

Desarrollo de un Robot Paralelo para Manufactura Ágil

Mendez Canseco Mauricio C., Cado Robledo Carlos A., y Vargas Soto J. Emilio mauricio.mendez@anahuac.mx, carlosrobledo55@hotmail.com emilio.vargas@anahuac.mx

Universidad Anáhuac México Sur. Facultad de Ingeniería Av. De las Torres 131, col. Olivar de los Padres, Del. Álvaro Obregón, México, D.F., CP 01780

Resumen

Este trabajo muestra el desarrollo de un robot paralelo cual se pretende utilizar para realizar tareas de manipulación ágil en sistemas industriales de producción. Se muestra la metodología empleada como base del desarrollo del proyecto. Así mismo, se explica la forma en que se analiza la configuración mecánica y como se implementa la interfaz computacional para lograr programar una secuencia de movimientos punto a punto.

El Álgebra de Cuaterniones se utilizó para obtener Vectores Dinámicos [1] [2] [3] con el propósito de simular el comportamiento del robot paralelo y obtener sus ecuaciones cinemáticas. Los Vectores Dinámicos se definen con las mismas características de movimiento que los eslabones que conforman al robot; por lo que representan una herramienta muy útil para obtener las ecuaciones cinemáticas de cadenas cerradas o abiertas.

1. Introducción

Un robot de cinemática paralela, también llamado robot de cadena cerrada o manipulador paralelo, consiste básicamente en una plataforma móvil unida a una base fija por medio de varios brazos.

Típicamente cada brazo está controlado por un actuador. En general estos robots paralelos pueden manipular una carga mayor que los robots de cadena abierta, ya que comparten la carga entre varios brazos paralelos.

Los robots paralelos fueron introducidos hace ya algunas décadas por Gough(1975) y Stewart (1965). Clavel (1989) propuso el robot Delta, el cual es utilizado en aplicaciones de alta velocidad en la industria.

El robot paralelo tipo Delta (Figura 1) es simétrico, espacial y compuesto por tres eslabonamientos idénticos los cuales conectan la base fija con el triángulo equilátero del efector final (Actuador) ubicado en uno de los bordes del mismo triángulo, contando con 3 grados de libertad, aumentando 1 grado de libertad si el actuador lo posee, y esto dependerá de la tarea a realizar.

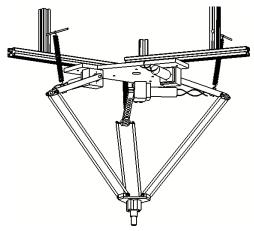


Figura 1. Manipulador paralelo tipo Delta "Hercules".

El robot construido y mostrado en la Figura 1 tiene por nombre "Hércules". Las dimensiones de los eslabones se determinaron realizando un análisis con base en el modelado del robot utilizando Cuaterniones.

Las piezas de las cadenas cinemáticas se fabricaron en aluminio y la plataforma móvil en Nalymid. Se diseño una interfaz computacional para poder manipular y controlar al robot desde una PC.

Este programa se realizó en el lenguaje C# e interactúa con la tarjeta de control de los tres servomotores utilizados.

2. Metodología

Como un conocimiento esencial en la tarea de desarrollar un sistema robótico, es imprescindible una metodología que muestre claridad y lógica con relación a las principales actividades a realizar para lograr el desarrollo de éste tipo de Máquinas. Para el desarrollo del robot que se describe en éste trabajo se utilizó una metodología desarrollada para proyectos industriales de tipo mecatrónico. Dicha metodología ha mostrado ser eficaz en diversos proyectos, tanto industriales como académicos [4], [5],[6]. La Fig. 2 muestra el mapa conceptual de la metodología utilizada. Es importante mencionar que la definición de las características que por diseño se requieren en el robot es una tarea previa a la aplicación de dicho método.

