



1 621.942 2.12





ESCUELA SUPERIOR POLITECNICA DEL LITORAL

Facultad de Ingeniería Mecánica

"Reconstrucción y Puesta en Marcha de un torno Para una Empresa Dedicada a La Construcción de Rodillos de Poliuretano"

Informe Tecnico

Previa a la obtención del Título de INGENIERO MECANICO

Presentado por: HUGO RODRIGO ZABALA VASQUEZ

Guayaquil - Ecuador 1991

AGRAIECIKIENTO



Al Ing. ERNESTO MARTINEL

Director de Informe Técnico, por su valiosa ayu

da en la elaboración del

Informe Técnico.



DEDICATORIA

A MI ESPOSA

A MI HIJA

DECLARACION EXPRESA

DECLARO QUE:

- " Este Informe Técnico corresponde a la resolución de un problema práctico relacionado con el per-fil profesional de la Ingeniería Mecánica".
- (Reglamento de Graduación mediante la elaboración de Informes Técnicos).

HUGO RODRIGO ZABALA VASQUEL

Ing. Nelson Cevallos
DECANO

Ing. Ernesto Martinez
DIRECTOR INFORME

Ing. Federico Camacho MIEMBRO TRIBUNAL

RESUMEN

Este informe técnico, trata sobre la rehabilitación y puesta en marcha de un torno de marca CLAUSING, propiedad de la empresa MOLDES, MATRICES y UTILLAJES.

OBJETIVOS:

- Aprovechar el torno que se encontraba fuera de ser vicio por más de diez años, en el mecanizado de piezas de caucho de poliuretano, material utilizado por la empresa en su línea de producción.
- Satisfacer las demandas de trabajos en este tipo de material, en cuanto a la entrega del producto terminado.

En el desarrollo de este informe, se analiza el estado y condiciones iniciales del torno para su rehabilitación, y el cálculo aplicado a cada una de las piezas faltantes del mismo.

Este trabajo de rehabilitación, fué realizado por el autor de este informe entre los meses de Agosto y Octubre de 1990.

INDICE GENERAL

RESUMEN

INDICE GENERAL

INDICE DE FIGURAS

INDICE DE TABLAS

ANTECEDENTES

CAPITULO I

DESCRIPCION DEL PROBLEMA

- 1.1 POLIURETANO Y SUS APLICACIONES
- 1.2 PROCESOS DE FABRICACION
- 1.3 PROBLEMAS EN EL ABASTECIMIENTO DEL PRODUCTO
 TERMINADO

CAPITULO II

ALTERNATIVAS DE SOLUCION

- 2.1 EMPLEAR OTROS TALLERES
- 2.2 ADQUISICION DEL TORNO
- 2.3 RECONSTRUCCION DEL TORNO

CAPITULO III

CALCULO Y CONSTRUCCION DE LAS PIEZAS FALFANTES

DEL TORNO

3.1 INSPECCION Y REVISION DEL TORNO





- 3.2 CAICULO Y DISEÑO DE LAS PIEZAS DEL TORNO
- 3.3 CONSTRUCCION Y MONTAJE DE LAS PIEZAS

CAPITULO IV

AJUSTES Y PUESTA EN MARCHA DEL TORNO

- 4.1 CIMENTACION Y NIVELACION DEL TORNO
- 4.2 PUESTA EN MARCHA DEL TORNO

CAPITULO V

ANALISIS ECONOMICO DE LA RECONSTRUCCION DEL TORNO

- 5.1 COSTO HORA MAQUINA
- 5.2 COSTO DE MATERIALES
- 5.3 COSTO DE RECONSTRUCCION DEL TORNO

CONCLUSIONES Y RECOMENDACIONES

BIBLIOGRAFIA

INDICE DE FIGURAS

- FIG. No 1 RODILLOS DE IMPRESION
- FIG. No 2 RUEDAS DE ARRASTRE
- FIG. No 3 TIPO DE RODILLOS DE IMPRESION
- FIG. No 4 RECTIFICACION DE UN RODILLO
- FIG. No 5 EL TORNO. VISTA FRONTAL
- FIG. No 6 EL TORNO, VISTA LATERAL
- FIG. No 7 LIRA Y RUEDAS DENTADAS DEL TORNO
- FIG. No 8 CAJA NORTON
- FIG. No 9 MECANISMO DE MOVIMIENTO (Caja Norton)
- FIG. No 10 JUEGO DE RUEDAS (Caja Korton)
- FIG. No 11 CABEZAL FIJO

 (Engranajes reductores)
- FIG. No 12 CABEZAL FIJO, VISTA FRONTAL
- FIG. No 13 SISTEMA DE DESPLAZAMIENTO
- FIG. No 14 CONJUNTO DE CARROS
- FIG. No 15 TRANSMISION DE MOVIMIENTO (Carro transversal)
- FIG. No 16 ENGRANAJE DEL TORNILLO
- FIG. No 17 RUEDAS INTERMEDIAS

- FIG. No 18 ENGRANAJES COMPUESTOS
- FIG. No 19 LIRA O GUITARRA DEL TORNO
- FIG. No 20 TRANSMISION DE LAS RUEDAS COMPUESTAS E INTERMEDIAS
- FIG. No 21 TREN DE ENGRANAJES
- FIG. No 22 JUEGO DE RUEDAS

 (Reconstruida)
- FIG. No 23 MANIJA Y EJE MODIFICADOS

 (Engranajes intermedios)
- FIG. No 24 NIVELACION DEL TORNO POR MEDIO DE CALZOS
 DE METAL
- FIG. No 25 NIVEL DE PRECISION
- FIG. No 26 COMPROBACION DE TORCEDURA
- FIG. No 27 NIVELACION LONGITUDINAL
- FIG. No 28 MECANIZADO DE UN EJE DE ACERO
- FIG. No 29 MECANIZADO DE UN RODILLO DE IMPRESION

INDICE DE TABLAS

TABLA No I TIEMPOS DE RECTIFICADO

TABLA No II TIEMPO Y MAQUINA EMPLEADA EN LA CONS-TRUCCION DE LAS PIEZAS DEL TORNO

TABLA No III MATERIALES UTILIZADOS Y SU COSTO

TABLA No IV VALOR TOTAL DE RECONSTRUCCION

TABLA No V MATERIALES SECUNDARIOS

ANTECEDENTES

MOLDES, MATRICES y UTILIAJES es una empresa situada en la ciudad de Guayaquil, presta sus servicios a empresas que estan relacionadas con la utilización de Plásticos termoformados, Caucho Sintético - Poliuretano.

Con el proceso de termoformado, esta empresa fabrica ca binas posteriores de los televisores, utilizando moldes y planchas de poliestireno.

Dentro de su línea de producción utiliza el caucho de poliuretano, dado a sus excelentes propiedades físicas,
son utilizadas en la fabricación de rodillos, piezas es
peciales no disponibles en el mercado, bajo muestra o molde de la misma, como acoples, retenedores, cilíndros
amortiguadores, etc., las mismas que son fundidas en moldes de acuerdo a la necesidad, y luego terminarlas bajo el proceso de maquinado con una máquina herramienta.

Toda empresa destinada a la fabricación de un producto,
dispone de un taller mecánico exclusivo para la labor de mantenimiento, equipado con ciertas máquinas herra-

mientas, que entran en el proceso de maquinado de piezas mecánicas de las máquinas en período de mantenimien
to.

En el caso de MOLDES, MATRICES y UTILLAJES no solamente entra en esta labor, sino también en el maquinado de - piezas de caucho de poliuretano. La empresa enfrenta un problema en estos casos, requieren utilizar más tiempo una de las máquinas herramientas que disponen como es - el caso del torno.

Tiene una gran demanda de trabajos en caucho de poliure tano bajo pedido, ya sea a nivel local y nacional tales como los rodillos de impresión utilizados en las industrias gráficas. El producto no debe tardar mucho tiempo en ser entregado.

Operar bajo condiciones de demora, resulta anti-económico para la empresa en cuanto a producción se refiere.

Por esta razón la gerencia de la empresa busca medidas cue solucionen el problema.

El gerente de la empresa, requirió mis servicios y me invitó a observar su línea de producción y su desarrollo, observando el problema por el cual esta se enfren
taba.

Coincidimos en la falta de un torno, ya que es una de - las máquinas que opera las 24 horas. Se observó que exis tía un torno totalmente abandonado y desmantelado en una bodega, le sugerí que se podría rehabilitar, como mi función es realizar mantenimiento, reparaciones y construcciones mecánicas, me contrató para su rehabilitación.

CAPITULO I



DESCRIPCION DEL PROBLEMA

1.1 POLIURETANO Y SUS APLICACIONES

lastómeros que contienen enlaces de uretano. Son mundialmente utilizados para muchas aplicaciones críticas donde se requiere un alto rendimiento, de
bido a sus excelentes propiedades físicas es un ma
terial ideal y único para muchas aplicaciones.

Debido a la gran variedad de poliuretanos que exis
ten y por sus altas propiedades que cada uno posee
se dividen sus aplicaciones en los siguientes cam-

Esta denominación se aplica exclusivamente a los e

- REVESTIMIENTO DE RODILLOS

pos:

Para el revestimiento de rodillos se utiliza el poliuretano indicado según la aplicación requerida, como rodillos de arrastre, tiro, corte, engomador, transportador, etc.

- REVESTIMIENTO DE RODILLOS DE IMPRESION

Para el revestimiento de este tipo de rodillos, se

utiliza el poliuretano de impresión que tiene una excelente resistencia a las tintas y a los solven tes utilizados. La adherencia del poliuretano al metal es magnífica, debido a que el material es fundido sobre el eje del rodillo. En la figura Nol se muestra este tipo de rodillos.

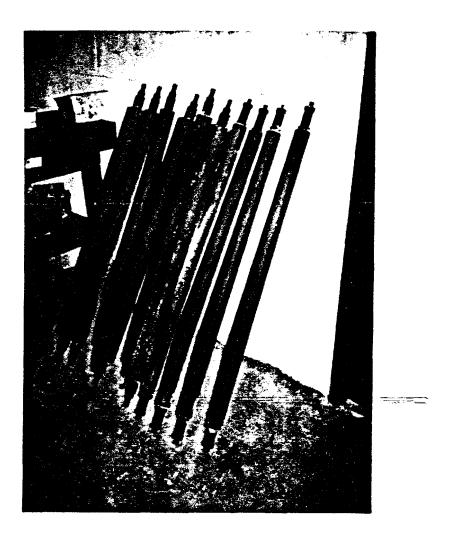


Figura No 1. Rodillos de impresión

- REVESTIMIENTO DE AROS SOPORTADORES DE CARGA En este tipo de revestimiento, se utiliza un poliu retano que entre sus propiedades principales tiene una alta resistencia a la abrasión, al corte y al desgarre; alta capacidad de carga. Este poliuretano también es utilizado en el revestimiento de llantas de montacargas, ruedas transportadoras, -

ruedas de arrastre, etc., en la figura No 2 se in

dica este tipo de ruedas.

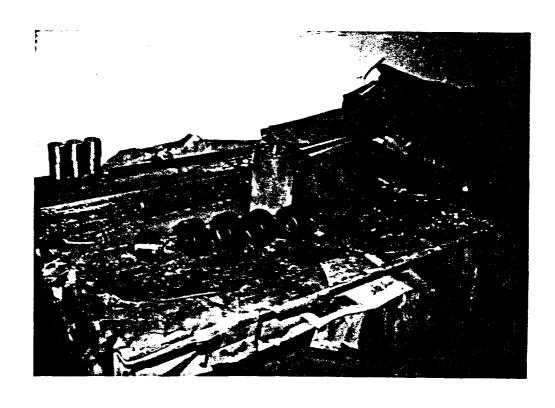


Figura No 2. Ruedas de arrastre

- FABRICACION DE PIEZAS ESPECIALES

Por ser el poliuretano un material fundible, se puede utilizar en la fabricación de cualquier tipo de partes y piezas especiales, como piezas que
van a soportar abrasión y corte entre ellas las zapatas, utilizadas en las industrias que fabrican cajas de cartón.

POLIURETANO PS85A - 185 es un tipo de poliuretano utilizado en la fabricación de piezas que soportan corte y desgarre como zapatas para las car
toneras, cojinetes de corte para los periódicos,
etc.

Entre las características del poliuretano PS85A - 185 se tiene:

- a). alta resistencia a la tensión y desgarre
- b). sobresaliente resistencia a la abrasión
- c). excelente resistencia al calor, combustibles y solventes
- d). buenas propiedades dinámicas a bajas tempera turas

Los datos de propiedades físicas de los poliureta

nos, fueron obtenidos por las pruebas de la ASTM

PROPIEDADES DEL POLIURETANO PS85A - 185

- Dureza Shore A		85	
- 100% Módulo, PSI (mPA)		1000	(6,9)
- 300% Módulo, PSI (mPA)		1500	(10,3)
- Resistencia a la tensión, PSI	(mPA)	6500	(44,8)
- Elongación %		550	
- Tensión de rasgadura			
Die C, pli (KN/m)		500	(87,5)
Ruptura, pli (KN/m)		105	(18,4)

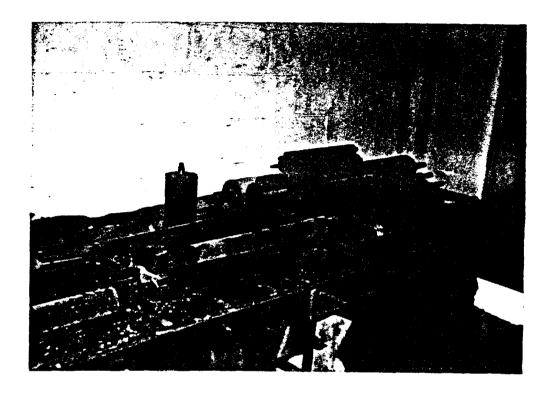
- Resiliencia Bashore % 32

1.2 PROCESO DE FABRICACION

Dentro de las características principales de los - cauchos de poliuretano está la facilidad de maquinado, generalmente se lo realiza en un torno.

Los rodillos de impresión, utilizados en las indus trias gráficas, son una de las aplicaciones de este tipo de material, son de distinta longitud y de diferente diámetro. Están compuestos por un eje de

acero y revestido por el caucho de poliuretano. F \underline{i} gura No 3.



`Figura No 3. Tipo: de rodillos de impresión

Este material es fundido alrededor del eje, dando - como resultado una superficie esponjosa e irregular es decir material en bruto al cual se lo ha de maquinar. La superficie de este tipo de rodillos debe ser totalmente lisa y de un acabado perfecto, para lograr esto es necesario rectificarlo en un torno, equipado con una rectificadora de máquina, como lo indica la figura No 4.

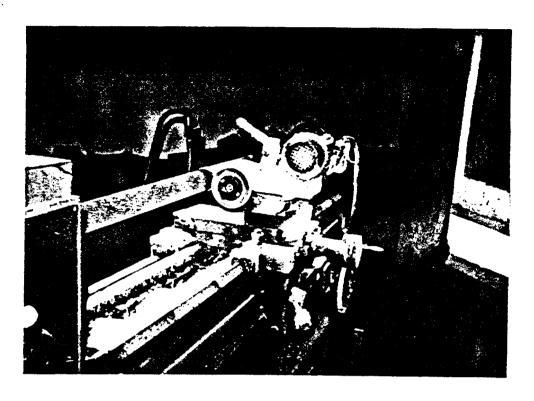


Figura No 4. Rectificación de un rodillo

De la misma forma se procede con las demás piezas de caucho de poliuretano tales como ruedas transportadoras, llantas de montacarga, ruedas de arrastre, etc.

1.3 PROBLEMAS EN EL ABASTECIMIENTO DEL PRODUCTO TER-MINADO

Una de las causas fundamentales que adolecen cier tas empresas dedicadas a la elaboración de un producto, es la demora en la entrega del mismo. Las causas, pueden ser varias, falta de operadores, -

de maquinaria, equipos, etc.

Las industrias gráficas, las cartoneras, empresas destinadas a la fabricación de artículos plásticos etc, existentes en nuestro medio, necesitan piezas o partes de máquinas de caucho de poliuretano, y - para las cuales MOLDES, MATRICES y UTILLAJES presta sus servicios, crean en la misma una demanda - creciente de trabajo y a su vez una demora en la - entrega del producto, que es causada justamente - por falta de maquinaria, debido al tiempo empleado en la elaboración de las diferentes piezas.

RECONSTRUCCION DE UN RODILLO DE IMPRESION

Tres son los procesos utilizados en la reconstrucción de un rodillo de impresión:

- a). Desprendimiento del caucho de poliuretano que ha sufrido desgaste
- b). Revestimiento del eje de acero, con el nuevo caucho de poliuretano, y
- c. Rectificado del rodillo

Los procesos (a) y (c), son realizados en el torno

el tiempo aplicado para cada uno de ellos, es importante ya que de él, depende la entrega del producto. En la tabla No l, se muestra el tiempo utilizado en el rectificado de ciertos rodillos. Las dimensiones tanto del eje de acero y del caucho de poliuretano estan dadas en milímetros, y el tiempo en horas.

Tabla No 1. Tiempos de rectificado

Rodillos	1	2	3	Ŀ
Longitud eje acero	70	76	106	125
Longitud caucho	67	55	98	98
Diámetro exterior rodillo	50	£2	5 0	62
Tiempo	3	3)	6	6

Una de las propiedades físicas de los cauchos de poliuretano, es la dureza, de ésta depende la se lección del número de revoluciones y la velocidad de avance dada al torno para el rectificado.

Generalmente para los cauchos de poliuretano utilizados en rodillos de impresión, el número de re voluciones y la velocidad de avance aplicados al torno son:

- 44 25 RPE
- 0,05 0,057 mm

De estos valores depende la calidad de la superficie del rodillo, y el tiempo de rectificado.

De la tabla No 1, podemos darnos cuenta que el promedio de rodillos que se pueden entregar por día, sería de 4 - 7 en 24 horas de trabajo. Siendo
esta la causa de que aún que los rodillos se encuentren revestidos no pueda entregarse al cliente a tiempo.

CAPITIIIO II

ALTERNATIVAS DE SOLUCION

El torno es una de la más antigua y más importante de las máquinas herramientas, habiendose derivado de él todas las otras. El torno hizo posible la construcción de toda clase de maquinaria. usada en la industria.

Es una máquina que se utiliza para la mecaniza - ción de piezas unitarias, lo mismo grandes que pe queñas, y para series limitadas. Lo uno y lo otro dependen exclusivamente del tamaño y capacidad de la máquina.

2.1 EMPLEAR OTROS TALLERES

Para poder cumplir con la demanda, sería necesario emplear otros talleres, para desbastar y rectificar los rodillos, con lo cual se obtendría una mayor rapidez de trabajo y podría cubrirse un mayor porcentaje de la demanda.

Esta alternativa presenta las siguientes desventa jas:

- Por no ser taller propio, no se dispone del tiem po total de la máquina herramienta, con lo cual no se obtendrían las velocidades estandar.
- No se puede controlar las dimensiones finales, los cuales deben ser exactas debido al uso que tienen.
- Encarecen el valor del producto, ya que intervie ne más personal.

2.2 ADQUISICION DEL TORNO

Para escoger una máquina herramienta para el taller, el punto más importante que debe tomarse en conside ración es el tamaño de las piezas que han de trabajarse. Esto es determinado por el diámetro máximo y la longitud de las piezas más grandes que tengan q' tornearse.

El torno que se escoja deberá tener una capacidad - de volteo y distancia entre las puntas, cuando menos, 10% mayor que la pieza más grande que haya de tornearse.

Esto lleva a una clasificación de máquinas herramientas según los tres aspectos siguientes:

- Tipo de trabajo
- Aplicación
- Tipos de accionamiento

El tipo de trabajo determina esencialmente la constitución de la máquina. La aplicación tiene importancia especial para la configuración y dotación - de la máquina. Esta circunstancia se manifiesta, - por ejemplo, en la gama de revoluciones del husillo de trabajo la cantidad de escalones de avance, o sea, en las dimensiones de los accionamientos, - la potencia instalada de los motores de accionamiento y, en suma, también en el precio.

El tipo de accionamiento de la máquina depende del progreso técnico y de la rentabilidad. En este caso se habla del empleo de máquinas automáticas o semiautomáticas, en el empleo de máquinas de control numérico.

MOLDES, MATRICES y UTILIAJES no es una empresa des tinada a la fabricación de piezas en serie en las que se requieran máquinas herramientas para múltiples empleos, como las máquinas anteriormente ano-

tadas.

La empresa necesita equipar el taller con otro tor no, para poder satisfacer en cierto modo la demanda que generan las empresas.

Esta necesidad presenta tres alternativas para su adquisición:

- Importar un torno nuevo
- Comprar un torno usado que se encuentre en nues tro país, o
- Reconstruir el que poseen.

IMPORTAR UN TORNO NUEVO

Toda decisión que se toma en el momento oportuno es provechosa, pero tiene implicaciones de fondo y
debe estar sujeta a un análisis profundo para observar las ventajas y desventajas.

- VENTAJAS

a). FUNCIONABILIDAD: Un torno nuevo tiene todas las condiciones para que su operación
sea eficiente, ya que cuenta con todos sus
componentes nuevos.

b). GARANTIA: Todo fabricante de tornos da una garantía y servicio técnico de por lo me - nos un año.

- DESVENTAJAS

- Régimen Arancelario como un bien de capi tal, por lo tanto el porcentaje de impuestos que tiene que pagar es realmente eleva
 do.
- b). PERDIDAS DE DIVISAS PARA EL PAIS: Por los dólares que se entregan al exterior.

COMPRAR UN TORNO USADO QUE SE ENCUENTRE EN NUES-TRO PAIS

En nuestro país se pueden encontrar tornos usados, que han sido traidos del exterior, o que han perte necido a empresas las cuales han cerrado sus puertas por algúna razón.

VENTAJAS

a). PRECIO: El torno está libre de impuestos, y el precio será mucho más bajo que el im-

portado.

b). AHORRO DE DIVISAS: No existe ningún pago de dólares al exterior.

DESVENTAJAS

- a). PRECISION: Generalmente los tornos después de varios años de servicio y falta de mantenimiento, pierden su precisión.
- b). SISTEMA DE TRANSMISION: Los engrenajes de la caja de velocidades, caja Norton y del husillo principal pueden estar rotos o des gastados.
- c). COMPONENTES DEL TORNO: Los elementos o par tes que conforman el torno, no pueden estar completos.

RECONSTRUIR EL QUE POSEEN

De las tres alternativas presentadas, esta última es la apropiada para la empresa, ya que disponen de un torno, y no muy antiguo por cierto.

- VENTAJAS

Las ventajas que se presentan en este tercer -

punto, son similares a las de la segunda alternativa.

DESVENTAJAS

En este caso no existe una sola desventaja, ya que la reconstrucción de un torno puede casi - siempre considerarse como una alternativa frente a la compra de un nuevo, o viceversa.

CAPITULO III

CALCULO Y CONSTRUCCION DE LAS PIEZAS FAIMANTES DEL TORNO

3.1 INSPECCION Y REVISION DEL TORNO

Todo trabajo de reconstrucción se compone de gran número de operaciones. Un torno ordinario, entre centros, requiere cerca de setenta operaciones.

Desde la limpieza al control de funcionamiento.

Para determinar el estado y necesidades del torno, para su reconstrucción, fué necesario realizar una inspección general, llegando a determinar lo si - guiente:

- En las figuras No 5 y No 6, se muestra el estado del torno, después de una limpieza y de haber juntado sus partes como: el motor, el siste
 ma de transmisión por poleas.
- Como se puede ver en la figura No 5, el torno no dispone de su respectiva lira o guitarra, por
 medio de la cual se logra la transmisión de rue
 das dentadas, para el movimiento del tornillo -

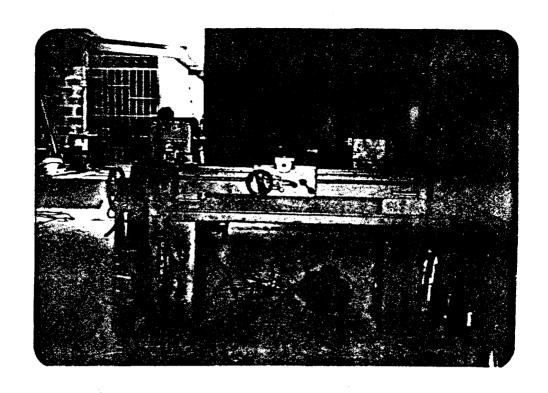


Figura No 5. El torno, vista frontal patrón de cilindrar y roscar.

Luego de una exhaustiva busqueda se logró encontrar la lira y un par de ruedas dentadas.

Figura No 7.

La caja de avances Morton (fig. No 8), tiene como misión hacer que gire a diverso número de
revoluciones el tornillo patrón del torno, con
solo arreglar la palanca de la caja de engrana
jes y la perilla marcada con las letras A - B

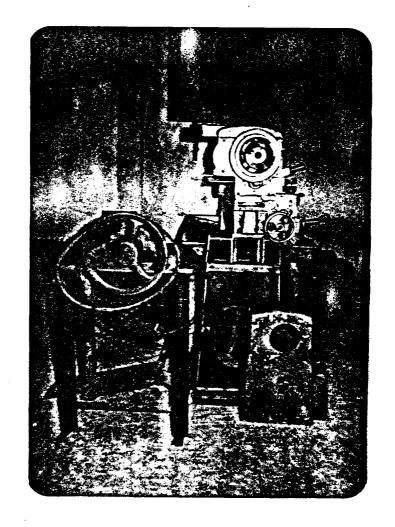


Figura No 6. El torno, vista lateral

y C. Estas letras son posiciones de las ruedas dentadas (fig. No 9), que permiten girar el tornillo patrón a diverso número de revoluciones. En una de estas letras, la C, el tornillo no giraba para lo cual fué necesario desmontar la caja Norton y determinar la causa, la misma

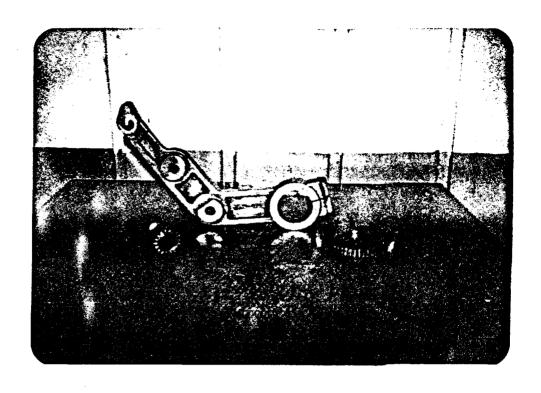


Figura No 7. Lira y ruedas dentadas del torno que fué desgaste de la rueda más pequeña solida ria al eje sobre el cual se montan las demás - ruedas que conforman el mecanismo de movimiento de la caja. En la figura No 10, se indica la - rueda pequeña y el juego de ruedas dentadas que forman parte de la caja Norton.

- El cabezal fijo del torno, es la unidad más importante, y debe tener engranajes reductores, -

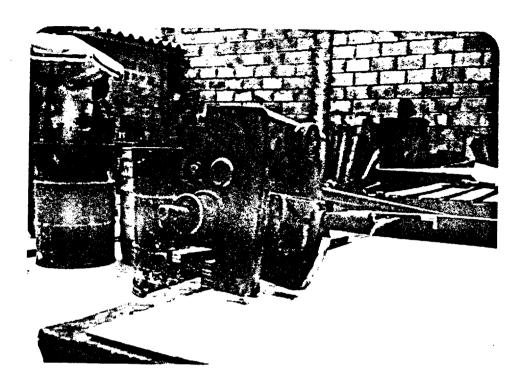


Figura No 8. Caja Norton

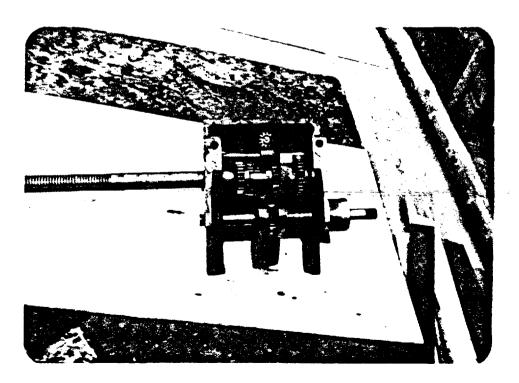


Figura No 9. Mecanismo de movimiento (Caja Norton)

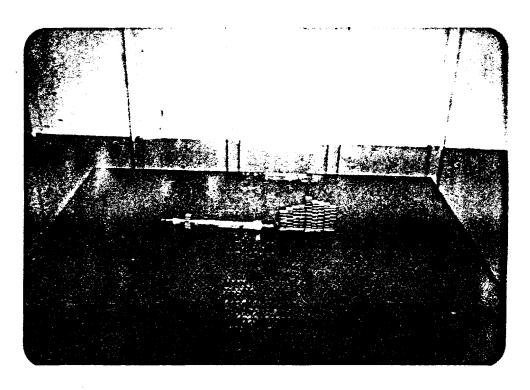


Figura No 10. Juego de ruedas (caja Norton)

como los indicados en la figura No 11, los mismos que proveen las velocidades lentas del husillo y la fuerza requerida para cortes profundos en piezas de gran diámetro. Para engranar y desengranar estos engranajes posteriores, es necesario levantar un seguro, con tan solo mover la palanca de color rojo, lateralmente, y girando la perilla de color negro con la escritura OUT-IN (fig. No 12).

Luego de este desplazamiento realizado por los

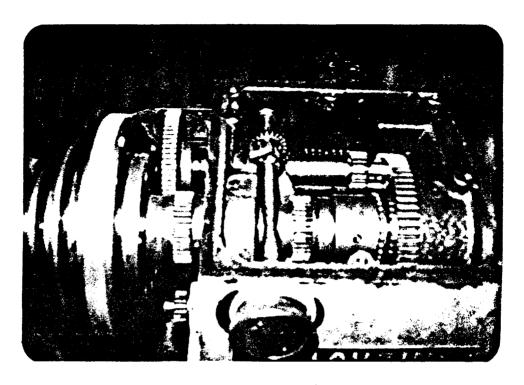


Figura No 11. Cabezal fijo (engranajes reductores)



Figura No 12. Cabezal fijo, vista frontal

engranajes reductores, el seguro tiene que regresar a su punto de origen y lo hace por medio de un resorte, evitando así que la perilla negra (OUT-IN), sea accionada deliberadamente cuando el torno está en funcionamiento. Este seguro no realizaba su función, el motivo de esto, era que el resorte estaba roto.

(Nota: El desplazamiento de estos engranajes reductores, se realiza por el sistema de - transmisión rueda - tornillo sin fin, figura No 13)

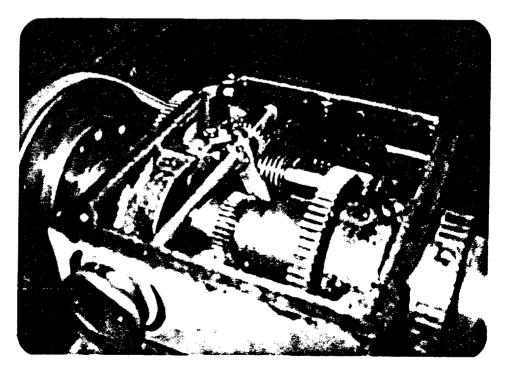


Figura No 13. Sistema de desplazamiento

- Los tornos disponen de un conjunto de carros co mo son:
 - Carro longitudinal o principal
 - Carro transversal o de refrentar
 - Carro orientable o porta-útil

El carro principal, consta de dos partes, una de las cuales se desliza sobre las guías de la bar cada y la otra, llamada delantal, está atorni - llada a la primera y se desliza por la parte an terior de la bancada.

El carro transversal se desplaza sobre el cuer po del carro principal.

El carro orientable está apoyado sobre el carro transversal en una plataforma giratoria (fig No 14).

El carro transversal tiene que moverse por el simple hecho de hacer girar un tornillo por medio de una manivela, el tornillo está en contac
to con una tuerca (fig. No 15), fija a la base
de dicho carro produciendose el movimiento. Al
realizar el desplazamiento se comprobó, que el

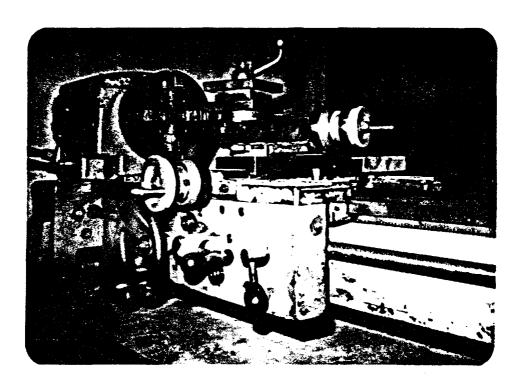


Figura No 14. Conjunto de carros

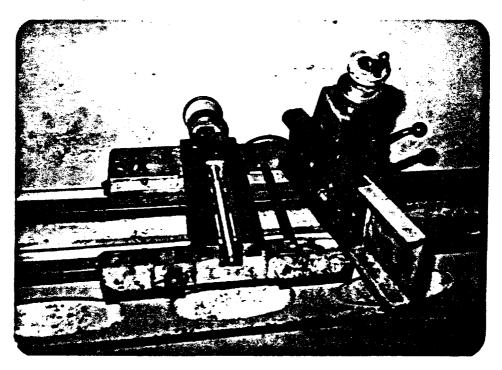


Figura No 15. Transmisión de movimiento (carro transversal)

tornillo tenía demasiada holgura con su tuerca.

- La fuente de energía en un torno, al igual que otras máquinas herramientas, es el motor eléctrico de potencia determinada, proporcional a la máquina y al trabajo a desarrollar. La transmisión de fuerza desde el motor hasta el cabezal se realiza por medio de correas y poleas escalonadas.

El torno no disponía de instalación eléctrica,

3.2 CALCULO Y DISEÑO DE LAS PIEZAS DEL TORNO

y el motor de su polea y banda.

Al momento de la inspección del torno, se encontraron ciertos elementos pertenecientes al mismo tales como:

- lira o guitarra
- un par de ruedas dentadas (ruedas intermedias)
- engranaje del tornillo (esta rueda está acopla da al eje de la caja Norton)

Estos tres elementos son más que suficientes pa-

ra determinar los elementos faltantes del torno.

A continuación se dan las características de cada elemento encontrado, para efectos del cálculo de los otros elementos:

CARACTERISTICAS DEL ENGRANAJE DEL TORNILLO Este engranaje se muestra en la figura No 16.

Número de dientes Z = 75 dte

Diámetro exterior D = 122,25 mm

Espesor de la rueda e = 31,6 mm

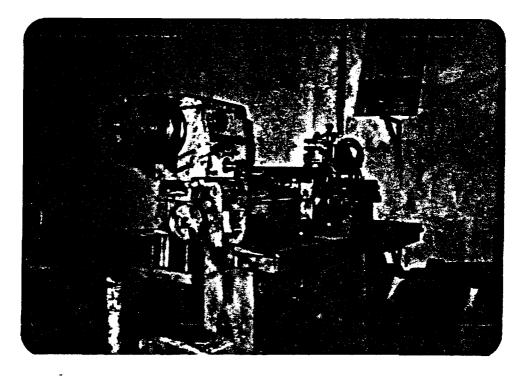


Figura No 16. Engranaje del tornillo

Las ruedas intermedias estan formadas por una pequeña y una grande(fig. No 17), y sus características son:

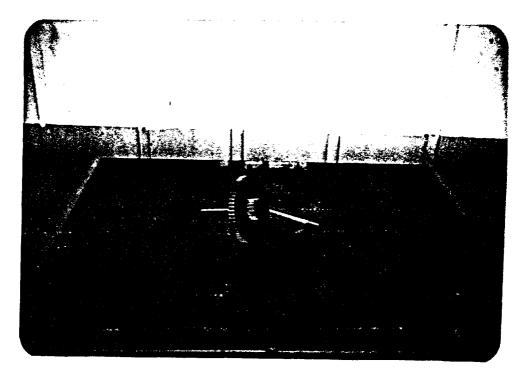


Figura No 17. Ruedas intermedias

CARACTERISTICAS DE LA RUEDA PEQUEÑA

Número de dientes	Z	=	18 dte
Diámetro exterior	D	=	31,6 mm
Espesor de la rueda	e	=	10 mm

CARACTERISTICAS DE LA RUEDA GRANDE

Número de dientes	Z	=	60 dte
Diámetro exterior	D	=	98,4 mm
Espesor de la rueda	e	=	10 mm

FORMULAS UTILIZADAS PARA EL CALCULO DE LAS RUEDAS DENTADAS.

Los principales elementos constituyentes de las - ruedas dentadas son:

- Módulo
- Diámetro primitivo
- Paso
- Altura del diente

sus fórmulas son:

Diámetro primitivo
$$Dp = M \times Z$$
 (1)

Módulo (normal)
$$M = \frac{Dp}{Z}$$
 (2)

Diámetro exterior De = M(
$$Z + 2$$
) (4)

Altura del diente
$$H = 2,16$$
M (5)

Distancia entre centros Lc =
$$\frac{Dp1 + Dp2}{2}$$
 (6)

Para formar el tren completo de engranajes, es ne cesario calcular y construir, los engranajes compuestos, que son los que no existieron. Para esto

se usan las fórmulas anteriormente descritas. Para un mayor detalle, en la figura No 18, se indica este tipo de ruedas compuestas, generalmente formadas por una pequeña y una grande.

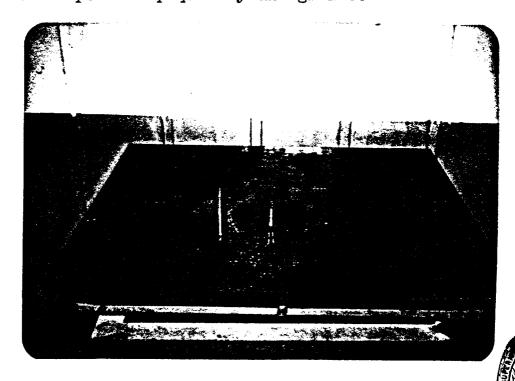


Figura No 18. Engranajes compuestos

CALCULO DE LOS ENGRANAJES COMPUESTOS

a). El torno es de fabricación americana, sus medidas vienen en pulgadas, por lo tanto las fresas (herramientas de corte), utilizadas en la construcción de los engranajes son del tipo DIAMETRAL PITCH (DP).

b). Determinación del número de DP.

Tomando una de las tres ruedas conocidas, en este caso la rueda intermedia grande:

$$-$$
 De = 98,4 mm

$$Z = 60 dte$$

y reemplazando en las fórmulas (3) y (4), $t_{\underline{e}}$ nemos:

$$E = \frac{98,4}{(60+2)} = 1,587$$

$$DP = \frac{25,4}{1,587} = 16$$

El tipo de fresa a utilizarse es una DIANE-TRAL PITCH 16.

c). En la figura No 18, se mostró las ruedas com puestas. Para su construcción y cálculos de sus dimensiones, tenemos como datos las distancias entre centros de los agujeros (a), - (b), (c) y (d), existentes en la lira (fig. No 19) en forma ascendente.

El agujero de mayor diámetro interior (a), va acoplado a la manzana fija de la caja Nor
ton, mostrado en la figura No 8.

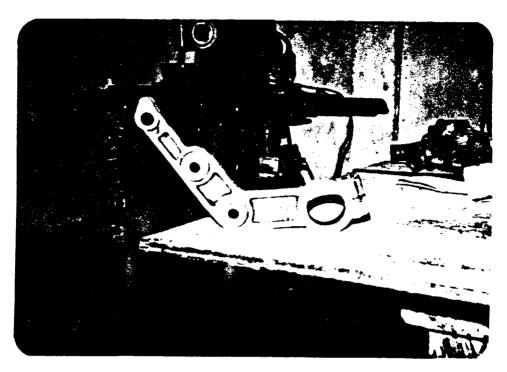


Figura No 19. Lira o guitarra del torno

En el agujero (b), se acopla el eje sobre el cual se deslizan las ruedas intermedias mostradas en la figura No 17.

En el agujero (c), va el eje sobre el cual - giran las ruedas compuestas, las mismas que engranaran con las ruedas intermedias (fig. No 20).

Con este antecedente, podemos calcular las - dimensiones de las ruedas compuestas.

El dato que me interesa saber, es la distan-

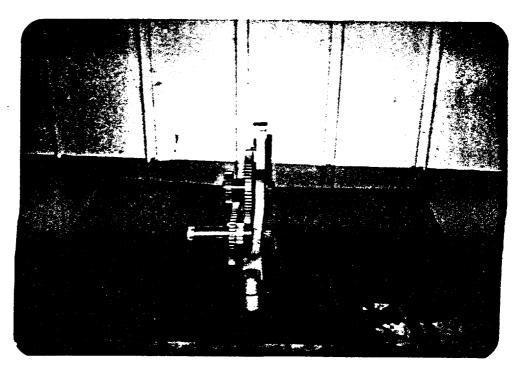


Figura No 20. Transmisión de las ruedas compuestas e intermedias

cia entre centros de los agujeros (b) y (c), que es de:

$$Lc = 71,5 mm$$

con este valor y la fórmula (6) tenemos:

$$71.5 = \frac{Dp1 + Dp2}{2}$$

en esta última reemplazando (1) tenemos:

$$71,5 = \frac{MZ1 + MZ2}{2}$$

reemplazando valores y tomando la rueda de -

60 dientes tenemos:

$$71,5 = \frac{1,587 \text{ } 21 + 1,587 \text{ } (60)}{2}$$

despejando Z1:

$$Z1 = \frac{2(71,5) - 1,587(60)}{1,587}$$

$$Z1 = 30 \text{ dtes}$$

esta rueda engranará con la de 60 dtes.

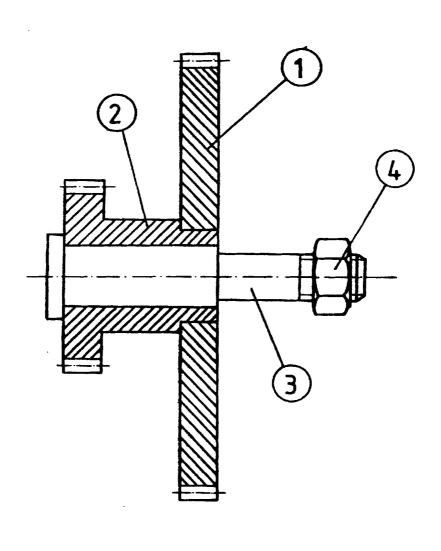
De la misma forma se procede para con la rue da pequeña de 18 dientes, llegando a obtener Z2, luego

$$Z2 = 72 \text{ dtes}$$

esta rueda engranará con la de 18 dientes.

El acoplamiento de estas dos ruedas necesa - riamente tiene que ser a presión y deben te- ner seguro contra giro.

Acontinuación se presentan los dibujos necesarios para la construcción de cada rueda e inclusive el eje sobre el cual han de girar.



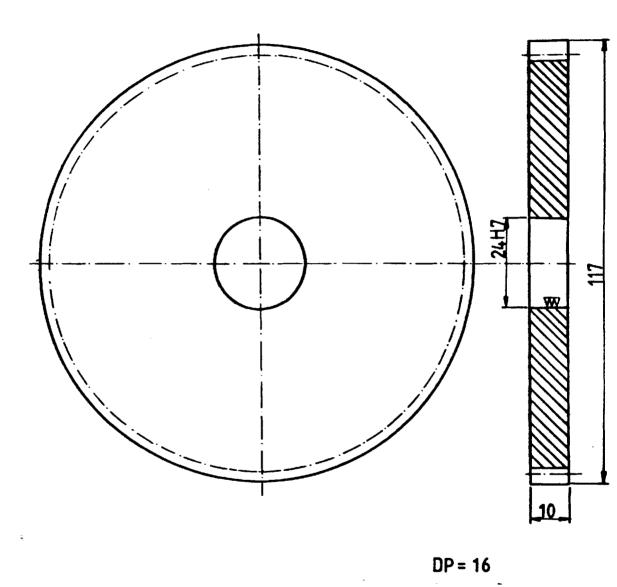
	4	TUERCA HEXAGONAL	DIN 934	
1 c	3	EJE	A 37	₱ 22 x 90
1b	2	RUEDA COMPUESTA II	A 37	ø 57 x 50
1 a	1	RUEDA COMPUESTA I	A 37	₱ 127x 20
Marca	N°pieza	Denominación	Material	Dimensiones

CONJUNTO
RUEDAS COMPUESTAS

Aprob: Ing: E. Martinez Dib: H. Zabala

er: 1:1 FSPOI Guavanuil

DI 119.4



₩ (₩)

Z = 72dtes H = 3,4 mm

Marca Nºpieza Denominación Material Dimensiones

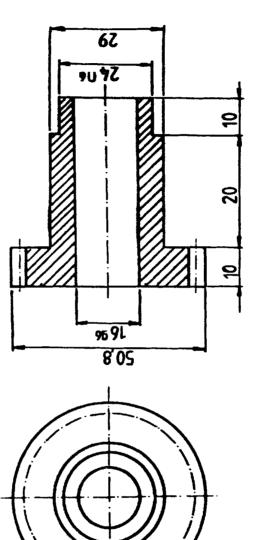
COMPUESTA I Aprob: Ing. E. Martine
Dib: H. Zabala

Plano №1a

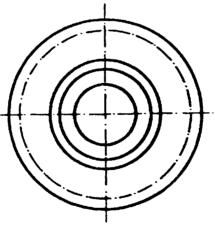
Esc: 1:1 ESPOL Gua yaquil

RUEDA





8



Material Marca Nº pieza Denominación Dimension

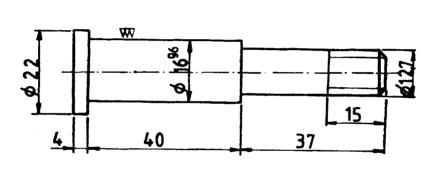
RUEDA COMPUESTA II

Esc: 1:1

Dib: H. Zabala

Aprob: Ing. E.Martine

ESPOL Plano Nº1 b Guayaquil



₩ (₩)

Marca Nº pieza Denominación Material Dimensiones

EJE DE LAS Aprob: Ing. E. Martinez

COMPUESTAS Dib: H. Zabala

Plano Nº1c

RUEDAS COMPUEST Esc:1:1 ESPOL — Guayaquil El agujero (d), creó en mí, una incertidumbre en el sentido de si en ese agujero, iba
un eje con una rueda dentada o simplemente
era un seguro de la lira para con la estrutura de la máquina, evitando el desengrane
de las ruedas cuando el torno estuviese en
funcionamiento. La única manera de compro bar esto, es realizando el siguiente cálculo:

- La distancia entre centros de los aguje ros (b) y (c) es:

Lc = 71,5 mm

- La distancia entre centros de los aguificas (c) y (d) es:

Lc' = 79 mm

- La distancia entre centros del agujero

(c) y el centro del eje donde va monta
do el engranaje de inversión de movi_
miento es de aproximadamente 72 mm.

El número de dientes del engranaje de -

inversión es de 18.

Con todos estos valores como datos tenemos:

$$\mathbf{Ic} = \frac{\mathtt{MZ2} + \mathtt{MZi}}{2}$$

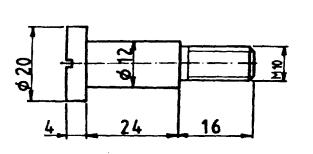
reemplazando valores:

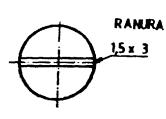
$$Lc" = \frac{1,587(72) + 1,587(18)}{2}$$

$$Lc'' = 71,4 mm$$

Este valor comparado con la distancia de 72 mm tomado en la máquina, da una diferencia - de 0,6 mm, esta puede ser debido a la incomo didad que existió en la máquina en el momento de la medición.

Realizando el mismo procedimiento para con el agujero (d), se obtenían valores muy exagerados, concluyendo entonces que en el agujero (d), era imposible que existiera una rueda dentada. Para mayor detalle sobre este
procedimiento, la figura No 21, muestra el montaje del tren de engranajes sobre la lira
del torno.





(**W**)

1	1	SEGURO DE LIRA	Α	37	ø 22 x 50
Marca	Nºpieza	Denominación	ación Material		Dimension
	F C 11 F			Aprob: In	ng. E. Martine

SEGURO DE LA LIRA

Dib: H. Zabala

Plano Nº 2

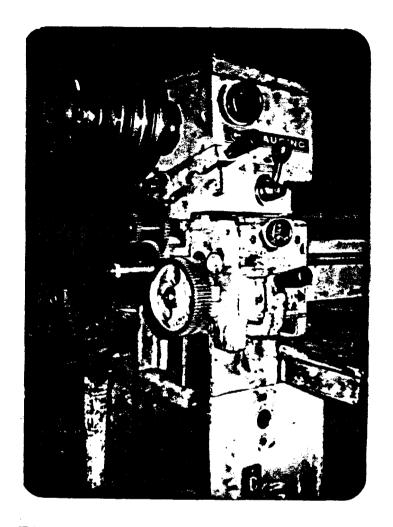
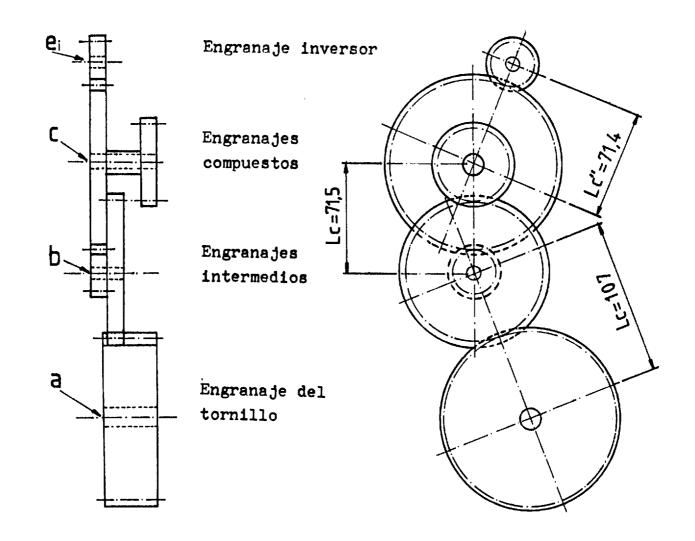


Figura No 21. Tren de engranajes

En esta figura observamos en sentido ascendente, el engranaje del tornillo; engranajes intermedios; engranajes compuestos y el engranaje de inversión de movimiento.

Este tren de engranajes es el encargado de realizar la transmisión de movimiento del hu
sillo principal al tornillo de cilindrar y -

Ubicación del Tren de Engranajes



roscar del torno.

CAICULO DE LA RUEDA DENTADA DE LA CAJA NORTON

Para el cálculo de esta rueda (fig. No 10), fué
necesario tomar los mismos datos como son:

Número de dientes 16 dtes

Módulo equivalente 1,587

luego el diámetro exterior de esta rueda es:

$$De = M (Z + 2)$$

$$De = 1.587 (16 + 2)$$

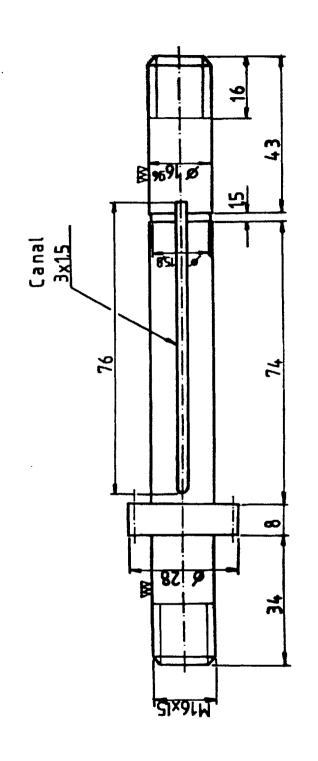
$$De = 28,57 mm$$

En la figura No 22, se muestra esta rueda solida ria al eje, el mismo que tiene practicado en sus extremos roscas y un canal para chaveta.

En el dibujo adjunto se indican las características de esta rueda para su construcción.

MODIFICACIONES

En la figura No 17, se mostró la forma original - que tenían los engranajes intermedios antes de su modificación.



1	1	EJE	A 7	05	\$ 29×165
Marca	N°pieza	N°pieza Denominación Material		erial	Dimensione
		E J E D E		Aprob: I	ng. E. Martinez

CAJA NORTON Dib: H. Zabala

FCDNI

Diano Nº3 - 1

(WW) W

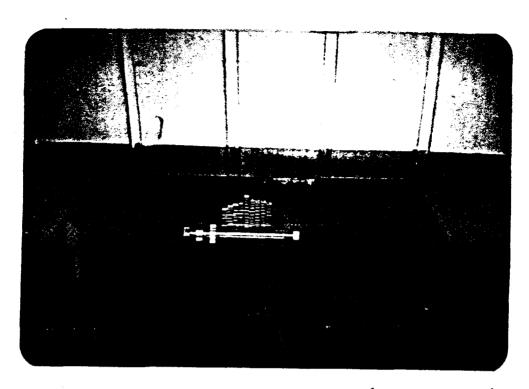


Figura No 22. Juego de ruedas (caja Norton)
reconstruida

Este par de ruedas se deslizan sobre su eje, permitiendo el engrane de cada rueda con una de las ruedas compuestas. Este deslizamiento se lo hace por medio de halar la manija de la izquierda de la figura, logrando así el engrane. Se presentó el problema que cuando se halaba la manija, éste salía de su eje desengranandose el sistema.

Se realizó una modificación la que consistía en darle una forma diferente al eje sobre el cual se deslizan las ruedas tal como lo muestra la figura

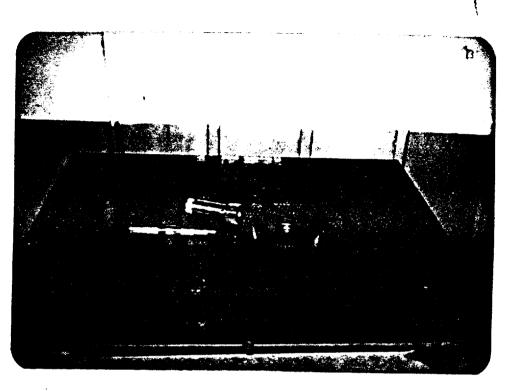
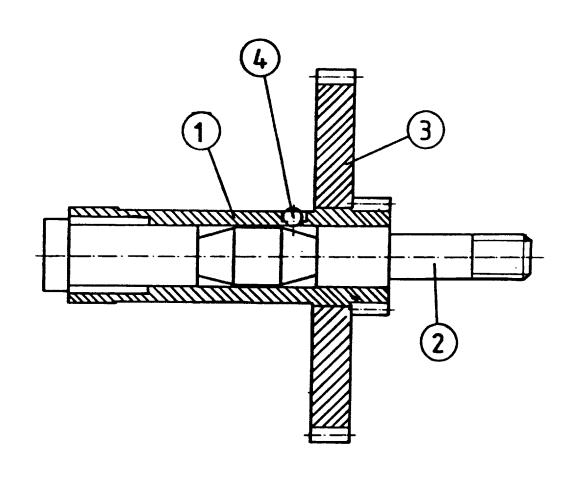


Figura No 23. Manija y eje modificados (engranajes intermedios)

El eje tiene practicado dos canales en su parte intermedia en el cual se alojará una bola de roda
miento de 6 mm de diámetro, la misma que va sobre
el eje de las ruedas dentadas. En la figura No 21
se indicó el montaje o sistema de funcionamiento
de las ruedas que conforman el tren de engranajes
incluido ya dicha modificación.

Acontinuación se presentan los planos para su construcción.



	4	BOLA DE ACERO		φ 6
	3	RUEDA DENTADA		
4 b	2	EJE MODIFICADO	A 705	φ 22x 150
4.5	1	MANTIA MODIFICADA	A 27	4 35 4 90

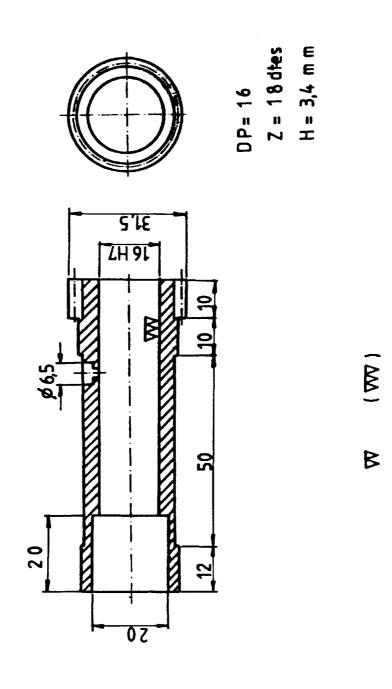
Marca № pieza Denominación Material Dimension

CONJUNTO Aprob: Ing. E. Martine

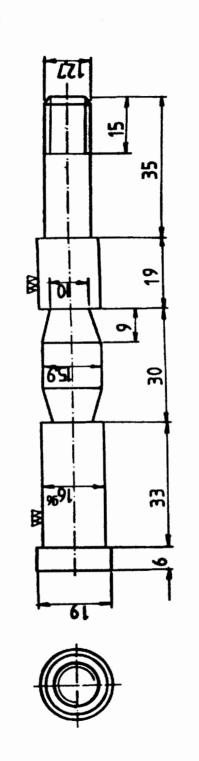
RUEDAS INTERMEDIAS Dib: H. Zabala

Plano № 4 |- +

Esc: 11 ESPOL — Guayaquil



Marca Nºpieza		D	enominación	Ma	terial	D	imension
	MODIFICADA		Aprob: Ing: E. Martine				
MANIJA MODIFICADA				_	Dib: H. Z	ab	ala
Esc: 1:1	ESPO) L	Guavanuil		Plano Nº 4	а	





EJE MODIFICADO

Aprob: Ing: E. Martine
Dib: H. Zabala

Esc: 1:1 ESPOI — Guayaquil

Plano Nº 4 b

₩

B

CALCULO DEL DIAMETRO EXTERIOR DE LA POLEA

La transmisión de fuerza desde el motor hasta el cabezal o husillo principal del torno, se realiza por medio de correas (banda trapecial) y poleas - escalonadas.

Para realizar este cálculo, se tienen los siguien tes valores que son conocidos:

- Diámetro exterior de la polea sobre el husillo principal(D₁)

$$D_1 = 80 \text{ mm}$$

- Diámetro exterior de la polea situada sobre la estructura (\mathbb{D}_2)

$$D_2 = 200 \text{ mm}$$

- Diámetro exterior de la polea situada sobre la estructura y montada en el mismo eje ($\mathbf{D_3}$)

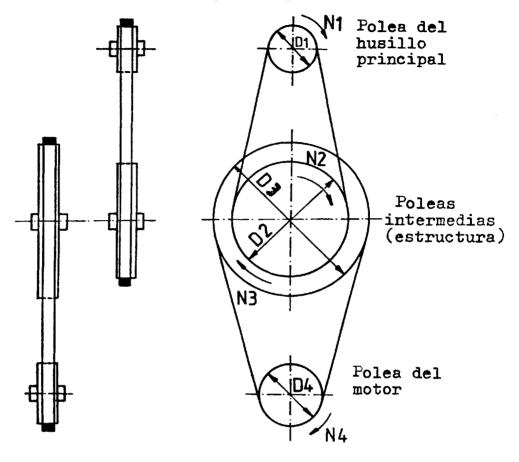
$$D_3 = 293 \text{ mm}$$

- Número de revoluciones a las cuales gira el motor ($\rm N_4$)

$$N_4 = 1725 \text{ r.p.m}$$

asumiendo además que el husillo principal que contiene la polea D_1 , ha de girar a 1500 r.p.m.

Ubicación de las poleas para la transmisión



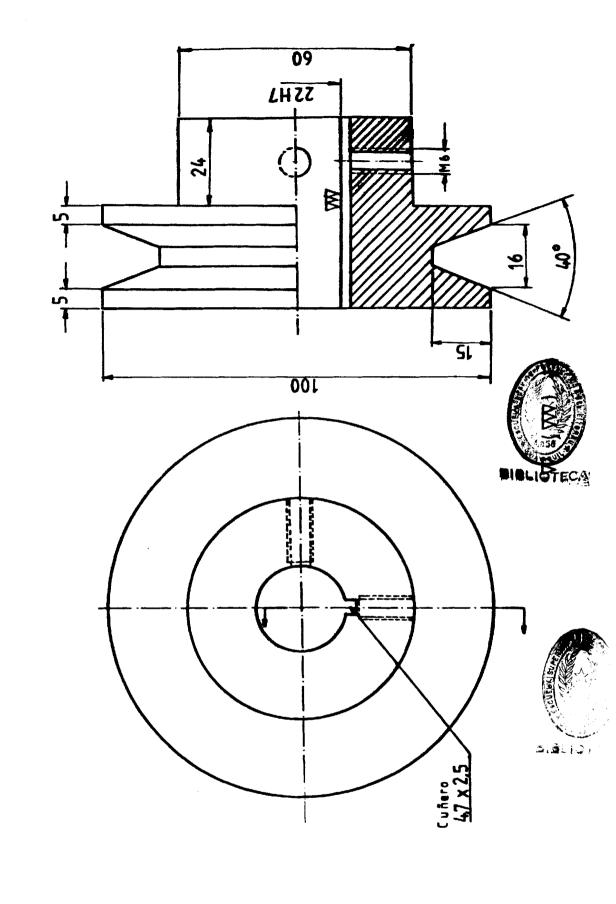
con este antecedente y la fórmula fundamental de la relación de transmisión tenemos:

$$i = \frac{N_1}{N_2} = \frac{D_2}{D_1}$$

reemplazando valores tenemos:

$$N_2 = \frac{N_1 \cdot D_1}{D_2} = \frac{(1500)(80)}{(200)} = \frac{600 \text{ r.p.m}}{600 \text{ r.p.m}}$$

$$D_4 = \frac{N_3 \cdot D_3}{N_4} = \frac{(600)(293)}{(1725)} = \frac{101 \text{ mm}}{600 \text{ mm}}$$



1	1	POLEA	FUN	DICION AL.	φ 114x 60
Marca	Nº pieza	Denominación	Material		Dimension
POLEA			Aprob: Ing. E. Martin		
		Dib: H.Z	abala		
Esc: 1:1	E	SPOL — Guayaqui		Plano Nº	5 🕀 🖯

donde D₄ es el diámetro exterior de la polea del motor. En el plano No 5 se indica las características de dicha polea para su construcción.

- La construcción de un elemento mecánico, depende mucho de su diseño e interpretación del mismo.

 Cada una de las piezas mostradas en los planos tienen que ser mecanizadas en dos máquinas diferentes tales como un torno y una fresadora.

 Para la construcción de estos elementos, se hizo necesario los siguientes materiales:
 - Acero de construcción de uso general
 SAE 1020

Este tipo de materiales por su bajo contenido de carbono pueden ser cementados.

El eje de las ruedas compuestas es construido con este tipo de material y dada su utiliza - ción, fué necesario cementarlo para evitar su desgaste.

- Acero bonificado al cromo níquel
AISI/SAE 4337

Es un acero muy puro y con poca escoria, debido a su alta resistencia a la fatiga, se puede utilizar en piezas que esten sometidas a grandes esfuerzos, y desgaste.

El eje modificado, y el eje con rueda dentada de - la caja Norton, son construidos con este tipo de - acero.

- Fundición de aluminio

Este material es utilizado para la construcción

de la polea.

En las figuras anteriormente mostradas, se indican las piezas ya mecanizadas, e inclusive el montaje de las mismas en este caso, las ruedas dentadas en la lira del torno y del eje en la caja Norton.

CAPITULO IV

AJUSTES Y PUESTA EN MARCHA DEL TORNO

4.1 CIMENTACION Y NIVELACION DEL TORNO

Generalmente toda máquina que ha de trabajar con fuerza motríz, antes de hacerla funcionar es necesario que esté debidamente montado y nivelado para
su presición y correcto funcionamiento.

La cimentación y nivelación es muy importante en - el funcionamiento de la máquina, la cimentación de pende:

- De las dimensiones de la máquina
- Del peso de la máquina
- Precisión de la máquina

Los principales elementos materiales empleados para cimentar y nivelar las máquinas son: hormigón, material antivibratorio de corcho, goma de fiel_ - treo, lapas de goma, pernos de anclaje, tornillos y tuercas, cuñas de regulación de altura.

El hormigón es la materia más empleada para la cimentación de máquinas herramientas; es imprescindi
ble para su precisión.

El torno tratado en este informe descansa sobre una base de hormigón al cual se ha empotrado cuatro pernos a los cuales se introdujo la máquina,
quedando dispuesta para la nivelación por medio de calzos de metal.

NIVELACION DEI TORNO

El torno puede nivelarse por varios procedimien tos; desde cuñas con graduación micrométrica, has
ta el recurso sencillo de poner debajo de la base
del torno calzos de madera o de metal, como lo muestra la figura No 24.

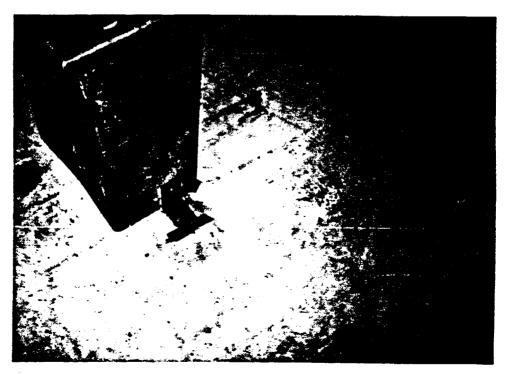


Figura No 24. Nivelación del torno por medio de calzos de metal

Para la nivelación se utilizó un nivel de precisión, de sensibilidad 0,025 mm (fig. No 25).



Figura No 25. Nivel de precisión

El mismo que se colocó transversalmente al eje del torno, en el centro de la bancada y en el extremo de la misma para comprobar si esta estaba torcida (fig No 26).

No hubo ninguna novedad de torcedura. Luego el nivel fué colocado sobre el carro longitudinal para
transportarlo hacia sus extremos y observar la des
viación de la burbuja y hacer los ajustes necesarios (fig No 27).

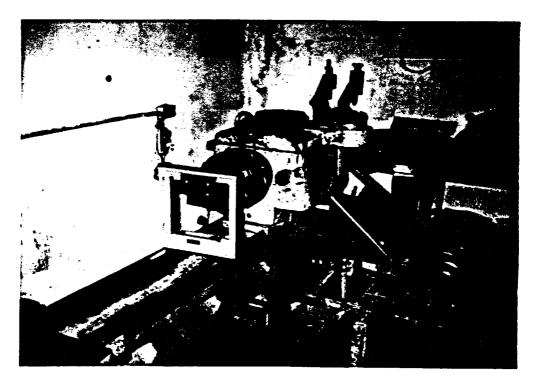


Figura No 26. Comprobación de torcedura

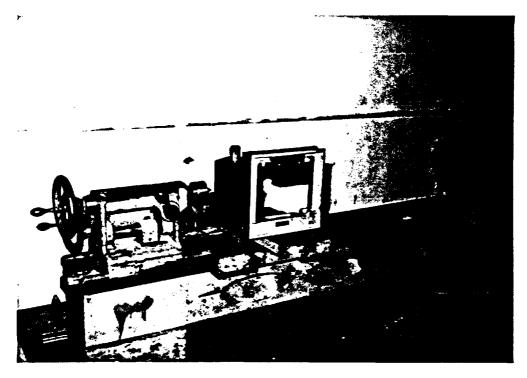


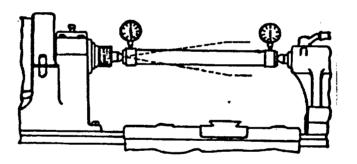
Figura No 27. Nivelación longitudinal

Después de la nivelación, se le da la más cuidadosa atención a la precisión. Ya que la precisión de un torno está intimamente relacionada con la calidad del producto que se desea obtener.

A continuación se muestran unas pocas pruebas de precisión siguiendo las normas de verificación para tornos.

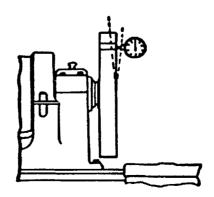
- Prueba No 1

Alineamiento de los husillos de la contrapunta y del cabezal.



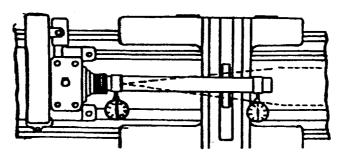
- Prueba No 2

Concavidad del plato con indicador de carátula.



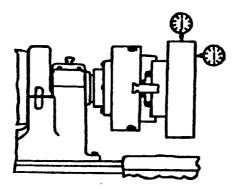
- Prueba No 3

Alineamiento del husillo del cabezal con las - guías de la bancada.



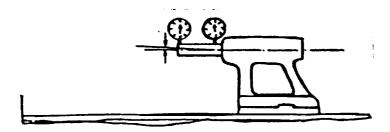
- