

Esercizio di cinematica inversa dello SCORBOT

Si consideri uno SCORBOT con i seguenti parametri: $d_1 = 30 \text{ cm}$, $l_1 = 15 \text{ cm}$, $l_2 = 20 \text{ cm}$, $l_3 = 10 \text{ cm}$, $d_5 = 15 \text{ cm}$.

Calcolare $(\theta_1, \theta_2, \theta_3, \theta_4, \theta_5)$ tali che: $(x_d, y_d, z_d) = (20, 30, 10)$ e la punta punti verso il basso con piano di apertura ortogonale a y .

Soluzione La punta punta verso il basso $\Rightarrow \beta_d = 90^\circ$.

$$\theta_1 = \text{atan2}(y_d, x_d) = \text{atan2}(30, 20) = \underline{56.31^\circ}$$

$$A_1 = x_d c_1 + y_d s_1 - d_5 \cos \beta_d - l_1 = 21.06 \text{ cm}$$

$$A_2 = d_1 - z_d - d_5 \sin \beta_d = 5 \text{ cm}$$

$$\theta_3 = \pm \arccos \left(\frac{A_1^2 + A_2^2 - l_2^2 - l_3^2}{2 l_2 l_3} \right) = \pm 114.43^\circ \rightarrow \text{Scegli } \underline{114.43^\circ}$$

$|-0.4166| < 1 \Rightarrow \text{le solut. es. st.}$

$$\theta_2 = \text{atan2} \left(\underbrace{(l_2 + l_3 c_3) A_2 - l_3 s_3 A_1}_{-324.7}, \underbrace{(l_2 + l_3 c_3) A_1 + l_3 s_3 A_2}_{337.5} \right) = \underline{-43.89^\circ}$$

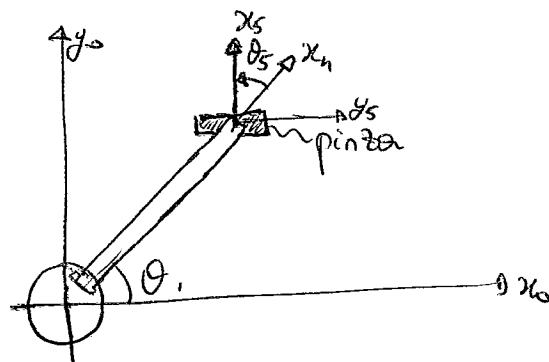
$$\theta_4 = \beta_d - \theta_2 - \theta_3 - 90^\circ = \underline{-70.6^\circ}$$

Con riferimento alla figura qui a destra, in cui lo SCORBOT è visto dall'alto nella configurazione desiderata (l'asse x_5 , ortogonale al piano di apertura della punta, è diretto come y_0 - si poteva scegliere anche nell'altro verso), e osservando che θ_5 è positivo in senso orario (essendo z_4 diretto verso il basso, è quindi negativo quello riportato in figura) ~~deve~~ deve valere:

$$\theta_1 + |\theta_5| = 90^\circ \rightarrow \theta_1 - \theta_5 = 90^\circ$$

Così

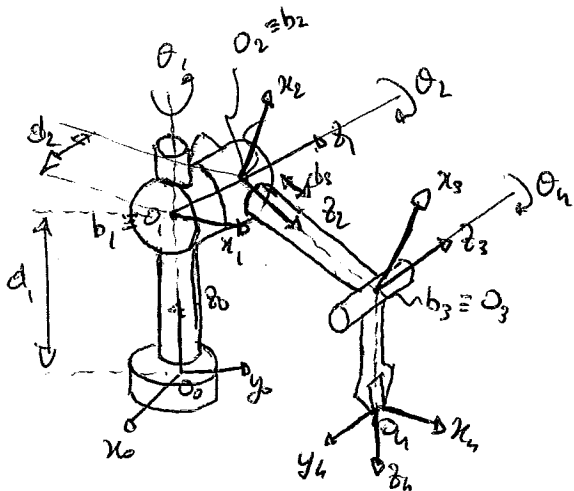
$$\theta_5 = \theta_1 - 90^\circ = \underline{-33.7^\circ}$$



Un caso "singolare" di Denavit-Hartenberg

Se un manipolatore presenta come asse dell'ultimo punto z_{n-1} , un asse non coincidente con z_n , la procedura di Denavit-Hartenberg diviene non applicabile.

Esempio



- N.B.
- x_3 è sempre parallelo a x_2 (giunto 3 prismatico)
 - y_4 è sempre parallelo a $-z_3$ (il piano della pinza contiene z_3)

	θ	d	a	α
1	θ_1^*	d_1	\emptyset	-90°
2	θ_2^*	d_2	\emptyset	-90°
3	\emptyset	d_3^*	\emptyset	90°
4	?	?	?	?

Le distanze d_4 e a_4 non possono essere determinate non essendo definito b_4 (perché z_3 e x_4 non si intersecano!).

Un modo per risolvere il problema è quello di introdurre un punto 5 di rotto "fittizio" ($\theta_5 \equiv 0$). In tal modo $b_4 \equiv O_4 \equiv b_5 \equiv O_5$ e le ultime due righe della tabella diventano le seguenti, dove d_5 è la distanza tra O_4 e b_5 ($b_5 \equiv O_5$) che in figura corrispondono ai punti O_3 e O_4 rispettivamente: (il sistema ~~di~~ di riferimento della pinza ~~non è più~~ non è più L_4 ma L_5 e si ha

	θ	d	a	α
4	θ_4^*	\emptyset	\emptyset	-90°
5	\emptyset	d_5	\emptyset	\emptyset

Chiaro che l'ultima riga non contiene parametri variabili (θ_5 è identicamente nullo) e quindi i sistemi di riferimento L_4 e L_5 presenteranno sempre la stessa posizione relativa (T_{45} è costante).