

UNIVERSIDAD NACIONAL DE INGENIERÍA

FACULTAD DE INGENIERÍA ELÉCTRICA Y ELECTRÓNICA



REEMPLAZO DEL SISTEMA ANALÓGICO DE CONTROL DE
MAQUINADO DE UN TORNO VERTICAL DE TRES EJES, POR
UN SISTEMA COMPUTARIZADO DE CONTROL CNC

INFORME DE SUFICIENCIA

PARA OPTAR EL TÍTULO PROFESIONAL DE:

INGENIERO ELECTRÓNICO

PRESENTADO POR:

RAÚL AURELIO MEDRANO TANTARUNA

**PROMOCIÓN
1986 - I**

**LIMA – PERÚ
2005**

**REEMPLAZO DEL SISTEMA ANALÓGICO DE CONTROL DE
MAQUINADO DE UN TORNO VERTICAL DE TRES EJES, POR UN
SISTEMA COMPUTARIZADO DE CONTROL CNC**

***Dedico este trabajo a:
Mi adorada esposa por su amor, comprensión
y apoyo,
Y a mis padres por su ejemplo.***

SUMARIO

El presente trabajo es un pequeño aporte para el sector metal-mecánico de nuestro país, el cual en su gran mayoría se encuentra constituido por maquinarias de hace tres décadas y que por lo tanto, el tiempo de vida útil ya ha pasado los límites recomendables de confiabilidad, disponibilidad y precisión. El trabajo consiste en aplicar la tecnología CNC para el control de las máquinas herramientas en reemplazo de los antiguos sistemas de control analógicos y a relés, lo cual permitirá a éstas empresas, incrementar su competitividad ofreciendo productos de mejor calidad, con reducción de paradas de producción por fallas y costos mínimos de mantenimiento.

En el Capítulo I se ofrece una visión general de los sistemas de control automático aplicado a las máquinas herramientas, sus principales parámetros de control y los métodos normalmente empleados por la tecnología CNC (Control Numérico Computarizado) para la adquisición, tratamiento y control de la señal. También tocaremos las tendencias futuras que proponen los principales fabricantes de CNC.

El Capítulo II se encuentra dividida en dos partes. La primera se refiere al análisis en diagramas de bloques de las etapas de control y potencia de la máquina-

herramienta a actualizar. Veremos las principales partes en que se encuentra dividida y estudiaremos cada uno de éstos. Se aplica un sistema software para simular el funcionamiento de la etapa mecánica-hidráulica. La segunda parte, se refiere a las maniobras de operación de la máquina-herramienta.

El Capítulo III esta dedicado ha estudiar el estado actual de funcionamiento de la máquina-herramienta cuyo control se quiere actualizar. Por medio de equipos de captura de señales se evalúa la precisión del maquinado, efectuaremos su modelado analítico y redactaremos el diagrama de tiempos de su productividad.

El Capítulo IV describe los criterios que servirán para evaluar las diferentes marcas de CNC ofrecidas por los fabricantes, y según nuestra aplicación escoger la más adecuada.

El Capítulo V está dedicado a la instalación y puesta en marcha del equipo CNC escogido en el capítulo anterior. Detallando los criterios que nos permitan efectuar tal operación considerando los estándares adecuados para trabajar sin riesgos tanto para el personal como para la maquinaria.

El Capítulo VI es muy importante porque nos permite comprobar la efectividad de la adaptación realizada. Para tal fin, se tomaran medidas de las señales de control, la precisión del maquinado, contrastando dichos datos con las previamente tomadas en el capítulo III.

El Capítulo VII esta dedicado a efectuar la evaluación de los costos asumidos para la implantación de la nueva tecnología y los beneficios inmediatos conseguidos, es decir, en este capítulo se efectuará el análisis costo-beneficio del trabajo realizado.

ÍNDICE

PRÓLOGO

CAPÍTULO I

SISTEMAS DE CONTROL AUTOMÁTICO

1.1 Fundamentos del control para máquinas-herramientas	3
1.2 Selección del tipo de control a utilizar	15
1.3 Variables Velocidad y Posición	37

CAPÍTULO II

DESCRIPCIÓN DEL FUNCIONAMIENTO DE LA MÁQUINA

2.1 Características de funcionamiento	48
2.1.1 Diagrama de Bloques de la etapa hidráulica	48
2.1.2 Diagrama de Bloques de la etapa eléctrica	51
2.1.3 Diagrama de Bloques de la etapa electrónica	52
2.1.4 Software de simulación de funcionamiento	54
2.2 Operación de la máquina	55
2.2.1 Panel Operador	55
2.2.2 Maniobras iniciales	57
2.2.3 Mando de los avances	57
2.2.4 Mando automático del mecanizado	58

CAPÍTULO III**ESTUDIO DEL ESTADO ACTUAL DE LA MÁQUINA**

3.1 Diagrama de tiempos operativos	61
3.2 Medidas de la precisión durante el maquinado	63
3.3 Modelado analítico de cada eje. Análisis	64

CAPÍTULO IV**SELECCIÓN DEL SISTEMA DE CONTROL A IMPLEMENTAR**

4.1 Criterios de selección	80
4.2 Diseño de la lógica de control de la etapa eléctrica mediante PLC	85
4.3 Diseño de la lógica de control de la etapa mecánica mediante PLC	87

CAPÍTULO V**INSTALACIÓN Y PUESTA EN MARCHA**

5.1 Criterios de instalación	92
5.2 Procedimiento de puesta a tierra	97
5.3 Criterios para la puesta en marcha. Seguridad	101
5.4 Protocolos de pruebas de funcionamiento	105

CAPÍTULO VI**ANÁLISIS DE LAS SEÑALES DE CONTROL**

6.1 Toma de señales mediante osciloscopio digital	116
6.2 Análisis de señales tomadas	118
6.3 Ajustes de control del CNC. Precisión	119

CAPÍTULO VII**EVALUACIÓN DE COSTOS**

7.1 Costos del mantenimiento antes del reemplazo 122

7.2 Costos del mantenimiento después del reemplazo 123

7.3 Análisis costo-beneficio 124

CONCLUSIONES 126

ANEXOS 129

BIBLIOGRAFÍA 214

PRÓLOGO

El propósito del presente Informe de Suficiencia es presentar un método práctico (basado en fundamentos de control) que permita implementar un moderno sistema de control computarizado a costos razonables en reemplazo del control analógico de un torno vertical de tres ejes, con lo cual se espera mejorar la confiabilidad y precisión en el funcionamiento de la máquina-herramienta, disminuir sus costos de mantenimiento e incrementar su vida útil.

Demostraremos que, realizando una pequeña inversión, los empresarios del sector metal-mecánico pueden dotar a sus antiguas maquinarias de equipos de control con tecnología de punta disponibles actualmente en el mercado industrial, logrando mejorar la calidad de sus productos y así ser más competitivos en el agresivo entorno empresarial actual.

El método de trabajo ha sido teórico-práctico. En la parte teórica, se utilizan las herramientas de análisis necesarias para tener el fundamento de control a aplicar. En la parte práctica se implementa el control y se toman medidas para comprobar la mejora efectiva del proceso de control.

Los alcances del presente Informe involucran a varias disciplinas de ingeniería tales como: electrónica, usada para la captación, tratamiento y control de la señal; la informática, utilizada para la programación de los equipos de control; la electricidad para la implementación del armario eléctrico y la mecánica para la comprensión de la fuerza mecánica-hidráulica; los que se pueden unir en un nuevo término de ingeniería que actualmente se encuentra desarrollando en nuestro país: La Ingeniería Mecatrónica.

Las limitaciones encontradas para ejecutar el Informe, han sido la exactitud del modelo matemático de la máquina-herramienta, pues, debido a su antigüedad, carecía de la información respectiva.

Especial agradecimiento a los colegas del Instituto Tecnológico TECSUP y a la propia institución por su decidido apoyo.

CAPITULO I

SISTEMAS DE CONTROL AUTOMÁTICO

1.1. Fundamentos del Control en Máquinas Herramientas

Previo a desarrollar el tema correspondiente, es necesario tener algunos conceptos básicos sobre los términos del título del presente informe. Por ejemplo: CNC son las iniciales de “Control Numérico Computarizado”, “Máquinas Herramientas” son aquellas máquinas mecánicas usadas para fabricar partes de maquinarias a partir de piezas en bruto. Por lo tanto, hablar de CNC en Máquinas Herramientas se refiere a controlar todos los movimientos convencionales de dichas máquinas por orden de un programa almacenado en la CPU de un computador.

Respecto a la máquina herramienta denominada Torno, la figura 1.1 nos muestra un tipo horizontal en la cual vemos algunas de sus partes más importantes:

- Cabezal motriz.- contiene el eje principal, en cuyo extremo van los órganos de sujeción de las piezas conocido como Plato para el torno horizontal o Mesa para el caso de Torno Vertical.
- Bancada.- que es el soporte principal del torno.

- Carro.- son las partes del torno que portan las herramientas y que con diversos movimientos de desplazamiento consiguen las formas deseadas de las piezas.
- Portaherramientas.- es la parte del torno donde se sujetan las herramientas de corte.
- Torreta.- permite sujetar varias herramientas.

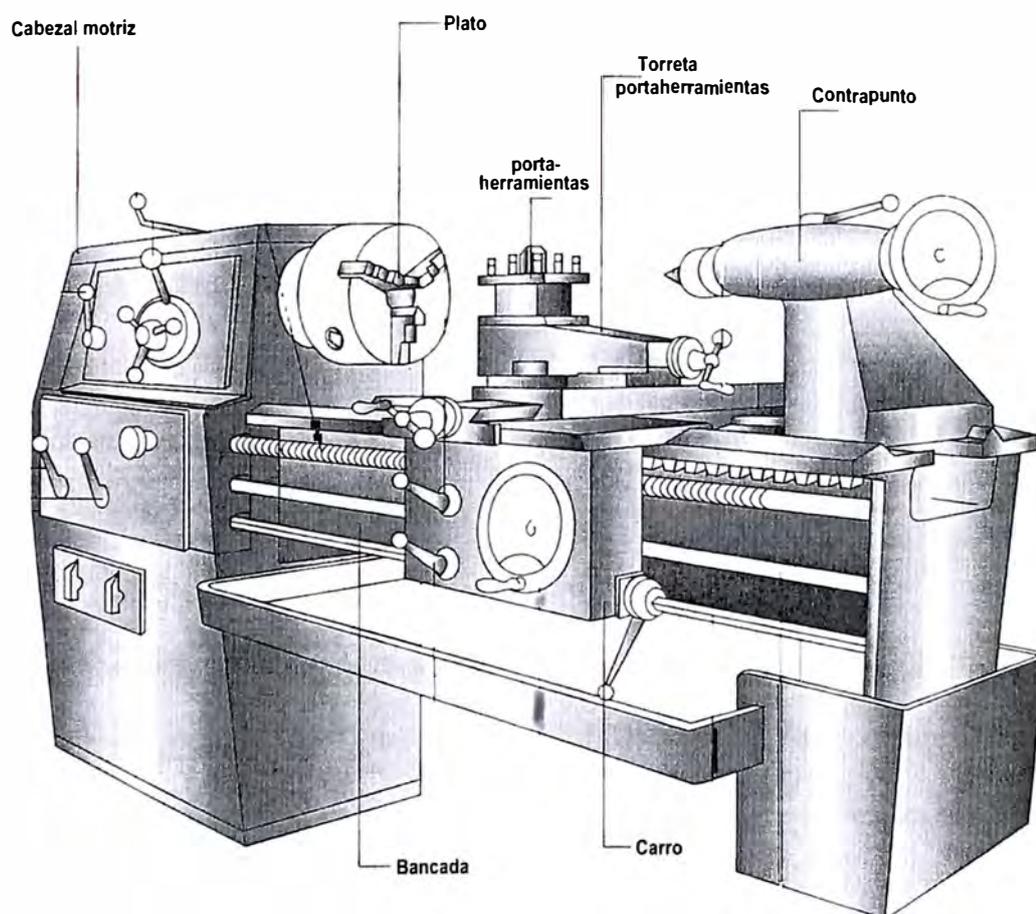


Figura 1.1: Partes principales de un Torno Horizontal

Los beneficios de usar el CNC en las máquinas herramientas son las siguientes:

- 1. Consistencia de las piezas producidas.-** Debido a que el CNC ejecuta un programa, éstas serán producidas una y otra vez de la misma forma.
- 2. Maquinado veloz de la pieza de trabajo.-** El operario puede programar la máquina para las condiciones de corte más eficientes debido a la precisión.
- 3. Bajo nivel de habilidad del operario.-** Como el maquinado de las piezas lo hace la máquina controlada por el CNC, el operario sólo debe saber colocar la pieza, escoger las herramientas de corte y programar.
- 4. Complejidad de las piezas a ser maquinadas.-** El CNC puede generar movimientos complejos, haciendo posible maquinar figuras que no pueden ser realizadas por máquinas convencionales.
- 5. Flexibilidad, rápida producción y pocas pérdidas.-** Debido a que es programable, una máquina CNC puede maquinar una gran variedad de diferentes piezas. Minimiza el tiempo entre producciones de piezas.

El nombre CNC (Computer Numerical Control) se usa desde los años 70. Antes se denominaba NC (Numerical Control). A principios de los 70 las computadoras fueron introducidas para el control, de aquí el cambio de nombre.

1.1.1 Antes del CNC

Una de las máquinas herramientas convencionales se pueden usar para, por ejemplo, el taladrado de agujeros (Drilling Holes). El típico procedimiento manual se describe a continuación:

1. El operario coloca la broca en el Porta-herramientas, y es asegurado por una brida.

2. La pieza a maquinar es colocada en el Plato y sujeta por las garras.
3. Manualmente ubicamos la posición de los puntos sobre la pieza de trabajo para efectuar los agujeros según lo deseado.
4. Una vez que la broca se encuentre sobre la posición del agujero, se prende el motor que hace girar la broca y se la baja manualmente a la velocidad determinada por el operario.

Como se puede ver, tenemos demasiada intervención del operario, por lo cual se hace necesario disponer de personas de mucha habilidad para conseguir trabajos de calidad. Para procesos de manufactura con pequeñas cantidades de productos, dicha acción puede ser aceptable; más no cuando se trata de cantidades apreciables.

Ver la figura 1.2.

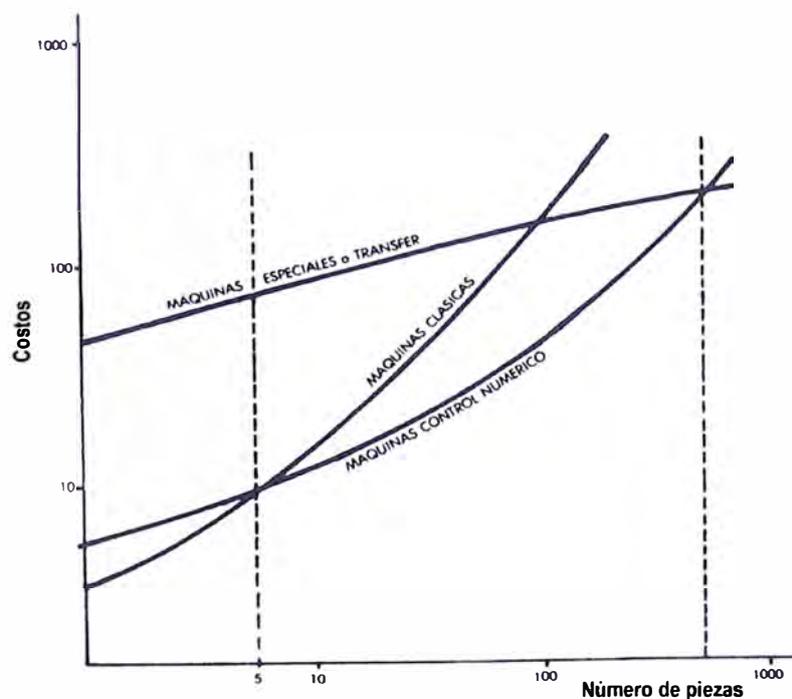


Figura 1.2: Relación Costo vs. Número de piezas producidas

Por comparación, el CNC equivalente para un taladro, puede ser programado para efectuar dichas operaciones de manera automática. En la figura 1.3 podemos observar los trabajos realizados por algunas máquinas herramientas como son: Taladrado, Torneado y Fresado.

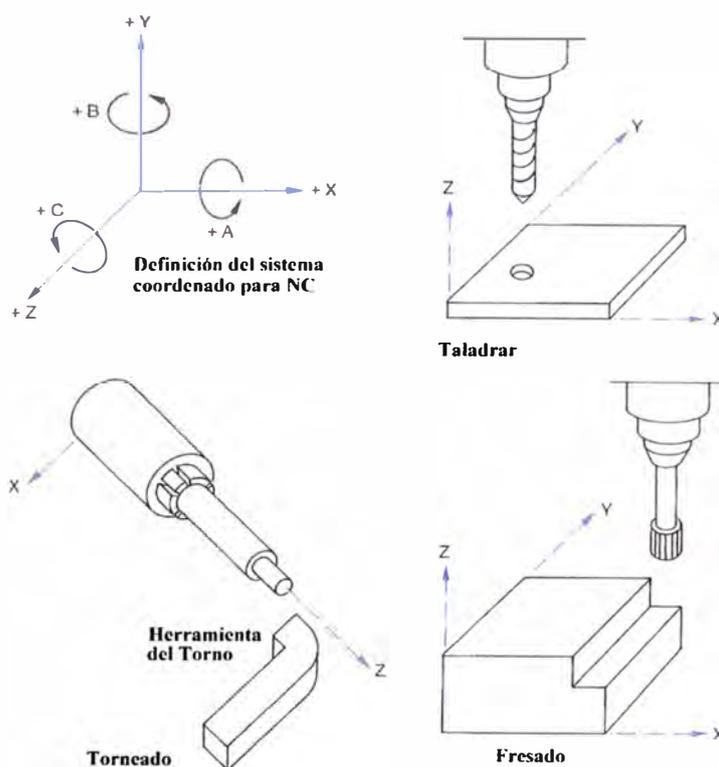
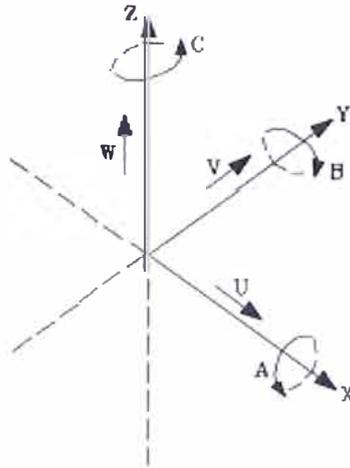


Figura 1.3: Ejemplos de trabajos efectuados por máquinas herramientas

1.1.2 Como trabaja el CNC

a) **Control de Movimiento.**-Todos los CNC tienen al menos 2 o más direcciones de movimiento llamados “ejes”. Un eje de movimiento puede ser lineal o rotacional. En el caso del Taladro CNC, los tres ejes son necesarios para posicionar automáticamente la herramienta (en 2 ejes) y maquinar la pieza (tercer eje). Los ejes son nominados con letras (X, Y, Z). Los ejes rotacionales se nombran como A, B y C. Ver figura 1.4 para definir los ejes según norma DIN.

La acción de control de movimiento (“Motion Control”) es el corazón del CNC, pues el movimiento controlado es la función básica de toda máquina herramienta. Los ejes pueden ser precisa y automáticamente posicionados sobre toda su longitud de trabajo por medio de un programa que es ejecutado secuencialmente.



Características del sistema de ejes:

1. X e Y movimientos principales de avance en el plano de trabajo principal de la máquina
2. Z paralelo al eje principal de la máquina, perpendicular al plano XY
3. U, V, W ejes auxiliares paralelos a X, Y, Z, respectivamente
4. A, B, C ejes rotativos sobre cada uno de los ejes X, Y, Z

Figura 1.4: Denominación de ejes según norma DIN 66227

b) **Accesorios Programables.**-Cambio automático de herramientas instaladas en la torreta, control de la mesa a diversas velocidades y sentidos de giro, control automático del sistema de refrigeración.

c) **El programa CNC.**-No es más que un conjunto de instrucciones que se ejecutan paso a paso en forma secuencial. Una serie especial de “palabras” se usan para comunicar a la máquina lo que se intenta hacer. Las palabras empiezan con letras

como por ejemplo, “F” para feedrate, “S” para velocidad de la mesa, y X, Y y Z para controlar los movimientos en el husillo de cada eje.

Generalmente el control del CNC usa un formato de direcciones de palabra para la programación. A continuación presentamos un ejemplo de programa:

Programa:

O0001 (número de programa)

N005 G54 G90 S400 M03 (selección del sistema de coordenadas, modo absoluto, giro del spindle CW a 400RPM)

N010 G00X1.Y1. (movimiento rápido a la localización XY, primer agujero)

N015 G43 H01 Z.1 M08 (compensación longitud herramienta, mov. rápido en Z sobre la posición de superficie a taladrar, encender refrigerante)

N020 G01 Z-1.25 F3.5 (acercamiento al primer agujero a 3,5 ipm)

N025 G00 Z.1 (retorno rápido fuera del agujero) **N030 X2.** (mov. rápido hacia segundo agujero)

N035 G01 Z-1.25 (hacer segundo agujero)

N040 G00 Z.1 M09 (retorno rápido fuera del segundo agujero, apagado refrigerante)

N045 G91 G28 Z0 (retorno a la posición de referencia en Z)

N050 M30 (fin del comando de programación)

El programa será ejecutado secuencialmente. El control primero leerá, interpretará y ejecutará el primer comando del programa. Solamente cuando se ha cumplido con el primer comando, se tratará el segundo. **Lee, interpreta y ejecuta!**

Notas adicionales sobre programación

Un programa está hecho de comandos y los comandos de palabras. Cada palabra tiene una letra de dirección y un valor numérico. A continuación presentamos algunos tipos de palabras y sus letras de dirección:

- O**- número de programa (usado para identificar el programa)
- N**- número de secuencia (usado para identificar las líneas del programa)
- G**- función preparatoria
- X**- designación del eje X
- Y**- designación del eje Y
- Z**- designación del eje Z
- R**- designación del radio
- F**- designación de la tasa de velocidad
- S**- designación velocidad de spindle
- H**- designación offset longitud herramienta
- D**- designación offset radio de herramienta
- T**- designación de la herramienta a seleccionar de la Torreta
- M**- función miscelánea (permite operación modo interruptor del spindle, cooler,etc).

La figura 1.5 presenta el flujo interno de información que se lleva a cabo en el CNC así como sus partes principales y la función que cumplen cada una de éstas. Observamos que el cerebro del sistema es el NCK (Numerical Control Kernel) el cual es el computador que se encarga de controlar los desplazamientos de cada eje de acuerdo a su programa.

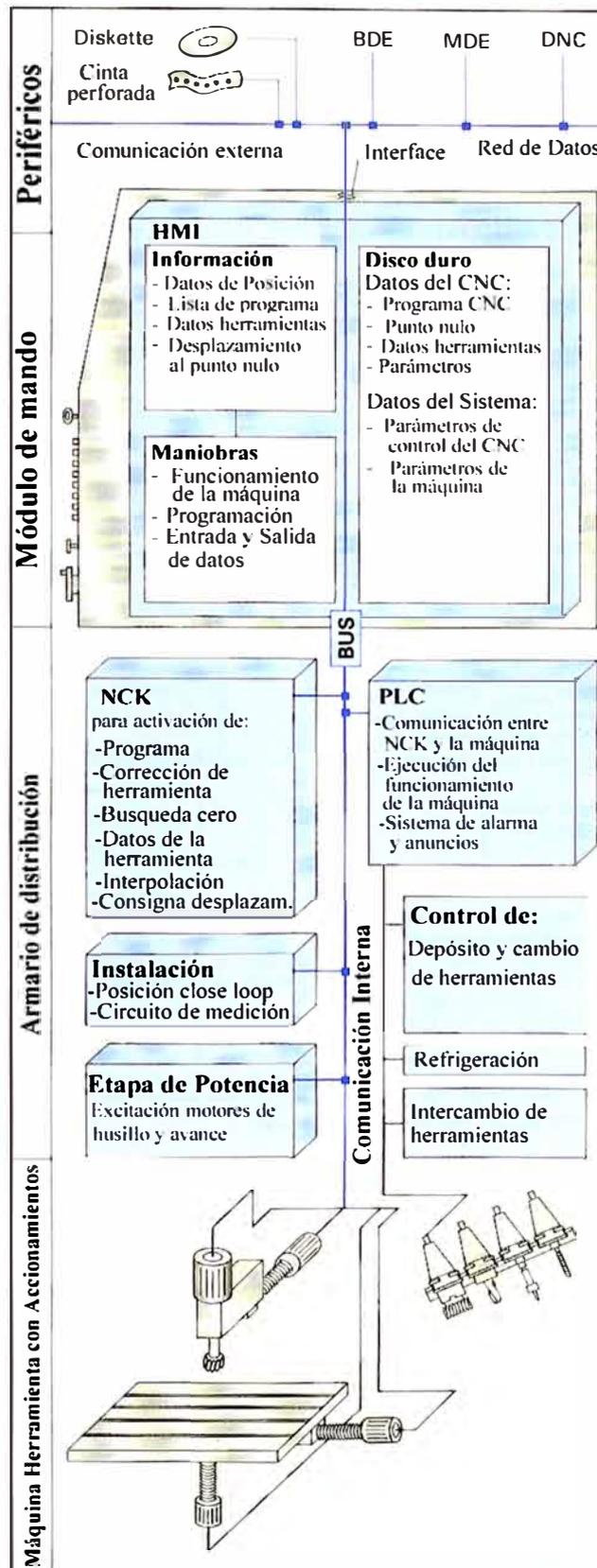


Figura 1.5: Flujo interno de información del CNC

1.1.3. Diagrama de Bloques del CNC

De las máquinas herramientas, las más conocidas son el “Torno” en el cual la pieza a trabajar es montada sobre una base giratoria y la “Fresadora” en la que la herramienta de corte se desplaza con movimiento rectilíneo sobre la pieza. Ambas máquinas realizan su trabajo por medio de arranque de viruta de la pieza. En la figura 1.6 se muestra el diagrama de bloques del control manual de una máquina herramienta.

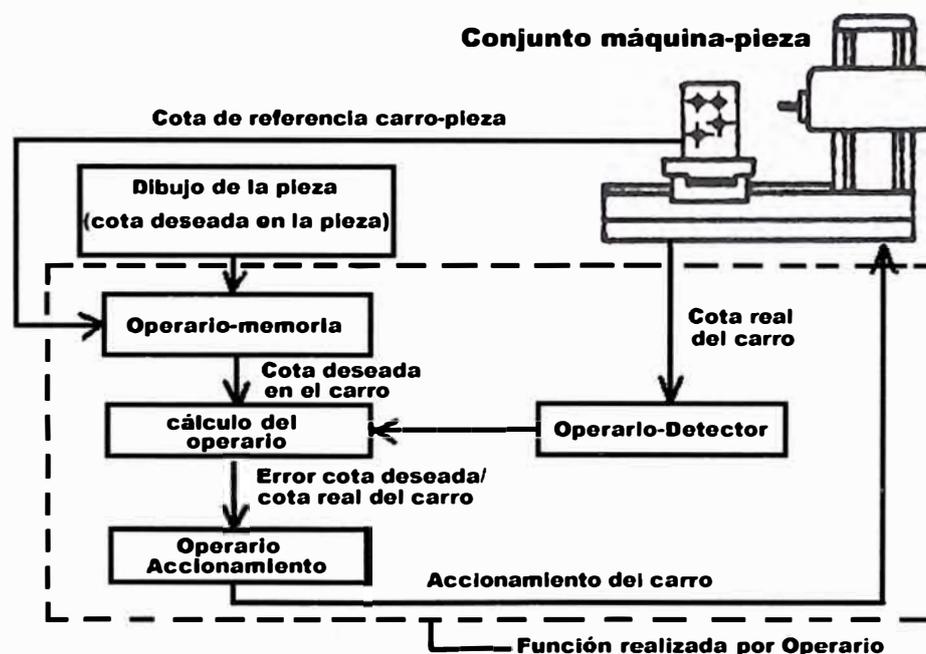


Figura 1.6: Control manual de una Máquina Herramienta

En la figura anterior se puede observar la función que el operario realiza desde la lectura del plano de diseño con las medidas y cotas necesarias, la instalación de la pieza a trabajar, los ajustes de la máquina y el maquinado.

El diagrama de bloques del control automático de una máquina herramienta es mostrada en la figura 1.7, en la cual la intervención del operario se reduce sólo a

labores de calibración y supervisión. El maquinado de la pieza se realiza automáticamente.

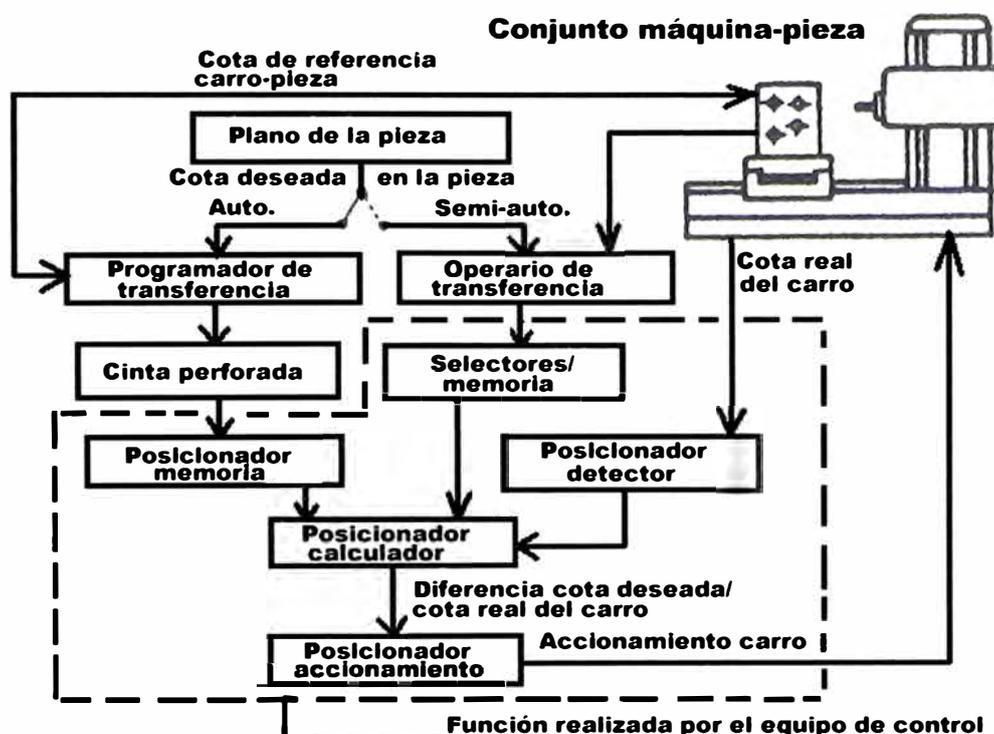


Figura 1.7: Control automático de una Máquina Herramienta

De lo expuesto, podemos resumir que las diferencias de hardware entre una máquina herramienta convencional y otra CNC son las siguientes:

1. Control Numérico Computarizado CNC.
2. Interface hombre-máquina HMI.
3. Controlador Lógico Programable PLC.
4. Pre-actuadores eléctricos (Variadores de Velocidad) ó Hidráulicos (Servo-válvulas o Válvulas proporcionales).
5. Actuadores Eléctricos (Motor DC o AC) o Hidráulicos (Motor Hidráulico).
6. Sensores de posición, velocidad, sentido de giro, etc.

La figura 1.8 nos muestra las principales partes de una máquina herramienta con tecnología CNC, observe que en este caso los actuadores son motores eléctricos, el sensor de velocidad es el tacogenerador y el sensor de desplazamiento es del tipo potenciómetro lineal.

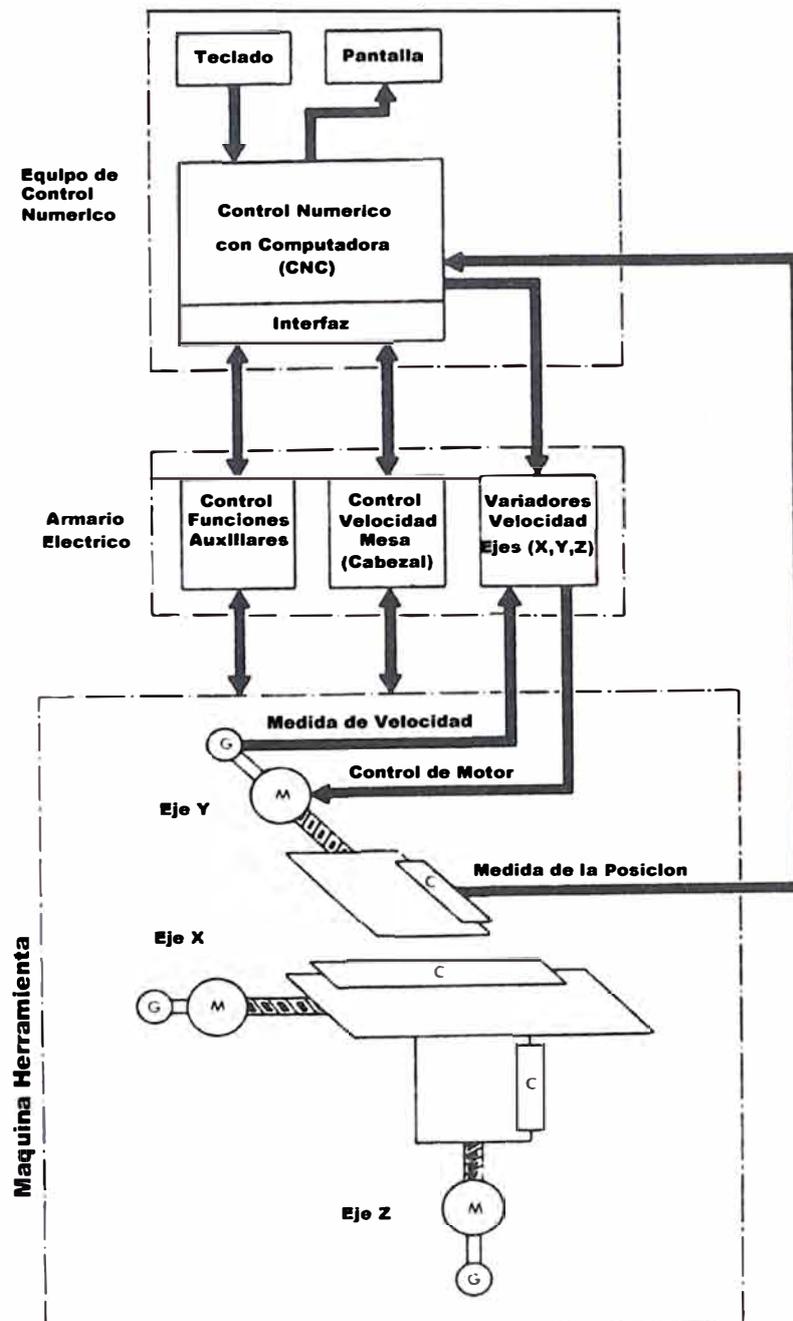


Figura 1.8: Estructura general de un CNC

1.2. Selección del Tipo de Control a Utilizar

Para tener idea de las diversas clases de control a aplicar en las máquinas CNC, se tiene a continuación la información necesaria para mejorar nuestro discernimiento cuando tratemos de seleccionar el control adecuado.

Los tipos de regulación empleados en CNC son las siguientes:

1. Regulación de valor fijo ($w = \text{constante}$)
2. Regulación de valor variable en el tiempo ($w = f(t)$)

Como la variable controlada normalmente es la “posición” de un objeto, se puede usar la denominación “servo-control”.

La aplicación práctica de regulación de valor fijo se presenta en la figura 1.9, en la que se trata de cortar una plancha de metal con la técnica LASER manteniendo en todo momento la distancia “d” deseada dada por el programa del CNC.

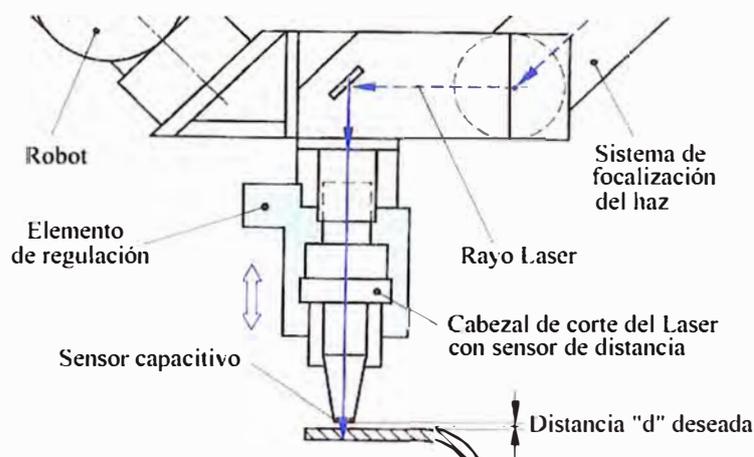


Figura 1.9: Regulación de Distancia para una máquina de corte por LASER

La aplicación práctica de regulación de valor variable se presenta en la figura 1.10, en la que se trata de torneando una pieza mediante una herramienta de corte, siguiendo el desplazamiento de referencia especificado en el programa del CNC. Por lo tanto, en la figura 1.11 podemos representar mediante diagrama de bloques el lazo de control necesario para el trabajo de posicionamiento de un CNC.

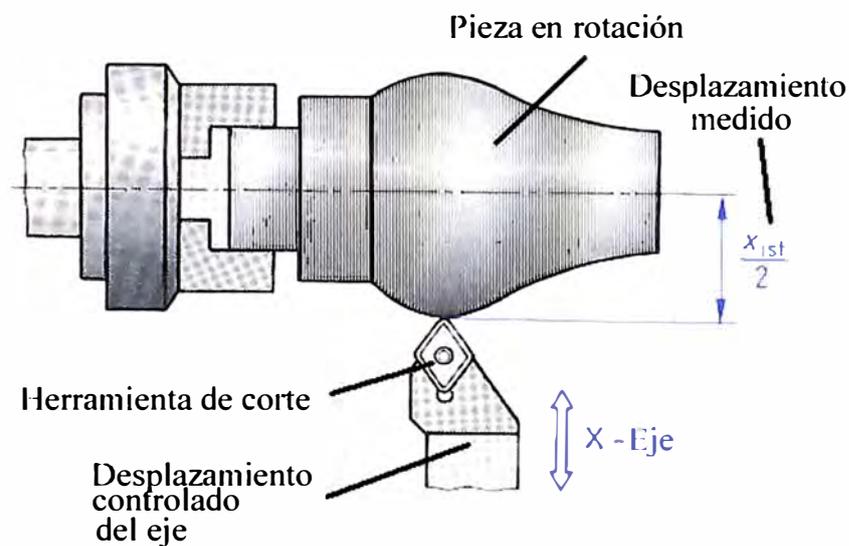
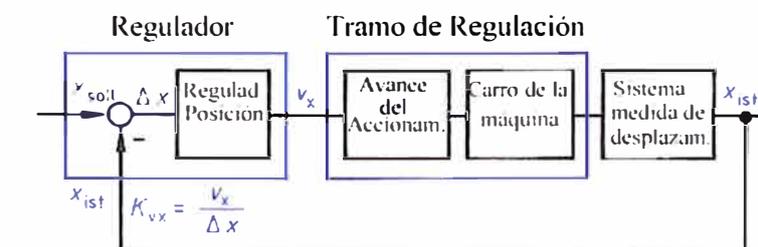


Figura 1.10: Regulación de valor variable para el eje X de un torno



- x_{soll} Posición deseada en eje X
- x_{ist} Posición medida en eje X
- Δx Error de Posición
- v_x Velocidad en dirección eje X

Figura 1.11: Regulación de Posición para el carro de una máquina en el eje X

De la figura 1.11, el Regulador es implementado en el programa del CNC; el Tramo de Regulación esta conformado por el conjunto Accionamiento/Carro de avance y el Sistema de medida por un conjunto de sensores. A continuación detallaremos cada uno de éstos.

1.2.1. El Regulador

Se encuentra implementado en el programa del CNC, el cual puede efectuar trabajos de avance de la herramienta del tipo “Punto-Punto” (ver figura 1.12), “Para-axial” (ver figura 1.13) y “Continuo” (ver figura 1.14).

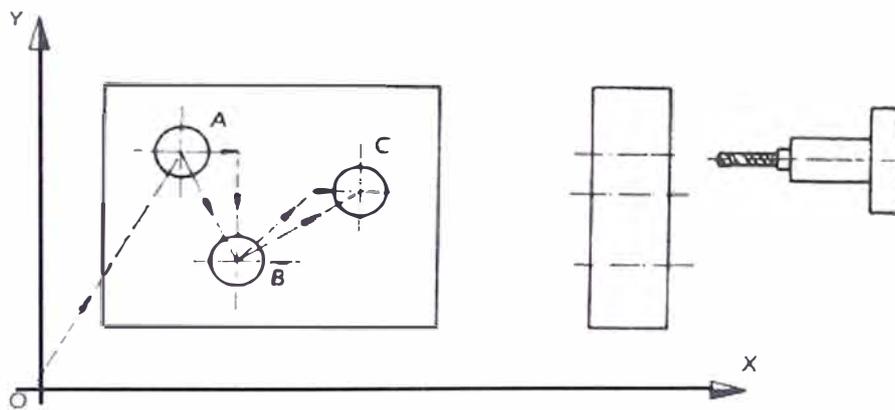


Figura 1.12: Control Punto-Punto de la herramienta del CNC.

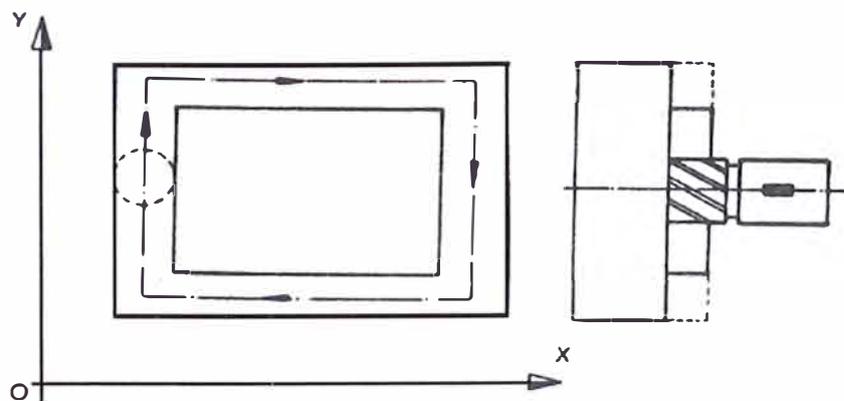


Figura 1.13: Control Para-axial de la herramienta del CNC.

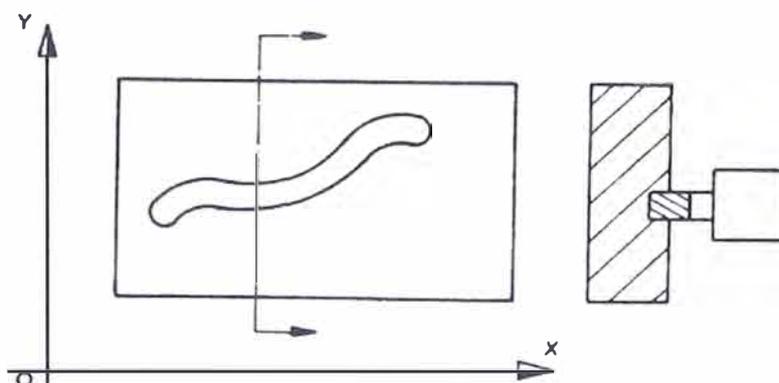


Figura 1.14: Control Continuo de la herramienta del CNC.

El programa es ingresado al CPU del CNC por medio del panel HMI y mediante la técnica de “interpolación” se calculan los puntos de la trayectoria a seguir (X_{soll}), cuyo resultado es enviado mediante convertidores D/A hacia el mando del accionamiento del eje respectivo. La figura 1.15 nos ilustra lo explicado.

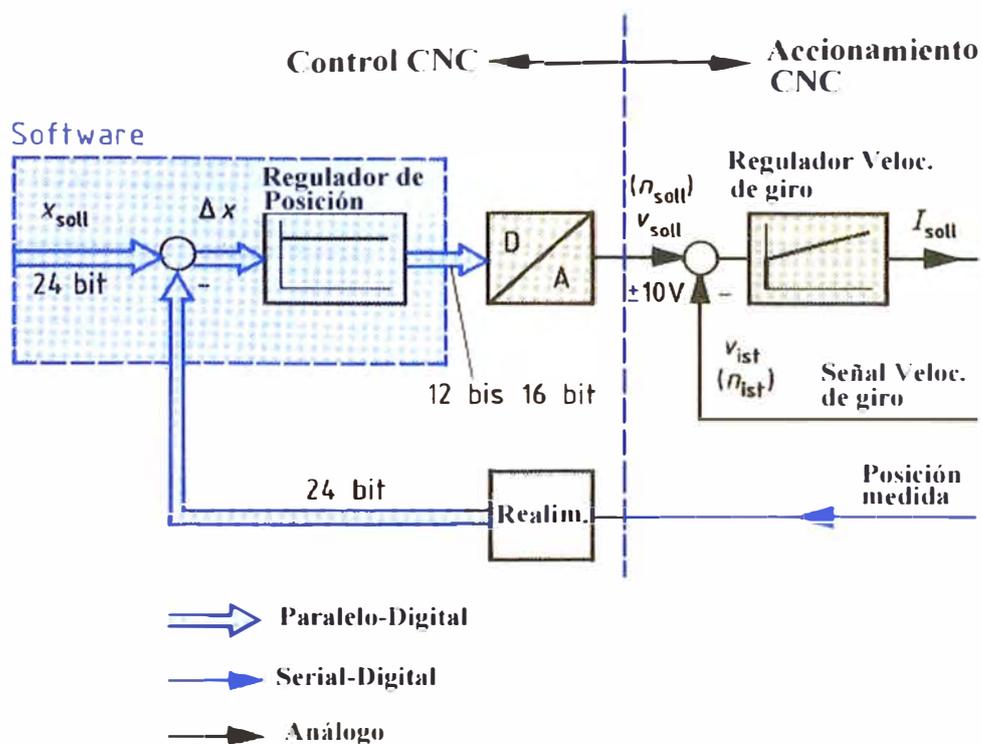


Figura 1.15: Control de posición realizado por el CNC.

1.2.2. El Tramo de Regulación

Se encuentra conformado por el Accionamiento y el carro de la máquina herramienta. El Accionamiento puede ser eléctrico (variador de velocidad y motor) o mecánico (válvula y pistón).

La función principal de un sistema de actuación es influir en el sistema controlado para obtener el movimiento o acción deseada. Este objetivo es posible gracias al sistema de actuación, el cual convierte la energía primaria (con el que opera el actuador) en la energía mecánica final.

Se tienen tres principales tipos de energía que trabajan con los sistemas de actuación: Energía Eléctrica, Energía Hidráulica y Energía Neumática. El primero utiliza los actuadores eléctricos tales como motores, solenoides y electro-magnetos. Los otros dos hacen uso de cilindros (motores lineales) y motores rotativos, sustancialmente iguales en forma y dimensión, cuyos movimientos son gobernados por fluidos considerados incomprensible (aceite, líquido hidráulico, etc.) y comprensible (aire comprimido, gas, etc.). A continuación, vamos a estudiar los dos primeros.

a) Accionamiento Eléctrico

La figura 1.16 nos muestra una aplicación de CNC con accionamiento eléctrico, en donde el valor deseado es proporcionado por el dato del CNC almacenado en un registro de memoria.

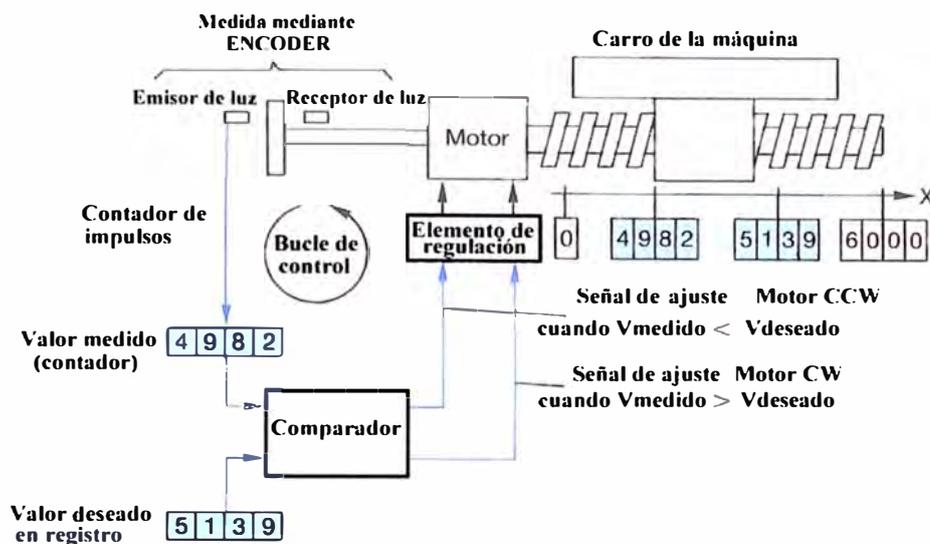


Figura 1.16: CNC con accionamiento eléctrico

En todo sistema de control, el objetivo es mantener la variable a controlar dentro de ciertos límites permisibles por el sistema; en control de movimiento y aún más específicamente en los servo sistemas la variable típica de control es la posición. El objetivo es que el servomotor realice el movimiento programado con precisión, controlando su posición y en consecuencia su velocidad y aceleración. En la figura 1.17 presentamos un esquema típico de sistema de control de movimiento con servomotor sin escobillas.

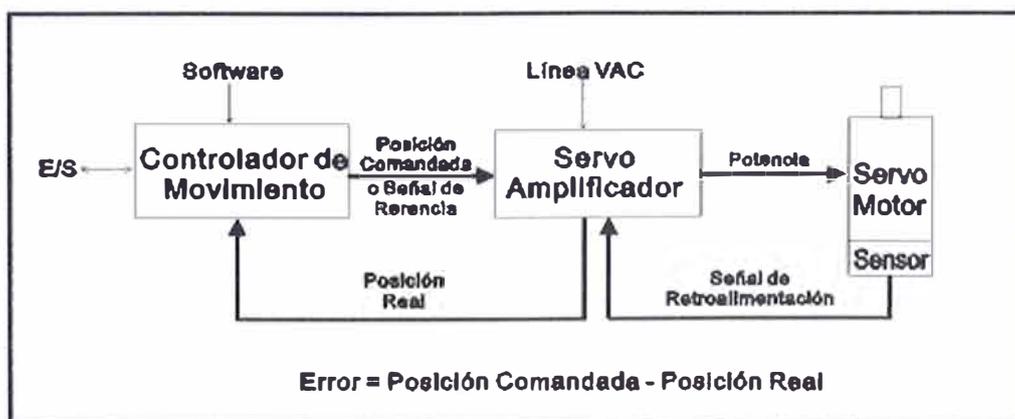


Figura 1.17: Esquema del accionamiento eléctrico con servomotor

El bloque **Controlador de Movimiento** es "el cerebro del sistema"; pertenece al control del CNC y se encarga de realizar el control de posición. El control de ésta variable lo realiza por medio de un algoritmo de control PID (con algunos filtros adicionales), el cuál debe ser sintonizado para el tipo de aplicación particular, con el fin, de mantener en todo momento el error de posición lo más cercano a cero posible. Con base en los requerimientos del programa de aplicación, el controlador corrige el error de posición en cada periodo de actualización, modificando la señal de comando enviada al servo amplificador, al reaccionar el servo motor a ese cambio, modificará la señal de retroalimentación o posición real, la cuál será recibida por el controlador y que servirá para calcular nuevamente el error en el siguiente periodo de actualización y corregirlo nuevamente. Este periodo de actualización es muy importante, así como cada uno de los elementos del sistema para lograr la precisión deseada, es común que una corrección se repita cada 62.5 microsegundos. Además de ésta función principal realiza otras como la coordinación de eventos externos por medio de entradas y salidas digitales y analógicas, la comunicación con el operador por medio de interfases inteligentes o terminales, etc.

El **Servo Amplificador** es, independientemente del tipo de tecnología que utilice (digital o analógica), y para motores sin escobillas, el encargado de realizar dos operaciones principales de gran importancia:

1. **Amplificación de señal:** Amplifica y convierte la señal de referencia de +/- 10VDC, proveniente del controlador de movimiento en potencia entregada al

motor, controlando voltaje o corriente dependiendo del modo de trabajo previamente configurado, velocidad o torque respectivamente.

2. **Conmutación electrónica:** En base a la señal de retroalimentación recibida del sensor de posición, la cuál le indica la posición real de los imanes del rotor del servo motor, realiza la conmutación de las bobinas del estator del motor con alta frecuencia y eficiencia, para lograr mantener perpendicular las fuerzas del imán permanente del rotor respecto a la fuerza producto del campo magnético de las bobinas del estator, con el objetivo de lograr la mayor repulsión posible y tener como resultado el mayor torque del motor en cualquier posición. Además de estas dos funciones cuenta con protección para el servomotor y para el mismo, así como herramientas para el monitoreo de fallas de ambos.

El **Servomotor sin escobillas** es un elemento perfecto para aplicaciones de alto rendimiento y precisión. Los imanes fabricados con materiales magnéticos especiales son capaces de producir una fuerza muy grande, lo que da como resultado grandes torques en motores con dimensiones menores a los tradicionales; al instalarse estos imanes en el rotor se logró contar con un motor de baja inercia capaz de alterar su posición rápidamente, con lo que podemos lograr movimientos precisos, así como aceleraciones y desaceleraciones muy altas. Al tener el bobinado en la carcasa se obtiene otra ventaja, que es la transferencia de calor mucho más rápida, logrando una eficiencia superior. Estas y otras ventajas lo hace un elemento vital en los sistemas de control de movimiento de alto rendimiento. Este sistema que se

describe puede sufrir diferentes variaciones de acuerdo al tipo de equipo manejado, por ejemplo en caso de utilizar un servo drive digital inteligente, éste elemento tomará las funciones del servo amplificador y el controlador de movimiento; o por ejemplo en sistemas multi-ejes, el controlador de movimiento manejará varias parejas de servo motor y servo amplificador (una por eje), y con esto podrá lograr movimientos coordinados, de maestro-esclavo, etc.

El **Motor de Pasos** se esta imponiendo últimamente debido al gran desarrollo de su fabricación y porque puede trabajar en los sistemas en lazo abierto en el que no se cuenta con señal de retroalimentación. Así el controlador calcula en base al programa de aplicación la señal necesaria para producir el movimiento requerido y envía la señal al driver, el cuál la amplifica y proporciona potencia al motor a pasos. Este tipo de sistemas puede ser seguro siempre y cuando la capacidad del motor y driver sea adecuada para la aplicación y no existan alteraciones importantes en el sistema. La figura 1.18 presenta el esquema de control CNC en lazo abierto.

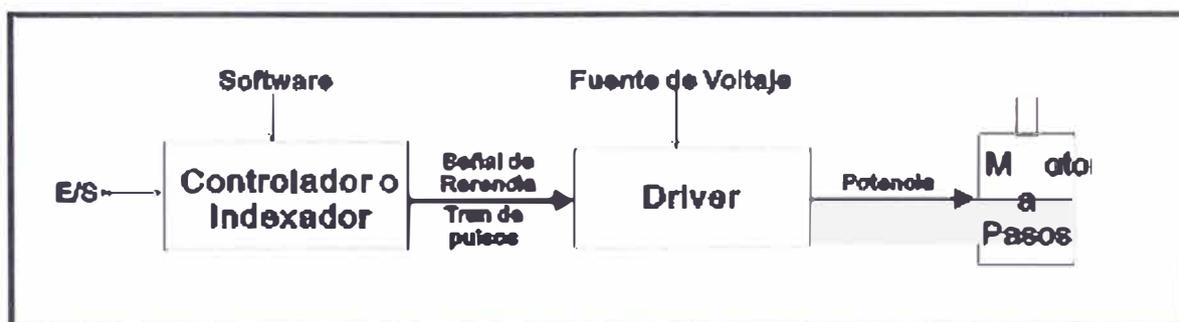


Figura 1.18: Esquema de un control CNC en lazo abierto

Los accionamientos eléctricos son muy usados en máquinas CNC de pequeño y mediano tamaño en donde las aplicaciones requieren de movimientos rápidos y de gran precisión, contrastando con los accionamiento hidráulicos que veremos a continuación en donde se aplican a máquinas CNC de gran tamaño y fuerza que trabajan con movimientos lentos y precisos. En la figura 1.19 se puede ver la aplicación de un accionamiento eléctrico para el avance de una bancada de CNC.

