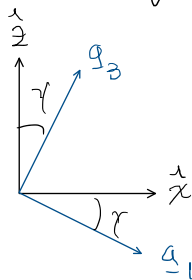


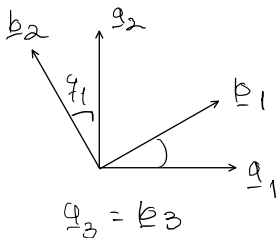
De manera general, se tiene que el plano sobre el que se mueven los pies semiesféricos puede estar inclinado en ángulo γ , es decir:



$$\begin{aligned} g_3 &= \cos \gamma \hat{z} + \sin \gamma \hat{x} \\ g_1 &= \cos \gamma \hat{x} - \sin \gamma \hat{z} \end{aligned}$$

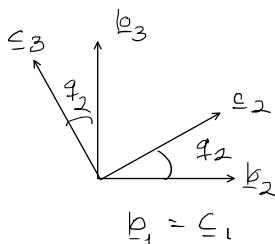
γ	g_1	g_3
\hat{x}	\cos	\sin
\hat{z}	$-\sin$	\cos

Ahora, se tiene que para determinar la orientación del marco D se necesitan de dos marcos de referencia intermedios (B y C):



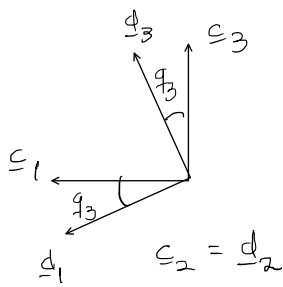
θ_1	b_1	b_2
g_1	\cos	$-\sin$
g_2	\sin	\cos

$$[{}^A R^B] = \begin{bmatrix} \cos \theta_1 & -\sin \theta_1 & 0 \\ \sin \theta_1 & \cos \theta_1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$



θ_2	c_2	c_3
b_2	\cos	$-\sin$
b_3	\sin	\cos

$$[{}^B R^C] = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & \cos \theta_2 & -\sin \theta_2 \\ 0 & \sin \theta_2 & \cos \theta_2 \end{bmatrix}$$



$$\begin{array}{c|cc} q_3 & d_1 & d_3 \\ \hline e_1 & \cos & \sin \\ e_3 & -\sin & \cos \end{array}$$

$$[{}^C R^D] = \begin{bmatrix} \cos q_3 & 0 & \sin q_3 \\ 0 & 1 & 0 \\ -\sin q_3 & 0 & \cos q_3 \end{bmatrix}$$

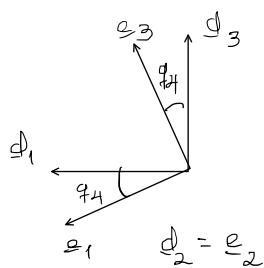
De esta forma, se obtiene que:

$$[{}^A R^D] = [{}^A R^B][{}^B R^C][{}^C R^D] = \begin{bmatrix} \cos q_1 & -\sin q_1 & 0 \\ \sin q_1 & \cos q_1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & \cos q_2 & -\sin q_2 \\ 0 & \sin q_2 & \cos q_2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \cos q_3 & 0 & \sin q_3 \\ 0 & 1 & 0 \\ -\sin q_3 & 0 & \cos q_3 \end{bmatrix}$$

$$[{}^A R^D] = \begin{bmatrix} \cos q_1 & -\sin q_1 \cos q_2 & \sin q_1 \sin q_2 \\ \sin q_1 & \cos q_1 \cos q_2 & -\cos q_1 \sin q_2 \\ 0 & \sin q_2 & \cos q_2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \cos q_3 & 0 & \sin q_3 \\ 0 & 1 & 0 \\ -\sin q_3 & 0 & \cos q_3 \end{bmatrix}$$

$$[{}^A R^D] = \begin{bmatrix} C_1 C_3 - s_1 s_2 s_3 & -s_1 C_2 & C_1 s_3 + s_1 s_2 C_3 \\ s_1 C_3 + C_1 s_2 s_3 & C_1 C_2 & s_1 s_3 - C_1 s_2 C_3 \\ -C_2 s_3 & s_2 & C_2 C_3 \end{bmatrix}$$

Además, entre el marco D y el E existe una coordenada generalizada q_4 representando la rotación de la varilla de la cadena con respecto a la pivota de la cadera:



$$\begin{array}{c|cc} q_4 & e_1 & e_3 \\ \hline d_1 & \cos & \sin \\ d_3 & -\sin & \cos \end{array}$$

$$[{}^D R^E] = \begin{bmatrix} \cos q_4 & 0 & \sin q_4 \\ 0 & 1 & 0 \\ -\sin q_4 & 0 & \cos q_4 \end{bmatrix}$$

