



**UNIVERSIDAD POLITÉCNICA
DE LA ZONA METROPOLITANA DE GUADALAJARA**

Nolasco Casillas Hector Alejandro.

Ing. Mecatrónica.

Cinemática De Robots.

Moran Garabito Carlos Enrique.

8°A T/M.

REGISTRO

UPZMG

ACADEMIA DE ELECTRÓNICA

NOMBRE	Nolesco Casillas Héctor Alejandro.		
ALUMNO	Cinemática de	NOMBRE PROFESOR	Carlos Enrique Moran Garabito
RECIBÍ INFORMACIÓN AL INICIO DEL CUATRIMESTRE SOBRE EVALUACIÓN Y			
REGLAS DE CLASE			
FIRMA DEL ALUMNO <i>Hector A. Nolesco</i>			
No. PRACTICA	PRACTICA	FECHA SOLICITADA	FECHA DE ENTREGA
1	Práctica #1 Robotica	15/02/19	18/02/19
2	Práctica #2	28/03/19	01/04/19
3	Práctica #3	28/03/19	01/04/19
4			
5			
6			
7			
8			
9			
10			
11			
12			
AVANCE	PROYECTO	SEMANA DE ENTREGA	ENTREGA
1/Anual			
1/Robot			

UPZMG

Continuación

No DE TAREA	TAREA	FECHA SOLICITADA	FECHA DE ENTREGA	FIRMA DE ENTREGA
1	Introducción al Robot	07/01/19	09/01/19	
2	Herramientas matemáticas para la localización estacionaria	09/01/19	14/01/19	
3	Matriz de rotación	16/01/19	21/01/19	
4	Análisis D-H	29/01/19	23/01/19	
5	Paquetes D-H robots 4 y 5 transformaciones	11/feb/19	13/02/19	
6	Cinematismo inverso	18 Febrero 19	18/feb/19	
7	Cinematismo inverso horizonte	27/03/19	1/abril/19	
8				
9				

10 min. Tolerancia

Vocabulario adecuado

Las prácticas y Tareas no se firman incompletas, No se reciben tareas fuera de fecha.
-10% por semana de retraso en prácticas

30%: Funcionalidad - el circuito hace lo que queríamos que hiciera, y han hecho lo que pido en el trabajo

15%: Código con anotaciones - hay que entregar código bien documentado

10%: Eficiencia - el código no utiliza más recursos del Micro de lo que es necesario

10%: Fiabilidad - el código está escrito en manera fiable

10%: Modularidad - el código está escrito en manera modular

10%: Legibilidad - el código está escrito legiblemente y limpiamente, y es claro cual hardware sintetiza

15%: Presentación oral en la clase (todo el grupo debe estar presente y participar!)

+15% - Bono de creatividad - Hagan cosas originales más allá de lo requerido y reciban

Nemesio Casas Hector Alejandro. 09 / Enero 2019
Celdaparva @cread.edu.mx

Cinematíca de Robots.

¿Qué es un Robot?

Es una máquina automática programada capaz de realizar determinadas operaciones de manera autónoma y sustituir a los seres humanos en algunas tareas en especial las pesadas.

¿Cuáles son los tipos de Robots?

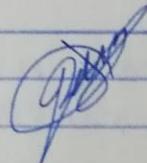
Los Robots industriales, los Robots de servicio, Robots domésticos, Robots médicos, Robots militares, Robots de entrenamiento, Robots educacionales, Robots Humanoides, Robots estacionarios, Robots de suelo, Robots aereos, Robots de microgravedad

¿Cuáles son las diferencias entre un robot industrial y una máquina de CNC?

En que una máquina CNC esta programada para realizar una pieza o maquinar una pieza y un Robot industrial sirve para operar o realizar el trabajo de un ser humano

Como debe decidirse el tipo de Robot para un determinado trabajo?

Dependiendo la actividad que lleva a realizar el robot, hay muchos tipos de Robots para diferentes actividades



¿Qué es R.U.R?

Robots Universales de Rossum y que más?
Cuales son los problemas de seguridad en el uso de robots?

Debe de darse un curso al que vaya a manejarlos al robot para que no haya problemas y no vaya a ocasionar un accidente.

Como se especifica un robot industrial?
Se especifica con: Grado de libertad, el espacio o área de trabajo, la capacidad de cargar los actuadores, la velocidad, la programabilidad.

¿Cuál es la población de robots en el mundo?
En 2016 hubo cerca de 300 mil robots en el mundo y los análisis destacan que la población aumenta un 15% cada año y en 2019 mostrarán 419 mil robots.

¿Qué industria es considerada el usuario más grande de robots industriales de tipo servicio?

En Corea de Sur es el país con más usuarios de robots con 539 unidades cada 10.000 trabajadores, Singapur con 398, Japón con 305, Alemania con 301, Suecia con 212, Taiwán 190, Dinamarca con 188, Estados Unidos 176,

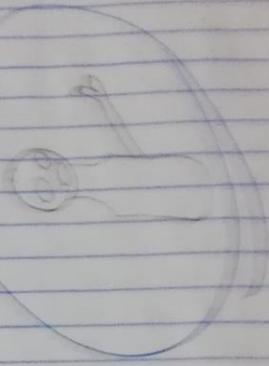
Cuales son las áreas nuevas de aplicaciones de robots.

De pendiente, momentáneamente son en las actividades pesadas y letales para el ser humano.

Robotics

LAWSON

~~De Soto~~



Nolasco Casillas Héctor Alejandro
Cinemático de Robots

14/Enero/14

Herramientas Matemáticas para la localización espacial

La manipulación de piezas por un robot implica el movimiento espacial de su extremo. Para que el robot pueda recoger una pieza, se debe de conocer la posición y orientación de esta con respecto a la base del robot.

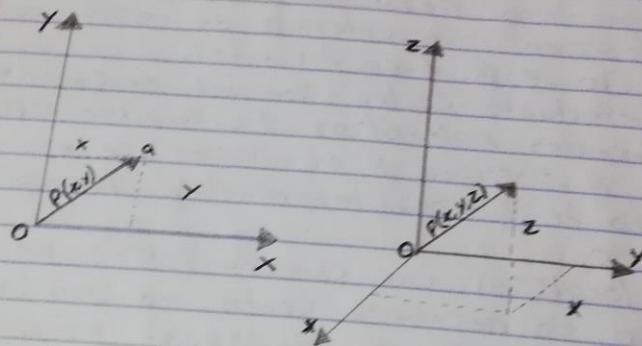
Es importante contar con una serie de herramientas matemáticas que permitan especificar la posición y orientación en el espacio de piezas, herramientas de cualquier objeto.

Para localizar un cuerpo rígido en el espacio es necesario contar con una herramienta que permita la localización espacial de sus puntos. En un plano el posicionamiento tiene dos grados de libertad y por tanto la posición de un punto vendrá definida por dos componentes independientes. En el caso de un espacio tridimensional será necesario emplear tres componentes.

La forma más intuitiva y utilizada de especificar la posición de un punto son las coordenadas cartesianas. Existen también otros métodos, también ampliamente extendidos, como son las coordenadas polares.

Para dos dimensiones, y los cilíndricos y esféricas para espacios de tres dimensiones.

Normalmente los sistemas de referencia se definen mediante ejes perpendiculares entre si con un origen definido.



El sistema de referencia OXY correspondiente queda definido por dos vectores coordenados OX y OY perpendiculares entre si con un punto de intersección común O. Si se trabaja en un plano, con un sistema coordenado OXY, un punto a vendrá expresado por los componentes (x, y) correspondientes a los ejes correspondientes en el sistema OXY. Este punto tiene asociado un vector $p(x, y)$, que va desde el origen O del sistema OXY hasta el punto a .

Tambien es posible utilizar coordenadas esteriores para realizar la localización de un vector en un espacio de tres dimensiones Utilizando el Sistema de referencia OXYZ.

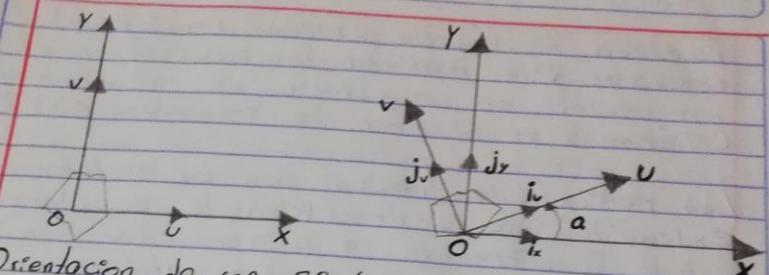
Las matrices de rotación son el metodo mas extendido para la descripción de orientaciones, debido principalmente a la comodidad que proporciona el uso del álgebra matricial.

Con el Plano dos sistemas de referencia OXY y OUV con un mismo origen O, siendo el sistema OXY el de referencia fijo y el sistema OUV el móvil solidario al objeto. Los valores unitarios de los ejes coordinados del sistema OXY son i_x, j_x , mientras que los del sistema OUV son i_u, j_u .

Un vector P del Plano se puede representar en ambos sistemas como:

$$P_{xy} = [P_x, P_y]^T = P_x \cdot i_x + P_y \cdot j_x$$

$$P_{uv} = [P_u, P_v]^T = P_u \cdot i_u + P_v \cdot j_v$$



Orientación de un sistema OUV respecto a otro OXY en un Plano.

La matriz de rotación que define la orientación del sistema OUV con respecto al sistema OXY, y que sirve para transformar las coordenadas de un vector q en un sistema q en los del otro. También recibe el nombre de matriz de Cosenos directores. Es fácil de comprobar que se trata de una matriz orthonormal, tal que $R^T = R^{-1}$.

En las dos dimensiones, la orientación viene definida por un único parámetro independiente. Si se considera la posición relativa del sistema OUV girando un ángulo α sobre el OXY tras realizar los correspondientes productos escalares, la matriz R

$$R = \begin{bmatrix} \cos \alpha & -\sin \alpha \\ \sin \alpha & \cos \alpha \end{bmatrix}$$

Todo Sistema OUVW Solidario al cuerpo curvo orientación se quiere describir. Puede definirse con respecto al Sistema OXYZ mediante tres ángulos: ϕ, θ, ψ , denominados ángulos de Euler. Girando sucesivamente el Sistema OXYZ sobre unos ejes determinados de un triángulo orthonormal los valores de ϕ, θ, ψ . Se obtendrá el sistema OUVW.
 Los cuaternios, definidos por Hamilton, pueden ser utilizados como herramienta matemática de gran versatilidad computacional para trabajar con giros y orientaciones.