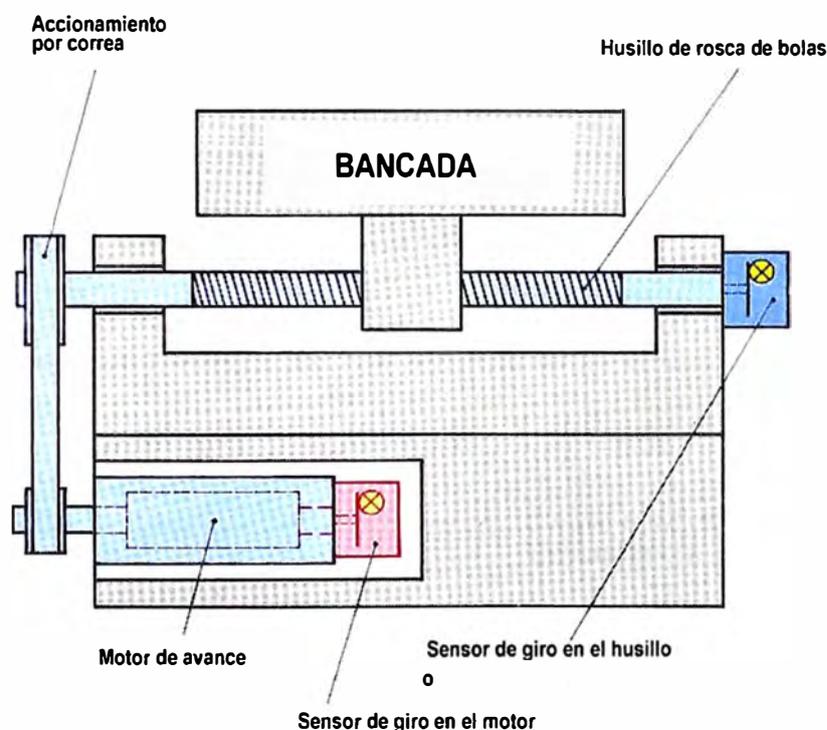


Figura 1.19: Accionamiento eléctrico del CNC

La figura 1.20 nos muestra un producto de bajo costo ofrecida por la empresa SIEMENS para el caso de implementar un control CNC mediante su modelo SINUMERIC 802C. Se observa que el accionamiento es eléctrico y consta de pre-actuadores (SIMODRIVE) y actuadores (Servo Motores). Se pueden controlar el desplazamiento de hasta 2 ejes mediante señales analógicas y también la velocidad

del spindle. La figura 1.21 nos ilustra el modelo SINUMERIK 802S de bajo costo para el caso de control CNC en lazo abierto y usando motores de paso.

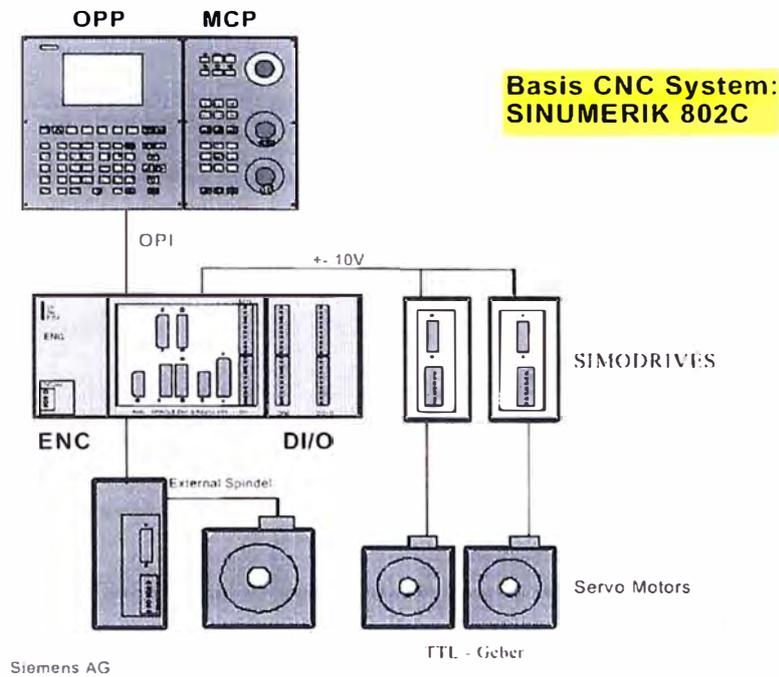


Figura 1.20: Control CNC con accionamientos eléctricos servos

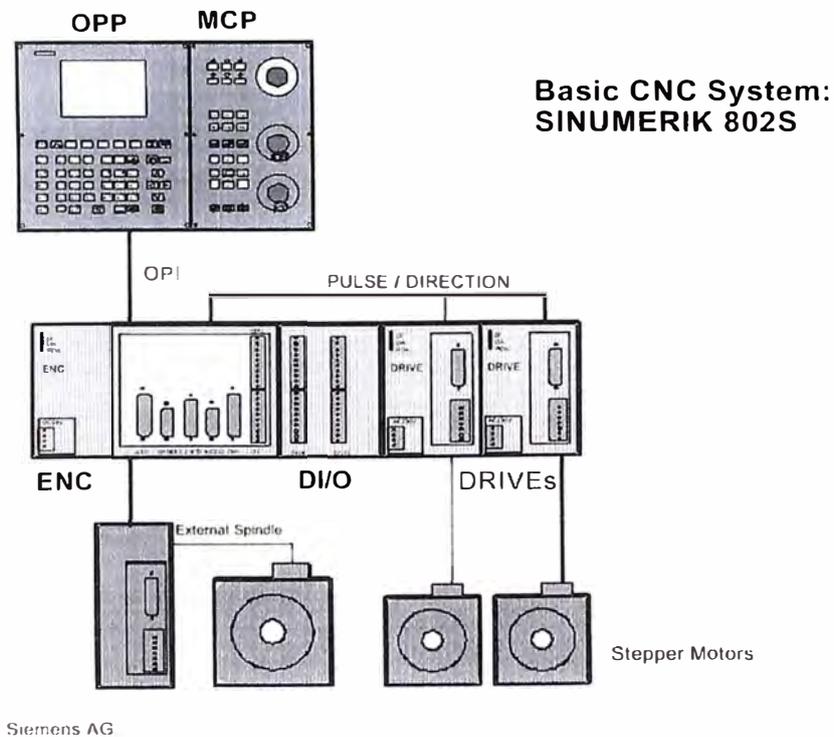


Figura 1.21: Control CNC con accionamientos eléctricos de pasos

b) Accionamiento Hidráulico

Las máquinas CNC con accionamiento hidráulico trabajan con presiones de 150 hasta 300 bar, y debido a que pueden mantener un control continuo de fuerza o de velocidad, con evidentes ventajas comparados con los accionamientos eléctricos, tal como la posibilidad de mantener el sistema bajo carga sin ninguna limitación son usados para trabajos pesados. La figura 1.22 nos presenta la aplicación de un accionamiento hidráulico para una máquina CNC.

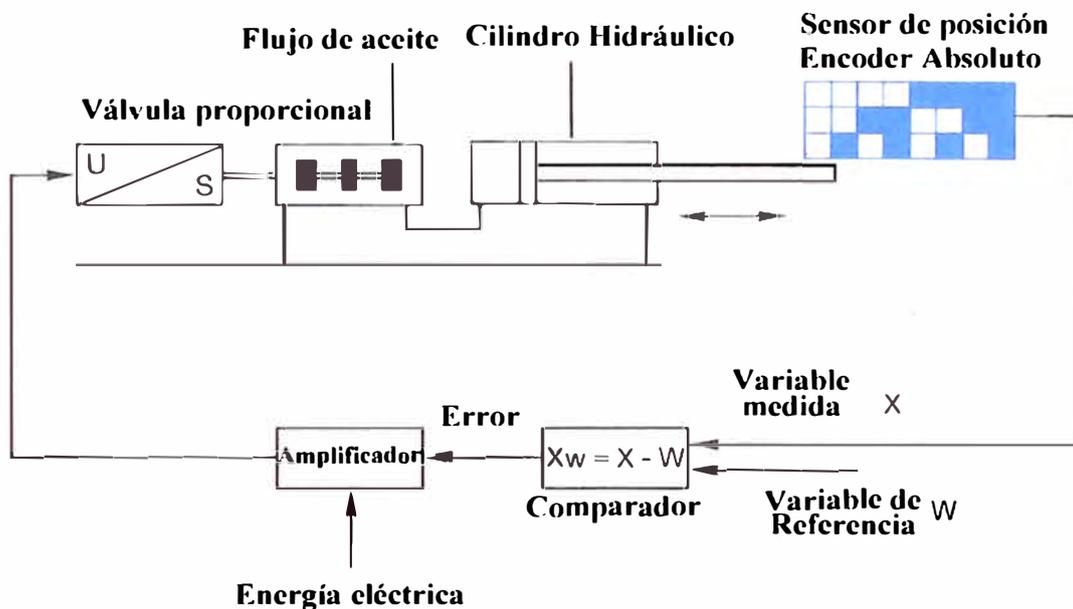


Figura 1.22: Esquema de control CNC con accionamiento hidráulico

En general, en un sistema hidráulico se puede controlar la presión en casos que sea necesario para obtener una determinada fuerza o torque, mientras que se controla el caudal si se desea manipular magnitudes cinemáticas tales como posición, velocidad y aceleración.

Los componentes de un sistema de accionamiento hidráulico son:

1. La bomba, que genera la potencia hidráulica.
2. El actuador (cilindro), es el elemento que convierte potencia hidráulica a mecánica
3. La válvula, es el regulador de potencia hidráulica
4. Las tuberías, para conectar los componentes del sistema
5. Los filtros, acumuladores y reservorios
6. El fluido, que transfiere la potencia entre los elementos
7. Los sensores y transductores
8. Dispositivos de control, medida, visualización, etc.

En la figura 1.23 se puede ver un esquema que representa a los elementos que participan en un control de posición hidráulico.

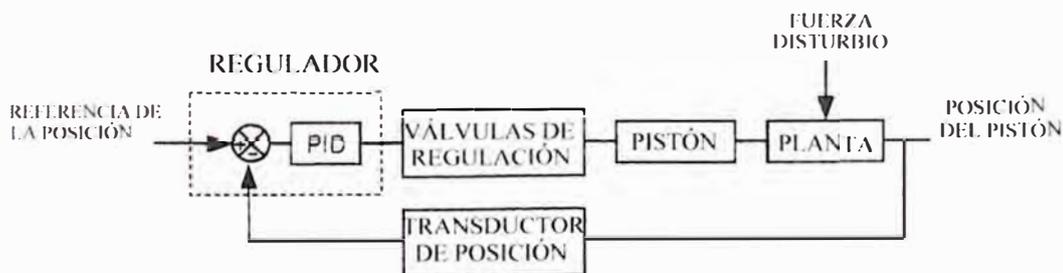


Figura 1.23: Esquema de un servo-sistema hidráulico

La simbología para los elementos hidráulico según estándar ISO 1219 son las siguientes:

La figura 1.24 representa los símbolos usados para diversos tipos de motores.

La figura 1.25 representa los símbolos para los actuadores.

La figura 1.26 muestra los símbolos para las válvulas.



Figura 1.24: Símbolos de motores hidráulicos rotativos

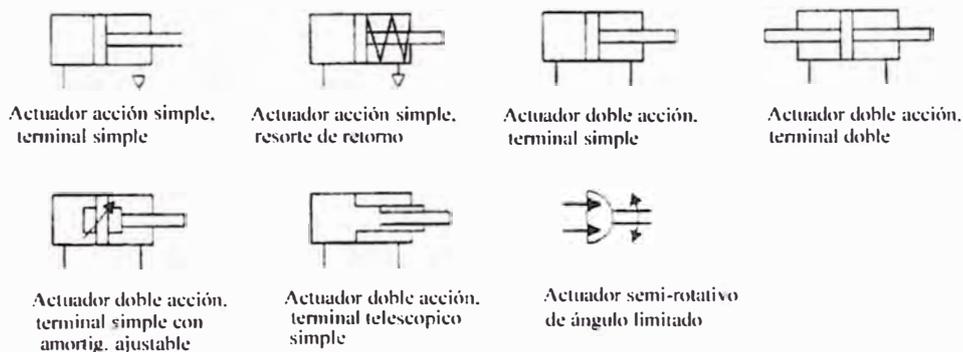


Figura 1.25: Símbolos de actuadores lineales

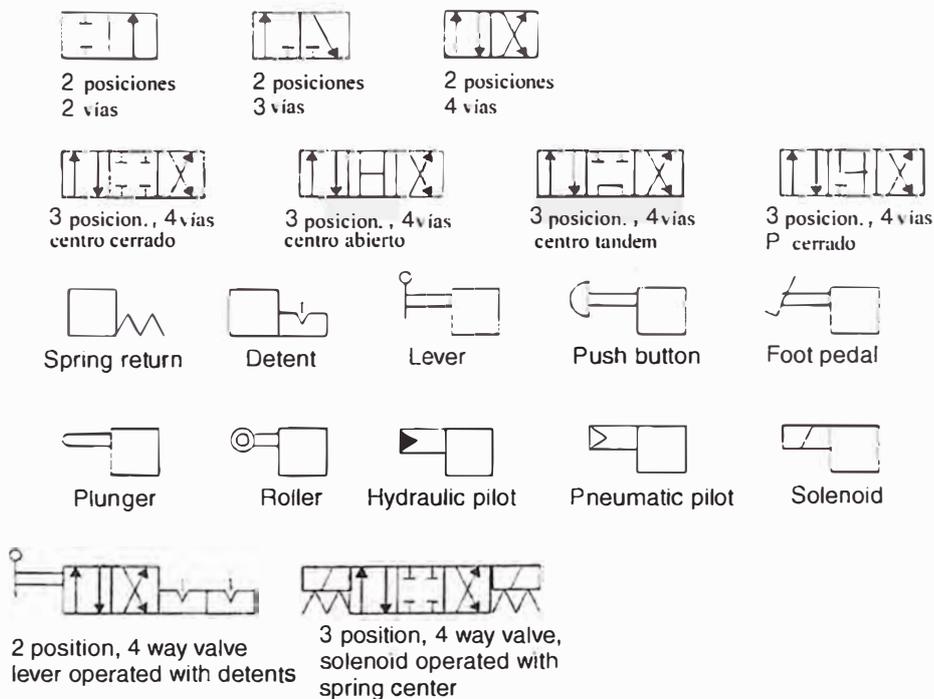


Figura 1.26: Símbolos de válvulas para trabajo discontinuo

Los distintos tipos de válvulas pueden utilizarse para efectuar trabajos discontinuos o continuos. Estos últimos se usan para el control continuo de desplazamiento, velocidad, y fuerza de un actuador hidráulico en donde se requieran altas prestaciones en términos de precisión del posicionamiento, o exactitud en condiciones de arranque y trabajo, en lazo abierto o cerrado. Las válvulas que cumplen dichas características se denominan “servo-válvula” o “válvula proporcional”.

Una servo-válvula o válvula proporcional, es componente de un sistema hidráulico capaz de producir una salida controlada como función de una entrada del tipo eléctrico. Según el tipo y aplicación, dichas válvulas se usan para controlar presión o caudal.

Las figuras 1.27 y 1.28 nos muestran las principales partes de una válvula proporcional y su característica entrada-salida.

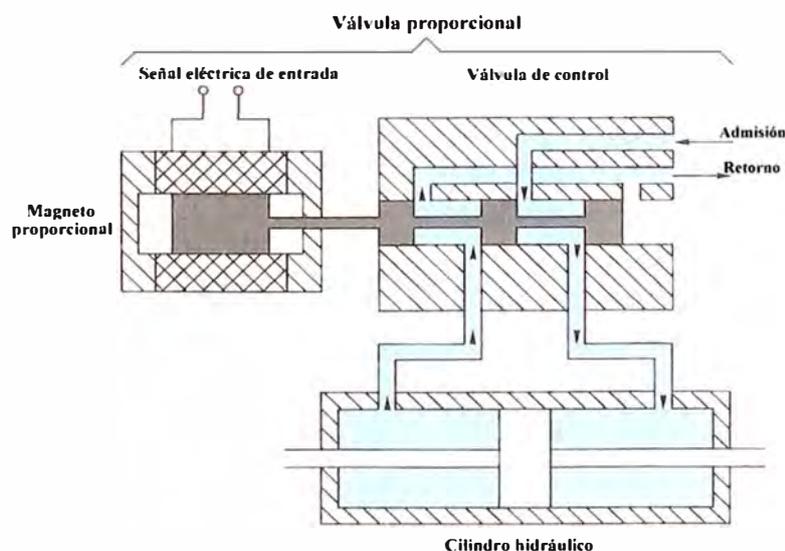


Figura 1.27: Partes de una válvula proporcional

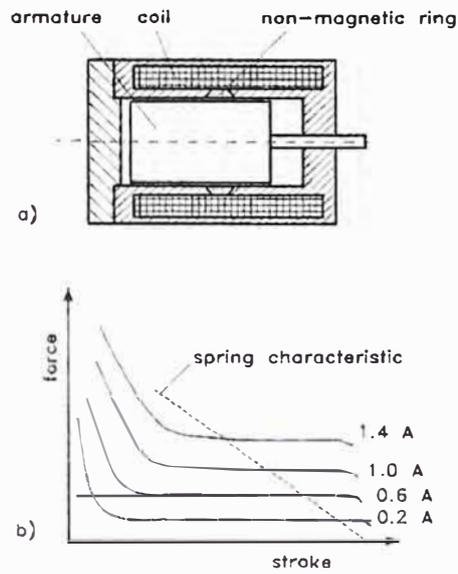


Figura 1.28: Característica I_{entrada} vs. Fuerza F_{salida}

Las figuras 1.29 y 1.30 presentan las partes de una servo-válvula tipo Jet-pipe y su correspondiente diagrama de bloques. Notar en este caso que la señal de entrada (V_{com}) controla el torque (C_{mot}) de un motor interno.

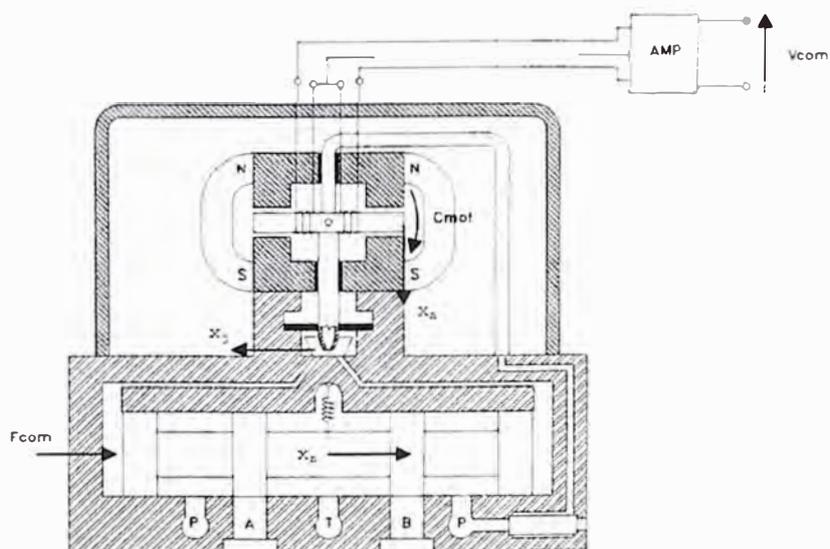


Figura 1.29: Partes de una servo-válvula

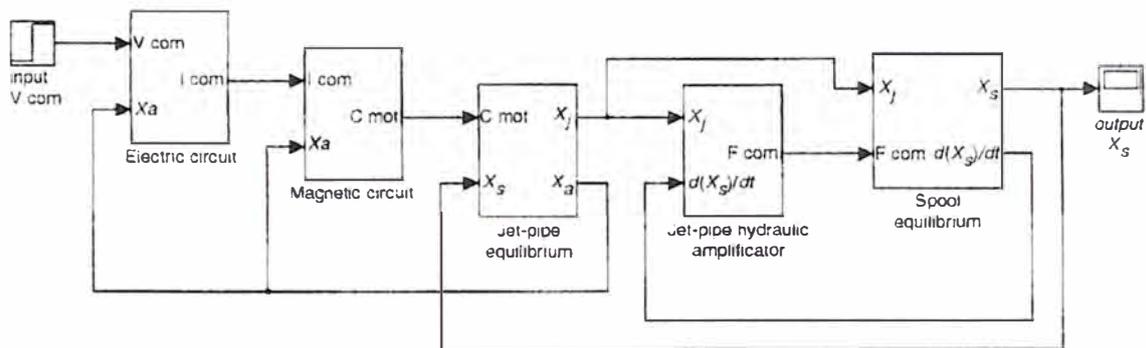


Figura 1.30: Diagrama de bloques del control de una servo-válvula

La Tabla N°1 muestra las típicas diferencias entre las válvulas hidráulicas proporcionales y servos.

TABLA N°1 Diferencias entre servo-válvulas y válvulas proporcionales

	Servo-válvula	Válvula Proporcional
Conversión electromecánica	Torque de motor bidireccional (Jet-Pipe): 0,1 a 0,2 W	Servo-solenoido unidireccional: 10 a 20 W
Corriente de entrada	100 a 200 mA	<3 A
Caudal	2 a 200 l/min (tipo 2 etapas) con caída de presión = 70 bar	10 a 500 l/min (tipo simple) con caída de presión = 10 bar
Histéresis	<3% (<1% con dither)	<6% (<2% con realimen. eléct.)
Ancho de banda	>100 Hz depende amplitud de entrada y presión de la fuente	<100 Hz depende de la amplitud de la entrada
Radial clearance of the spool	1 μ m (aeroespacial) 4 μ m (industrial)	2 a 6 μ m
Banda muerta del spool	<5% de el stroke	Overlap 10-20% de el stroke, menos si es compensado.

c) Carro de la máquina

Por definición para un Torno, el carro de la máquina es la que transporta la herramienta de corte y por lo tanto, su posición debe ser controlada con precisión para que la pieza maquinada pueda tener la característica deseada. En la figura 1.31 se observa el carro de la máquina dispuesta para desplazarse en los ejes X y Z en una aplicación con sistema de desplazamiento hidráulico.

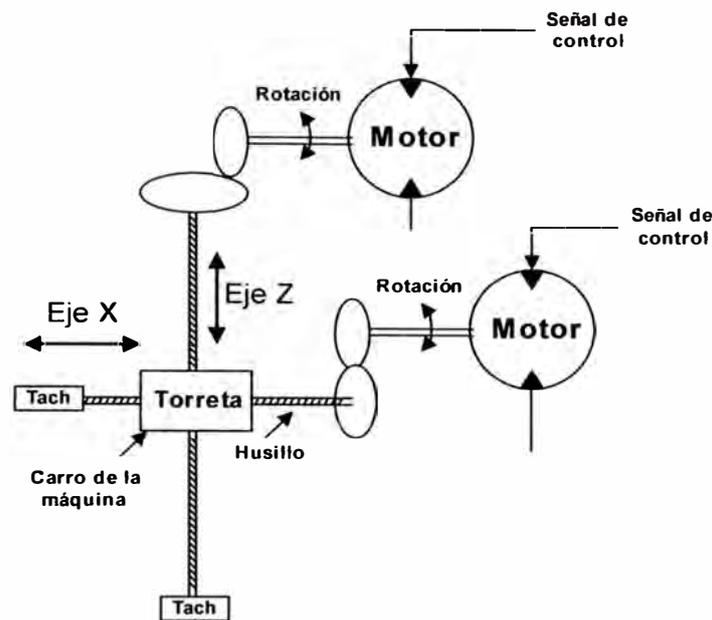


Figura 1.31: Carro de máquina dispuesta para desplazamiento en 2 ejes

1.2.3. Sistemas de medida de desplazamiento

Para escoger adecuadamente los sensores, debemos tener muy en claro los siguientes conceptos:

- Resolución, es el mas pequeño incremento de la entrada que puede ser efectivamente detectado.
- Sensitividad, se define como el cambio en la salida por cambio en la entrada.
- Error, es la diferencia entre el valor medido y al valor verdadero. Los errores se presentan por calibración inadecuada del ajuste de cero, la carga aplicada al sensor, efectos de temperatura, etc.
- Repetibilidad, es la habilidad del sensor para dar medidas de salidas idénticas ante la misma entrada.
- Linealidad, se especifica en porcentaje respecto de la escala de medida.

- Exactitud, la exactitud de un sensor es inversamente proporcional al error. A mayor acercamiento entre valor medido y valor verdadero, entonces es más exacto.
- Precisión, es cuando el promedio de la medida tiene baja desviación estándar.

Para trabajos de automatización existen una cantidad considerable de fabricantes de sensores, cada uno ofertando las bondades de sus productos y por lo tanto sería extenso el tratar todos los tipos actualmente disponibles. En este caso se estudiará solamente los sensores de posición denominados ENCODER (incremental y absoluto) y LVDT.

a) ENCODER INCREMENTAL: Es un dispositivo que por medio de fototransistores, convierte el movimiento en trenes de pulsos eléctricos, de tal forma que lo “codifica”, luego éstos son “decodificados” por un circuito contador para medir el desplazamiento. Conociendo el número de pulsos y el número de líneas radiales en el disco, la rotación del eje puede ser medida. La dirección de rotación es determinada por la relación de fases de las salidas A y B, las que deben estar desfasados 90° . Los ENCODER típicamente tienen una tercera señal de salida denominada Índice, rotulada I o Z. Dicha señal proporciona un pulso por revolución del disco, como señal de retorno para la orientación absoluta. Las figuras 1.32, 1.33 y 1.34, muestran la forma de construcción del ENCODER INCREMENTAL y un ejemplo de circuito encargado de “decodificar” la información. El número de ranuras pueden ser de 1000 ppr, 2400 ppr, etc; y se escogen según la resolución deseada.

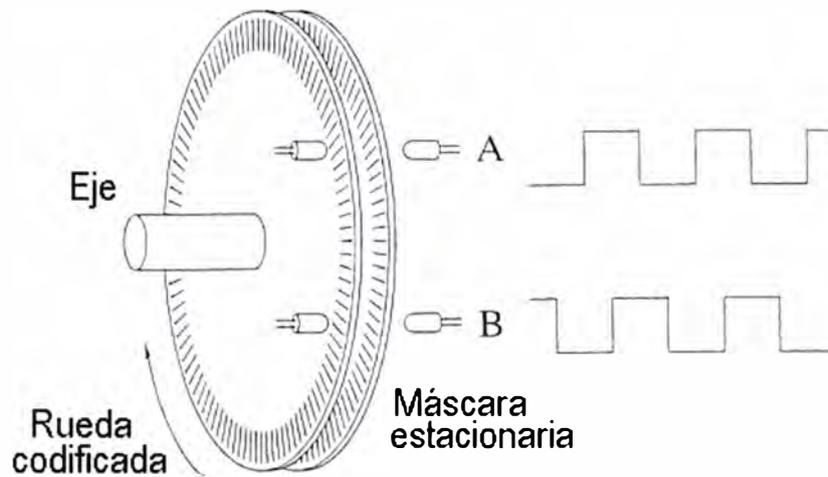


Figura 1.32: Partes principales del ENCODER incremental

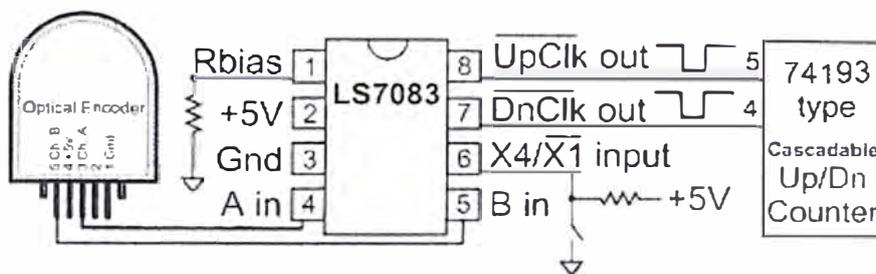


Figura 1.33: Circuito “decodificador” de la información del ENCODER

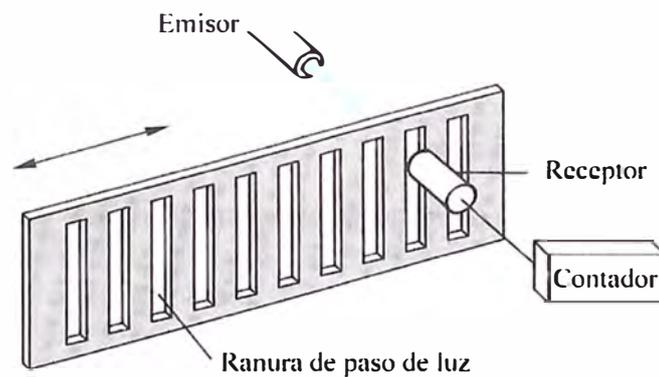


Figura 1.34: Principio de funcionamiento del ENCODER incremental

b) ENCODER ABSOLUTO. Se utiliza cuando se requiere conocer en todo momento la posición del eje sin tener que esperar a recibir la señal Índice. Un

ENCODER ABSOLUTO (ver figura 1.35) utiliza “k” foto-transistores y “k” pistas de código para producir palabras binarias de “k-bit”, representando “ 2^k ” diferentes orientaciones del disco, dando una resolución angular de $360^\circ/2^k$. A diferencia del Encoder Incremental, un Encoder Absoluto siempre reporta el ángulo absoluto del Encoder.

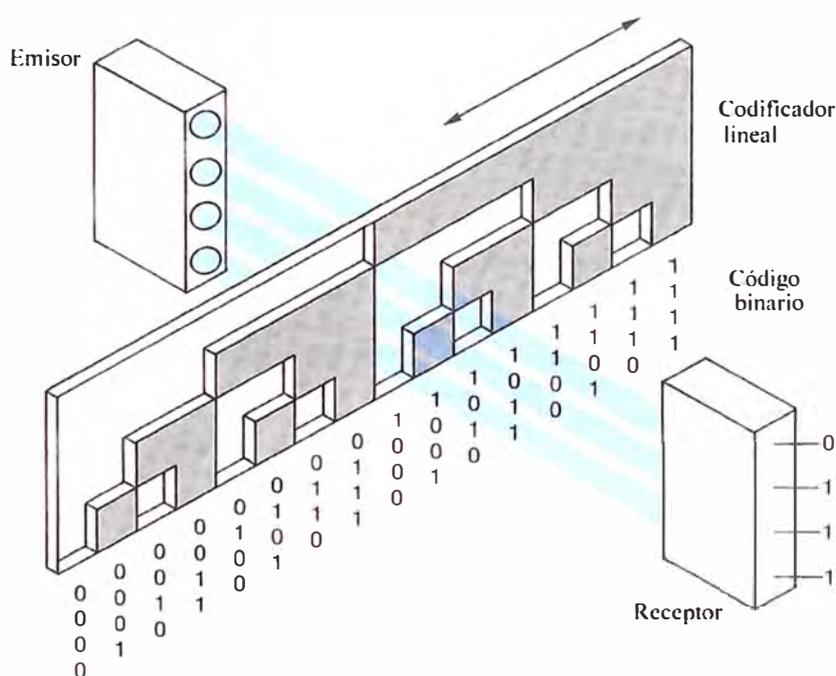


Figura 1.35: Explicación gráfica del funcionamiento de un ENCODER Absoluto

c) **LVDT**. Son las iniciales de “linear variable differential transformer”, constructivamente es un tubo con un vástago; el desplazamiento del vástago es la variable a ser medida. El tubo es bobinado por dos arrollamientos denominados primario (con voltaje senoidal de 1kHz) y secundario (cuyo voltaje de salida depende de la posición del vástago). La figura 1.36 nos sirve para ver su forma constructiva y

la figura 1.37 muestra el diagrama de bloques respectivo. Actualmente existen en el mercado LVDTs que pueden medir desplazamientos desde mm a m, proporcionando salidas estándares 0-10VDC, 4-20mA, etc.

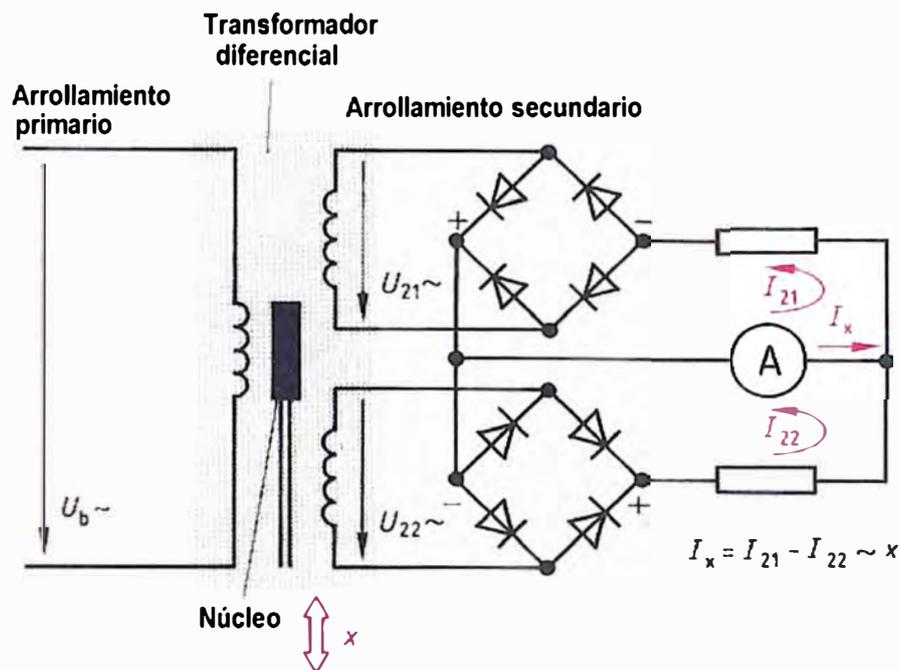


Figura 1.36: Construcción del LVDT

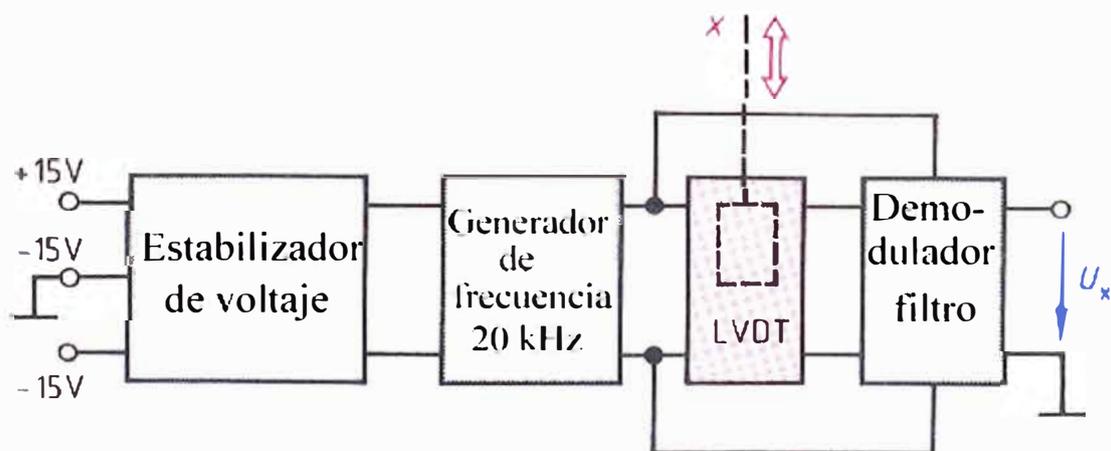


Figura 1.37: Diagrama de bloques del LVDT

1.3. Variables Posición y Velocidad

Para el caso de máquinas CNC con accionamientos eléctricos, las variables de Posición y Velocidad (y además Torque) son muy importantes. El modo de conexión de los reguladores de Posición, Velocidad y Torque es el denominado “cascada” y se puede ver en la figura 1.38. Notar que las partes color celeste corresponden al control del CNC y las de color plomo pertenecen al accionamiento eléctrico y la carga.

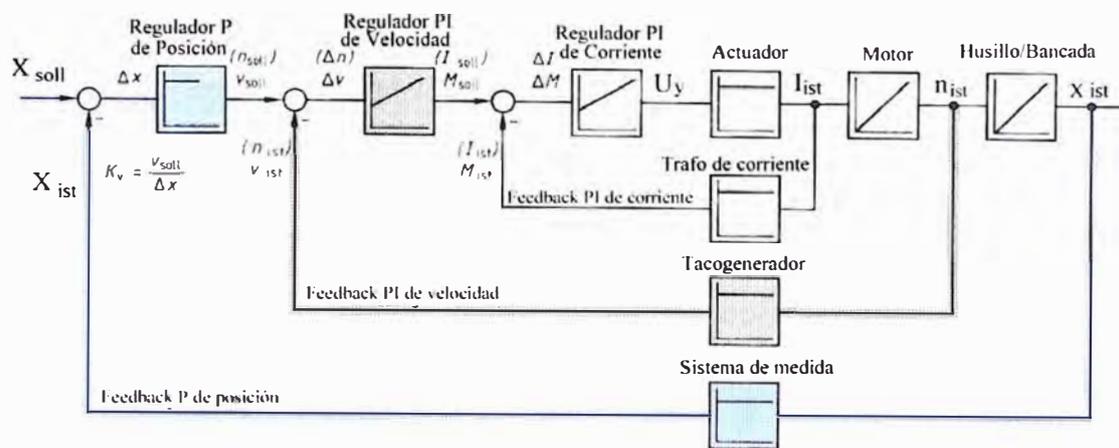


Figura 1.38: Diagrama de bloques de control de un CNC con accionamiento eléctrico

La variable Posición “ X_{soll} ” es la principal fuente de referencia y es proporcionada por el programa del CNC; puede ser del tipo constante o variable en el tiempo, según el trabajo de mecanizado a efectuar. El regulador de Posición es el encargado de lograr que en todo momento el valor medido “ X_{ist} ” se aproxime al valor deseado “ X_{soll} ” de tal modo que el error de posición sea el mínimo posible en cada instante de trabajo de dicho lazo de control.

El regulador de Velocidad tiene como valor de referencia “ V_{soll} ”, el cual es la salida del regulador de posición y su magnitud depende del error de posición. En este caso el valor medido de velocidad “ V_{ist} ” es proporcionado por un Tacogenerador. La función del regulador de velocidad es mantener la uniformidad del desplazamiento. La salida del regulador de velocidad viene a ser el valor de referencia “ M_{soll} ” del regulador de Torque. El valor medido de torque “ M_{ist} ” es dado por un sensor de corriente. La función del regulador de Torque es dar mayor respuesta dinámica al sistema de control en cascada. La figura 1.39 es una representación del trabajo del regulador de posición en función del factor K_v . En donde $\omega_{og} = 2\pi f_{og}$ es la frecuencia natural del sistema y depende de las dimensiones del motor, cilindros, masa impulsada, etc. Observar que el valor deseado es el escalón color celeste y existe una diferencia con los valores medidos.

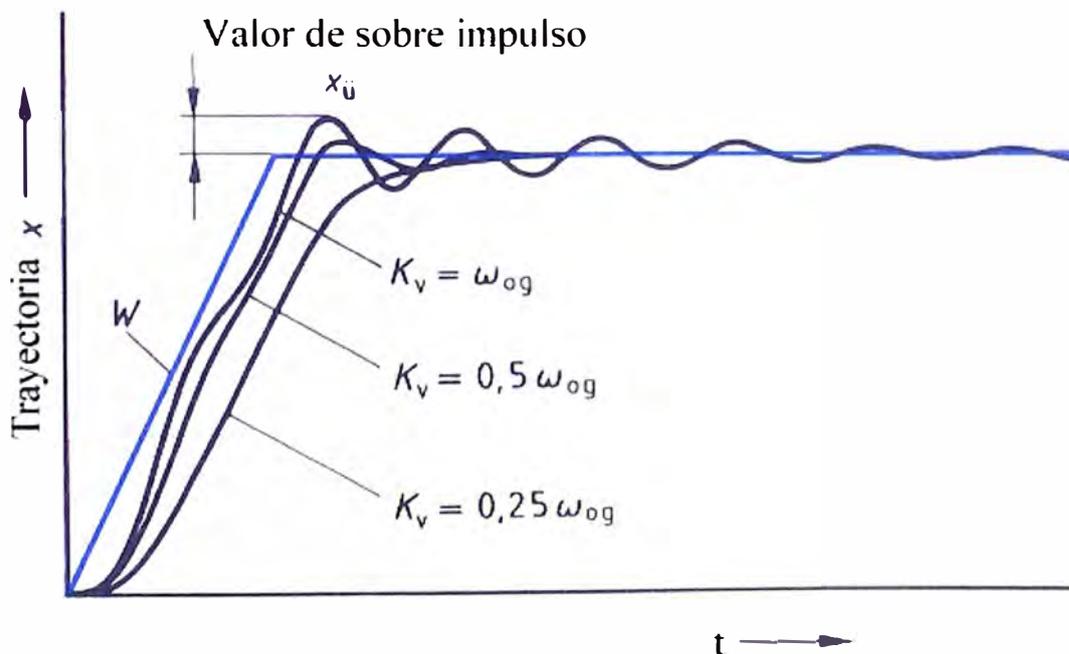


Figura 1.39: Respuesta a un escalón del regulador de posición P para diferentes valores del factor K_v

Para mejorar el trabajo de control del CNC, en la figura 1.40 se presenta una solución para minimizar el error de posición, el cual se trata de adicionar un bloque regulador Derivativo en paralelo con el regulador de posición al cual se le denomina “de mando anticipado”. La figura 1.41 evidencia la mejora conseguida.

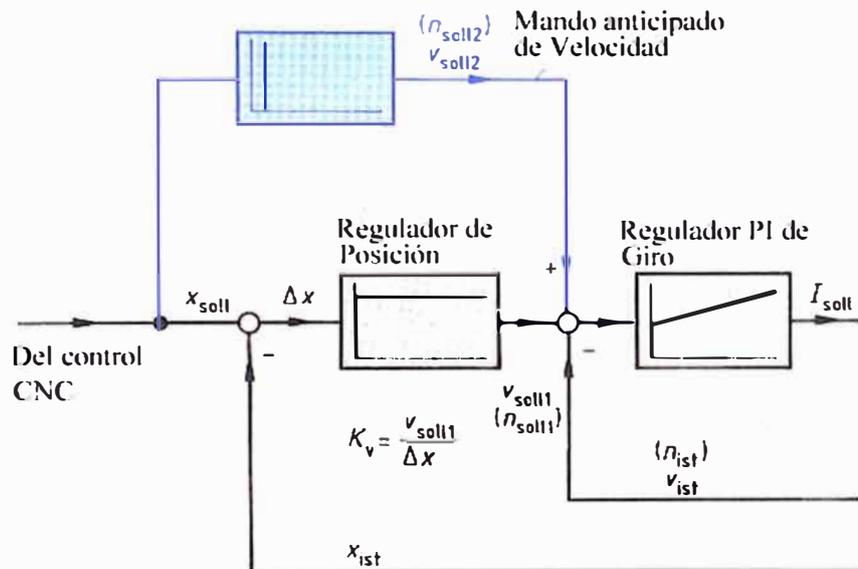


Figura 1.40: Adición en paralelo de un regulador Diferencial



Figura 1.41: Característica de un regulador proporcional de posición con mando anticipado de velocidad

En la actualidad, debido al enorme avance tanto en microelectrónica como en nuevas técnicas de control se tienen los siguientes nuevos tipos de control:

- **Control Optimo Proporcional Estacionario**, que se aplica a sistemas en el que la salida sigue a una referencia deseada. Es necesario indicar que se deben conocer los valores propios de la Planta o Proceso, para averiguar si tiene integrador [5]. La figura 1.42 describe dicha aplicación.
- **Control Adaptivo MRAC de parámetro adaptable**, en donde se toma la diferencia entre la salida del modelo y la salida del proceso, y lo utiliza para modificar los parámetros del controlador [5]. La figura 1.43 muestra este caso.

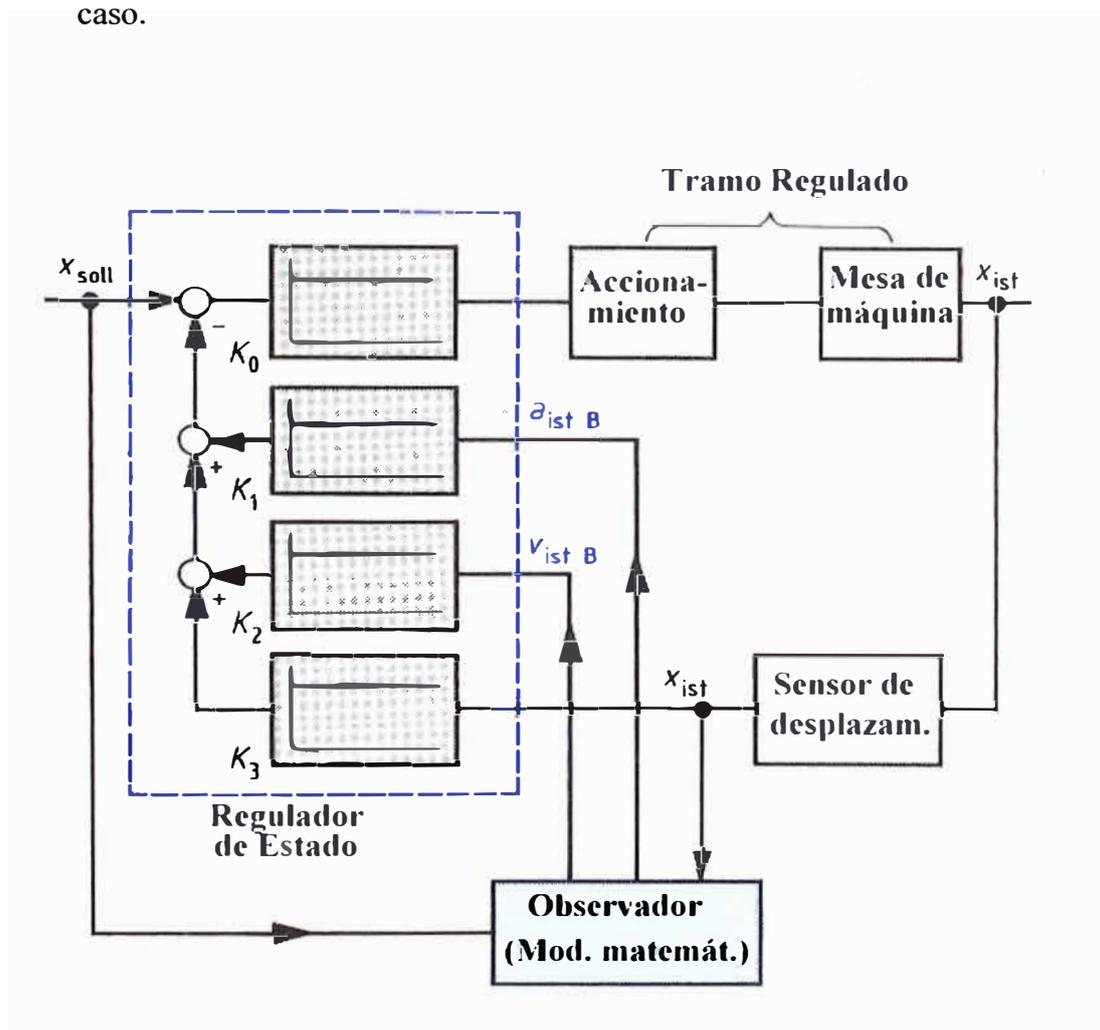


Figura 1.42: Regulador de Estado con observador

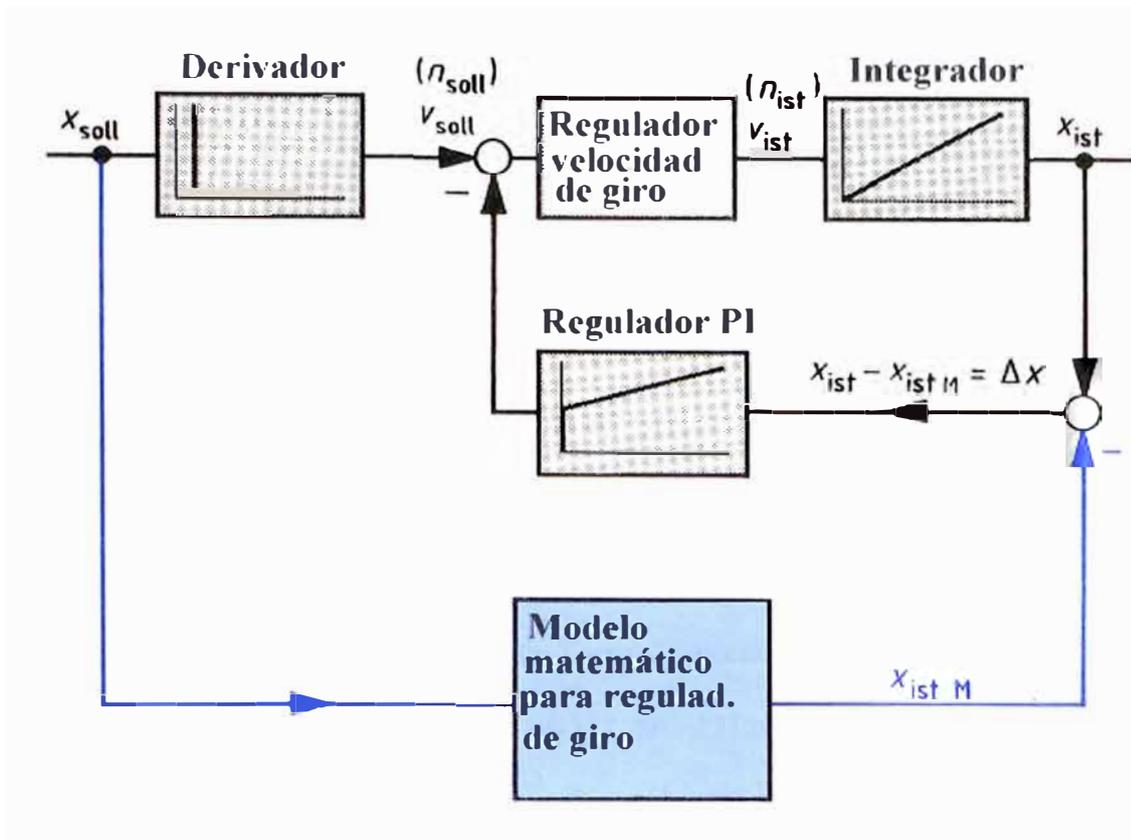


Figura 1.43: Regulador de posición con control de velocidad y modelo de seguimiento

CAPITULO II

DESCRIPCIÓN DEL FUNCIONAMIENTO DE LA MÁQUINA

La máquina herramienta que vamos a utilizar para desarrollar la parte aplicativa del presente informe es un Torno Vertical, marca: TOS HULIN, país de procedencia: Checoslovaquia, Tipo: SKJ12, N°: 2212033, año 1979 (ver Anexo I); el cual ha sido comprado de segundo uso por la Cía. FUNDICIÓN CALLAO; y es utilizada para torneear piezas de acero fundidas de hasta 1,25 m de diámetro y 0,72 m de altura para satisfacer la demanda de sus clientes, principalmente mineros, de todo el mundo. Por el tiempo de uso de la máquina, las fallas se han ido manifestando con mayor frecuencia sobre todo en la etapa de control electrónico del tipo analógico y causando incrementos de los costos de mantenimiento y como consecuencia el retraso en el tiempo de entrega de los trabajos.

Las principales partes del Torno TOS son:

- Etapa de Potencia del tipo Hidráulico para ejes X, Z, Lateral y Copiador.
- Armario eléctrico de contactores para maniobras y alimentación a la mesa
- Etapa de control de posición mediante tarjetas electrónicas analógicas.
- Panel de Operador.

Las figuras 2.1 y 2.2 nos presentan las partes principales de la etapa hidráulica del torno TOS HULIN y la Centralina como fuente de alimentación hidráulica (ver Anexo VIII).

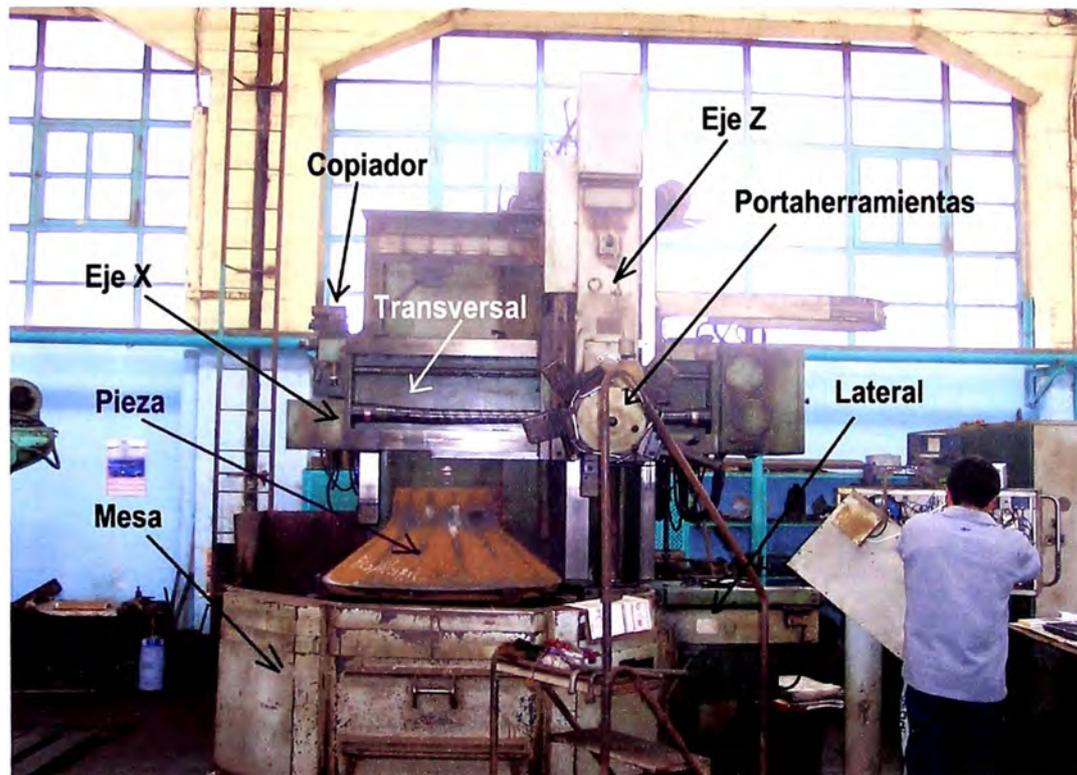


Figura 2.1: Etapa hidráulica mostrando los ejes Z, X, Lateral y Copiador



Figura 2.2: Centralina Hidráulica

La figura 2.3 muestra el armario eléctrico con la lógica a relés y contactores de fuerza para arranque y parada de la mesa, además el DC-Driver es el encargado de controlar la velocidad de la mesa. También se pueden observar las tarjetas electrónicas que controlan el desplazamiento de los ejes X, Z, carro Lateral y Copiador.

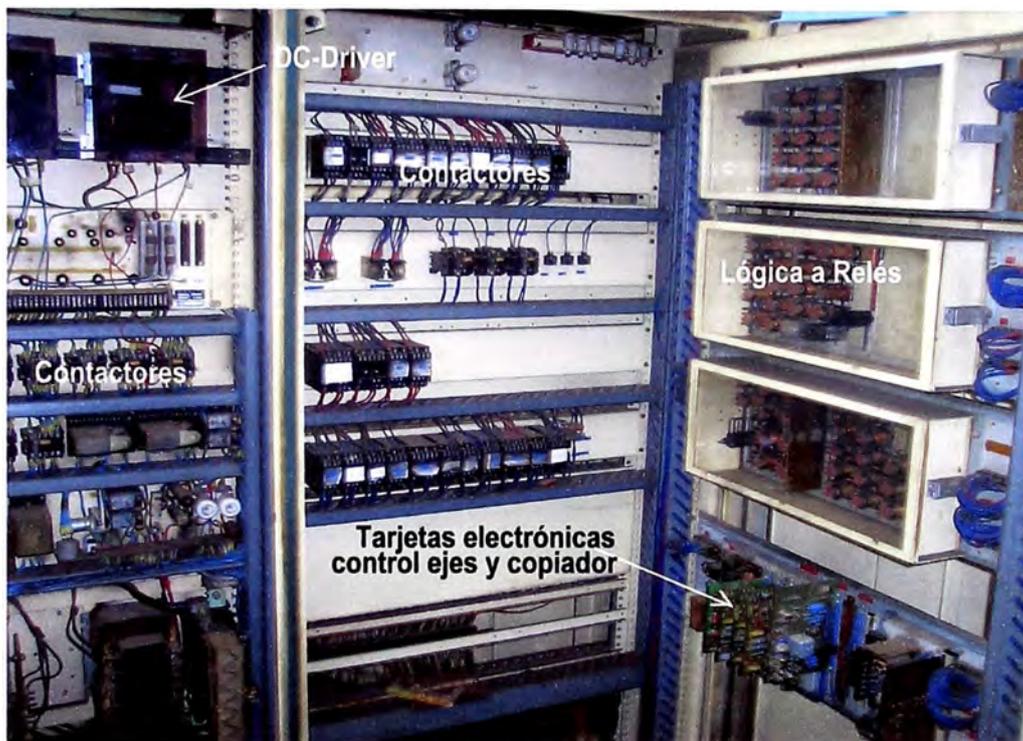


Figura 2.3: Armario Eléctrico

La figura 2.4 presenta las tarjetas electrónicas que se encargan de controlar en modos automático y manual el avance de los ejes X, Z, Lateral y Copiador. Las tarjetas de control están implementadas a transistores y usan la técnica de amplificación diferencial para enviar la señal de mando hacia las tarjetas amplificadoras.

Las tarjetas amplificadoras a su vez, envían voltaje de 0-10 VDC hacia la servo-válvula tipo Jet-pipe (ver figura 2.5) que comanda el caudal de aceite para los actuadores (cilindros) de cada eje.

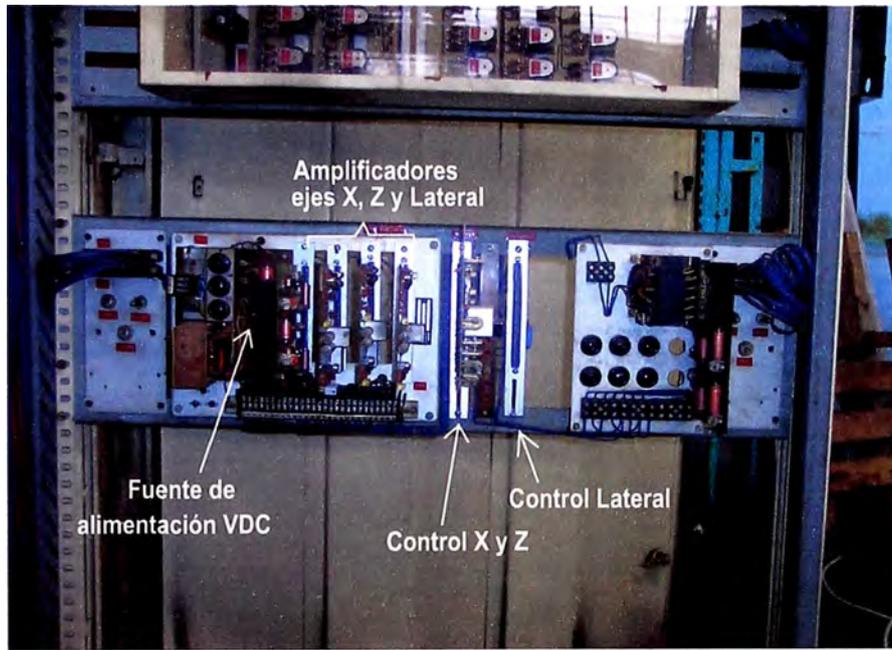


Figura 2.4: Tarjetas electrónicas analógicas para control de ejes



Figura 2.5: Vista de las Servo-válvulas para los ejes Z y X

El Panel del Operador es completamente electro-mecánico, es decir que está implementada con interruptores, potenciómetros, pulsadores, etc. La figura 2.6 presenta el panel del operador usado en el torno TOS.



Figura 2.6: Panel Operador y visualizador digital de avances ejes Z y X

Los sensores de velocidad son del tipo Tacogenerador, el cual proporciona información analógica en voltios DC cuya magnitud es proporcional a la velocidad de giro y la polaridad depende del sentido de giro. Las figuras 2.7 y 2.8 muestran los sensores de los ejes Z, X, y el eje Lateral respectivamente. El giro del plato también es sentido por otro generador y dicha información sirve como mando de referencia de velocidad para los ejes. En conclusión, la velocidad de los ejes es directamente proporcional a la velocidad de giro del plato del torno, y cuyo valor de

proporcionalidad depende de engranajes dispuestos en la máquina con el objetivo que trabaje sin sobrecargas.

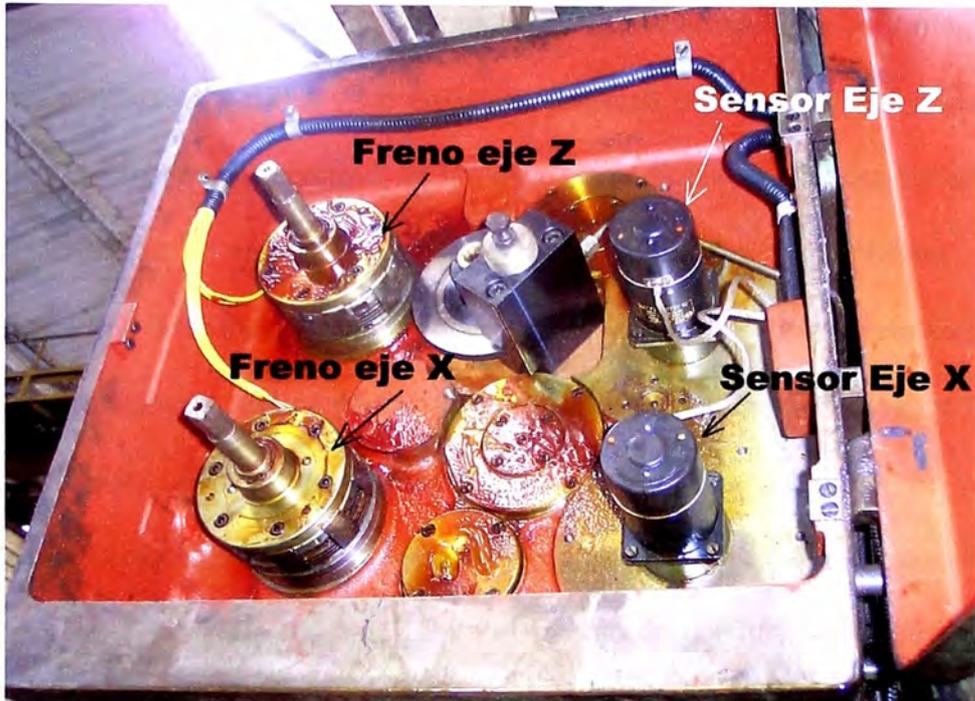


Figura 2.7: Sensores y frenos electromecánicos ejes Z y X



Figura 2.8: Sensor desplazamiento Lateral y engranajes para el cambio de dirección en 4 sentidos

2.1. Características de Funcionamiento

El Torno TOS HULIN cumple un papel muy importante dentro de la estructura de producción de la empresa, por lo tanto es prioritario solucionar los problemas que causan las permanentes fallas y las cuales se originan sobre todo en la defeción de las tarjetas electrónicas de control de los ejes. Actualmente el funcionamiento de la máquina tanto en la parte de precisión del maquinado y maniobras depende estrictamente de la habilidad de los operarios. Los trabajos que se realizan con el Torno es de mecánica fina en piezas de gran tamaño, pudiendo tornearse en modo de control para-axial con mando de avance de cada uno de los ejes Z y X, así como del modo continuo activando el trabajo de ambos ejes al mismo tiempo y con lo que se logra perfiles de acabado diagonal. Para el trabajo de perfiles con forma circular o curvas, se hace uso del “copiador” el que por intermedio de una plantilla con el perfil y tamaño 1:1 deseado, prácticamente es copiado utilizando los mismos ejes Z y X.

A continuación describiremos el funcionamiento de las partes más importantes de la máquina:

2.1.1 Diagrama de Bloques etapa Hidráulica

Las figuras 2.9 y 2.10 ilustran el modo en que se controlan los desplazamientos lineales de los ejes X, Z y Lateral. La fuente de presión es la Centralina que proporciona presión y como consecuencia el caudal “Q” necesario para que por intermedio de las servo-válvulas se controle la velocidad de los motores hidráulicos. La velocidad de rotación de estos motores son acoplados por medio de engranajes al eje tipo husillo de cada eje para el desplazamiento respectivo.

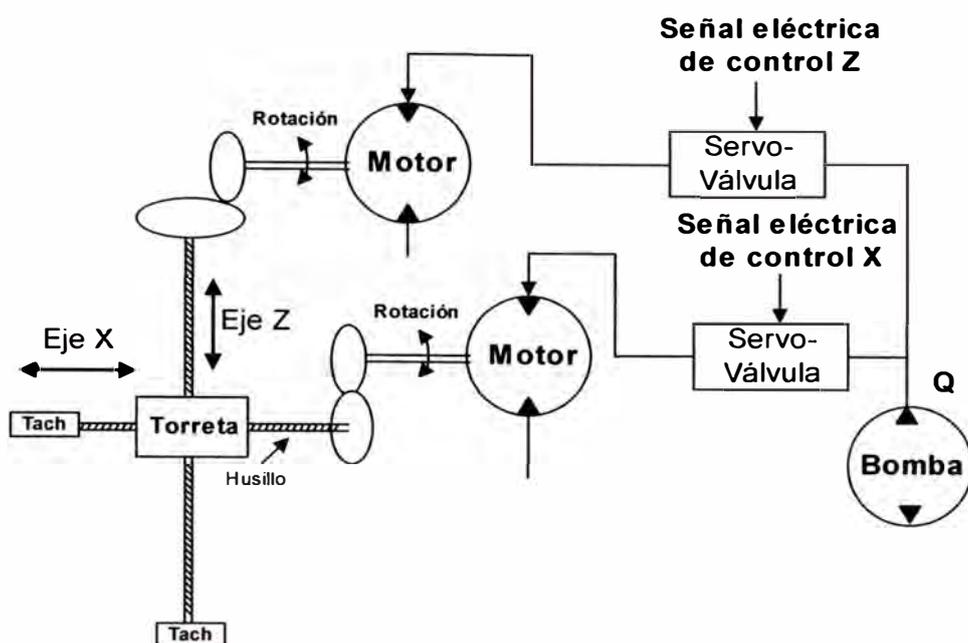


Figura 2.9: Esquema hidráulico de control ejes X y Z

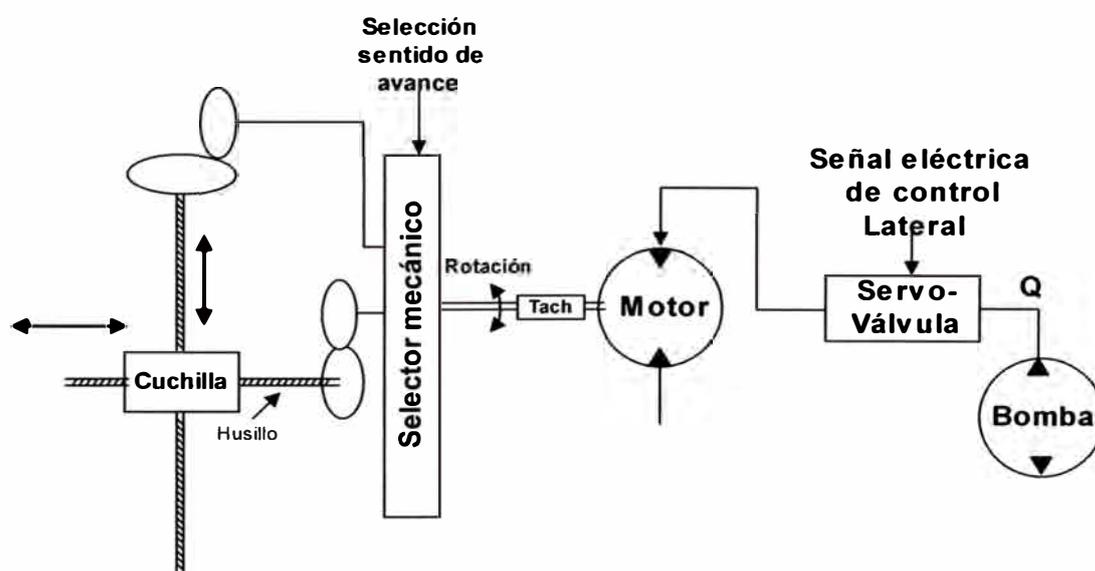


Figura 2.10: Esquema hidráulico de control eje Lateral

En las figuras anteriores se observa el uso de taco-generadores para la lectura de velocidad y sentido de giro de cada eje controlado hacia el control electrónico con el objetivo de hacer uniforme la velocidad de recorrido.

Cuando se desea trabajar en modo continuo y maquinar piezas con perfiles curvos, el torno TOS utiliza el modo de copiado por mando electrónico-hidráulico. La figura 2.11 representa las variables que intervienen para este modo de trabajo. El sensor es un LVDT denominado “palpador” el cual informa del perfil de la plantilla hacia la tarjeta electrónica de control del eje X. Observar que la punta acoplada al sensor puede moverse en forma angular dependiendo del perfil, pero al interior se tiene un juego mecánico que permite la conversión del movimiento angular en desplazamiento lineal. La velocidad del eje Z permanece en este caso constante.

Con el copiador se obtienen tres ventajas:

- Se aumenta la velocidad de producción.
- Se incrementa la precisión y uniformidad de las piezas.
- Disminuye el precio del coste al disminuir los gastos de producción.

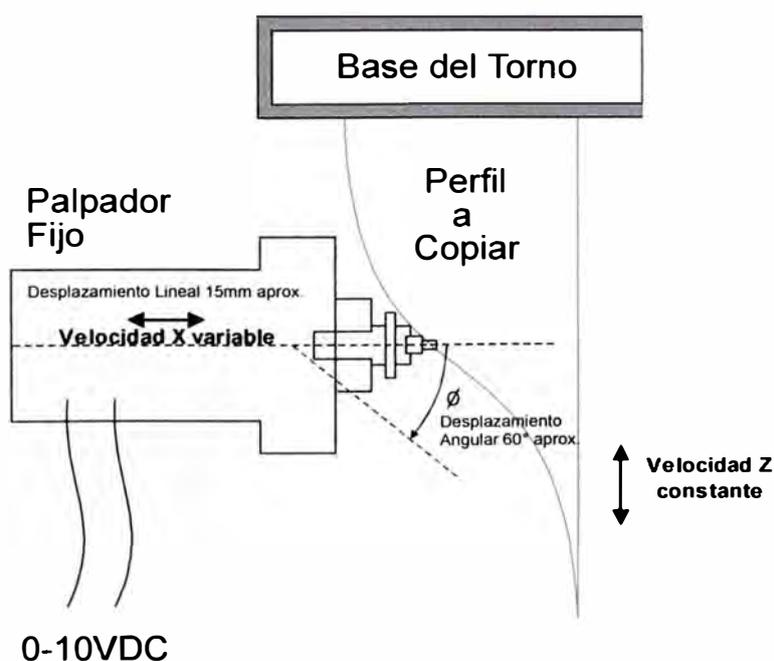


Figura 2.11: Trabajo del copiador

2.1.2 Diagrama de Bloques etapa Eléctrica

El armario eléctrico contiene los elementos necesarios para arrancar en estrella/triangulo el motor de inducción de 220V/20HP que impulsa a la bomba de la Centralina, ver la figura 2.12. El motor es de 5,5 kW, 18A, 50Hz, 1450RPM. Las presiones de trabajo son de 4 MPa como principal y 2,8 MPa de control.

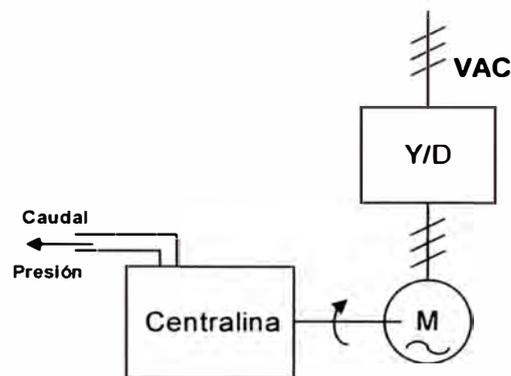


Figura 2.12: Alimentación de la Centralina

También se tiene la fuente de alimentación DC tipo Ward-Leonard el cual puede proporcionar voltaje continuo de gran potencia (44kW, 230VDC, 192ADC). La armadura del motor de la mesa es alimentada con la salida del generador DC W/L y cuya magnitud depende de la corriente de campo (2,3A) que proporciona el pequeño DC-Driver que tiene realimentación de velocidad por voltaje de armadura. La referencia de velocidad de la mesa es dada por el operario desde el panel (mm/vuelta) y la velocidad y sentido de giro es observada en los indicadores analógicos respectivos. El problema de los sistemas Ward-Leonard es:

- Muy ineficiente
- Gran tamaño
- Excesivo mantenimiento por usar un generador DC

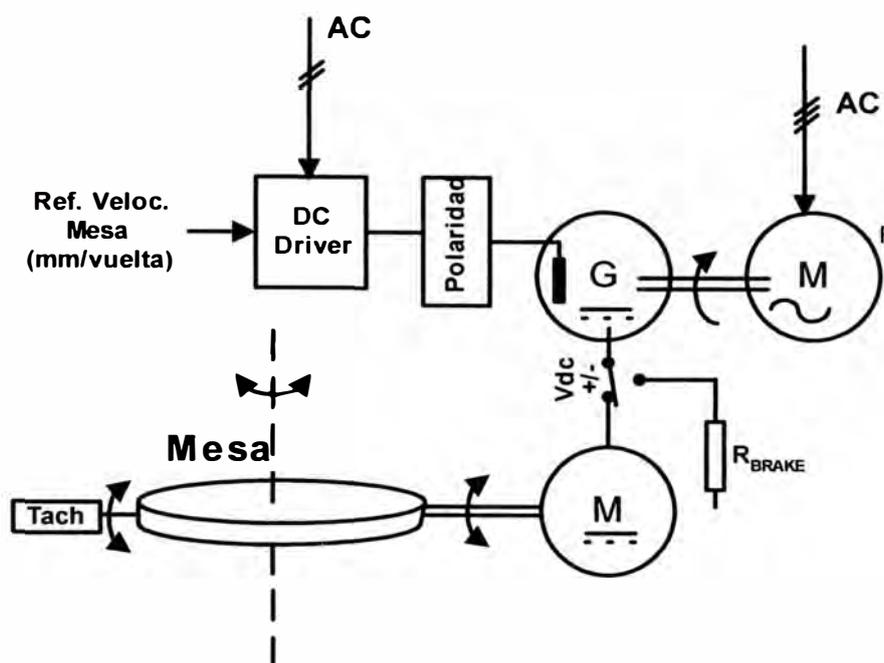
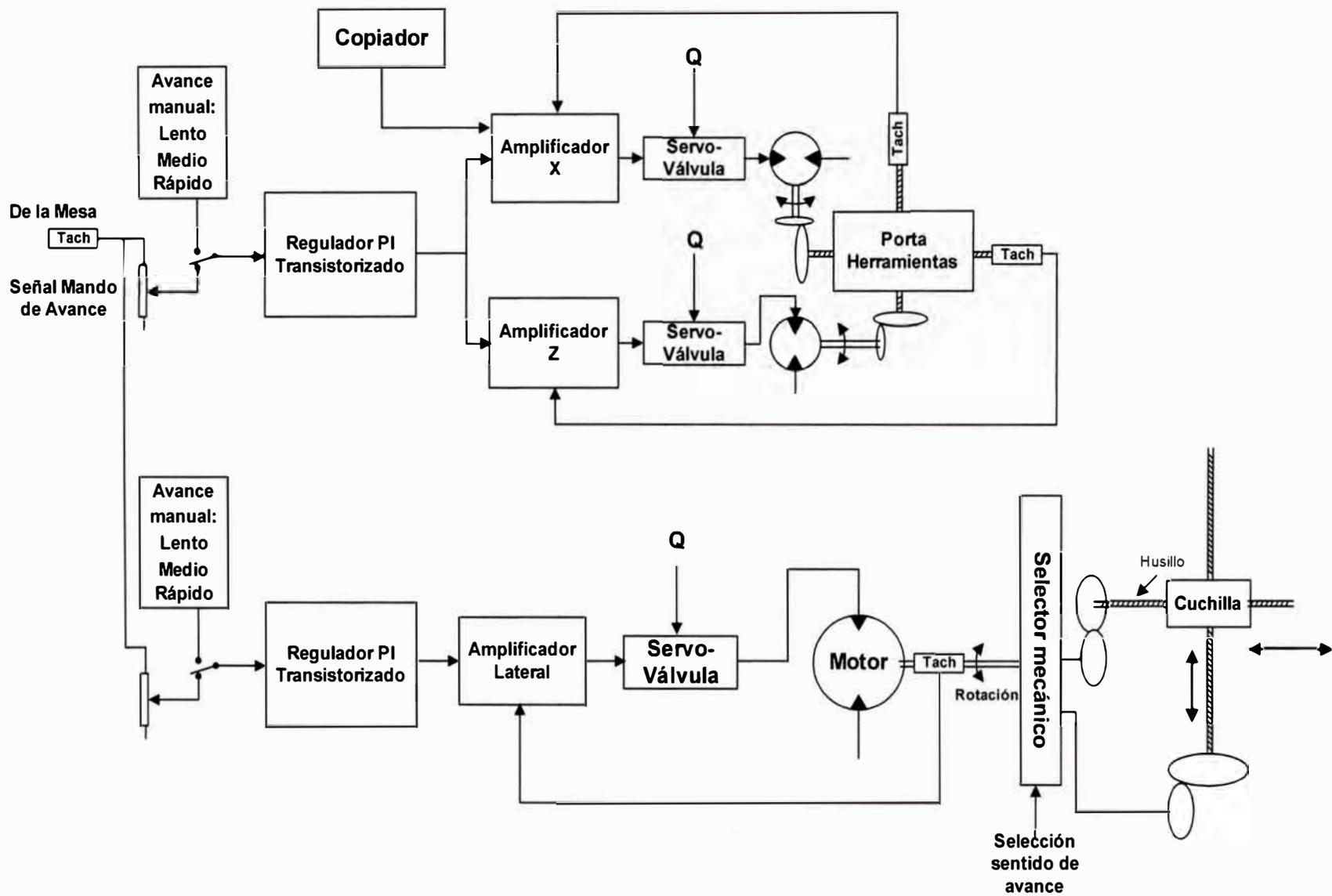


Figura 2.13: Sistema Ward-Leonard para energizar al motor de la mesa

2.1.3 Diagrama de Bloques etapa Electrónica

Basándonos en la figura 2.14, se puede describir el funcionamiento de la etapa de control electrónico para el avance de los ejes. La señal de mando de avance principal para los ejes es dada por el Tacogenerador de la mesa y por medio de potenciómetros de ajuste, el operario escoge la velocidad de cada uno. Los ejes Z y X pueden trabajar juntos pues tienen en común el regulador PI transistorizado. El eje Lateral es independiente del trabajo de los otros dos ejes. Los ejes pueden ser controlados del modo manual para maniobras de posición. El dispositivo copiador actúa recogiendo información del perfil de la plantilla y controla el desplazamiento del eje X. En conclusión, el control electrónico del torno TOS no está preparado para efectuar posicionamiento en modo automático, solamente puede efectuar trabajos de seguimiento de una referencia variable en el tiempo.

Figura 2.14: Diagrama de bloques del control electrónico



2.1.4 Software de simulación de funcionamiento

Los fabricantes de componentes hidráulicos ofrecen herramientas de software con las cuales se pueden implementar múltiples circuitos hidráulicos, uno de dichos fabricantes es la compañía FESTO (www.festodidactic.com), la cual proporciona una dirección de página web para poder descargar software libre de simulación para ayudar a sus clientes a aplicar los fundamentos de funcionamiento y aplicación. El software que recomiendo es FluidSIM 3.6H Demo ES (ver figura 2.15).

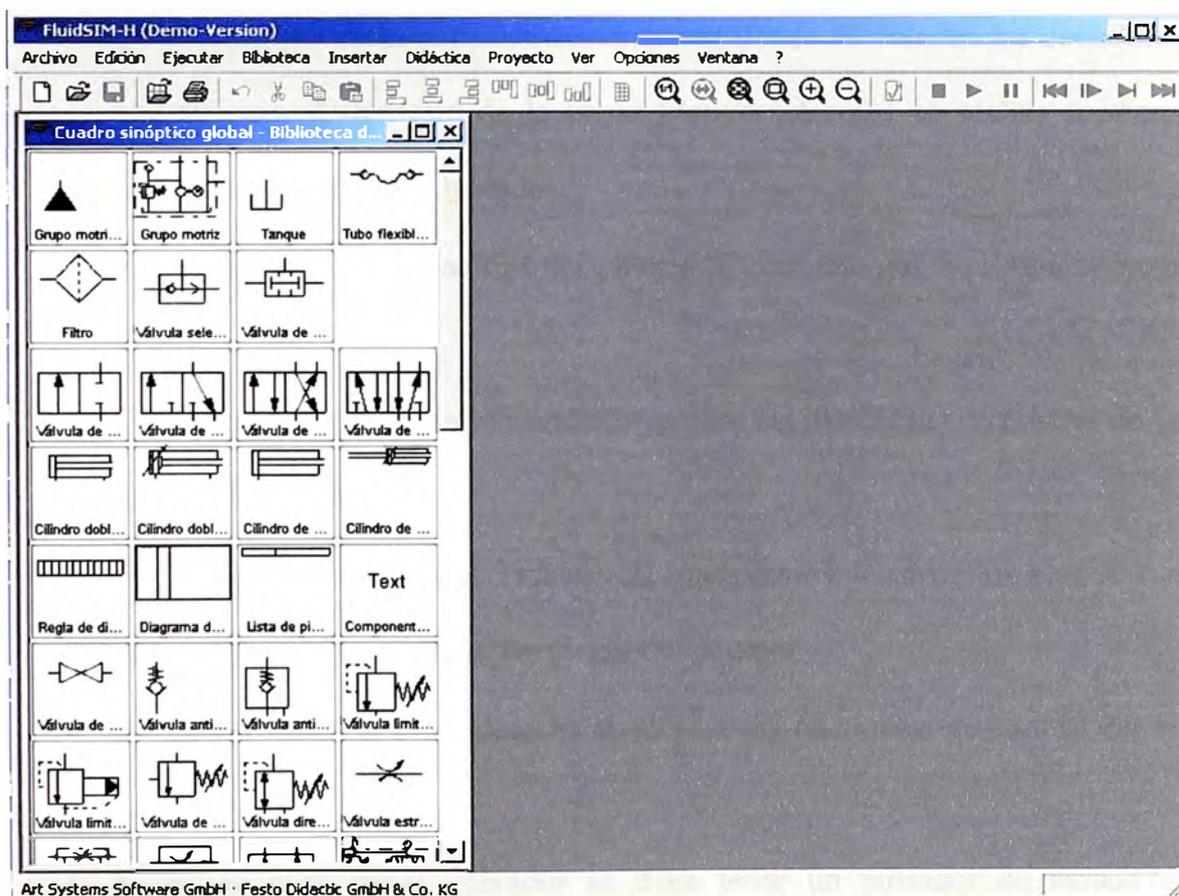


Figura 2.15: Presentación del software FluidSIM-H

2.2. Operación de la máquina

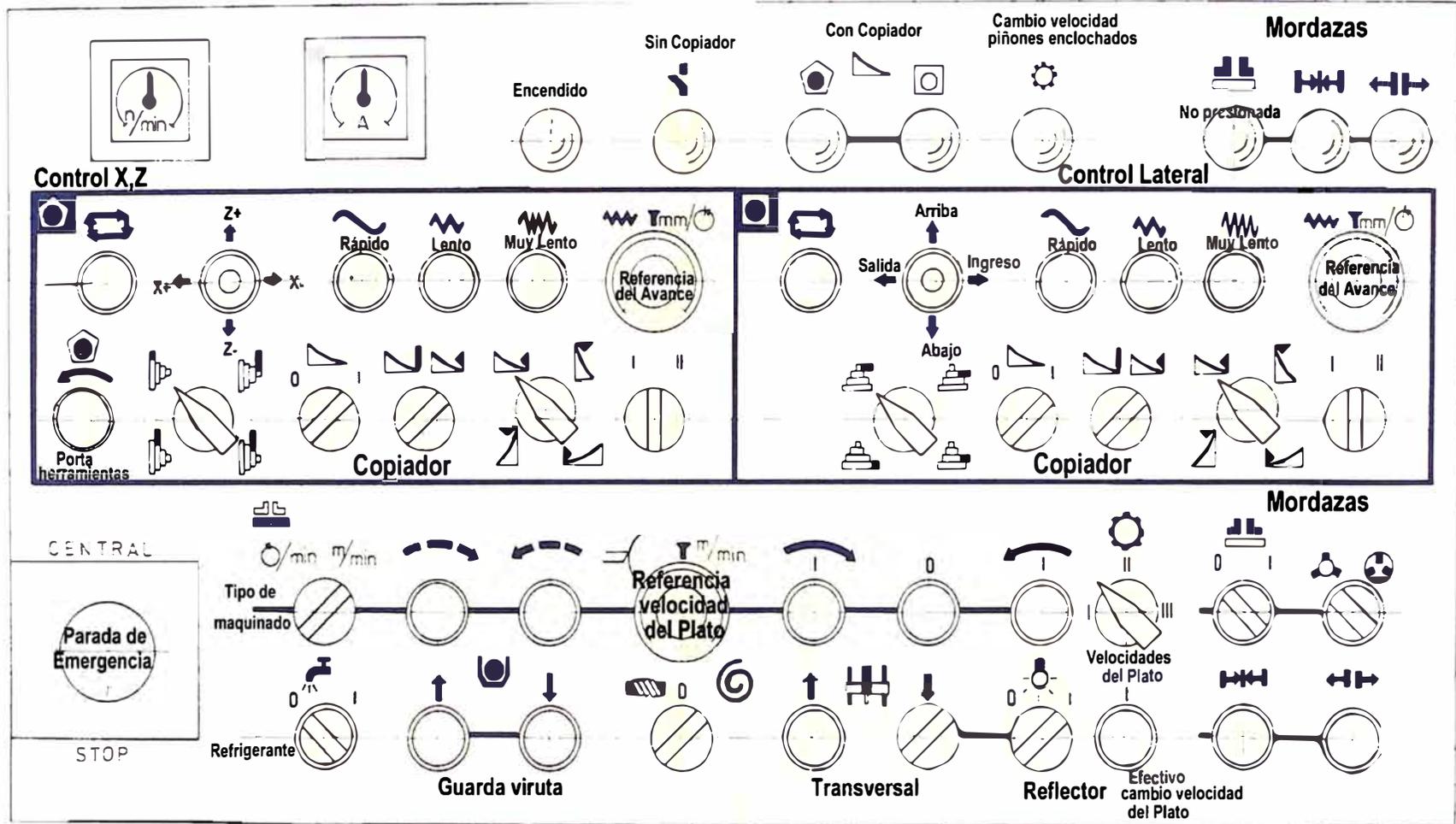
2.2.1 Panel Operador

La figura 2.6 del presente capítulo muestra el panel operador que dispone el torno TOS para el intercambio de información y mando entre el hombre y la máquina. En la figura 2.16 se muestra el detalle del panel y a continuación se indican las maniobras que se pueden realizar:

- Control de la Mesa giratoria (Cabezal) de velocidad controlada en donde se instala la pieza a maquinar sujeta por mordientes hidráulicos.
- Control de la torreta porta-herramientas en donde se colocan las cuchillas a utilizar para el desbaste de la pieza y cuya selección se realiza mediante maniobras en el Panel Operador.
- Visualización de la velocidad del plato y la corriente que consume el motor impulsor.
- El rectángulo de la parte izquierda sirve para las maniobras de control de los ejes X, Z y Copiador.
- Maniobras de la columna Transversal que permite levantar los ejes X-Z al mismo tiempo para colocar las piezas a maquinar.
- El rectángulo de la parte derecha sirve para las maniobras de control del eje Lateral.
- Como en todo panel operador se debe tener un pulsador de parada de emergencia tipo golpe de puño ante cualquier eventualidad.

El panel operador conjuntamente con el visualizador digital de desplazamiento son suficientes para que se realicen trabajos de calidad gracias a la habilidad del operario.

Figura 2.16: Dibujo en detalle del panel operador



2.2.2 Maniobras iniciales

La maniobra inicial de arranque de la máquina tiene que ver con el arranque de la Centralina, el cual asegura que la etapa de fuerza se encuentre apto para trabajar. Si por algún motivo, no ocurriese el arranque entonces no podrá trabajar el armario eléctrico. Luego, el operario sigue los pasos siguientes:

- Montar la pieza de trabajo en el plato con ayuda de una grúa horizontal tipo puente. La pieza es sujeta por las garras hidráulicas de la mesa. Es necesario manipular el mando de la traviesa para hacer espacio y colocar fácilmente la pieza. El movimiento de la traviesa sólo se realiza si el plato se encuentra en reposo.
- Se maniobra el porta-herramientas con las cuchillas de corte adecuadas y se ubican en el punto inicial de corte. Para hacer esto se utilizan posicionamiento de ejes en modo manual de c/u (micro-avance, lento, rápido).
- Para comenzar con el trabajo de corte es necesario que la mesa se encuentre girando a un nivel de velocidad que tiene que ver con el peso y tipo de material de fabricación de la pieza. Dicho valor lo determina la experiencia del operario.

2.2.3 Mando de los Avances

- Una vez que la mesa se encuentra girando, es posible ajustar la velocidad de avance de cada eje mediante los potenciómetros respectivos ubicados en el panel operador. El operario en todo momento observa el visualizador digital (ejes X y Z) o visualizador de aguja (eje Lateral) y de dicho modo se da

cuenta si el control de avance de las tarjetas electrónicas se encuentra en buen estado.

- Es importante anotar que existen diversos sistemas de protección tales como interruptores de fin de carrera, sensores de presión, sensores de temperatura, etc; los cuales van como información discreta a la lógica de relés implementada en el armario eléctrico.

2.2.4 Mando automático del mecanizado

Para entender el mando de los servo-accionamientos remitirse a la figura 2.14. Todos los avances de los ejes X y Z son accionados mediante un servo-accionamiento electro-hidráulico. Dicho mecanismo se compone principalmente de:

- a) Amplificador transistorizado. El circuito de mando esta realizado como un mezclador de las señales de mando.
- b) Fuente de la tensión de alimentación.
- c) Servo-accionamiento hidráulico.
- d) Grupo hidráulico.
- e) Transmisión para el accionamiento del taco dínamo de realimentación.
- f) Tacogenerador.

Los ejes X y Z son accionados por el servo-accionamiento electro-hidráulico a través de la transmisión y del tornillo de movimiento. Los avances de trabajo se realizan en mm por una revolución del plato de sujeción, el cual se manda desde su taco-dínamo, el que es accionado por el plato de sujeción a través de otra transmisión. La señal de mando es conducida a través de un potenciómetro, el que

sirve para ajustar el valor del avance al circuito de mando y a la parte de entrada del amplificador respectivo.

Además de los avances de trabajo, los ejes X y Z pueden moverse con el avance rápido, lento (acercamiento) y muy lento (micro-avance). En estos casos las señales de mando son emitidas desde el circuito de mando el cual recibe datos desde los circuitos de relé. La unidad de mando aplica rampas de aceleración y deceleración para evitar fatigas del accionamiento mecánico.

En caso se requieran realizar maquinados con desplazamientos curvos (ver la anterior figura 2.11), la máquina tiene instalado un equipo de copiar, en donde el servo-accionamiento electro-hidráulico se controla con ayuda de una señal recibida desde el captador del copiado. Las señales desde la unidad de mando y dispositivo de copiar se suman a la entrada de la tarjeta amplificadora del eje X, la cual es la parte controlada según el contorno de la plantilla. El avance del eje Z permanece constante.

CAPITULO III

ESTUDIO DEL ACTUAL ESTADO DE LA MÁQUINA

El torno TOS HULIN actualmente se encuentra trabajando en forma discontinua y cada vez es más frecuente las fallas en las tarjetas electrónicas de control de los avances, así como en menor medida en la Centralina hidráulica y el tablero eléctrico. Las fallas más perjudiciales se refieren al de las tarjetas electrónicas, pues el operario no tiene más remedio que detener el trabajo de la máquina.; mientras que cuando el problema es eléctrico o mecánico, se las puede arreglar con soluciones paliativas.

Como se puede observar, en dicha empresa, todavía se utiliza el “mantenimiento del tipo correctivo” por lo tanto sus costes son muy elevados con las consecuentes pérdidas de producción, deficiencias en la calidad, etc. Conscientes de esto el personal de mantenimiento está desarrollando una estrategia que les permita identificar a las máquinas más productivas e invertir en la “actualización de la etapa de control” de todas aquellas máquinas con tecnología de más de 25 años de antigüedad que aún tengan años de uso de su etapa de fuerza. Luego de dicho paso se

podrá implementar el programa de “mantenimiento preventivo”, para lo cual van a requerir capacitar a su personal.

3.1. Diagrama de tiempos operativos

En cuanto a mantenimiento se refiere, las únicas estrategias válidas hoy en día son las encaminadas a **garantizar la disponibilidad y eficacia requerida de los equipos e instalaciones, asegurando la duración de su vida útil y minimizando los costes de mantenimiento, dentro del marco de la seguridad y el medio ambiente.**

Los medidores fundamentales de la Gestión del Mantenimiento son la **Disponibilidad** y la **Eficacia**, que van a indicarnos la fracción de tiempo en que los equipos están en condiciones de servicio (Disponibilidad) y la fracción de tiempo en que su servicio resulta efectivo para la producción (Eficacia). La Tabla N° 3.1 nos permite encontrar dichos factores (Disponibilidad y Eficacia).

Tabla N° 3.1: Factores de Gestión del Mantenimiento

Tiempo de producción requerido		Mantenimiento programado		Exceso de capacidad	
Tiempo disponible de producción		Averías			
Tiempo real de producción		Paros de producción			
Tiempo de producción efectivo	Ineficiencia				

D: Disponibilidad

E: Eficacia

$$D = \frac{\textit{Tiempo disponible producción}}{\textit{Tiempo producción requerido}} \quad (3.1)$$

$$E = \frac{\textit{Tiempo producción efectivo}}{\textit{Tiempo real de producción}} \quad (3.2)$$

La mejora en estos dos ratios y la disminución de los costes de mantenimiento suponen el aumento de la rentabilidad de la empresa y por tanto tiene influencia directa sobre los beneficios.

En el caso de la empresa mencionada, la columna “Exceso de capacidad o sobre-producción” no es aplicable pues sus trabajos son a pedido. La columna “Mantenimiento Programado” tampoco es aplicable. Luego, según los pedidos que acuerden con sus clientes, el “Tiempo de producción requerido” debe ser respetado al pie de la letra y si la columna de “fallas” se hace demasiado extensa (tal como nos compete en este caso), entonces se tienen problemas con los tiempos de entrega.

Un ejemplo de la maquinaria antigua usada en el Torno, se puede ver en la figura 3.1. El motor AC es arrancado por Y/ Δ y el generador DC tiene escobillas.



Figura 3.1: Antigo sistema Ward-Leonard

3.2. Medidas de la precisión durante el maquinado

En el caso del Torno TOS HULIN, ha sido imposible medir las señales de avance de cada eje en forma directa de los husillos y contrastarlo con sus correspondientes ajustes de avance programados en el panel operador. Por lo tanto, se ha tenido la oportunidad de usar osciloscopio en esta primera etapa de análisis de funcionamiento del sistema. Se tiene la seguridad que el sistema es controlable pues así lo demuestra el trabajo con la tecnología antigua a reemplazar. Lo que se ha anotado es la medida del avance (ejes X o Z) observada en el visualizador según los ajustes respectivos del operario, ver la Tabla N° 3.2.

Tabla N° 3.2: Rangos de Velocidad de Avance

Dureza de la Pieza	Velocidad avance (mm/s)
Alta	0,1 a 1
Media	0,5 a 2,0
Baja	> 1,5

La figura 3.2 representa la forma en que el visualizador digital (instalado recientemente) registra el avance de los ejes Z y X. El potenciómetro digital (interiormente tiene un ENCODER Lineal) es del tipo magnético, es decir que existe un imán en el carro en el sentido del eje, cuyo avance causa perturbación en el campo magnético de la varilla e induce un valor de medida que es enviado al visualizador para que lo presente digitalmente. Dicho sensor es denominado “Spherosyn” y es usado por el fabricante NEWALL, cuyos productos son ampliamente usados en el campo de las máquinas herramientas (ver información técnica muy interesante en su página web: www.newall.com).

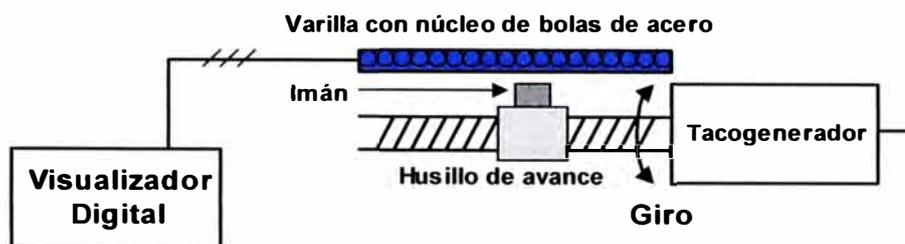


Figura 3.2: Instalación del visualizador digital

3.3. Modelado analítico de cada eje. Análisis.

Para poder definir el tipo de controlador a usar, es muy importante que se tenga presente ó se reconozca el modelo de cada elemento eléctrico o hidráulico que interviene en dicho caso. Así, se tiene a continuación:

3.3.1 Tacogenerador

La característica de respuesta del tacogenerador ante una señal de entrada es la denominada proporcional (P). La figura 3.3 representa el símbolo Proporcional y la figura 3.4 muestra el símbolo del Tacogenerador.

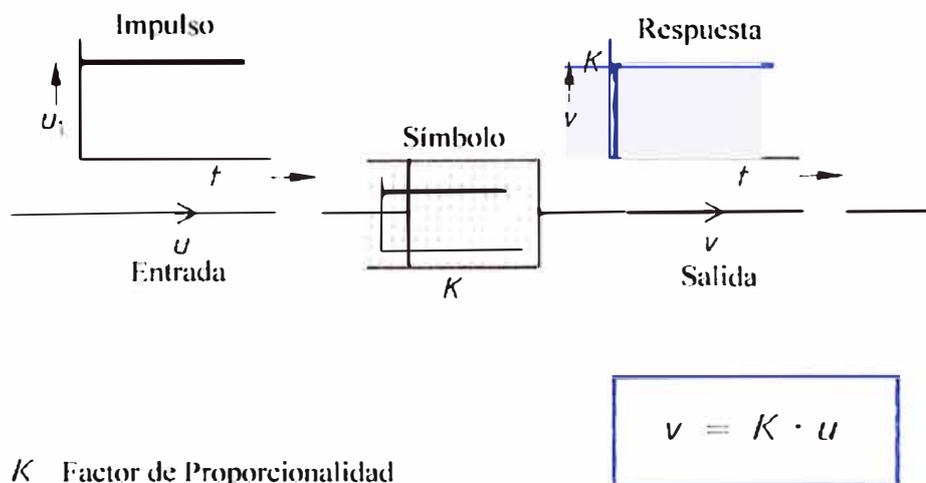
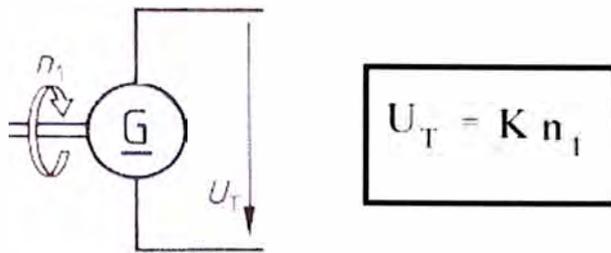


Figura 3.3: Símbolo de la característica Proporcional

Tacogenerador

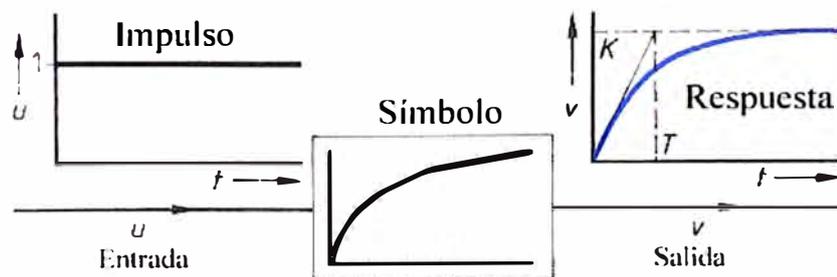


K : Constante de proporcionalidad

Figura 3.4: Símbolo del Tacogenerador

3.3.2 Motor eléctrico

La característica de respuesta del motor ante una señal de entrada es la denominada constante de Retardo en Primer Orden. Tiene una “constante de tiempo” que es característica de cada motor. La figura 3.5 representa el símbolo de Retardo en 1er Orden, la figura 3.6 muestra un motor eléctrico como ejemplo y la figura 3.7 la característica respectiva para un sistema mecánico.



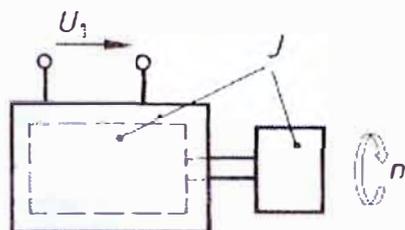
K Factor de Proporcionalidad

T Constante de tiempo

$$v = K (1 - e^{-t/T})$$

Figura 3.5: Símbolo de la característica de retardo 1er Orden

MOTOR



$$\frac{n_1}{n_0} = 1 - e^{-t/T_m}$$

J Momento de inercia

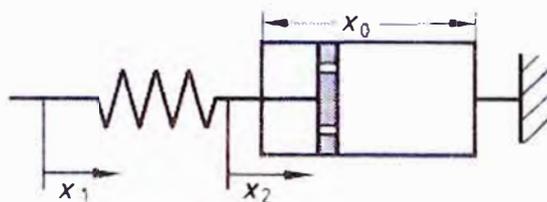
T_m Cte. mecánico de tiempo

$T_m \sim J$

n_0 Máx. veloc. rotación

Figura 3.6: Motor eléctrico como ejemplo retardo 1er orden

Sistema Resorte-Amortiguador



$$\frac{x_2}{x_0} = 1 - e^{-t/T}$$

c Cte. elástica del resorte

d Cte. Fuerza de Amortiguamiento

x_0 Longitud de desplazamiento

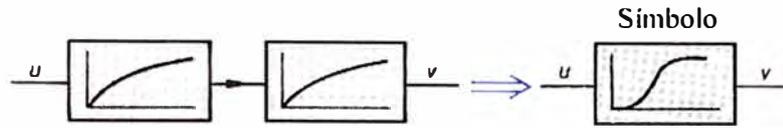
$$T = \frac{d}{c}$$

Figura 3.7: Sistema mecánico como ejemplo de retardo en 1er orden

3.3.3 Accionamiento de avance

La característica de respuesta del accionador ante una señal de entrada es la denominada constante de Retardo de Segundo Orden. Tiene dos “constantes de tiempo” y su desempeño puede ser oscilatorio de cumplirse ciertas condiciones. La figura 3.8 representa el símbolo de Retardo en 2do Orden, la figura 3.9 muestra un accionamiento de avance como ejemplo de trabajo en “retardo de 2do orden”.

RETARDO DE 2º ORDEN



u Magnitud de entrada

v Magnitud de salida

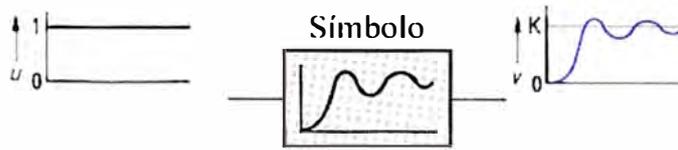
K Factor Proporcional

$$v = K (1 - a_1 e^{-t/T_1} + a_2 e^{-t/T_2})$$

T_1 Cte. tiempo 1

T_2 Cte. tiempo 2

OSCILADOR



D Grado de amortiguación

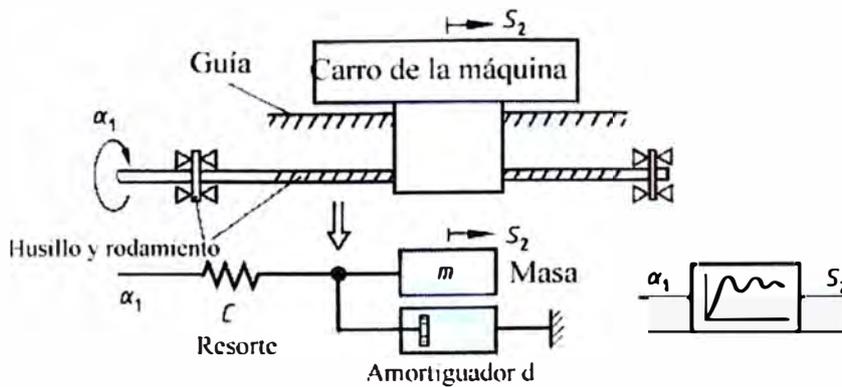
ω_0 Frecuencia natural

$$v = K \left(1 - \frac{e^{-D \omega_0 t}}{\sqrt{1-D^2}} \sin \sqrt{1-D^2} \omega_0 t - \varphi \right)$$

$$\omega_0 = \frac{1}{T_0} \quad \varphi = \arctan \frac{\sqrt{1-D^2}}{D}$$

Figura 3.8: Símbolos retardo 2do orden y Oscilador

Accionamiento de avance



Husillo y rodamiento \cong Resorte

Carro \cong Masa

Guía \cong Amortiguador

α_1 Veloc. angular del husillo

s_2 Avance del carro

Figura 3.9: Accionamiento de avance como ejemplo de retardo 2do orden

3.3.4 Sistema carro/husillo

La característica de respuesta de este sistema ante una señal de entrada es la denominada “Integral”. Tiene una “constante de tiempo integral”. La figura 3.10 representa el símbolo Integral y la figura 3.11 muestra al sistema carro/husillo como un ejemplo típico.

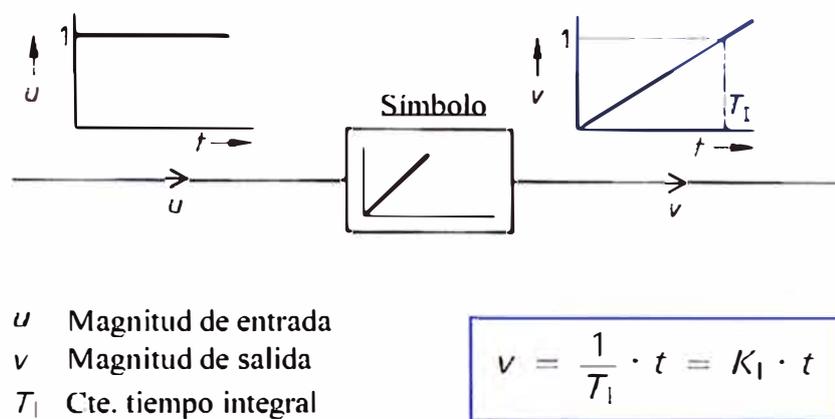


Figura 3.10: Símbolos característica Integral

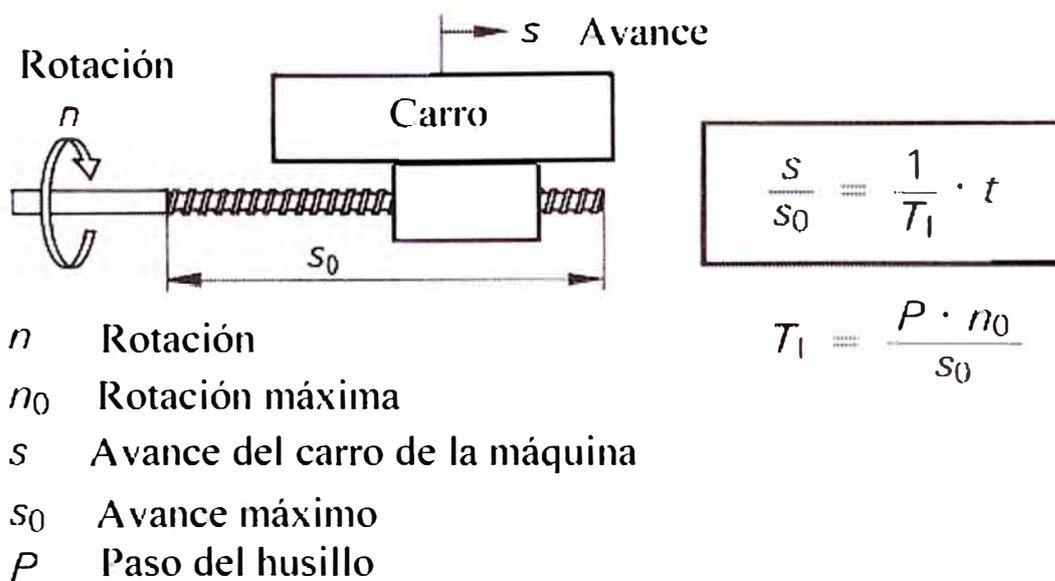


Figura 3.11: Carro/husillo como sistema de característica Integral

Por lo tanto, el modelo de cada eje del Torno TOS HULIN corresponde a este último pues el sistema de avance es el tipo carro/husillo, entonces se puede representar mediante el siguiente diagrama de bloques vista en la figura 3.12.

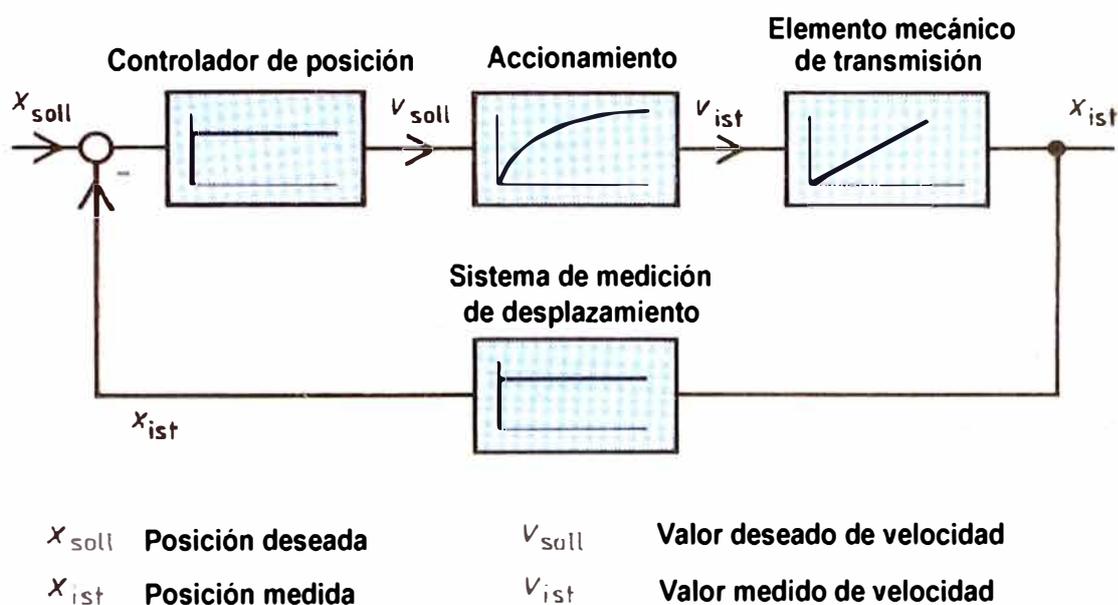


Figura 3.12: Diagrama de bloques de cada eje en torno TOS

En resumen, para modernizar la etapa de control del sistema de avance de cada eje del torno TOS, podemos aplicar las técnicas de control conocidas como:

- Proporcional- Integral- Derivativa ó PID,
- FUZZY,
- Adaptivo,
- Óptimo, etc.

La determinación del tipo de control dependerá entonces de la calidad del maquinado solicitado por el Cliente y de la inversión dispuesta a realizar (ver próximo capítulo). La figura 3.13 nos muestra una aplicación con CNC, en el cual se puede observar que la referencia la proporciona el “generador de recorrido” del CPU, el cual es calculado mediante “interpolación”. El accionamiento puede ser implementado con fuerza eléctrica (motor AC) o fuerza hidráulica (cilindros).

