

UNIVERSIDAD POLITÉCNICA DE MADRID

E.U.I.T. Industrial

Titulación: Grado en Ingeniería Electrónica y Automática

Área: Ingeniería de Sistemas y Automática

Departamento de Electrónica Automática e Informática Industrial

Escuela Universitaria de Ingeniería Técnica Industrial

Robótica

Tema 4. Modelo Cinemático Directo

Resumen

Se pretende obtener la descripción matemática de la localización espacial del robot conociendo las posiciones articulares del mismo.

Para ello se empleará una metodología cerrada conocida como Método de Denavit-Hartenberg.

Objetivos

1. Conocer los métodos matemáticos para la obtención del modelo cinemático directo de un robot seria.
2. Adquirir destreza en la obtención de dicho modelo.

Contenido

4.1. Justificación

4.2. El problema cinemático directo

4.2.1 Método Geométrico

4.2.2 Matrices de Transformación homogénea

4.3. Método de Denavit – Hartenberg (DH)

4.3. 1 Ejemplos

Bibliografía recomendada:

- [1] Robótica: Control, Visión, Detección e Inteligencia. Fu, Gonzales y Lee. Mc-Grow Hill.
- [2] Fundamentos de Robótica. Barrientos, Peñín, Balaguer, Aracil.
- [3] Robótica: Manipuladores y Robots Móviles. A. Olleros. Ed. Macombo

4.1. Justificación

En este tema se aplicarán las herramientas matemáticas anteriores al área de la robótica. Tenemos dos objetivos:

Objetivo 1

Obtener un modelo geométrico de la estructura que permita relacionar los grados de libertad (las variables/coordenadas generalizadas) con las coordenadas cartesianas de todos y cada uno de los puntos que constituyen el robot.

Cinemática directa

Solución única para la mayor parte de los robots seriales

Objetivo 2

Posicionar al robot. Esto es dadas las posiciones cartesianas como valores de entrada hallar los valores de las coordenadas generalizadas.

Cinemática inversa

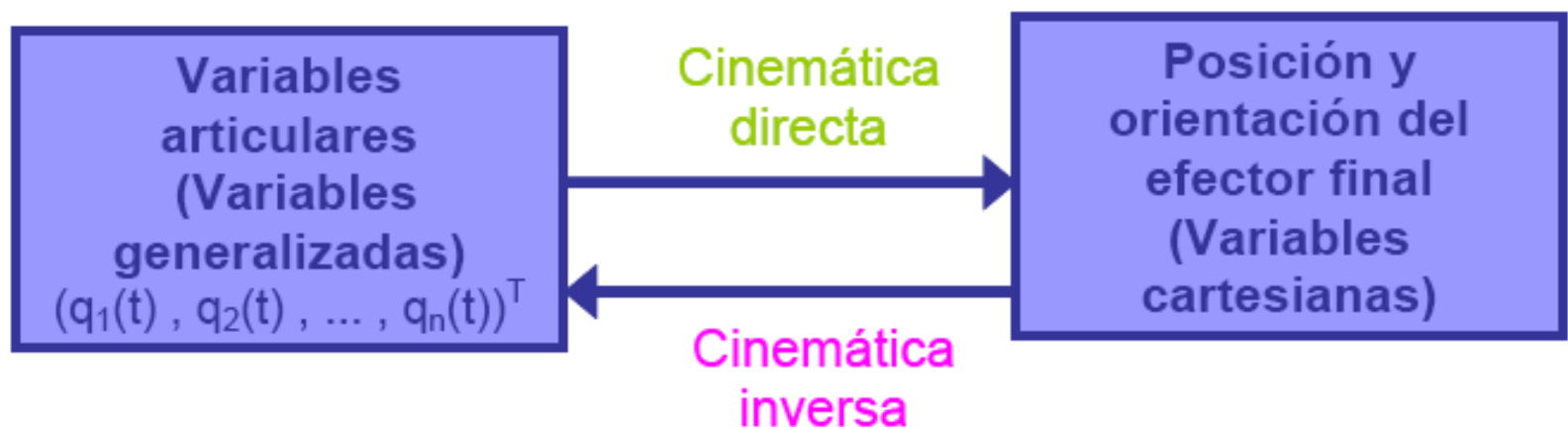
Puede haber 0, 1, 2...o infinitas soluciones.

4.1. Justificación

Definición

La **cinemática** del robot estudia el movimiento del mismo con respecto a un sistema de referencia.

La cinemática se interesa por la descripción analítica del movimiento espacial del robot como una función del tiempo, y en particular por las relaciones entre la posición y orientación del extremo final del robot y los valores que toman sus coordenadas articulares.



Contenido

4.1. Justificación

4.2. El problema cinemático directo

4.2.1 Método Geométrico

4.2.2 Matrices de Transformación homogénea

4.3. Método de Denavit – Hartenberg (DH)

4.3. 1 Ejemplos

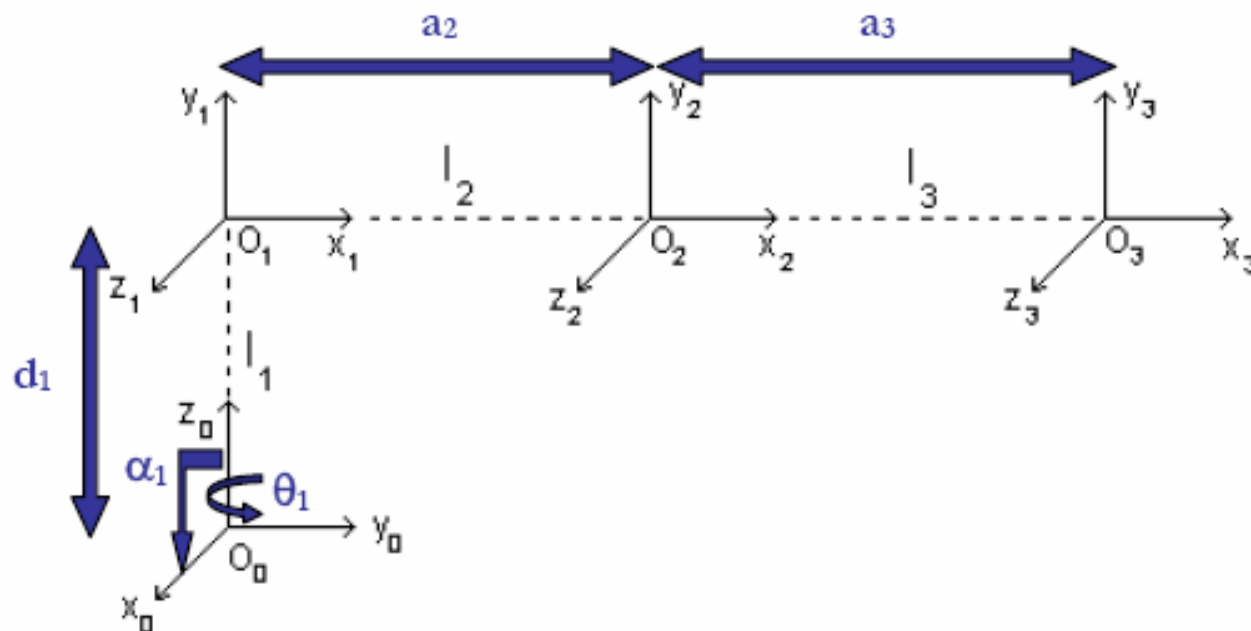
Bibliografía recomendada:

- [1] Robótica: Control, Visión, Detección e Inteligencia. Fu, Gonzales y Lee. Mc-Grow Hill.
- [2] Fundamentos de Robótica. Barrientos, Peñín, Balaguer, Aracil.
- [3] Robótica: Manipuladores y Robots Móviles. A. Olleros. Ed. Macombo

4.2. El Problema Cinemático Directo

La cinemática directa consiste en obtener la posición en el espacio de la estructura a partir de los valores de las coordenadas generalizadas (\mathbf{q}).

Éstas están asociadas a las articulaciones y definen sus “propiedades” de movimiento, por lo que para las articulaciones de revolución la variable generalizada será un ángulo, y para las prismáticas un desplazamiento.

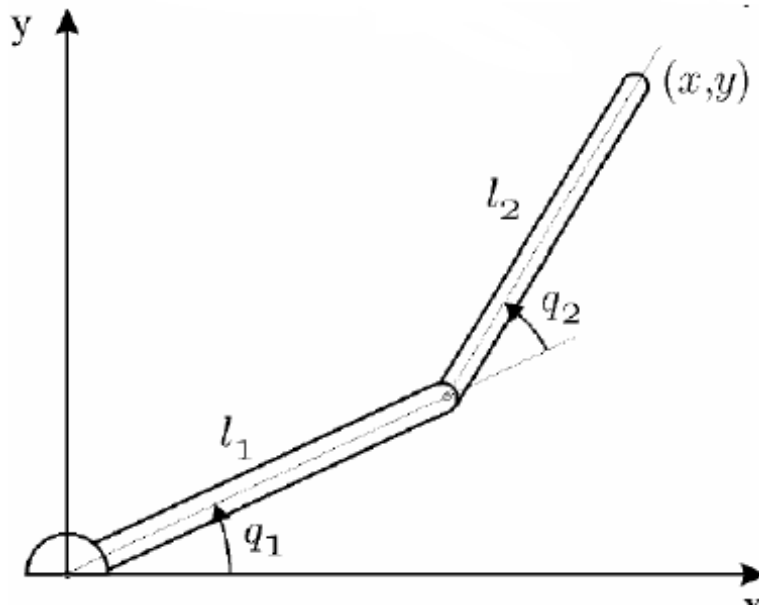


4.2. El Problema Cinemático Directo

4.2.1 Método Geométrico

Obtenemos la posición y orientación del extremo del robot apoyándonos en las relaciones geométricas:

- No es un método sistemático.
- Es usado cuando tenemos pocos grados de libertad.



$$x = l_1 \cos(q_1) + l_2 \cos(q_1 + q_2)$$
$$y = l_1 \sin(q_1) + l_2 \sin(q_1 + q_2)$$