Un cuaternion está formado por cuatro componentes (q_0, q_1, q_2, q_3) que representan las coordenadas del cuaternion en una base (e_i, j, k).

$$Q = q_0 e + q_1 i + q_2 j + q_3 k = (S, V)$$

o	e	i	j	k
e	e	i	j	k
i	i	$-e$	k	$-j$
j	j	$-k$	e	i
k	k	j	$-i$	$-e$

Matemáticas Materia / Lección para 10 Localización en Espacio

1.0 Localización de Puntos en un espacio tridimensional

Para localizar un punto en el espacio es necesario contar con una herramienta que permita la localización espacial de sus puntos.

Existen otros métodos ampliamente extendidos como son los sistemas

En el caso de espacio tridimensional sera necesario emplear tres componentes.

Normalmente los sistemas de referencia se definen mediante ejes perpendiculares entre sí con un origen definido.

También es posible utilizar coordenadas esféricas para realizar la localización de un vector en un espacio de tres dimensiones.

Utilizando el sistema OXYZ.

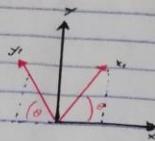
Los métodos de rotación son el método más extendido para la descripción de orientaciones debido principalmente a la comodidad que proporciona el uso del álgebra matricial.

La matriz de rotación que define la orientación del sistema OUV con respecto al sistema OXYZ, y que sirve para transformar las coordenadas de un vector de un sistema a los del otro.

En las dos dimensiones, la orientación viene definida por un único parámetro independiente.

Nemesio Cosillas Héctor Alejandro.

16/Enero/19



$$x_1 \text{ relación con } x \quad a_1 = |x|/\cos \theta \rightarrow (x_1, x)$$

$$x_1 \text{ relación con } y \quad a_2 = |x|/\sin \theta \rightarrow (x_1, y)$$

$$y_1 \text{ relación con } x \quad b_1 = |y_1| \cos(\theta + 90^\circ) = -|y_1| \sin \theta \rightarrow (y_1, x)$$

$$y_1 \text{ Relación con } y \quad b_2 = |y_1| \sin(\theta + 90^\circ) = y_1 \cos \theta \rightarrow (y_1, y)$$

$$R_\theta = [x_1, y_1] = \begin{bmatrix} \cos \theta & -\sin \theta \\ \sin \theta & \cos \theta \end{bmatrix}$$

$$\begin{matrix} x \\ y \\ z \end{matrix} = \begin{bmatrix} (x_1, x) & (y_1, x) \\ (x_1, y) & (y_1, y) \end{bmatrix} \rightarrow \begin{bmatrix} x \\ y \\ z \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} (x_1, x) & (y_1, x) & (z_1, x) \\ (x_1, y) & (y_1, y) & (z_1, y) \\ (x_1, z) & (y_1, z) & (z_1, z) \end{bmatrix}$$

$$x(\theta) = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & \cos \theta & -\sin \theta \\ 0 & \sin \theta & \cos \theta \end{bmatrix}$$

$$z(\theta) = \begin{bmatrix} \cos \theta & -\sin \theta & 0 \\ \sin \theta & \cos \theta & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad y(\theta) = \begin{bmatrix} \cos \theta & 0 & \sin \theta \\ 0 & 1 & 0 \\ -\sin \theta & 0 & \cos \theta \end{bmatrix}$$

obtener la rotación de un objeto.

$$-x = 90^\circ \rightarrow y = 30^\circ \rightarrow z = 70^\circ$$

$$-y = 75^\circ \rightarrow x = 60^\circ \rightarrow z = 8^\circ$$

$$-z = 45^\circ \rightarrow x = 35^\circ \rightarrow y = 15^\circ$$

$$\rightarrow z = 15^\circ \rightarrow x = 35^\circ \rightarrow y = 45^\circ$$

Nolasco Cosillas Héctor Alejandro 121/Enero/19

* $x = 90^\circ \rightarrow y = 30^\circ \rightarrow z = 70^\circ$

$$\begin{bmatrix} \cos 90 & \sin 90 & 0 \\ \sin 90 & \cos 90 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \cos 70 & 0 & -\sin 70 \\ 0 & 1 & 0 \\ \sin 70 & 0 & \cos 70 \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} \cos 30 & -\sin 30 & 0 \\ \sin 30 & \cos 30 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

Faltaron los signos negativos

$$\begin{bmatrix} \cos 90 & \cos 90 & \sin 90 \\ \sin 90 & \cos 90 & \cos 90 \\ -\sin 90 & 0 & \cos 90 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & \cos 70 & -\sin 70 \\ 0 & \sin 70 & \cos 70 \end{bmatrix}$$

Los signos faltantes afectan la ecuación

$$* y = 75^\circ \rightarrow x = 60^\circ \quad y = 70^\circ$$

$$\begin{bmatrix} \cos\theta & 0 & \sin\theta \\ 0 & 1 & 0 \\ -\sin\theta & 0 & \cos\theta \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & \cos\alpha & \sin\alpha \\ 0 & \sin\alpha & \cos\alpha \end{bmatrix}$$
$$\begin{bmatrix} \cos\theta & 0 & \sin\theta \\ 0 & 1 & 0 \\ -\sin\theta & 0 & \cos\theta \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 & 0 & \sin\alpha \\ 0 & \cos\alpha & 0 \\ 0 & 0 & \cos\alpha \end{bmatrix}$$
$$\begin{bmatrix} \cos\theta & 0 & \sin\theta \\ 0 & 1 & 0 \\ -\sin\theta & 0 & \cos\theta \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 & \sin\alpha & 0 \\ 0 & \cos\alpha & 0 \\ 0 & 0 & \cos\alpha \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} \cos\theta & \sin\theta & \sin\theta \\ 0 & \cos\theta & -\sin\theta \\ -\sin\theta & \cos\theta & \cos\theta \sin\theta \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \cos\theta & 0 & \sin\theta \\ 0 & 1 & 0 \\ -\sin\theta & 0 & \cos\theta \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} 0.256 & 0.8365 & 0.0315 \\ 0.1085 & 0.5 & -0.0595 \\ -0.059 & 0.224 & -0.117 \end{bmatrix}$$

Noresco Cos'illos Héctor Alejandro

21 / Enero 119

$$* Z = 45^\circ \rightarrow X = 35^\circ \rightarrow C = 15^\circ$$

$$\begin{bmatrix} \cos\theta & \sin\theta & 0 \\ \sin\theta & \cos\theta & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & \cos\alpha & \sin\alpha \\ 0 & \sin\alpha & \cos\alpha \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} \cos\theta - \sin\theta & \sin\theta & 0 \\ \sin\theta & \cos\theta & -\sin\alpha \\ 0 & \sin\alpha & \cos\alpha \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} \cos\theta & -\sin\theta & 0 \\ \sin\theta & \cos\theta & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} \cos\theta - \sin\theta & -\cos\theta - \sin\theta \cos\alpha & \sin\theta \sin\alpha \\ \sin\theta \cos\theta + \cos\theta & -\sin\theta + \cos\theta \sin\alpha & -\cos\theta \sin\alpha \\ \sin\alpha \sin\theta & \sin\theta \cos\theta & \cos\alpha \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} 0.5330 & -0.7425 & 0.4055 \\ 0.8329 & 0.3964 & -0.4055 \\ 0.1484 & 0.5540 & 0.8191 \end{bmatrix}$$

Nolasco Casillas Héctor Alejandro

23/Enero/19

En la lectura que realizó hecho de como resolber un algoritmo de Denavit - Hartenberg de un modelo cinemático directo. Ya q-e en la lectura tienen unas indicaciones para poder realizarlo tienen unas 16 pasos de como elavorearlo. Lo q-e tambien hace la lectura fue q-e hay cuatro parámetros ($a_i, d_i, \alpha_i, \theta_i$) de D-H y q-e dependen únicamente de las características geométricas de cada eslabón y de las articulaciones q-e le unen con el anterior y el siguiente. Y q-e ya obteniendo los parámetros D-H, el cálculo de las operaciones entre los eslabones consecutivos del robot es inmediato. Y q-e vienen dadas por las matrices A_i . q-e se calculan según la expresión general y las relaciones entre eslabones no consecutivos vienen dadas por las matrices T_i . q-e se obtienen como producto de un conjunto de matrices A_i .

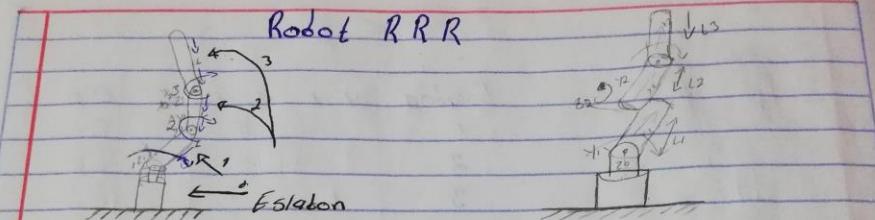
En la lectura tambien explica sobre como calcular la matriz T_i , q-e se necesita regular 12 llamadas q-e funciones trascendentes, teniendo en cuenta q-e el vector α se calcula como el producto vectorial de los vectores \mathbf{n} y \mathbf{o} ($\mathbf{q} = \mathbf{n} \times \mathbf{o}$).

Si te pongo a encontrar los parámetros en un robot, lo logras con este resumen?

NO

Norisco Casillas Hector Alejandro.

11/Febrero/19



Estacion	a_{i-1}	α_{i-1}	d_i	θ_i	a_{i-1}	d_{i-1}	d_i	θ_i
1	0	90°	0	θ_1	0	-90	0	θ_1
2	l_1	0	90°	0	l_1	90	d_1	θ_2
3	l_2	0	0	θ_3	l_2	-90	0	θ_3

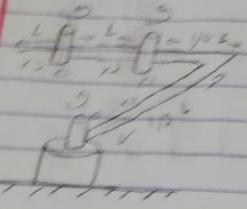
Parametro Interpretacion Medido.

a_{i-1} distancia de z_{i-1} a z_i largo de z_{i-1}

α_{i-1} Angulo z_{i-1} y z_i respecto a x_{i-1}

d_i distancia de x_{i-1} a x_i largo de z_i

θ_i angulo x_{i-1} y x_i respecto a z_i

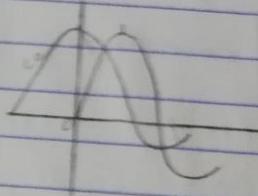


Estación	a_{1-1}	d_{1-1}	d_1	θ_1
1	0	0	0	θ_1
2	$\frac{3}{\sqrt{2}}L$	0	d_2	θ_2
3	L	0	0	θ_3

Cálculo de Matrices Homogéneas

$$T_1^{1,1} = \begin{bmatrix} CO_1 & -SB_1 & 0 & a_{1-1} \\ SB_1 CO_1 & CB_1 CO_1 & -SB_1 a_{1-1} & SB_1 a_{1-1} \\ SB_1 a_{1-1} & CB_1 a_{1-1} & CO_1 a_{1-1} & CO_1 a_{1-1} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

	a_{1-1}	d_{1-1}	d_1	θ_1
1	0	90	0	θ_1
2	L_1	0	0	θ_2
3	L_2	0	0	θ_3



$$T_1^1 = \begin{bmatrix} CO_1 & -SB_1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ SB_1 & CO_1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad T_2^1 = \begin{bmatrix} CO_2 & -SB_2 & 0 & 0 \\ SB_2 & CO_2 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$T_3^1 = \begin{bmatrix} CO_3 & -SB_3 & 0 & 0 \\ SB_3 & CO_3 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

Nemesio Casillas Herios Arzamalo 13/Febrero/14

#9 RPP

		d_1	d_2	d_3
1	0	0	0	0
2	0	90°	d_1	d_2
3	L	90°	d_2	d_3

$$T_1 = \begin{bmatrix} CO & -SO_3 & O & O \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ SO_3 & CO & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad T_1^{-1} = \begin{bmatrix} CO & -SO_3 & O & O \\ SO_3 & CO & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & d_1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

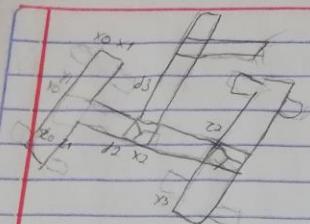
$$T_3^1 = \begin{bmatrix} CO_2 & -SO_3 & O & L_1 \\ SO_3 & CO_2 & O & O \\ 0 & 0 & O & d_2 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$T_3^2 = \begin{bmatrix} CO_2 & -SO_3 & O & L_2 \\ CO_2 & CO_2 & O & O \\ 0 & 0 & O & d_3 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

Norberto Casillas Héctor Alejandro

18/02/09

(g)



	q_{i-1}	d_{i-1}	d_i	θ_i
1	0	0	d_1	0
2	0	90°	d_2	90°
3	0	90°	d_3	90°
e	L_e	0	0	0

$$T_3^0 = \begin{bmatrix} 0 & -1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -1 & -d_3 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad T_0^e = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & L_e \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$T_2^0 = T_0^e T_1^0 = \begin{bmatrix} 0 & -1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -1 & -d_2 \\ 1 & 0 & 0 & d_1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad T_0^e T_2^0 T_3^0 = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 & d_3 \\ -1 & 0 & 0 & -d_2 \\ 0 & -1 & 0 & d_1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$T_0^e = T_0^e T_1^0 T_2^0 = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 & d_3 \\ 0 & 0 & -d_2 & -L_e \\ 0 & -1 & 0 & d_1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

Nomaco Casillas Héctor Alejandro 18 / febrero / 19

Cinematica Inversa

Consiste en encontrar los valores que deben adoptar los coordenados articulares de robot $q = [q_1, q_2, \dots, q_n]^T$ para que su extremo se posicione y oriente según una determinada localización estacial. Se han desarrollado algunos procedimientos genericos susceptibles de ser programados, de modo que un computador pueda, a partir del conocimiento de la cinematica de un robot.

A la hora de resolver el problema cinemático inverso es mucho mas adecuado encontrar una ecuación cerrada

$$g_k = f_k(x, y, z, a, b, \gamma)$$

$$k=1 \dots n \text{ (GDL)}$$

En muchos aplicaciones, el problema cinemático inverso ha de resolverse en tiempo real. Una solución de tipo iterativo no garantiza tener la solución en el momento adecuado.

La solución del problema cinemático inverso no es única; existiendo diferentes n -uplas $[q_1, \dots, q_n]^T$ que posicinan y orientan el extremo del robot del mismo modo.

Los métodos geométricos permiten obtener normalmente los valores de las primeras variables articulares que son los que asignan posiciones al robot. Se utilizan las relaciones trigonométricas y geodrácticas sobre los genericos del robot.

Si se consideran robots con capacidad de posicionar y orientar su extremo en el espacio son robots con 6 grados de libertad, el método de desacoplamiento cinemático permite para ciertos determinados tipos de robots.

Este procedimiento es adecuado para robots de pocos grados de libertad. Esto se basa en encontrar el suficiente número de relaciones geométricas en las que intervienen las coordenadas del extremo del robot, sus coordenadas articulares y las dimensiones físicas de sus elementos.

Considerando ahora únicamente los elementos 2 y 3 que estén en su plano y utilizando el teorema del coseno:

$$l^2 + l_0^2 = l_1^2 + l_2^2 + 2l_1 l_2 \cos q_3$$

$$\cos q_3 = \frac{l^2 + l_0^2 - l_1^2 - l_2^2}{2l_1 l_2}$$

Por ventajas de ecuaciones computacionales, es más conveniente utilizar la expresión de la arctangente en lugar del arcoseno.

$$\operatorname{Sen} q_3 = \pm \sqrt{l - \cos^2 q_3}$$

$$q_3 = \operatorname{arctg} \left(\frac{\pm \sqrt{l - \cos^2 q_3}}{\cos q_3} \right)$$

$$\text{con } \cos q_3 = \frac{P_x^2 + P_y^2 + P_z^2 - l_1^2 - l_2^2}{2l_1 l_2}$$

Como se ve existen 2 posibles soluciones para q_2 segun se tome el signo positivo o el signo negativo en la raz.

El calculo de q_2 se hace a partir de la diferencia entre β y α : $q_2 = \beta - \alpha$

$$\beta = \arctg\left(\frac{p_z}{r}\right) = \arctg\left(\frac{p_z}{\pm\sqrt{p_x^2 + p_y^2}}\right)$$

$$\alpha = \arctg\left(\frac{t_3 \sin q_3}{t_2 + t_3 \cos q_3}\right)$$

y finalmente:

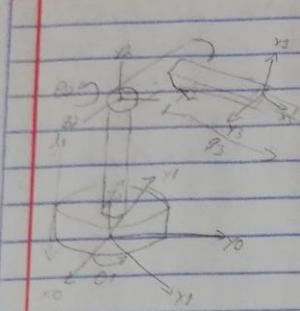
$$q_2 = \arctg\left(\frac{p_z}{\pm\sqrt{p_x^2 + p_y^2}}\right) - \arctg\left(\frac{t_3 \sin q_3}{t_2 + t_3 \cos q_3}\right)$$

Las expresiones anteriores resuelven las ecuaciones del problema cinemático inverso para los 6 grados de libertad.

En los casos en que el robot sea redundante (más de 6 grados de libertad) existirán grados de libertad artificiales innecesarios. No será preciso mover para alcanzar las nuevas posiciones y velocidades del extremo regulado.

Norberto Casillas Hector Alejandro.

20/02/19



$$\begin{matrix} \cos \theta_1 & 0 \\ 0 & \sin \theta_1 \end{matrix}$$

$$0 \quad \sin \theta_2$$

$$\begin{matrix} 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 2 & 0 & -90 & \alpha_1 & \alpha_2 \\ 3 & 0 & 90 & \alpha_3 & 90 \end{matrix}$$

$$T_1^{\circ} = \begin{bmatrix} \cos \theta_1 & 0 & 0 \\ 0 & \sin \theta_1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$T_2^{\circ} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -1 \\ 0 & 1 & 0 \end{bmatrix} \quad T_3^{\circ} = \begin{bmatrix} 0 & -1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -1 & -90 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$T_0^{\circ} = T_0^{\circ} T_1^{\circ} T_2^{\circ} T_3^{\circ}$$

$$\frac{T_0^{\circ}}{T_1^{\circ}} = T_0^{\circ} T_1^{\circ}$$

$$\frac{T_0^{\circ}}{T_0^{\circ} T_1^{\circ}} = T_0^{\circ} : (T_0^{\circ} T_1^{\circ})^{-1} T_0^{\circ} = T_1^{\circ}$$

$$\begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 & 1 \\ -C_1 * S_2 - C_2 * S_1 & S_1 * S_2 - C_1 * C_2 & 0 & -90 \\ C_1 * C_2 & -C_2 * S_1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$T_0^3 = T_0' T_1^2 T_2^3$$

$$\frac{T_0^2}{T_2} = T_0' T_0^2$$

$$\frac{T_0^3}{T_2 T_1^2} \rightarrow T_0' = (T_2^3)^{-1} (T_1^2)^{-1} T_0^2 - T_0'$$

$$T = \begin{bmatrix} n & o & a & p \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} n_x & o_x & a_x & p_x \\ n_y & o_y & a_y & p_y \\ n_z & o_z & a_z & p_z \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$T' = \begin{bmatrix} n' & o' & a' & p' \\ o'_x & o'_y & o'_z & a'_x \\ a'_y & a'_z & -a'_x & p'_x \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

Velocidades

$$w_{i,i}^{'''} = R_i^{''' \top} w_i + \theta_{i,i}^{'''} z_{i,i}^{'''}$$

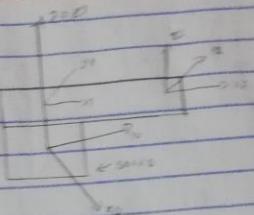
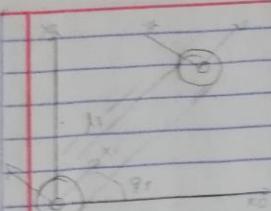
$$v_{i,i}^{'''} = R_i^{''' \top} v_i + R_i^{''' \top} [w_i \times s_{i,i}]$$

Prismaticas

$$V_{i,i}^{'''} = R_i^{''' \top} V_i^{'''} + R_i^{''' \top} [w_i \times s_{i,i}] + d_{i,i} z_{i,i}^{'''}$$

Danesco Casillas Hector Alejandro

4/ marzo /19



$$\begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 1 \\ 2 & 1 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

$$T_1 = \begin{bmatrix} C_A & -S_A & 0 & 0 \\ S_A & C_B & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 2 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$T_2 = \begin{bmatrix} C_B & -S_B & 0 & 1 \\ S_B & C_B & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

$$T_1 T_2 = \begin{bmatrix} C_A & -S_A & 0 & 0 \\ S_A & C_A & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} C_A & -S_A & 0 & 0 \\ S_A & C_A & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$T_1 T_2 = \begin{bmatrix} C_B & -S_B & 0 & 0 \\ S_B & C_B & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$T_1 T_2 = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$T_2^o = \begin{bmatrix} -C\theta_1 & S\theta_1 & 0 & x_1 \\ -S\theta_1 & -C\theta_1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & \theta_1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$w_i = R_o^T w_i^o + \theta_i z_i = [R_o] w_i^o + \theta_i z_i$$

$$\begin{bmatrix} C(\theta_1) & -S(\theta_1) & 0 \\ S(\theta_1) & C(\theta_1) & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ \theta_1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ \theta_1 \end{bmatrix}$$

$$V_i = R_o^T V_i^o + R_o^T [w_i^o \times r_i^o] = [R_o]^T V_i^o + [R_o]^T [w_i^o \times r_i^o]$$

$$\begin{bmatrix} C(\theta_1) & -S(\theta_1) & 0 \\ S(\theta_1) & C(\theta_1) & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} C(\theta_1) & -S(\theta_1) & 0 \\ S(\theta_1) & C(\theta_1) & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} \times \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$W_2^2 = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$V_2^2 = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} \times \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \\ 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 1 & 0 \\ 1 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

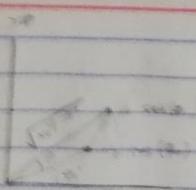
$$V_o^2 = V_2^2 \begin{bmatrix} 1 & 1 & 0 \\ 1 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} = \frac{1}{2} F_e \cdot \frac{1}{2} \begin{bmatrix} 1 & 1 & 0 \\ 1 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \times \begin{bmatrix} 1 & 1 & 0 \\ 1 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} = \frac{1}{2} \begin{bmatrix} 1 & 1 & 0 \\ 1 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \times \begin{bmatrix} 1 & 1 & 0 \\ 1 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 1 & 0 \\ 1 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

socobano.

$\theta_1 = \theta_1^o / K_{\text{motor}}$

Nansen Gómez Héctor Ariando

25/noviembre/19



$$\begin{bmatrix} x_0 \\ y_0 \\ z_0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} l_1 \sin(q_1) + l_2 \sin(q_1 + q_2) \\ l_1 \cos(q_1) + l_2 \cos(q_1 + q_2) \\ z_0 + l_2 \end{bmatrix}$$

O jacobiano do robot de 2 GDL

$$J(q) = \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial q} = \begin{bmatrix} l_1 \sin(q_1) & l_2 \sin(q_1 + q_2) \\ l_1 \cos(q_1) & l_2 \cos(q_1 + q_2) \end{bmatrix}$$

$$J(q) = \begin{bmatrix} -l_1 \cos(q_1) - l_2 \cos(q_1 + q_2) & -l_2 \cos(q_1 + q_2) \\ l_1 \sin(q_1) + l_2 \sin(q_1 + q_2) & l_2 \sin(q_1 + q_2) \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} x_0 \\ y_0 \end{bmatrix} J(q) \begin{bmatrix} q_1 \\ q_2 \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} x_0 \\ y_0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -l_1 \sin(q_1) - l_2 \sin(q_1 + q_2) & -l_2 \sin(q_1 + q_2) \\ l_1 \cos(q_1) + l_2 \cos(q_1 + q_2) & l_2 \cos(q_1 + q_2) \end{bmatrix} \begin{bmatrix} q_1 \\ q_2 \end{bmatrix}$$

$$x_0^2 + y_0^2 = [l_1 \cos(q_1)]^2 + [l_2 \cos(q_1 + q_2)]^2 = l_1^2 + l_2^2 [\cos^2(q_1) + \cos^2(q_1 + q_2)]$$

$$q_2 = \sqrt{l_1^2 + l_2^2 + 2l_1l_2 \cos(q_1 + q_2)} = \sqrt{l_1^2 + l_2^2 - 2l_1l_2 \cos(q_1 + q_2)}$$

$$\theta = \arctan\left(\frac{y_0}{x_0} \tan(q_2)\right)$$

Teniendo los angulos θ, q_1 , obtiene la distancia x_0 y la longitud l_2 .
Se cumple la siguiente $\theta + q_1 = \arctan\left(\frac{y_0}{x_0}\right)$

Fórmulas:

$$g_1 = \tan\left(\frac{x_0}{y_0}\right) = 0$$

$$= \tan\left(\frac{y_0}{x_0}\right) = \alpha$$

La cinemática del Robot de 2 GRI

$$g_2 = \cos\left(\frac{x^2 + y^2 - b^2 \alpha^2}{2xy}\right)$$

$$g_3 = \tan\left(\frac{x_0}{y_0}\right) - \tan\left(\frac{y_0}{x_0}\right) = \frac{\alpha \sin(2\alpha)}{1 + \cos(2\alpha)}$$

2. a) ¹⁰ Obtener g_1 y g_2 del Robot de 2 GRI con distan de 20
centímetros en el origen al (4-9). Para las siguientes posiciones.

$$\bullet (-3 -8) (-7 -8) (3 -8)$$

Punto C9 # 3

Investigar y explicar las relaciones de Claus en su robot.

Nomero Casillas Hector Alejandro.

27/03/191

$$\theta_1 = \arctan\left(\frac{P_x}{P_y}\right)$$
$$\cos \theta_2 = \frac{P_x + P_z + l_1^2 - l_2^2}{2 l_1 l_2}$$

$$\sin \theta_2 = \pm \sqrt{1 - \cos^2 \theta_2}$$

$$\theta_3 = \arctan\left(\frac{\pm \sqrt{1 - \cos^2 \theta_2}}{\cos \theta_2}\right)$$

$$\theta_4 = \beta - \alpha$$
$$\beta = \arctan\left(\frac{P_x}{r}\right)$$
$$= \arctan\left(\frac{P_x}{l_2 + l_3 \cos \theta_2}\right)$$

$$\alpha = \arctan\left(\frac{l_2 \sin \theta_2}{l_2 + l_3 \cos \theta_2}\right)$$

$$\theta_5 = \arctan\left(\frac{P_z}{l_2 + l_3 \cos \theta_2}\right)$$
$$= \arctan\left(\frac{l_2 \sin \theta_2}{l_2 + l_3 \cos \theta_2}\right)$$

Datos: P_x, P_y, P_z donde

queremos situar el extremo del robot

Talla D-H

i	0, d ^o , a ^o , d ^o
1	$\theta_1, l_1, 0, -90^\circ$
2	$\theta_2, 0, 0, 90^\circ$
3	$0, \theta_3, 0, 0$

Condiciones dimensionales mosa - Resete - controlador

~~gj~~ Vanessa Casares Herder Arevalo

7/abril/99

$$T_1 \begin{bmatrix} C_9 & -S_9 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ -S_9 & -C_9 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad T_1' \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$T_2 \begin{bmatrix} C_9 & -S_9 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ S_9 & C_9 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} C_9 & C_8 & S_8 & -S_9 & 0 & S_9 \\ -S_9 & C_9 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ C_9 & S_9 & S_8 & S_9 & C_8 & -C_9 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

Natalia Casas Hector Alvarado

1 de enero / 19

$$A^T = \begin{bmatrix} Cg & 0 & Sg & 0 \\ Sg & 0 & -Cg & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad A^T = \begin{bmatrix} Cg & 0 & -Sg & 0 \\ Sg & 0 & Cg & 0 \\ 0 & -1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$
$$A^T = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$T_0^T = A^T A^{-1} T_0 \quad Q = \frac{1}{\sqrt{2}}$$

$$(A^T)^T = T_0^T A^T A^{-1} \rightarrow \text{mismos } q_i$$

$$A^T = \begin{bmatrix} Cg & 0 & -Sg & 0 \\ Sg & 0 & Cg & 0 \\ 0 & -1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad \begin{bmatrix} nx & ox & oy & px \\ ny & oy & ox & py \\ nz & oz & oz & pz \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} =$$

$$\begin{bmatrix} Cg & 0 & Sg & 0 \\ Sg & 0 & -Cg & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} Cg & Sg & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -1 & 0 \\ -Sg & Cg & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} nx & ox & oy & px \\ ny & oy & ox & py \\ nz & oz & oz & pz \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} Cg & 0 & Sg & Sg \cdot q_3 \\ Sg & 0 & -Cg & -Cg \cdot q_3 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$
$$q_3 = \arctan\left(\frac{px}{py}\right)$$

$$(A_2^T)^{-1} (A_2^T)^T \vec{r}_1 = \vec{r}_1 \Rightarrow \text{despejamos } q_2 \text{ y } q_3$$

$$(A_2^T)^{-1} (A_2^T)^T \vec{r}_1 = \begin{bmatrix} C_{92} & S_{92} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ -S_{92} & C_{92} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} C_{91} & S_{91} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -1 & -1 \\ -S_{91} & C_{91} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} nx & ox & az & px \\ ny & oy & az & py \\ nz & oz & az & pz \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & q_3 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} C_{91} & C_{92} & C_{92}S_{91} & S_{91} & -L_1S_{92} \\ -S_{91} & C_{91} & 1 & 0 & 0 \\ -S_{92}C_{91} & -S_{92}S_{91} & C_{91} & -L_1C_{92} & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} nx & ox & az & px \\ ny & oy & az & py \\ nz & oz & az & pz \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & q_3 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$2(C_{91}C_{92} + P_zS_{91}(C_{91} + P_z)S_{92} - L_1S_{92}) = 0 \Rightarrow \frac{P_z}{P_z - L_1} = \frac{S_{92}}{C_{91}C_{92} + P_zS_{91}}$$

$$q_2 = \arctan\left(\frac{P_zC_{91} + P_zS_{91}}{P_z - L_1}\right)$$

$$-S_{92}C_{91}P_z - S_{92}S_{91}P_z + P_zC_{92}C_{92} - L_1C_{92} = q_3 \Rightarrow q_3 = C_{92}(P_z)$$

$$-S_{92}(C_{91}P_z + S_{91}P_z)$$