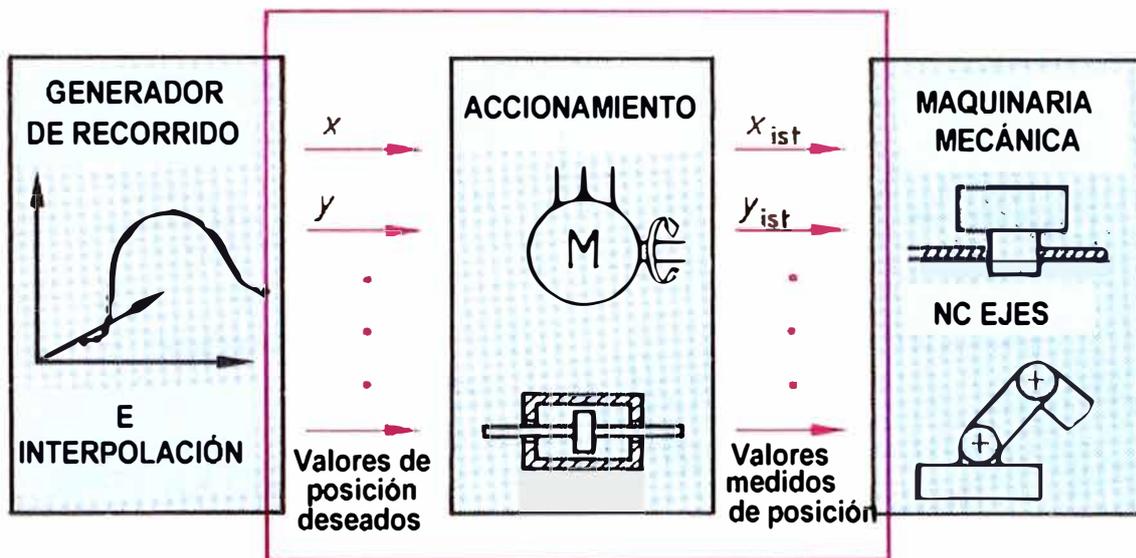


Figura 3.13: Aplicación del CNC en máquinas herramientas

Un sistema CNC se encuentra implementado físicamente por (ver figura 3.14):

- El teclado que permite ingresar el programa de maquinado correspondiente al CPU.
- El monitor que permite visualizar los datos ingresados, la simulación del programa y supervisión del trabajo efectuado por la máquina durante el control.

- Las entradas discretas y analógicas provenientes de los sensores y fines de carrera.
- Las salidas discretas y analógicas para el mando de control al accionamiento o actuador.

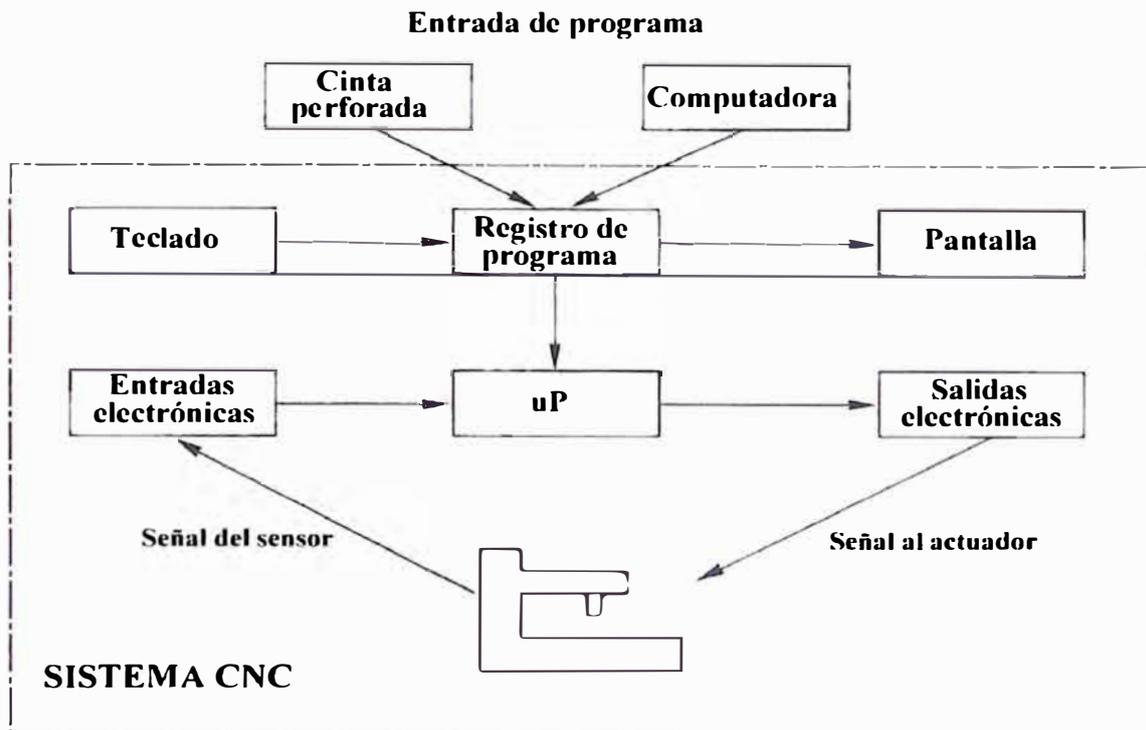


Figura 3.14: Sistema CNC

La figura 3.15 representa físicamente el módulo CNC, en donde fácilmente se puede distinguir las partes que lo conforman. No se observan los cableados que corresponden a:

- línea de alimentación,
- señales de captación,
- puertos de comunicación,
- señales de control, etc.

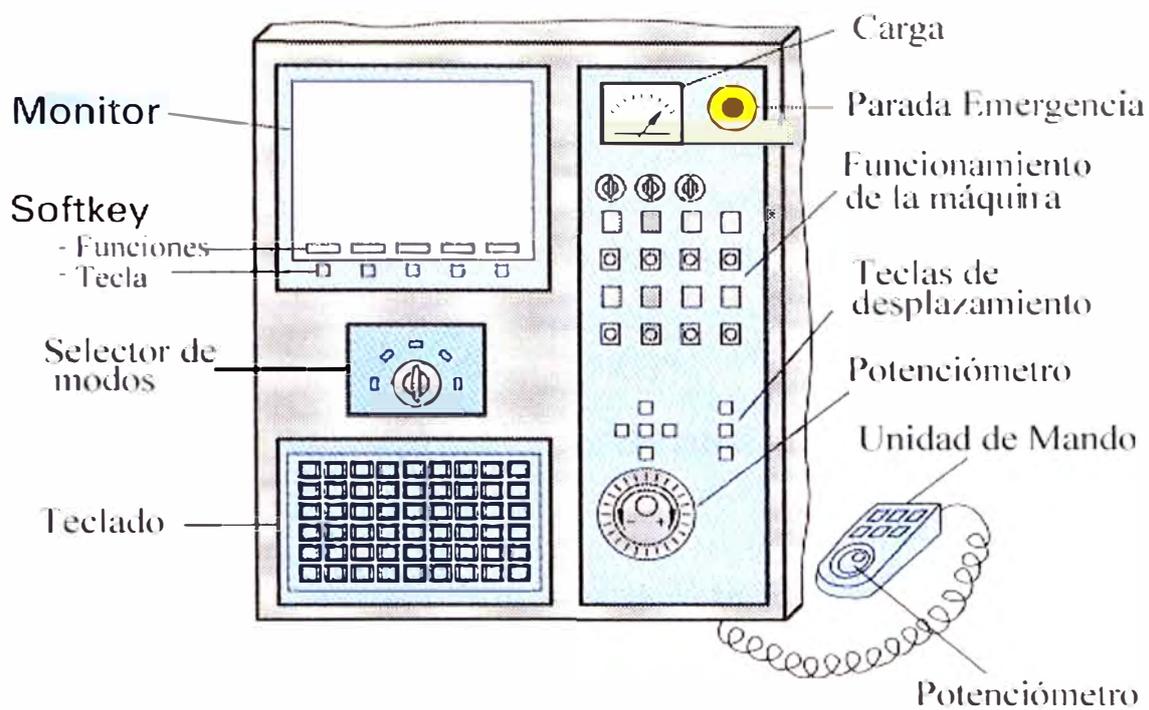


Figura 3.15: Presentación física del módulo CNC

CAPITULO IV

SELECCIÓN DEL SISTEMA DE CONTROL A IMPLEMENTAR

Conforme a lo afirmado en los capítulos anteriores, el torno TOS HULIN necesita de una intervención efectiva de parte del personal de mantenimiento para que su estado de funcionamiento recupere Disponibilidad y Eficacia. Por lo tanto se han planteado la posibilidad de:

- Mantener trabajando el Torno en las mismas condiciones,
- Comprar otro Torno de tecnología reciente, o
- Adaptarle moderna tecnología a costo mínimo.

La decisión de Gerencia ha sido escoger la última posibilidad, es decir, adaptar con nueva tecnología a la etapa de control electrónico para evitar continuas fallas, a mínimo costo y manteniendo su entorno de trabajo. Por lo tanto, las directivas son:

1. Cambiar las tarjetas electrónicas de control analógico por otras de tecnología moderna que realicen igual o mejor trabajo, pero a mínimo costo.
2. Dar mantenimiento a la etapa de fuerza Eléctrica.
3. Dar mantenimiento a la etapa de fuerza Hidráulica.

Luego del proceso de selección de empresas de servicios, la compañía INDUSTRONIC S.A., fue la elegida para implementar y poner en marcha la directiva 1. Las otras directivas la van a realizar su propio personal de mantenimiento y una empresa especializada en aplicaciones de mecánica pesada.

En la figura 4.1 se puede ver el proceso dinámico que se va a controlar. La planta es el Torno TOS, en el cual se desea controlar el desplazamiento (variable de salida) de las herramientas de corte como respuesta a las variables de entrada (caudal de aceite). El tipo de energía utilizado para efectuar tal trabajo es el hidráulico y el control del desplazamiento se realiza por medio del caudal de aceite.



Figura 4.1: Representación del proceso dinámico

De la observación del proceso a controlar (desplazamiento mediante empleo de circuitos de fuerza hidráulica), concluimos que la variable “desplazamiento” es continua y tiene una frecuencia aproximada de 1 segundo, por lo tanto, se pueden usar los equipos digitales denominados PLCs (Controladores Lógicos Programables) para realizar el control de los avances pues éstos en la actualidad pueden trabajar a velocidades de micro segundos por bits (ver Anexo IV) en lugar de los CNCs (ver Anexo IX), con los cuales se pueden conseguir prestaciones de mayor calidad pero a

gran costo. La figura 4.2 representa el caso mencionado, en el cual se aprecia el periodo de la señal a digitalizar y el periodo de la señal de muestreo. Entonces, por Nyquist:

$$f_{\text{muestreo}} = 2 f_{\text{señal}} \quad (4.1)$$

En este caso, se debe controlar las servo-válvulas correspondientes a los ejes X, Z y Lateral; por lo tanto la frecuencia de muestreo será:

$$f_{\text{muestreo para 3 ejes}} = 6 f_{\text{señal}} \quad (4.2)$$

La figura 4.2 muestra el periodo de la señal y el periodo del muestreo. De las ecuaciones (4.1) y (4.2) deducimos: $f_{\text{muestreo para 3 ejes}} = 6\text{Hz}$, es decir 167 ms aprox.

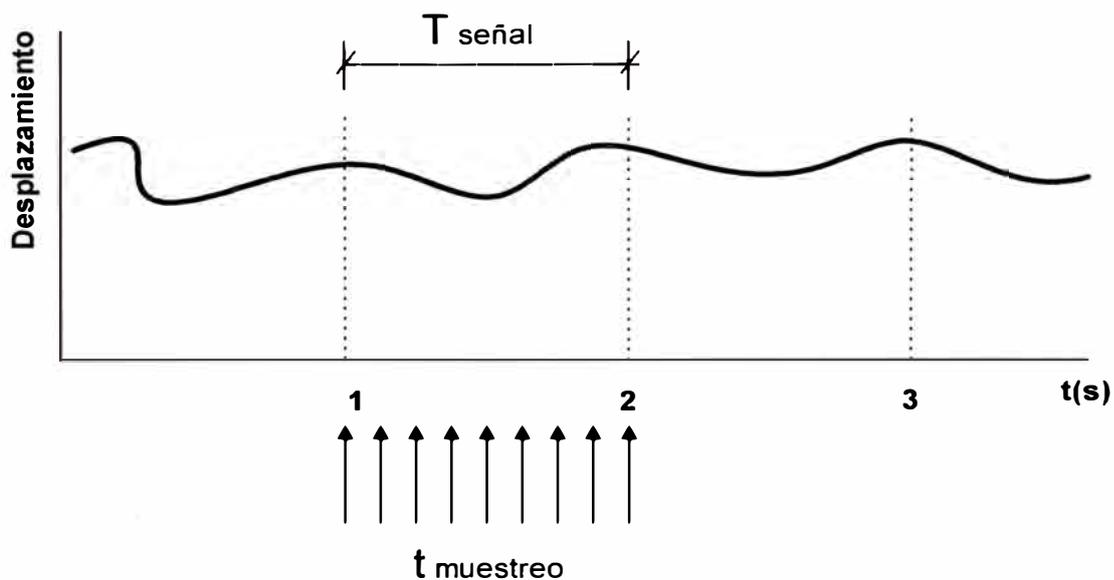


Figura 4.2: Representación tiempo de muestreo

Entonces, para controlar la posición de los tres ejes, el PLC tiene un tiempo de barrido de hasta 167 ms; pero, como además también debe reemplazar la lógica a relés, se concluye que con un valor de barrido de 25 ms sería suficiente para efectuar todo el trabajo. La figura 4.3 ilustra lo expresado anteriormente.

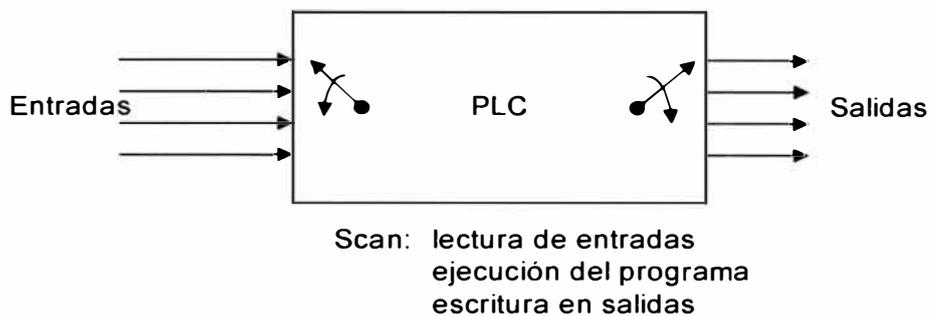


Figura 4.3: Trabajo de barrido del PLC

Por lo tanto, una parte del PLC va a ser programado para ejecutar el control de posición en lazo cerrado, en este caso cada parte debe operar como un controlador digital. La figura 4.4 representa esta característica en la cual se tiene:

1. Señal de entrada: Referencia de la velocidad de desplazamiento $w(t)$.
2. Controlador digital implementado en el PLC.
3. La salida del PLC viene a ser la variable manipulada, en este caso de baja potencia (0-10 VDC ó 4-20mA).
4. El actuador es la servo-válvula que convierte la señal de salida del PLC en un caudal de aceite controlado hacia la planta.
5. La planta es conformada por el motor hidráulico y el sistema husillo/carro, en donde tenemos la salida que viene a ser la variable controlada “desplazamiento”.

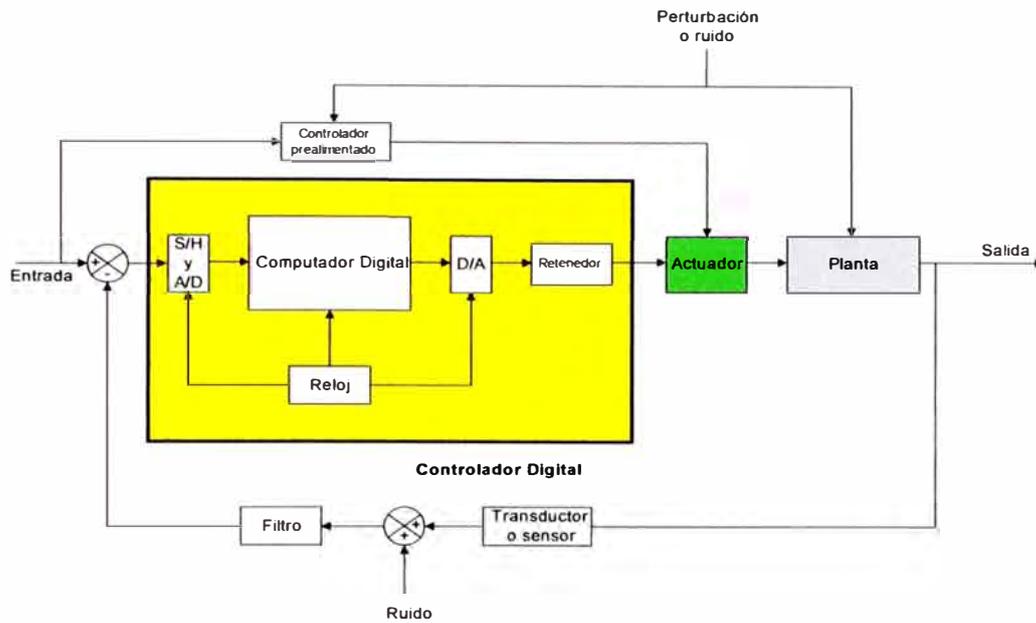


Figura 4.4: Diagrama de bloques de un sistema controlado en lazo cerrado

Continuando con el análisis del sistema a controlar, se presentó a la empresa, un diseño (ver figura 4.5) que representa al torno tal como se encuentra en estos momentos, indicando en la parte sombreada los elementos a cambiar.

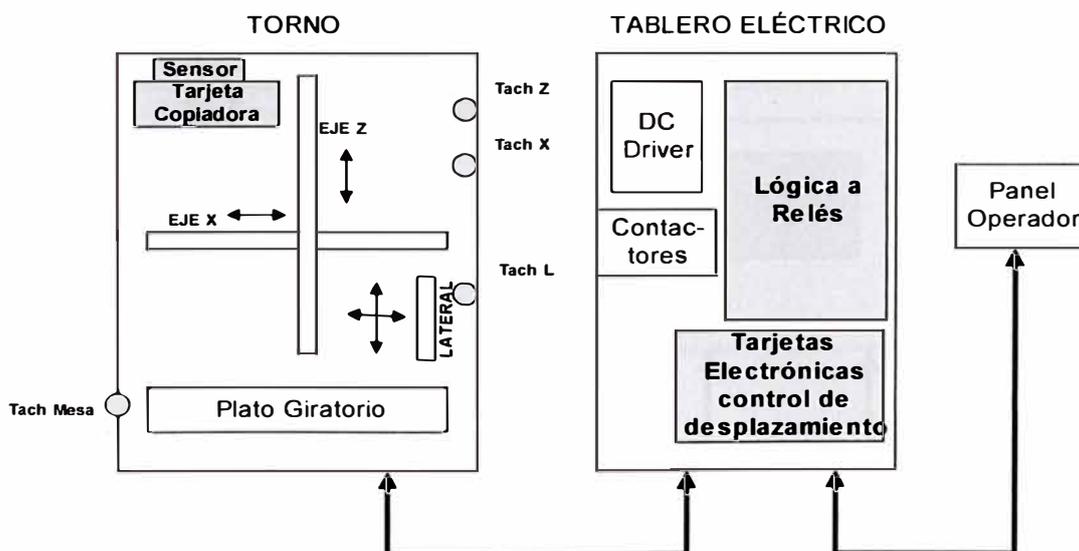


Figura 4.5: Sistema Torno TOS HULIN original mostrando los elementos sombreados a ser reemplazados

Los planteamientos para modernizar el control (ver la figura 4.6, en donde los nuevos elementos están sombreados) fueron los siguientes:

1. Reemplazar las tarjetas electrónicas de control analógico y la lógica a relés por un equipo Automata Programable (PLC).
2. Reemplazar cada uno de los tacogeneradores sensores de velocidad (analógicos) por los modernos sensores de velocidad denominados ENCODER (digitales).
3. Reemplazar el antiguo sensor y tarjeta conformadora del copiador por un solo sensor moderno que cumpla ambas funciones.
4. La instalación de estos nuevos elementos será transparente para el operario, quien aún seguirá usando el antiguo panel operador.

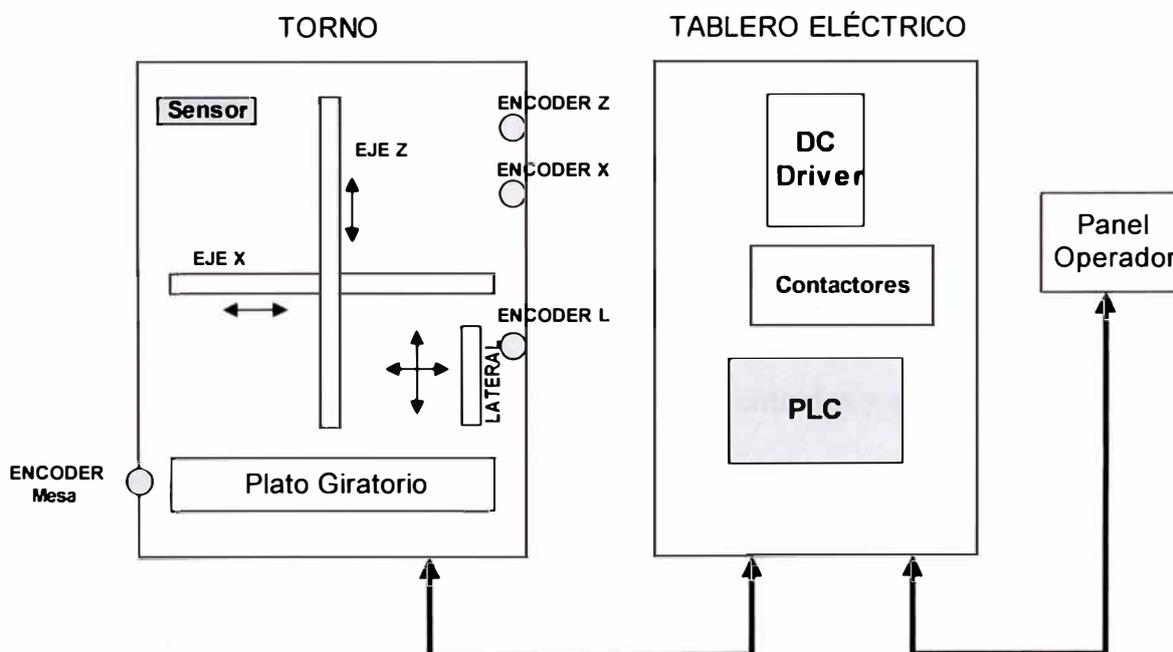


Figura 4.6: Sistema Torno TOS HULIN modernizado

Respecto de la Planta (Torno TOS HULIN), se puede aproximar el diagrama de bloques al visto en el capítulo 3, ver figura 3.11. Además se va a controlar un sistema de seguimiento al cual se define como:

SISTEMAS DE SEGUIMIENTO.- Por lo general, en el sistema de seguimiento es necesario que el sistema tenga uno o más integradores dentro del lazo cerrado. (A menos que la planta a controlarse tenga una propiedad integradora, a fin de eliminar el error en estado permanente a entradas escalón, es necesario añadir uno o más integradores dentro del lazo).

Para el correcto diseño del controlador se debe conocer las leyes físicas que lo gobiernen y plantear el sistema de ecuaciones dinámicas. También se debe tener en cuenta los siguientes aspectos de Controlabilidad y Observabilidad del sistema. En el presente informe no se va a llegar a la profundidad de tratar dichos temas pero se va a dar una visión práctica de los criterios a tener en cuenta para modernizar la etapa de control de un sistema que ya está demostrado su funcionamiento.

El PLC utilizado debe ser capaz de aceptar entradas y salidas analógicas para reemplazar a las tarjetas de control de ejes, así como entradas y salidas discretas para reemplazar a la lógica de relés. La pregunta que viene a colación es: ¿Existirá en el mercado un PLC con características suficientes para efectuar dicho trabajo?. La siguiente sección responde a esta inquietud.

4.1. Criterios de Selección

A continuación se nombra algunas de las siguientes pautas que se deben tener en cuenta para la selección del equipo PLC a comprar y así ejecutar eficientemente el trabajo encargado:

Tiempos de barrido.- Es el tiempo que demora el PLC en leer las entradas, ejecutar el programa y escribir en las salidas. En este caso el barrido, considerando el programa completo, debe ser menor que 25 ms.

Compatibilidad Electromagnética (EMC).- Característica que certifica la confiabilidad de funcionamiento del equipo en ambientes ruidosos. Normalmente se debe seleccionar los equipos de marcas reconocidas.

Grado de protección (IP).- Si el equipo va a ser instalado al interior de un tablero (como en nuestro caso), el grado de protección puede ser bajo, por ejemplo IP20. Si va a ser instalado a la intemperie se seleccionan mayores grados de protección.

Memoria.- Debe ser la suficiente para almacenar el programa y las ampliaciones futuras previsibles.

Lenguaje y equipo de programación.- Casi todos los fabricantes de PLCs han normalizado la forma de programar y descargar hacia la CPU, la única diferencia que se encuentra es en la potencia de las subrutinas implementadas (x, /, +, -, integral, PID, etc.) para reducir los costes de ingeniería durante la configuración.

Entradas y Salidas.- Es conveniente que el PLC sea modular, para poder expandir la cantidad de entradas y salidas, tanto analógicas como discretas. En este caso, luego de analizar el sistema se definen dichas cantidades.

Del problema planteado en la directiva 1, se tiene que seleccionar un PLC que cumpla los siguientes requisitos de hardware:

1. 04 entradas rápidas para ENCODER.
2. 64 entradas discretas de 24VDC.
3. 32 salidas discretas tipo relé.
4. 03 salidas analógicas +/- 10VDC para control de los servo-válvulas.
5. 02 entradas analógicas para recibir referencia de velocidad de los ejes.
6. 01 fuente de alimentación de 24VDC/5A.
7. Procesamiento de las señales de entrada del orden de micro-segundos para que el tiempo total del programa cargado en el PLC sea menor que 25 ms.
8. Modulares, con posibilidad de conectarse con interface gráfica HIM.
9. Puerto de comunicación por red de protocolo abierto.
10. Representantes en el país y buen servicio técnico.
11. Confiabilidad y garantía.

En cuanto a los necesarios requisitos de software que debe cumplir tenemos:

1. Acceso a información técnica y soporte mediante página web.
2. Software de programación de bajo costo.
3. Actualización gratuita y permanente (services pack).
4. Software de simulación.
5. Capacidad para integración en redes industriales.
6. Buena capacidad de memoria, eliminando de este modo a los micro-PLCs

Con los requisitos planteados se optó por preguntar en los representantes de los principales fabricantes de PLCs y sistemas de automatización que existen en nuestro medio: Allen-Bradley y Siemens (ver Anexo IV), además para comparar se ha agregado al fabricante de CNC Fagor (ver Anexo VI). La Tabla N° 4.1 muestra la evaluación respectiva de modelos de PLC estudiados y los puntos que cumplen tanto en hardware como en software para la aplicación.

Tabla N°4.1: Evaluación de alternativas

Aspecto a evaluar	Peso	Alternativas		
		AB	Siemens	Fagor
Costo de la alternativa	0,30	3	3	1
Impacto de la calidad	0,20	2	2	3
Confiabilidad	0,25	2	2	2
Mantenimiento	0,15	2	2	2
Especialización	0,10	2	3	1
Total	1	2,3	2,4	1,8

Como resultado de la evaluación, tenemos que la alternativa Siemens resulta ligeramente más ventajosa que su contraparte AB, la diferencia a favor del primero fué que el personal de la empresa ya conocía dicha marca. La última opción de Fagor es de mayor impacto en la calidad pero a muy alto costo, por dicha razón ha sido descartada.

En los anexos se tienen los datos de dichos fabricantes. El PLC Siemens que se compró es el S7-300, con CPU 314-2DP modular, fuente de alimentación de 220VAC a 24VDC/5A, dos módulos adicionales de entradas discretas, dos módulos de salidas discretas y un módulo de I/O análogos.

En la figura 4.7 se puede ver el panel PLC a implementar para ejecutar el trabajo. Se observa que se trata de un PLC modular, conteniendo la cantidad suficiente de entradas/salidas discretas, analógicas y entradas para Encoder.

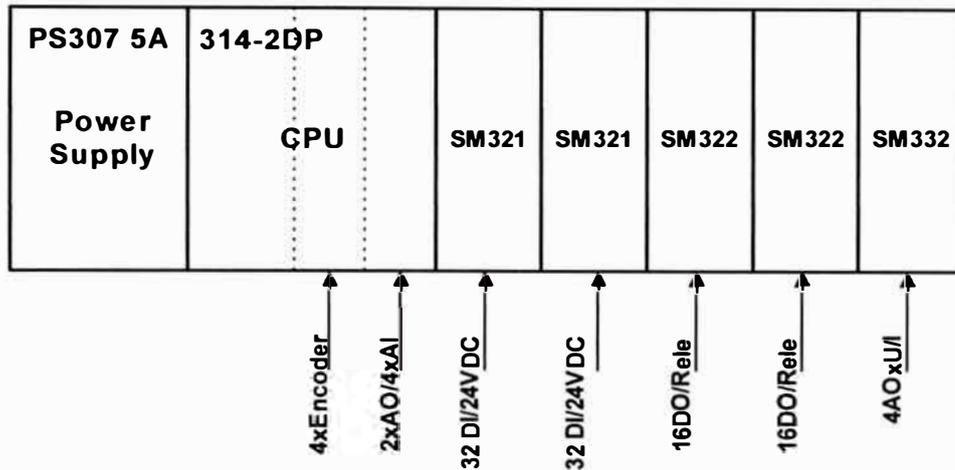


Figura 4.7: Panel PLC Siemens implementado

La figura 4.8 muestra la lógica de control desarrollada para reemplazar a las tarjetas electrónicas de control de desplazamiento.

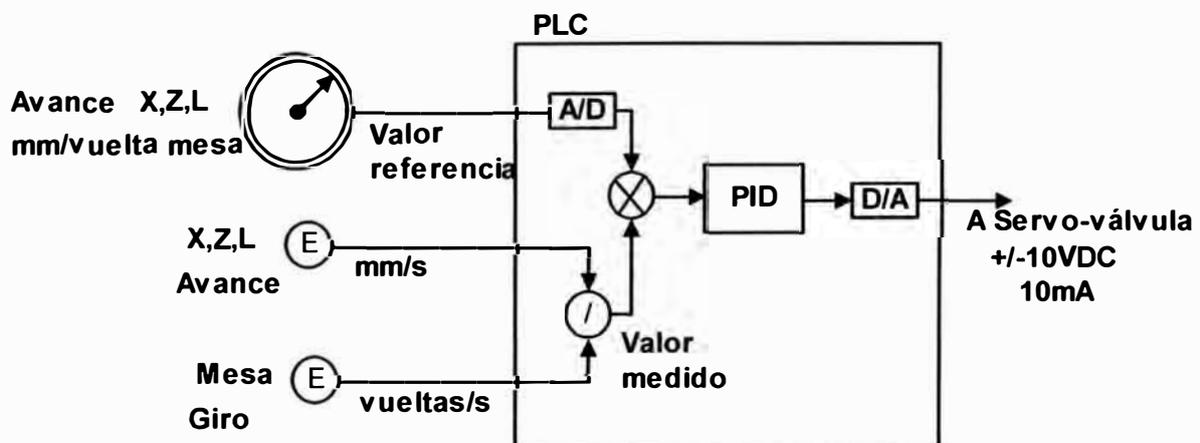


Figura 4.8: Diagrama bloques controlador de desplazamiento

La figura 4.9 visualiza el panel PLC implementado en el cual se distingue al propio PLC S7-300, tipo modular, las tarjetas de interfaces para el control de voltaje $\pm 10\text{VDC}$ a 100mA de salida hacia las servo-válvulas y las interfaces discretas a micro-relés de $24\text{VDC}/5\text{A}$ para el manejo de los contactores y electro-válvulas de la centralina y torno. Observe la cantidad casi nula de relés dedicados a la lógica, los cuales han sido reemplazados.

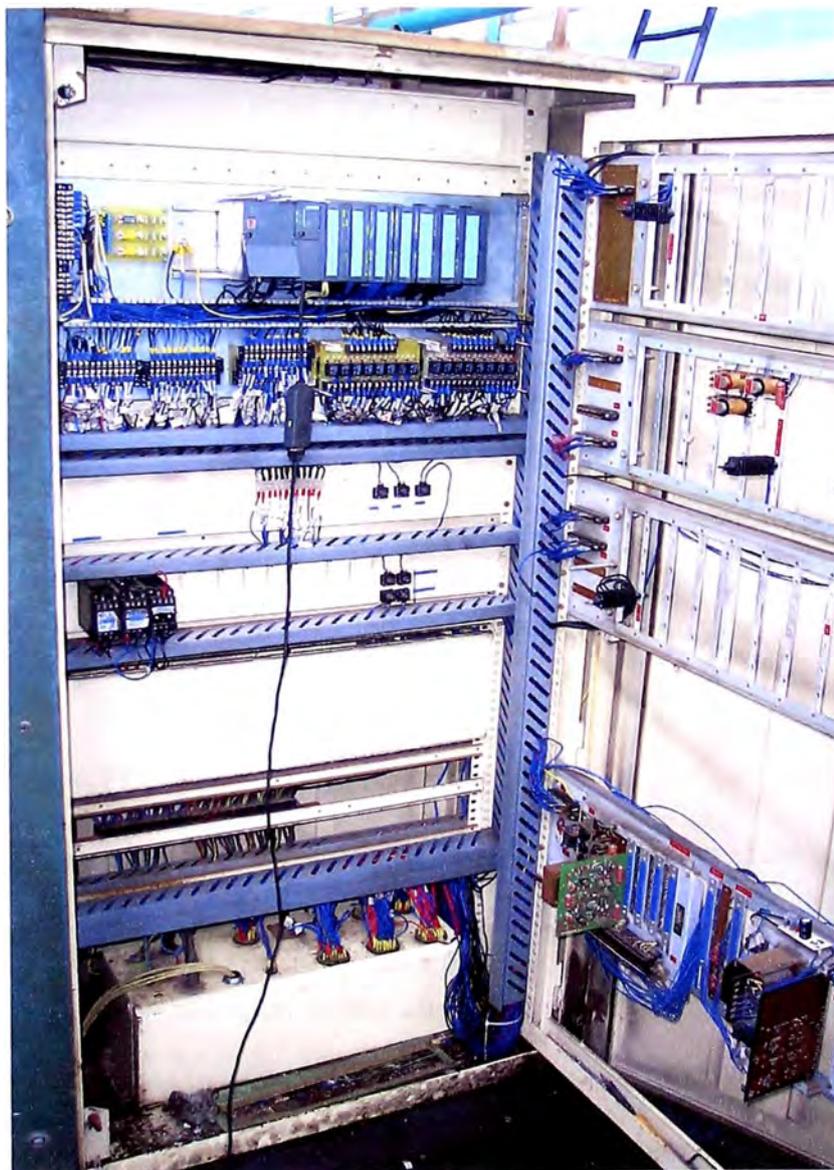


Figura 4.9: Vista del panel PLC instalado en el armario eléctrico

4.2. Diseño de lógica de control de la etapa eléctrica mediante PLC

En la figura 4.8, la salida del controlador PID desarrollado en el PLC es del tipo analógico, con polaridad $\pm 10\text{VDC}$, y corriente máxima de salida igual a 10mA . Dicha señal debe ser capaz de energizar a la servo-válvula, la cual consume 100mA , por lo tanto es necesario colocar una interface amplificadora de corriente.

La figura 4.10 representa la acción que cumple el amplificador de corriente como interface necesaria para controlar a la bobina de la servo-válvula. La polaridad de la señal permite cambiar la dirección del caudal y así cambiar la dirección del desplazamiento.

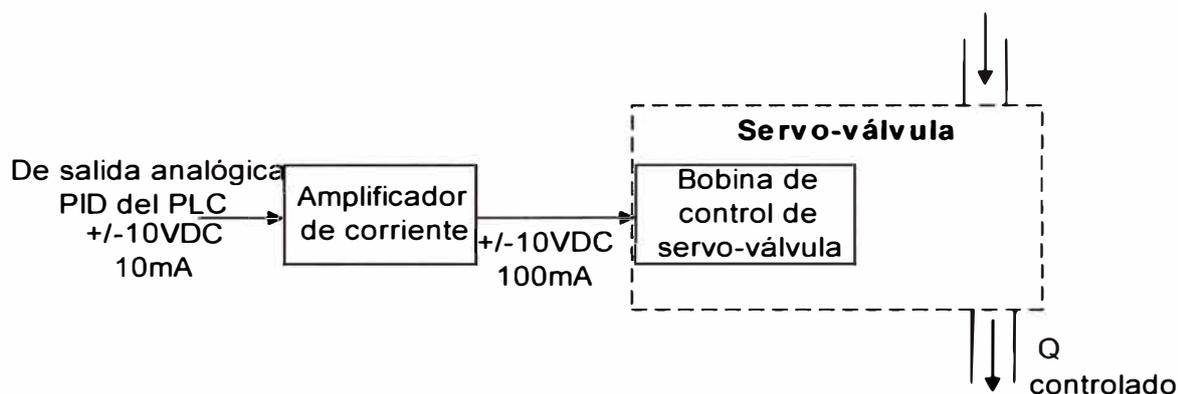


Figura 4.10: Función de la interface analógica

Para que el PLC pueda reemplazar a la lógica de relés, es necesario efectuar el análisis del plano de funcionamiento de la máquina y comprender cada una de las funciones, esto se hace con ayuda del operario. Luego, el programa desarrollado para este fin, debe responder de igual modo que la lógica a relés, con la ventaja que los relés son sustituidos por instrucciones del programa del PLC. Entonces las órdenes de maniobras dadas por el operario en el panel operador son ingresadas a las entradas

discretas del PLC, ésta las procesa según el programa instalado y transmite mediante las salidas las señales de control para efectuar alguna acción.

Las salidas discretas del PLC son del tipo relé y pueden soportar voltajes de hasta 220VAC/2A. En este caso, la carga de contactores y electro-válvulas, están en el orden de los 0,5 a 2,5A.

Luego, para las salidas discretas también es necesario disponer de una interface que las proteja ante eventuales cortocircuitos. La figura 4.11 es un ejemplo de interface para salidas discretas.

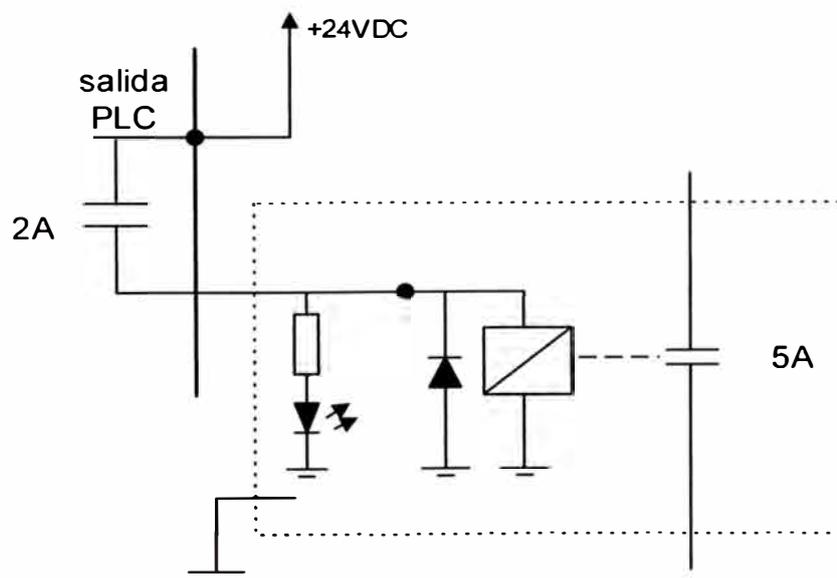


Figura 4.11: Interface para salidas discretas

La figura 4.12 presenta la interrelación que debe existir entre la lógica discreta del PLC y los diversos elementos de maniobra y protección del armario eléctrico.

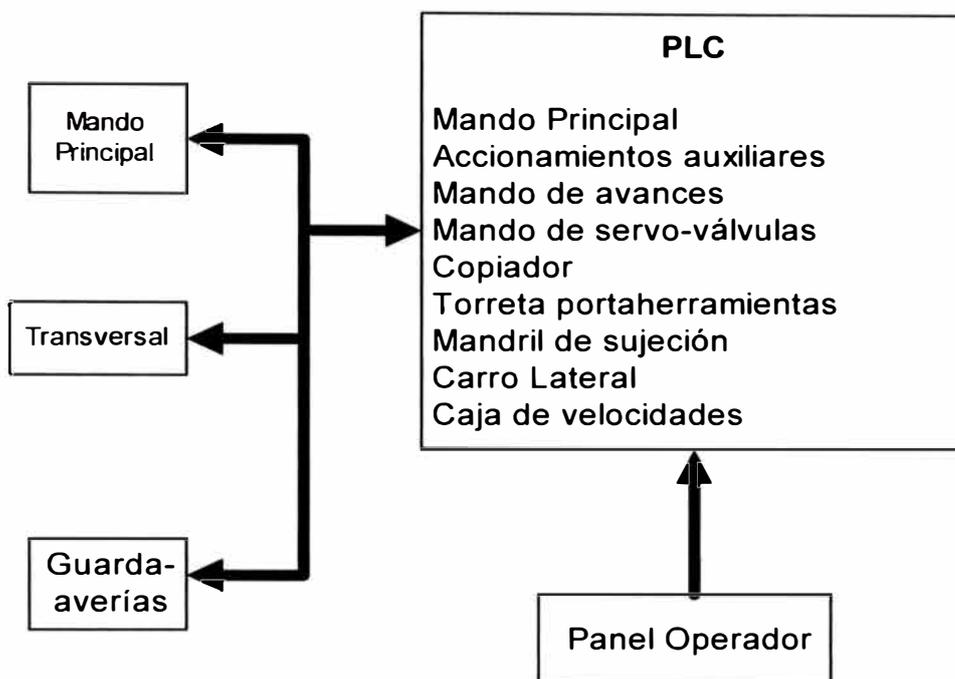


Figura 4.12: Trabajo de la lógica discreta implementada en PLC

4.3. Diseño de lógica de control de la etapa mecánica mediante PLC

La relación que existe entre las salidas analógicas del PLC y la etapa mecánica del torno TOS es presentada mediante la figura 4.13. Se observa que la señal de referencia (set-point) es enviada al PLC por medio de potenciómetros analógicos instalados en el panel operador, las señales medidas corresponden a la salida de los Encoder ingresando a las entradas de velocidad del PLC. Al recibir el PLC dichas informaciones, es ejecutada una subrutina PI creada para tal caso. La finalidad es que el voltaje (0 a +/- 10VDC) hacia las servo-válvulas sea de tal magnitud que la velocidad del motor hidráulico impulse el desplazamiento del husillo de acuerdo al avance deseado por el operario. La figura 4.8 ayuda a complementar la explicación.

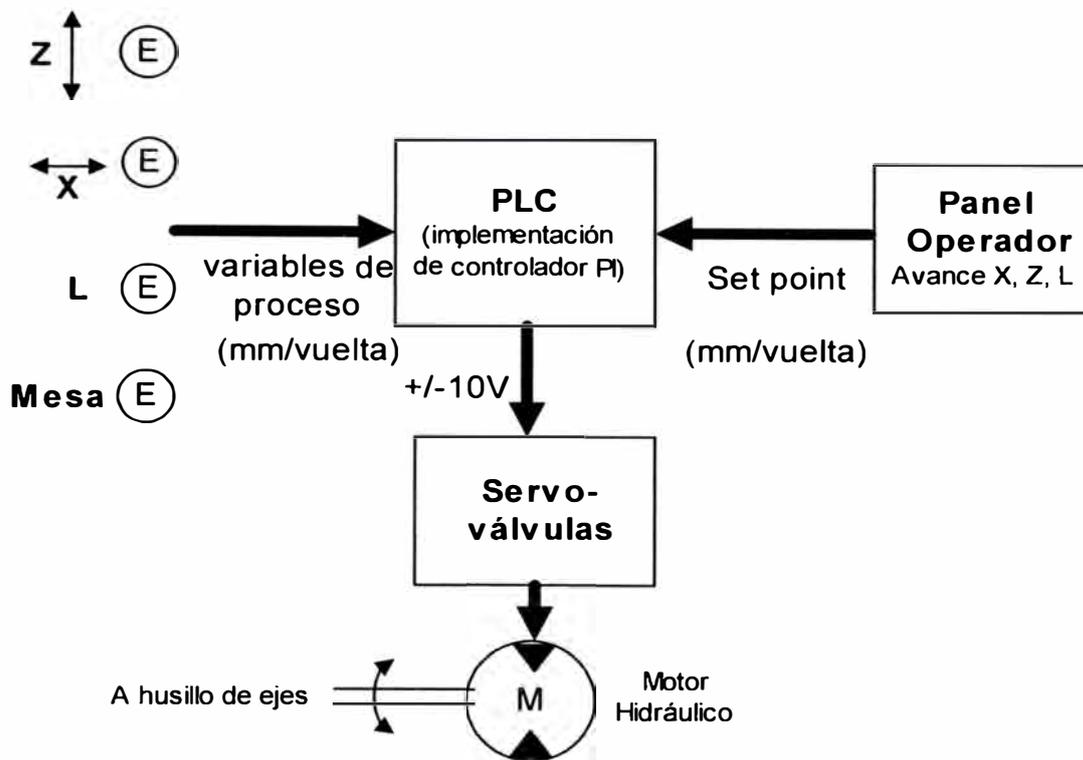


Figura 4.13: Proceso de control de avance del husillo

En las figuras 4.14 y 4.15 se visualizan los ENCODER utilizados para sensar la velocidad y sentido de giro de los ejes X, Z, Lateral y el Plato. Dichos ENCODER proporcionan 1000 pulsos por vuelta y el avance lineal medido es de 1mm por vuelta, por lo tanto, por cada pulso, se puede detectar un avance de 1milésimo de milímetro es decir una micra; valor suficiente para el trabajo que se necesita realizar con el Torno.

Las figuras 4.16 y 4.17 representan los circuitos impresos de las interfaces análogas y discretas respectivamente, diseñadas especialmente para el trabajo a realizar. Observe que la tarjeta de la señal análoga consiste de un micro-relé y

transistores NPN y PNP para amplificar la corriente y trabajar con polaridad +/- 10VDC.

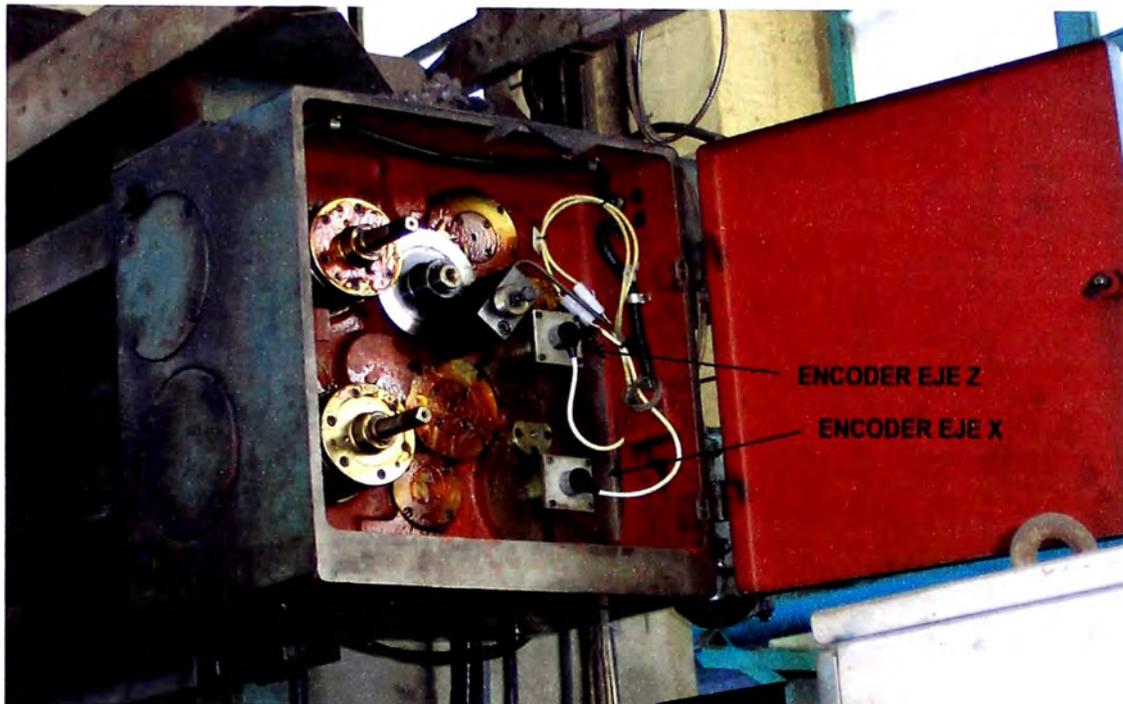


Figura 4.14: Posición de ENCODER de los ejes X y Z

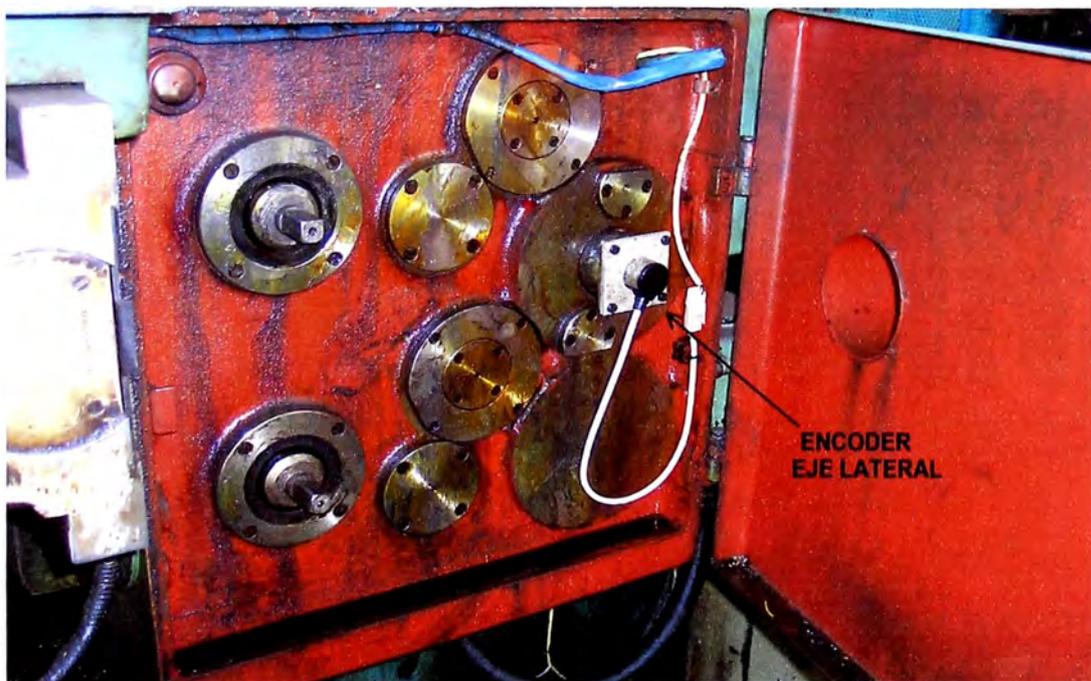


Figura 4.15: Posición de ENCODER del eje Lateral

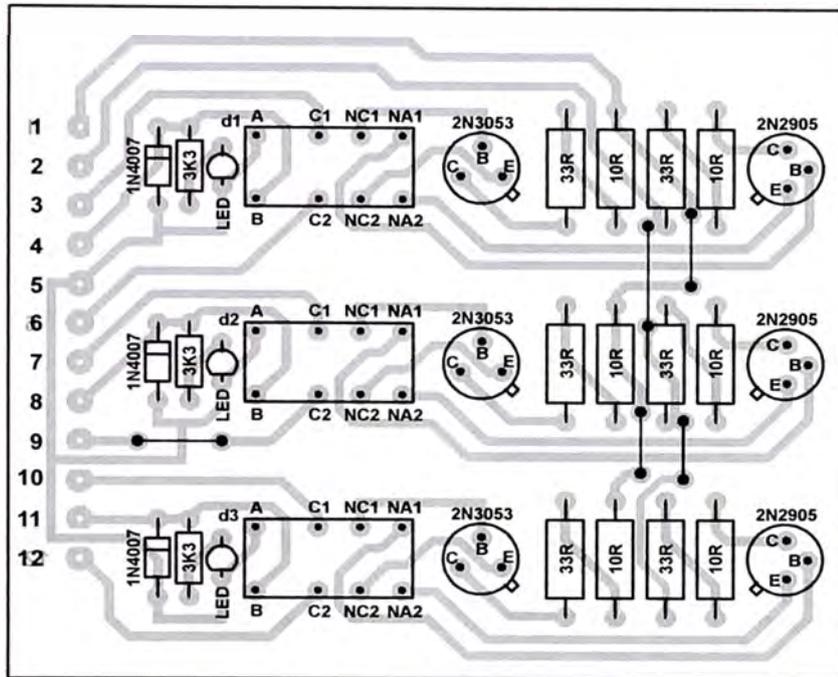


Figura 4.16: Circuito impreso de interface analógica

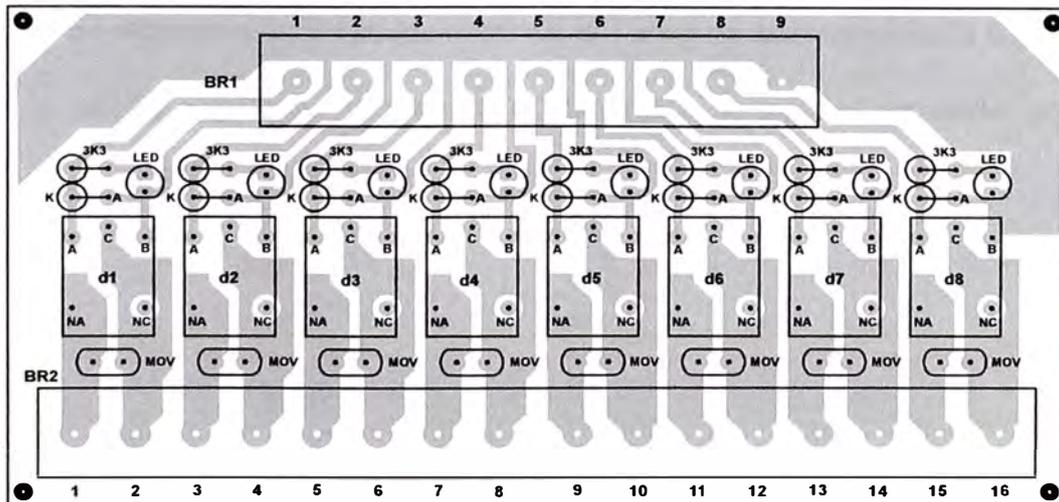


Figura 4.17: Circuito impreso de interface discreta

CAPITULO V

INSTALACIÓN Y PUESTA EN MARCHA

Para la instalación de los equipos electrónicos es tener el manual respectivo del fabricante y que la instalación sea realizada por personas con conocimientos para realizar dicho trabajo, cumpliendo con las normas de seguridad, regulaciones, códigos y normas aplicables. A continuación se describen algunas de las recomendaciones más usuales. La figura 5.1 muestra al PLC del tipo modular el cual es el objeto de éste capítulo. Se puede observar la fuente de alimentación, la CPU, las entradas y salidas (análogas o discretas), los cuales se pueden expandir según demande la aplicación, el riel DIN de montaje, etc.

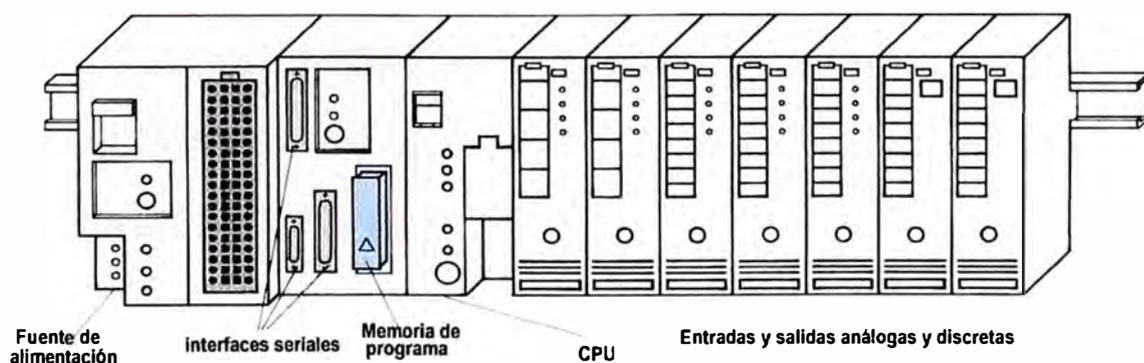


Figura 5.1: Partes de un PLC modular

5.1. Criterios de Instalación

El entorno donde se sitúe el PLC debe cumplir con las condiciones ambientales siguientes (ver Anexo IV):

1. Evitar cambios bruscos de temperatura y que ésta descienda por debajo de 5°C puesto que el aire se puede condensar y aparecer las gotas de rocío.
2. Ausencia de vibraciones, golpes, etc. En caso contrario, consulte con el proveedor para disponer del PLC con consideraciones mecánicas especiales.
3. Evitar exposición directa a los rayos solares o lámparas caloríficas intensas, así como temperaturas que sobrepasen los 60°C aproximadamente.
4. No situarlos en ambientes en donde la humedad relativa se encuentre debajo del 20% o encima del 90%. En caso de mucha humedad, se cuenta con bolsas de sílica gel.
5. Ambiente exento de gases inflamables, por seguridad.
6. Ausencia de polvo y ambientes salinos.
7. Evitar situarlos cerca de líneas de alta tensión.

La figura 5.2 presenta al PLC y el medio ambiente que lo rodea. Debido a que el trabajo se va a desarrollar en el ambiente industrial, se debe considerar los sellos de condiciones de servicio como por ejemplo los estándares NEMA (Asociación Nacional de Fabricantes de Equipos Eléctricos de EE.UU.), la compatibilidad electromagnética (EMC), etc.

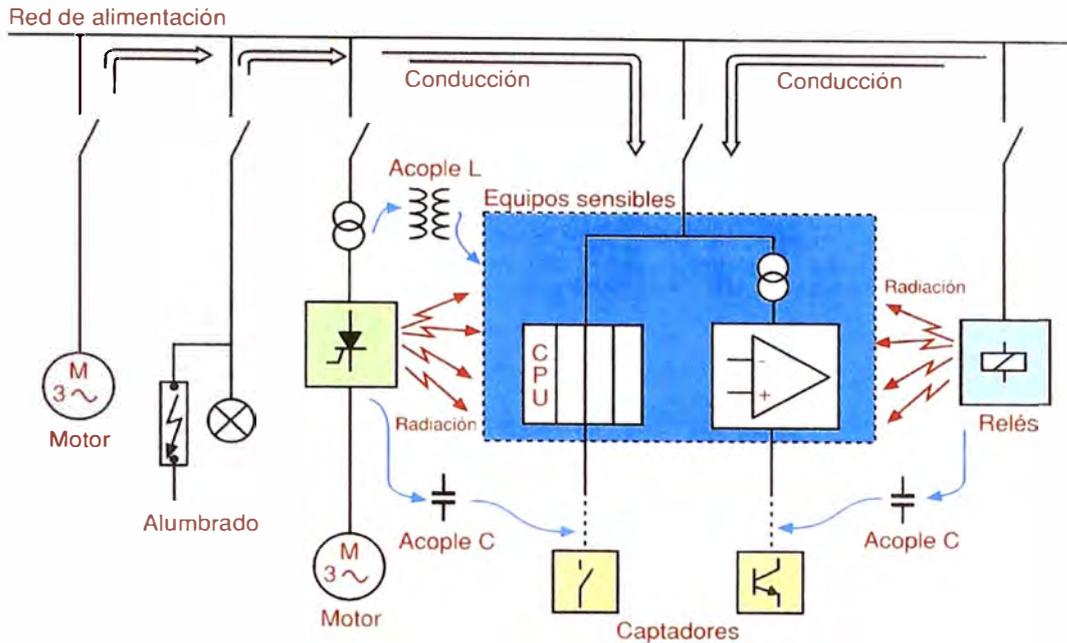


Figura 5.2: Medio ambiente de trabajo del PLC

El espacio donde van instalados los PLC normalmente son al interior de tableros eléctricos y se deben respetar las recomendaciones del fabricante en cuanto a la ventilación. En la figura 5.3 se muestran varios tipos de ventilación, de acuerdo al medio en donde van a ser instalados: demasiada temperatura, humedad, polvo, etc. Por ejemplo el armario cerrado (a) es de convección propia y la evacuación del calor se realiza a través de las paredes pues la potencia de disipación es muy pequeña y generalmente en la parte superior del armario se concentra todo el calor. En (b), se tiene un armario de ventilación forzada por medio de un ventilador que evita la concentración de calor en un punto y mejora su distribución a través de las paredes. En (c) se muestra un armario de circulación forzada a través de un intercambiador de calor. En (d) y (e) se tienen armarios abiertos de convección tipo chimenea y ventilación forzada.

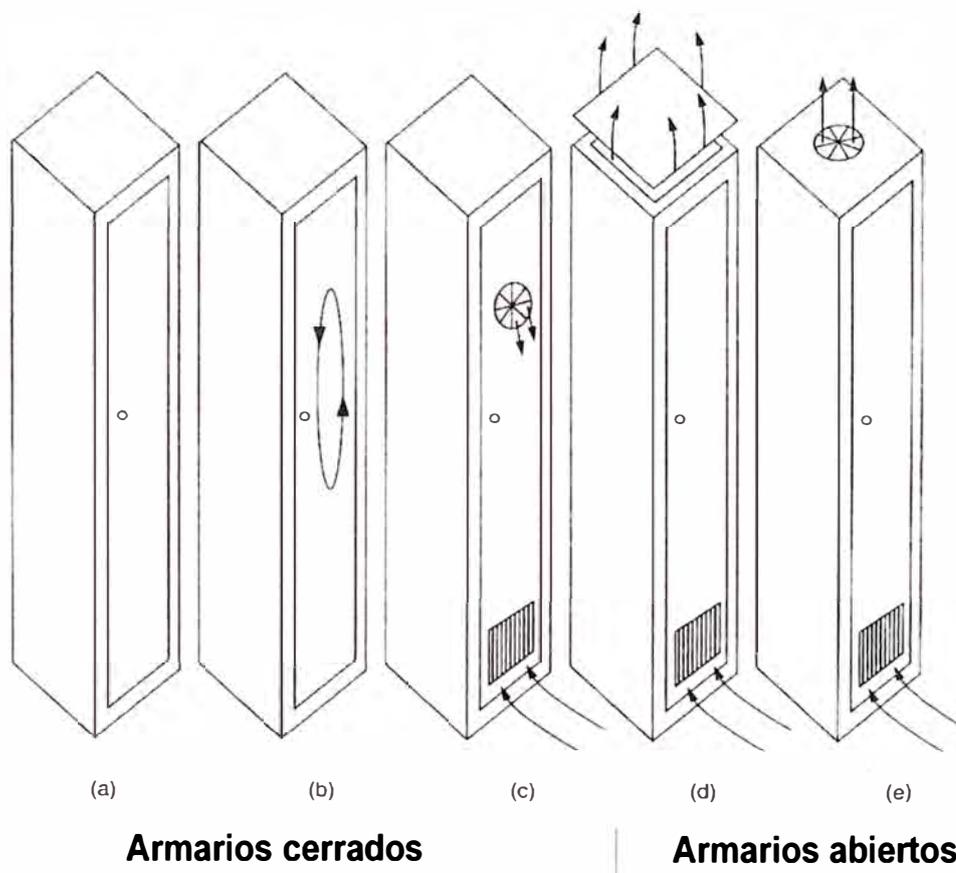


Figura 5.3: Tipos de ventilación en los armarios con PLCs

Se deben tener las siguientes consideraciones al instalar los elementos al interior del armario:

1. Los elementos productores de calor deben instalarse en la parte superior para facilitar la disipación del calor. Ejemplo pueden ser la fuente de alimentación.
2. Los relés, contactores, etc., son generadores de campos electromagnéticos sobre todo si sus cargas respectivas son inductivas. Por lo tanto se deben usar filtros como varistores, diodos, RC, etc., para minimizar sus efectos. En la figura 5.6 se pueden ver dichas protecciones D1 (diodo) para bobina de relé en VDC y V1 (varistor) para bobina de relé en VAC.

3. Alejar los transformadores del PLC.
4. Los cableados de señales analógicas de control deben estar alejados de los de fuerza y además deben ser apantallados. Dicha pantalla debe conectarse a la masa del tablero. Ver figura 5.5 para mejor entendimiento.

La figura 5.4 presenta un modelo de instalación en donde:

- a) es la unión conductora entre el armario y el bastidor,
- b) armazón del armario,
- c) bastidor con superficies conductoras,
- d) uniones conductoras,
- e) conexión del conductor de protección y de la fuente o del transformador de mando,
- f) unión a masa,
- g) unión a masa para conductores del mismo potencial,
- h) unión a masa para cables apantallados,
- i) aparatos de ampliación,
- j) interruptores de protección,
- k) alimentación de corriente para la periferia,
- l) interruptor de protección y borneras para los circuitos externos,
- m) fijación de los conductores y conexión del apantallado de cables,
- n) enchufe con toma de tierra para programador, etc.

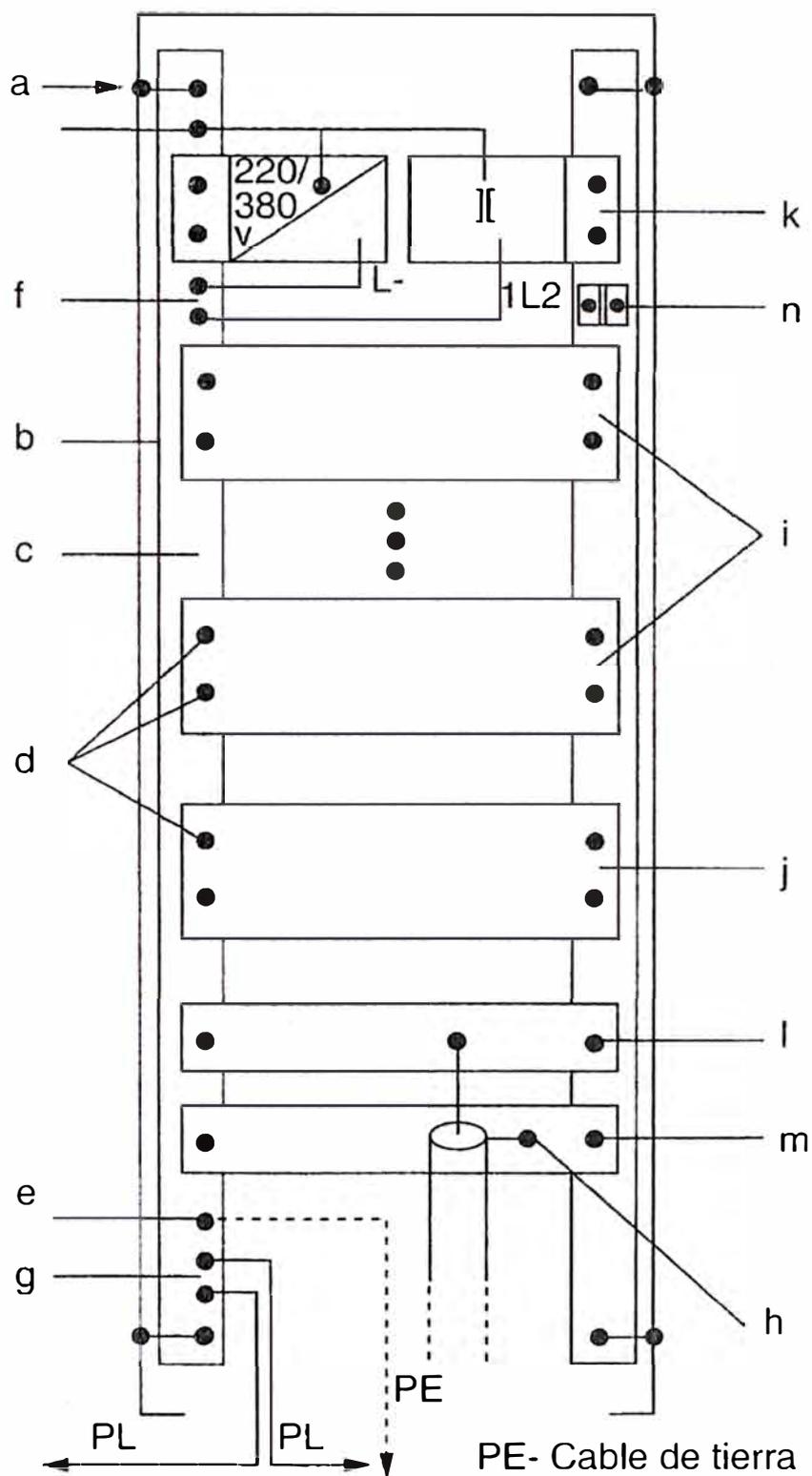


Figura 5.4: Disposición general de los aparatos al interior del armario

5.2. Procedimiento Puesta a Tierra

En la figura 5.5 se observa que la mayoría de PLCs tienen dispositivos de conexión para que se puedan engrapar sobre rieles DIN, dichos rieles DIN normalmente van conectadas a la masa del tablero, y a su vez la fuente de alimentación también tiene su punto de tierra a dicha posición. Todas las entradas y salidas análogas son instaladas por medio de un cable apantallado cuya parte metálica debe ir, uno de sus extremos a masa, para evitar que las radiaciones de fuentes externas se acoplen a la pequeña señal.

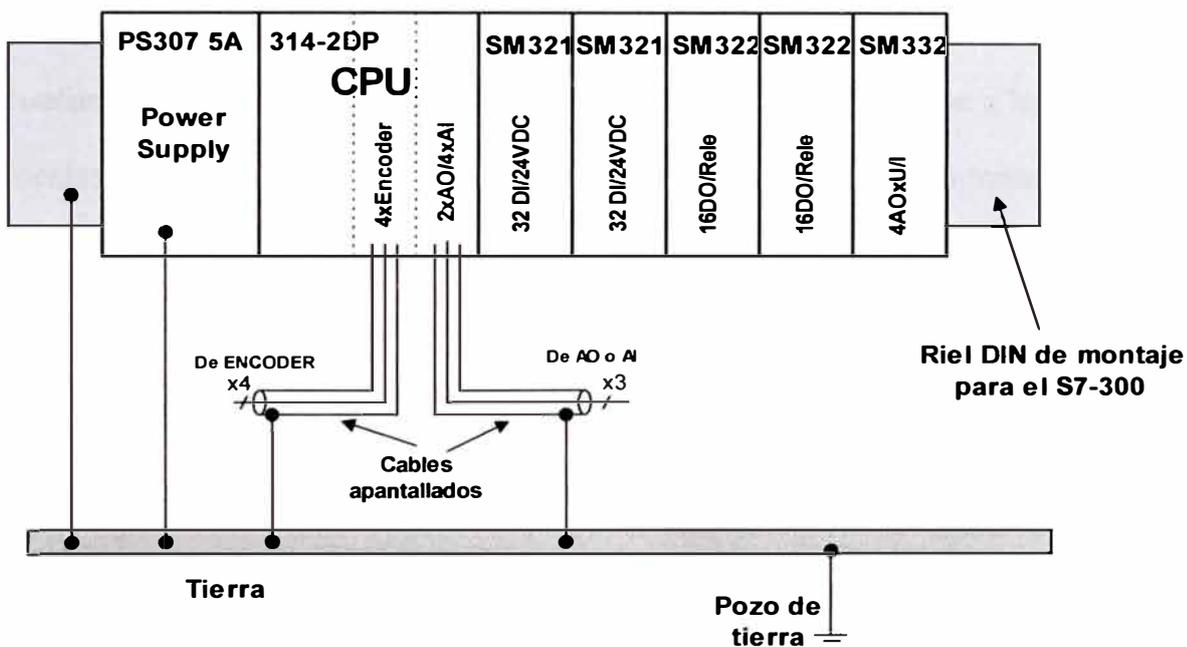


Figura 5.5: Conexiones de tierra del PLC

Reglas de puesta a tierra y cableado

La puesta a tierra y el cableado de todos los equipos eléctricos es importante para garantizar el funcionamiento óptimo del sistema y para aumentar la protección

contra interferencias en la aplicación y en el PLC. A continuación tenemos algunas recomendaciones de los fabricantes:

Requisitos previos

Antes de poner a tierra o cablear cualquier aparato eléctrico, vigile que se haya desconectado la alimentación del mismo. Verifique también que se haya desconectado la alimentación de todos los equipos conectados.

Al cablear un PLC y los equipos conectados es necesario respetar todos los reglamentos, códigos y normas eléctricas vinculantes. Monte y utilice el equipo conforme a todas las normas nacionales y locales vigentes. Diríjase a las autoridades locales para informarse acerca de qué reglamentos, códigos o normas rigen en el lugar de montaje.

Precaución 1

Si intenta montar o cablear el PLC y/o los equipos conectados a los mismos estando conectada la alimentación, puede producirse un choque eléctrico o fallos en los equipos. Si antes del montaje o desmontaje no se ha desconectado por completo la alimentación eléctrica del PLC y de los equipos conectados a las mismas, ello podría causar la muerte o heridas graves al personal, y/o daños materiales.

Respete siempre las medidas de seguridad necesarias y vigile que la alimentación eléctrica del PLC y de los equipos conectados se haya desconectado antes del montaje o desmontaje.

Considere siempre los aspectos de seguridad al configurar la puesta a tierra y el cableado del sistema de automatización PLC. Los aparatos electrónicos, tales como el S7-300, pueden fallar y causar un funcionamiento inesperado de los equipos conectados que se están controlando o vigilando. Por este motivo, es recomendable que prevea medidas de seguridad independientes del S7-300 para evitar lesiones personales y/o daños al equipo.

Precaución 2

Un funcionamiento anormal de los equipos de control puede causar un funcionamiento inesperado del equipo controlado, lo que podría ocasionar la muerte o lesiones graves al personal, y/o daños al equipo.

Prevea dispositivos de parada de emergencia, dispositivos electromecánicos de mayor jerarquía, enclavamientos y otras medidas redundantes de seguridad que sean independientes del S7-300. La figura 5.6 muestra el enclavamiento de la fuente de alimentación al PLC, los enclavamientos de entradas S1 y s2 para que ambas no puedan activar al mismo tiempo a las entradas E0 y E1, salidas con carga de relé en VDC protegidas con diodo D1, salidas con carga de relé VAC (si fuera el caso) protegidas con varistor V1, salidas con enclavamiento para que ambas no puedan activar al mismo tiempo a los relés K5 y K6. Mencionaremos que los enclavamientos normalmente se realizan por software en el programa ladder del PLC, con lo cual se pueden retirar los enclavamientos mecánicos mostrados; pero si se requiere de una doble seguridad, muy bien se pueden utilizar éstos.

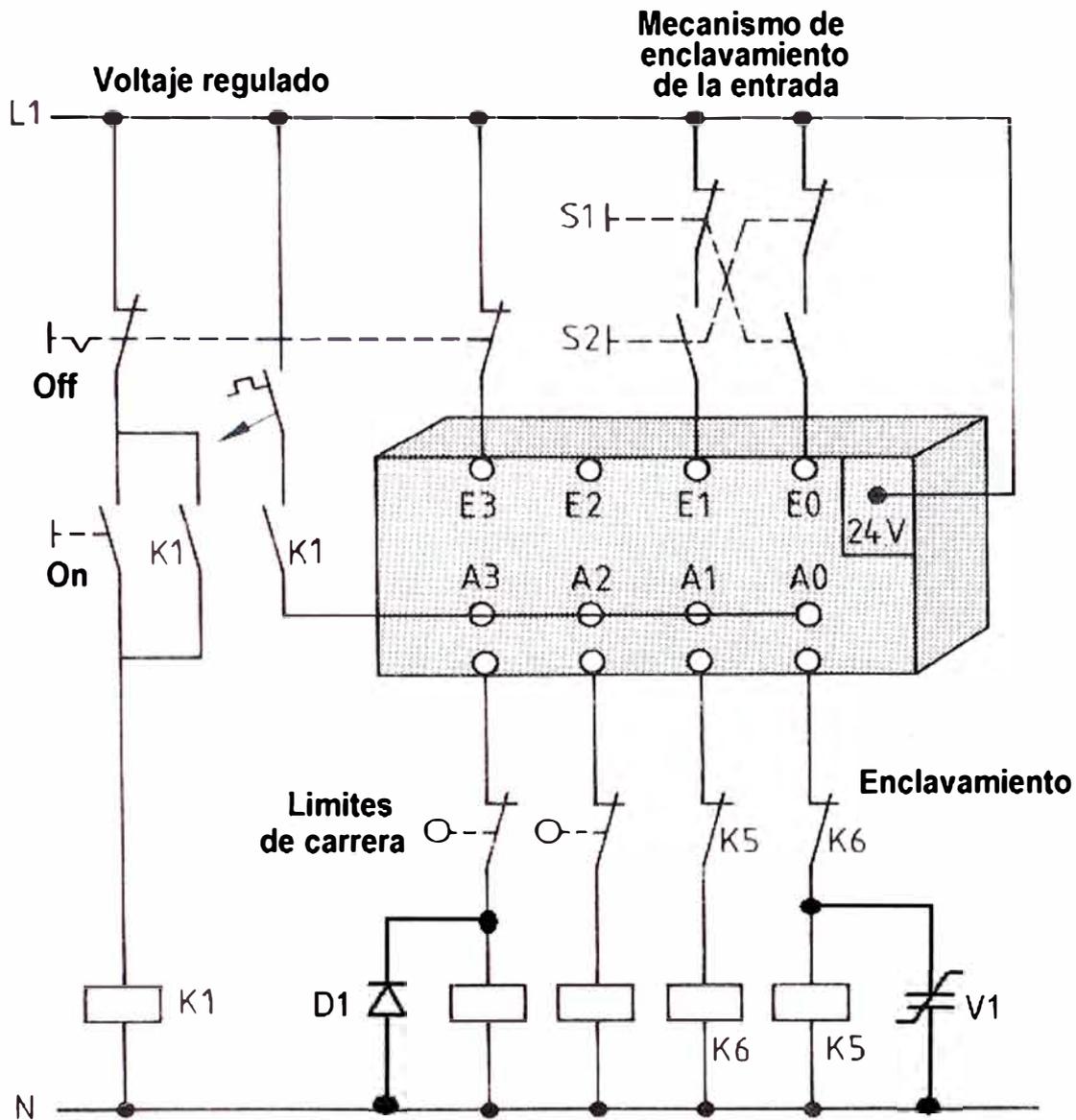


Figura 5.6: Circuitos externos de protección al PLC

Reglas de aislamiento

El aislamiento de la alimentación c.a. del S7-300 y de las E/S a los circuitos c.a. es de 1500 V c.a. Estos aislamientos han sido comprobados y aprobados, ofreciendo una separación segura entre el conductor c.a. y los circuitos de baja tensión.

Todos los circuitos de baja tensión conectados a un S7-300 (por ejemplo, la fuente de 24 V) deben ser alimentados por una fuente aprobada que proporcione un aislamiento seguro del conductor c.a. y de otros circuitos de alta tensión. Estas fuentes incorporan un aislamiento doble conforme a lo definido en las normas internacionales de seguridad eléctrica, teniendo salidas clasificadas como SELV, PELV, clase 2 o tensión limitada (según la norma en cuestión).

Precaución 3

La utilización de fuentes de alimentación no aisladas o con aislamiento simple para abastecer los circuitos de baja tensión de un conductor c.a., pueden causar tensiones peligrosas en circuitos considerados no peligrosos (seguros al tacto), tales como los circuitos de comunicación y el cableado de sensores de baja tensión.

Las altas tensiones inesperadas podrían ocasionar la muerte o lesiones graves al personal, y/o daños al equipo. Utilice sólo convertidores de alta a baja tensión aprobados como fuentes de circuitos de tensión limitada seguros al tacto.

Una vez más, se debe tener muy en cuenta la información del fabricante para dicho tipo de instalación.

5.3. Criterios para la Puesta en Marcha. Seguridad.

Luego de la instalación del PLC en el tablero de control, la parte compleja en el caso de actualización de equipos es determinar cuáles conexiones de los elementos antiguos deben ser retirados, pues de lo contrario puede haber conexiones en

cortocircuito al momento de la puesta en marcha. En esta etapa deben trabajar en conjunto, el equipo de instalación del tablero, el operario de la máquina y el ingeniero programador del PLC.

Es muy común que al inicio de toda instalación, existan fallas precoces y por lo tanto se debe esperar que se asienten todos los elementos; luego, se pasa por una etapa de máxima producción y eficiencia con de fallas mínimas. Al finalizar el tiempo útil de vida del equipo, nuevamente se incrementaran las fallas. En la figura 5.7 se describe la situación explicada.

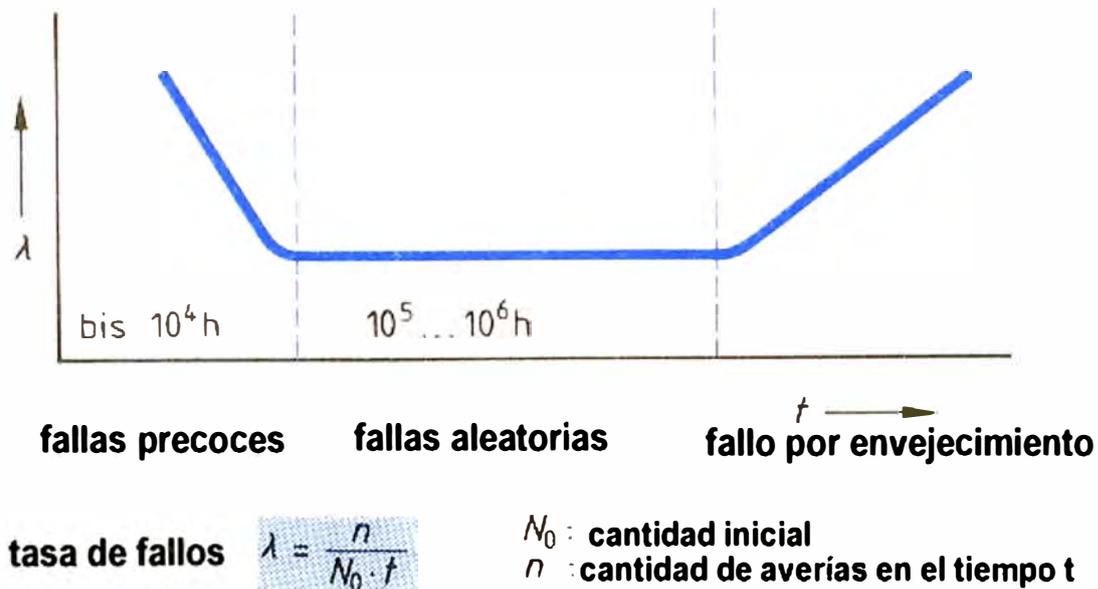


Figura 5.7: Diagrama de eventos de fallas en función del tiempo de vida del equipo

Generalmente el tiempo útil de vida es mucho menor en los elementos de fabricación electro-mecánica y por lo tanto se espera que las fallas provengan de

estos elementos, tales como contactos desgastados, bobinas recalentadas, pérdida de aislamiento de servo-válvulas, etc. La figura 5.8 representa esta situación, dando a entender que la etapa de control es la menos propensa a fallar. Obviamente esto ocurre con los equipos de marca en donde sus criterios de fabricación son muy exigentes, al contrario de PLC de marcas desconocidas que no proporcionan dichas garantías.

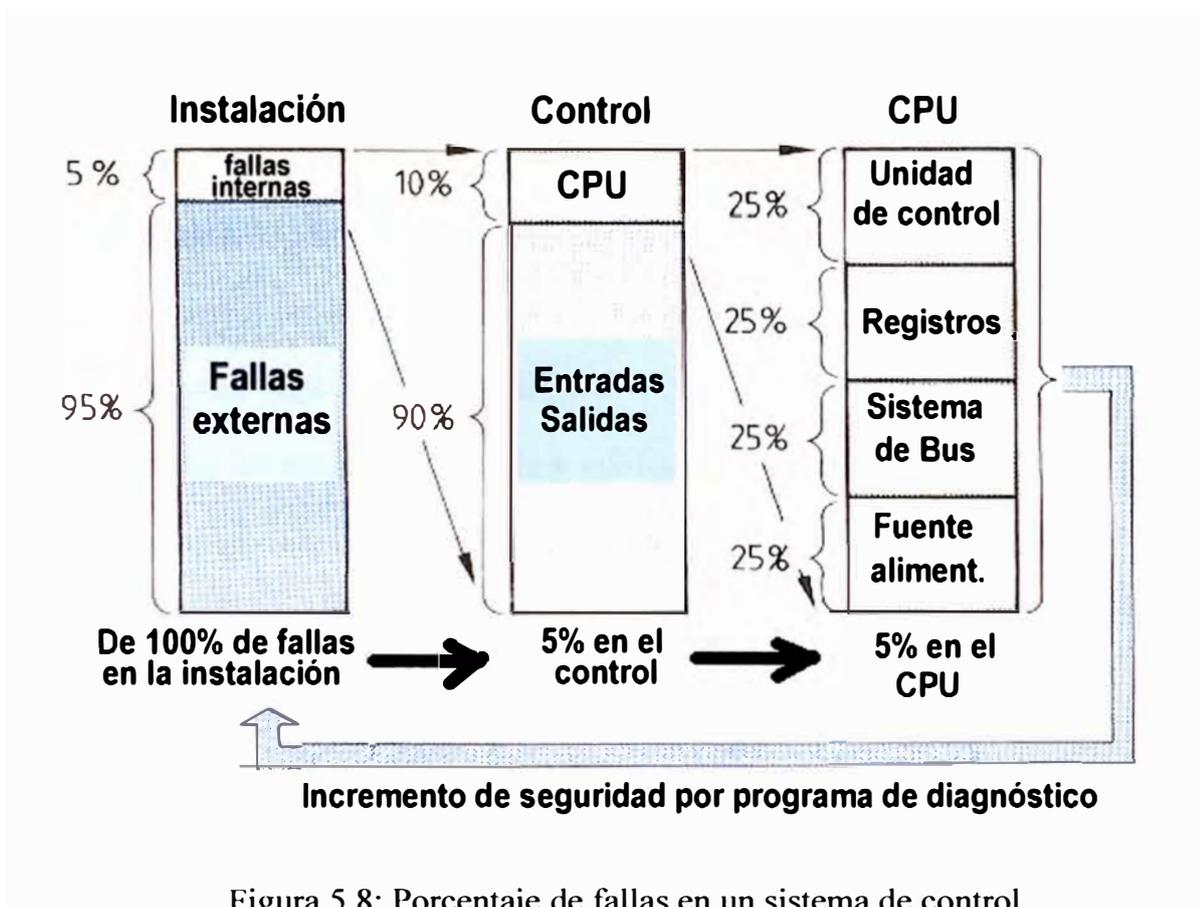


Figura 5.8: Porcentaje de fallas en un sistema de control

Al momento de la puesta en marcha, se debe tener un procedimiento de apagado de emergencia del cual debe estar enterado todo el personal. En nuestro caso, al poner en marcha el torno TOS HULIN luego de la actualización, debemos estar seguros de lo siguiente:

5.3.1 Elementos externos al PLC

1. El sistema Ward-Leonard haya sido revisado por el personal de mantenimiento de la empresa,
2. El sistema de fuerza hidráulica se encuentre trabajando correctamente,
3. Los contactores de fuerza hayan recibido mantenimiento,
4. Los enclavamientos mecánicos, pulsadores, lámparas, etc., pertenecientes al panel operador, hayan sido revisados.

5.3.2 Parte PLC

En un ambiente de trabajo controlado, se debe:

1. Observar el comportamiento del PLC ante las entradas desde el panel operador dadas por el usuario,
2. Anotar las señales de entrada y salidas (leds indicadores), para cada maniobra del operario y las correspondientes respuestas del torno,
3. Consultar con el operario si con el control del PLC se consigue el comportamiento adecuado del torno; en caso contrario se debe efectuar algunos ajustes del programa ladder, correcciones de cableado, cambios de relés, etc.,

Las pruebas de puesta en marcha se realizan con la presencia de todas las partes involucradas, es decir: eléctrico, mecánico y electrónico. Cada una de las cuales debe tener sus respectivas capacidades de parada de emergencia ante cualquier eventualidad que puedan detectar respecto de sus especialidades.

5.4. Protocolos de pruebas de funcionamiento.

Se debe tener hojas de protocolo de funcionamiento da cada una de las maniobras realizadas normalmente por el operario, como por ejemplo:

1. Arranque/Parada.
2. Maniobras de puesta de la pieza sobre la mesa y mordazas hidráulicas.
3. Giro de la mesa. Velocidades I, II y III.
4. Avance eje X (modos manual y automático a diversos ajustes).
5. Avance eje Z (modos manual y automático a diversos ajustes).
6. Avance eje Lateral (modos manual y automático a diversos ajustes).
7. Control del copiador.
8. Pruebas de fines de carrera de parte mecánica.
9. Pruebas de seguridad de elementos del Tablero Eléctrico (guarda-motores, parada de emergencia, etc.).

Cada una de las hojas de protocolos deben estar firmadas con la aceptación del operario para así dejar constancia del buen funcionamiento del sistema implementado.

Como última prueba, se deben efectuar maquinados sobre algunas piezas que permitan hacer los últimos ajustes al controlador de seguimiento diseñado en el PLC. Dicho resultado debe también figurar en una hoja de protocolo.

A continuación en las tablas 5.1 a 5.9, se presentan ejemplos de algunas hojas de protocolos utilizadas durante la presente puesta en marcha del torno TOS HULIN.

TABLA N°5.2: Hoja de protocolo de las Mordazas

<u>HOJA DE PROTOCOLO N°: 2</u>	
Máquina: Torno TOS HULIN	O.T. N°: Fecha:
Asunto: Mordazas	Supervisado por: R.A.M.T.
Controlador: S7-300/ CPU314C-2DP	Realizado por: Y.M.A.
Presentes:	
Por el Cliente:	
.....	
Por Industronic S.A.:	
.....	
MANIOBRAS MORDAZAS	
Amarre Interior	Observaciones
Selector de habilitación	
Selector de amarre interior	
Pulsador de amarre	
Pulsador desamarre	
Panel Operador	
Controlador PLC	
Corriente de consumo total	
Presión Centralina	
Amarre Exterior	
Selector de habilitación	
Selector de amarre exterior	
Pulsador de amarre	
Pulsador desamarre	
Panel Operador	
Controlador PLC	
Presión Centralina	
Firmas de presentes en señal de conformidad con las pruebas efectuadas:	
.....
.....

TABLA N°5.3: Hoja de protocolo de Giro del Plato

<u>HOJA DE PROTOCOLO N°: 3</u>	
Máquina: Torno TOS HULIN	O.T. N°: Fecha:
Asunto: Pruebas del Plato	Supervisado por: R.A.M.T.
Controlador: S7-300/ CPU314C-2DP	Realizado por: Y.M.A.
Presentes:	
Por el Cliente:	
.....	
Por Industronic S.A.:	
.....	
MANIOBRAS DEL PLATO	
Giro Horario	Observaciones
Presión de Centralina	
Selector mm/vuelta	
Pulsador giro discontinuo	
Pulsador giro continuo	
Selector rango de veloc. I	
Selector rango de veloc. II	
Selector rango de veloc. III	
Pulsador de parada del plato	
Giro Anti-horario	
Pulsador giro discontinuo	
Pulsador giro continuo	
Selector rango de veloc. I	
Selector rango de veloc. II	
Selector rango de veloc. III	
Pulsador de parada del plato	
Panel Operador/ PLC	
Firmas de presentes en señal de conformidad con las pruebas efectuadas:	
.....
.....

TABLA N°5.4: Hoja de protocolo de Avance eje X

<u>HOJA DE PROTOCOLO N°: 4</u>	
Máquina: Torno TOS HULIN	O.T. N°: Fecha:
Asunto: Pruebas de Avance eje X	Supervisado por: R.A.M.T.
Controlador: S7-300/ CPU314C-2DP	Realizado por: Y.M.A.
Presentes:	
Por el Cliente:	
.....	
Por Industronic S.A.:	
.....	
MANIOBRAS AVANCE EJE X	
Manual	Observaciones
Presión de Centralina	
Giro del Plato rango I	
Avance rápido (X+/-)	
Avance lento (X+/-)	
Avance muy lento (X+/-)	
Referencia avance automático sin carga rangos I, II y III	
(I) décimas de mm/vuelta	
(II) décimas de mm/vuelta	
(III) décimas de mm/vuelta	
Referencia avance automático con carga rangos I, II y III	
(I) décimas de mm/vuelta	
(II) décimas de mm/vuelta	
(III) décimas de mm/vuelta	
(I) unidades de mm/vuelta	
(II) unidades de mm/vuelta	
(III) unidades de mm/vuelta	
Firmas de presentes en señal de conformidad con las pruebas efectuadas:	
.....
.....

TABLA N°5.5: Hoja de protocolo de Avance eje Z

<u>HOJA DE PROTOCOLO N°: 5</u>	
Máquina: Torno TOS HULIN	O.T. N°: Fecha:
Asunto: Pruebas de Avance eje Z	Supervisado por: R.A.M.T.
Controlador: S7-300/ CPU314C-2DP	Realizado por: Y.M.A.
Presentes:	
Por el Cliente:	
.....	
Por Industronic S.A.:	
.....	
MANIOBRAS AVANCE EJE Z	
Manual	Observaciones
Presión de Centralina	
Giro del Plato rango I	
Avance rápido (Z+/-)	
Avance lento (Z+/-)	
Avance muy lento (Z+/-)	
Referencia avance automático sin carga rangos I, II y III	
(I) décimas de mm/vuelta	
(II) décimas de mm/vuelta	
(III) décimas de mm/vuelta	
Referencia avance automático con carga rangos I, II y III	
(I) décimas de mm/vuelta	
(II) décimas de mm/vuelta	
(III) décimas de mm/vuelta	
(I) unidades de mm/vuelta	
(II) unidades de mm/vuelta	
(III) unidades de mm/vuelta	
Firmas de presentes en señal de conformidad con las pruebas efectuadas:	
.....
.....

TABLA N°5.8: Hoja de protocolo de Límites de carrera

<u>HOJA DE PROTOCOLO N°: 8</u>	
Máquina: Torno TOS HULIN	O.T. N°: Fecha:
Asunto: Pruebas de interruptores Límites de carrera	Supervisado por: R.A.M.T.
Controlador: S7-300/ CPU314C-2DP	Realizado por: Y.M.A.
Presentes:	
Por el Cliente:	
.....	
Por Industronic S.A.:	
.....	
MANIOBRAS LÍMITES DE CARRERA	
Parte mecánica	Observaciones
Límite superior Transversal	
Límite inferior Transversal	
Límite superior Eje X	
Límite inferior Eje X	
Límite superior Eje Z	
Límite inferior Eje Z	
Límite máximo Eje Lateral	(↑,→)
Límite mínimo Eje Lateral	(↓,←)
Límite máximo guarda-viruta	(↑)
Límite mínimo guarda-viruta	(↓)
Límite máximo mordaza	(→←)
Límite mínimo mordaza	(←→)
Límite salida copiador	
Límite entrada copiador	
Límite máxima temperatura	
Límite máxima presión	
Firmas de presentes en señal de conformidad con las pruebas efectuadas:	
.....
.....

TABLA N°5.9: Hoja de protocolo de seguridad Tablero Eléctrico

<u>HOJA DE PROTOCOLO N°: 9</u>	
Máquina: Torno TOS HULIN	O.T. N°: Fecha:
Asunto: Pruebas de seguridad del Tablero Eléctrico	Supervisado por: R.A.M.T.
Controlador: S7-300/ CPU314C-2DP	Realizado por: Y.M.A.
Presentes:	
Por el Cliente:	
.....	
Por Industronic S.A.:	
.....	
MANIOBRAS DE ELEMENTOS DE PROTECCIÓN	
Tablero Eléctrico	Observaciones
Arranque Estrella/Triángulo	
Generador DC	
Motor AC	
Variadores DC	
Parada de Emergencia	
Controlador PLC	
Frenado dinámico	
Sentido giro Plato	
Firmas de presentes en señal de conformidad con las pruebas efectuadas:	
.....
.....

CAPITULO VI

ANÁLISIS DE LAS SEÑALES DE CONTROL

La señal de la variable manipulada del sistema de control se adquiere mediante un osciloscopio digital instalado en la salida analógica del PLC, según se puede ver en la figura 6.1. También se distingue el trabajo de los avances en el modo “Manual” o “Automático”, según la posición del selector correspondiente. El modo “Manual” es usado por el operario para posicionar la aguja de corte sobre la pieza a mecanizar. El modo “Automático” es utilizado para maquinar la pieza mediante un avance seleccionado (mm/vuelta del plato) de acuerdo a su dureza.

El avance de cada eje es detectado por el ENCODER respectivo, en el cual al contar la cantidad de pulsos se determina los mm/s recorridos. El ENCODER de la mesa de giro nos informa sobre sus vueltas/s. Ambas señales se dividen mediante el programa del PLC para darnos el avance medido en unidades de mm/vuelta.

El valor de referencia puede ser proporcionado por un potenciómetro analógico (modo “Auto”) o mediante pulsadores (modo “Manual”). En ambos casos el control se encuentra en lazo cerrado.

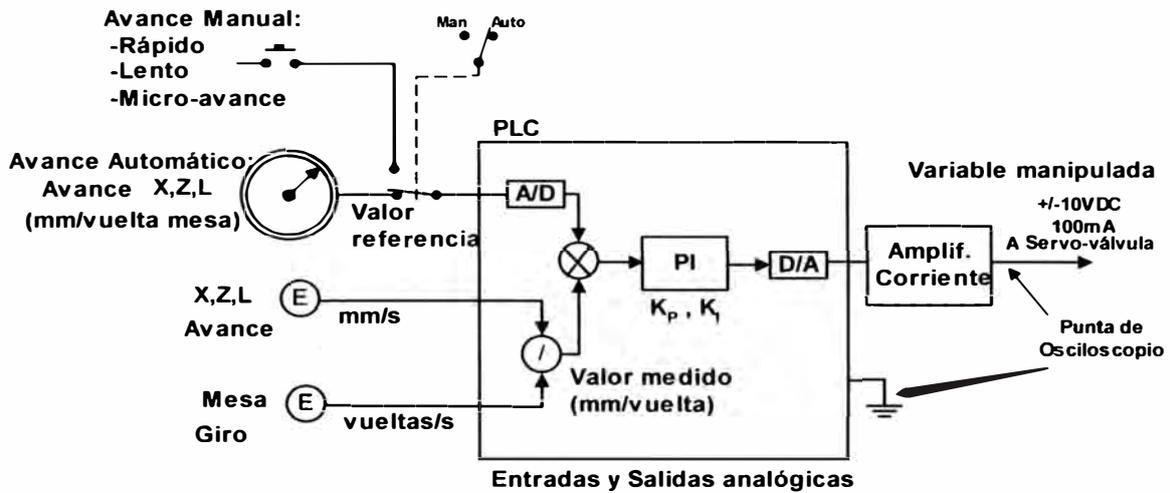


Figura 6.1: Disposición de punto de medida del Osciloscopio

6.1. Toma de señales mediante osciloscopio

La figura 6.2 muestra la respuesta del control de avance en el eje Lateral ante una entrada tipo escalón. Observamos la cantidad de ruido presente y que el tiempo de estabilización es de 6 segundos aproximadamente para unos determinados valores K_p y K_i del controlador. Por lo tanto falta “sintonizar su controlador”.

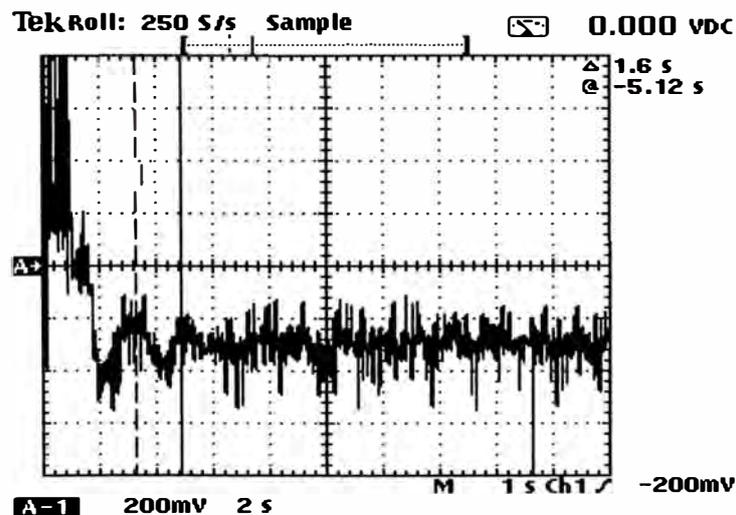


Figura 6.2: Respuesta eje Lateral ante señal escalón de entrada

Las figuras 6.3 y 6.4 corresponden a los avances de los ejes Z y X luego de haber sido “sintonizados”. La referencia se encuentra en modo “manual” con avance rápido. Observamos que el tiempo de estabilidad es de 1 s aproximadamente para cada eje.

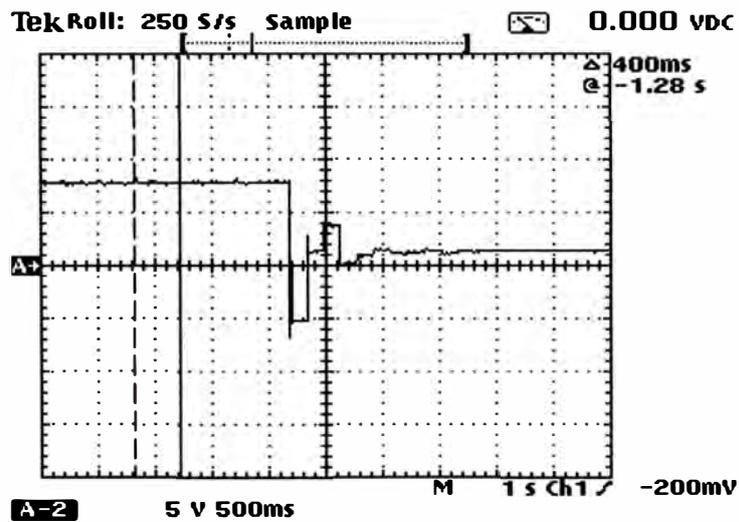


Figura 6.3: Respuesta eje Z ante señal escalón de entrada

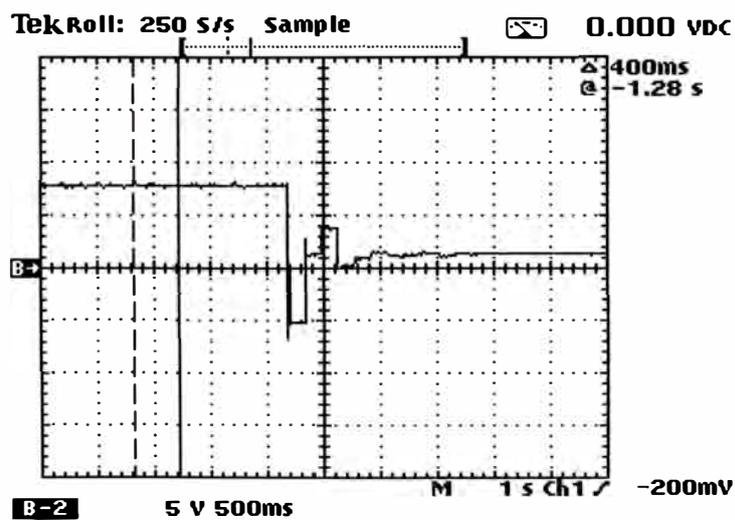


Figura 6.4: Respuesta eje X ante señal escalón de entrada

La figura 6.5 muestra la respuesta ante una señal escalón del avance del eje Lateral. Se observa que el ruido sólo ocurre durante el cambio de sentido del avance del eje.

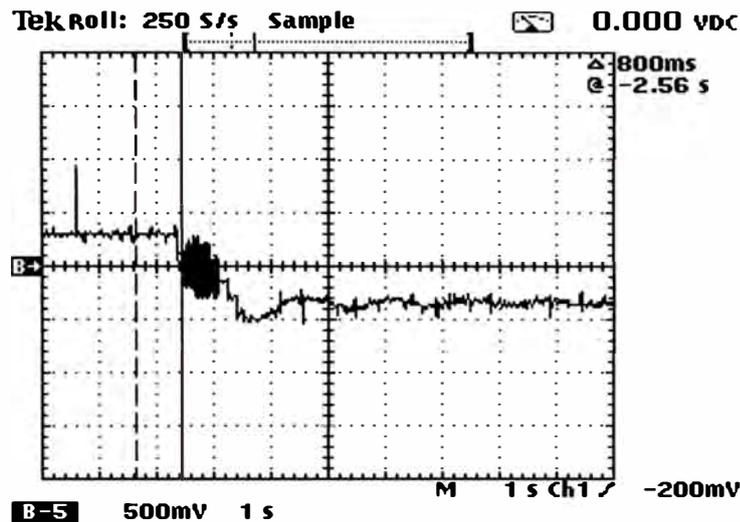


Figura 6.5: Respuesta del avance eje Lateral con cable apantallado

6.2. Análisis de las señales tomadas

La figura 6.6, representa la respuesta de la variable manipulada ante una señal de referencia del tipo escalón. Se nota que el tiempo de estabilización es de 0,7 s aproximadamente con un sobre impulso despreciable, siendo dicho valor el óptimo conseguido para un determinado valor de K_p y K_i del controlador PI.

Luego de los ajustes de ganancia se logró igual respuesta para los ejes X y Z. Se observa que en cada controlador difieren los valores de K_p y K_i dependiendo del estado de la servo-válvula, la masa inercial de los ejes, etc.

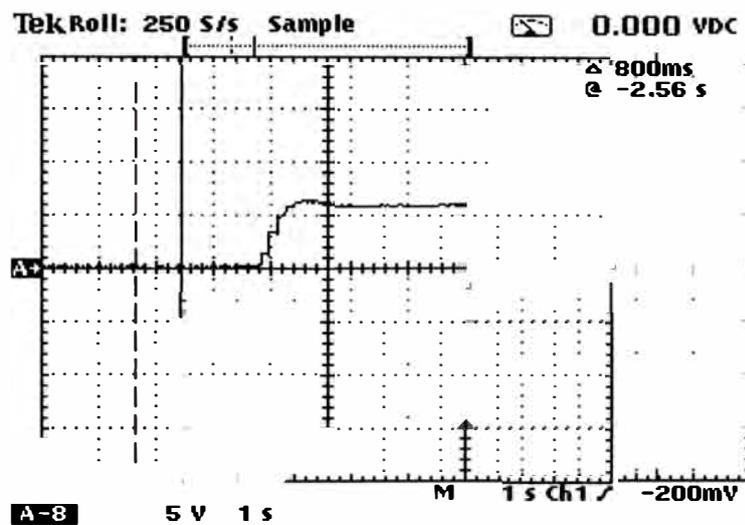


Figura 6.6: Respuesta del avance eje Z correctamente sintonizado

6.3. Ajustes de control del PLC. Precisión.

Para ajustar las ganancias de cada controlador se han elaborado las siguientes Tablas N°6.1, 6.2 y 6.3 para cada eje que nos permiten determinar mediante el “método del tanteo” los valores adecuados de K_P y K_I .

Tabla N° 6.1: Ajuste de ganancias eje X

Ajustes de ganancia controlador eje X (+ / -)				
Prueba N°	K_P	K_I	$T_{\text{estado estacionario}}$	
1				
2				
3				
4				
5				
6				
7				
8				

Tabla N° 6.2: Ajuste de ganancias eje Z

Ajustes de ganancia controlador eje Z (+ / -)			
Prueba N°	K_P	K_I	$T_{\text{estado estacionario}}$
1			
2			
3			
4			
5			
6			
7			
8			
9			

Tabla N° 6.3: Ajuste de ganancias eje Lateral

Ajustes de ganancia controlador eje Lateral ($\uparrow, \downarrow, \rightarrow, \leftarrow$)			
Prueba N°	K_P	K_I	$T_{\text{estado estacionario}}$
1			
2			
3			
4			
5			
6			
7			
8			
9			

CAPITULO VII

EVALUACIÓN DE COSTOS

La evaluación de costos es vista a nivel de gerencia de la empresa propietaria del torno. Obviamente se ha debido haber efectuado dicha evaluación de costos (ver Anexo X) antes de autorizar el trabajo de actualización de la etapa de control. Gracias a la colaboración del jefe de programación de trabajo de las máquinas herramientas, se tienen los siguientes datos mostrados a continuación. Como ejemplo se da la siguiente planificación realizada para el torno TOS HULIN:

Planificación semanal del trabajo Torno TOS

1. Mecanizado de 10 piezas (c/u de 500kg, 700x500x600 mm)
2. Tiempo de entrega acordado con el Cliente: 5 días
3. Tiempo de entrega planificado: 4 días
4. Turnos de Trabajo por día: 02
5. Cantidad de Operarios: 02 (tiempo completo)
6. Resultados: Extensión de los días de entrega por fallas en la máquina.

7.1. Costos del mantenimiento antes del reemplazo

Esta información es manejada por el jefe de mantenimiento de la planta. Según datos recibidos, el Torno TOS ha estado con el problema de poca disponibilidad y eficacia.

Reporte mensual del Torno TOS HULIN (25 días laborables)

Paradas por fallas en etapa eléctrica: 10%

Paradas por fallas mecánicas: 5%

Paradas por fallas control electrónico: 85%

Detalles de fallas:

Etapa Eléctrica

Limpieza y/o cambio de carbones sistema Ward-Leonard

Contactador de arranque Estrella-Triángulo

Personal que solucionó: Mantenimiento Eléctrico

Costos: Ninguno

Tiempo empleado: 8 horas

Etapa Mecánica

Falso Contacto de válvula hidráulica

Personal que solucionó: Mantenimiento Mecánico

Tiempo empleado: 1 hora

Costos: Ninguno

Etapa Electrónica

Falla de funcionamiento de tarjetas de control desplazamiento eje Z.

Fallas de Taco-generador de giro del Plato.

Fallas de descalibración de avance ejes X y Z.

Personal que solucionó: Empresa proveedora

Tiempo empleado: 3 días

Costos: US\$700 dólares.

7.2. Costos del mantenimiento luego del reemplazo

Conjuntamente con personal de mantenimiento de la planta, se debe hacer un análisis de los tiempos de parada, la confiabilidad y disponibilidad de la máquina luego de aplicado el nuevo sistema. Como en todo nuevo sistema de control que se aplique a una maquinaria, se debe esperar los tiempos de asentamiento de la misma (ver capítulo 5, figura 5.7). Además como las tarjetas electrónicas analógicas del sistema de control antiguo, han sido reemplazadas por el PLC; la confiabilidad de dicho equipo es mucho mejor.

Fallas del PLC

Durante la puesta en marcha

Programación: Ninguna

Entradas discretas: Ninguna

Salidas discretas: Ninguna

Cambios de polaridad salida analógica de control: Falla de un amplificador

Sintonía PI del controlador de desplazamiento: 02 días para sintonizar

Durante el funcionamiento

Se espera realizar algunos desajustes en cuanto a la sintonía de los avances de los ejes, debido al aceite frío durante la marcha de la máquina. Conjuntamente con el operario de la máquina, se han ido realizando ajustes de la velocidad de avance de cada eje.

La implementación del nuevo sistema es transparente para el operario, ahorrándose tiempo de capacitación. Para el personal de mantenimiento si es necesario capacitar sobre la nueva tecnología aplicada, además de proporcionarles la información técnica asociada.

7.3. Análisis Costo-Beneficio.

Es el estudio sobre el tiempo de retorno de la inversión efectuada.

Inversión

Costo de aplicar nuevo sistema de control con PLC: US\$12 000 dólares

Costo mantenimiento eléctrico: Ninguno

Costo mantenimiento mecánico: US\$750 dólares

Pérdida por parada de la máquina (30 días): US\$4 000 dólares

Entonces la inversión ha sido: US\$16 750 dólares

Retorno de la Inversión ROI

Promedio ahorros de mantenimiento electrónico mensual: US\$350

Promedio mensual de ahorros por parada de máquina: US\$500

Total Ahorros: US\$850 dólares mensuales

Luego la inversión retornara en:

$$ROI = \frac{US\$16\,750}{US\$850} = 19\text{meses}$$

Los beneficios serán los siguientes:

1. Planificación de los tiempos de entrega
2. Cumplimiento de los tiempos de entrega
3. Mantenimiento mínimo (sólo partes eléctricas y mecánicas)
4. Tiempos de parada planificadas para mantenimiento
5. Tiempos de parada por fallos mínimo
6. Mejora en la Confiabilidad y Productividad
7. Mejora en la calidad de los trabajos

CONCLUSIONES

1. En la página 13, figura 1.7 se presenta el diagrama de bloques de una máquina herramienta con control automático y entre sus líneas se expone que la diferencia en hardware entre una máquina herramienta convencional y otra CNC son: el CNC propiamente dicho, el PLC, etc (ver Anexos V, VI y IX). Debemos concluir que la tendencia actual en el proceso de control de máquinas herramientas es la de dotar a los PLC modulares cada vez con mayor potencia (sobre todo en la velocidad de procesamiento y subrutinas de posicionamiento), las cuales le permitan efectuar un gran número de aplicaciones que anteriormente sólo eran posibles hacerlas con el CNC. Entre estas tenemos los trabajos “Punto-Punto” y “Para-Axial” (ver Capítulo I, figuras 1.12, 1.13). Para aplicaciones en donde se requieran control “Continuo” (ver Capítulo I, figura 1.14), aún el CNC es el utilizado.

2 En este informe, se concluye que en lugar de utilizar un controlador especialmente dedicado al posicionamiento de máquinas herramientas, como vendría a ser un equipo CNC; hemos reemplazado al anticuado sistema de control por otro

equipo electrónico computarizado denominado PLC, el cual satisface las necesidades y objetivos de la directiva 1 (ver Capítulo IV, página 1).

3. La conclusión de poder usar el PLC como controlador para efectuar el presente trabajo se debe a lo afirmado en el Capítulo IV, página 70, en donde se identifica a la variable de proceso a controlar que en esta aplicación es la variable “desplazamiento”, la cual es lenta y tiene aproximadamente de 1 segundo de periodo, sobre todo en máquinas herramientas de gran tamaño y movidas por fuerza hidráulica.

4. Se concluye que para efectuar trabajos de actualización en Máquinas Herramientas en el sector metal-mecánico de nuestro país, se debe hacer el estudio respectivo para poder seleccionar entre CNC o PLC y de dicho modo tener alternativas de costos razonables que permitan al empresario decidirse por invertir en reemplazar la antigua tecnología que continúan usando, ganando así los beneficios de calidad y confiabilidad propios de los modernos equipos.

5. Concluimos que, hace tiempo que el PLC ha dejado de reemplazar solamente la lógica de relés, pues en la actualidad debido al gran adelanto en microelectrónica y nuevos tipos de arquitectura de procesadores, se pueden efectuar complejos cálculos matemáticos a gran velocidad. Como consecuencia lógica, estamos demostrando que, si el proceso a controlar es lento, se puede utilizar al PLC para reemplazar a controladores continuos de posicionamiento, con las ventajas obvias de la nueva tecnología.

6. Sobre el Panel Operador del Capítulo II, figura 2.6, cabe mencionar que el proyecto a futuro del presente trabajo es su reemplazo por un Panel HMI del tipo “Touch Screen” en el cual el operario podrá visualizar todas las funciones de la máquina en formato digital por medio de múltiples pantallas, siendo la supervisión más precisa y confiable (ver Anexo VII).

7. Las últimas máquinas herramientas que actualmente importan nuestros empresarios del sector manufactura son de fabricación China y cuentan con las siguientes partes principales:

Panel Operador tipo “touch screen”, con el cual el usuario tiene capacidad de acceder a los parámetros del programa en el PLC para seleccionar el tipo de trabajo a efectuar; además de supervisar el trabajo del mismo.

“micro-PLC”, de pequeño tamaño, bajo costo pero de gran capacidad de memoria sobre todo debido al avance de la microelectrónica.

“Variador de Frecuencia”, de bajo costo, tipo vectorial con gran respuesta dinámica.

Etapas de fuerza neumática, utilizado para manejo de las válvulas que realizan el trabajo de manipulación de las piezas.

En suma, la tecnología se desarrolla con gran rapidez y cada vez a menores costos, permitiendo al especialista poder desarrollar proyectos de automatización más complejos y de mayor valor agregado.

8. Actualmente en el mercado de CNCs, también se observa una gran tendencia a ofrecer equipos CNC de bajo costo (actuadores eléctricos y en lazo abierto, en el

Anexo V), los cuales bordean la suma de US\$5 000.00. Por lo tanto, se concluye que habrá más sorpresas en este rubro y sobre todo luego de la firma de los Tratados de Libre Comercio y como consecuencia de esto la libre competencia a nivel mundial, impulsará a nuestro sector de manufactura de pequeña escala a la necesidad de mejorar la calidad de sus productos para ganar competitividad. Es por esto que los trabajos de actualización de las máquinas herramientas se verán incrementadas y se concluye que es necesario preparar especialistas en dicha área.

ANEXO I

Información sobre Fabricante TOS HULIN

La empresa TOSHULIN, a.s. pertenece al grupo de los mejores fabricantes de tornos verticales del mundo. Una parte considerable de la producción está destinada para los mercados estables de los países desarrollados. Las máquinas de TOSHULIN, son conocidas en 58 países, la empresa continuamente aumenta la producción, cifra de negocios, ganancia y extiende su posición en el mercado mundial.

La tradición de la empresa inicia el 23/ 10/ 1949 cuando colocaron las bases de la nueva empresa de maquinarias en la ciudad de Hulín en la república Checa. En 1950 inicia la producción de motores de tracción dinamos para ferrocarriles para la empresa n.p MEZ Freñstat.

En 1951 la empresa fue unificada a la empresa ZPS/Gottwaldov/. En ese mismo año se cambió el programa de producción e inició la producción de tornos verticales, cepilladora de cantos y cepilladoras medianas.

En 1954 - 1958 la empresa Toshulín pasa a ser una empresa estatal independiente ZPS Hulín /ZPS Hulín,n.p/ y se extiende el programa de producción de máquinas para el proceso de la madera como taladros, moldes hidráulicos, fresas portales y especiales.

En el periodo de 1959-1968 la empresa vuelve al mando de ZPS Hulín. En 1959 se fabrica el primer torno vertical con avance continuo, control NC rectangular y de copia. La empresa Hulín es una de las primeras del mundo en la fabricación de máquinas con mando NC rectangular. A inicio del año 1969 la empresa Toshulín fue normalizada como empresa estatal independiente /TOS Hulín, n.p/ En 1974 se realizan las pruebas exitosas de los tornos verticales con cambio automático de herramientas.

Desde el año 1980 la empresa pertenece al grupo de fábricas técnicas de Praga y se dedica a la fábrica de tornos verticales de control CNC, trabajo automático para el labrado de ruedas para ferrocarriles, copadoras y fresas lineales además también tornos verticales CNC escolares. En 1989 se funda la empresa estatal TOS Hulín /TOS Hulín,s.p./

Los productos principales del programa de producción siguen siendo tornos verticales, líneas especiales de labrado principalmente para la industria automovilística. Una fecha importante es el 1/7/1996 cuando la empresa TOS Hulín, s.p. fue privatizada. La nueva empresa TOSHULIN, s.r.o adquirió todos los derechos y deberes de la empresa estatal TOS Hulín. El último cambio fue la decisión del plenario sobre la transformación de la empresa TOSHULIN,s.r.o. a Sociedad Anónima.

Desde el 1/1/1998 la empresa está suscrita en el registro de comercio como TOSHULIN, a.s., las acciones no son de libre comercialización. El capital básico de la empresa es de 50 Millones de Coronas.

Entre los años 1951-2000 se han fabricado más de 11,000 máquinas exportadas a 58 países del mundo.

Lo básico de cada torno vertical es el bastidor y el montante. Sólo las máquinas de tamaño 25-30 cuentan con dos montantes. El bastidor sirve para montar el plato de agarre en el cual se pone la pieza trabajada para sujetar la caja de cambio. El plato de agarre es ejecutado por un motor AC, la pieza trabajada se sujeta con ayuda de un auto-centrante de 4 mordazas. El montante es para sostener el travesaño.

En el travesaño va sujetado el soporte en el cual se encuentra el barrón y en un extremo de éste se encuentra la herramienta de labrar. Todos los tornos verticales cuentan con el cambio automático de herramientas, control CNC, motor moderno AC de la empresa Siemens, Fanuc, Bosch y otros.

Las máquinas se entregan en la forma para labrar y como centro de mecanizado, con tres ejes y un motor para las herramientas de rotación. Las máquinas cuentan con una cubierta de protección. Otra posibilidad sería el uso de cubiertas ecológicas de protección que durante el enfriamiento intensivo permita la ventilación de aerosoles perjudicantes y reduce el ruido.

A continuación, datos técnicos de un torno vertical TOS HULIN de igual modelo que la máquina materia del informe:

1. Modelo de máquina **SK 12**

2. Productor Tos
3. Año de fabricación 1973
4. Dimensión de trabajo / fuerza 710mm, 1250mm
5. País Neslovice u Brna, CZ
6. Diámetro de plato 1180 mm
7. Diámetro máx. de la pieza a trabajar 1250 mm
8. Altura máx. de la pieza 710 mm
9. Diámetro máx. de torneado superficial 1250 mm
10. Diámetro máx. de torneado frontal 1350 mm
11. Potencia del motor principal 45 kW
12. Dimensiones (l x a x h): 2360 x 3860 x 4260 mm
13. Peso de la máquina 18.300 kg

ANEXO II

- 2.1 Datos de Guía de diseño de ENCODER
- 2.2 Catálogo de ENCODER

2.1 Guía de Diseño de ENCODER

Encoder Design Guide

Optical Encoder

Incremental Encoders

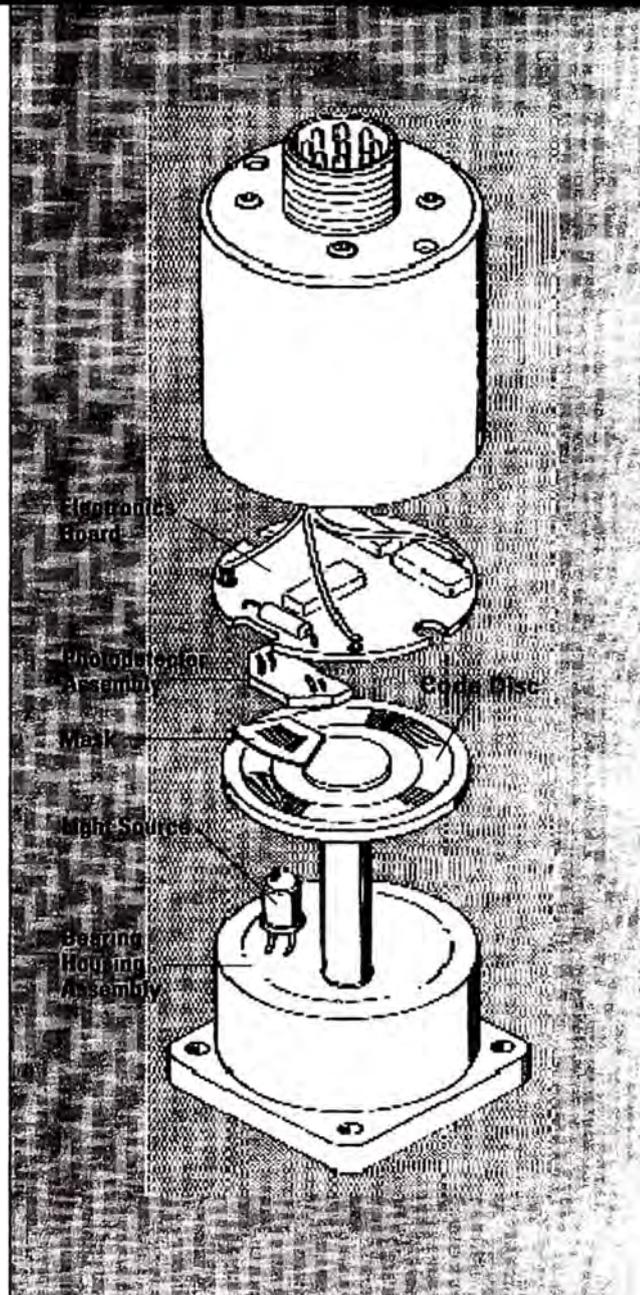
The incremental encoder creates a series of square waves. The number of square waves can be made to correspond to the mechanical increment required. For example, to divide a shaft revolution into 1000 parts, an encoder could be selected to supply 1000 square wave cycles per revolution. By using a counter to count those cycles we could tell how far the shaft rotated. 100 counts would equal 36 degrees, 150 counts 54 degrees, etc. The number of cycles per revolution is limited by physical line spacing and quality of light transmission.

We provide incremental resolutions up to 288,000 counts per tum through a combination of direct read on the code disc and various multiplication techniques (see count multiplication on next page).

Generally, incremental encoders provide more resolution at a lower cost than their absolute encoder cousins. They also have a simpler interface because they have fewer output lines. Typically, an incremental encoder would have 4 lines: 2 quadrature (A & B) signals, and power and ground lines.

A 12 bit absolute encoder, by contrast, would require 12 output wires plus a power and ground line.

**Call 1-800-ENCODER and ask
for "Applications Assistance"**

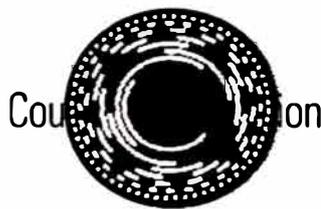


Design and Operation

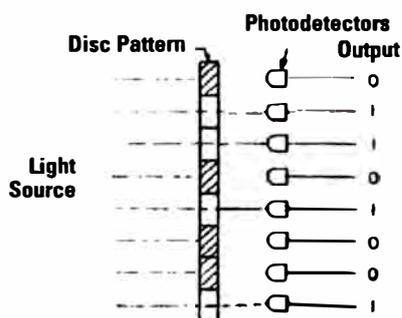
Absolute Encoders

An absolute encoder provides a "whole word" output with a unique code pattern representing each position. This code is derived from independent tracks on the encoder disc corresponding to individual photodetectors. The output from these detectors would then be HI or LO depending on the code disc pattern for that particular position.

Absolute encoders are used in applications where a device is inactive for long periods of time or moves at a slow rate, such as flood gate control, telescopes, cranes, valves, etc.



8 Bit Absolute Disc



Count Multiplication

Incremental encoders are often supplied with two channels (A & B) that are offset from one another by 1/4 of a cycle (90 degrees). This type of signal is referred to as quadrature and allows the user to determine not only the speed of rotation but its direction as well. By evaluating the phase relationship between the A and B channels, one can determine if the encoder is rotating clockwise (B leads) or counterclockwise (A leads).

Many counter and controller manufacturers include a quadrature detection circuit as part of their electronics. This allows the use of a two-channel quadrature input without further conditioning.

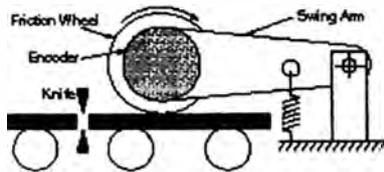
With quadrature detection, we have the ability to derive a $\times 2$ or $\times 4$ the basic code disc resolution. If 600 counts per turn can be generated from a 500 cycle, two-channel encoder by detecting the up and down transitions on both the A and B channels, a high quality disc and properly phased encoder, this $\times 4$ signal will be accurate to better than ± 2 count.

Another type of count multiplication, interpolation, can be used to electronically subdivide the base resolution. Interpolation is achieved through the use of internal electronics and results in improved resolution. This interpolated signal can be further multiplied through the quadrature detection method mentioned above.

Above interpolation multipliers of 2, 4, 5, 10 and 20 are readily available. More detail is available on pages 13 and 15.

Typical Applications

Measuring Wheel



Purpose

To measure distance travelled for a cut-to-length operation

Parameters

Speed of Travel: 25 feet per minute
 Measuring Wheel Circumference: 12 inches
 Desired Resolution: 0.005 inches
 Uni-directional measurement only
 Manufacturing plant environment, very dusty
 50 foot electrical cable run to controller
 Integrate to programmable controller
 12V power supply available
 Resolution Required = $12/0.005 = 2400$ cycles per turn
 Output Frequency = $25 \text{ rpm} \times 2400/60 = 1000\text{Hz}$

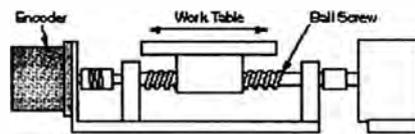
Encoder Specifications

Heavy Duty	H25
Square Flange Mount	0
Shaft Seal	SS
Cycles per Turn	2400
Channels	A
Output IC	4469 (operates from 5-15 Volts)
Termination	SM16 (7 pin, side exit)

Model Number

H25D-SS-2400-A-4469-SM16

Linear Position with N/C Display



Purpose

To encode the position of a work table through a ball screw

Parameters

Rotational Speed: 500 RPM
 Pitch: 1/4
 Total travel: 20 inches
 Desired resolution: 0.0005 inches
 20 foot cable run to counter
 Oil mist environment
 Overtravel protection required
 5V power supply available
 Resolution required = $\text{Pitch}/\text{resolution} = (0.25/0.0005) = 500$ cycles per turn
 Output Frequency = $500 \times 500 / 60 = 4167 \text{ Hz}$

Encoder Specifications

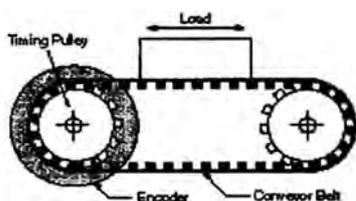
Heavy Duty	H20
Square Flange Mount	D
Pilot (to accept seal)	B
Shaft Diameter	25 (0.25" nominal)
Shaft Seal	SS (protection from oil mist)
Cycles per Turn	500
Channels	AB
Index	Z (generates home pulse with microswitch at end of travel)
Output IC	7272 (operates from 5-24 Volts)
Termination	SM16 (7 pin, side exit)
Input Voltage	5-24V

Model Number

H20DB-25-SS-500-ABZ-7272-SM16-24V

Encoder Design Guide

Belt or Conveyor



Purpose

To determine relative position, direction and speed of travel in a bi-directional conveyor belt

Parameters

Conveyor Speed: 100 feet per minute maximum

Desired resolution: 0.002 inches

Diameter of Conveyor belt drum: 4 inches

Manufacturing plant: Dust and dirt

100 foot cable run to controller

Programmable controller with high speed counter module requiring 12 volt differential line drivers.

12 V power supply available

Drum speed = $(12 \text{ in/ft})(\text{feet/min})/(\text{PI} \times \text{Diam}) =$

$(12 \times 100)/(\text{PI} \times 4) = 95.5 \text{ RPM}$

Resolution required = $(4 \times \text{PI})/(0.002) = 6283 \text{ cycles per turn}$

Use the T5 interpolate feature:

$6283/5 = 1256.6 \text{ base resolution, use } 1257$

Output Frequency = $6285 \times 95.5 / 60 = 10,004 \text{ Hz}$

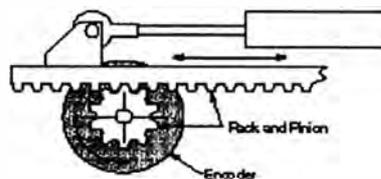
Encoder Specifications

Heavy Duty	H25
Square Flange Mount	D
Shaft Seal	SS
Cycles per Turn	6285-T5
Channels	AB
Complements	C (for differential line driver)
Output IC	4469 (operates from 5-15 Volts)
Termination	SM18 (10 pin, side mount)

Model Number

H25D-SS-6285-T5-ABC-4469-SM18

Linear Actuator



Purpose

To encode the position and velocity of a rack and pinion

Parameters

40 Tooth 1/20 pitch = 2 inches per turn

20 inch stroke

Maximum linear velocity = 10 inches per second

0.0002 inch resolution

Oil spray

10 foot cable length

24 V power supply available

Resolution required = $2 \text{ inches per turn} / 0.0002 \text{ inches} = 10,000 \text{ cycles per turn}$

Use 2500 base cycles per turn with T4 interpolate for 10,000 cycles per turn

Output Frequency = $10,000 \text{ cycles per turn} \times 10 \text{ inches/sec} \times 1 \text{ turn}/2 \text{ inches} = 50,000 \text{ Hz}$

Encoder Specifications

Heavy Duty	H25
Square Flange Mount	D
Shaft Seal	SS (protection from oil mist)
Cycles per Turn	10,000-T4
Channels	AB
Output IC	7272 (operates 5-24 Volts)
Termination	SCS120 (side exit with cable seal, 120 inches long—uses shielded/jacketed cable)

Model Number

H25D-SS-10,000-T4-AB-7272-SCS120

Encoders and Extreme Environments

Encoder Quality

Industrial Encoders are available for use over a wide range of environmental conditions. A large variety of designs allows the user to customize an encoder to his requirements. This also allows the specifying engineer to select only the options needed without incurring unnecessary additional costs.

There are a number of factors that must be considered to ensure reliable, consistent encoder operation in industrial applications.

In particular, the encoder must have a high degree of mechanical and electrical stability. In order to achieve this stability the encoder must have a solid foundation. The encoder disc, shaft and bearings must be of the highest quality to assure the ultimate accuracy of the device.

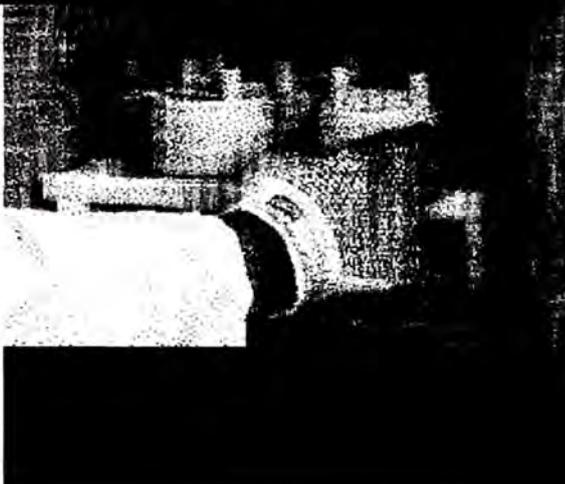
The encoder disc interrupts the light as the encoder shaft is rotated, and it is the code pattern etched on the disc which is primarily responsible for the accuracy of the electrical signal generated by the encoder. Should the disc pattern be inaccurate, the resulting signal will reflect that inaccuracy.

BEI has developed some of the most sophisticated, accurate divided circle machines in the world. These machines are capable of accuracies in the sub arc second range. Originally intended for the military and aerospace industries, this quality is automatically incorporated into the industrial products.

The shaft and bearings maintain accurate rotation of the disc and help to eliminate such errors as wobble and eccentricity which would be translated into position errors. The encoder disc must be carefully mounted to avoid eccentricity as the pattern is read. Such eccentricity can cause inaccuracies in the encoder output that will not be apparent to the user during electrical testing but will cause false position information.

In order to eliminate eccentricity errors, BEI has developed electronic centering fixtures capable of centering accuracies up to 40 millionths of an inch.

When selecting an optical encoder for the industrial environment, the following areas may be considered:



Heavy Loads

In applications utilizing gears or drive belts, excessive radial (side) loading on the shaft can shorten bearing life. Therefore, encoders should be specified in accordance with the anticipated side loading. Typical maximum loads for industrial encoders are 5, 40, and 100 lbs. Ultra heavy duty encoders are available to withstand heavier loads as well as shocks of up to 200g's.

Corrosive or Washdown

Aluminum encoder housings with a chemical film coating (ex. Indite or Alodine) finish are sufficient for most applications. However, if the encoder is intended for operation in a corrosive environment, a hard anodize finish with a dichromate seal should be considered. For food or medical grade applications where a washdown may occur, an electroless nickel coating may be required.

Temperature Extremes

The temperature specification of the selected encoder must be consistent with the application. Zero to 70 degrees Celsius is the standard operating temperature on BEI's industrial encoders. Extended temperature testing from -55 to +105 degrees Celsius is available.

Encoder Design Guide

Hazardous Environments

Your application may require a special certification, such as explosion proof. Testing for this certification determines that if certain flammable gases infiltrate the encoder housing and are ignited by the internal electronics, the resulting flame or explosion is not able to escape from the housing and ignite the surrounding atmosphere. Specially designed encoders are available that meet the appropriate specification (NEMA Class 1, Group D, Division 1, and NEMA Class 2, Group E, F, & G, Division 1). Intrinsically safe encoders are also available (see pages 46-47).



Wet or Dirty Environments

If your application requires operation in a liquid or dusty environment, the encoder must be selected accordingly. Adequate sealing is a "must" to ensure against contamination from liquids or dust, particularly through the shaft/bearing assembly. Contaminants that infiltrate the shaft bearing can rapidly degrade encoder performance; they may also work their way to the encoder interior where they can

disrupt the optical components or damage the circuit board. A shaft seal is recommended in general, and must be used in applications where liquids are present. If liquid exposure is expected, the user should request a leak test.

Electrically Noisy Environments

The increasing use of controllers and microprocessors has resulted in industrial environments that are rich in a variety of electrical signals that can create Electromagnetic Interference (EMI). Some protection can be afforded by the use of shielded cable, especially in conjunction with the use of twisted pair conductors. When this type of cable is used with an encoder, its complements, and a differential line receiver, a significant improvement in noise immunity can be realized.

SPECIAL NOTES

Installation

Even with the appropriate package, shaft, bearings, and disc, the user must exercise care to avoid undue shock and abuse. In particular, the bearings or code disc can be damaged if the encoder is dropped or a pulley is hammered on the shaft. The typical shock and vibration specification for an industrial encoder is a 50g shock for 11 msec, as well as a vibration of 20g's from 2 to 2000 Hz.

Mechanical Protection

To adequately protect the optical and electronic components from exposure to the environment, encoder case thickness should be consistent with the severity of expected abuse. In applications where the housing may be struck by tools or debris, a cast housing or protective shroud should be considered.

**Call 1-800-ENCODER and ask
for "Applications Assistance"**

2.2 Catálogo de ENCODER



NUMBER OF PULSES

Incremental Shaft Encoders Type RI 32 Economy Types

- Replacement for type RI5 and RI31
- The economical encoder for small appliances
- High efficiency by means of ball bearing
- Small torque
- Application e.g.
 - laboratory equipment
 - training equipment
 - crimping machines
 - tampon printing machines
 - miniature grinding machines

5 / 10 / 20 / 25 / 30 / 50 / 60 / 100 / 120 / 128 / 200 / 250 / 256 / 288 / 300 / 360 / 400 / 500 / 512 / 600 / 720 / 900 / 1,000 / 1,024 / 1,250 / 1,500
Other numbers of pulses available on request

TECHNICAL DATA mechanical

Shaft diameter	5 mm / 6 mm
Absolute max. shaft load	radial 30 N (6.5 lbs), axial 15 N (3.3 lbs)
Absolute maximum speed	max. 6,000 RPM
Torque	≤ 0.05 Ncm
Protection class (EN 60529)	Housing IP 50, bearings IP 40
Operating temperature	-10... +60 °C
Storage temperature	-25 ... +85 °C
Vibration proof (IEC 68-2-6)	100 m/s ² (10 ... 2,000 Hz)
Shock resistance (IEC 68-2-27)	1,000 m/s ² (6 ms)
Type of connection	1.5 m cable axial/radial ¹⁾
Material	Housing: plastic; Flange: aluminium
Flange	Round flange
Weight	ca. 50 g
Bearing life	2.4 x 10 ⁹ revolutions (typ.) at 35% of full rated shaft load 2.4 x 10 ⁸ revolutions (typ.) at 75% of full rated shaft load 2.4 x 10 ⁷ revolutions (typ.) at 100% of full rated shaft load For example 10,000 h at 4,000 RPM with a 2 lb radial load.

¹⁾ Other cable length on request

TECHNICAL DATA electrical

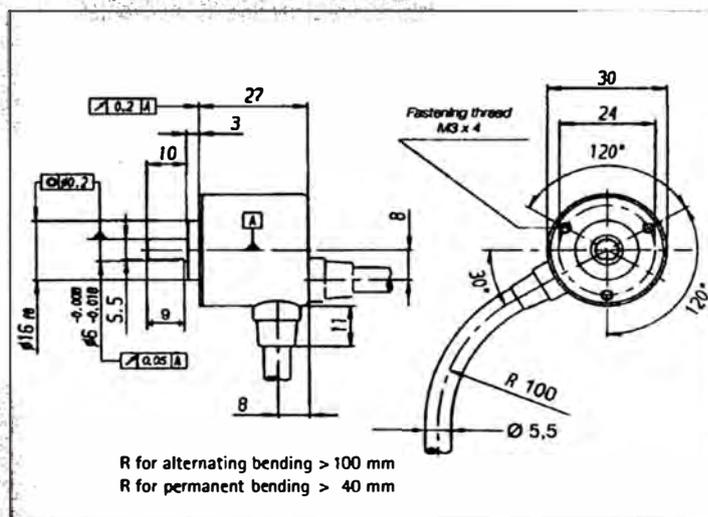
General design	as per DIN VDE 0160, protection class III, contamination level 2, overvoltage class II
Supply voltage (SELV)	with push-pull (D): 5VDC ± 10% with push-pull (K): 5VDC ¹⁾ ± 10% oder 10 ... 30VDC ¹⁾
Power consumption Standard-	40 mA (5VDC), 60 mA (10VDC), 30 mA (24VDC)
Output versions ²⁾	push-pull (K, D): A, B, N, Alarm

¹⁾ Pole protection

²⁾ Output description and technical data see section „Output“.

Incremental Shaft Encoders Type RI 32 Economy Types

DIMENSIONED DRAWING



CONNECTION DIAGRAM

Description (push-pull)	Lead Ø mm ²	Colour
5 VDC/10-30 VDC	0,5	red
Channel A	0,14	white
Channel B	0,14	green
Channel N	0,14	yellow
GND	0,5	black
Alarm	0,14	yellow/black

ORDERING DATA

Standard	Supply voltage	Type of flange	Shaft diameter
0	A 5 VDC	R round flange	1 6 mm ¹⁾
	E 10 ... 30 VDC ²⁾		4 5 mm ²⁾

RI 32	- 0	/	R	1			
-------	-----	---	---	---	--	--	--

Number of pulses	Protection class	Output	Type of connection
5 ... 1500	1 IP 40	K push-pull ³⁾ short circuit proof	A cable axial B cable radial
		D push-pull 5 V, ± 30 mA	

¹⁾ flattened, see dimensioned drawing
²⁾ not flattened
³⁾ only with output K
⁴⁾ ± 10 mA at 5 V, ± 30 mA at 10 ... 30 V

ANEXO III

Datos de sensores de posición

**Precision Sensor,
Non-Contacting**

FTI 10 Series



Special features

- non-contacting technology provides ultra-long life
- high precision with linearity of up to 0.1%
- reliable signal transmission through standardized current output
- robust due to completely encapsulated housing
- temperature-resistant precision due to supplementary regulating winding
- complete electrical interchangeability

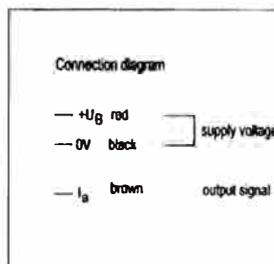
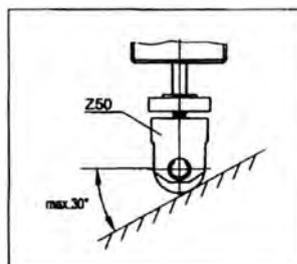
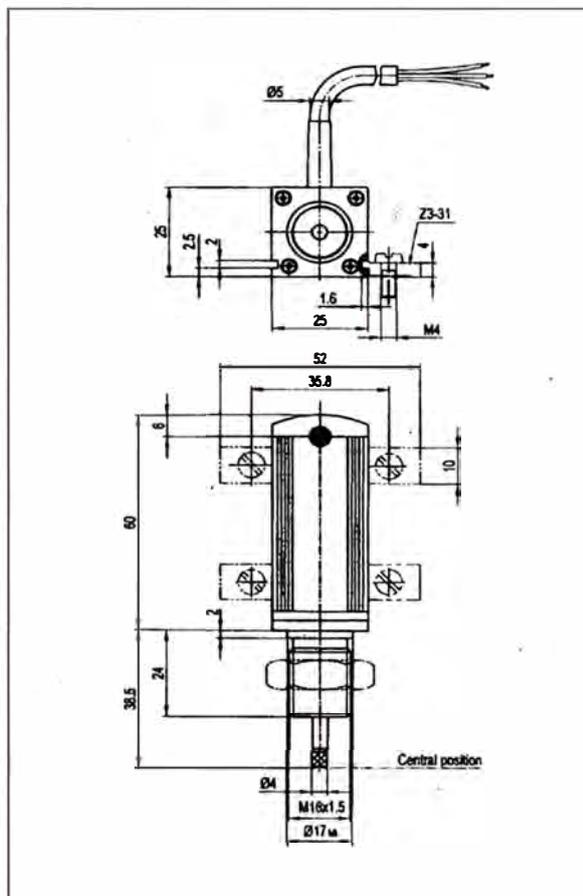
FTI inductive precision sensors transform short linear travel paths into analog electrical signals using a differential transformer with a movable core.

The core is located on a gauging pin which is pressed against the measured object by an integrated spring. The sensor is supplied with 24 VDC from which an integrated oscillator generates an AC voltage to feed the differential transformer.

The secondary transformer voltages are rectified in a built-in demodulator. The oscillator and demodulator are designed using hybrid technology. The output current is strictly proportional to the displacement of the core and therefore to the measured path.

Standardized output signals and absolute linearity up to 0.2% (on request up to 0.1%) guarantee a highly accurate measurement value and complete electrical interchangeability.

The precision sensor is available in protection class IP 50, optionally IP 67, and due to its completely encapsulated housing and temperature-compensating properties of its control-loop coil, it can be used under rough environmental operating conditions.



Novotechnik U.S., Inc.
155 Northboro Road
Southborough, MA 01772

Phone: 508-485-2244
Fax: 508-485-2430
Email: info@novotechnik.com

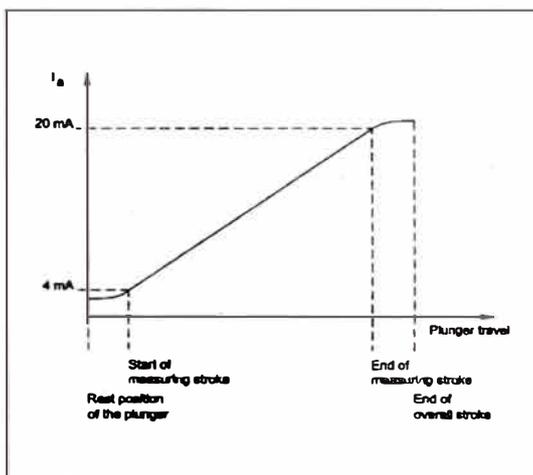
Description		
Dimensions	see drawing	
Housing	anodized aluminum	
Plunger	stainless austempered steel, is pressed into fit and position by a compression spring. Plunger with abrasion element.	
Gauging head	stainless steel with external thread M 2.5 and hardened ball point	
Bearing	maintenance-free plastic bearing	
Fixure	by means of centering collar with M 16 x 1.5 thread or using a clamping nut with clamping brackets	
Connection	flexible shielded 3-core cable approx. 2 meter long (other lengths on request) leading out through cable gland on one side	
Electronic circuitry	encapsulated hybrid circuit	
Reverse polarity protection	by means of an internal diode	
Mechanical Data		
Mechanical range	12	mm
Required measuring force		
a) with IP 50 (standard)	4	N
b) with IP 67 (option)	10	N
Permissible tightening torque at the clamping flange	25	Nm
Total weight (excluding cable)	90	g
Electrical Data		
Electrically defined measurement range	10	mm (symmetrically within the mech. range)
Absolute linearity (related to the electrical center)	±0.2	%
	±0.4	%
	±0.1 on request	%
Operating voltage	18...30	VDC
Signal output		
a) standard	4...20 (electrical center at 12 mA)	mA
b) option	0...20 (electrical center at 10 mA)	mA
Max. current consumption	50	mA
Load impedance	0-500	Ω
Temperature coefficient of center range	< 80	ppm/K
coefficient of sensitivity	< 80	ppm/K
Dielectric strength (50 Hz, 2 e, 1 bar, 500 VAC)	≥100	μA
Max. permissible voltage between the output terminals and housing	100	VDC
Environmental Data		
Temperature range	-25...+70	°C
Frequency of operation	max. 10 Hz at 10 mm measuring stroke	
Shock	50 11	g ms
Mechanical life (restricted by oblique application)	100 x 10 ⁶ movem.	
Protection class	Standard IP 60, Option IP 67 (DIN 400 50 / IEC 529)	

Included in delivery

1 hexagon nut
M 16 x 1.5 ISO 8875
1 lock washer
J 16.5 DIN 6797

Recommended accessories

4 fixing clamps Z 3-31,
Gauge roller Z 50

**Order designations**

Type	Linearity in %	Protection class	Current output in mA	Art. No.
FTI 10.1.50.4.K1	0.1	IP 50	4...20	053101
FTI 10.1.67.4.K1	0.1	IP 67	4...20	053103
FTI 10.1.50.0.K1	0.1	IP 50	0...20	053105
FTI 10.1.67.0.K1	0.1	IP 67	0...20	053107
FTI 10.2.50.4.K1	0.2	IP 50	4...20	053100
FTI 10.2.67.4.K1	0.2	IP 67	4...20	053102
FTI 10.2.50.0.K1	0.2	IP 50	0...20	053104
FTI 10.2.67.0.K1	0.2	IP 67	0...20	053106
FTI 10.4.50.4.K1	0.4	IP 50	4...20	053110
FTI 10.4.67.4.K1	0.4	IP 67	4...20	053112
FTI 10.4.50.0.K1	0.4	IP 50	0...20	053114
FTI 10.4.67.0.K1	0.4	IP 67	0...20	053116

Subject to changes

© November 2004

Novotechnik U.S., Inc. All rights reserved.

ANEXO IV

- 4.1 Datos PLC ALLEN-BRADLEY
- 4.2 Datos PLC SIEMENS
- 4.3 Información de PLC S7-300

- System Overview
- Processors Overview
- Processors Selection
- Programmer Cable Selection
- ControlLogix Chassis
- 1756 ControlLogix I/O
- Wiring Systems
- Kinetix Integrated Motion
- Communication Interface Modules
- Drive Modules
- Power Supplies
- RSLogix 5000 Programming Software
- Encompass Partner Products
- General Resources**
- A to Z Product Directory
- Configuration and Selection Tools
- Events Listing
- Locate Us
- Newsletters / Magazines
- Product Certification
- Product Cross Reference
- Publications Library

ControlLogix Processors
 Logix5555 Processor Selection
 Logix556x Processor Selection
 Logix5555 Memory Expansion Sub-modules
 Batteries for Memory Backup

Logix5555 Processor Selection

Cat. No.	Battery-backed Static RAM (Bytes)	Nonvolatile Memory (Bytes)	Total I/O, Max.*	Analog I/O, Max.	Program Scan Time/K Instructions	I/O Scan time/ Chassis with 8 Words In/Out	Peak Backplane Current Load
1756-L55M12	750K	none	128,000 (any mix)	4000 inputs or 2000 outputs	0.08 ms (boolean)	ControlNet I/O *0.5 ms (average)Ⓞ Universal Remote I/O *10 ms @ 57.6 kbit/s *7 ms @ 115.2 kbit/s *3 ms @ 230.4 kbit/s	+1.23A @ 5V dc +14 mA @ 24V dc
1756-L55M13	1.5M	none					+1.23A @ 5V dc +14 mA @ 24V dc
1756-L55M14	3.5M	none					+1.25A @ 5V dc +14 mA @ 24V dc
1756-L55M16	7.5M	none					+1.48A @ 5V dc +14 mA @ 24V dc
1756-L55M22	750K	750K					+1.23A @ 5V dc +14 mA @ 24V dc
1756-L55M23	1.5M	1.5M					+1.23A @ 5V dc +14 mA @ 24V dc
1756-L55M24	3.5M	3.5M					+1.25A @ 5V dc +14 mA @ 24V dc
1756-L55	Install a 1756-M12, -M13, -M14, -M16, -M22, -M23, or -M24 memory expansion sub-module‡						Use the figures above according to the memory expansion sub-module you install.

* The total number of I/O available for your system includes local I/O, ControlNet I/O, and Universal Remote I/O combined. This number does not include DeviceNet I/O. The maximum number of I/O is only possible for specific configurations of module types and networks. The actual limit on the number of I/O depends upon your specific configuration of module types and networks.

Any mix — means that any number of the I/O can be inputs and any number can be outputs, with no placement restrictions.

Ⓞ With several I/O chassis connected to the processor across a ControlNet link, the average I/O scan time per I/O chassis (with 8 input words and 8 output words) is 0.5 ms. However the minimum time for a complete ControlNet I/O scan (network update time) is 2 ms. Therefore, the minimum time for an individual I/O chassis to be updated across the network is 2 ms. Also, this 2 ms is only one element of the total I/O update time.

‡ You must install a Logix5555 memory sub-module before using the 1756-L55 processor. A Logix5555 processor will not work without a memory sub-module installed.

4.2 Datos PLC Siemens

	Compact CPUs		Technology CPU
	CPU 314C-2 PtP	CPU 314C-2 DP	CPU 317T-2DP
Main memory / Instructions	48 Kbyte/16 K	48 Kbyte/16 K	512 Kbyte/170 K
Load memory	64 Kbyte to 8 Mbyte through MMC		64 Kbyte to 8 Mbyte through MMC
Backup	all blocks through MMC		all blocks up to 256 Kbyte through MMC
Processing times			
• Bit operations	0.1 µs	0.1 µs	0.05 µs
• Word operations/fixed point a./floating point arithmetic	1/2/3 µs	1/2/3 µs	0.2/0.2/1 µs
Bit memories/timers/counters			
• Bit memories	256 byte	256 byte	4096 byte
• S7 timers / counters	256/256	256/256	512/512
• IEC timers / counters	✓	✓	✓
Number of blocks			
• Number of loadable blocks	1024	1024	2048
• Range of numbers	512 FC, 512 FB, 511 DB	512 FC, 512 FB, 511 DB	2048 FC, 2048 FB, 2047 DB
Program processing	free cycle (OB 1), real-time controlled (OB 10), delay alarm (OB 20), time-triggered (OB 35), interrupt triggered (OB 40), restart (OB 100, 102), asynchronous error (OB 80, 82, 85, 87), synchronous error (OB 121, 122), station failure/restoration (OB 86, only with CPU 314C-2 DP)		as for CPU 317F-2 DP
Address range			
• I/O address range	1024/1024 byte	1024/1024 byte	8192/8192 byte
• I/O process range	128/128 byte	128/128 byte	256/256 byte
• Digital channels (central)	1016	1016	1024
• Analog channels (central)	253	253	256
Expansions			
• Racks	max. 4	max. 4	1
• Modules per rack	8	8	8
DP Interfaces			
• No. of DP master systems Int./CP 342-5	–	1/1	2/2
• Equidistant	–	✓	✓
• Act./deact. of slaves	–	✓	✓
• Transmission speed	–	12 Mbit/s	12 Mbit/s
• No. of DP slaves / station	–	32	124
• Lateral communication	–	✓	✓
Integrated functions	<ul style="list-style-type: none"> Counters: 4 incremental encoders 24 V/60 kHz Pulse outputs: 4 channel pulse-width modulation max. 2.5 kHz Frequency measurement: 4 channels max. 60 kHz Controlled positioning: SFB for positioning 1 axis using 2 DA, AA Integrated FBS "loop control": PID controller 		<ul style="list-style-type: none"> Gear and curve synchronism Travel to fixed stop Print mark control via measuring probes Path or time-controlled cam switching Controlled positioning
Integrated I/Os			
• Digital Inputs	24; 24 V DC; all channels can be used for process alarms		4; 24 V DC; for BERO evaluation
• Digital outputs	16; 24 V DC, 0.5 A		8; 24 V DC; 0.6 A; for fast cam switching functions
• Analog Inputs	4: ± 10 V, 0 to 10 V, ± 20 mA, 0/4 to 20 mA; 1: 0 to 600 Ω PT100		–
• Analog outputs	2: ± 10 V, 0-10 V, ± 20 mA, 0/4-20 mA		–
PtP Interface	RS485/422	–	–
• Protocol driver	3964 (R), RK5 12, ASCII	–	–
Dimensions	120 x 125 x 130	120 x 125 x 130	160 x 125 x 130
Required front connector	2 x 40 pin	2 x 40 pin	1 x 40 pin
Order No. group	6ES7314-6BF..	6ES7314-6CF..	6ES7317-6TJ..

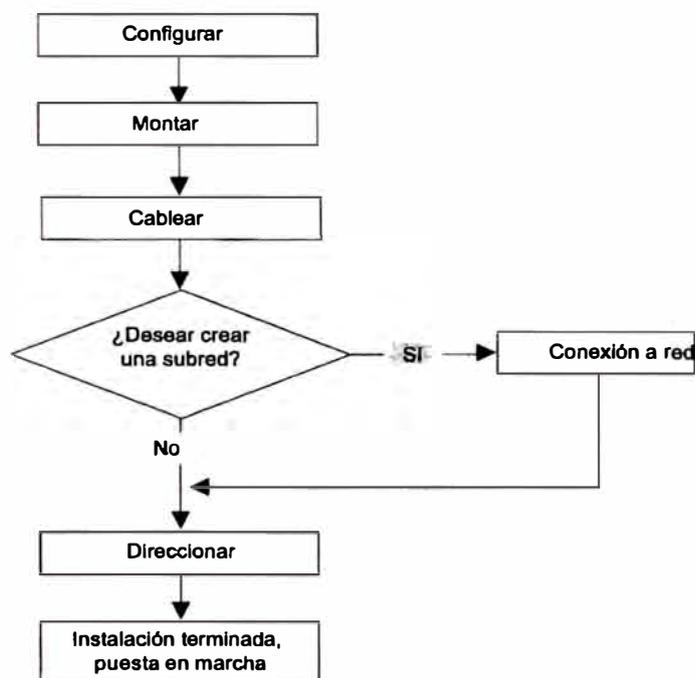
4.3 Información de PLC S7-300

2

Pasos a seguir en la instalación

En primer lugar se indican los pasos a seguir para instalar el sistema. A continuación se describen las reglas básicas generales y cómo modificar un sistema ya existente.

Procedimiento de instalación



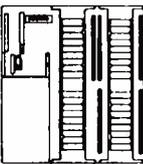
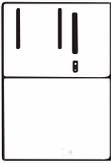
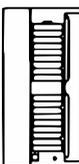
Reglas básicas para el funcionamiento correcto del sistema S7

Debido a las numerosas posibilidades de aplicación, se mencionan aquí sólo las reglas básicas para la configuración eléctrica y la disposición mecánica.

Para garantizar que el sistema SIMATIC S7 funcione correctamente, deberán observarse como mínimo, estas reglas básicas.

Componentes del S7-300

3.2 Sinóptica de los principales componentes de un S7-300

Componente	Función	Figura
<p>CPU</p> <p>Accesorios:</p> <ul style="list-style-type: none"> • Conector frontal (sólo CPU 31xC) 	<p>La CPU ejecuta el programa de usuario, alimenta el bus posterior del S7-300 con 5 V y se comunica con otras estaciones de la red MPI a través de la interfaz MPI.</p> <p>Otras propiedades de ciertas CPUs:</p> <ul style="list-style-type: none"> • Maestro DP o esclavo DP en una subred PROFIBUS • Funciones tecnológicas • Acoplamiento punto a punto • Comunicación Ethernet a través de la interfaz PROFINET integrada 	 <p>Por ejemplo, una CPU 31xC</p>  <p>Por ejemplo, una CPU 312, 314 ó 315-2 DP</p>  <p>Por ejemplo, una CPU 317</p>
<p>Módulos de señales (SM)</p> <ul style="list-style-type: none"> • Módulos de entrada digital • Módulos de salida digital • Módulos de entrada/salida digital • Módulos de entrada analógica • Módulos de salida analógica • Módulos de entrada/salida analógica <p>Accesorios:</p> <ul style="list-style-type: none"> • Conector frontal 	<p>El módulo de señales adapta los distintos niveles de las señales de proceso al S7-300.</p>	
<p>Módulos de función (FM)</p> <p>Accesorios:</p> <ul style="list-style-type: none"> • Conector frontal 	<p>Para el procesamiento de señales de proceso, el módulo de función realiza tareas de tiempo crítico y tareas que requieren mucha memoria.</p> <p>Por ejemplo, tareas de posicionamiento o de regulación.</p>	

Mensaje de diagnóstico a través del diodo SF

Los módulos digitales diagnosticables señalizan anomalías a través de su diodo SF (LED de error general). El diodo SF luce tan pronto como el módulo digital active un mensaje de diagnóstico, y se apaga tras haberse eliminado todas las anomalías.

El LED "SF" luce también en caso de fallos externos (cortocircuito de la alimentación de sensores), independientemente del estado de la CPU (con RED CON.).

Mensajes de diagnóstico y procesamiento de alarmas en los módulos digitales

Los mensajes de diagnóstico, así como las causas y remedios posibles y la descripción de las alarmas previstas, aparecen en el apartado específico de cada módulo.

**3.5 Módulo de entradas digitales SM 321; DI 32 x DC 24 V;
(6ES7321-1BL00-0AA0)****Referencia del módulo "estándar"**

6ES7321-1BL00-0AA0

Referencia del "Módulo SIPLUS S7-300"

6AG1321-1BL00-2AA0

Propiedades

El módulo SM 321; DI 32 x DC 24 V se distingue por las propiedades siguientes:

- 32 entradas, separadas galvánicamente en grupos de 16
- Tensión nominal de entrada 24 V c.c.
- Adecuado para conmutadores y detectores de proximidad (BERO) a 2/3/4 hilos

Esquema de conexiones y de principio del módulo SM 321; DI 32 x DC 24 V

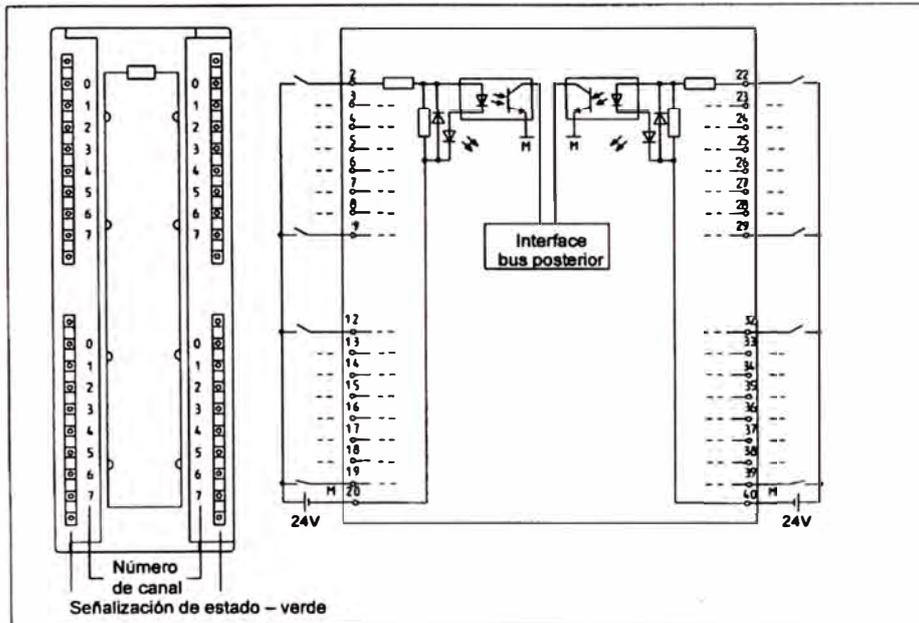


Figura 3-1 Vista y esquema de principio del SM 321; DI 32 x DC 24V

Asignación de conexiones del módulo SM 321; DI 32 x DC 24 V

La figura siguiente muestra la asignación de los canales respecto a las direcciones.

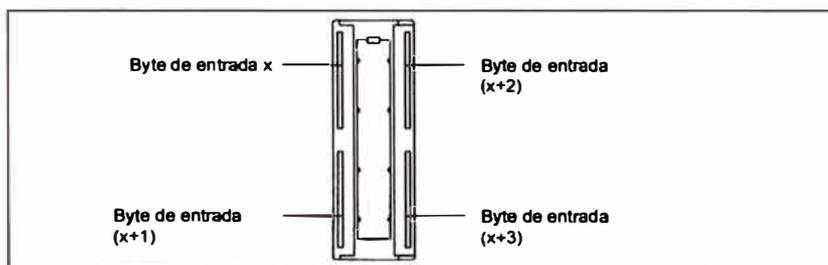


Figura 3-2 Asignación de conexiones del SM 321; DI 32 x DC 24 V

Datos técnicos del módulo SM 321; DI 32 x DC 24 V

Dimensiones y peso		Aislamiento ensayado con	
Dimensiones A x A x P (en mm)	40 x 125 x 120	500 V c.c.	
Peso	aprox. 280 g	Consumo	
Datos específicos del módulo		• del bus posterior	máx. 15 mA
Soporta operación sincronizada	no	Disipación del módulo	tip. 6,5 W
Cantidad de entradas	32	Estados, alarmas, diagnóstico	
Longitud de cable		Señalización de estado	un LED verde por canal
• sin pantalla	máx. 600 m	Alarmas	ninguna
• con pantalla	máx. 1.000 m	Funciones de diagnóstico	ninguna
Tensiones, Intensidades, potencias		Datos para la selección de un sensor	
Cantidad de entradas accesibles simultáneamente		Tensión de entrada	
• montaje horizontal		• valor nominal	24 V c.c.
hasta 40° C	32	• para señal "1"	13 a 30 V
hasta 60° C	18	• para señal "0"	-30 a +5 V
• montaje vertical		Corriente de entrada	
hasta 40° C	32	• con señal "1"	tip. 7 mA
Separación galvánica		Retardo de entrada	
• entre canales y bus posterior	si	• de "0" a "1"	1,2 a 4,8 ms
• entre los canales en grupos de	si	• de "1" a "0"	1,2 a 4,8 ms
	18	Característica de entrada	según CEI 61131, tipo 1
Diferencia de potencial admisible	75 V c.c. / 60 V c.a.	Conexión de BERO a 2 hilos	posible
• entre circuitos diferentes		• intensidad de reposo admisible	máx. 1,5 mA

3.16 Módulo de salidas digitales SM 322; DO 32 x DC 24 V/ 0,5 A (6ES7322-1BL00-0AA0)

Referencia

6ES7322-1BL00-0AA0

Propiedades

El módulo SM 322; DO 32 x DC 24 V/0,5 A se distingue por las propiedades siguientes:

- 32 salidas, separadas galvánicamente en grupos de 8
- Intensidad de salida 0,5 A
- Tensión nominal de carga 24 V c.c.
- Adecuado para electroválvulas, contactores de c.c. y lámparas de señalización

Operación del módulo con contadores rápidos

En caso de utilizar este módulo en combinación con contadores rápidos, debe tenerse en cuenta la observación siguiente:

Nota

Por razones técnicas, al conectar la tensión de alimentación de 24 V a través de un contacto mecánico las salidas del módulo SM 322; DO 32 x DC 24 V/0,5 A llevan aplicada señal "1" durante aprox. 50 µs.

Esquema de conexiones y de principio del módulo SM 322; DO 32 x DC 24 V/ 0,5 A

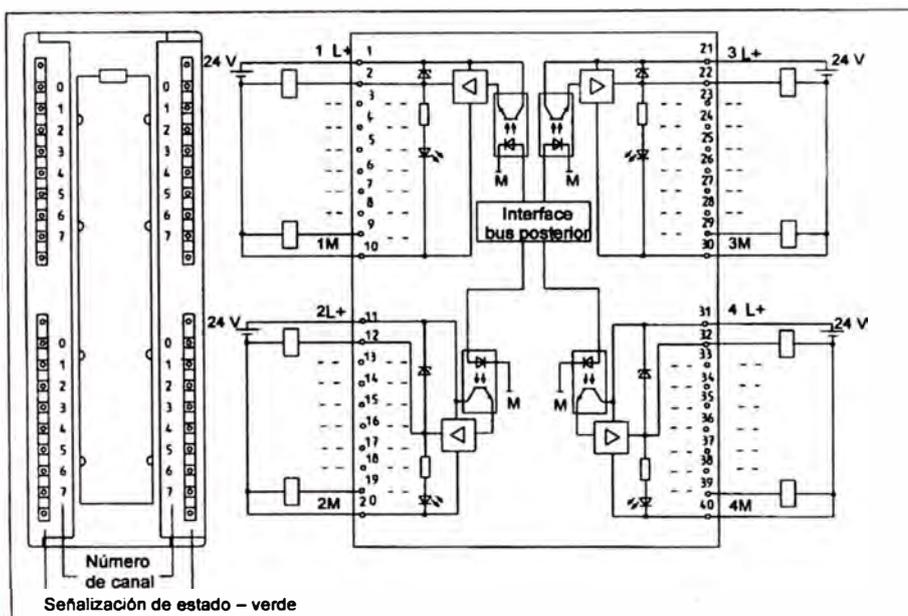


Figura 3-16 Vista y esquema de principio del módulo SM 322; DO 32 x DC 24 V/0,5 A

Asignación de conexiones

La figura siguiente muestra la asignación de los canales respecto a las direcciones.