4.2. El Problema Cinemático Directo

4.2.2 Matrices de Transformación homogénea

- A cada eslabón se le asocia un sistema de referencia solidario.
- Es posible representar las traslaciones y rotaciones relativas entre los distintos eslabones.
- La matriz ${}^{i-1}\mathbf{A}_i$ representa la posición y orientación relativa entre los sistemas asociados a dos eslabones consecutivos del robot.
- Representación total o parcial de la cadena cinemática del robot:
$${}^0\mathbf{A}_3 = {}^0\mathbf{A}_1 {}^1\mathbf{A}_2 {}^2\mathbf{A}_3$$
$$\mathbf{T} = {}^0\mathbf{A}_6 = {}^0\mathbf{A}_1 {}^1\mathbf{A}_2 {}^2\mathbf{A}_3 {}^3\mathbf{A}_4 {}^4\mathbf{A}_5 {}^5\mathbf{A}_6$$
- Existen métodos sistemáticos para situar los sistemas de coordenadas asociados a cada eslabón y obtener la cadena cinemática del robot. Método de **Denavit-Hartenberg** (D-H)

Contenido

4.1. Justificación

4.2. El problema cinemático directo

4.2.1 Método Geométrico

4.2.2 Matrices de Transformación homogénea

4.3. Método de Denavit – Hartenberg (DH)

4.3. 1 Ejemplos

Bibliografía recomendada:

- [1] Robótica: Control, Visión, Detección e Inteligencia. Fu, Gonzales y Lee. Mc-Grow Hill.
- [2] Fundamentos de Robótica. Barrientos, Peñín, Balaguer, Aracil.
- [3] Robótica: Manipuladores y Robots Móviles. A. Olleros. Ed. Macombo

4.3. Método de Denavit - Hartenberg

- Permite el paso de un eslabón al siguiente mediante 4 transformaciones básicas, que dependen exclusivamente de las características constructivas del robot.
- Las transformaciones básicas que relacionan el sistema de referencia del elemento i con el sistema del elemento son:
 1. Rotación θ_i alrededor del eje z_{i-1}
 2. Traslación d_i a lo largo del eje z_{i-1}
 3. Traslación a_i a lo largo del eje x_i
 4. Rotación α_i alrededor del eje x_i

$${}^{i-1}\mathbf{A}_i = \mathbf{T}(z, \theta_i) \mathbf{T}(0, 0, d_i) \mathbf{T}(a_i, 0, 0) \mathbf{T}(x, \alpha_i)$$

$${}^{i-1}\mathbf{A}_i = \begin{bmatrix} c\theta_i & -c\alpha_i s\theta_i & s\alpha_i s\theta_i & a_i c\theta_i \\ s\theta_i & c\alpha_i c\theta_i & -s\alpha_i c\theta_i & a_i s\theta_i \\ 0 & s\alpha_i & c\alpha_i & d_i \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

4.3. Método de Denavit - Hartenberg

- 1) Numerar los eslabones comenzando con 1 (primer eslabón móvil de la cadena) y acabando con n (último eslabón móvil). Se numerará como eslabón 0 a la base fija del robot.
- 2) Numerar cada articulación comenzando por 1 (la correspondiente al primer grado de libertad) y acabando en n .
- 3) Localizar el eje de cada articulación. Si ésta es rotativa, el eje será su propio eje de giro. Si es prismática, será el eje a lo largo del cual se produce el desplazamiento.
- 4) Para i de 0 a $n-1$ situar el eje z_i sobre el eje de la articulación $i+1$.
- 5) Situar el origen del sistema de la base $\{\mathbf{S}_0\}$ en cualquier punto del eje z_0 . Los ejes x_0 e y_0 se situarán de modo que formen un sistema dextrógiro con z_0 .
- 6) Para i de 1 a $n-1$, situar el sistema $\{\mathbf{S}_i\}$ (solidario al eslabón i) en la intersección del eje z_i con la línea normal común a z_{i-1} y z_i . Si ambos ejes se cortasen se situaría $\{\mathbf{S}_i\}$ en el punto de corte. Si fuesen paralelos $\{\mathbf{S}_i\}$ se situaría en la articulación $i+1$.

4.3. Método de Denavit - Hartenberg

- 7) Para i de 1 a $n-1$, situar x_i en la línea normal común a z_{i-1} y z_i .
- 8) Para i de 1 a $n-1$, situar y_i de modo que forme un sistema dextrógiro con x_i y z_i .
- 9) Situar el sistema $\{\mathbf{S}_n\}$ en el extremo del robot de modo que z_n coincida con la dirección de z_{n-1} y x_n sea normal a z_{n-1} y z_n .
- 10) Obtener θ_i como el ángulo que hay que girar en torno a z_{i-1} para que x_{i-1} y x_i queden paralelos.
- 11) Obtener d_i como la distancia, medida a lo largo de z_{i-1} , que habría que desplazar $\{\mathbf{S}_{i-1}\}$ para que x_i y x_{i-1} quedasen alineados.
- 12) Obtener a_i como la distancia medida a lo largo de x_i , que ahora coincidiría con x_{i-1} , que habría que desplazar el nuevo $\{\mathbf{S}_{i-1}\}$ para que su origen coincidiese con $\{\mathbf{S}_i\}$.
- 13) Obtener α_i como el ángulo que habría que girar en torno a x_i , que ahora coincidiría con x_{i-1} , para que el nuevo $\{\mathbf{S}_{i-1}\}$ coincidiese totalmente con $\{\mathbf{S}_i\}$.

4.3. Método de Denavit - Hartenberg

14) Obtener las matrices de transformación ${}^{i-1}\mathbf{A}_i$.

15) Obtener la matriz de transformación que relaciona el sistema de la base con el del extremo del robot:

$$\mathbf{T} = {}^0\mathbf{A}_1 {}^1\mathbf{A}_2 \dots {}^{n-1}\mathbf{A}_n$$

16) La matriz \mathbf{T} define la orientación (submatriz de rotación) y posición (submatriz de traslación) del extremo referidas a la base en función de las n coordenadas articulares.

Contenido

4.1. Justificación

4.2. El problema cinemático directo

4.2.1 Método Geométrico

4.2.2 Matrices de Transformación homogénea

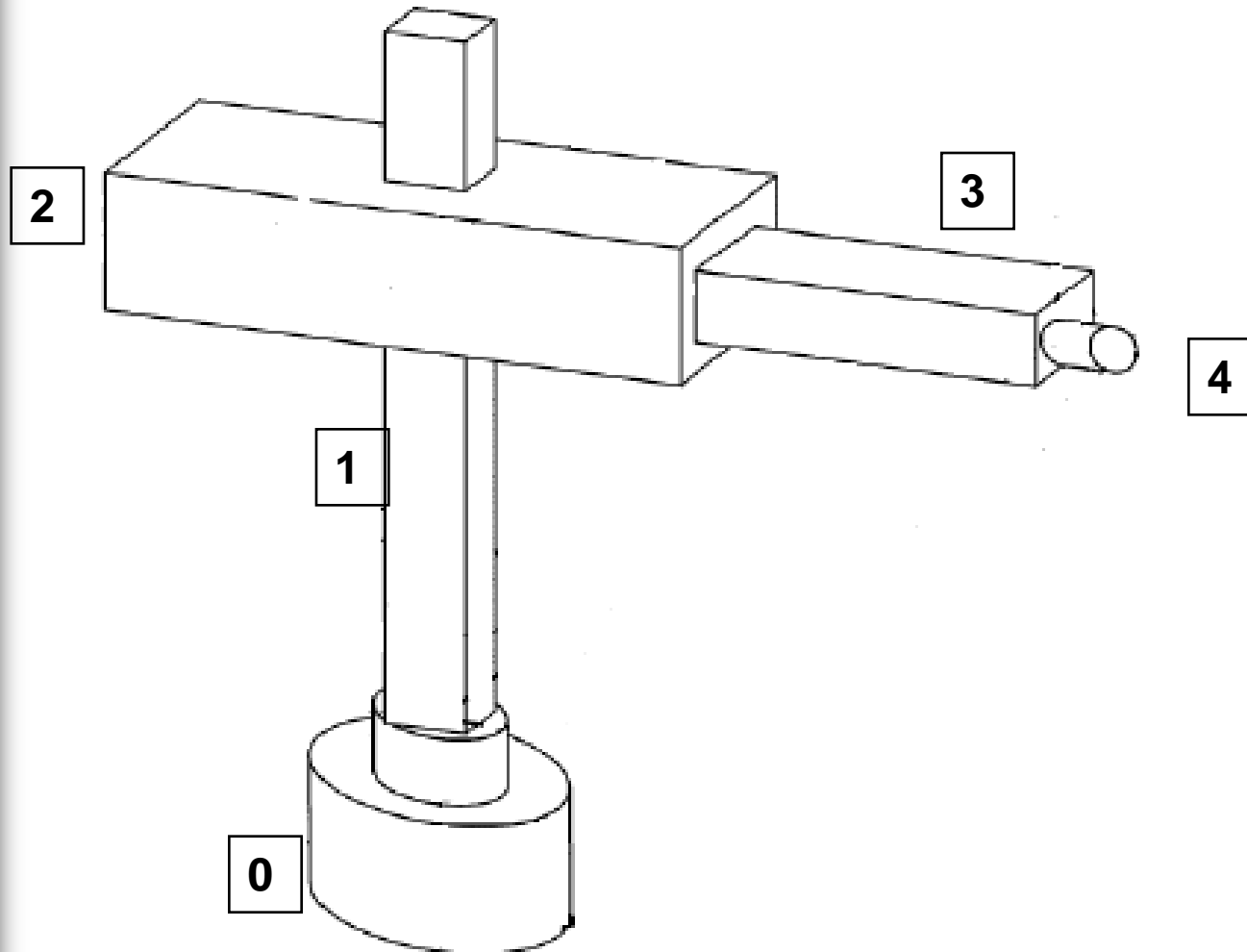
4.3. Método de Denvit – Hartenberg (DH)

4.3. 1 Ejemplos

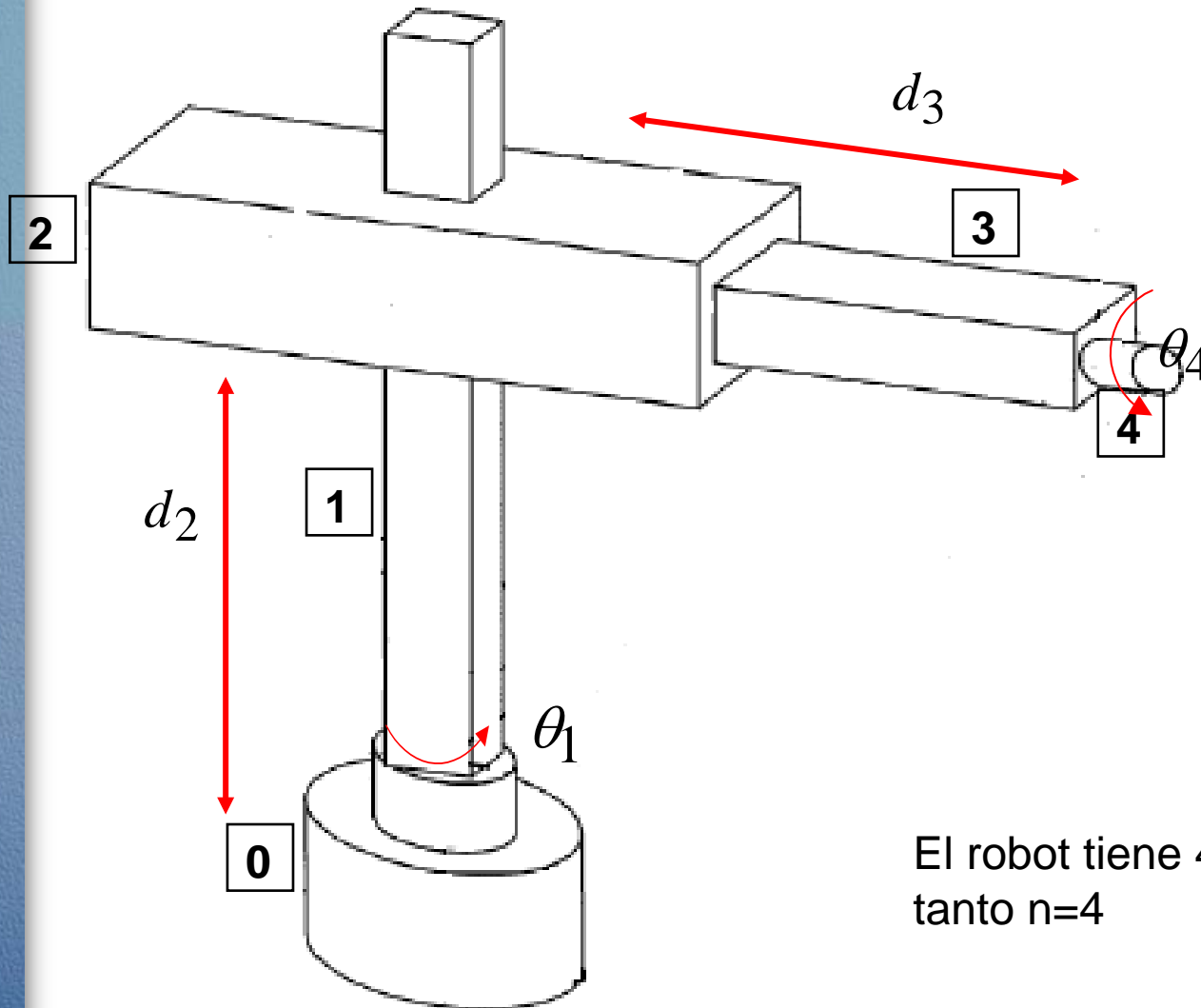
Bibliografía recomendada:

- [1] Robótica: Control, Visión, Detección e Inteligencia. Fu, Gonzales y Lee. Mc-Grow Hill.
- [2] Fundamentos de Robótica. Barrientos, Peñín, Balaguer, Aracil.
- [3] Robótica: Manipuladores y Robots Móviles. A. Olleros. Ed. Macombo

DH-1) Numerar los eslabones comenzando con 1 (primer eslabón móvil de la cadena) y acabando con n (último eslabón móvil). Se numerará como eslabón 0 a la base fija del robot.

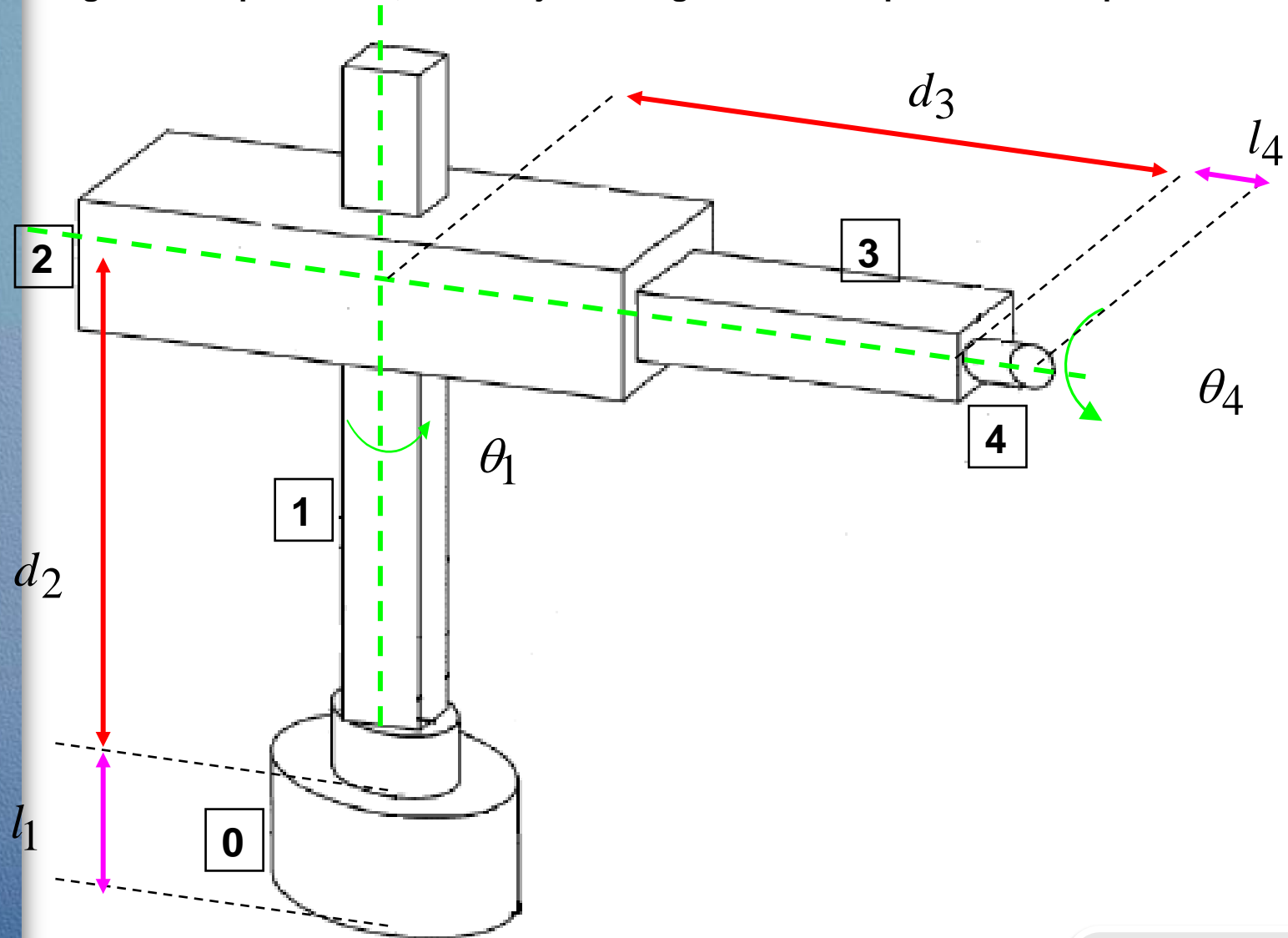


DH-2) Numerar cada articulación comenzando por 1 (la correspondiente al primer grado de libertad) y acabando en n .

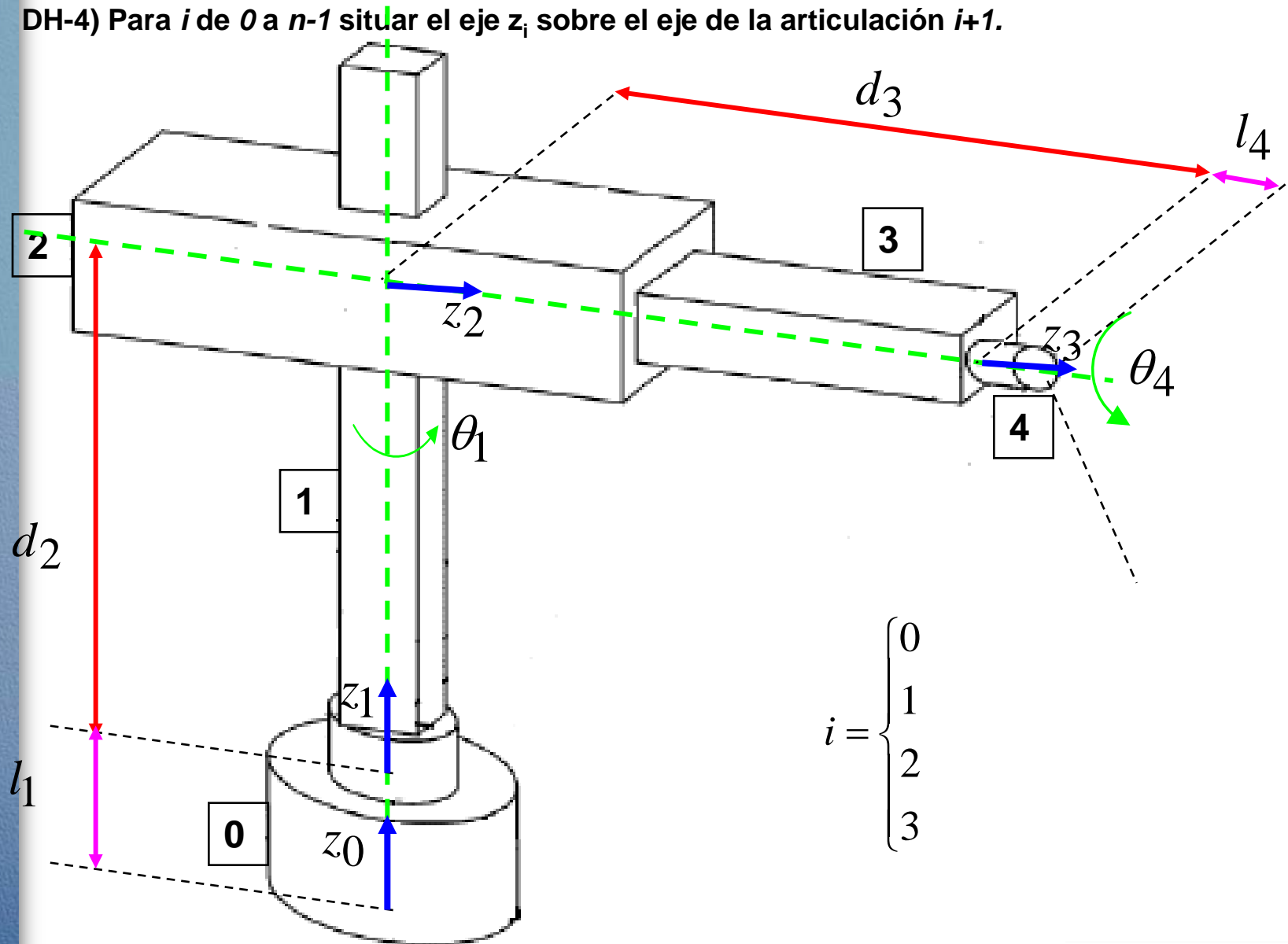


El robot tiene 4 d.o.f. por lo tanto $n=4$

DH-3) Localizar el eje de cada articulación. Si ésta es rotativa, el eje será su propio eje de giro. Si es prismática, será el eje a lo largo del cual se produce el desplazamiento



DH-4) Para i de 0 a $n-1$ situar el eje z_i sobre el eje de la articulación $i+1$.



