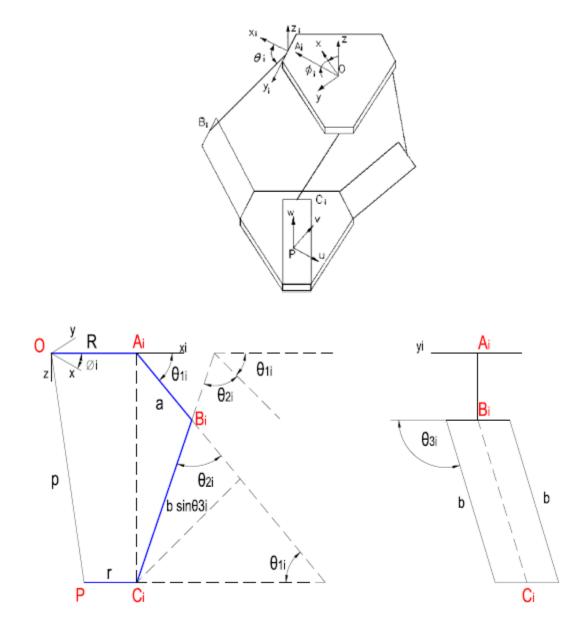
ANÁLISIS DEL JACOBIANO

En general el Jacobiano aplicado a un robot manipulador relaciona las velocidades articulares con las velocidades cartesianas del extremo. Las matrices jacobianas inversa y directa ayudan a identificar singularidades en el sistema.

Para la obtención de las matrices jacobianas se va a partir del siguiente esquema que corresponde a uno de los brazos del robot DELTA.



Cada brazo puede ser representado por el lazo cerrado formado por cada vector que lo conforma:

$$A_i B_i + B_i C_i = OP + PC_i - OA_i \tag{1}$$

La ecuación anterior puede reescribirse en términos del eje de coordenadas $x_i y_i z_i$.

$$\begin{bmatrix} a\cos\theta_{1i} + b\sin\theta_{3i}\cos(\theta_{1i} + \theta_{2i}) \\ b\cos\theta_{3i} \\ a\sin\theta_{1i} + b\sin\theta_{3i}\sin(\theta_{1i} + \theta_{2i}) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} c_{xi} \\ c_{yi} \\ c_{zi} \end{bmatrix}$$
(2)

Donde

$$\begin{bmatrix} c_{xi} \\ c_{yi} \\ c_{zi} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \cos \phi_i & \sin \phi_i & 0 \\ -\sin \phi_i & \cos \phi_i & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} p_x \\ p_y \\ p_z \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} R - r \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$
(3)

Las coordenadas de la Ec.3 es la posición relativa del punto Ci al sistema de referencia con origen en Ai. Del sistema anterior se puede encontrar los ángulos:

$$\theta_{3i} = \cos^{-1} \frac{c_{yi}}{h} \tag{4}$$

$$\theta_{2i} = \cos^{-1} \frac{c_{xi}^2 + c_{yi}^2 + c_{zi}^2 - a^2 - b^2}{2ab \sin \theta_{3i}}$$
 (5)

Obtenidos los ángulos secundarios del brazo del robot, se procede a encontrar la matriz jacobiana del mismo. Para ello se parte del vector $\vec{\theta}$, que corresponde al ángulo entregado por cada actuador i=1,2...3; y \vec{p} la posición del centro de la plataforma móvil.

$$\vec{\theta} = \theta_{1i} = \begin{bmatrix} \theta_{11} \\ \theta_{12} \\ \theta_{13} \end{bmatrix}, \qquad \vec{p} = \begin{bmatrix} p_x \\ p_y \\ p_z \end{bmatrix}$$
 (6)

Derivando las expresiones anteriores con respecto al tiempo se obtienen las velocidades angulares de los actuadores y la velocidad lineal de la plataforma móvil.

$$\theta_{1i} = \begin{bmatrix} \theta_{11} \\ \theta_{12} \\ \theta_{13} \end{bmatrix}, \quad \vec{p} = \begin{bmatrix} p_x \\ p_y \\ p_z \end{bmatrix}$$
(7)

Colocando la Ec. 2 y 3 en una sola y ordenándola se tiene.

$$\begin{bmatrix}
p_x \cos \phi_i - p_y \sin \phi_i \\
p_x \sin \phi_i + p_y \cos \phi_i \\
p_z
\end{bmatrix} = + \begin{bmatrix}
R - r \\
0 \\
0
\end{bmatrix} + a \begin{bmatrix}
\cos \theta_{1i} \\
0 \\
\sin \theta_{1i}
\end{bmatrix} + b \begin{bmatrix}
\sin \theta_{3i} \cos(\theta_{1i} + \theta_{2i}) \\
\cos \theta_{3i} \\
b \sin \theta_{3i} \sin(\theta_{1i} + \theta_{2i})
\end{bmatrix} (8)$$