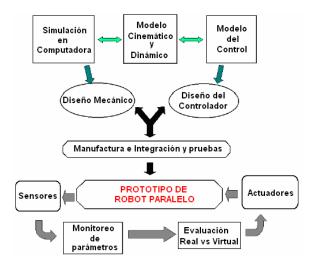


Figura. 2. Mapa conceptual de la Metodología.

El método inicia en la descripción de los modelos cinemáticas y dinámicos del diseño preliminar del mecanismo que constituye al robot. Dichos modelos matemáticos son simulados por computadora a fin de evaluar su confiabilidad y lograr una confianza en su aplicación. Así mismo, el modelo del sistema de control se obtiene a partir del comportamiento dinámico de sistema mecánico del robot

El siguiente paso de esta metodología consiste en construir, revisar y definir los planos que darán lugar a la manufactura del robot. De esta forma, con la aprobación de los planos de manufactura se procede a realizar las pieza, o bien, comprar los elementos que permitirán la construcción del robot. Por lo general, el tiempo de desarrollo de esta etapa es de un 30% en comparación con el tiempo total de todo el proyecto. Evidentemente, cada proyecto presenta

complejidades diversas y tiempos diferentes. Una vez realizada la manufactura y compra de componentes se procede tanto a su ensamble y prueba como a la implementación del sistema de control. En esta etapa, por lo general se tienen modificaciones al diseño original, así como cambios en materiales y/o componentes. En estos casos, se recomienda actualizar los modelos matemáticos y los planos de manufactura. Cuando el robot muestra capacidades de movimiento, se efectúan ajustes tanto de tipo mecánico como del sistema de control. En esta etapa de prueba el prototipo en condiciones extremas a fin de garantizar su adecuado funcionamiento en condiciones nominales de trabajo.

A fin de mejorar los modelos matemáticos que dieron origen al robot, la metodología muestra etapas de monitoreo y evaluación Real vs Virtual. Esto no es otra cosa, sino la comparación del comportamiento real del robot con respecto al comportamiento virtual simulado por computadora. De esta forma, es posible lograr mejoras significativas en los modelos, así como un mayor conocimiento del comportamiento del robot.

3. Vectores Dinámicos

Es posible obtener las ecuaciones cinemáticas de cadenas abiertas y cerradas a través de representarlas con vectores que contengan propiedades de movimiento similares al del sistema a estudiar. A estos vectores los llamamos Vectores Dinámicos.

La obtención de Vectores Dinámicos con propiedades de rotación se facilita al utilizar el Álgebra de Cuaterniones. Lo que hace necesario conocer las propiedades de esta álgebra [1]. A continuación se presenta una transformación lineal con propiedades de rotación para definir dichos vectores.

3.1 Rotación con Álgebra de Cuaterniones Q.

Existe una transformación lineal $\rho(\mathbf{p},\bullet): \mathbf{Q} \rightarrow \mathbf{Q}$, donde $\mathbf{p} \in \mathbf{Q}$ está fijo, y preserva el producto interno, la norma y el ángulo:

$$\rho(\mathbf{p}, \mathbf{q}) = \mathbf{p} * \mathbf{q} * \mathbf{p}^{-1} = \frac{1}{\|\mathbf{p}\|^2} \bullet (\mathbf{p} * \mathbf{q} * \mathbf{p}) \quad \forall \mathbf{q} \in \mathbf{Q}$$
(1)

Donde:

*: **Q**×**Q**→**Q** es la operación multiplicativa de los Cuaterniones.

 $\|\cdot\|: \mathbf{Q} \rightarrow \mathbb{R}^+$ es la norma en espacio vectorial \mathbf{Q} .

• es la multiplicación escalar.

 $\mathbf{p} \in \mathbf{Q}$ es el conjugado de \mathbf{p} .

La cual es una rotación en el espacio vectorial de los Cuaterniones según se muestra en [1].