The diagram illustrates a 4-DOF robotic arm with the following Denavit-Hartenberg (DH) parameters:

- Joint 1:** Revolute joint rotating about the vertical z_0 axis. The DH parameters are d_2 (offset) and θ_1 (joint angle).
- Joint 2:** Revolute joint rotating about the horizontal z_2 axis. The DH parameters are l_1 (link length) and θ_2 (joint angle).
- Joint 3:** Revolute joint rotating about the horizontal z_3 axis. The DH parameters are d_3 (offset) and θ_3 (joint angle).
- Joint 4:** Revolute joint rotating about the horizontal z_4 axis. The DH parameters are l_4 (link length) and θ_4 (joint angle).

The base is labeled 0, and the joints are labeled 1, 2, 3, and 4. The coordinate frames are $\{0\}$, $\{2\}$, $\{3\}$, and $\{4\}$. The DH parameters are listed in the table below:

| Joint | Offset (d_i) | Link Length (l_i) | Joint Angle (θ_i) |
|-------|------------------|-----------------------|----------------------------|
| 1 | d_2 | - | θ_1 |
| 2 | - | l_1 | θ_2 |
| 3 | d_3 | - | θ_3 |
| 4 | - | l_4 | θ_4 |

$$i = \begin{cases} 0 \\ 1 \\ 2 \\ 3 \end{cases}$$

The diagram illustrates a 4-DOF robotic arm with the following components and parameters:

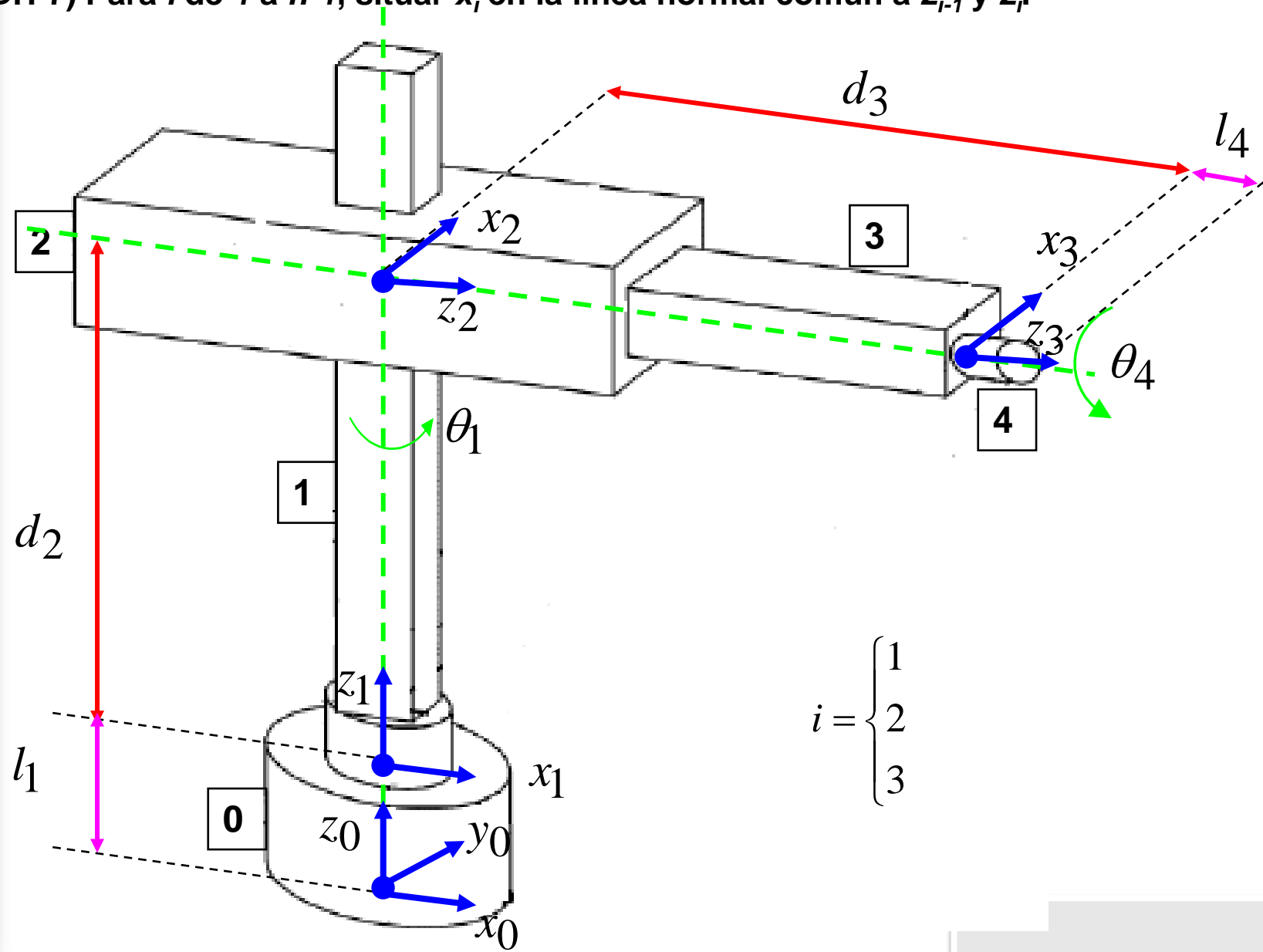
- Joint 1:** A revolute joint at the base rotating about the z_0 axis by angle θ_1 . The vertical distance from the base to the center of this joint is d_2 .
- Link 2:** A horizontal link of length l_1 extending from the base joint. It contains a revolute joint rotating about the z_2 axis by angle θ_2 .
- Link 3:** A horizontal link of length l_2 extending from the second joint. It contains a revolute joint rotating about the z_3 axis by angle θ_3 .
- Link 4:** A final link of length l_4 extending from the third joint, rotating about the z_4 axis by angle θ_4 .

The Denavit-Hartenberg parameters for the joints are summarized in the table below:

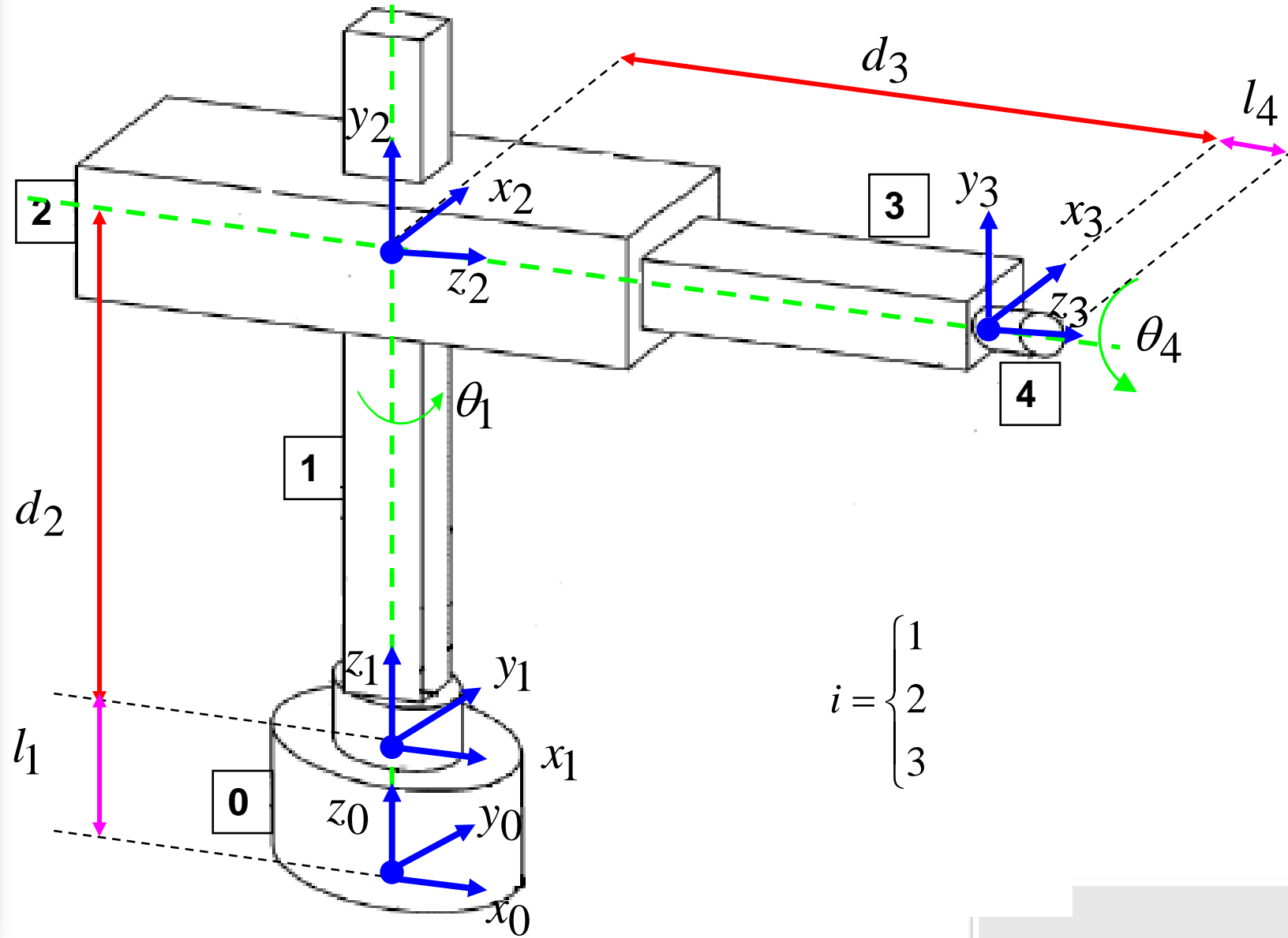
| Joint | Revolute (R) | Prismatic (P) | Offset d_i | Link Length l_i | Joint Angle θ_i |
|-------|--------------|---------------|--------------|-------------------|------------------------|
| 1 | ✓ | | d_2 | l_1 | θ_1 |
| 2 | | ✓ | | | θ_2 |
| 3 | | ✓ | | | θ_3 |
| 4 | | ✓ | | | θ_4 |

$$i = \begin{cases} 1 \\ 2 \\ 3 \end{cases}$$

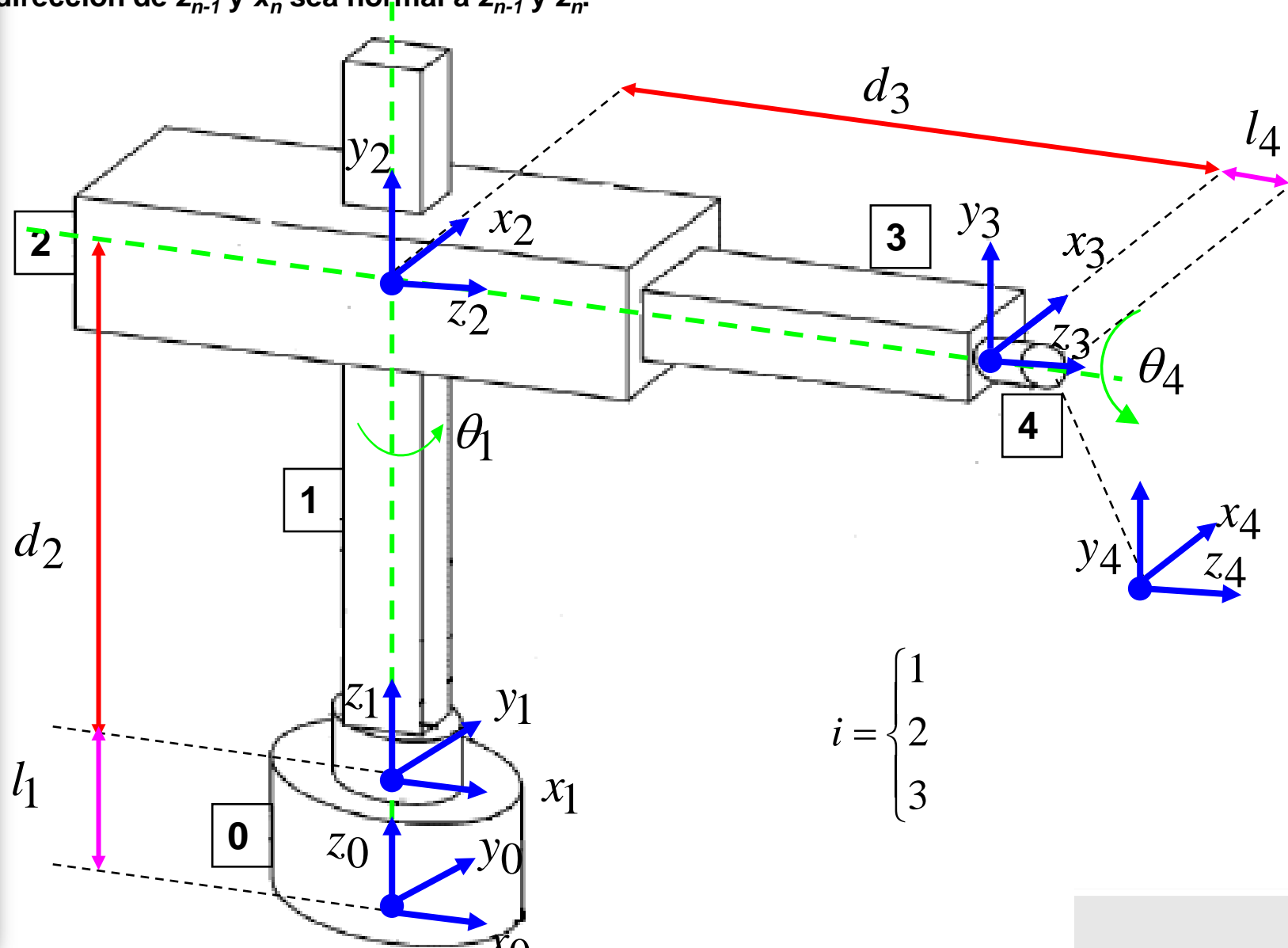
DH-7) Para i de 1 a $n-1$, situar x_i en la línea normal común a z_{i-1} y z_i .



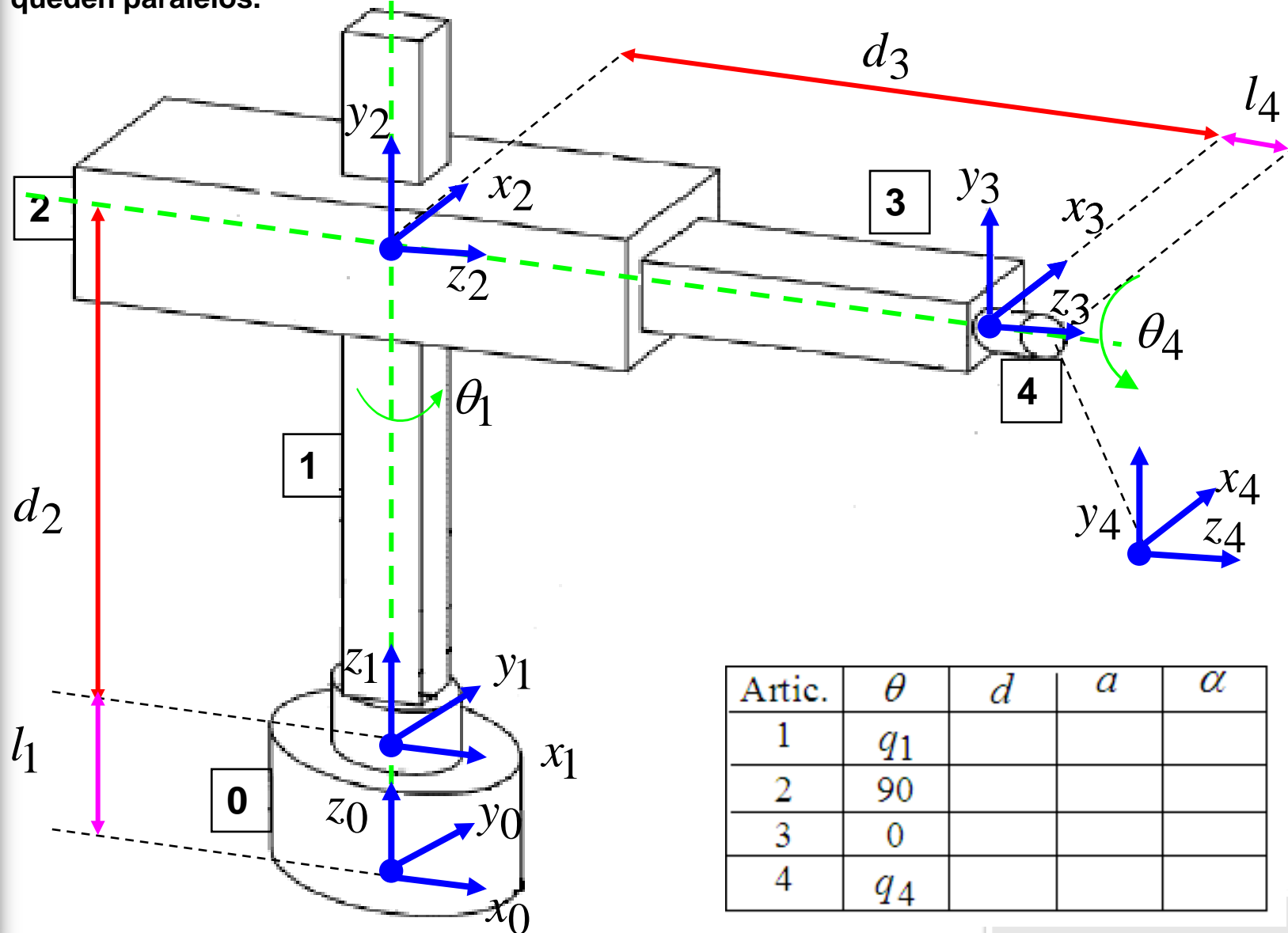
DH-8) Para i de 1 a $n-1$, situar y_i de modo que forme un sistema dextrógiro con x_i y z_i .



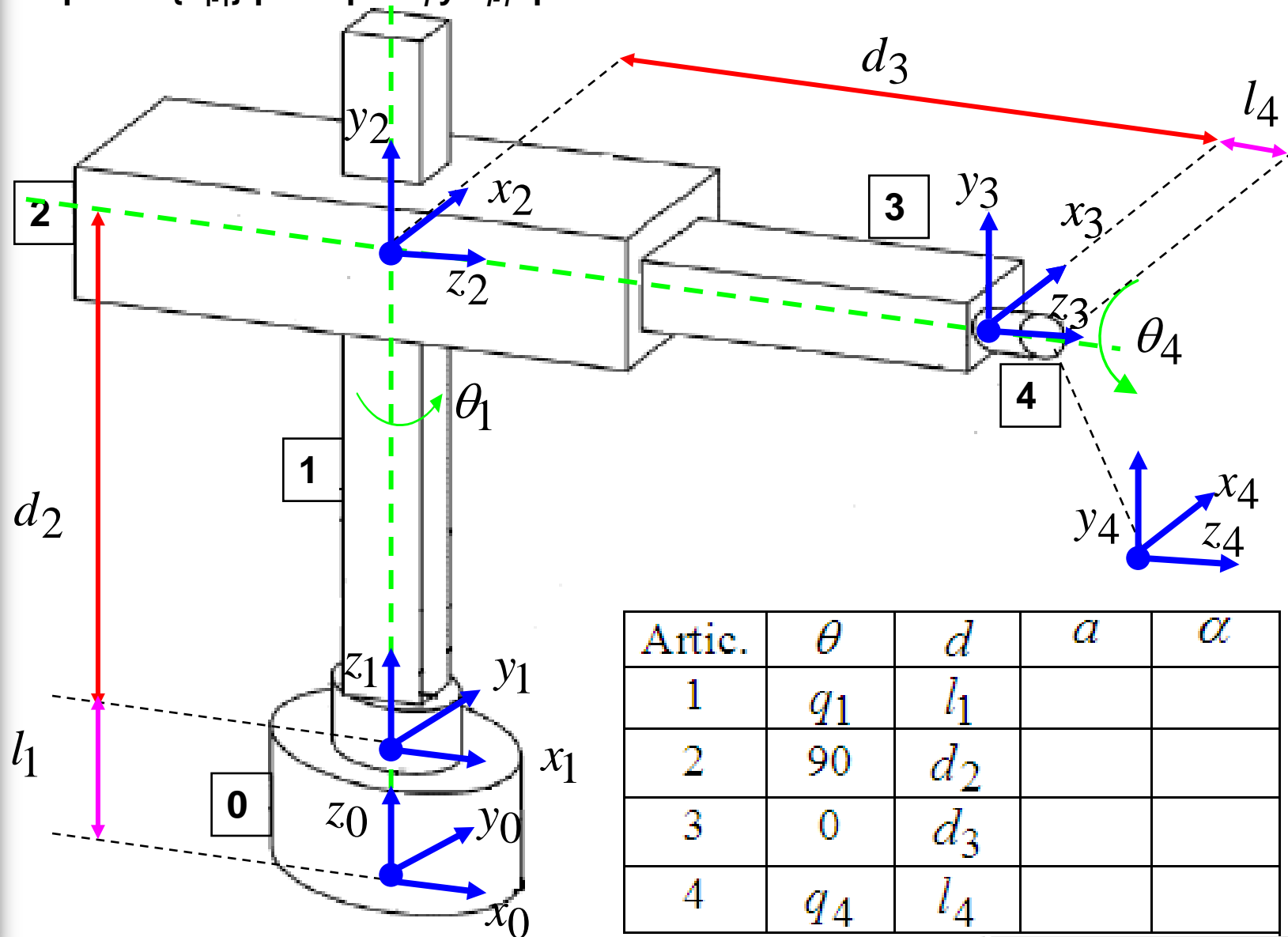
DH-9) Situar el sistema $\{S_n\}$ en el extremo del robot de modo que z_n coincida con la dirección de z_{n-1} y x_n sea normal a z_{n-1} y z_n .



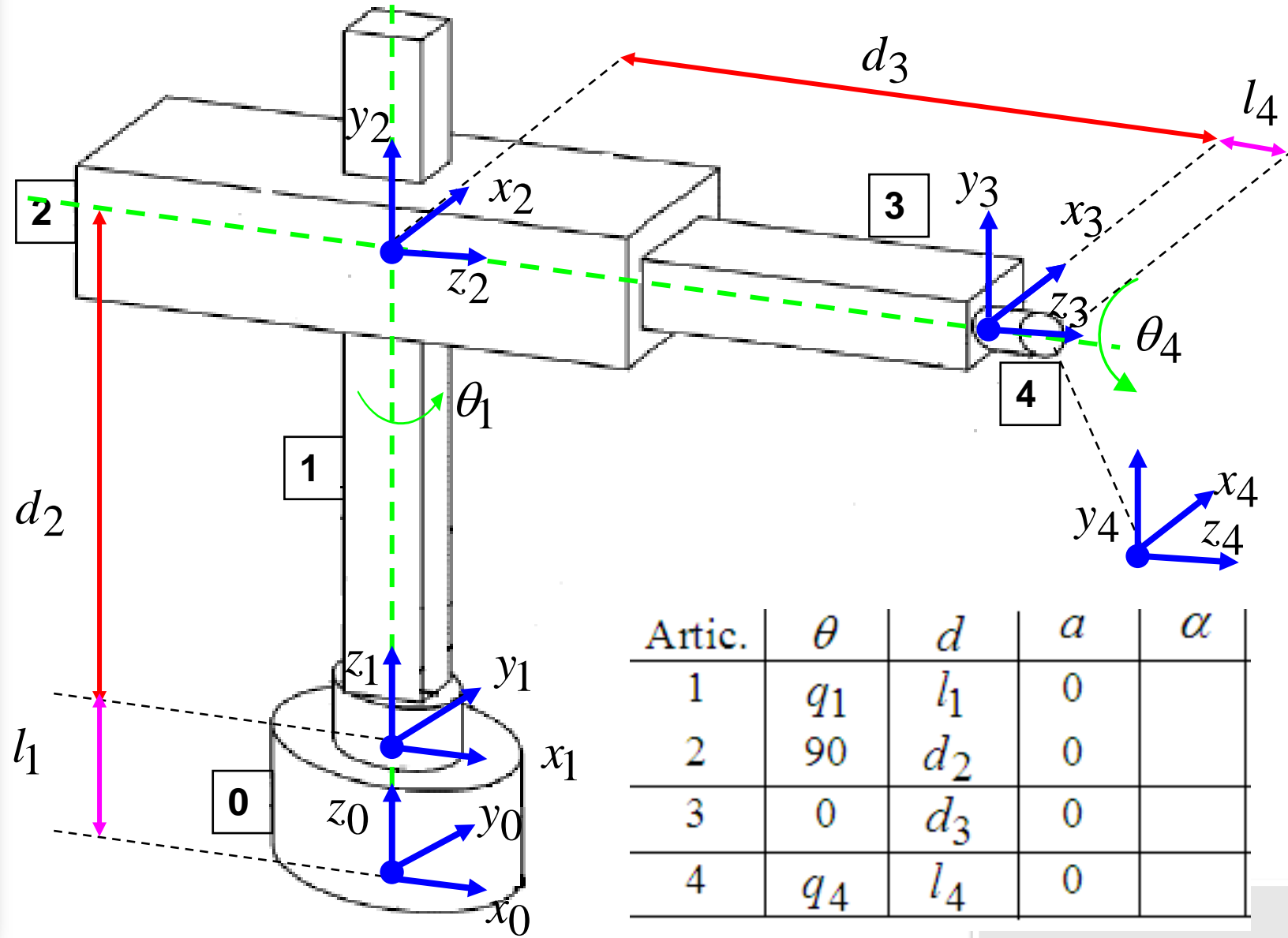
DH-10) Obtener θ_i como el ángulo que hay que girar en torno a z_{i-1} para que x_{i-1} y x_i queden paralelos.



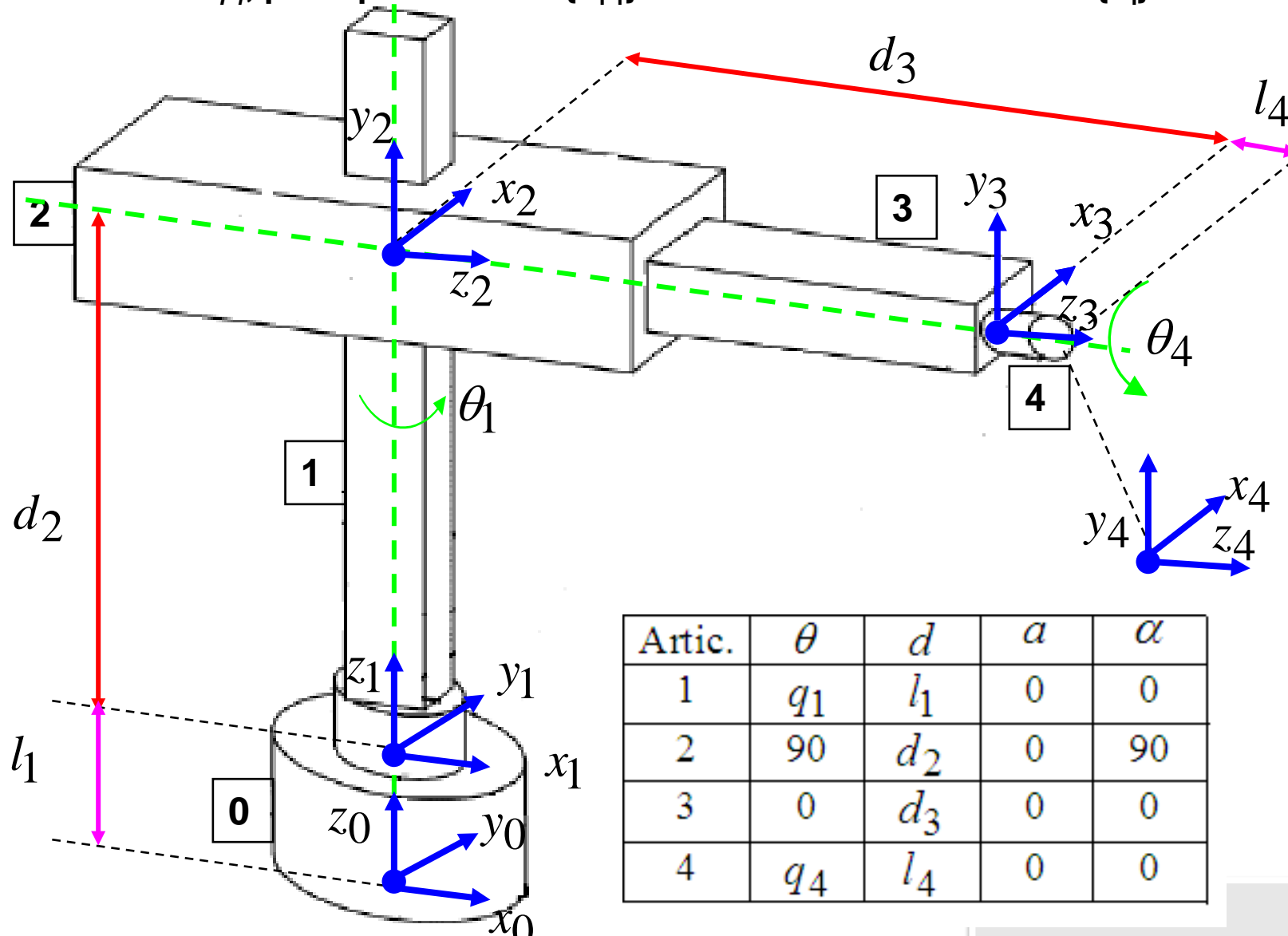
DH-11) Obtener d_i como la distancia, medida a lo largo de z_{i-1} , que habría que desplazar $\{S_{i-1}\}$ para que x_i y x_{i-1} quedasen alineados.



DH-12) Obtener a_i como la distancia medida a lo largo de x_i , que ahora coincidiría con x_{i-1} , que habría que desplazar el nuevo $\{S_{i-1}\}$ para que su origen coincidiese con $\{S_i\}$.



DH-13) Obtener α_i como el ángulo que habría que girar en torno a x_i , que ahora coincidiría con x_{i-1} , para que el nuevo $\{S_{i-1}\}$ coincidiese totalmente con $\{S_i\}$.



DH-14) Obtener las matrices de transformación ${}^{i-1}A_i$.

$${}^{i-1}A_i = \begin{bmatrix} C\theta_i & -C\alpha_i S\theta_i & S\alpha_i S\theta_i & a_i C\theta_i \\ S\theta_i & C\alpha_i C\theta_i & -S\alpha_i C\theta_i & a_i S\theta_i \\ 0 & S\alpha_i & C\alpha_i & d_i \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

| Artic. | θ | d | a | α |
|--------|----------|-------|-----|----------|
| 1 | q_1 | l_1 | 0 | 0 |
| 2 | 90 | d_2 | 0 | 90 |
| 3 | 0 | d_3 | 0 | 0 |
| 4 | q_4 | l_4 | 0 | 0 |

$${}^0A_1 = \begin{bmatrix} Cq_1 & -Sq_1 & 0 & 0 \\ Sq_1 & Cq_1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & l_1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$${}^1A_2 = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & d_2 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$${}^2A_3 = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & d_3 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$${}^3A_4 = \begin{bmatrix} Cq_4 & -Sq_4 & 0 & 0 \\ Sq_4 & Cq_4 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & l_4 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

DH-15) Obtener la matriz de transformación que relaciona el sistema de la base con el del extremo del robot: $T = {}^0A_1 {}^1A_2 \dots {}^{n-1}A_n$

| | | | | | |
|--|--------|----------|-------|-----|----------|
| ${}^{i-1}A_i = \begin{bmatrix} C\theta_i & -C\alpha_i S\theta_i & S\alpha_i S\theta_i & a_i C\theta_i \\ S\theta_i & C\alpha_i C\theta_i & -S\alpha_i C\theta_i & a_i S\theta_i \\ 0 & S\alpha_i & C\alpha_i & d_i \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$ | Artic. | θ | d | a | α |
| | 1 | q_1 | l_1 | 0 | 0 |
| | 2 | 90 | d_2 | 0 | 90 |
| | 3 | 0 | d_3 | 0 | 0 |
| | 4 | q_4 | l_4 | 0 | 0 |

$${}^0A_1 = \begin{bmatrix} Cq_1 & -Sq_1 & 0 & 0 \\ Sq_1 & Cq_1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & l_1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad {}^1A_2 = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & d_2 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad {}^2A_3 = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & d_3 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad {}^3A_4 = \begin{bmatrix} Cq_4 & -Sq_4 & 0 & 0 \\ Sq_4 & Cq_4 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & l_4 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

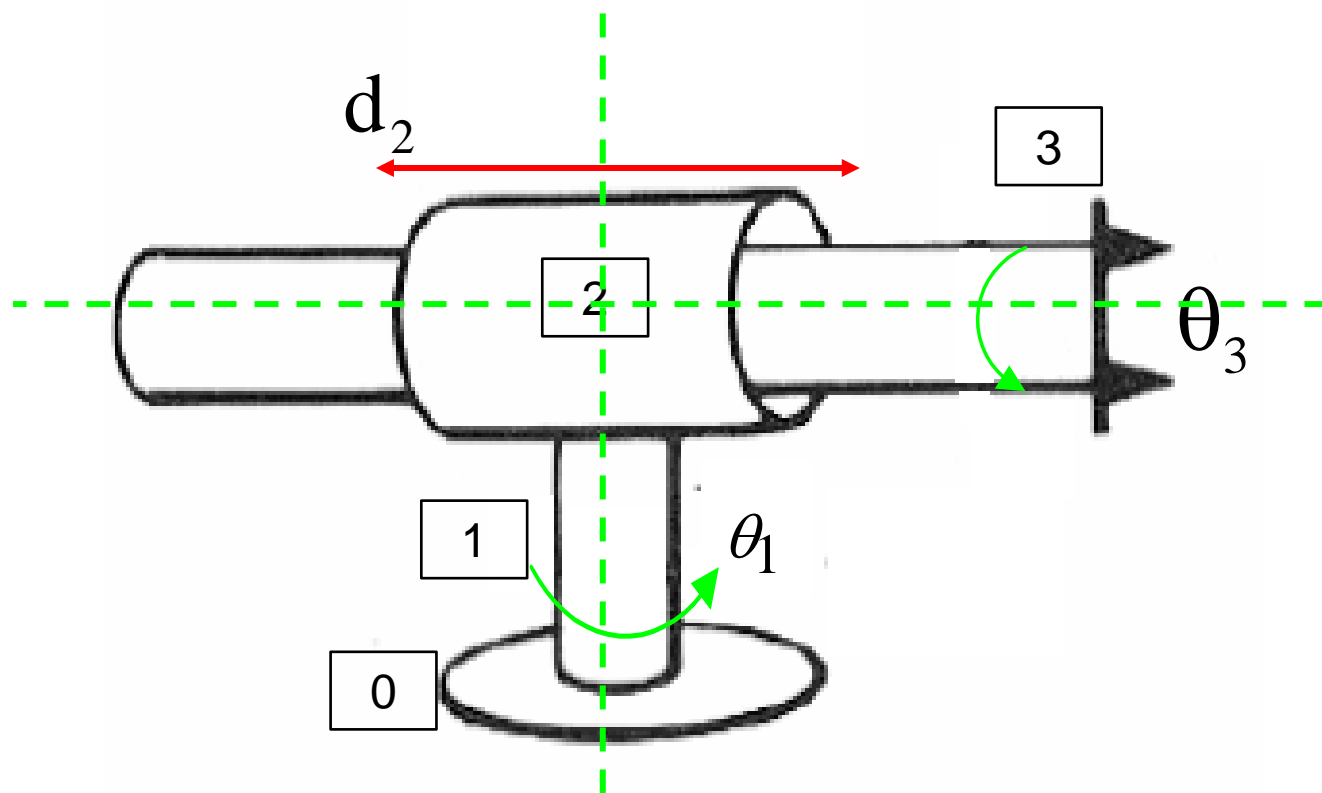
$$T = {}^0A_1 {}^1A_2 {}^2A_3 {}^3A_4$$

$$T = \begin{bmatrix} -Sq_1 Cq_4 & Sq_1 Sq_4 & Cq_1 & Cq_1(d_3 + l_4) \\ Cq_1 Cq_4 & Cq_1 Sq_4 & Sq_1 & Sq_1(d_3 + l_4) \\ Sq_4 & Cq_4 & 1 & d_2 + l_1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

DH-1) Numerar los eslabones comenzando con 1 (primer eslabón móvil de la cadena) y acabando con n (último eslabón móvil). Se numerará como eslabón 0 a la base fija del robot.

DH-2) Numerar cada articulación comenzando por 1 (la correspondiente al primer grado de libertad) y acabando en n .

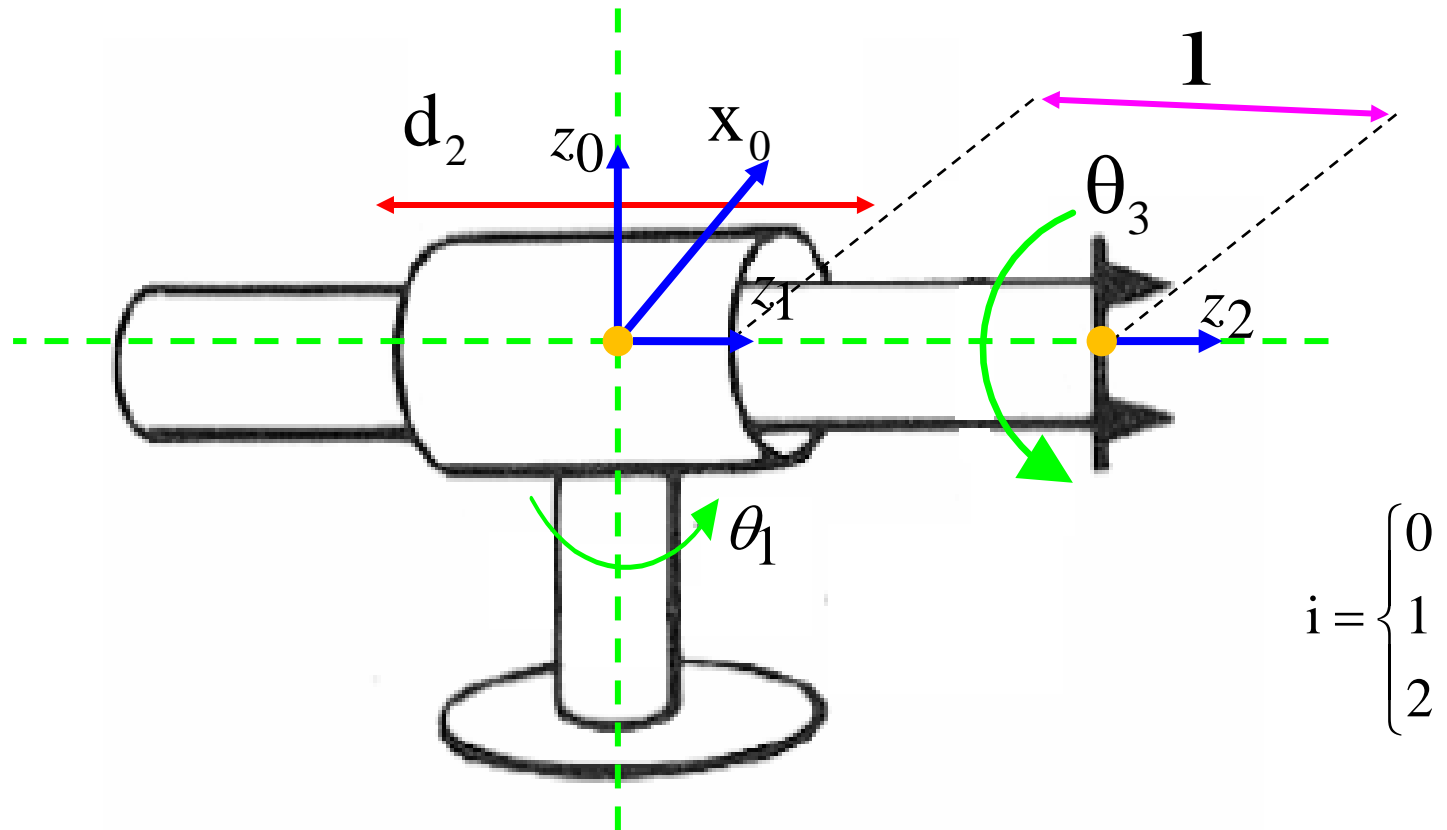
DH-3) Localizar el eje de cada articulación. Si ésta es rotativa, el eje será su propio eje de giro. Si es prismática, será el eje a lo largo del cual se produce el desplazamiento



DH-4) Para i de 0 a $n-1$ situar el eje z_i sobre el eje de la articulación $i+1$.

DH-5) Situar el origen del sistema de la base $\{S_0\}$ en cualquier punto del eje z_0 . Los ejes x_0 e y_0 se situarán de modo que formen un sistema dextrógiro con z_0 .

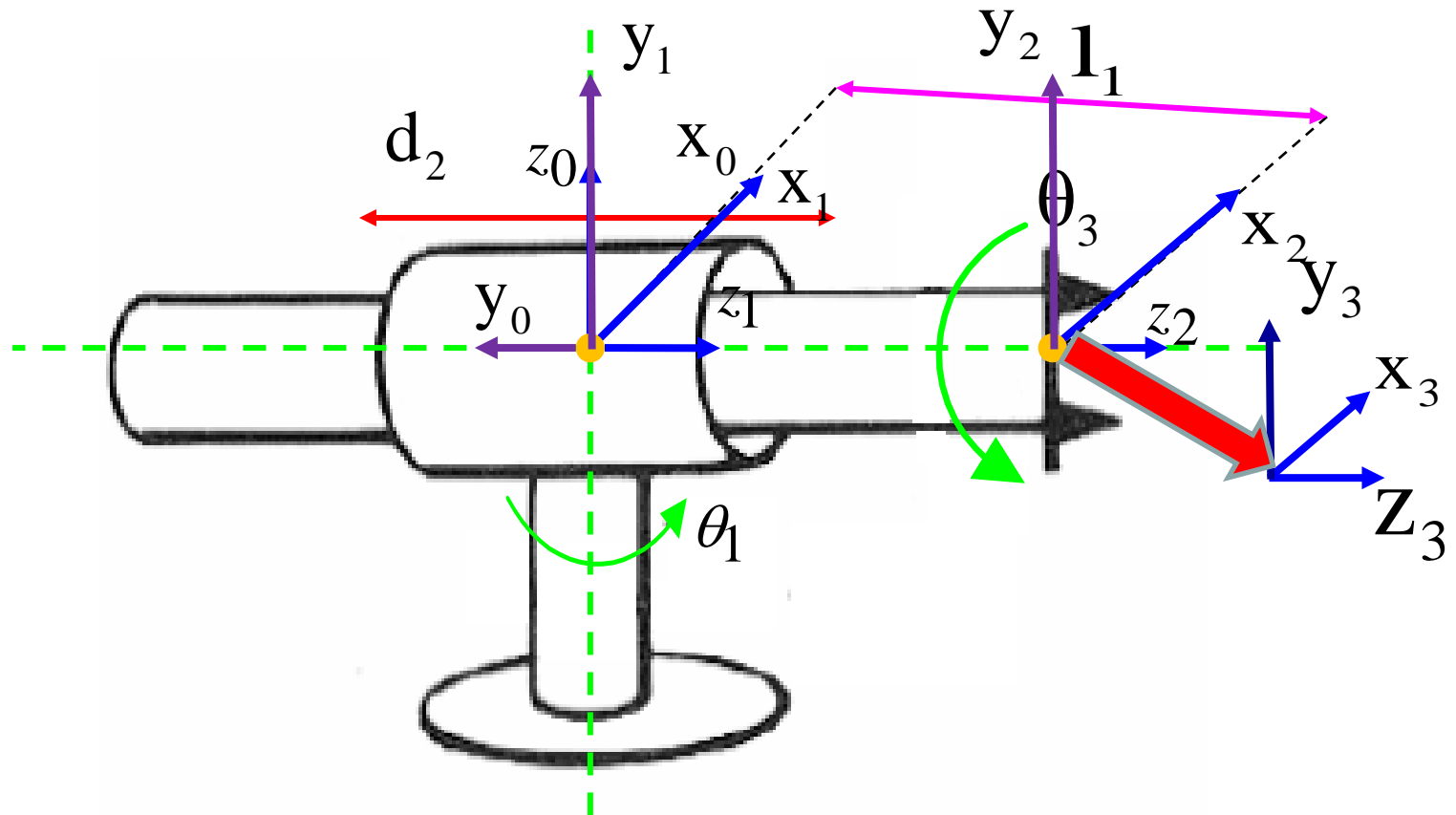
DH-6) Para i de 1 a $n-1$, situar el sistema $\{S_i\}$ (solidario al eslabón i) en la intersección del eje z_i con la línea normal común a z_{i-1} y z_i . Si ambos ejes se cortasen se situaría $\{S_i\}$ en el punto de corte. Si fuesen paralelos $\{S_i\}$ se situaría en la articulación $i+1$.



DH-7) Para i de 1 a $n-1$, situar x_i en la línea normal común a z_{i-1} y z_i .

DH-8) Para i de 1 a $n-1$, situar y_i de modo que forme un sistema dextrógiro con x_i y z_i .

DH-9) Situar el sistema $\{S_n\}$ en el extremo del robot de modo que z_n coincida con la dirección de z_{n-1} y x_n sea normal a z_{n-1} y z_n .

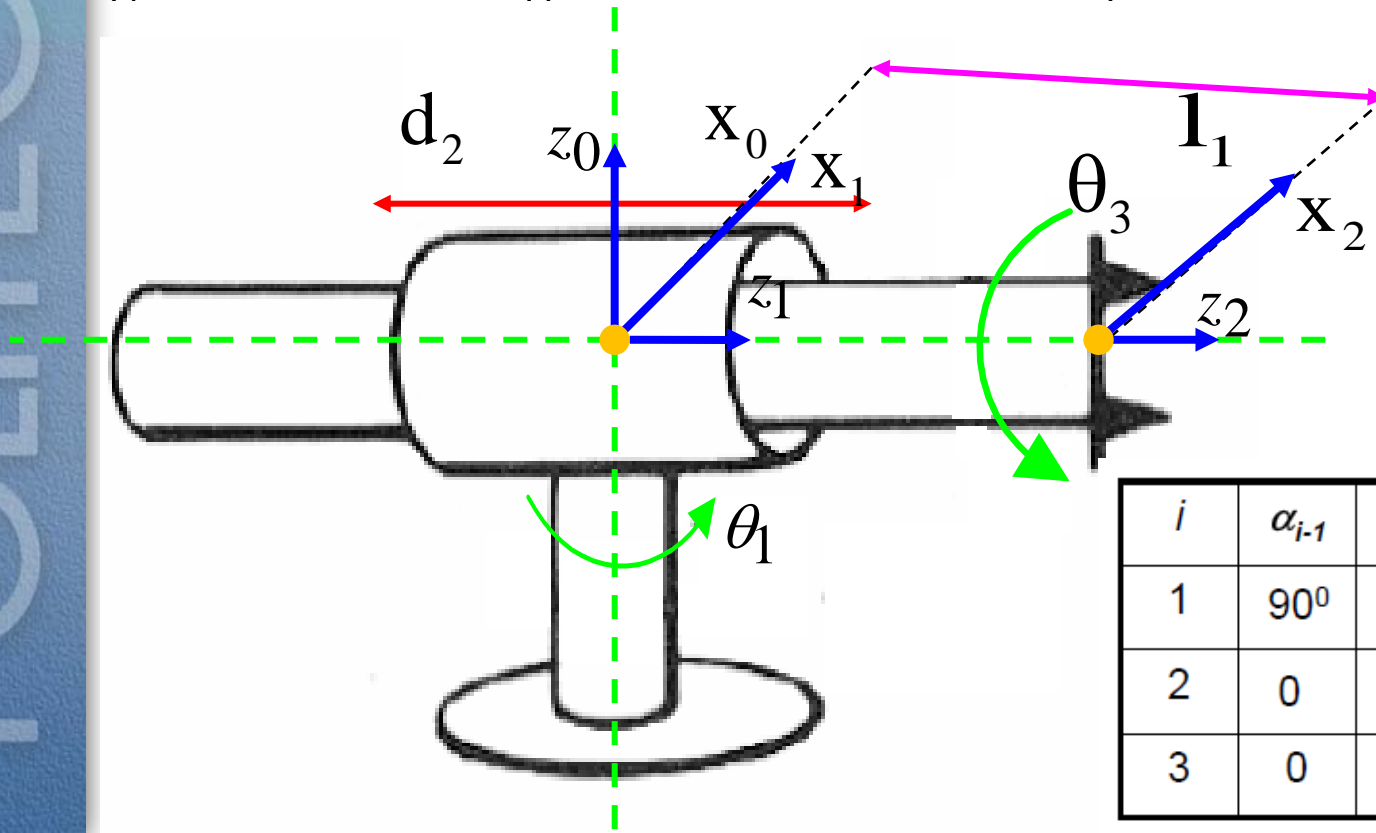


DH-10) Obtener θ_i como el ángulo que hay que girar en torno a z_{i-1} para que x_{i-1} y x_i queden paralelos.

DH-11) Obtener d_i como la distancia, medida a lo largo de z_{i-1} , que habría que desplazar $\{S_{i-1}\}$ para que x_i y x_{i-1} quedasen alineados.

DH-12) Obtener a_i como la distancia medida a lo largo de x_i , que ahora coincidiría con x_{i-1} , que habría que desplazar el nuevo $\{S_{i-1}\}$ para que su origen coincidiese con $\{S_i\}$.

DH-13) Obtener α_i como el ángulo que habría que girar en torno a x_i , que ahora coincidiría con x_{i-1} , para que el nuevo $\{S_{i-1}\}$ coincidiese totalmente con $\{S_i\}$.



| i | α_{i-1} | a_{i-1} | d_i | θ_i |
|-----|----------------|-----------|-------|------------|
| 1 | 90° | 0 | 0 | θ_1 |
| 2 | 0 | 0 | d_2 | 0 |
| 3 | 0 | 0 | L_1 | θ_3 |