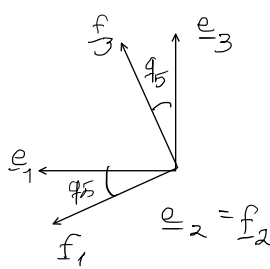
Así, se obtiene que:

$$[{}^A R^E] = [{}^A R^D][{}^D R^E] = \begin{bmatrix} C_1 C_3 - s_1 s_2 s_3 & -s_1 C_2 & C_1 s_3 + s_1 s_2 C_3 \\ s_1 C_3 + C_1 s_2 s_3 & C_1 C_2 & s_1 s_3 - C_1 s_2 C_3 \\ -C_2 s_3 & s_2 & C_2 C_3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} C_4 & 0 & s_4 \\ 0 & 1 & 0 \\ -s_4 & 0 & C_4 \end{bmatrix}$$

$$[{}^A R^E] = \begin{bmatrix} C_1 C_3 C_4 - s_1 s_2 s_3 C_4 - C_1 s_3 s_4 - s_1 s_2 C_3 s_4 & -s_1 C_2 & C_1 C_3 s_4 - s_1 s_2 s_3 s_4 + C_1 s_3 C_4 + s_1 s_2 C_3 C_4 \\ s_1 C_3 C_4 + C_1 s_2 s_3 C_4 - s_1 s_3 s_4 + C_1 s_2 C_3 s_4 & C_1 C_2 & s_1 s_3 s_4 + C_1 s_2 s_3 s_4 + s_1 s_3 C_4 - C_1 s_2 C_3 C_4 \\ -C_2 s_3 C_4 - C_2 C_3 s_4 & s_2 & -C_2 s_3 s_4 + C_2 C_3 C_4 \end{bmatrix}$$

$$[{}^A R^E] = \begin{bmatrix} C_1 C_3 s_4 - s_1 s_2 s_3 s_4 & -s_1 C_2 & C_1 s_3 s_4 + s_1 s_2 C_3 s_4 \\ s_1 C_3 s_4 + C_1 s_2 s_3 s_4 & C_1 C_2 & s_1 s_3 s_4 - C_1 s_2 C_3 s_4 \\ -C_2 s_3 s_4 & s_2 & C_2 C_3 s_4 \end{bmatrix}$$

Además, se tiene que la pierna izquierda puede rotar alrededor de la barra de la cadera, esto representado a través de la coordenada generalizada q_5



$$\begin{array}{c|cc} q_5 & f_1 & f_3 \\ \hline e_1 & \cos & \sin \\ e_3 & -\sin & \cos \end{array}$$

$$[EAF] = \begin{bmatrix} \cos q_5 & 0 & \sin q_5 \\ 0 & 1 & 0 \\ -\sin q_5 & 0 & \cos q_5 \end{bmatrix}$$

Así,

$$[ARF] = [AR^E][EAF] = \begin{bmatrix} C_1 C_{\theta+4} - \sin \theta_2 \sin_{\theta+4} & -\sin C_2 & C_1 \sin_{\theta+4} + \sin \theta_2 C_{\theta+4} \\ \sin C_{\theta+4} + C_1 \sin \theta_2 \sin_{\theta+4} & C_1 C_2 & \sin \sin_{\theta+4} - C_1 \sin \theta_2 C_{\theta+4} \\ -C_2 \sin_{\theta+4} & \sin \theta_2 & C_2 C_{\theta+4} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \cos q_5 & 0 & \sin q_5 \\ 0 & 1 & 0 \\ -\sin q_5 & 0 & \cos q_5 \end{bmatrix}$$

$$[ARF] = \begin{bmatrix} C_1 C_{\theta+4+5} - \sin \theta_2 \sin_{\theta+4+5} & -\sin C_2 & C_1 \sin_{\theta+4+5} + \sin \theta_2 C_{\theta+4+5} \\ \sin C_{\theta+4+5} + C_1 \sin \theta_2 \sin_{\theta+4+5} & C_1 C_2 & \sin \sin_{\theta+4+5} - C_1 \sin \theta_2 C_{\theta+4+5} \\ -C_2 \sin_{\theta+4+5} & \sin \theta_2 & C_2 C_{\theta+4+5} \end{bmatrix}$$

Velocidades Angulares

$$A \underline{\omega}^B = \dot{q}_1 \underline{a}_3$$

$$A \underline{\omega}^C = A \underline{\omega}^B + B \underline{\omega}^C = \dot{q}_1 \underline{a}_3 + \dot{q}_2 \underline{b}_1 = \dot{q}_1 \underline{a}_3 + \dot{q}_2 [AR^B] \underline{b}_1$$

$$A \underline{\omega}^D = A \underline{\omega}^B + B \underline{\omega}^C + C \underline{\omega}^D = \dot{q}_1 \underline{a}_3 + \dot{q}_2 [AR^B] \underline{b}_1 + \dot{q}_3 [AR^C] \underline{c}_2$$

$$A \underline{\omega}^E = A \underline{\omega}^B + B \underline{\omega}^C + C \underline{\omega}^D + D \underline{\omega}^E = \dot{q}_1 \underline{a}_3 + \dot{q}_2 [AR^B] \underline{b}_1 + \dot{q}_3 [AR^C] \underline{c}_2 + \dot{q}_4 [AR^D] \underline{d}_2$$

$$A \underline{\omega}^F = \dot{q}_1 \underline{a}_3 + \dot{q}_2 [AR^B] \underline{b}_1 + \dot{q}_3 [AR^C] \underline{c}_2 + \dot{q}_4 [AR^D] \underline{d}_2 + \dot{q}_5 [AR^E] \underline{e}_2$$

Aceleraciones Angulares

$$A \underline{\alpha}^B = \ddot{q}_1 \underline{a}_3$$

$$B \underline{\alpha}^C = \ddot{q}_2 \underline{b}_1$$

$$C \underline{\alpha}^D = \ddot{q}_3 \underline{c}_2$$

$$D \underline{\alpha}^E = \ddot{q}_4 \underline{d}_2$$

$$E \underline{\alpha}^F = \ddot{q}_5 \underline{e}_2$$

$$A \underline{\alpha}^C = A \underline{\alpha}^B + B \underline{\alpha}^C + A \underline{\omega}^B \times B \underline{\omega}^C$$

$$A \underline{\alpha}^D = A \underline{\alpha}^B + B \underline{\alpha}^C + C \underline{\alpha}^D + A \underline{\omega}^B \times B \underline{\omega}^C + A \underline{\omega}^C \times C \underline{\omega}^D$$

$$A \underline{\alpha}^E = A \underline{\alpha}^B + B \underline{\alpha}^C + C \underline{\alpha}^D + A \underline{\omega}^B \times B \underline{\omega}^C + A \underline{\omega}^C \times C \underline{\omega}^D + A \underline{\omega}^D \times D \underline{\omega}^E$$

$$A \underline{\alpha}^F = A \underline{\alpha}^B + B \underline{\alpha}^C + C \underline{\alpha}^D + A \underline{\omega}^B \times B \underline{\omega}^C + A \underline{\omega}^C \times C \underline{\omega}^D + A \underline{\omega}^D \times D \underline{\omega}^E + A \underline{\omega}^E \times E \underline{\omega}^F$$

Velocidades y Aceleraciones de puntos

Se considerarán los siguientes puntos:

D^* : Centro de la esfera que se encuentra en los pies del caminador

\hat{D} : Punto de la esfera que entra en contacto con el plano del piso

E^* : Centro de masa de la barra en la cadera

R^* y L^* : Centros de masa de las piernas derecha e izquierda, respectivamente

Las dimensiones se extrajeron de la Tesis de Marín [1].

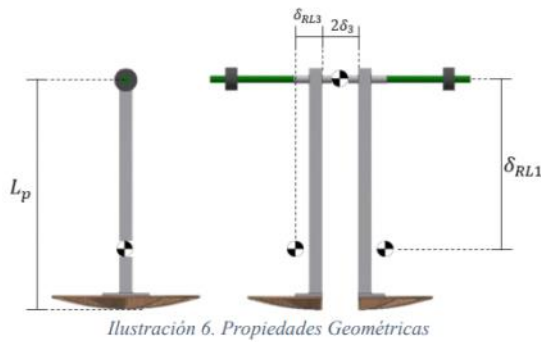


Ilustración 6. Propiedades Geométricas

Símbolo	Cantidad	Valor
l_p	Longitud de cada pierna	0.4418 m
m_p	Masa de cada pierna	0.302 Kg
m_H	Masa de la cadera	1.027 Kg
R_{esf}	Radio de la superficie de contacto	489.639 mm
δ_3	Distancia	35 mm
δ_{RL3}	Distancia	30.236 mm
δ_{RL1}	Distancia	316.887 mm

Tabla 1. Propiedades Geométricas

Punto \hat{D}

$${}^A \underline{V}^{\hat{D}} = {}^A \underline{V}^{D^*} + {}^A \underline{\omega}^D \times \underline{r}^{\hat{D}/D^*}$$

$$\underline{r}^{\hat{D}/D^*} = -R \underline{b}_3$$

$${}^A \underline{V}^{D^*} = \dot{q}_x \underline{a}_1 + \dot{q}_y \underline{a}_2 + {}^A \underline{\omega}^B \times \underline{r}^{\hat{D}/D^*}$$

$$\begin{aligned} {}^A \underline{V}^{\hat{D}} &= \dot{q}_x \underline{a}_1 + \dot{q}_y \underline{a}_2 + {}^A \underline{\omega}^B \times \underline{r}^{\hat{D}/D^*} + {}^A \underline{\omega}^A \times \underline{r}^{\hat{D}/D^*} \\ &= \dot{q}_x \underline{a}_1 + \dot{q}_y \underline{a}_2 + (\dot{q}_1 \underline{b}_3) \times (-R \underline{b}_3) + (\dot{q}_1 \underline{b}_3 + \dot{q}_2 \underline{b}_1 + \dot{q}_3 \underline{c}_2) \times (-R \underline{b}_3) \end{aligned}$$

$$\dot{q}_x \underline{a}_1 + \dot{q}_y \underline{a}_2 + (\dot{q}_2 \underline{b}_1 + \dot{q}_3 \underline{c}_2) \times (-R \underline{b}_3) = 0 \quad \Rightarrow \text{Reducción}$$

$$(\dot{q}_2 \underline{b}_1) \times (-R \underline{b}_3) = \dot{q}_2 R \underline{b}_2$$

$$(\dot{q}_3 \underline{c}_2) \times (-R \underline{b}_3)$$

$$-\dot{q}_3 R (\cos q_2 \underline{b}_2 + \sin q_2 \underline{b}_3) \times \underline{b}_3 = -\dot{q}_3 R \cos q_2 \underline{b}_1$$

De la matriz de rotación $[{}^B R^C]$:

$$\underline{c}_2 = \cos q_2 \underline{b}_2 + \sin q_2 \underline{b}_3$$

$$\underline{c}_3 = -\sin q_2 \underline{b}_2 + \cos q_2 \underline{b}_3$$

Así,

$$\dot{q}_x \underline{a}_1 + \dot{q}_y \underline{a}_2 + \dot{q}_2 R \underline{b}_2 - \dot{q}_3 R \cos q_2 \underline{b}_1 = 0$$

Por la matriz de rotación $[{}^A R^B] \Rightarrow \underline{b}_1 = \cos q_1 \underline{a}_1 + \sin q_1 \underline{a}_2$

$$\underline{b}_2 = -\sin q_1 \underline{a}_1 + \cos q_1 \underline{a}_2$$

$$\dot{q}_x \underline{a}_1 + \dot{q}_y \underline{a}_2 + \dot{q}_2 R (-\sin q_1 \underline{a}_1 + \cos q_1 \underline{a}_2) - \dot{q}_3 R \cos q_2 (\cos q_1 \underline{a}_1 + \sin q_1 \underline{a}_2) = 0$$

$$(\dot{q}_x - \dot{q}_2 R \sin q_1 - \dot{q}_3 R \cos q_2 \cos q_1) \underline{a}_1 + (\dot{q}_y + \dot{q}_2 R \cos q_1 - \dot{q}_3 R \cos q_2 \sin q_1) \underline{a}_2 = 0$$

$$\dot{q}_x - \dot{q}_2 R \sin q_1 - \dot{q}_3 R \cos q_2 \cos q_1 = 0$$

$$\dot{q}_y + \dot{q}_2 R \cos q_1 - \dot{q}_3 R \cos q_2 \sin q_1 = 0$$

$$\dot{q}_x = \dot{q}_2 R \sin q_1 + \dot{q}_3 R \cos q_2 \cos q_1$$

$$\dot{q}_y = -\dot{q}_2 R \cos q_1 + \dot{q}_3 R \cos q_2 \sin q_1$$

[1]: Marín Lancheros, D. (2017). Modelamiento dinámico en 3D y diseño de observador para un caminador bípido pasivo. Uniandes

Desde <https://repositorio.uniandes.edu.co/handle/1992/13936>