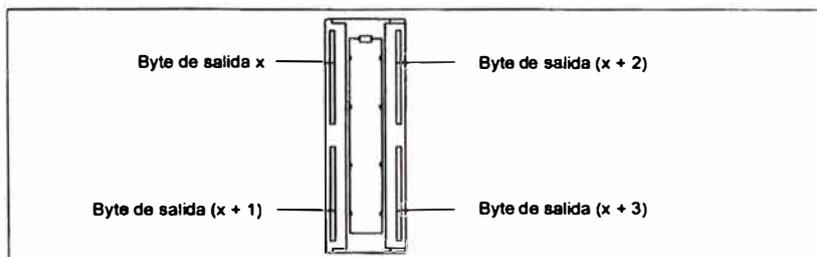


Figura 3-17 Asignación de conexiones del módulo SM 322; DO 32 x DC 24 V

Módulos digitales

Datos técnicos del módulo SM 322; DO 32 x DC 24 V/ 0,5 A

Dimensiones y peso		Datos para la selección de un actuador	
Dimensiones A x A x P (en mm)	40 x 125 x 117	Tensión de salida	
Peso	aprox. 260 g	• con señal "1"	min. L + (-0,8 V)
Datos específicos del módulo		Corriente de salida	
Soporta operación sincronizada	no	• con señal "1"	
Cantidad de salidas	32	valor nominal	0,5 A
Longitud de cable		margen admisible	5 mA a 0,6 A
• sin pantalla	máx. 800 m	• con señal "0" (intensidad residual)	máx. 0,5 mA
• con pantalla	máx. 1.000 m	Retardo de salida (bajo carga óhmica)	
Tensiones, Intensidades, potencias		• de "0" a "1"	max. 100 µs
Tensión de carga nominal L +	24 V c.c.	• de "1" a "0"	max. 500 µs
Intensidad total de las salidas (por grupo)		Margen de resistencia de carga	48 Ω a 4 kΩ
• montaje horizontal		Carga de lámparas	máx. 5 W
hasta 40° C	máx. 4 A	Conexión en paralelo de 2 salidas	
hasta 60° C	máx. 3 A	• para mando redundante de una carga	posible (sólo salidas del mismo grupo)
• montaje vertical		• para elevación de potencia	imposible
hasta 40° C	máx. 2 A	Activación de una entrada digital	posible
Separación galvánica		Frecuencia de conmutación	
• entre canales y bus posterior	si	• para carga óhmica	máx. 100 Hz
• entre los canales en grupos de	si	• para carga inductiva según CEI 947-5-1, DC 13	máx. 0,5 Hz
	8	• para carga de lámparas	máx. 10 Hz
Diferencia de potencial admisible	75 V c.c. / 60 V c.a.	Limitación (interna) de la tensión de corte inductiva	tipo L + (-53 V)
• entre circuitos diferentes		Protección de salidas contra cortocircuitos	si, electrónica
Aislamiento ensayado con	500 V c.c.	• umbral de conmutación	tip. 1 A
Consumo			
• del bus posterior	máx. 110 mA		
• de tensión nominal L + (sin carga)	máx. 160 mA		
Disipación del módulo	tip. 6,6 W		
Estados, alarmas, diagnóstico			
Señalización de estado	un LED verde por canal		
Alarmas	ninguna		
Funciones de diagnóstico	ninguna		

4.28 Módulo de salidas analógicas SM 332; AO 4 x 12 Bit (6ES7332-5HD01-0AB0)

Referencia

6ES7332-5HD01-0AB0

Propiedades

El módulo de salidas analógicas SM 332; AO 4 x 12 Bit presenta las propiedades siguientes:

- 4 canales de salida
- Selección de las salidas por cada canal discrecionalmente como
 - Salida de tensión
 - Salida de intensidad
- Resolución 12 bits
- Diagnóstico parametrizable
- Alarma de diagnóstico parametrizable
- Salida de valores sustitutivos parametrizable
- Con separación galvánica respecto a la conexión del bus posterior y a la tensión de carga

Esquema de conexiones y de principio del módulo SM 332; AO 4 x 12 Bit

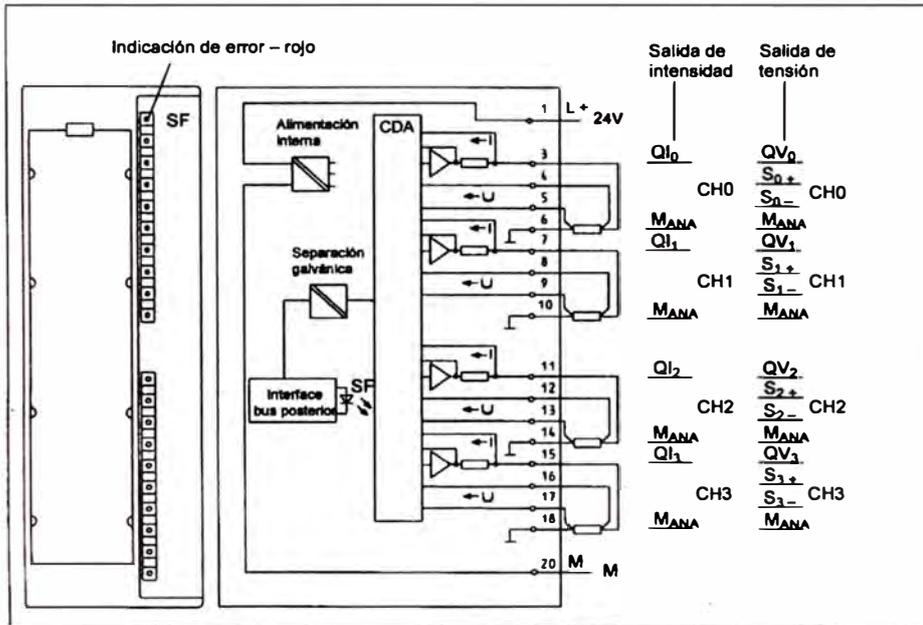


Figura 4-53 Vista y esquema de principio del módulo SM 332; AO 4 x 12 Bit

Módulos analógicos

Datos técnicos del módulo SM 332; AO 4 x 12 Bit

Dimensiones y peso		Formación de valores analógicos	
Dimensiones A x A x P (en mm)	40 x 125 x 117	Resolución (incl. desbordamiento por exceso)	
Peso	aprox. 220 g	• ± 10 V; ± 20 mA; 4 a 20 mA; 1 a 5 V	11 bits + signo
Datos específicos del módulo		• 0 a 10 V; 0 a 20 mA	12 bits
Soporta operación sincronizada	no	Tiempo de conversión (por canal)	máx. 0,8 ms
Cantidad de salidas	4	Tiempo de estabilización	
Longitud de cable		• para carga óhmica	0,2 ms
• con pantalla	máx. 200 m	• para carga capacitiva	3, 3 ms
		• para carga inductiva	0,5 ms (1 mH) 3, 3ms (10 mH)
Tensiones, interruptores, potencias		Supresión de perturbaciones, límites de error	
Tensión nominal de carga L+	24 V c.c.	Diafonía entre las salidas	> 40 dB
• protección contra inversión de polaridad	si	Límite de error práctico (en todo el margen de temperaturas, referido al margen de salida)	
Separación galvánica		• Salida de tensión	$\pm 0,5$ %
• entre canales y bus posterior	si	• Salida de intensidad	$\pm 0,6$ %
• entre canales y tensión de alimentación de la electrónica	si	Límite de error básico (límite de error práctico a 25° C, referido al margen de salida)	
• entre los canales	no	• Salida de tensión	$\pm 0,4$ %
• canales y tensión de carga L+	si	• Salida de intensidad	$\pm 0,5$ %
Diferencia de potencial admisible		Error por temperatura (referido al margen de salida)	$\pm 0,002$ %/K
• entre S- y M _{ANA} (U _{CM})	3 V c.c.	Error de linealidad (referido al margen de salida)	$\pm 0,05$ %
• entre M _{ANA} Y M _{INTERNA} (U _{ISO})	75 V c.c. / 60 V c.a.	Exactitud de repetición (en estado estacionario a 25° C, referido al margen de salida)	$\pm 0,05$ %
Aislamiento ensayado con	500 V c.c.	Ondulación de salida; ancho de banda 0 a 50 kHz (referido al margen de salida)	$\pm 0,05$ %
Consumo		Estados, alarmas, diagnóstico	
• del bus posterior	máx. 60 mA	Alarmas	
• de tensión de carga L+ (sin carga)	máx. 240 mA	• Alarma de diagnóstico	parametrizable
Disipación del módulo	tip. 3 W	Funciones de diagnóstico	parametrizable
		• indicador fallo colectivo	LED rojo (SF)
		• lectura de informaciones de diagnóstico	posible
		Intercalación valores sustitutivos	si, parametrizable

Módulos analógicos

Datos para la selección de un actuador		Limite de destrucción por tensiones/intensidades aplicadas desde el exterior	
Márgenes de salida (valores nominales)			
• Tensión	±10 V 0 a 10 V 1 a 5 V	• tensión en las salidas respecto a M _{ANA}	máx. 18 V perman.; 75 V durante máx. 1 s (rel. puls./pausa 1:20)
• Intensidad	±20 mA 0 a 20 mA 4 a 20 mA	• Intensidad	máx. 50 mA c.c.
Resistencia de carga (en el margen nominal de salida)		Conexión de actuadores	
• salidas de tensión	mín. 1 kΩ	• para salida de tensión	
– carga capacitiva	máx. 1 μF	– conexión a 4 hilos (cable de medición)	posible
• salidas de intensidad	máx. 500 Ω	• para salida de intensidad	
– para U _{CM} <1 V	máx. 800 W	– conexión a 2 hilos	posible
– carga inductiva	máx. 10 mH		
Salida de tensión			
• protección contra cortocircuitos	sí		
• corriente de cortocircuito	máx. 25 mA		
Salida de intensidad			
• tensión en vacío	máx. 18 V		

4.28.1 Puesta en servicio del módulo SM 332; AO 4 x 12 Bit

Nota

Al cortar o aplicar la tensión nominal de carga (L+), en las salidas pueden presentarse valores intermedios erróneos durante unos 10 ms.

Parámetro

La manera de parametrizar los módulos analógicos en general se describe en el apartado 4.7.

La relación de los parámetros ajustables, así como los valores predeterminados, aparece en la tabla 4-42, página 4-41.

Asignación de los parámetros a los canales

Es posible parametrizar por separado cada uno de los canales de salida del módulo SM 332; AO 4 x 12 Bit. Así puede Ud. adjudicar parámetros propios para cada canal de salida.

Durante la parametrización desde el programa de aplicación utilizando SFC se asignan parámetros a grupos de canales. A tal efecto, cada canal de salida del módulo SM 332; AO 4 x 12 Bit corresponde a un grupo de canales; es decir, p.ej. canal de salida 0 = grupo de canales 0.

Nota

Si Ud. modifica márgenes de salida durante el funcionamiento del módulo SM 332; AO 4 x 12 Bit, pueden presentarse a la salida valores intermedios erróneos.

Diagnóstico

Los mensajes de diagnóstico agrupados en el parámetro "Diagnóstico general" se especifican en la tabla 4-47, página 4-69.

4.28.2 Márgenes de salida del módulo SM 332; AO 4 x 12 Bit**Cableado de las salidas analógicas**

Es posible cablear las salidas como salida de tensión o de intensidad, o bien desactivarlas. El cableado de las salidas se efectúa mediante el parámetro "Tipo de salida" en *STEP 7*.

Canales no cableados

Para que los canales de salida no cableados del módulo SM 332; AO 4 x 12 Bit permanezcan sin tensión, debe Ud. ajustar el parámetro "Tipo de salida" a "desactivado" y dejar abierta la conexión.

Márgenes de salida

Los márgenes de salida para las salidas de tensión y de intensidad se parametrizan en *STEP 7*.

Tabla 4-85 Márgenes de salida del módulo SM 332; AO 4 x 12 Bit

Clase de salida seleccionada	Margen de salida	Explicación
Tensión	de 1 a 5 V de 0 a 10 V ± 10 V	Los valores analógicos digitalizados figuran en el apartado 4.3.2, dentro del margen de salida de tensión o intensidad.
Intensidad	de 0 a 20 mA de 4 a 20 mA ± 20 mA	

Preajuste

El módulo está ejuatado por defecto al tipo de salida "Tensión" y al margen de salida " ± 10 V". Es posible utilizar este tipo de salida y este margen de salida sin necesidad de reparametrizar el módulo SM 332; AO 4 x 12 Bit mediante *STEP 7*.

Detección de rotura de hilo

En el módulo SM 332; AO 4 x 12 Bit sólo se prevé la detección de rotura de hilo para las salidas de intensidad.

Detección de cortocircuito

En el módulo SM 332; AO 4 x 12 Bit sólo se prevé la detección de cortocircuito para las salidas de tensión.

Valores sustitutivos

Con la CPU en el modo STOP, es posible parametrizar el módulo SM 332; AO 4 x 12 Bit como sigue: Salidas sin corriente y sin tensión, conservar el último valor o intercalar valores sustitutivos. Si se intercalan valores sustitutivos, los mismos deben hallarse dentro del margen de salida.

Peculiaridad en los valores sustitutivos para los márgenes de salida 1 a 5 V y 4 a 20 mA

Para los márgenes de salida 1 a 5 V y 4 a 20 mA rige la peculiaridad siguiente:

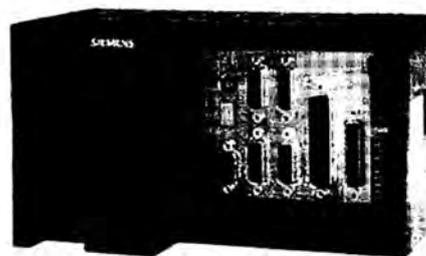
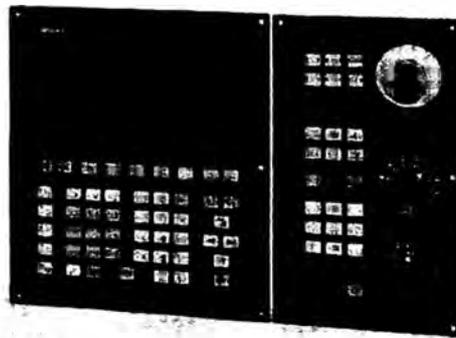
Ud. debe ajustar el valor sustitutivo E500_H para que la salida quede sin corriente o sin tensión (vea las tablas 4-35 y 4-37 en las páginas 4-25 y 4-26).

ANEXO V

Catálogo de CNC Siemens

SIEMENS

SINUMERIK
802S
802C



**Control overview for
machine tools
Sales personnel**

Turning and milling technology

General Information

On the contents

This document addresses machine tool sales personnel and original machine builder.

- ⇒ Only those functions have been selected from the diverse functionality of the SINUMERIK products, which have a significant effect for the users of your machine.
- ⇒ Each function will be briefly described together with the benefits for your customers.
- ⇒ Use the Index (Page 19) to quickly find the required function.
- ⇒ All functions described may not be the part of Basic system. These options are to be separately ordered.
- ⇒ The optional functions (opt) can be ordered depending on the individual machine requirement.

Subjected to technical changes

About ourselves

A&D MC – Motion Control Systems

We offer a complete spectrum of „State of Art“ products for Automation and Drive requirement for various Machines. This product spectrum meets the requirements of Tool-room machines, Robots, Assembly machines, Transfer lines, Presses, Cranes, Production machines for Wood, Glass and Ceramic industries, Packaging industries, Printing industries and Plastic industries.

Our head office is located at Erlangen, Germany. World over we operate with a strong work force of 2000 experienced and technically qualified personnel and with an annual turnover of approx. 2 Billion DM.

We have manufacturing units at Bad Neustadt, Cavenago (Italy) and Nanjing (China), besides the unit at Erlangen.

Technology of the future : We strongly believe that, It requires investment of time, knowledge and money to bring you the advanced and the best technology. In order to achieve the same, in Motion Control group we put in approx. 110 Million DM for research and development work.

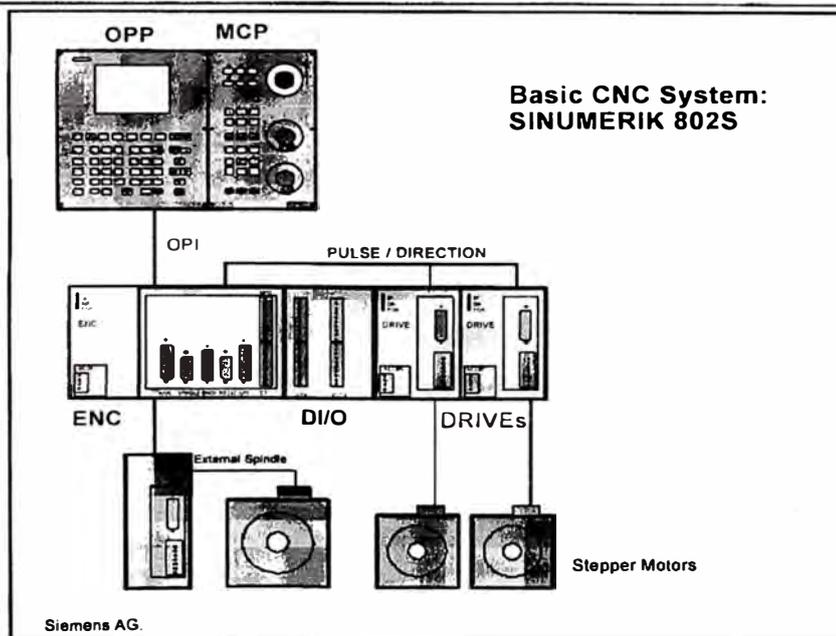
System overview

System overview

SINUMERIK 802S

The complete stand-alone NC-System for Turning and Milling Machines

- ⇒ Complete CNC System inclusive of machine control panel
- ⇒ Stepper motors with advanced Microstep technology
- ⇒ 3 Axes and 1 Spindle
- ⇒ 1 Machining channel and 1 Mode group
- ⇒ NC-Interpreter for DIN and high-level language
- ⇒ DIN Programming with graphical support
- ⇒ Technology Functions for Turning and Milling (selectable)
- ⇒ Teach-In ^{Opt} Programming and execution from external device V 24 (DNC) possible
- 📖 You will find additional information in Catalog NC60 2000/2001
- ☺ Cost effectiveness through less complicated stepper motor technology
- ☺ Advanced Microstep technology for higher degree of control
- ☺ Flexible usage with versatile CNC functionality
- ☺ Space saving due to the compact type of construction

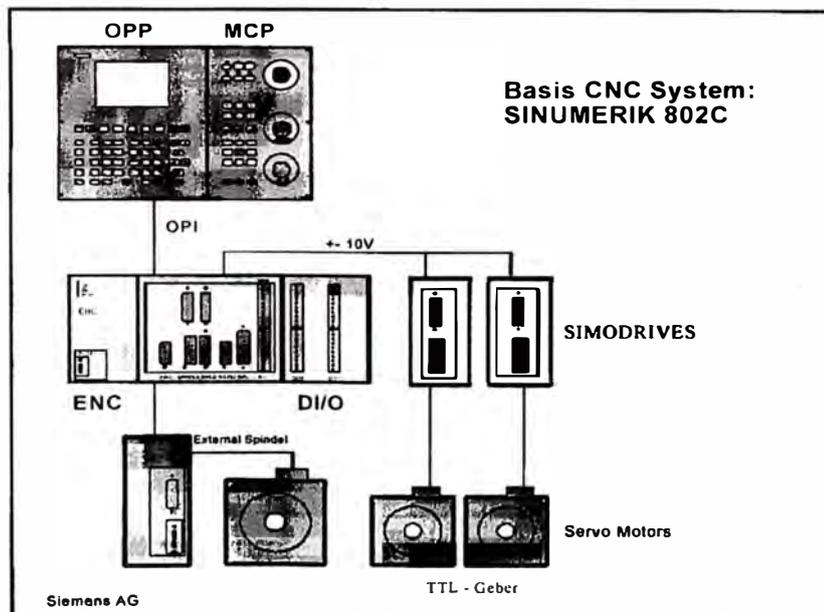


System overview

SINUMERIK 802C

The complete stand-alone NC-System for Turning, Milling, Trainer and Retrofit Machines

- ⇒ Analog speed setpoint interface with ± 10 V
- ⇒ Modular concept for drive controllers and power modules
- ⇒ 3 Axes and 1 Spindle
- ⇒ 1 Machining channel and 1 Mode group
- ⇒ NC-Interpreter for DIN and high-level language
- ⇒ DIN Programming with graphical support
- ⇒ Technology Functions for Turning and Milling (selectable)
- ⇒ Teach-In^{Opt} Programming and execution from external device V 24 (DNC) possible
- 📖 You will find additional information in Catalog NC60 2000/2001
- ☺ High Dynamic through analog Servo drive technology
- ☺ Flexible usage with versatile CNC functionality
- ☺ Space saving due to the compact type of construction
- ☺ Flexible usage through modular concept
- ☺ Suits best for Retrofit and upgradation of conventional machines.



System overview

Operator control components

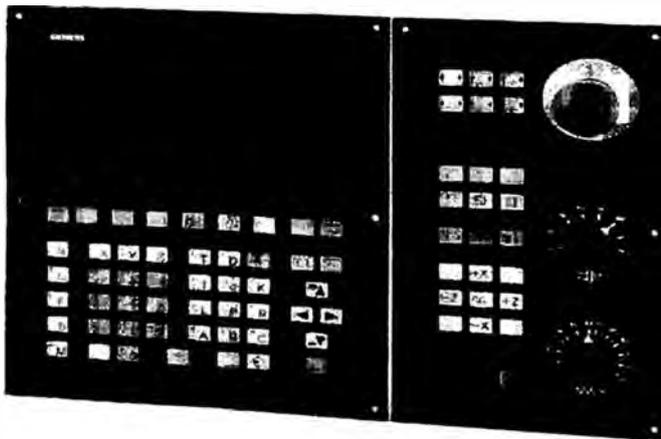
Operator Panels

The operator control components have IP 54 degree of protection at the front and following are available:

⇒ OP020	:	Operator panel, CNC System	250 mm wide
⇒ MCP	:	Machine control panel	170 mm wide

 You will find additional information in Catalog NC60 2000/2001

-  The optimum operator control components for every requirement
-  Rugged design for use in tough industrial environments



Handwheel, Handheld unit ^{Opt}

The following additional components can be connected :

Mini-BHG

(Mating connectors to be separately ordered)



System overview

Operator interface

MMS	Ist	Repos.	mm	F: mm/min
+ X	0.000	0.000		Ist: 0.000
+ Y	0.000	0.000		Soll: 0.000
+ Z	0.000	0.000		
+ SP	0.000	0.000		
S	0.000	0.000		T: 0 D: 0

Handrad	Achs.-vorsch.	Istu. MMS	Zoon Istwert

PR	RESET	MDA	DEMO1.MPF
Deep hole drilling			
	R100	3.000	
	R101	0.000	
	R102	1.000	
	R103	0.000	
	R104	0.000	
R105	0.000		
Number of drilling axis			
			OK

A uniform CNC operator panel interface is available for SINUMERIK 802S/C

- ⇒ Turning and Milling
 - ☉ Easy and user friendly programming at the machine shop
 - ☉ Quick production as a result of powerful cycles and contour definition programs
 - ☉ Teach-In Programming
 - ☉ Execution of large part program from an external device

 - ⇒ User Cycles
 - ☉ *Generation of* user cycles inline with other SIEMENS controller is possible as an option
- Opt

Functions

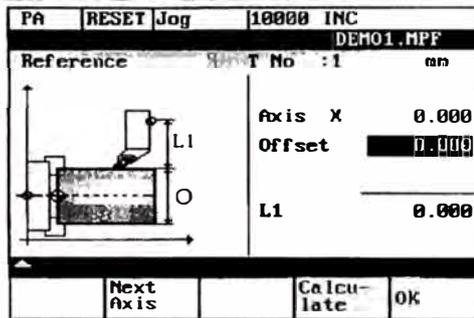
Functions

Setting up

Tool gauging

- 802S
- 802C
- Standard-BOF

In setup mode (JOG) it is possible to enter the compensation values for the length and the diameter for the tool directly in Machine data



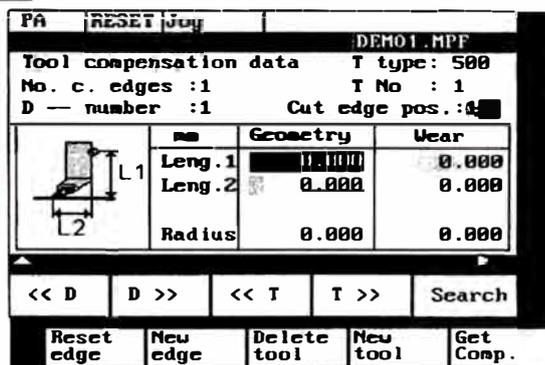
⇒ With a slight contact with the workpiece, the geometry of the surface is known

⊗ User friendly function for fast set up of the workpiece on the machine

Tool handling

- 802S
- 802C
- Standard-BOF

With the graphical representation of the tools, it is possible to input the tool data can be directly entered through the operator panel. The tool wear data also can be entered directly in the same method



⊗ Simpler and direct tool setup method

⊙ Graphical display of the tool

Functions

Automatic mode (AUTO)

Block search

802S 802C Standard-BOF

In the event of program interruption or in a sequential program, it is possible to identify the point at which the interruption is occurred. With this function it is possible restart the sequence after an interrupt and relevant parameter (Tools, PLC functions etc.) are not varied.

Following conditions the block search can be effective

- ⇒ Block search after a RESET in the case of a program interruption
- ⇒ Block search in sequential program in a NC-part program

☺ Expensive rework on the job is eliminated

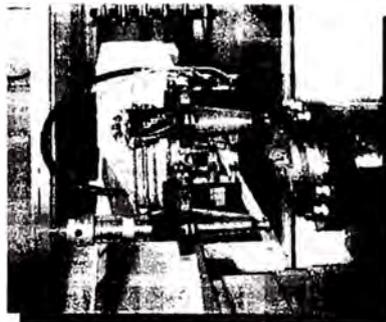
Tools

Tool Holders

802S 802C Standard-BOF

With SINUMERIK following Functions are made possible:

- ⇒ Determining the tool type
- ⇒ Handling of tools
- ⇒ Fixed pocket coding
- ⇒ Tool wear monitoring



These functions of tool management gives the machine builder a lot of flexibility in building complex functions effectively with ease. For further information please look into the machine description manual !

☺ Higher productivity with effective tool management system

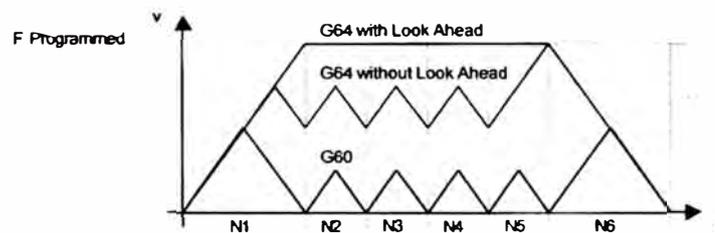
Functions

Velocity control

Look Ahead

802S 802C Standard-BOF

With the »Look Ahead« function, it is possible to »Look ahead« by a number of traversing blocks (1 block with 802S/C) to achieve the optimum machining velocity. For tangential block transitions, the axis is accelerated and braked beyond the block limits, so that there are no sudden velocity changes.



☺ Shorter machining time as a result of optimum velocity control!

Cutter compensation

Cutting edges

802S 802C Standard-BOF

For each cutter (tool) it is possible to define a compensation for its geometry/wear. (Standard max. 7)

☺ Component accuracy is maintained even after several cuts.

Data processing

Block change time

Typical block change time for a part program with SINUMERIK 802 S/C

E.g. Block change time approx. 17 ms

The above time is measured under following conditions

⇒ Typical machine with 3 Geometrical axes

⇒ 802S/C-SW-Stand 3.0

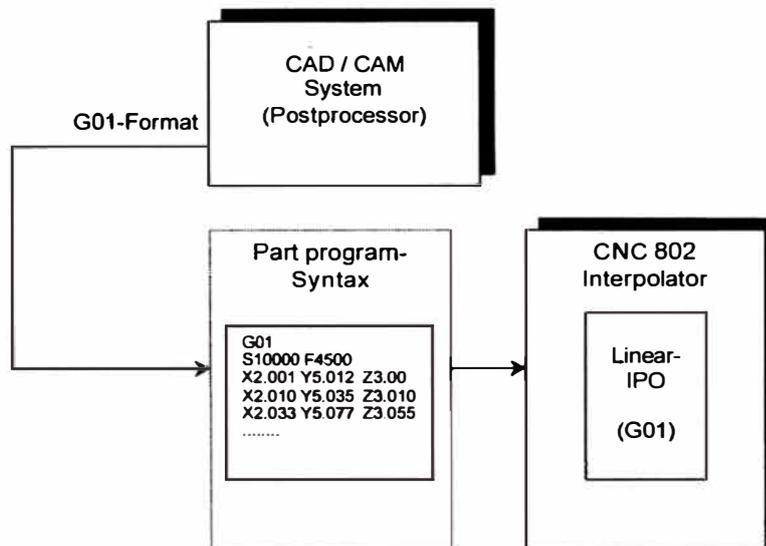
⇒ Part program with G01 blocks

☺ Shorter machining time as a result of faster block change

Functions

CAD / CAM - Interface

The following schematic gives an overview of interface of CAD / CAM System with SINUMERIK 802S/C.



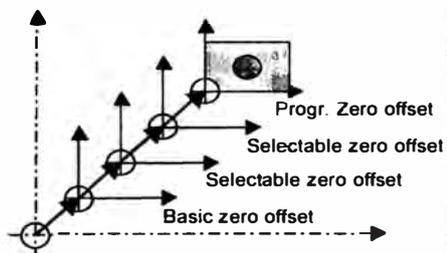
Zero offsets

Adjustable zero offsets

- 802S 802C Standard-BOF

In order to locate the workpiece zero anywhere in the machine zone, a series of offsets can be implemented:

- ⇒ Up to 4 selectable zero offsets
 - ⇒ One basis zero offset
- ☺ Flexible production using a multiples of zero offsets which can be combined



Functions

Handwheel functions

Handwheel override

802S 802C Standard-BOF

In additional to the direction keys, axes and spindle can be traversed using handwheel
The handwheel function is effective in the following modes

- ⇨ JOG mode
- ⇨ AUTOMATIC mode with Teach-In-Programming

☺ Axis motions can be ergonomically entered

Diagnostics

Online diagnostic instructions

802S 802C Standard-BOF

Detailed information on the cause of errors and how they can be resolved is displayed by
pressing the SK key on the operator panel

- ☺ Short down time using fast information retrieval
- ☺ Manuals need not have to be archived

Documentation on CD-ROM ^{Opt}

802S 802C Standard-BOF

In addition to the hard copy, you receive the complete user and manufacturer
documentation on CD-ROM

- ☺ Fast information access using search functions
- ☺ Manuals need not have to be archived

Prerequisite : PC with CD-ROM drive

Programming

Programming

Program generation

Selection of programming tools

NC Part programs can be generated using various tools which are built into the system for a faster and powerful programming

ASCII-Editor in Standard

In ASCII-Editor it is possible to create and edit a part program directly on the system utilising the whole set of functionality built into the system. The programming tools like Program helps, free contour defining, cycles and Teach-In functions makes the programming simpler. The external CAD/CAM-System generated programs and the part programs through external devices (DNC) can be transferred into the system easily and further edit in the system.

Programs can be generated without having any NC programming knowledge

ASCII-Editor / G-Code-Editor

802S 802C Standard-BOF

Direct Editing of CNC Part program

Following functions are possible with ASCII- / G-Code-Editor :

- ⇒ Functions for „Cut“, „Copy“ and „Insert“ blocks
 - ⇒ Functions for „Search“ and „Replace“ text
 - ⇒ Parameterisation of the cycles via graphic input masks
 - ⇒ Direct dimension programming
 - ⇒ Teach-In with Handwheel (DRF) function
 - ⇒ Usage of Pocket calculator function for simple arithmetic
 - ⇒ Editing of a part program and saving it under different name
- ☺ Universal for simple up to complex requirements

Programming

Program manager

Program and file names

- 802S 802C Standard-BOF

Programs and workpieces can be uniquely identified by assigning file names with up to 8 alphanumerical characters

- ☺ Better ordering of the program and workpieces
- ☺ Better data accessibility
- ☺ Higher productivity through faster data retrieval

CNC user memory

The following CNC memory is available to save the part programs and other user data:

802S/ 802C max. 256 kbyte

- ☺ All of the relevant user data are immediately available

Programming language

DIN 66 025

- 802S 802C Standard-BOF

NC blocks and words of DIN 66 025 can be programmed

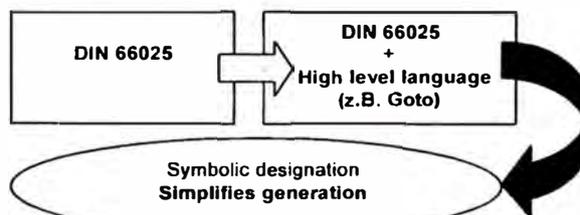
- ☺ Known syntax can still be used
- ☺ Existing DIN 66025 Programs can directly used

High level language

- 802S 802C Standard-BOF

High level language elements can be programmed to supplement DIN 66025

- ☺ Transparent Program
- ☺ Flexible by direct reading system variables



ANEXO VI

Catálogo de CNC FAGOR

CNC FAGOR 8025

CNC Compacto con la mejor
relación costo/prestaciones



FAGOR 

CNC FAGOR 8025

El CNC Fagor 8025 es un CNC compacto diseñado para el control de todo tipo de máquinas-herramienta de 1 a 5 ejes (Fresadoras y Centros de Mecanizado, Tornos y Centros de Torneado, aplicaciones generales -rectificadoras, líneas láser, etc.) con una óptima relación costo/prestaciones.

ENTRADAS DE CONTACTO

- 6 entradas, para hasta 4 ejes (5 en modelo 8025MS) y, opcionalmente:
 - Encoder de cabezal
 - Volante electrónico
 - Eje C, herramienta motorizada sincronizada (en modelo 8025TS)

SALIDAS ANALÓGICAS

- 6 (+/- 10V) para ejes, cabezal, herramienta motorizada, control de intensidad del haz de láser, torreta controlada.

ENTRADA PARA PALPADOR

- 5 V TTL
- 24 V Vcc

ENTRADAS/SALIDAS DIGITALES

- 41 entradas/24 salidas

MULTIPLEXACIÓN

- Señales TTL: x1, x2 y x4

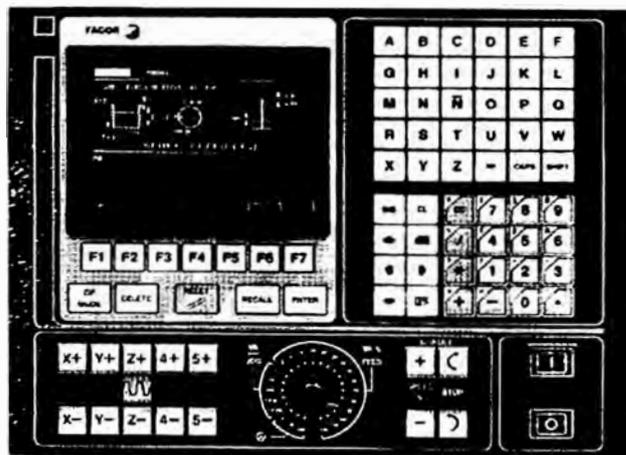
IMPULSOS DE CAPTACIÓN

- Señales senoidales: x1, x2, x5, x10

Configuración:

El CNC Fagor 8025 integra, en un solo módulo, los siguientes elementos:

- Unidad Central de control, con opción de AUTOMATA INTEGRADO.
- Monitor/Teclado/Panel de Mando para visualizar la información y operar en el CNC. Consta de:
 - Monitor de 8" Monocromo.
 - Teclado Alfanumérico Completo.
 - Teclas de Función Soft-Keys.
 - Panel de Mando integrado.

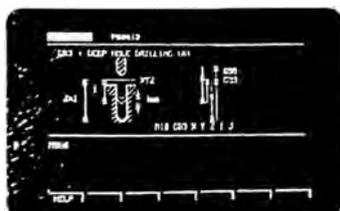
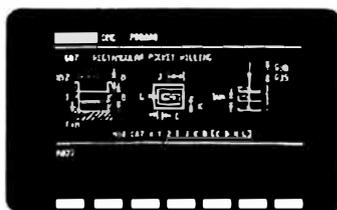


Para Fresadoras y Centros de Mecanizado.

NÚMERO DE EJES	<ul style="list-style-type: none"> • 4 (modelos 8025M/8025MG) • 5 (modelo 8025MS)
SISTEMAS DE COORDENADAS/EJES	<ul style="list-style-type: none"> • Acoplamiento 4-5º eje con su asociado • Presentación de origen polar
CABEZAL	<ul style="list-style-type: none"> • Parada orientada del Cabezal M19
INTERPOLACIÓN	<ul style="list-style-type: none"> • Lineal: 3D • Circular: 2D • Helicoidal
COMPENSACIONES	<ul style="list-style-type: none"> • De radio, longitud y desgaste de la herramienta (hasta 98 herramientas) • Compensación de error de husillo • Compensación cruzada
VISUALIZACIÓN DE VELOCIDAD DE TRABAJO	<ul style="list-style-type: none"> • En mm/min. o en pulgadas/min.
GRÁFICOS (MODELOS 8025MG Y 8025MS)	<ul style="list-style-type: none"> • Simulación de trayectoria (en 2D y en 3D) • Zoom de reducción/ampliación de la pieza o partes de ella
CICLOS FLUO	<ul style="list-style-type: none"> • Taladrado • Roseado (electrónico, roscado rígido, roscado con macho) • Mandrinado/eseariado • Cajera (rectangular y circular) • Ciclo fijo definido por el usuario
PROGRAMACIÓN	<ul style="list-style-type: none"> • Imagen espejo • Traslados de origen, giro del sistema de coordenadas • Ayudas gráficas a la programación • Creación automática de bloques (modelo 8025MS)
DIGITALIZADO	<ul style="list-style-type: none"> • Ciclos fijos de palpador (modelo 8025MS): Calibrado, medida de superficie, de ángulo, esquina interior/externa, de agujero/mayú, etc.

Para Aplicaciones Generales

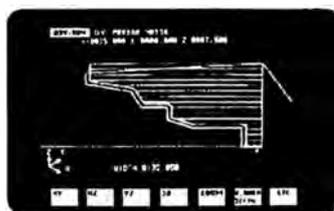
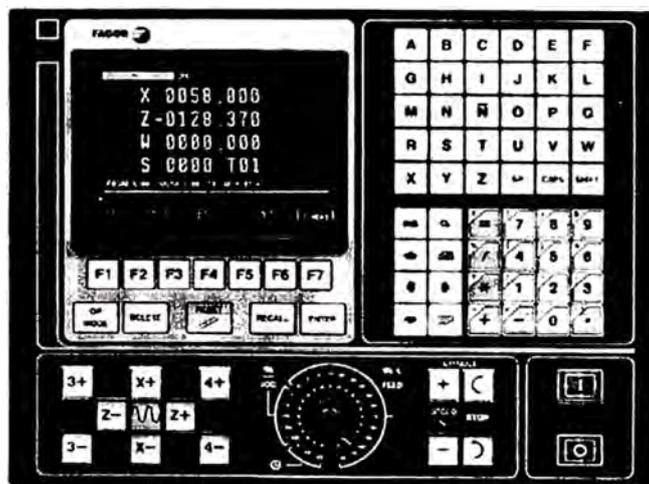
NÚMERO DE EJES	<ul style="list-style-type: none"> • 4
SISTEMAS DE COORDENADAS/EJES	<ul style="list-style-type: none"> • Acoplamiento 4-5º eje con su asociado • Presentación de origen polar
CABEZAL	<ul style="list-style-type: none"> • Parada orientada del Cabezal M19
INTERPOLACIÓN	<ul style="list-style-type: none"> • Lineal: 3D • Circular: 2D • Helicoidal
COMPENSACIONES	<ul style="list-style-type: none"> • De longitud de las herramientas (hasta 98 herramientas)
VISUALIZACIÓN DE VELOCIDAD DE TRABAJO	<ul style="list-style-type: none"> • En mm/min. o en pulgadas/min.
PROGRAMACIÓN	<ul style="list-style-type: none"> • Imagen espejo • Traslados de origen, giro del sistema de coordenadas • Ciclos fijos definidos por el usuario
CONTROL EN LAZO ABIERTO	<ul style="list-style-type: none"> • Hasta 4 ejes, mediante señales por eje (rápido, lento, sentido, freno y en posición)





Para Tornos y Centros de Torno.

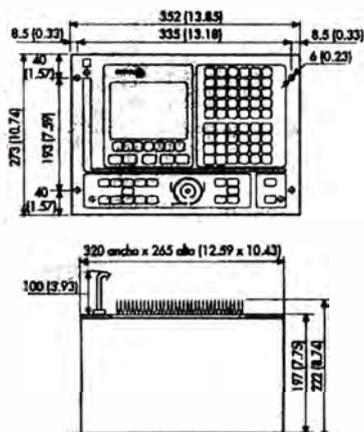
NÚMERO DE EJES	• 4 (estándar)
EJE C	• Disponible en modelo 8025TS
SISTEMAS DE COORDENADAS/EJES	• Presentación de origen polar
CABEZAL	• Parada orientada del Cabezal M19
INTERPOLACIÓN	• Lineal: - Hasta 3 ejes simultáneamente - Modelo 8025TS: 3D (XZC) • Circular: - 2D (XZ) - Modelo 8025TS: 2D (XZ-XC-ZC)
COMPENSACIONES	• De radio y desgaste de las herramientas (hasta 32 herramientas) • Corrección de las dimensiones de la herramienta en uso • Compensación de error de husillo
OPERACIÓN EN MANUAL Y AUTOMÁTICO	• Velocidad de Corte Constante (CSS)
VISUALIZACIÓN DE VELOCIDAD DE TRABAJO	• En mm/min. o en pulgadas/min. • Velocidad S en revoluciones/minuto
GRÁFICOS (MODELOS TG Y TS)	• Simulación de trayectoria • Zoom de reducción/ampliación de la pieza o partes de ella
CAJOS FIJOS.	• Seguimiento de perfil • Desbastado (en X, en Z) • Tornoado (en tramo recto, en tramo curva) • Refrentado (en tramo recto, en tramo curva) • Taladrado profundo • Roscado (longitudinal, cónico, frontal) • Ranurado en X y en Z
PROGRAMACIÓN	• Traslados de origen • Ayudas gráficas a la programación • Creación automática de bloques (modelo 8025TS)
DIGITALIZADO	• Ciclos fijos de palpador (modelo 8025TS): Calibrado, medida de pieza (eje X, eje Z) y corrección de herramienta (X,Z)



Descripción Técnica

RESOLUCIÓN POR PARÁMETRO MÁQUINA	<ul style="list-style-type: none"> • 1, 2, 5 y 10 μm (0.0001, 0.0002, 0.0005 y 0.001 pulgadas)
VELOCIDAD DE AVANCE	<ul style="list-style-type: none"> • En mm/minuto • En mm/revolución
COMPENSACIONES	<ul style="list-style-type: none"> • Holgura de husillo (hasta 255 μm) • Paso de husillo: 30 parejas por eje (60 parejas ejes X,Y)
IDIOMAS	<ul style="list-style-type: none"> • Software en español, inglés, alemán, italiano, francés, portugués y chino
MONITOR	<ul style="list-style-type: none"> • CRT ómbra de 8"
COMUNICACIONES	<ul style="list-style-type: none"> • Dos líneas serie, de hasta 9600 baudias: <ul style="list-style-type: none"> • RS 232C (24V) • RS 485 • Canal DNC, mediante RS-232C, para: <ul style="list-style-type: none"> • Carga/descarga de programas, tablas de parámetros, etc. • Simulación de teclas • Ejecución de programa infinito • LAN: Interfaz RS 485 para conectar en red local al CNC con uno a varios autómatas, CNCs, etc.
GESTIÓN DE ERRORES	<ul style="list-style-type: none"> • Errores de: programación, ejecución, circuitería interna y sobretensión (con textos) • Errores de captación y transmisión con periféricas • Activación de emergencias externas • Límites (por software) de recorrido máximo de máquina
MONITORIZACIÓN	<ul style="list-style-type: none"> • Estado de entradas/salidas • Del autómata integrado

Dimensiones en mm (pulgadas)



INTRODUCCIÓN DE DATOS	<ul style="list-style-type: none"> • Entrada manual de datos por teclado • Diálogo con el operador para introducción de datos
OPERACIÓN MANUAL Y AUTOMÁTICA	<ul style="list-style-type: none"> • Movimiento mediante volante electrónico • Panel de Jog con teclas para movimiento manual de ejes en continuo o incremental • Conmutador de Feedrate-Override con variación entre 0% y 120% • Variación de la velocidad del cabezal entre 50% y 120% • Búsqueda de I_0 (incremental) o I_0 codificado) • Traslados de origen
SIMULACIÓN/EJECUCIÓN	<ul style="list-style-type: none"> • Bloque a bloque/ciclo continuo • Visualización de posición y error de seguimiento • Visualización del valor de los parámetros, tiempos de ejecución y contador de piezas • Inspección de herramienta durante la ejecución de un programa
PROGRAMACIÓN	<ul style="list-style-type: none"> • Edición en lenguaje CNC (ISO) • Edición en modo teach-in (ejecución del bloque antes de memorizarlo) • Edición en play-back (auto-aprendizaje) • Ayudas geométricas a la programación (tangencias, achañado, arista viva/matado) • Ciclos fijos de mecanizada en todos los planos • Ciclos fijos definidos por el usuario • Factor de escala • Espacio para aproximadamente 250 programas pieza • Hasta 99 subprogramas (estándar, paramétricos y modales) repetibles hasta 99 veces • Digitalización de piezas (modelos 8025MS y 8025TS)
FUNCIONES M DECODIFICADAS	<ul style="list-style-type: none"> • Mediante parámetros se puede tener acceso a funciones M decodificadas, 99 M en BCD o hasta 255 M en binario.
TABLAS	<ul style="list-style-type: none"> • Dimensiones de las herramientas • Hasta 7 decalajes de origen • 255 parámetros aritméticos
AUTÓMATA INTEGRADO	<ul style="list-style-type: none"> • Autómata Integrado opcional (disponible para todos los modelos) • Archivo de programa de autómata en memoria no volátil

CNC FAGOR 8025



Con Soluciones Completas

para la Automatización y Control de su Máquina-Herramienta.

Fagor Automation ofrece una amplia oferta de accionamientos (motor+regulador) adaptadas a los requerimientos específicos de su máquina.

Estos accionamientos, junto con las CNCs Fagor 8025, forman una oferta de paquete completo y ajustado a los requerimientos tecnológicos de la Máquina-Herramienta actual.

Sistema Digital de Accionamientos FAGOR

La familia de Reguladores Digitales Fagor está complementada con un amplio abanico de motores sincrónicos AC Brushless y motores asíncronos.

- Sistema de regulación totalmente digital
- Servomotores Brushless AC para Ejes: Desde 0,63 Nm hasta 50 Nm
- Motores AC de Inducción para Cabezal: Desde 2,2 Kw hasta 30 Kw (S1)



Sistema de Accionamientos de Corriente Continua Fagor

Un sistema de regulación en corriente continua, compacto y rentable:

- Servo-accionamientos Fagor de c.c.: Regulador compacto, con fuente de alimentación incorporada.

- Motores Fagor de c.c. (DCM): para aplicaciones que requieran entre 1 Nm y 12 Nm, ofreciendo un alto par y fácil control, con velocidades entre 1200 rpm y 4000 rpm.



Fagor no se responsabiliza de las posibles errores de impresión o transcripción en el presente catálogo y se reserva el derecho de introducir sin previo aviso, cualquier modificación en las características de sus fabricados.

Fagor Automation S.Coop.
Eº San Andrés s/n, Apdo. 144
E-20500 Arraate-Mondragón, Spain
Tel. 34-943 71 82 00
Fax 34-943 78 17 12
E-mail: info@fagorautomation.es
www.fagorautomation.mcc.es

Fagor Automation, Catalunya (Barcelona-Spain)
Tel. 34-93 474 43 75 - Fax 34-93 474 43 27

Fagor Industrietechnik GmbH (Göppingen-Germany)
Tel. 49-716120040 - Fax 49-716113327

Fagor Italia S.R.L. (Milano-Italy)
Tel. 39-0295301290 - Fax 39-0295301298

Fagor Automation Ltda. São Paulo (São Paulo-Brazil)
Tel. 351-2-9968865 - Fax 351-2-9960719

Fagor Automation UK Ltd. (West Midlands-UK)
Tel. 44-1384-572550 - Fax 44-1384 572025

Fagor Automation Suisse S.à r.l. (Zürich-Switzerland)
Tel. 41-328631863 - Fax 41-328631864

Fagor Automation Systemes (Clermont Ferrand-France)
Tel. 33-473277916 - Fax 33-473280638

Fagor Automation (Asia) Ltd. (Hong Kong)
Tel. 852-23891663 - Fax 852-23895086

Fagor Automation (Asia) Ltd., Twin Branch (H.K.) (Taiwan)
Tel. 886-4-3271282 - Fax 886-4-3271283

Fagor Automation (S) Pte. Ltd. (Singapore)
Tel. 65-8417345 - Fax 65-8417348

Beijing Fagor Automation Equipment Co. Ltd.
Office and Service Centre (China)
Tel. 86-10-64641951 - Fax 86-10-64641954

Beijing Fagor Automation Equipment Ltd.
Nanjing Office (China)
Tel. 86-25-3328259 - Fax 86-25-3328260

Beijing Fagor Automation Equipment Co. Ltd.
Guangzhou Rep. Office (China)
Tel. 86-20-86553124 - Fax 86-20-86553124

Fagor Automation Korea, Ltd. (Seoul-Korea)
Tel. 82-2-36652923 - Fax 82-2-36652925

Fagor Automation do Brasil Com. Imp. Exp. Ltda. (Brazil)
Tel. 55-11-51841414 - Fax 55-11-51819898

Fagor Automation Corp. (Chicago-USA)
Tel. 1-847-9811500 - Fax 1-847-9811311

Fagor Automation West Coast (CA-USA)
Tel. 1-714-9579885 - Fax 1-714-9579892

Fagor Automation East Coast (New Jersey-USA)
Tel. 1-973-7733525 - Fax 1-973-7733526

Fagor Automation Ontario (Mississauga-Canada)
Tel. 1-905-6707448 - Fax 1-905-6707449

Fagor Automation Quebec (Montreal-Canada)
Tel. 1-450-2270588 - Fax 1-450-2276132

Fagor Automation está acreditado por el Certificado de Empresa ISO 9001 y el Certificado CE para todos sus productos



FAGOR 

Fiabilidad en todo el mundo

ANEXO VII

Catálogo de Panel Operador



Operator Interface

- [EOI Home](#)
- [ViewAnyWare](#)
- [Graphic Terminals Home](#)
- [PanelView Standard](#)
- [PanelView 'e'](#)
- [PanelView Plus](#)

General Resources

- [A to Z Product Directory](#)
- [Configuration and Selection Tools](#)
- [Events Listing](#)
- [Locate Us](#)
- [Newsletters / Magazines](#)
- [Product Certification](#)
- [Product Cross Reference](#)
- [Publications Library](#)

PanelView 'e' Operator Terminals



PanelView 1400e CRT graphic terminals offer optimum color VGA or SVGA pixel graphics and high-performance advantages. The PanelView 1000e offers the same high performance advantages in a compact flat panel VGA package. Data Highway Plus, Remote I/O and ControlNet options are available for communication with Allen-Bradley ControlLogix, PLC-5 and SLC 500 controllers. Both the PanelView 1000e and 1400e terminals are available in touch screen or keypad, and are designed to satisfy the most demanding process control applications.

Features Include:

- Enhanced Alarming
- Enhanced Communications
- Expandable Application Memory
- Near Photo Quality Image Imports
- Data Trending and Expressions

Moving from PanelView 1200 to PanelView 1000e or PanelView 1400e? [Here's migration information.](#)

Additional savings are available when you migrate/upgrade your PanelView 1200 with the Allen-Bradley Step Forward program.

For additional information on PanelView 'e' operator terminals (including Specifications), see [PanelView 1000e and 1400e Terminals and Software](#) in the Rockwell Automation Allen-Bradley Automation Systems Catalog.

How to Purchase

- ▶ [Find your local sales office](#)
- ▶ [US/Canadian Distributors](#)
- ▶ [Request Sales Assistance](#)

Get Literature



- ▶ [Subscribe to The VIEW Literature Library](#)

Related Products

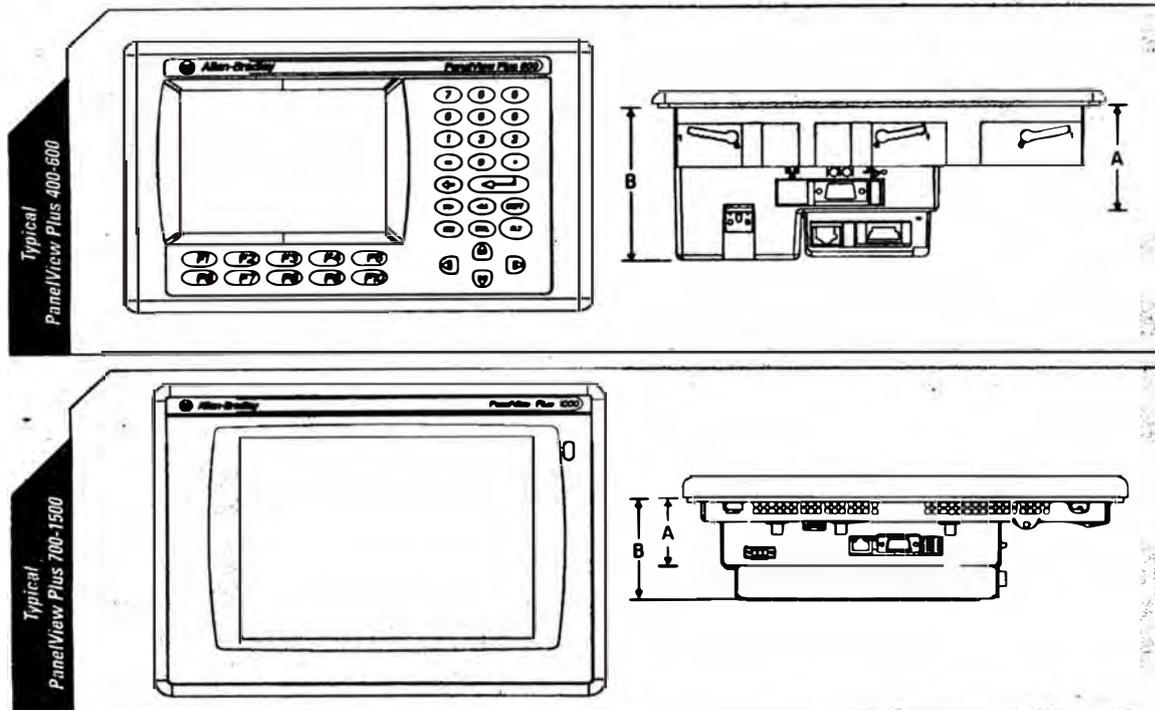
- ▶ [VersaView Computers & Monitors](#)
- ▶ [RSView Enterprise Series](#)
- ▶ [RSView Machine Edition 3.0](#)
- ▶ [RSView Supervisory Edition 3.0](#)
- ▶ [RSView32](#)

PanelView Plus Specifications

	PanelView Plus 600	PanelView Plus 600 Graphics	PanelView Plus 600 Color	PanelView Plus 700	PanelView Plus 900	PanelView Plus 1200	PanelView Plus 1500
DISPLAY	      						
Type	Monochrome Passive Matrix, Film Compensated Super-Fast Nematic (FSFN)			Color Active Matrix Thin Film Transistor (TFT)			
Size	78 x 99 mm (3.1 in)	111 x 94 mm (5.5 in)	111 x 94 mm (5.5 in)	132 x 99 mm (5.5 in)	211 x 150 mm (10.4 in)	246 x 194 mm (12.1 in)	304 x 228 mm (15.1 in)
Resolution	320 x 240, 32 level grayscale			640 x 480, 18-bit color graphics		800 x 600, 18-bit color graphics	1024 x 768, 18-bit color graphics
Replaceable Backlight	No			Field Replaceable Backlight			
Operator Input	Keypad	Keypad, Analog Touch Screen, or Combination			Keypad, Analog Touch Screen, or Combination		
Function Keys	8 Function Keys, F1-F8	10 Function Keys, F1-F10	10 Function Keys, F1-F10	22 Function Keys, F1-F10 & K1-K12	32 Function Keys, F1-F10 & K1-K18	40 Function Keys, F1-F20 & K1-K20	40 Function Keys, F1-F20 & K1-K20
Real-time Clock	Battery-backed time clock timestamps critical data, Accuracy +/-2 minutes per month			Battery-backed clock timestamps critical data			
Memory Options Available Flash/DRAM	Standard 32 MB/64 MB, Not Expandable			Standard 32 MB/64 MB; Extended 128 MB/128 MB (for full color bitmaps or recording data); Standard Approx. 13 MB flash; Extended 115 MB flash available for application storage			
ELECTRICAL							
Communication Port	RS-232 and (1) USB Only or Ethernet, RS-232, (1) USB, plus optional DH-485, DH+, or Remote I/O modules			Ethernet, RS-232, 2 USB plus optional DH+/DH-485/Remote I/O or ControlNet Modules			
Power Requirements	18-30 Vdc or 85-264 Vac @ 47-63 Hz			18-32 Vdc			
Power Consumption	DC Power: 25 Watts max, (1.0A @ 24 Vdc) AC Power: 80 VA max.			70 Watts max (2.5A/24 Vdc)			
Programming	RSView Studio for Machine Edition or RSView Studio Enterprise Series			RSView Studio for Machine Edition or RSView Studio Enterprise Series			
ENVIRONMENTAL							
Operating Temperature	0 - 55°C (32 - 131°F)			0 - 55°C (32 - 131°F)			
Storage Temperature	-25 - 70°C (-13 - 158°F)			-25 - 70°C (-13 - 158°F)			
Humidity	5 - 95%, noncondensing @ 0 - 55°C			5 - 95%, noncondensing @ 0 - 55°C			
Rating	NEMA 12, 13, 6X, IP54, IP65			NEMA 12, 13, 6X, IP54, IP65			
Certification	cUL certified, UL listed, Class 1, Div 2, Groups A, B, C, D; Class 2, Div 2, Groups F, G; Class 3, Div 1; CE marked, C-Tick			cUL certified, UL listed, Class 1, Div 2, Groups A, B, C, D; Class 2, Div 2, Groups F, G; Class 3, Div 1; CE marked, C-Tick			
MECHANICAL							
Weight Keypad or Keypad/Touch	562g (1.24 lb)	800g (2.05 lb)	800g (2.05 lb)	1.9 kg (4.2 lb)	2.8 kg (6.3 lb)	3.4 kg (7.6 lb)	4.6 kg (10 lb)
Weight Touch Only	N/A	780g (1.74 lb)	780g (1.74 lb)	1.7kg (3.8 lb)	2.6 kg (5.7 lb)	3.2 kg (7.1 lb)	4.2 kg (9.3 lb)
Dimensions Overall (H x W x D)	Keypad: 152x185x50 mm (6.0x7.28x3.54 in)	Keypad or Keypad/Touch: 187x268x58 mm (8.58x10.47x3.86 in) Touch Only: 152x185x58 mm (6.0x7.28x3.86 in)		Keypad or Keypad/Touch: 193 x 290 x 55 mm (7.58 x 11.4 x 2.18 in) Touch only: 179 x 246 x 55 mm (7.04 x 9.68 x 2.18 in)	Keypad or Keypad/Touch: 248 x 399 x 55 mm (9.77 x 15.72 x 2.18 in) Touch only: 248 x 329 x 55 mm (9.77 x 12.97 x 2.18 in)	Keypad or Keypad/Touch: 282 x 418 x 55 mm (11.12 x 16.36 x 2.18 in) Touch only: 282 x 383 x 55 mm (11.12 x 14.3 x 2.18 in)	Keypad or Keypad/Touch: 330 x 489 x 65 mm (12.97 x 18.48 x 2.55 in) Touch only: 330 x 418 x 65 mm (12.97 x 16.37 x 2.55 in)
Clearing Dimensions	Keypad: 123x156 mm (4.86x6.15 in)	Keypad or Keypad/Touch: 142x241 mm (5.61x9.50 in) Touch Only: 123x156 mm (4.86x6.15 in)		Keypad or Keypad/Touch: 167 x 264 mm (6.57 x 10.39 in) Touch only: 154 x 220 mm (6.08 x 8.67 in)	Keypad or Keypad/Touch: 224 x 375 mm (8.8 x 14.75 in) Touch only: 224 x 305 mm (8.8 x 12 in)	Keypad or Keypad/Touch: 257 x 350 mm (10.11 x 13.78 in) Touch only: 257 x 338 mm (10.11 x 13.29 in)	Keypad or Keypad/Touch: 305 x 419 mm (12 x 16.5 in) Touch only: 305 x 391 mm (12 x 15.4 in)

* check for availability of outdoor rating

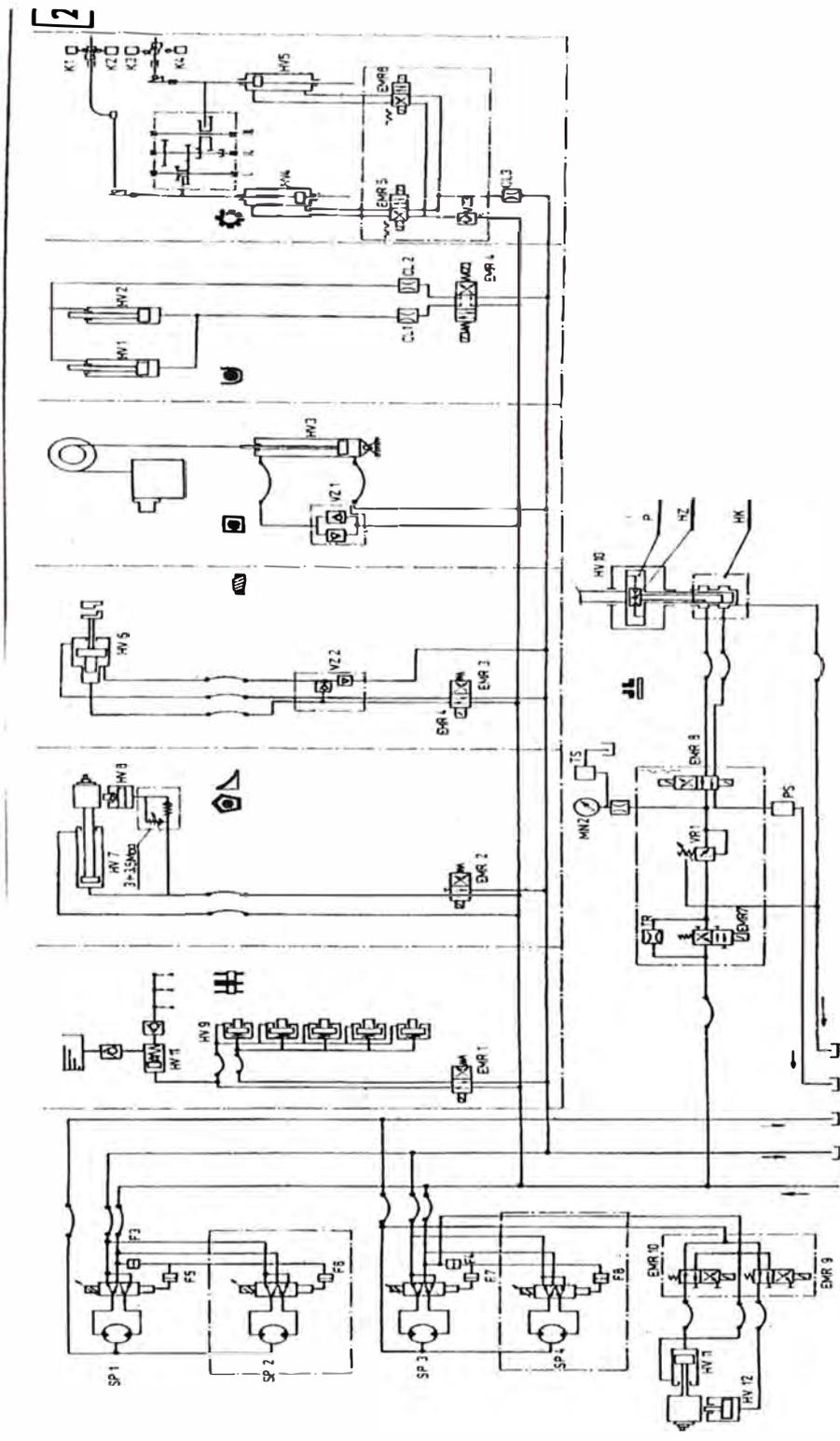
PanelView Plus Dimensions



PanelView Plus	Width	Height	Depth A	Depth B	Cutout width	Cutout height
400 Keypad	185 mm (7.28 in)	152 mm (6.00 in)	60 mm (2.35 in)	90 mm (3.53 in)	156 mm (6.15 in)	123 mm (4.86 in)
600 Keypad or Keypad/Touch	266 mm (10.47 in)	167 mm (6.58 in)	68 mm (2.68 in)	98 mm (3.86 in)	241 mm (9.50 in)	142 mm (5.61 in)
600 Touch	185 mm (7.28 in)	152 mm (6.00 in)	68 mm (2.68 in)	98 mm (3.86 in)	156 mm (6.15 in)	123 mm (4.86 in)
700 Keypad or Keypad/Touch	290 mm (11.40 in)	193 mm (7.58 in)	55 mm (2.17 in) display to logic module	83 mm (3.27 in) display to comm modules	264 mm (10.39 in)	167 mm (6.59 in)
700 Touch	246 mm (9.68 in)	179 mm (7.04 in)	55 mm (2.17 in) display to logic module	83 mm (3.27 in) display to comm modules	220 mm (8.67 in)	154 mm (6.08 in)
1000 Keypad or Keypad/Touch	399 mm (15.72 in)	248 mm (9.77 in)	55 mm (2.17 in) display to logic module	83 mm (3.27 in) display to comm modules	375 mm (14.75 in)	224 mm (8.8 in)
1000 Touch	329 mm (12.97 in)	248 mm (9.77 in)	55 mm (2.17 in) display to logic module	83 mm (3.27 in) display to comm modules	305 mm (12.00 in)	224 mm (8.8 in)
1250 Keypad or Keypad/Touch	416 mm (16.38 in)	282 mm (11.12 in)	55 mm (2.17 in) display to logic module	83 mm (3.27 in) display to comm modules	390 mm (15.35 in)	257 mm (10.11 in)
1250 Touch	363 mm (14.30 in)	282 mm (11.12 in)	55 mm (2.17 in) display to logic module	83 mm (3.27 in) display to comm modules	338 mm (13.29 in)	257 mm (10.11 in)
1500 Keypad or Keypad/Touch	469 mm (18.48 in)	330 mm (12.97 in)	65 mm (2.55 in) display to logic module	93 mm (3.65 in) display to comm module	419 mm (16.50 in)	305 mm (12.00 in)
1500 Touch	416 mm (16.37 in)	330 mm (12.97 in)	65 mm (2.55 in) display to logic module	93 mm (3.65 in) display to comm module	391 mm (15.40 in)	305 mm (12.00 in)

ANEXO VIII

Instalación Hidráulica



ANEXO IX

Instalación CNC FAGOR

1. CONFIGURACION DEL CNC

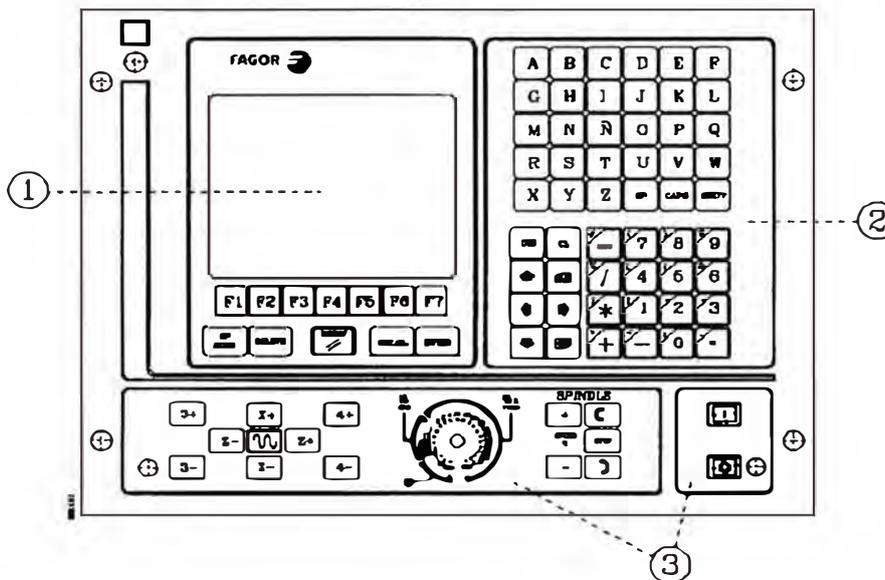
Atención:



El CNC está preparado para su uso en Ambientes Industriales, concretamente en tornos. Permite controlar los movimientos y accionamientos de la máquina.

1.1 CNC 8025

El control numérico CNC 8025 es un módulo cerrado y compacto que dispone en su parte frontal de:

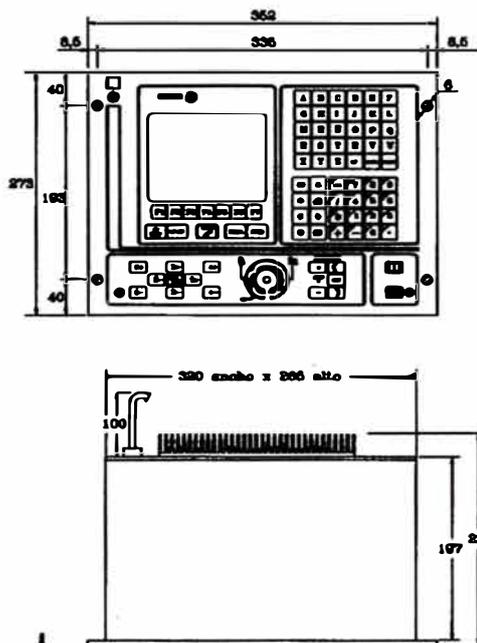


1. Un Monitor o Pantalla CRT de 8" monocromo fósforo ámbar, que se utiliza para mostrar la información requerida del sistema.
2. Un teclado que permite la comunicación con el CNC, pudiéndose solicitar información mediante comandos o bien alterar el estado del CNC mediante la generación de nuevas instrucciones.
3. Un panel de mando que contiene las teclas necesarias para trabajar en Modo Manual y los pulsadores de Marcha/Parada del ciclo.

Capítulo: 1 CONFIGURACIONDEL CNC	Sección: CNC 8025	Página 1
-------------------------------------	----------------------	-------------

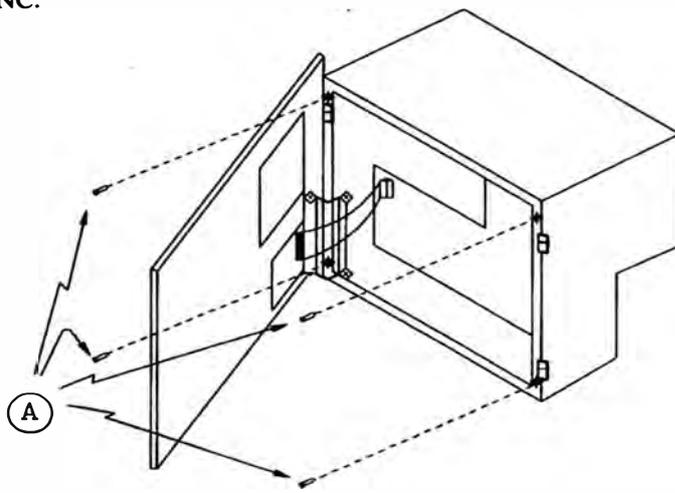
1.1.1 DIMENSIONES E INSTALACION DEL CNC 8025

El control numérico CNC 8025, ubicado normalmente en la botonera de la máquina dispone de 4 orificios de amarre. Las dimensiones mínimas del habitáculo que se debe utilizar para su ubicación se detallan en un apéndice de este manual.



En el momento de su instalación se debe dejar suficiente espacio para poder abrir el PANEL FRONTAL, y permitir de este modo futuras manipulaciones en su interior.

Para poder abrirlo se deben soltar los 4 tornillos tipo allen situados junto a los orificios de amarre del CNC.



Página 2	Capítulo: 1 CONFIGURACION DEL CNC	Sección: CNC 8025
-------------	--------------------------------------	----------------------

1.2 CNC 8030

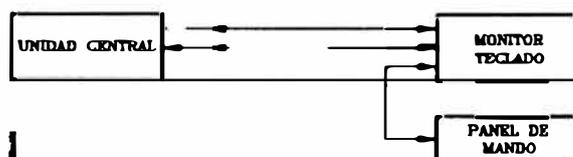
El control numérico CNC 8030 está formado por 3 Módulos independientes interconexiónados entre si. Estos módulos que pueden ser ubicados en diferentes emplazamientos de la máquina son los siguientes:

- UNIDAD CENTRAL
- MONITOR/TECLADO
- PANEL DE MANDO

El módulo PANEL DE MANDO se interconexiona con el módulo MONITOR/TECLADO mediante el cable de unión que se suministra junto con dicho módulo.

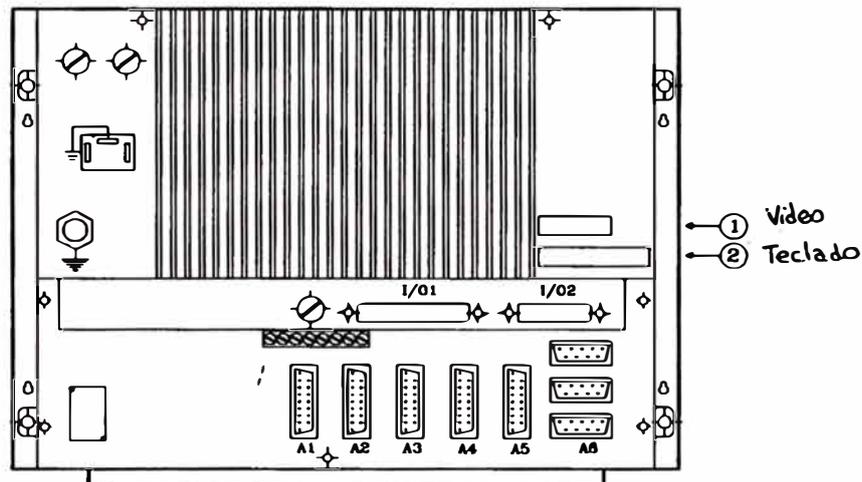
Estos dos módulos estarán situados uno junto al otro y deberán ser interconexiónados con el módulo UNIDAD CENTRAL, que podrá ocupar un emplazamiento diferente de la máquina, mediante los dos cables de unión que se suministran para ello. Estos dos cables de unión, que pueden tener una longitud de hasta 25 m. se denominan:

- Cable de unión de las señales de vídeo.
- Cable de unión de las señales del teclado.



Capítulo: 1 CONFIGURACION DEL CNC	Sección: CNC 8030	Página 3
--------------------------------------	----------------------	-------------

La UNIDAD CENTRAL dispone de 2 conectores que permiten conectar dicho módulo con el módulo MONITOR/TECLADO, mediante los cables de unión de las señales de vídeo y de las señales del teclado.

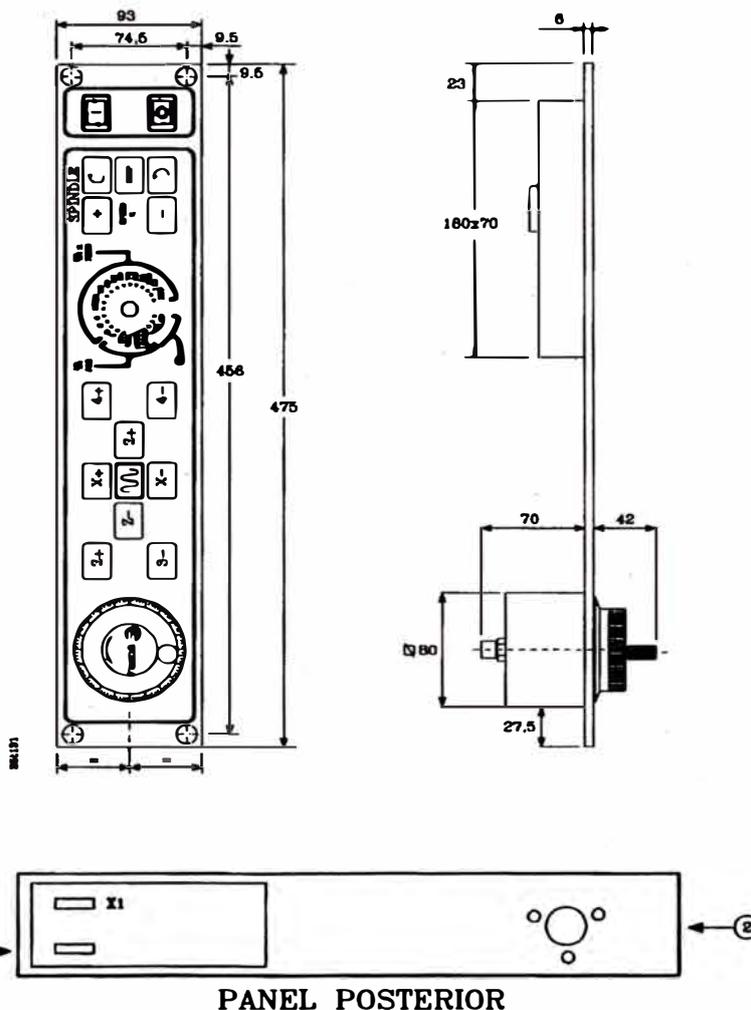


- 1.- Conector tipo SUB-D (hembra) de 15 terminales para la conexión del cable de unión de las señales de vídeo.
- 2.- Conector tipo SUB-D (hembra) de 25 terminales para la conexión del cable de las señales del teclado.

Capítulo: 1 CONFIGURACION DEL CNC	Sección: UNIDAD CENTRAL CNC 8030	Página 5
--------------------------------------	--	-------------

1.2.3 PANEL DE MANDO DEL CNC8030

Este módulo conectado al MONITOR/TECLADO mediante cable plano, contiene los mandos para trabajar en Modo Manual (teclas JOG, avance rápido, conmutador M.F.O., teclas de manejo del cabezal), los pulsadores de Marcha/Parada del ciclo, así como un pulsador de Emergencia o el Volante Electrónico (opcional).



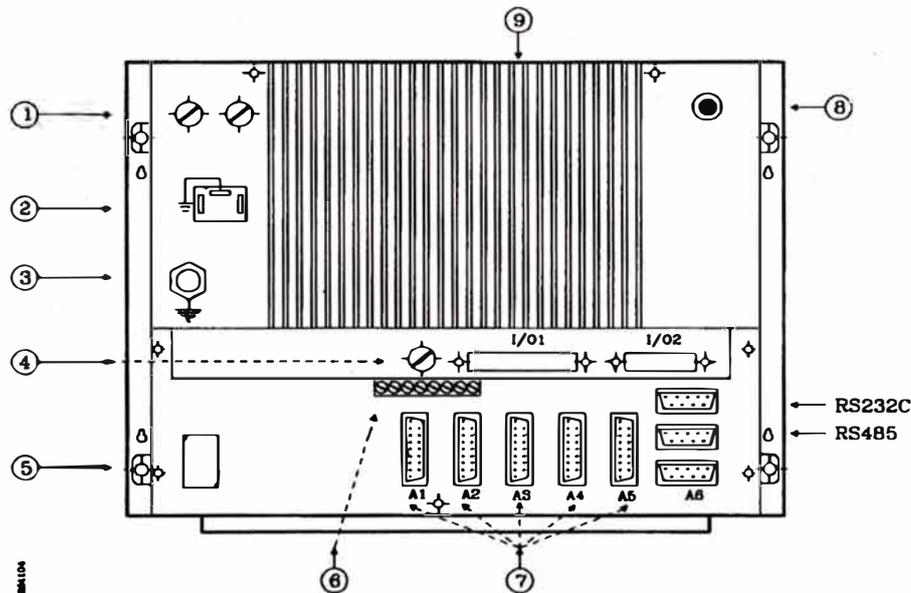
X1 Conector tipo SUB-D (hembra) de 15 terminales para la conexión del PANEL DE MANDO con el MONITOR/TECLADO.

Está explicado en el apartado correspondiente al MONITOR/TECLADO.

- 1.- Sin función.
- 2.- Conexión opcional del pulsador de emergencia o del Volante Electrónico.

Página 12	Capítulo: 1 CONFIGURACION DEL CNC	Sección: PANEL DE MANDO CNC 8030
--------------	--------------------------------------	--

1.3 CONECTORES Y CONEXIONADO DEL SISTEMA CNC 8025/30



- A1 Conector tipo SUB-D (hembra) de 15 terminales** para la conexión del sistema de captación del eje X. Admite señal senoidal.
- A2 Conector tipo SUB-D (hembra) de 15 terminales** para la conexión del sistema de captación de la herramienta sincronizada o del 4º eje. Admite señal senoidal.
- A3 Conector tipo SUB-D (hembra) de 15 terminales** para la conexión del sistema de captación del eje Z. Admite señal senoidal.
- A4 Conector tipo SUB-D (hembra) de 15 terminales** para la conexión del sistema de captación del eje C o del 3º eje. Admite señal senoidal.
- A5 Conector tipo SUB-D (hembra) de 15 terminales** para la conexión del sistema de captación del encoder del cabezal. No admite señal senoidal.
- A6 Conector tipo SUB-D (hembra) de 9 terminales** para la conexión de la herramienta sincronizada o del volante electrónico y de un palpador de medida. No admite señal senoidal.
- RS485 Conector tipo SUB-D (hembra) de 9 terminales** para la conexión de la línea serie RS485.
- RS232C Conector tipo SUB-D (hembra) de 9 terminales** para la conexión de la línea serie RS232C.
- I/O1 Conector tipo SUB-D (hembra) de 37 terminales** para la conexión al armario eléctrico de 10 entradas digitales, 16 salidas digitales y 4 salidas analógicas de tensión de mando de los reguladores (rango ± 10 V.).

Capítulo: 1 CONFIGURACION DEL CNC	Sección: CONECTORES Y CONEXIONADO	Página 13
--------------------------------------	---	--------------

I/O2 Conector tipo SUB-D (hembra) de 25 terminales para la conexión al armario eléctrico de 16 salidas digitales y 2 salidas analógicas de tensión de mando de los reguladores (rango ± 10 V.).

- 1- **Fusibles de red.** Lleva 2 fusibles rápidos (F), uno por cada línea de red, de 3,15Amp./250V para protección de la entrada de red.
- 2- **Conector de conexión a red.** Sirve para alimentar el CNC, conectándolo al transformador y a tierra.
- 3- **Borna de tierra.** En ella se debe realizar la conexión general de tierras de la máquina. Es de métrica 6.
- 4- **Fusible.** Fusible rápido (F) de 3,15Amp./250V para protección de la circuitería interna de las entradas y salidas del CNC.
- 5- **Pila de litio.** Mantiene la información de la memoria RAM cuando desaparece la alimentación del sistema.
- 6- **Potenciómetros de ajuste de las salidas analógicas.** Para uso exclusivo del Servicio de Asistencia Técnica.
- 7- **10 Microconmutadores.** Se dispone de 2 microconmutadores bajo cada uno de los conectores de entrada de captación (A1 ... A5), y permiten personalizar el CNC de acuerdo con el tipo de señales de captación empleado.
- 8 **Mando de ajuste del brillo** de la pantalla del MONITOR.
- 9 **Refrigerador.**

Atención:



No manipular los conectores con el aparato conectado a la red eléctrica
Antes de manipular los conectores (entradas/salidas, captación, etc) cerciorarse que el aparato no se encuentra conectado a la red eléctrica.

Página 14	Capítulo: 1 CONFIGURACION DEL CNC	Sección: CONECTORES Y CONEXIONADO
---------------------	---	---

4.5 PARAMETROS MAQUINA RELACIONADOS CON LOS AVANCES

El avance de los ejes se programa mediante la letra "F" y su valor depende de las unidades de trabajo seleccionadas, mm o pulgadas, y del tipo de avance seleccionado, G94 o G95.

Programación en milímetros:	Formato Programación	Unidad de programación	Valor mínimo	Valor máximo
G94	F 4	F1= 1mm/min	F1 (1 mm/min)	F9999 (9999 mm/min)
G95	F3.4	F1= 1mm/revol	F0.001 (0.001 mm/revol)	F500.0000 (500 mm/revol)

Programación en pulgadas:	Formato programación	Unidad de programación	Valor mínimo	Valor máximo
G94	F 4	F1= 0,1"/min	F1 (0,1"/min)	F3937 (393,7"/min)
G95	F 3.4	F1= 1"/revol	F0.0001 (0,0001"/revol)	F19.6850 (19,6850"/revol)

Cuando se trabaja en pulgadas y con ejes rotativos aconsejamos personalizar el parámetro máquina P618(2) con el valor "1" para que las unidades de programación, en G94, estén en grados/minuto.

	P618(2)	Solo eje rotativo	Interpolación de eje rotativo con eje lineal
G94	P618(2)=0	F1= 2,54°/min	F1= 1"/min
	P618(2)=1	F1= 1°/min	F1= 1"/min

A continuación se detalla éste y otros parámetros relacionados con el avance de los ejes.

P618(2) Avance de los ejes rotativos en grados/minuto

Este parámetro se utiliza cuando se trabaja en pulgadas. Indica si el avance de los ejes rotativos es interpretado por el CNC como grados/minuto o como 2.54 grados/minuto.

- 0 = Las unidades del avance de los ejes se expresan en 2.54 grados/minuto.
- 1 = Las unidades del avance de los ejes se expresan en grados/minuto.

P110, P310, P210, P410 Máximo avance programable en el eje X, Z, 3°, 4°

Define la máxima velocidad de avance (F) que se puede programar.

- Valores posibles: Desde 1 hasta 65535 mm./minuto o grados/minuto
- Desde 1 hasta 25800 décimas de pulgada/minuto.

P111, P311, P211, P411 Avance para los posicionamientos rápidos del eje X, Z, 3°, 4°

Define el avance que se aplicará en los posicionamientos rápidos.

- Valores posibles: Desde 1 hasta 65535 mm./minuto o grados/minuto
- Desde 1 hasta 25800 décimas de pulgada/minuto.

Capítulo: 4 PARAMETROS MAQUINA DE LOS EJES	Sección: RELACIONADOS CON LOS AVANCES	Página 11
--	---	--------------

P609(7) Resolución de 0,0001 milímetros (0,00001 pulgadas)

Se debe utilizar únicamente cuando se desea una resolución de los ejes de 0,0001 mm (0,00001 pulgadas).

Valores posibles:

- 0 = Resolución normal. 0,001 milímetros (0,0001 pulgadas).
 $\pm 8388,607$ milímetros. ó $\pm 330,2599$ pulgadas.
 1 = Resolución especial. 0,0001 milímetros (0,00001 pulgadas).
 $\pm 838,8607$ milímetros. ó $\pm 33,02599$ pulgadas.

Si se selecciona una resolución de 0,0001 mm (0,00001 pulgadas), se debe tener en cuenta lo siguiente:

- * El formato de programación y visualización de las cotas de los ejes es ± 3.4 en mm o ± 2.5 en pulgadas.
- * El mínimo desplazamiento posible de cada eje es de $\pm 0,0001$ mm ($\pm 0,00001$ pulgadas), y el máximo posible es de $\pm 838,8607$ mm ($\pm 33,02599$ pulgadas).
- * El formato utilizado en los diferentes campos de las tablas de herramientas es:
 - R, L ± 2.4 en mm o ± 1.5 en pulgadas. El valor mínimo asignable es de $\pm 0,0001$ mm ($\pm 0,00001$ pulgadas), y el máximo es de $\pm 99,9999$ mm ($\pm 3,93699$ pulgadas).
 - I, K ± 1.4 en mm o ± 0.5 en pulgadas. El valor mínimo asignable es de $\pm 0,0001$ mm ($\pm 0,00001$ pulgadas), y el máximo es de $\pm 3,2766$ mm ($\pm 0,12900$ pulgadas).
- * Los parámetros "P103, P203, P303, P403" indican la resolución de cada uno de los ejes, y se expresarán en diezmilésimas de milímetro o en cienmilésimas de pulgada.
 - 1 = la resolución es de 0,0001 mm, 0,00001 pulgadas.
 - 2 = la resolución es de 0,0002 mm, 0,00002 pulgadas.
 - 5 = la resolución es de 0,0005 mm, 0,00005 pulgadas.
 - 10 = la resolución es de 0,0010 mm, 0,00010 pulgadas.
- * El cálculo de las ganancias K1, K2 y Feed Forward se realizará teniendo en cuenta que el error de seguimiento está expresado en diezmilésimas de milímetro o en cienmilésimas de pulgada.
 El máximo error de seguimiento permisible es de 3.2 mm.
 Es decir, que las ganancias K1 y K2 (parámetros P114, P314, P116, P316) hay que expresarlas en "mV/0,0001mm" (mV/0,00001 pulgadas).
- * Los parámetros "P115, P215, P315, P415" indican el valor del punto de discontinuidad de la ganancia proporcional de cada uno de los ejes y se expresarán en diezmilésimas de milímetro o en cienmilésimas de pulgada.

Capítulo: 4 PARAMETROS MAQUINA DE LOS EJES	Sección: ESPECIALES	Página 25
--	-------------------------------	---------------------

- * Los parámetros “P109, P209, P309, P409” (holgura de husillo) y “P118, P218, P318, P418” (banda de muerte) estarán expresados en diezmilésimas de milímetro o en cienmilésimas de pulgada.

P118 = 100 Asigna una banda de muerte al eje X de 0.0100mm.

- * Los parámetros “P112, P212, P312, P412, P807, P808, P809, P810” (avance de búsqueda de referencia máquina), se expresarán en diezmilésimas de milímetro/minuto o en cienmilésimas de pulgada/minuto.

P112 = 10000 Asigna un avance de 1m/min.

Ejemplos de calculo de resolución con P609(7)=1:

Ejemplo 1: Resolución en “mm” con encoder de señales cuadradas

Se desea obtener una resolución de 0,0001 mm mediante un encoder de señales cuadradas colocado en el eje X cuyo paso de husillo es de 5 mm.

Teniendo en cuenta que el factor de multiplicación que aplica el CNC puede ser x2 o x4, se necesitará, en cada uno de los casos, de un encoder que disponga de los siguientes impulsos por vuelta:

Para factor de multiplicación x4:

$$\text{Nº impulsos} = \frac{\text{paso husillo}}{\text{Factor multiplicación} \times \text{Resolución}} = \frac{5 \text{ mm}}{4 \times 0,0001 \text{ mm}} = 12500 \text{ imp/vuelta}$$

P103= 1 P602(3)=0 P106=N P602(6)=0

Para factor de multiplicación x2:

$$\text{Nº impulsos} = \frac{\text{paso husillo}}{\text{Factor multiplicación} \times \text{Resolución}} = \frac{5 \text{ mm}}{2 \times 0,0001 \text{ mm}} = 25000 \text{ imp/vuelta}$$

P103= 1 P602(3)=0 P106=N P602(6)=1

Ejemplo 2: Resolución en “pulgadas” con encoder de señales cuadradas

Se desea obtener una resolución de 0,00001 pulgadas mediante un encoder de señales cuadradas colocado en el eje X con un husillo de 4 vueltas por pulgada (0,25 pulgadas/vuelta).

Teniendo en cuenta que el factor de multiplicación que aplica el CNC puede ser x2 o x4, se necesitará, en cada uno de los casos, de un encoder que disponga de los siguientes impulsos por vuelta:

Para factor de multiplicación x4:

$$\text{Nº impulsos} = \frac{\text{paso husillo}}{\text{Factor multiplicación} \times \text{Resolución}} = \frac{0,25}{4 \times 0,00001} = 6250 \text{ imp/vuelta}$$

P103= 1 P602(3)=1 P106=N P602(6)=0

Para factor de multiplicación x2:

$$\text{Nº impulsos} = \frac{\text{paso husillo}}{\text{Factor multiplicación} \times \text{Resolución}} = \frac{0,25}{2 \times 0,00001} = 12500 \text{ imp/vuelta}$$

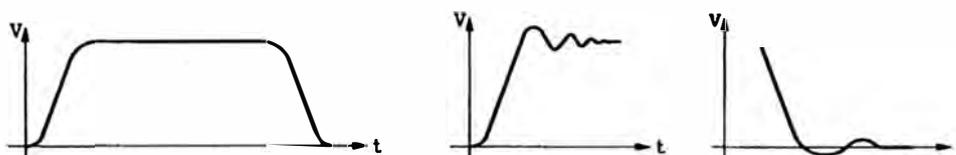
P103= 1 P602(3)=1 P106=N P602(6)=1

Página 26	Capítulo: 4 PARAMETROS MAQUINA DE LOSEJES	Sección: ESPECIALES
--------------	---	-------------------------------

6.4.2 AJUSTE DE LAS GANANCIAS

En cada uno de los ejes será necesario realizar el ajuste de las ganancias al objeto de conseguir la respuesta óptima del sistema para los desplazamientos programados.

Para realizar un ajuste crítico de los ejes es aconsejable utilizar un osciloscopio, observando las señales de la tacodinamo. La siguiente figura muestra la forma óptima de esta señal (parte izquierda) y las inestabilidades en el arranque y en la frenada que se deben de evitar.



El CNC dispone de una serie de parámetros que permiten ajustar los distintos tipos de Ganancia de cada eje. Estos parámetros son:

GANANCIA PROPORCIONAL K1.

Se define mediante los parámetros P114, P214, P314, P414.

GANANCIA PROPORCIONAL K2.

Se define mediante los parámetros P116, P216, P316, P416.

Valor del PUNTO DE DISCONTINUIDAD.

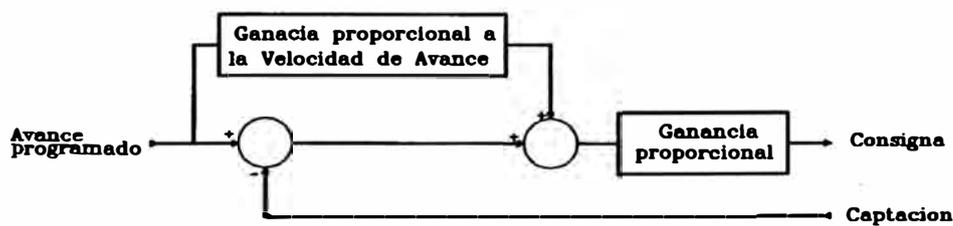
Se define mediante los parámetros P115, P215, P315, P415.

GANANCIA FEED-FORWARD o ganancia proporcional a la velocidad de avance.

Se define mediante los parámetros P720, P722, P721, P723.

Los parámetros correspondientes a la ganancia proporcional K1 y K2, y el punto de discontinuidad permiten ajustar la Ganancia Proporcional del eje.

El parámetro correspondiente a la Ganancia Feed-Forward o ganancia proporcional a la velocidad de avance, se utilizará cuando se disponga de control de aceleración/deceleración en el eje correspondiente.



Página 14	Capítulo: 6 TEMAS CONCEPTUALES	Sección: AJUSTE DE LOS EJES
--------------	-----------------------------------	--------------------------------

6.4.3 AJUSTE DE LA GANANCIA PROPORCIONAL

La consigna suministrada por el CNC para gobernar un eje estará en todo momento en función del error de seguimiento, diferencia entre la posición teórica y real, de dicho eje.

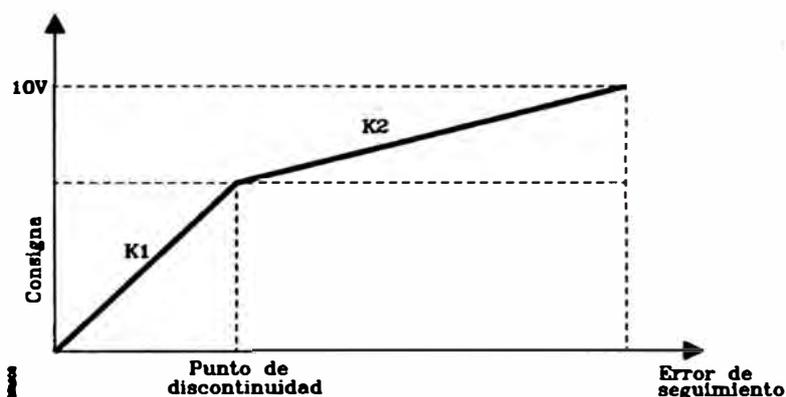
Consigna = Ganancia proporcional “K” x Error de seguimiento

En las fases de arranque y frenada el error de seguimiento del eje es muy pequeño, siendo necesario un valor grande de K (ganancia) para que el eje responda adecuadamente.

Por el contrario, una vez alcanzado el avance programado del eje, el error de seguimiento se mantiene prácticamente constante, siendo necesario aplicar un valor pequeño de K (ganancia) para que el sistema se mantenga estable.

Así pues, el CNC FAGOR 8025 dispone de dos ganancias proporcionales K1 y K2, que permiten realizar un mejor ajuste del sistema, así como de un parámetro denominado Punto de Discontinuidad que define la zona en que actúa cada uno de ellos.

El CNC aplica la ganancia proporcional K1 siempre que el error de seguimiento del eje sea inferior al definido en el parámetro correspondiente al punto de discontinuidad.



Cuando el error del seguimiento del eje supera el valor definido en el parámetro correspondiente al punto de discontinuidad, el CNC aplicará la ganancia proporcional K1 para dicho valor y la ganancia proporcional K2 para el error de seguimiento restante.

Consigna = $(K1 \times Ep) + [K2 \times (\text{Error de seguimiento} - Ep)]$

Donde “Ep” es el valor definido en el parámetro correspondiente al punto de discontinuidad y estará definido en micras.

Capítulo: 6 TEMAS CONCEPTUALES	Sección: AJUSTE DE LOS EJES	Página 15
-----------------------------------	--------------------------------	--------------

6.5 SISTEMAS DE REFERENCIA

6.5.1 PUNTOS DE REFERENCIA

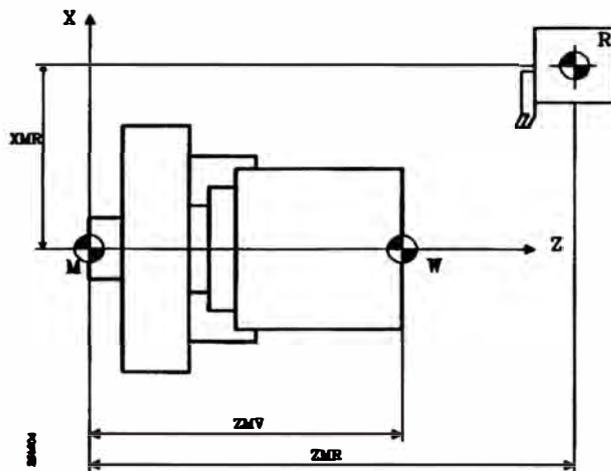
Una máquina dirigida por control numérico, necesita tener definidos los siguientes puntos de origen y de referencia:

Cero máquina o punto de origen de la máquina. Es fijado por el constructor como el origen del sistema de coordenadas de la máquina.

Cero pieza o punto de origen de la pieza. Es el punto de origen que se fija para la programación de las medidas de la pieza, puede ser elegido libremente por el programador y su referencia con el cero máquina se fija mediante el decalaje de origen.

Punto de referencia. Es un punto de la máquina fijado por el fabricante.

- * Cuando el sistema de captación dispone de I_o codificado, este punto se utiliza únicamente cuando el eje dispone de compensación de error de husillo. El error de husillo en el punto de referencia máquina debe ser 0.
- * Cuando el sistema de captación no dispone de I_o codificado el CNC, además de utilizar este punto en la compensación de error de husillo, realiza la sincronización del sistema en este punto, en lugar de desplazarse hasta el origen de la máquina.



M	Cero Máquina
W	Cero Pieza
R	Punto de referencia máquina
XMW, ZMW, etc	Coordenadas del cero pieza
XMR, ZMR, etc	Coordenadas del punto de referencia máquina

Capítulo: 6 TEMAS CONCEPTUALES	Sección: SISTEMAS DE REFERENCIA	Página 23
-----------------------------------	------------------------------------	--------------

CARACTERISTICAS TECNICAS DEL CNC

CARACTERISTICAS GENERALES

3 Procesadores de 8 bits
 Capacidad de 32Kbytes para albergar programas pieza.
 2 líneas de comunicación RS232C y RS485.
 6 entradas de contaje hasta 4 ejes + encoder cabezal + herramienta sincronizada + volante electrónico
 Entrada para palpador digital (TTL o 24 Vcc)
 Resolución de 0.001 mm. ó 0.0001 pulgadas.
 Factor multiplicador hasta x100 con entrada senoidal.
 Velocidades de avance desde 0.001 mm/min hasta 65535 mm/min (0.0001 hasta 2580 pulgadas/min)
 Recorrido máximo ± 8388.607 mm (330.2601 pulgadas)
 11 entradas digitales optoacopladas.
 32 salidas digitales optoacopladas.
 6 salidas analógicas: $\pm 10V$ (una para cada eje + cabezal).
 Peso aproximado: Modelo compacto 12 Kg.
 Modelo Modular: Unidad Central 9 Kg. Monitor 20Kg.
 Consumo aproximado: Unidad Central 75w. Monitor 85w.

EMBALAJE

Cumple la norma EN 60068-2-32

ALIMENTACION

Alimentación Universal de corriente alterna entre 100V y 240V (+10% y -15%)
 Frecuencia de red: 50 - 60 Hz $\pm 1\%$ y $\pm 2\%$ durante periodos muy cortos
 Cortes de red: Cumple la norma EN 61000-4-11. Es capaz de resistir microcortes de hasta 10 milisegundos a 50 Hz partiendo de 0° y 180° (dos polaridades, positiva y negativa)
 Distorsión armónica: Menor del 10% de la tensión eficaz total entre conductores bajo tensión (suma del 2° al 5° armónico)

CARACTERISTICASELECTRICAS DE LAS ENTRADAS DE CAPTACION

Consumo de la alimentación de +5V. 750 mA (250 mA por cada conector)
 Consumo de la alimentación de -5V. 0.3A (100 mA por cada conector)
 Niveles de trabajo para señal cuadrada.
 Frecuencia máxima 200KHz.
 Separación mínima entre flancos 950 nseg.
 Desfase $90^\circ \pm 20^\circ$
 Umbral alto (nivel lógico "1") $2.4V. < V_{IH} < 5V.$
 Umbral bajo (nivel lógico "0") $-5V. < V_{IL} < 0.8V.$
 Vmax. $\pm 7V.$
 Histéresis 0.25 V.
 Corriente de entrada máxima 3mA.
 Niveles de trabajo para señal senoidal.
 Frecuencia máxima 25KHz.
 Tensión pico a pico $2V. < V_{pp} < 6V.$
 Corriente de entrada I_i 1mA.

CARACTERISTICAS ELECTRICAS DE LAS ENTRADAS DIGITALES

Tensión nominal +24 Vcc.
 Tensión nominal máxima +30 Vcc.
 Tensión nominal mínima +18 Vcc.
 Umbral alto (nivel lógico "1") $V_{IH} > +18 Vcc.$
 Umbral bajo (nivel lógico "0") $V_{IL} < +5 Vcc.$ o no conectado.
 Consumo típico de cada entrada 5 mA.
 Consumo máximo de cada entrada 7 mA.
 Protección mediante aislamiento galvánico por optoacopladores.
 Protección ante conexión inversa hasta -30 Vcc.

CARACTERISTICAS ELECTRICAS DE LAS SALIDAS DIGITALES

Tensión nominal de alimentación +24 Vcc.
 Tensión nominal máxima +30 Vcc.
 Tensión nominal mínima +18 Vcc.
 Tensión de salida $V_{out} = \text{Tensión de alimentación (Vcc)} - 2 \text{ V}$.
 Intensidad de salida máxima 100 mA.
 Protección mediante aislamiento galvánico por optoacopladores.
 Protección por fusible exterior de 3 Amp. ante conexión inversa hasta -30 Vcc y ante sobretensiones de la fuente exterior superiores a 33 Vcc.

CARACTERISTICAS ELECTRICAS DE LA ENTRADA DE PALPADOR DE 5V.

Valor típico 0.25 mA. @ $V_{in} = 5\text{V}$.
 Umbral alto (nivel lógico "1") V 1.7 V.
 Umbral bajo (nivel lógico "0") V 0.9 V.
 Tensión nominal máxima $V_{imax} = +15 \text{ Vcc}$.

CARACTERISTICAS ELECTRICAS DE LA ENTRADA DE PALPADOR DE 24V.

Valor típico 0.30 mA. @ $V_{in} = 24\text{V}$.
 Umbral alto (nivel lógico "1") V 12.5 V.
 Umbral bajo (nivel lógico "0") V 8.5 V.
 Tensión nominal máxima $V_{imax} = +35 \text{ Vcc}$.

CRT

Monitor 8" monocromo Deflexión: 90 grados
 Pantalla: Antirreflexiva Fósforo: PLA (ámbar)
 Resolución: 600 líneas Superficie visualizable: 146 x 119 mm.

FRECUENCIA DE BARRIDO

Sincronismo vertical: 50-60 Hz positivo Sincronismo horizontal: 19,2 KHz positivo

CONDICIONES AMBIENTALES

Humedad relativa: 30-90% sin condensación
 Temperatura de trabajo: 5-40°C con una media inferior a 35°C
 Temperatura ambiente en régimen de No funcionamiento: entre -25°C y +70°C
 Altitud máxima de funcionamiento. Cumple la norma IEC 1131-2

VIBRACION

En régimen de funcionamiento 10-50 Hz. amplitud 0,2 mm.
 En régimen de transporte 10-50 Hz. amplitud 1 mm, 50-300 Hz. 5g de aceleración.
 Caída libre de equipo embalado 1 m.

COMPATIBILIDAD ELECTROMAGNETICA

Ver la hoja de "Declaración de Conformidad" en la introducción de este manual.

SEGURIDAD

Ver la hoja de "Declaración de Conformidad" en la introducción de este manual.

GRADO DE PROTECCION

Unidad central: IP2X

Partes accesibles en el interior de la envolvente: IP1 X



El fabricante de la máquina debe cumplir la norma EN 60204-1, en lo que respecta a la protección contra choque eléctrico ante fallo de los contactos de entradas/salidas con alimentación exterior, cuando no se conecta este conector antes de dar fuerza a la fuente de alimentación.

El acceso al interior del aparato está terminantemente prohibido a personal no autorizado.

PILA

Pila de litio de 3,5 V.

Vida estimada 10 años.

A partir del mensaje de batería descargada la información contenida en la memoria será retenida durante 10 días mas, estando apagado el CNC. Debiendo ser sustituida.

Precaución, debido al riesgo de explosión o combustión:



No intentar recargar la pila.

No exponerla a temperaturas superiores a 100 °C.

No cortocircuitar los bornes.

Atención:

Para evitar el excesivo calentamiento de la circuitería interna, las diversas ranuras de ventilación no deben estar obstruidas, siendo asimismo necesario instalar un sistema de ventilación que desaloje el aire caliente del armazón o pupitre que soporta el CNC.

ANEXO X

Retorno de la Inversión ROI

¿Cómo la implantación de un sistema de Recursos Humanos va a impactar a mi organización?, e igualmente importante: ¿cuál es el valor en general para el negocio de dicha implantación? Las respuestas a estas preguntas son críticas en el esfuerzo de obtener la aprobación para el presupuesto del proyecto de implantación y también para evaluar y comparar efectivamente las diferentes opciones tecnológicas. Ustedes encontrarán las respuestas más exactas realizando un estudio del Retorno a la Inversión (ROI- *Return of Investment*, por sus siglas en Inglés).

ROI es un estimado del beneficio financiero (el “retorno”) sobre el dinero gastado (la “inversión”) en una alternativa en particular – por ejemplo, la implantación de una solución tecnológica para Recursos Humanos. Para ayudarnos a comprender cómo los cálculos del ROI podrían servirnos para la toma de decisiones se ve el siguiente ejemplo: Suponiendo que se tiene \$2 millones de soles para invertir en tecnologías de información. Existen 2 alternativas a considerar: el Proyecto 1 y el Proyecto 2, cada uno requiere una inversión de \$2 millones de soles. El Proyecto 1 traería un ahorro de \$300 mil soles el próximo año, y el Proyecto 2 ahorraría \$250 mil. Aunque las 2 opciones ofrecen un retorno a la inversión, el Proyecto 1 podría ser la mejor opción, por lo menos desde el punto de vista financiero.

Un estudio de Retorno a la Inversión en la mayoría de los casos consiste de tres principales etapas: determinar los beneficios, calcular los costos y resumir los resultados.

Determinar los beneficios

El primer paso en este proceso es determinar la rentabilidad o beneficios que el nuevo sistema va a traer. Los beneficios obtenidos pueden ser de 2 tipos: tangibles e intangibles.

Los beneficios tangibles son aquellos que están asociados con ahorros monetarios. Por ejemplo, el implantar un módulo de autoservicio (*self-service*) va a reducir el personal asignado al área de Recursos Humanos, lo que se traduce en ahorros de salarios. Investigaciones señalan que el autoservicio ha mostrado una reducción del 20% del personal de Recursos Humanos y 30% de reducción en el costo de cada transacción de Recursos Humanos. Este tipo de reducciones pueden ser fácilmente traducidas en pesos, basados en los costos actuales del área de Recursos Humanos de cada organización.

Por otro lado, los beneficios intangibles se refieren a aquellos que no se pueden poner en términos monetarios. Ejemplos de esto podrían ser: acceso a las mejores prácticas, mejora significativa en la calidad de los datos, flexibilidad del sistema, la habilidad de contratar a los mejores candidatos y cualquier otra cosa que agregue valor significativamente pero que no pueda ser medido en pesos. Aunque difíciles de cuantificar, los beneficios intangibles pueden ser significativos y tener bastante peso en un estudio del ROI. De hecho, una buena parte de los clientes reporta que han sido los beneficios intangibles los que han generado los mejores beneficios y tienen más peso en las mentes de los directivos en sus empresas.

Calculando los costos

Una vez que se han determinado los potenciales beneficios es tiempo de calcular los ahorros asociados con cada beneficio tangible. El cálculo de esto es realmente sencillo: determinar el costo de los “viejos” procesos y compararlo con los costos del proceso nuevo y/o mejorado; la diferencia será el ahorro. Estos ahorros serán entonces multiplicados por el periodo de la rentabilidad. El periodo más comúnmente utilizado es 5 años, el cual es un número mínimo seguro en el cual se asume que cualquier sistema de manejo de Recursos Humanos permanecerá activo. (Para ver una lista de 125 de los beneficios tangibles e intangibles más comunes, visite el website <http://www.peoplesoft.com/cgi-bin/roi/roi.pl/>)

Resumiendo los resultados

Una vez que los ahorros proyectados y los costos han sido analizados es tiempo de poner ambos datos juntos y calcular los números más relevantes del estudio del Retorno a la inversión (ROI). Los datos más relevantes que este estudio debe reflejar en una especie de hoja de cálculo son datos detallados de los costos y los ahorros, con totales para cada año del estudio. Las métricas claves como resultado de este estudio serían:

Periodo del Retorno.- es el tiempo que va a pasar antes de que los costos iniciales sean igualados con los ahorros financieros.

Valor Presente Neto.- en este cálculo todos los flujos de efectivo (costos y beneficios) a futuro son descontados (utilizando la tasa de descuento) para considerar el valor del dinero en el tiempo.

Tasa Interna del Retorno.- es definida como la tasa de descuento que hace que el valor presente neto de esos flujos de efectivo sean igual a cero.

ROI (Return on Investment). Medición del Retorno de la Inversión. Determina la eficiencia con la que una empresa puede generar beneficios a partir de sus inversiones.

BIBLIOGRAFÍA

- [1] Ogata, Katsuhiko. “Sistemas de Control en Tiempo Discreto 2da edición”. Ed. Pearson Educación, 1996.
- [2] Ogata, Katsuhiko. “Dinámica de Sistemas”. Ed. Prentice Hall Hispanoamericana, 1997.
- [3] Msc Raúl Benites. “Control Avanzado”. V Programa Actualización de Conocimientos. UNI-Perú. 2004.
- [4] Gonzáles Núñez, Juan. “El Control Numérico en Maquinas Herramientas”. Ed. CECSA, 1990.
- [5] Electro-Hydraulic Closed Loop Control Systems Theory and Applications. BOSCH.
- [6] MANUAL DE MECANICA INDUSTRIAL, TOMOS III y IV. Ed. Cultural, 1999.
- [7] MANUAL DE INSTALACION DEL CNC 8025 T. Ed. Julio 1996. FAGOR.
- [8] MANUAL DE OPERACIÓN Y PROGRAMACION DEL CNC SINUMERIK 802S/802C. Ed. 01/2002. SIEMENS.
- [9] Festo Didactic, “Lexikon der Steuerungstechnik”, 1988
- [10] Bibliothek des Technikers BDT, “Automatisierungstechnik in der Fertigung: Grundlagen, Komponenten und Systeme”, Europa Lehrmittel-Deutschland, 1999