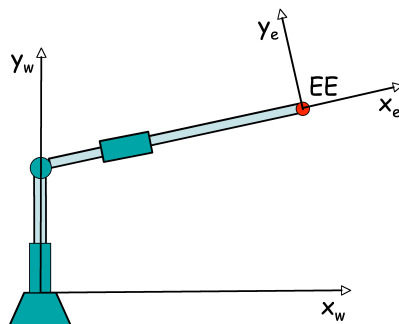


# Prova Scritta di Robotica I

10 Giugno 2009



Si consideri il robot planare PRP con  $n = 3$  giunti in figura. Sono indicate la terna di riferimento globale  $SR_w = (\mathbf{x}_w, \mathbf{y}_w, \mathbf{z}_w)$  e la terna di end-effector  $SR_e = (\mathbf{x}_e, \mathbf{y}_e, \mathbf{z}_e)$ .

- Assegnare le terne di riferimento secondo il formalismo di Denavit-Hartenberg (DH) e derivare la relativa tabella dei parametri. Si specifichino in aggiunta le matrici (costanti) di trasformazione  ${}^wT_0$ , tra terna globale e terna 0 di DH, e  ${}^3T_e$ , tra terna 3 di DH e terna di end-effector.
- Utilizzando le variabili  $\mathbf{q}$  di Denavit-Hartenberg, determinare lo Jacobiano analitico  $\mathbf{J}(\mathbf{q})$  per un compito relativo alla sola posizione dell'organo terminale nel piano del moto e analizzarne le singularità. Con il robot in una configurazione singolare  $\mathbf{q}_0$ , fornire una base per ciascuno dei seguenti quattro sottospazi lineari:

$$\mathcal{R}(\mathbf{J}(\mathbf{q}_0)) \quad \mathcal{N}(\mathbf{J}(\mathbf{q}_0)) \quad \mathcal{R}(\mathbf{J}^T(\mathbf{q}_0)) \quad \mathcal{N}(\mathbf{J}^T(\mathbf{q}_0)).$$

- Per un compito di movimentazione dell'organo terminale di dimensione  $m = 3$ , si consideri la legge di controllo cinematico nello spazio del compito

$$\dot{\mathbf{q}} = \mathbf{J}^{-1}(\mathbf{q}) (\dot{\mathbf{r}}_d + \mathbf{K}_P(\mathbf{r}_d - \mathbf{f}(\mathbf{q}))), \quad (1)$$

dove  $\mathbf{r} \in \mathbb{R}^3$  comprende ora la posizione (nel piano) e l'orientamento dell'organo terminale (angolo  $\phi$  tra asse orizzontale  $\mathbf{x}_w$  e asse  $\mathbf{x}_e$ ) mentre  $\mathbf{f}(\mathbf{q})$  è la funzione cinematica diretta associata a queste variabili di compito. Si assuma una matrice dei guadagni  $\mathbf{K}_P$  diagonale (oltre che definita positiva) e velocità di giunto limitate in modulo,  $|\dot{q}_i| \leq V_i$ , con valori  $V_i > 0$  assegnati ( $i = 1, 2, 3$ ).

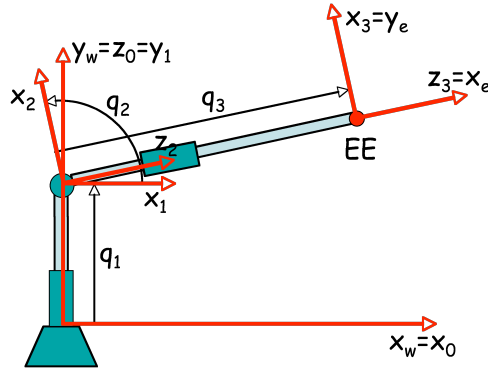
- Se la velocità desiderata di esecuzione del compito è  $\dot{\mathbf{r}}_d = (0 \ 0 \ -1)^T$ , fornire una configurazione di giunto  $\mathbf{q}^*$  non singolare per tale compito (e ad esso 'agganciata', ossia con  $\mathbf{e} = \mathbf{r}_d - \mathbf{f}(\mathbf{q}^*) = \mathbf{0}$  per un opportuno  $\mathbf{r}_d$ ), in corrispondenza alla quale il compito *non è mai* realizzabile senza violare i limiti sulle velocità di giunto.
- Data la configurazione iniziale del robot  $\mathbf{q}(0) = (1.2 \ \pi/2 \ 1)^T$  all'istante  $t = 0$  e assegnati  $\mathbf{r}_d(0) = (1.5 \ 1.5 \ -\pi/4)^T$  e  $\dot{\mathbf{r}}_d(0) = (0 \ 1 \ 0)^T$  per il compito, determinare il valore numerico della matrice diagonale  $\mathbf{K}_P$  nella legge di controllo (1) in modo tale da ridurre il più rapidamente possibile l'errore iniziale  $\mathbf{e}(0)$  *senza violare* i seguenti limiti sulle velocità di giunto:  $V_1 = 5$  [m/s],  $V_2 = \pi$  [rad/s] e  $V_3 = 4$  [m/s].

[180 minuti di tempo; libri aperti]

## Soluzione

10 Giugno 2009

Di seguito è mostrata una possibile assegnazione delle terne di Denavit-Hartenberg, con la relativa tabella.



$i$	$\alpha_i$	$a_i$	$d_i$	$\theta_i$
1	$\frac{\pi}{2}$	0	$q_1$	0
2	$\frac{\pi}{2}$	0	0	$q_2$
3	0	0	$q_3$	0

E' immediato ottenere la cinematica diretta del robot nella forma generale

$$\begin{aligned}
 {}^0T_3(\mathbf{q}) &= \begin{pmatrix} {}^0R_3(\mathbf{q}) & {}^0p_3(\mathbf{q}) \\ \mathbf{0}^T & 1 \end{pmatrix} = {}^0A_1(q_1) {}^1A_2(q_2) {}^2A_3(q_3) \\
 &= \begin{pmatrix} \cos q_2 & 0 & \sin q_2 & q_3 \sin q_2 \\ 0 & -1 & 0 & 0 \\ \sin q_2 & 0 & -\cos q_2 & q_1 - q_3 \cos q_2 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}.
 \end{aligned}$$

Inoltre, le trasformazioni tra le terne definite nel testo forniscono

$$\begin{aligned}
 {}^wT_e(\mathbf{q}) &= {}^wT_0 {}^0T_3(\mathbf{q}) {}^3T_e = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & -1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} {}^0T_3(\mathbf{q}) \begin{pmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} \\
 &= \begin{pmatrix} \sin q_2 & \cos q_2 & 0 & q_3 \sin q_2 \\ -\cos q_2 & \sin q_2 & 0 & q_1 - q_3 \cos q_2 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} {}^wR_e(\mathbf{q}) & {}^w p_e(\mathbf{q}) \\ \mathbf{0}^T & 1 \end{pmatrix},
 \end{aligned}$$

da cui si possono ricavare le funzioni cinematiche di interesse (che peraltro si potevano ottenere anche per ispezione diretta, una volta individuate le variabili di giunto secondo il formalismo di Denavit-Hartenberg). A tal fine, si noti che la matrice di rotazione finale  ${}^w\mathbf{R}_e(\mathbf{q})$  assume la forma di una rotazione elementare di un angolo  $\phi = q_2 - \pi/2$  intorno all'asse  $z_w$ . Si ha infatti

$$\begin{pmatrix} \cos \phi & -\sin \phi & 0 \\ \sin \phi & \cos \phi & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \cos(q_2 - \frac{\pi}{2}) & -\sin(q_2 - \frac{\pi}{2}) & 0 \\ \sin(q_2 - \frac{\pi}{2}) & \cos(q_2 - \frac{\pi}{2}) & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \sin q_2 & \cos q_2 & 0 \\ -\cos q_2 & \sin q_2 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} = {}^w\mathbf{R}_e(q_2).$$

Per il (primo) compito relativo alla sola posizione dell'organo terminale nel piano si ha

$$\mathbf{r}_1 = \mathbf{f}_1(\mathbf{q}) = \begin{pmatrix} {}^w p_x \\ {}^w p_y \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} q_3 \sin q_2 \\ q_1 - q_3 \cos q_2 \end{pmatrix},$$

da cui lo Jacobiano analitico ( $2 \times 3$ )

$$\mathbf{J}_1(\mathbf{q}) = \frac{\partial \mathbf{f}_1(\mathbf{q})}{\partial \mathbf{q}} = \begin{pmatrix} 0 & q_3 \cos q_2 & \sin q_2 \\ 1 & q_3 \sin q_2 & -\cos q_2 \end{pmatrix}.$$

Esaminando i tre minori di  $\mathbf{J}_1(\mathbf{q})$ , tale matrice cade di rango se e solo se  $\sin q_2 = 0$  e  $q_3 = 0$ , ossia quando il terzo braccio del robot è orientato lungo la verticale e ritratto completamente. In tale situazione lo Jacobiano vale

$$\mathbf{J}_1(\mathbf{q}_0) = \begin{pmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & \mp 1 \end{pmatrix},$$

dove il segno superiore corrisponde al caso  $q_2 = 0$  e quello inferiore al caso  $q_2 = \pi$ . I quattro sottospazi lineari richiesti hanno le seguenti possibili basi:

$$\begin{aligned} \mathcal{N}(\mathbf{J}(\mathbf{q}_0)) &= \left\{ \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \\ 0 \end{pmatrix}, \begin{pmatrix} -1 \\ 0 \\ \mp 1 \end{pmatrix} \right\} & \mathcal{R}(\mathbf{J}^T(\mathbf{q}_0)) &= \left\{ \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ \mp 1 \end{pmatrix} \right\} & \text{in } \mathbb{R}^3, \\ \mathcal{R}(\mathbf{J}(\mathbf{q}_0)) &= \left\{ \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \end{pmatrix} \right\} & \mathcal{N}(\mathbf{J}^T(\mathbf{q}_0)) &= \left\{ \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \end{pmatrix} \right\} & \text{in } \mathbb{R}^2. \end{aligned}$$

Per il compito di posizionamento e orientamento dell'organo terminale nel piano ( $m = 3$ ) si ha

$$\mathbf{r} = \mathbf{f}(\mathbf{q}) = \begin{pmatrix} {}^w p_x \\ {}^w p_y \\ \phi \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} q_3 \sin q_2 \\ q_1 - q_3 \cos q_2 \\ q_2 - \pi/2 \end{pmatrix}. \quad (2)$$

Lo Jacobiano analitico ( $3 \times 3$ ) associato a questo compito,

$$\mathbf{J}(\mathbf{q}) = \frac{\partial \mathbf{f}(\mathbf{q})}{\partial \mathbf{q}} = \begin{pmatrix} 0 & q_3 \cos q_2 & \sin q_2 \\ 1 & q_3 \sin q_2 & -\cos q_2 \\ 0 & 1 & 0 \end{pmatrix},$$

risulta singolare se e solo se  $\sin q_2 = 0$ .

Nelle condizioni del quesito a), ossia con  $\sin q_2^* \neq 0$ , si ha

$$\dot{\mathbf{q}} = \mathbf{J}^{-1}(\mathbf{q}^*) \dot{\mathbf{r}}_d = \frac{1}{\sin q_2^*} \begin{pmatrix} \cos q_2^* & \sin q_2^* & -q_3^* \\ 0 & 0 & \sin q_2^* \\ 1 & 0 & -q_3^* \cos q_2^* \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ -1 \end{pmatrix} = \frac{1}{\sin q_2^*} \begin{pmatrix} q_3^* \\ -\sin q_2^* \\ q_3^* \cos q_2^* \end{pmatrix}.$$

E' semplice ad esempio notare che, se si allunga sufficientemente il giunto prismatico 3, si arriverà a violare il limite di velocità del primo giunto, qualunque sia il valore assegnato  $V_1 > 0$ . In particolare, si ha

$$q_3^* > V_1 \cdot |\sin q_2^*| > 0 \quad \Rightarrow \quad |\dot{q}_1| > V_1.$$

Nelle condizioni del quesito b), il robot non è in singolarità all'istante iniziale  $t = 0$ . Utilizzando i dati del problema e la (2), si può quindi calcolare la velocità iniziale di controllo come

$$\begin{aligned} \dot{\mathbf{q}}(0) &= \mathbf{J}^{-1}(\mathbf{q}(0)) \left( \dot{\mathbf{r}}_d(0) + \mathbf{K}_P (\mathbf{r}_d(0) - \mathbf{f}(\mathbf{q}(0))) \right) \\ &= \begin{pmatrix} 0 & 1 & -1 \\ 0 & 0 & 1 \\ 1 & 0 & 0 \end{pmatrix} \left( \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \\ 0 \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} 0.5 K_{r_1} \\ 0.3 K_{r_2} \\ -\frac{\pi}{4} K_{r_3} \end{pmatrix} \right) = \begin{pmatrix} 1 + 0.3 K_{r_2} + \frac{\pi}{4} K_{r_3} \\ -\frac{\pi}{4} K_{r_3} \\ 0.5 K_{r_1} \end{pmatrix}, \end{aligned}$$

avendo posto  $\mathbf{K}_P = \text{diag}\{K_{r_1}, K_{r_2}, K_{r_3}\}$ . Con queste espressioni si possono subito scegliere due dei tre guadagni di controllo

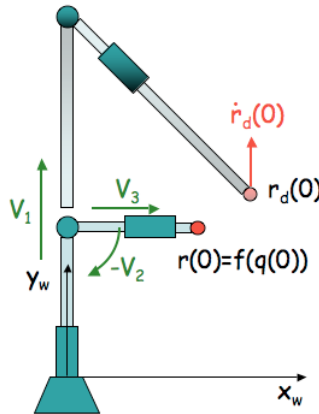
$$|\dot{q}_3(0)| \leq V_3 \quad \Rightarrow \quad 0.5 K_{r_1} \leq V_3 = 4 \quad \Rightarrow \quad K_{r_1} = 8 > 0,$$

$$|\dot{q}_2(0)| \leq V_2 \quad \Rightarrow \quad \frac{\pi}{4} K_{r_3} \leq V_2 = \pi \quad \Rightarrow \quad K_{r_3} = 4 > 0.$$

Utilizzando quest'ultima, si ha infine per il guadagno rimanente

$$|\dot{q}_1(0)| \leq V_1 \quad \Rightarrow \quad 1 + 0.3 K_{r_2} + \frac{\pi}{4} K_{r_3} = 1 + 0.3 K_{r_2} + \pi \leq V_1 = 5 \quad \Rightarrow \quad K_{r_2} = \frac{10}{3} (4 - \pi) > 0.$$

Con queste scelte tutte le velocità di giunto saranno in saturazione all'istante  $t = 0$  (la seconda al valore limite negativo  $-V_2 = -\pi$ ) e si realizzerà di conseguenza *la più rapida* riduzione dell'errore iniziale  $\mathbf{e}(0) = \mathbf{r}_d(0) - \mathbf{f}(\mathbf{q}(0))$  (che converge comunque esponenzialmente a zero, in modo disaccoppiato per ogni componente del compito). La situazione all'istante  $t = 0$  è illustrata nella figura seguente, dove la configurazione iniziale desiderata del robot è quella leggermente ombreggiata.



\*\*\*\*\*