\_ABS}P_z(t) = f_z(\alpha(t), \beta(t), T_x(t), T_y(t) \mid l_0, l_1)$$



## Cinematica inversa



Viene definita la traiettoria dell'end-point.  
Occorre calcolare le rotazioni (i movimenti) dei joint.

Lo spostamento viene suddiviso in tanti piccoli spostamenti, per ogni spostamento elementare si calcola la variazione angolare o la traslazione richiesta per **tutti i joint**.  
Lavoriamo sulle variazioni (differenziale).

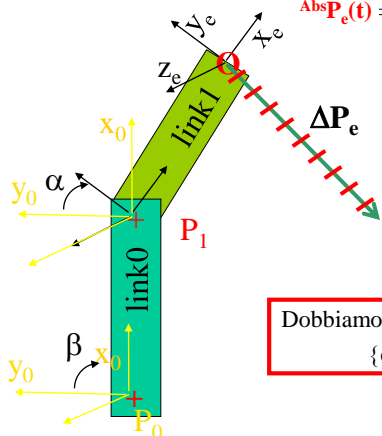


## Soluzione differenziale



Consideriamo la trasformazione joint  $\rightarrow$  end\_point.

$${}^{Abs}\mathbf{P}_e(t) = f(\alpha(t), \beta(t), T_x(t), T_y(t) | l_0, l_1) = {}_{Abs}^e A(t) {}^e P_e(t)$$



$${}_{ABS\_ABS}\mathbf{P}(t) = \begin{bmatrix} l_1 \cos(\alpha(t) + \beta(t)) + l_0 \cos \beta(t) + T_x(t) \\ -l_1 \sin(\alpha(t) + \beta(t)) - l_0 \sin \beta(t) + T_y(t) \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix}$$

Dobbiamo trovare i profili temporali dei parametri liberi:

$$\{\alpha(t), \beta(t), T_x(t), T_y(t)\} = F^*(l_0, l_1, \mathbf{P}_e(t))$$

E' una forma complessa, non lineare. Non è possibile invertire la relazione utilizzando algebra matriciale o forme analitiche. Cosa si può fare?

**Linearizzare!**



## Linearizzazione – 1 variabile

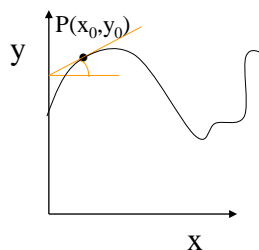


$$y_0 = f(x_0)$$

$$dy = \left. \frac{dy}{dx} \right|_{x=x_0} dx + \frac{1}{2} \left. \frac{d^2y}{dx^2} \right|_{x=x_0} dx^2 + \dots$$

$$y - y_0 = \left. \frac{dy}{dx} \right|_{x=x_0} \Delta x \Rightarrow y = mx + q$$

$$\Delta y = f'(x_0) \Delta x$$



Sviluppo di Taylor arrestato al primo ordine = linearizzazione

- Lo sviluppo di Taylor vale nell'intorno di  $P(x_0, y_0)$ .
- Si ottiene un'approssimazione a meno di infinitesimi del secondo ordine.

Cosa succede per funzioni di più variabili ( $\mathbf{P}(t) = f(\alpha(t), \beta(t), T_x(t), T_y(t) | l_0, l_1)$ )?



## Sviluppo in serie di Taylor di funzioni di più variabili



$$z = f(x, y)$$

$$z - z_o = \frac{\partial z}{\partial x} \Big|_{P=P_0} dx + \frac{\partial z}{\partial y} \Big|_{P=P_0} dy + \frac{1}{2} \left\{ \frac{\partial^2 z}{\partial x^2} \Big|_{P=P_0} dx^2 + 2 \frac{\partial^2 z}{\partial x \partial y} \Big|_{P=P_0} dx dy + \frac{\partial^2 z}{\partial y^2} \Big|_{P=P_0} dy^2 \right\} + \dots$$

Parte lineare



## Sistema di equazioni lineari



Consideriamo la trasformazione **diretta** joint  $\rightarrow$  end\_point.

$$\mathbf{P}(t) = f(\alpha(t), \beta(t), T_x(t), T_y(t) | l_0, l_1).$$

$$P_x(t) = f_x(\alpha(t), \beta(t), T_x(t), T_y(t) | l_0, l_1).$$

$$P_y(t) = f_y(\alpha(t), \beta(t), T_x(t), T_y(t) | l_0, l_1).$$

$$P_z(t) = f_z(\alpha(t), \beta(t), T_x(t), T_y(t) | l_0, l_1).$$

Chiamiamo  $\mathbf{W}_k = [\alpha_k, \beta_k, T_{xk}, T_{yk}]$   
il valore dei parametri liberi  
all'istante  $t_k$ .

$$P_x - P_{x_k} = \frac{\partial f_x(\cdot)}{\partial \alpha} \Big|_{\mathbf{w}_k} (\alpha - \alpha_k) + \frac{\partial f_x(\cdot)}{\partial \beta} \Big|_{\mathbf{w}_k} (\beta - \beta_k) + \frac{\partial f_x(\cdot)}{\partial T_x} \Big|_{\mathbf{w}_k} (T_x - T_{xk}) + \frac{\partial f_x(\cdot)}{\partial T_y} \Big|_{\mathbf{w}_k} (T_y - T_{yk})$$

$$P_y - P_{y_k} = \frac{\partial f_y(\cdot)}{\partial \alpha} \Big|_{\mathbf{w}_k} (\alpha - \alpha_k) + \frac{\partial f_y(\cdot)}{\partial \beta} \Big|_{\mathbf{w}_k} (\beta - \beta_k) + \frac{\partial f_y(\cdot)}{\partial T_x} \Big|_{\mathbf{w}_k} (T_x - T_{xk}) + \frac{\partial f_y(\cdot)}{\partial T_y} \Big|_{\mathbf{w}_k} (T_y - T_{yk})$$

$$P_z - P_{z_k} = \frac{\partial f_z(\cdot)}{\partial \alpha} \Big|_{\mathbf{w}_k} (\alpha - \alpha_k) + \frac{\partial f_z(\cdot)}{\partial \beta} \Big|_{\mathbf{w}_k} (\beta - \beta_k) + \frac{\partial f_z(\cdot)}{\partial T_x} \Big|_{\mathbf{w}_k} (T_x - T_{xk}) + \frac{\partial f_z(\cdot)}{\partial T_y} \Big|_{\mathbf{w}_k} (T_y - T_{yk})$$



## Il Jacobiano



Consideriamo la trasformazione **diretta** joint  $\rightarrow$  end\_point.

$$\mathbf{P}(t) = f(\alpha(t), \beta(t), T_x(t), T_y(t) | l_0, l_1).$$

$$P_x(t) = f_x(\alpha(t), \beta(t), T_x(t), T_y(t) | l_0, l_1).$$

$$P_y(t) = f_y(\alpha(t), \beta(t), T_x(t), T_y(t) | l_0, l_1).$$

$$P_z(t) = f_z(\alpha(t), \beta(t), T_x(t), T_y(t) | l_0, l_1).$$

Chiamiamo  $\mathbf{W}_k = [\alpha_k, \beta_k, T_{xk}, T_{yk}]$  il valore dei parametri liberi all'istante  $t_k$ .

$$\Delta \mathbf{P} = \begin{bmatrix} P_x - P_{xk} \\ P_y - P_{yk} \\ P_z - P_{zk} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \left. \frac{\partial f_x(\cdot)}{\partial \alpha} \right|_{\mathbf{w}_k} & \left. \frac{\partial f_x(\cdot)}{\partial \beta} \right|_{\mathbf{w}_k} & \left. \frac{\partial f_x(\cdot)}{\partial T_x} \right|_{\mathbf{w}_k} & \left. \frac{\partial f_x(\cdot)}{\partial T_y} \right|_{\mathbf{w}_k} & \dots \\ \left. \frac{\partial f_y(\cdot)}{\partial \alpha} \right|_{\mathbf{w}_k} & \left. \frac{\partial f_y(\cdot)}{\partial \beta} \right|_{\mathbf{w}_k} & \left. \frac{\partial f_y(\cdot)}{\partial T_x} \right|_{\mathbf{w}_k} & \left. \frac{\partial f_y(\cdot)}{\partial T_y} \right|_{\mathbf{w}_k} & \dots \\ \left. \frac{\partial f_z(\cdot)}{\partial \alpha} \right|_{\mathbf{w}_k} & \left. \frac{\partial f_z(\cdot)}{\partial \beta} \right|_{\mathbf{w}_k} & \left. \frac{\partial f_z(\cdot)}{\partial T_x} \right|_{\mathbf{w}_k} & \left. \frac{\partial f_z(\cdot)}{\partial T_y} \right|_{\mathbf{w}_k} & \dots \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \alpha - \alpha_k \\ \beta - \beta_k \\ T_x - T_{xk} \\ T_y - T_{yk} \\ \dots \end{bmatrix} = \Delta \mathbf{W}$$

A.A. 2020-2021

9/46

<http://borghese.di.unimi.it>



## Caratteristiche del Jacobiano



$$\begin{bmatrix} P_x - P_{xk} \\ P_y - P_{yk} \\ P_z - P_{zk} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \left. \frac{\partial f_x(\cdot)}{\partial \alpha} \right|_{\mathbf{w}_k} & \left. \frac{\partial f_x(\cdot)}{\partial \beta} \right|_{\mathbf{w}_k} & \left. \frac{\partial f_x(\cdot)}{\partial T_x} \right|_{\mathbf{w}_k} & \left. \frac{\partial f_x(\cdot)}{\partial T_y} \right|_{\mathbf{w}_k} & \dots \\ \left. \frac{\partial f_y(\cdot)}{\partial \alpha} \right|_{\mathbf{w}_k} & \left. \frac{\partial f_y(\cdot)}{\partial \beta} \right|_{\mathbf{w}_k} & \left. \frac{\partial f_y(\cdot)}{\partial T_x} \right|_{\mathbf{w}_k} & \left. \frac{\partial f_y(\cdot)}{\partial T_y} \right|_{\mathbf{w}_k} & \dots \\ \left. \frac{\partial f_z(\cdot)}{\partial \alpha} \right|_{\mathbf{w}_k} & \left. \frac{\partial f_z(\cdot)}{\partial \beta} \right|_{\mathbf{w}_k} & \left. \frac{\partial f_z(\cdot)}{\partial T_x} \right|_{\mathbf{w}_k} & \left. \frac{\partial f_z(\cdot)}{\partial T_y} \right|_{\mathbf{w}_k} & \dots \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \alpha - \alpha_k \\ \beta - \beta_k \\ T_x - T_{xk} \\ T_y - T_{yk} \\ \dots \end{bmatrix}$$

Contiene le derivate parziali di  $f(\cdot)$  rispetto a tutti i parametri liberi.

Le derivate sono calcolate nel "punto di lavoro".

L'espressione analitica di  $\mathbf{J}$  vale  $\forall$  valore dei parametri liberi, ma il **valore assunto** da  $\mathbf{J}$  varia in funzione dei parametri liberi.

A.A. 2020-2021

10/46

<http://borghese.di.unimi.it>



## Come vengono trattate le velocità



Dividendo entrambi i membri per  $\Delta t$  si ottiene:

$$\mathbf{V} = \mathbf{J} \dot{\boldsymbol{\Theta}}$$

Cinematica dell'  
End-effector

Cinematica dei  
Joint

Elemento chiave è il Jacobiano, **J**.

Contiene le derivate parziali di  $f(\cdot)$  rispetto a tutti i parametri liberi.

Le derivate sono calcolate nel “punto di lavoro”.

L'espressione analitica di  $J$  vale  $\forall$  valore dei parametri liberi, ma il valore assunto da  $J$  varia in funzione dei parametri liberi.



## Jacobiano e velocità



$$d\mathbf{P}_e(t) = \mathbf{J}(\mathbf{W}(t), \mathbf{L}) d\mathbf{W}(t) \rightarrow d\mathbf{P}_e(t) / dt = \mathbf{J}(\mathbf{W}(t), \mathbf{L}) d\mathbf{W}(t) / dt$$

Chiamiamo  $\mathbf{W}(t_k) = [A(\alpha(t), \beta(t), T_x(t), T_y(t))]$  il valore dei parametri liberi all'istante  $t_k$ .

$$\mathbf{V}_{P_e}(t_k) = \mathbf{J}(\mathbf{W}(t_k), \mathbf{L}) \dot{\mathbf{W}}(t_k)$$

Parametri liberi

Parametri geometrici

$\forall k$ , cambia il valore di  $J$ , l'espressione analitica rimane valida.



## Osservazioni sul Jacobiano



$$\begin{matrix} P_x - P_{x_k} \\ P_y - P_{y_k} \\ P_z - P_{z_k} \end{matrix} = \begin{bmatrix} \left. \frac{\partial f_x(\cdot)}{\partial \alpha} \right|_{\mathbf{w}_k} & \left. \frac{\partial f_x(\cdot)}{\partial \beta} \right|_{\mathbf{w}_k} & \left. \frac{\partial f_x(\cdot)}{\partial T_x} \right|_{\mathbf{w}_k} & \left. \frac{\partial f_x(\cdot)}{\partial T_y} \right|_{\mathbf{w}_k} & \dots \\ \left. \frac{\partial f_y(\cdot)}{\partial \alpha} \right|_{\mathbf{w}_k} & \left. \frac{\partial f_y(\cdot)}{\partial \beta} \right|_{\mathbf{w}_k} & \left. \frac{\partial f_y(\cdot)}{\partial T_x} \right|_{\mathbf{w}_k} & \left. \frac{\partial f_y(\cdot)}{\partial T_y} \right|_{\mathbf{w}_k} & \dots \\ \left. \frac{\partial f_z(\cdot)}{\partial \alpha} \right|_{\mathbf{w}_k} & \left. \frac{\partial f_z(\cdot)}{\partial \beta} \right|_{\mathbf{w}_k} & \left. \frac{\partial f_z(\cdot)}{\partial T_x} \right|_{\mathbf{w}_k} & \left. \frac{\partial f_z(\cdot)}{\partial T_y} \right|_{\mathbf{w}_k} & \dots \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \alpha - \alpha_k \\ \beta - \beta_k \\ T_x - T_{x_k} \\ T_y - T_{y_k} \\ \dots \end{bmatrix}$$

$$\Delta \mathbf{P}_e(\mathbf{t}) = \mathbf{J}(\mathbf{W}(\mathbf{t}), \mathbf{L}) \Delta \mathbf{W}(\mathbf{t})$$

Chiamiamo  $\mathbf{W}_k(\mathbf{t}) = [(\alpha(\mathbf{t}), \beta(\mathbf{t}), T_x(\mathbf{t}), T_y(\mathbf{t}))]$  il valore dei parametri liberi all'istante di tempo  $k$

È un'equazione alle differenze (matriciale) lineare, dallo spazio dei parametri liberi a quello dell'end-point:  $\Delta \mathbf{W}(\mathbf{t}) \rightarrow \Delta \mathbf{P}_e(\mathbf{t})$

*Siamo ancora nel dominio della cinematica diretta!*



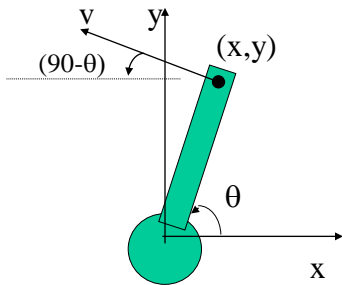
## Riassunto



- Il Jacobiano
- I sistemi lineari
- Determinazione dei parametri liberi



## Esempio di determinazione del Jacobiano



$$x = r \cos(\theta)$$

$$y = r \sin(\theta)$$

$$\dot{\mathcal{G}} \Rightarrow v = \{\dot{x}, \dot{y}\}$$

$$\begin{bmatrix} \dot{x} \\ \dot{y} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{\partial x}{\partial \mathcal{G}} \\ \frac{\partial y}{\partial \mathcal{G}} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -r \sin \mathcal{G} \\ r \cos \mathcal{G} \end{bmatrix}_{\mathcal{G}=\theta_k} \dot{\mathcal{G}}$$

$\mathbf{V} = \omega \Lambda \mathbf{r}$  Sono due espressioni equivalenti  $\forall k$   $\mathbf{V} = \mathbf{J}_{\theta=\theta_k} \dot{\Theta}$

$$\mathbf{V}_{2 \times 1} \quad \mathbf{J}_{2 \times 1} \quad \dot{\Theta}_{1 \times 1}$$

A.A. 2020-2021

15/46

<http://borgese.di.unimi.it>

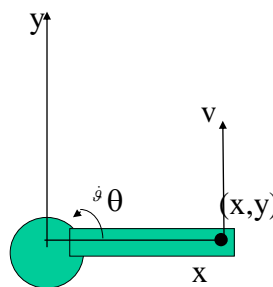


## Esempio di determinazione del Jacobiano



$$\dot{\mathcal{G}} \Rightarrow v$$

$$\begin{bmatrix} \dot{x} \\ \dot{y} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{\partial x}{\partial \mathcal{G}} \\ \frac{\partial y}{\partial \mathcal{G}} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -r \sin \mathcal{G} \\ r \cos \mathcal{G} \end{bmatrix}_{\mathcal{G}=\theta_k} \dot{\mathcal{G}}$$



$$\theta_k = 0$$

$$V_x = -r \sin(0) \dot{\mathcal{G}} = 0 \dot{\mathcal{G}} = 0$$

$$V_y = r \cos(0) \dot{\mathcal{G}} = r \dot{\mathcal{G}}$$

$$\mathbf{V} = \omega \Lambda \mathbf{r} \quad \longrightarrow \quad \mathbf{V} = \begin{bmatrix} i & j & k \\ 0 & 0 & \dot{\mathcal{G}} \\ r & 0 & 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ r \dot{\mathcal{G}} \\ 0 \end{bmatrix}$$

Manca determinante della matrice I j k e la soluzione e scrittura come vettore.

A.A. 2020-2021

16/46

<http://borgese.di.unimi.it>

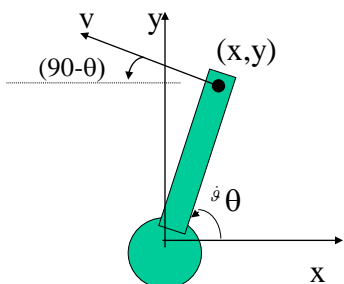




# Esempio di determinazione del Jacobiano



$$\dot{\mathcal{G}} \Rightarrow v$$



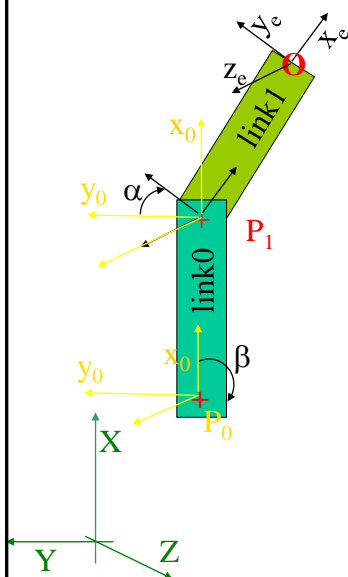
$$\begin{bmatrix} \dot{x} \\ \dot{y} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{\partial x}{\partial \vartheta} \\ \frac{\partial y}{\partial \vartheta} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -r \sin \vartheta \\ r \cos \vartheta \end{bmatrix} \dot{\vartheta}$$

$$\begin{aligned} V_x &= -r \sin(\theta_k) \dot{\vartheta} \\ V_y &= r \cos(\theta_k) \dot{\vartheta} \end{aligned}$$

$$\mathbf{V} = \omega \Lambda r \quad \longrightarrow \quad \mathbf{V} = \begin{bmatrix} i & j & k \\ 0 & 0 & \dot{\vartheta} \\ r \cos \vartheta & r \sin \vartheta & 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -r \sin(\vartheta) \dot{\vartheta} \\ r \cos(\vartheta) \dot{\vartheta} \\ 0 \end{bmatrix}$$

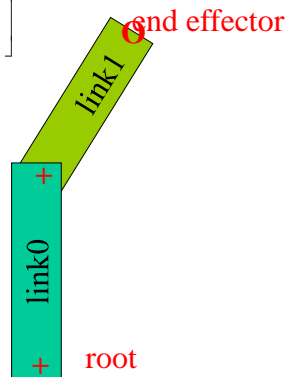


# Cinematica diretta



$${}^{P0\_ABS}P = {}^{ABS\_ABS}P \mathbf{A} {}^{P0\_L0}P =$$

$$\begin{bmatrix} (l_1 \cos \alpha + l_0) \cos \beta - l_1 \sin \alpha \sin \beta + T_x \\ -(l_1 \cos \alpha + l_0) \sin \beta - l_1 \sin \alpha \cos \beta + T_y \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix}$$





## La matrice di trasformazione dell'esempio



$$\begin{bmatrix} P_x - P_{xk} \\ P_y - P_{yk} \\ P_z - P_{zk} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \left. \frac{\partial f_x(\cdot)}{\partial \alpha} \right|_{\mathbf{w}_k} & \left. \frac{\partial f_x(\cdot)}{\partial \beta} \right|_{\mathbf{w}_k} & \left. \frac{\partial f_x(\cdot)}{\partial T_x} \right|_{\mathbf{w}_k} & \left. \frac{\partial f_x(\cdot)}{\partial T_y} \right|_{\mathbf{w}_k} & \dots \\ \left. \frac{\partial f_y(\cdot)}{\partial \alpha} \right|_{\mathbf{w}_k} & \left. \frac{\partial f_y(\cdot)}{\partial \beta} \right|_{\mathbf{w}_k} & \left. \frac{\partial f_y(\cdot)}{\partial T_x} \right|_{\mathbf{w}_k} & \left. \frac{\partial f_y(\cdot)}{\partial T_y} \right|_{\mathbf{w}_k} & \dots \\ \left. \frac{\partial f_z(\cdot)}{\partial \alpha} \right|_{\mathbf{w}_k} & \left. \frac{\partial f_z(\cdot)}{\partial \beta} \right|_{\mathbf{w}_k} & \left. \frac{\partial f_z(\cdot)}{\partial T_x} \right|_{\mathbf{w}_k} & \left. \frac{\partial f_z(\cdot)}{\partial T_y} \right|_{\mathbf{w}_k} & \dots \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \alpha - \alpha_k \\ \beta - \beta_k \\ T_x - T_{xk} \\ T_y - T_{yk} \\ \dots \end{bmatrix}$$

**J**



## Il Jacobiano dell'esempio - I



$$\text{ABS\_ABSP} = \begin{bmatrix} l_1 \cos(\alpha + \beta) + l_0 \cos \beta + T_x \\ -l_1 \sin(\alpha + \beta) - l_0 \sin \beta + T_y \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix}$$

$$\frac{\partial P_x}{\partial \alpha} = -l_1 \sin(\alpha + \beta)$$

$$\frac{\partial P_x}{\partial \beta} = -l_1 \sin(\alpha + \beta) - l_0 \sin(\beta)$$

$$\frac{\partial P_x}{\partial T_x} = 1$$

$$\frac{\partial P_x}{\partial T_y} = 0$$



## Il Jacobiano dell'esempio - II



$$\mathbf{ABS\_ABS\mathbf{P}} = \begin{bmatrix} l_1 \cos(\alpha + \beta) + l_0 \cos \beta + T_x \\ -l_1 \sin(\alpha + \beta) - l_0 \sin \beta + T_y \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix}$$

$$\frac{\partial P_x}{\partial \alpha} = -l_1 \cos(\alpha + \beta)$$

$$\frac{\partial P_x}{\partial \beta} = -l_1 \cos(\alpha + \beta) - l_0 \cos(\beta)$$

$$\frac{\partial P_x}{\partial T_x} = 0$$

$$\frac{\partial P_x}{\partial T_y} = 1$$



## Il Jacobiano dell'esempio - III



$$\mathbf{ABS\_ABS\mathbf{P}} = \begin{bmatrix} l_1 \cos(\alpha + \beta) + l_0 \cos \beta + T_x \\ -l_1 \sin(\alpha + \beta) - l_0 \sin \beta + T_y \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{J(W,L)} = \begin{bmatrix} -l_1 \sin(\alpha + \beta) & -l_1 \sin(\alpha + \beta) - l_0 \sin \beta & 1 & 0 \\ -l_1 \cos(\alpha + \beta) & -l_1 \cos(\alpha + \beta) - l_0 \cos \beta & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

Il Jacobiano varia al variare dei parametric liberi



## Osservazioni sul Jacobiano



$$\begin{matrix} P_x - P_{x_k} \\ P_y - P_{y_k} \\ P_z - P_{z_k} \end{matrix} = \begin{bmatrix} \frac{\partial f_x(\cdot)}{\partial \alpha} \Big|_{\mathbf{w}_k} & \frac{\partial f_x(\cdot)}{\partial \beta} \Big|_{\mathbf{w}_k} & \frac{\partial f_x(\cdot)}{\partial T_x} \Big|_{\mathbf{w}_k} & \frac{\partial f_x(\cdot)}{\partial T_y} \Big|_{\mathbf{w}_k} & \dots \\ \frac{\partial f_y(\cdot)}{\partial \alpha} \Big|_{\mathbf{w}_k} & \frac{\partial f_y(\cdot)}{\partial \beta} \Big|_{\mathbf{w}_k} & \frac{\partial f_y(\cdot)}{\partial T_x} \Big|_{\mathbf{w}_k} & \frac{\partial f_y(\cdot)}{\partial T_y} \Big|_{\mathbf{w}_k} & \dots \\ \frac{\partial f_z(\cdot)}{\partial \alpha} \Big|_{\mathbf{w}_k} & \frac{\partial f_z(\cdot)}{\partial \beta} \Big|_{\mathbf{w}_k} & \frac{\partial f_z(\cdot)}{\partial T_x} \Big|_{\mathbf{w}_k} & \frac{\partial f_z(\cdot)}{\partial T_y} \Big|_{\mathbf{w}_k} & \dots \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \alpha - \alpha_k \\ \beta - \beta_k \\ T_x - T_{x_k} \\ T_y - T_{y_k} \\ \dots \end{bmatrix}$$

$$\Delta \mathbf{P}_e(\mathbf{t}) = \mathbf{J}(\mathbf{W}(\mathbf{t}), \mathbf{L}) \Delta \mathbf{W}(\mathbf{t})$$

Chiamiamo  $\mathbf{W}_k(\mathbf{t}) = [(\alpha(\mathbf{t}), \beta(\mathbf{t}), T_x(\mathbf{t}), T_y(\mathbf{t}))]$  il valore dei parametri liberi all'istante di tempo  $k$

È un'equazione alle differenze (matriciale) lineare, dallo spazio dei parametri liberi a quello dell'end-point:  $\Delta \mathbf{W}(\mathbf{t}) \rightarrow \Delta \mathbf{P}_e(\mathbf{t})$

*Siamo ancora nel dominio della cinematica diretta!*



## Determinazione delle variazioni dei parametri liberi



$$\Delta \mathbf{P}_e(\mathbf{t}) = \mathbf{J}(\mathbf{W}(\mathbf{t}), \mathbf{L}) \Delta \mathbf{W}(\mathbf{t})$$

È un sistema lineare

$$\mathbf{Y} = \mathbf{A} \quad \mathbf{X}$$

$\mathbf{Y}$  – vettore degli spostamenti desiderati dell'end-point (che vengono forniti dal sistema di controllo)

$\mathbf{X}$  – vettore delle variazioni richieste dei parametri liberi (che non conosciamo)

$\mathbf{J}(\cdot)$  – matrice di disegno del problema (che conosciamo se conosciamo la posizione attuale dello scheletro).  $\mathbf{J}(\cdot)$  vale in un intorno di questa posizione.

La soluzione del sistema lineare è:  $\mathbf{X} = \mathbf{A}^{-1} \mathbf{Y}$

$$\Delta \mathbf{W}(\mathbf{t}) = \mathbf{J}(\mathbf{W}(\mathbf{t}), \mathbf{L})^{-1} \Delta \mathbf{P}_e(\mathbf{t})$$



## Esempio di calcolo dello spostamento – I

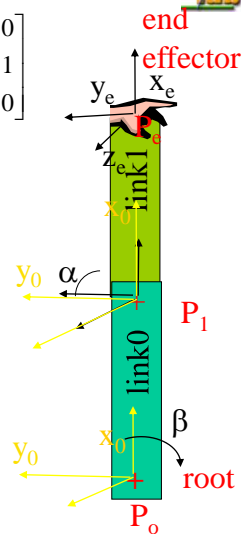
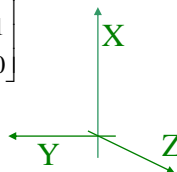


$$J(\mathbf{W}, \mathbf{L}) = \begin{bmatrix} -l_1 \sin(\alpha + \beta) & -l_1 \sin(\alpha + \beta) - l_0 \sin \beta & 1 & 0 \\ -l_1 \cos(\alpha + \beta) & -l_1 \cos(\alpha + \beta) - l_0 \cos \beta & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

Caso particolare:  $\alpha = \beta = 0$

$$\mathbf{W}_k = [0, 0, P_{ox}, P_{oy}]$$

$$J(\mathbf{W}_k, \mathbf{L}) = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 & 0 \\ -l_1 & -l_1 - l_0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$



A.A. 2020-2021

25/46

<http://borgese.di.unimi.it>



## Esempio di calcolo dello spostamento – II



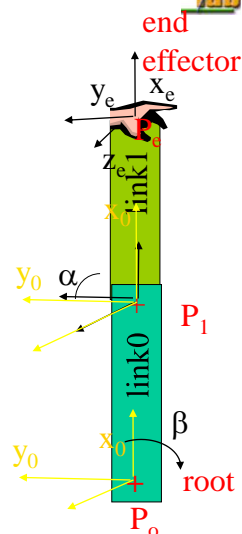
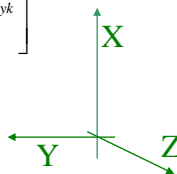
Caso particolare:  $\alpha = \beta = 0$

$$J(\mathbf{W}_k, \mathbf{L}) = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 & 0 \\ -l_1 & -l_1 - l_0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

$$\Delta \mathbf{P}_e = J(\mathbf{W}_k(t), \mathbf{L}) \Delta \mathbf{W}$$

$$\begin{pmatrix} P_x - P_{xk} \\ P_y - P_{yk} \\ P_z - P_{zk} \end{pmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 & 0 \\ -l_0 & -l_0 - l_1 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \alpha - 0 \\ \beta - 0 \\ T_x - T_{xk} \\ T_y - T_{yk} \end{bmatrix}$$

$$\begin{pmatrix} P_x - P_{xk} \\ P_y - P_{yk} \\ P_z - P_{zk} \end{pmatrix} = \begin{bmatrix} T_x \\ -l_0 \Delta \alpha - (l_0 + l_1) \Delta \beta + T_y \\ 0 \end{bmatrix}$$



A.A. 2020-2021

26/46

<http://borgese.di.unimi.it>

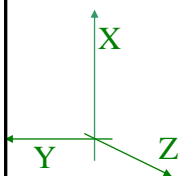


## Caso semplificato

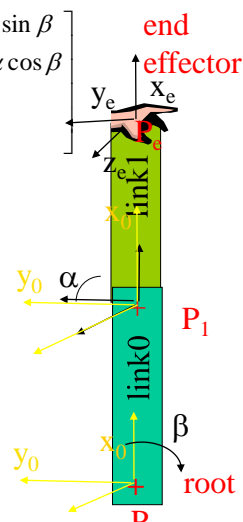


Elimino 2 gradi di libertà: Tx e Ty.

$${}^{P0\_ABS}P = {}^{ABS\_ABS}_e A P0\_L0P = \begin{bmatrix} (l_1 \cos \alpha + l_0) \cos \beta - l_1 \sin \alpha \sin \beta \\ -(l_1 \cos \alpha + l_0) \sin \beta - l_1 \sin \alpha \cos \beta \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix}$$



La radice non si sposta rispetto al sistema di riferimento assoluto.



A.A. 2020-2021

27/46

<http://borgnese.di.unimi.it>



## Il Jacobiano dell'esempio semplificato



$${}^{P}_{ABS\_ABS}_e = \begin{bmatrix} (l_1 \cos \alpha + l_0) \cos \beta - l_1 \sin \alpha \sin \beta \\ -(l_1 \cos \alpha + l_0) \sin \beta - l_1 \sin \alpha \cos \beta \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix}$$

$$J(W,L) = \begin{bmatrix} -l_1 \sin(\alpha + \beta) & -l_1 \sin(\alpha + \beta) - l_0 \sin \beta \\ -l_1 \cos(\alpha + \beta) & -l_1 \cos(\alpha + \beta) - l_0 \cos \beta \\ 0 & 0 \end{bmatrix}$$

A.A. 2020-2021

28/46

<http://borgnese.di.unimi.it>



## Non tutti gli spostamenti sono possibili



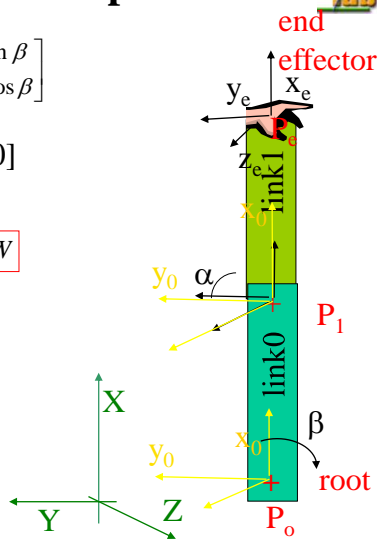
$$J(\mathbf{W}, \mathbf{L}) = \begin{bmatrix} -l_1 \sin(\alpha + \beta) & -l_1 \sin(\alpha + \beta) - l_0 \sin \beta \\ -l_1 \cos(\alpha + \beta) & -l_1 \cos(\alpha + \beta) - l_0 \cos \beta \end{bmatrix}$$

Caso particolare:  $\alpha = \beta = 0$       $\mathbf{W}_k = [0, 0]$

$$J(\mathbf{W}_k, \mathbf{L}) = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ -l_1 & -l_1 - l_0 \end{bmatrix} \quad \Delta \mathbf{P}_e = J(\mathbf{W}_k(t), \mathbf{L}) \Delta \mathbf{W}$$

$$\begin{pmatrix} P_x - P_{x_k} \\ P_y - P_{y_k} \\ P_z - P_{z_k} \end{pmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ -l_0 & -l_0 - l_1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \alpha - 0 \\ \beta - 0 \end{bmatrix}$$

$$\begin{pmatrix} P_x - P_{x_k} \\ P_y - P_{y_k} \\ P_z - P_{z_k} \end{pmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ -l_0 \Delta \alpha + (-l_0 - l_1) \Delta \beta \\ 0 \end{bmatrix}$$



E' possibile spostarsi solamente in direzione perpendicolare al braccio (lungo la perpendicolare al braccio) per  $\alpha = \beta = 0$

A.A. 2021

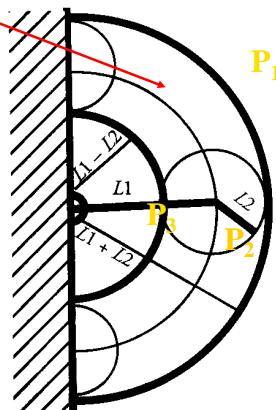
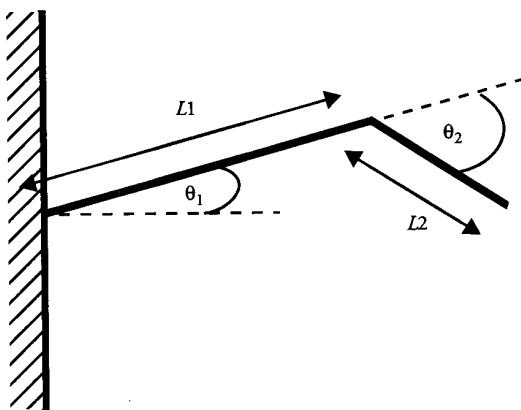
it



## Soluzione diretta



Working space



Spazio di lavoro:  $L_1 - L_2 \leq \|P\| \leq L_1 + L_2$

Possibili configurazioni:  
 P<sub>1</sub> - nessuna soluzione.  
 P<sub>2</sub> - due soluzioni.  
 P<sub>3</sub> - una soluzione.

A.A. 2020-2021

30/46

<http://borghese.di.unimi.it>



# Riassunto



- Il Jacobiano
- I sistemi lineari
- **Determinazione dei parametri liberi**



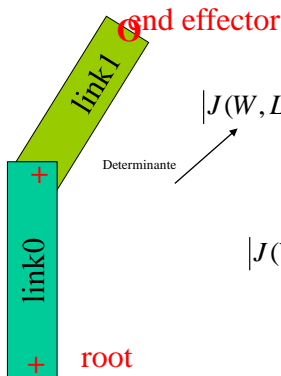
## Il Jacobiano dell'esempio semplificato: determinante



$${}^{\text{ABS\_ABS}}_e \mathbf{P} = \begin{bmatrix} l_1 \cos(\alpha + \beta) + l_0 \cos \beta + T_x \\ -l_1 \sin(\alpha + \beta) - l_0 \sin \beta + T_y \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix}$$

Consideriamo il caso piano (x,y) e  $T_x \equiv T_y \equiv 0$  e coordinate non omogenee.

$$\mathbf{J}(\mathbf{W}, \mathbf{L}) = \begin{bmatrix} -l_1 \sin(\alpha + \beta) & -l_1 \sin(\alpha + \beta) - l_0 \sin \beta \\ -l_1 \cos(\alpha + \beta) & -l_1 \cos(\alpha + \beta) - l_0 \cos \beta \end{bmatrix}$$



$$|J(W, L)| = l_1^2 \sin(\alpha + \beta) \cos(\alpha + \beta) + l_0 l_1 \sin(\alpha + \beta) \cos(\beta) - l_1^2 \sin(\alpha + \beta) \cos(\alpha + \beta) - l_0 l_1 \sin \beta \cos(\alpha + \beta)$$

$$|J(W, L)| = l_0 l_1 \sin(\alpha + \beta) \cos(\beta) - l_0 l_1 \sin \beta \cos(\alpha + \beta)$$



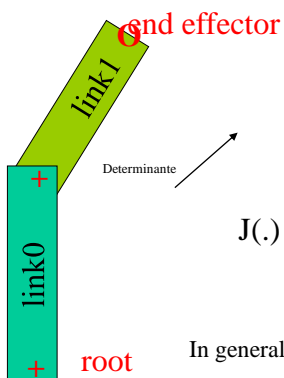


## Condizioni di singolarità



$$|J(W, L)| = l_1^2 \sin(\alpha + \beta) \cos(\alpha + \beta) + l_0 l_1 \sin(\alpha + \beta) \cos(\beta) - l_1^2 \sin(\alpha + \beta) \cos(\alpha + \beta) - l_0 l_1 \sin \beta \cos(\alpha + \beta)$$

$$|J(W, L)| = l_0 l_1 \sin(\alpha + \beta) \cos(\beta) - l_0 l_1 \sin \beta \cos(\alpha + \beta)$$



$$J(.) \neq 0 \begin{cases} \alpha + \beta \neq 0 \pm 180 \\ \beta \neq 0 \pm 180 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} \alpha \neq 0 \pm 180 \\ \beta \neq 0 \pm 180 \end{cases}$$

$$J(.) \neq 0 \begin{cases} \alpha + \beta \neq 90 \pm 180 \\ \beta \neq 90 \pm 180 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} \alpha \neq 0 \pm 180 \\ \beta \neq 90 \pm 180 \end{cases}$$

In generale,  $\alpha \neq 0 \pm 180$ . Definisce la frontiera dello spazio di lavoro

A.A. 2020-2021

33/46

<http://borgese.di.unimi.it>



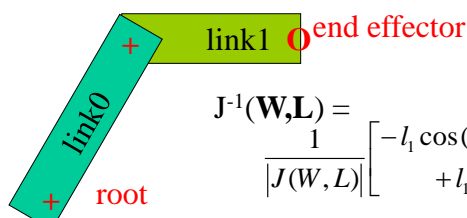
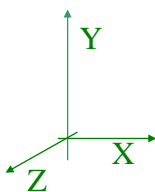
## Inverso del Jacobiano dell'esempio semplificato



Caso particolare:  $\alpha = \beta = 45$  -  $l_0 = l_1 = 2$

$$J(W, L) = \begin{bmatrix} -l_1 \sin(\alpha + \beta) & -l_1 \sin(\alpha + \beta) - l_0 \sin \beta \\ -l_1 \cos(\alpha + \beta) & -l_1 \cos(\alpha + \beta) - l_0 \cos \beta \end{bmatrix}$$

$$|J(W, L)| = l_0 l_1 \sin(\alpha + \beta) \cos(\beta) - l_0 l_1 \sin \beta \cos(\alpha + \beta)$$



$$J^{-1}(W, L) = \frac{1}{|J(W, L)|} \begin{bmatrix} -l_1 \cos(\alpha + \beta) - l_0 \cos \beta & +l_1 \sin(\alpha + \beta) + l_0 \sin \beta \\ +l_1 \cos(\alpha + \beta) & -l_1 \sin(\alpha + \beta) \end{bmatrix}$$

A.A. 2020-2021

34/46

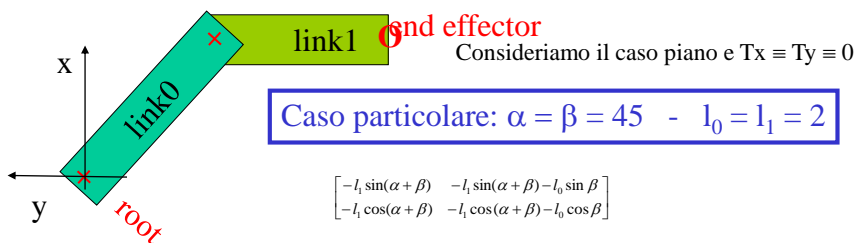
<http://borgese.di.unimi.it>



## Il Jacobiano: determinante – caso particolare



$${}_{\text{ABS\_ABS}}\mathbf{eP} = \begin{bmatrix} l_1 \cos(\alpha + \beta) + l_0 \cos \beta + T_x \\ -l_1 \sin(\alpha + \beta) - l_0 \sin \beta + T_y \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix}$$



$$J(\mathbf{W}, \mathbf{L}) =$$

$$J([45, 45], [2, 2]) = \begin{bmatrix} -2 & -2 - \sqrt{2} \\ 0 & -\sqrt{2} \end{bmatrix} \quad \det(J) = 2\sqrt{2}$$

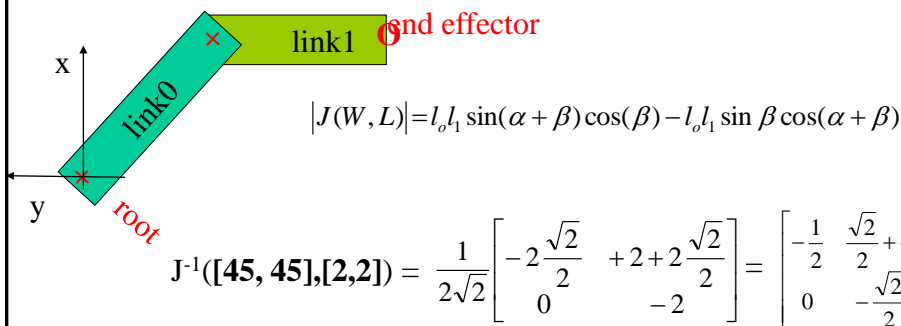


## Inverso del Jacobiano: caso particolare



Caso particolare:  $\alpha = \beta = 45 - l_0 = l_1 = 2$

$$J^{-1}(\mathbf{W}, \mathbf{L}) = \frac{1}{|J(\mathbf{W}, \mathbf{L})|} \begin{bmatrix} -l_1 \cos(\alpha + \beta) - l_0 \cos \beta & +l_1 \sin(\alpha + \beta) + l_0 \sin \beta \\ +l_1 \cos(\alpha + \beta) & -l_1 \sin(\alpha + \beta) \end{bmatrix}$$





## Situazione del movimento



Caso particolare:  $\alpha = \beta = 45$  -  $l_0 = l_1 = 2$

Posizione iniziale del braccio:  $[\sqrt{2}; -(2+\sqrt{2})]$

Angoli iniziali:  $[45, 45]$

Posizione finale desiderata del braccio:  $[2; -2]$

Spostamento desiderato del braccio:  $[2-\sqrt{2}; \sqrt{2}]$

Angoli finali del braccio:  $[90, 0]$

Posizione finale raggiunta: ???

Spostamento del braccio:  end effector

A.A. 2020-2021

37/46

<http://borgese.di.unimi.it>

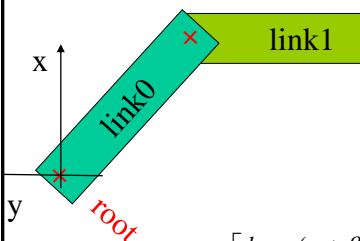


## Calcolo di $[\Delta\alpha, d\beta]$



$$\begin{bmatrix} \Delta\alpha \\ \Delta\beta \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\frac{1}{2} & \frac{\sqrt{2}+1}{2} \\ 0 & -\frac{\sqrt{2}}{2} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 2-\sqrt{2} \\ \sqrt{2} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \sqrt{2} \\ -1 \end{bmatrix}_{\text{radianti}} = \begin{bmatrix} 81.028 \\ -57.2958 \end{bmatrix}_{\text{gradi}}$$

Angoli iniziali:  $\alpha = \beta = 45$  -  $l_0 = l_1 = 2$   $\Delta P = [2-\sqrt{2}, \sqrt{2}]$



$$W_{\text{fin}} = [45 + 81.028; 45 - 57.2958] = [126.028; -12.2958]$$

Angoli finali desiderati  $[90, 0]$

Posizione iniziale:  $[\sqrt{2}; -2-\sqrt{2}]$

Posizione finale ottenuta:  $[1.1492; -1.4050]$

$${}^e P = \begin{bmatrix} l_1 \cos(\alpha + \beta) + l_0 \cos \beta \\ -l_1 \sin(\alpha + \beta) - l_0 \sin \beta \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 2 * (-0.4025) + 2 * 0.9771 \\ -2 * 0.9154 - 2 * (-0.2130) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1.1492 \\ -1.4050 \end{bmatrix}$$

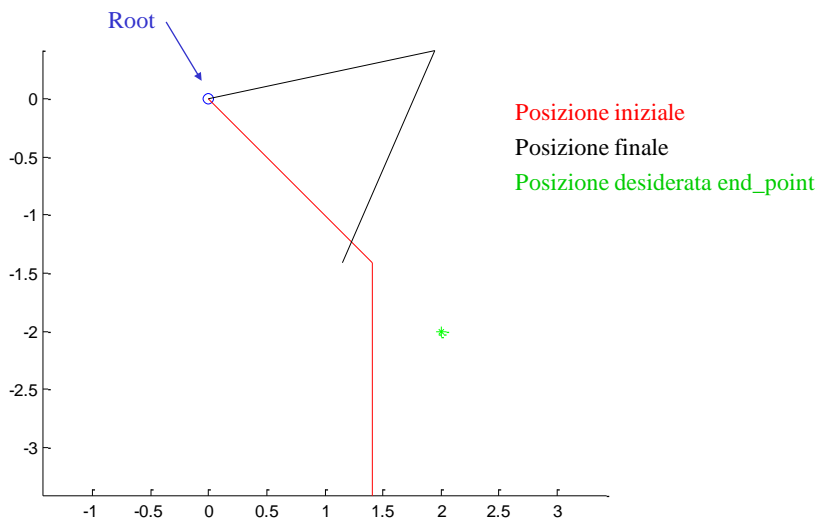
A.A. 2020-2021

38/46

<http://borgese.di.unimi.it>



## Rappresentazione grafica



A.A. 2020-2021

39/46

<http://borgese.di.unimi.it>

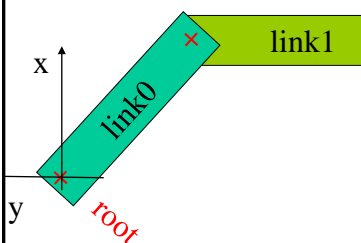


## Verifica della soluzione



$$\begin{bmatrix} \Delta X \\ \Delta Y \end{bmatrix} = J \begin{bmatrix} \Delta \alpha \\ \Delta \beta \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -2 & -2-\sqrt{2} \\ 0 & -\sqrt{2} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \sqrt{2} \\ -1 \end{bmatrix}_{\text{radianti}} = \begin{bmatrix} -2\sqrt{2}+2+\sqrt{2} \\ +\sqrt{2} \end{bmatrix} =$$

$$J([45,45],[2,2])$$



$$\begin{bmatrix} 2-\sqrt{2} \\ +\sqrt{2} \end{bmatrix} =$$

Spostamento desiderato del braccio

$$\text{Caso particolare: } \alpha = \beta = 45 \quad - \quad l_0 = l_1 = 2 \quad dP = [2-\sqrt{2}, \sqrt{2}]$$

A.A. 2020-2021

40/46

<http://borgese.di.unimi.it>



## Situazione del movimento



Posizione iniziale del braccio:  $[\sqrt{2}; -(2 + \sqrt{2})]$

Angoli iniziali:  $[45, 45]$

Posizione finale desiderata del braccio:  $[2; -2]$

Spostamento desiderato del braccio:  $[2 - \sqrt{2}; \sqrt{2}]$

Angoli finali del braccio:  $[90, 0]$

**Posizione finale raggiunta:**  $[1.1492; -1.4050]$

**Angoli finali prodotti:**  $[126.028; -12.2958]$

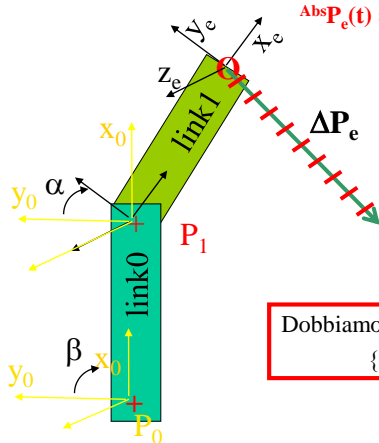


## Soluzione differenziale



Consideriamo la trasformazione joint  $\rightarrow$  end\_point.

$${}^{Abs}\mathbf{P}_e(t) = f(\alpha(t), \beta(t), T_x(t), T_y(t) | l_0, l_1) = {}^e A(t) {}^e \mathbf{P}_e(t)$$



$${}^{Abs\_Abs}\mathbf{P}(t) = \begin{bmatrix} l_1 \cos(\alpha(t) + \beta(t)) + l_0 \cos \beta(t) + T_x(t) \\ -l_1 \sin(\alpha(t) + \beta(t)) - l_0 \sin \beta(t) + T_y(t) \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix}$$

Dobbiamo trovare i profili temporali dei parametri liberi:

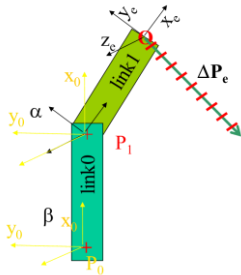
$$\{\alpha(t), \beta(t), T_x(t), T_y(t)\} = F^*(l_0, l_1, \mathbf{P}_e(t))$$

E' una forma complessa, non lineare. Non è possibile invertire la relazione utilizzando algebra matriciale o forme analitiche. Cosa si può fare?

**Linearizzare!**



## Perchè questa differenza?



$\Delta P_e(t) = J(W(t), L)\Delta W(t)$  La linearizzazione introduce un errore. Questo errore è tanto più piccolo tanto più è piccolo  $\Delta P_e(t)$

La soluzione può introdurre un errore nel caso di sistemi sovradeterminati.



## Caso indeterminato



$$J(W, L) = \begin{bmatrix} -l_1 \sin(\alpha + \beta) & -l_1 \sin(\alpha + \beta) - l_0 \sin \beta \\ -l_1 \cos(\alpha + \beta) & -l_1 \cos(\alpha + \beta) - l_0 \cos \beta \end{bmatrix}$$

Caso particolare:  $\alpha = \beta = 0$

$$W_k = [0, 0]$$

$$J([0,0],[2,2]) = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ -l_1 & -l_1 - l_0 \end{bmatrix} \quad \Delta P_e = J(W_k(t), L)\Delta W$$

$$\begin{pmatrix} P_x - P_{x_k} \\ P_y - P_{y_k} \end{pmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ -l_0 & -l_0 - l_1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \alpha - 0 \\ \beta - 0 \end{bmatrix}$$

$J(.) = 0$  Sistema indeterminato

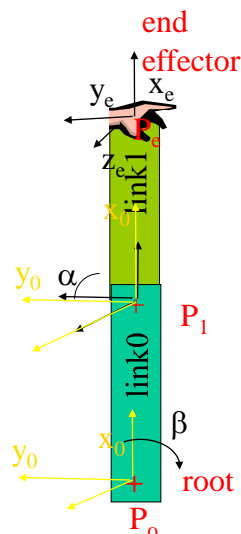
$$P - P_x = 0$$

$$P - P_y = -l_0\alpha - (l_0 + l_1)\beta$$



$$P - P_x = 0$$

$$\alpha = \alpha \quad \beta = [(P - P_y) + l_0\alpha] / -(l_0 + l_1)$$





## Cinematica inversa



Parto da una configurazione iniziale definita da un certo valore dei parametri di controllo  $w_{ini}$ , e da una posizione dell'end-point  $P_{ini} = f(w, L)$

Ripeto (eventualmente diminuendo il passo di spostamento)

- 1) Identifico  $\Delta P$  dalla posizione corrente verso la posizione finale.
- 2) Calcolo il Jacobiano con i valori dei parametri correnti,  $w$ .
- 3) Calcolo invertendo il sistema lineare il valore  $\Delta w$  associato ( $J\Delta w = \Delta P$ ).
- 4) Calcolo il nuovo valore dei parametri di controllo:  $w + \Delta w$ .
- 5) Calcolo il nuovo valore effettivo della posizione dell-end point:  $P_{new} = f(w + \Delta w, L)$ . In generale,  $P_{new} \neq P + \Delta P$ .

Fino a quando non arriva sufficientemente vicino a  $P_{finale}$ .



## Riassunto



- Il Jacobiano
- I sistemi lineari
- Determinazione dei parametri liberi