La Ec (1) puede escribirse como:

$$(\vec{p} + \vec{r}) = \vec{R} + \vec{a_l} + \vec{b_l} \tag{9}$$

Derivando esta expresión se tiene:

$$\dot{\vec{p}} = \vec{v} = \dot{\vec{a_i}} + \dot{\vec{b_i}} \tag{10}$$

Ahora reemplazando la velocidad a su identidad 3básica se tiene:

$$\vec{v} = \overrightarrow{\omega_{a_l}} \times \overrightarrow{a_l} + \overrightarrow{\omega_{b_l}} \times \overrightarrow{b_l} \tag{10}$$

Multiplicando la expresión anterior por el vector unitario de b_i y simplificando.

$$\widehat{b}_{l}.\,\vec{v} = \widehat{b}_{l}.\,\,\overrightarrow{\omega_{a}} \times \,\overrightarrow{a_{l}} \tag{11}$$

El lado izquierdo de esta expresión puede ser escrita como:

$$\hat{b}_{i}.\vec{v} = [\sin\theta_{3i}\cos(\theta_{1i} + \theta_{2i})][v_{x}\cos\phi_{i} - v_{y}\sin\phi_{i}] + \cos\theta_{3i}[v_{y}\cos\phi_{i} + v_{x}\sin\phi_{i}] + \sin\theta_{3i}\sin(\theta_{1i} + \theta_{2i})v_{z} = J_{ix}v_{x} + J_{iy}v_{y} + J_{iz}v_{z}$$
(12)

Donde

$$J_{ix} = \sin\theta_{3i}\cos(\theta_{1i} + \theta_{2i})\cos\Phi_i + \cos\theta_{3i}\sin\Phi_i$$

$$J_{iy} = -\sin\theta_{3i}\cos(\theta_{1i} + \theta_{2i})\sin\Phi_i + \cos\theta_{3i}\cos\Phi_i$$

$$J_{iz} = \sin\theta_{3i}\sin(\theta_{1i} + \theta_{2i})$$
(13)

El lado derecho de la Ec. 11 se puede notar que la velocidad angular de la junta a es solamente tiene componente en el plano $x_i z_i$

$$\overrightarrow{\omega_{a_i}} = \begin{bmatrix} 0 \\ -\theta_{1i} \\ 0 \end{bmatrix} \tag{14}$$

Entonces el lado derecho de la Ec 11 quedaría como:

$$\widehat{b_l}. \overrightarrow{\omega_{a_l}} \times \overrightarrow{a_l} = -a \sin\theta_{2i} \sin\theta_{3i} \, \dot{\theta}_{1i}$$
 (15)

Las ecuaciones (12) y (15) evaluadas para i=1, 2, 3 llevan a:

$$J_{1x}v_x + J_{1y}v_y + J_{1z}v_z = -a \sin\theta_{21}\sin\theta_{31} \dot{\theta}_{11}$$

$$J_{2x}v_x + J_{2y}v_y + J_{2z}v_z = -a \sin\theta_{22}\sin\theta_{32} \dot{\theta}_{12}$$

$$J_{3x}v_x + J_{3y}v_y + J_{3z}v_z = -a \sin\theta_{23}\sin\theta_{33} \dot{\theta}_{13}$$

Lo que realmente implica:

$$J_p \vec{v} = J_\theta \dot{\vec{\theta}} \tag{16}$$

Donde:

$$J_{p} = \begin{bmatrix} J_{1x} & J_{1y} & J_{1z} \\ J_{2x} & J_{2y} & J_{2z} \\ J_{3x} & J_{3y} & J_{3z} \end{bmatrix}$$
 (17)

Υ

$$J_{\theta} = ax \begin{bmatrix} sin\theta_{21}sin\theta_{31} & 0 & 0\\ 0 & sin\theta_{22}sin\theta_{32} & 0\\ 0 & 0 & sin\theta_{23}sin\theta_{33} \end{bmatrix}$$
(18)

SINGULARIDADES

Las singularidades del manipulador indican que en ciertos puntos el mismo ha perdido uno o más grados de libertad, para encontrar estos puntos se puede partir del Jacobiano del mismo.

$$J = J_p^{-1} J_\theta \tag{19}$$

De la ecuación (19) se puede notar que las singularidades ocurren:

- 1. Cuando el $\det(J_{\theta})=0$. Esto ocurre cuando $\theta_{2i}=0$, π , o $\theta_{3i}=0$, π para i= 1, 2, 3.
- 2. Cuando el $\det(J_x)=0$. Esto ocurre cuando $\theta_{1i}+\theta_{2i}=0$, π , o $\theta_{3i}=0$, π para i= 1, 2, 3.

En resumen las singularidades del manipulador paralelo ocurren:

- Cuando los tres brazos del manipulador son paralelos, lo que representa los límites del espacio de trabajo del robot es decir cuando está totalmente contraído o totalmente retraído.
- 2. Cuando dos pares de brazos son paralelos. La plataforma móvil pierde un grado de libertad.