Los componentes de $p \in Q$ están relacionados con los parámetros físicos de la rotación, mediante las siguientes expresiones:

$$\begin{aligned} p0 &= Cos \frac{\theta}{2} \,, \quad \ \, \boldsymbol{p_v} = Sin \frac{\theta}{2} \, \boldsymbol{w_v} \\ \theta & \text{es el ángulo de rotación} \\ \boldsymbol{w} &= & (w_1, \, w_2, \, w_3) \quad \text{es el eje de rotación} \end{aligned}$$

Si $\mathbf{p} \in \mathbf{Q}$ es un Cuaternión unitario, entonces la rotación $\rho(\mathbf{p},\bullet)$: $\mathbf{Q} \rightarrow \mathbf{Q}$ se simplifica a la siguiente forma:

$$\rho(\mathbf{p}, \mathbf{q}) = \mathbf{p} * \mathbf{q} * \mathbf{p}^{-1} = \mathbf{p} * \mathbf{q} * \overline{\mathbf{p}} \quad \forall \mathbf{q} \in \mathbf{Q}$$
(2)

3.2 Metodología para calcular vectores dinámicos.

Antes de mostrar las ecuaciones cinemáticas para n cuerpos, ejemplificaremos el caso de dos cuerpos acoplados.

Todos los desarrollos de los resultados aquí mostrados se encuentran a detalle en [2].

El modelado consiste en determinar a través de los eslabones el vector de posición L_{T2} del extremo final de los cuerpos acoplados a la base global considerando el movimiento de cada eslabón y los efectos que tiene cada uno de ellos en los cuerpos siguientes (Figura. 3):

$$\begin{split} \mathbf{L}_{T2} (t) &= T_{v} [\mathbf{P}_{1}(t) * T_{v}^{-1} [\ \mathbf{l}_{1}] * \ \overline{\mathbf{P}_{1}}(t) \ + \\ & \mathbf{P}_{2}(t) * \ \mathbf{P}_{1}(t) * T_{v}^{-1} [\ \mathbf{l}_{2}] * \ \overline{\mathbf{P}_{2}(t) * \mathbf{P}_{1}(t)} \] \end{split} \tag{3} \end{split}$$

Siendo l_1 y l_2 son los vectores que representan a los dos cuerpos en la posición en la que se determinó el modelo.

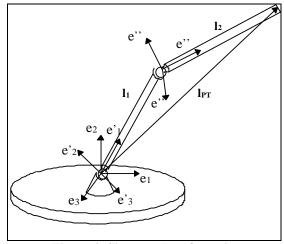


Figura 3. Sistemas de referencia.

Donde el Cuaternión $P_1(t)$ es la rotación del primer cuerpo y está constituido por:

$$\mathbf{P_1}(t) = (P_{10}, P_{11}, P_{12}, P_{13}) \ y$$

$$P_{10} = \cos \frac{f_1(t)}{2}$$
, $P_{v0}(t) = \sin \frac{f_1(t)}{2} ur1_v$

El eje de rotación **ur1** está definido respecto a la base global.

El Cuaternión $P_2(t)$ es la rotación del segundo cuerpo formado por:

$$\begin{aligned} & \mathbf{P_2}(t) = (P_{20}, \, P_{21}, \, P_{22}, \, P_{23}) & y \\ & \mathbf{P_{20}}(t) = & \mathbf{Cos} \frac{\mathbf{f}_2(t)}{2}, \mathbf{Q_{v0}}(t) = & \mathbf{Sin} \frac{\mathbf{f}_2(t)}{2} \mathbf{ur2_v} \end{aligned}$$

El vector $\mathbf{ur2}$ es el eje de rotación del segundo cuerpo definido en el sistema global y es afectado por la rotación $\mathbf{P_1}(t)$.

$$ur2=T_{v}[\rho(P_{1}(t), T_{v}^{-1}[u_{2}])]$$
 (4)

La velocidad la obtenemos al derivar la ecuación de posición y simplificar utilizando las propiedades mencionadas, hasta obtener:

$$\begin{split} \overset{\boldsymbol{\cdot}}{\boldsymbol{L}}_{T2}(t) &= \boldsymbol{f'}_1(t) \; \boldsymbol{u_{r1}} \!\!\times\! \boldsymbol{L}_1(t) + \boldsymbol{f'}_2(t) \; \boldsymbol{u_{r2}} \!\!\times\! \boldsymbol{L}_2(t) + \\ & \boldsymbol{f'}_1(t) \; \boldsymbol{u_{r1}} \!\!\times\! \; \boldsymbol{L}_2(t) \end{split} \tag{5}$$

Donde: $\mathbf{u}_{\mathbf{r}\mathbf{1}} = \mathbf{u}_{\mathbf{1}}$

Los términos $\mathbf{u_1}$ y $\mathbf{u_2}$ son los ejes de rotación definidos respecto a la base global antes de que

cualquier movimiento se efectúe. Cuando el acoplamiento se mueve los ejes de rotación son afectados por el movimiento y esto se indica con los Cuaterniones que definen dicho movimiento; Así, los ejes definidos en cada instante son \mathbf{u}_{r1} y \mathbf{u}_{r2} .

La velocidad puede escribirse de la siguiente forma:

$$\overset{\bullet}{\mathbf{L}}_{T2}(t) = \mathbf{w}_1(t) \times \mathbf{L}_1 + \mathbf{w}_2(t) \times \mathbf{L}_2(t) + \mathbf{w}_1(t) \times \mathbf{L}_2(t)$$
(6)

 $\begin{array}{ll} \text{Donde:} & w_1(t) = f'_1(t) \; u_{r1} \\ & w_2(t) = f'_2(t) \; u_{r2} \end{array}$

Y la aceleración está dada por:

$$\begin{split} \overset{\bullet\bullet}{L}_{T2}(t) &= \alpha_1(t) \times L_1(t) + w_1(t) \times [w_1(t) \times L_1(t)] + \\ & \alpha_2(t) \times L_2(t) + w_2(t) \times [w_2(t) \times L_2(t)] + \\ & \alpha_1(t) \times L_2(t) + w_1(t) \times [w_1(t) \times L_2(t)] + \\ & 2 \ w_1(t) \times [w_2(t) \times L_2(t)] \end{split}$$

Donde:

 $\mathbf{w_1}(t) = \mathbf{f_1}'(t) \mathbf{u_{r1}}$ es la velocidad angular en $\mathbf{L_1}(t)$. $\alpha_1(t) = f_1''(t) \mathbf{u}_{r1}$ es la aceleración angular en $\mathbf{L}_1(t)$. $\mathbf{w_2}(t) = \mathbf{f_2}'(t) \mathbf{u_{r2}}$ es la velocidad angular en $\mathbf{L_2}(t)$. $\alpha_2(t) = f_2$ ''(t) \mathbf{u}_{r2} es la aceleración angular en $\mathbf{L}_2(t)$.

Todo expresado respecto a la base global.

3.3 Cinemática de n cuerpos rígidos.

De acuerdo a la Figura 4. se muestra el algoritmo desarrollado en [2] para calcular las ecuaciones cinemática de n cuerpos rígidos.

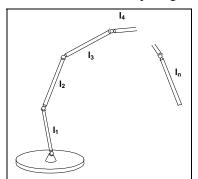


Figura 4. Sistema de n cuerpos acoplados.

La ecuación de posición, velocidad aceleración para n cuerpos acoplados son:

Posición \mathbf{L}_{Tn} del extremo final del sistema de n cuerpos rígidos.

$$\mathbf{L}_{\mathrm{Tn}} = \sum_{\mathrm{m}=1}^{\mathrm{n}} \mathbf{L}_{\mathrm{m}}$$
 Donde: (8)

$$\mathbf{L}_{\mathrm{m}} = \prod_{\mathrm{i}=\mathrm{l}}^{\mathrm{m}} \mathbf{P}_{\mathrm{i}}(\mathbf{t}) * \mathbf{l}_{\mathrm{m}} * \prod_{\mathrm{i}=\mathrm{l}}^{\mathrm{m}} \mathbf{P}_{\mathrm{i}}(\mathbf{t}) = T_{\mathrm{v}} \left[\rho \left(\prod_{\mathrm{i}=\mathrm{l}}^{\mathrm{m}} \mathbf{P}_{\mathrm{i}}(\mathbf{t}), \mathbf{l}_{\mathrm{m}} \right) \right]$$

$$\prod_{i=1}^{m} \mathbf{P}_{i}(\mathbf{t}) = \mathbf{P}_{m}(\mathbf{t}) * \mathbf{P}_{m-1}(\mathbf{t}) * \dots * \mathbf{P}_{1}(\mathbf{t})$$

Velocidad.

$$\mathbf{V}_{\mathrm{Tn}} = \sum_{m=1}^{n} \mathbf{\dot{L}}_{m} = \sum_{m=1}^{n} \sum_{i=1}^{m} \mathbf{w}_{i} \times \mathbf{L}_{m}$$
 (9)

$$\mathbf{w}_{m} = \mathbf{f'}_{m}(\mathbf{t}) \ T_{v} \left[\rho(\prod_{i=1}^{m-1} \mathbf{P}_{i}(\mathbf{t}), \mathbf{u}_{m}) \right]$$

y \mathbf{u}_{m} es el eje de rotación del elemento \mathbf{L}_{m} .

Aceleración.

$$\mathbf{a}_{\mathrm{Tn}} = \sum_{m=1}^{n} \mathbf{L}_{\mathrm{m}}$$

$$= \sum_{m=1}^{n} \left[\sum_{i=1}^{m} (\boldsymbol{\alpha}_{i} \times \mathbf{L}_{\mathrm{m}} + \mathbf{w}_{i} \times \mathbf{w}_{i} \times \mathbf{L}_{\mathrm{m}}) + 2 \sum_{k=1}^{m} \sum_{i=1+k}^{m} (\mathbf{w}_{k} \times \mathbf{w}_{i} \times \mathbf{L}_{\mathrm{m}}) \right]$$
(10)

Donde:

$$\boldsymbol{\alpha}_{m} = f^{"}_{m}(t) T_{v} \left[\rho \left(\prod_{i=1}^{m-1} \mathbf{P}_{i}(t), \mathbf{u}_{m} \right) \right]$$

Este algoritmo sistematiza el cálculo de las ecuaciones de posición, velocidad y aceleración de n cuerpos acoplados de forma simplificada. Esta operación es muy útil en la cinemática cuando tenemos que relacionar un sistema de referencia a partir de otro, relacionando mediante rotaciones la base que forma a cada uno de estos sistemas.

4. Sistema de control

El sistema de control está basado en un controlador digital movimiento (DMC), amplificador y servomotor como el mostrado en la Figura 5.

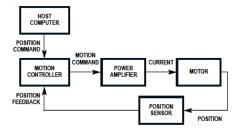


Figura 5. Servosistema.

El robot paralelo tipo Delta requiere tres servomotores para efectuar un movimiento y posicionarse en el espacio. El sistema utilizado se muestra en la Figura 6.

El DMC tiene un extenso conjunto de instrucciones para programar diversos tipos de movimientos y aplicaciones. Las instrucciones están representadas por comandos en ingles formadas por dos letras ASCII. Por ejemplo para iniciar el movimiento del eje X e Y se escribe BG XY.

La programación básica en un DMC se puede apreciar en el ejemplo siguiente:

#A etiqueta
PR 4000 distancia relativa a recorrer
SP 20000 velocidad
AC 200000 Aceleración
DC 200000 Desaceleración
BGX iniciar movimiento
EN fin de programa

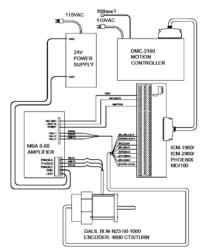


Figura 6. Sistema de control

El DMC (Figura 7) utiliza una microcomputadora de 32 bits y diversos recursos para manejar aplicaciones complejas. Tiene sintonización avanzada PID, memoria no volátil multitarea para ejecutar las aplicaciones, entradas y salidas analógicas y digitales para implementar sensores externos. Maneja varios modos de movimiento: posicionamiento punto a punto, control de velocidad, interpolación lineal y circular, contorno y ECAM. La velocidad de comunicación con los encoders es da hasta 22 MHz.



Figura 7. Tarjeta de control de movimiento.

Los servomotores (Figura 8) utilizados tienen las siguientes características:

Alta relación torque-inercia, ideal para movimiento punto a punto que requieren elevada aceleración.

Torque continúo de 55 oz-in.

Resolución del encoder de 1000 líneas.



Figura 8. Servomotor

El módulo de interconexión (Figura 9) permite la distribución del cable SCSI que sale de la tarjeta de control en diferentes terminales de salida y entrada.

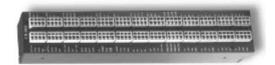


Figura 9. Módulo de interconexión.

5. Diseño Mecánico

A partir de la configuración de un robot Delta hay que realizar un análisis del área de trabajo que se quiere cubrir con el robot para poder definir las dimensiones del mismo.

Este análisis se realiza a partir de las ecuaciones que definen al robot; las cuales se obtienen a partir de las cadenas cinemáticas cerradas que define cada uno de los brazos que lo conforman.

Las cadenas cinemáticas se definen como una suma de vectores, como se puede observar en la Figura 10, la cual está dada por:

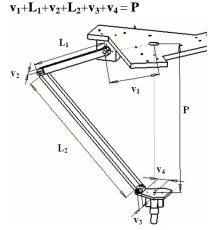


Figura 10. Cadena cinemática

De acuerdo a la suma de vectores que se define en cada brazo, con Cuaterniones en un ambiente de Mathematica® [2] se calcula de la siguiente manera:

```
(*Brazo 1*)

U11 = VeQu[(teta1) *Degree, Ye[[1]]]

L1[1] = Rota[{U11}, {0, 0, -L01}] // TrigReduce // Chop;
eje[1, 1] = Rota[{U11}, Xe[[1]]];
eje[1, 2] = Rota[{U11}, Ye[[1]]];
U12 = VeQu[teta2 *Degree, eje[1, 1]] // Simplify;
U13 = VeQu[teta3 *Degree, eje[1, 2]] // Simplify;
A[1, 1] = Rota[{U11}, L01b Ye[[1]];
A[1, 2] = Rota[{U13, U12, U11}, {0, 0, -L02b}];
A[1, 3] = Rota[{U11}, -L04b Ye[[1]]];
A[1, 4] = -L05b Xe[[1]];
```

El segundo brazo:

```
(*Brazo 2*)

U21 = VeOu[(alfa1) *Degree, Ye[[2]]]

L1[2] = Rota[{U21}, {0, 0, -Lo1}] // TrigReduce // Chop;
eje[2, 1] = Rota[{U21}, Xe[[2]]];
eje[2, 2] = Rota[{U21}, Ye[[2]]];
U22 = VeOu[alfa2 *Degree, eje[2, 1]] // Simplify;
U23 = VeOu[alfa3 *Degree, eje[2, 2]] // Simplify;
A[2, 1] = Rota[{U21}, Lo1b Ye[[2]]];
A[2, 2] = Rota[{U23, U22, U21}, {0, 0, -Lo2b}];
A[2, 3] = Rota[{U21}, -Lo4b Ye[[2]]];
A[2, 4] = -Lo5b Xe[[2]];
El tercer brazo:
```

```
U31 = VeQu[(gamma1) *Degree, Ye[[3]]]
L1[3] = Rota[{U31}, {0, 0, -Lo1}] // TrigReduce // Chop;
eje[3, 1] = Rota[{U31}, Xe[[3]]];
eje[3, 2] = Rota[{U31}, Ye[[3]]];
U32 = VeQu[gamma2 *Degree, eje[3, 1]] // Simplify;
U33 = VeQu[gamma3 *Degree, eje[3, 2]] // Simplify;
A[3, 1] = Rota[{U31}, Lo1b Ye[[3]];
A[3, 2] = Rota[{U33}, U32, U31}, {0, 0, -Lo2b};
A[3, 3] = Rota[{U31}, -Lo4b Ye[[3]];
A[3, 4] = -Lo5b Xe[[3]];
```

Y la suma de vectores que define a cada cadena cerrada es:

```
C1e = base + Dejemot[[1]] + L1[1] + A[1, 1] + A[1, 2] + A[1, 3] + A[1, 4];

C2e = base + Dejemot[[2]] + L1[2] + A[2, 1] + A[2, 2] + A[2, 3] + A[2, 4];

C3e = base + Dejemot[[3]] + L1[3] + A[3, 1] + A[3, 2] + A[3, 3] + A[3, 4];
```

Con esto es posible aplicar cinemática inversa para conocer la configuración total del robot de acuerdo a la posición a alcanzar.

El modelo obtenido y comandos gráficos definidos en [1] es posible obtener diversas configuraciones del robot como se muestra en la Figura 11.

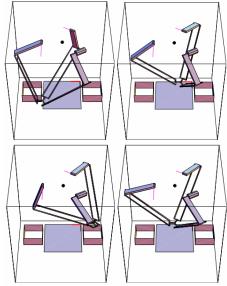


Figura 11. Simulación del robot.

Las ecuaciones nos permitieron definir las longitudes de las piezas, con las cuales se obtuvieron los planos de las piezas a maquinar para poder construir el robot tipo Delta.

En la plataforma fija (Figura 12) se montan los tres servomotores del robot como se aprecia en la Figura 10.

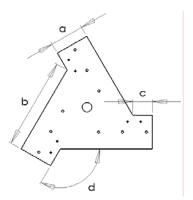


Figura 12. Plataforma fija.

El eslabón L_1 mostrado en la Figura 10 es una barra de aluminio que acopla al servomotor con las barras cilíndricas paralelas.

Las barras paralelas son cilíndricas (Figura 13) y en sus extremos se acoplan elementos esféricos y permitir el ajuste de la plataforma inferior definido por los tres brazos.



Figura 13. Barras cilíndricas.

La plataforma móvil une los tres pares de barras cilíndricas y en ella se monta el efector final.

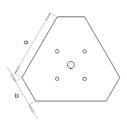


Figura 13. Barras cilíndricas.

En la siguiente foto (Figura 14) se puede observar las piezas del robot ensambladas y montadas en una estructura de aluminio.



Figura 14. Robot ensamblado.

6. Software de Control

La interfaz computacional para comunicarse con el robot y enviarle las instrucciones de la tarea a efectuar tiene las siguientes funciones:

Manejo manual del robot a través de scrolls para cada motor.

Manejo de servomotores de forma combinada.

Grabado de posiciones deseadas.

Ejecución de una secuencia de posiciones con movimiento punto a punto.

Mostrar las posiciones grabadas para la secuencia de movimientos.

La interfaz (Figura 15) se desarrollo en lenguaje C# de .net y se implementó la cinemática inversa para obtener los ángulos necesarios que se requiere en cada servomotor para que el robot manipule los objetos requeridos.

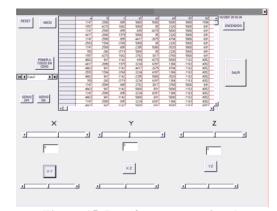


Figura 15. Interfaz computacional.

La implementación en la interfaz computacional se aplicó de forma diferente a la mencionada anteriormente para optimizar los cálculos

al no implementar un método numérico. Para lograrlo de cada cadena cinemática planteada se calculo la norma del eslabón \mathbf{L}_2 , la cual es conocida y de esta manera también se anula la información del ángulo de dicho eslabón, esto es:

$$|\mathbf{L}_2| = |\mathbf{P} - \mathbf{v}_3 - \mathbf{v}_4 - \mathbf{v}_1 - \mathbf{L}_1 - \mathbf{v}_2|$$

Y se despeja el ángulo de cada eslabón L_1 para obtener $\theta(P)$.

7. Trabajo futuro

Como parte del trabajo a futuro a realizar, se pretende dotar al robot de un sistema de visión computacional inteligente, que permita un reconocimiento de objetos a fin de poder evaluar características y formas. Se pretende con ello lograr una adaptación dinámica del robot para que éste pueda realizar tareas complejas de manipulación que se requieren en actividades de manufactura ágil de tipo industrial.

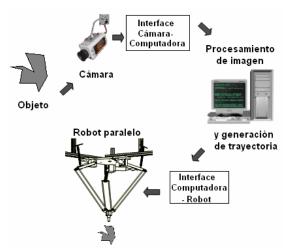


Figura 16. Esquema del sistema de visión computacional.

A través de una cámara digital se pretende capturar la forma del objeto y conocer sus características de movimiento, principalmente trayectoria y velocidad. Algoritmos de predicción serán utilizados para generar el movimiento requerido por el robot manipulador, de forma que éste tome el objeto en movimiento y lo lleve a una posición específica. Al momento de escribir el presente documento se está trabajando en la detección de imagen y la interfase cámara-computadora.

8. Conclusiones

Se ha logrado construir y controlar un robot paralelo tipo "Delta" de tres Grados de Libertad con los recursos tecnológicos con los que cuenta la Facultad de Ingeniería de la Universidad Anáhuac México Sur. En el diseño mecánico se aplicó el concepto de Vectores Dinámicos definidos con el Álgebra de Cuaterniones para que con base a la cinemática inversa, se pudiera calcular las longitudes de los eslabones. La interfase computacional cumplió con los requerimientos de comunicación con el DMC para el control de los servomotores a través de una PC. El desempeño general del robot "Hércules" cumplió con las expectativas planteadas al inicio del proyecto. Los objetivos a mediano plazo son incorporarle un sistema de visión para que pueda manipular los objetos de manera automática e implementar otros tipos de control de movimiento.

Referencias

- [1] Méndez M. "Dinámica de cuerpos rígidos con Quaterniones: una aplicación a los mecanismos". Tesis de Doctorado en ingeniería, Universidad Anáhuac del Sur, 2000.
- [2] Méndez M. "Simplificación del Modelado Cinemático de n cuerpos rígidos con Quaterniones", Tercer Congreso Mexicano de Robótica, 2001.
- [3] Méndez M. "Dinámica de un sistema 2 GL con Quaterniones", Congreso Nacional de Control Automático 2003.
- [4] [4] Vargas E., Reynoso G., Villarreal L, Mier R., "Diseño de un Robot Industrial para Aplicaciones de Limpieza en Subestaciones Eléctricas", Memorias del 3er. Congreso Mexicano de Robótica, Asociación Mexicana de Robótica. Septiembre 2001, Querétaro.
- [5] [5] Gorrostieta E., y Vargas E., "Free Locomotion for Six Legged Robot", 3er. WSEAS International Conference on Signal Processing, Robotics and Automation, ISPRA 2004, ISBN 960-8052-95-5, February 13-15, Salzburg, Austria. 2004.
- [6] [6] Vargas E, Rodríguez W., "Mechatronics Design of an Automatic Machine To Manipulate Sheet of Cardboard", Proceedings of The International Congress on Mechatronics and Robotics MECH&ROB 2004, IEEE Industrial Electronics Society, European Center for Mechatronics, ISBN 3-938153-30-X, September 13-15, 2004, Aachen. Alemania.
- [7] G Motion Control, "DMC-2x00 Manual",2005.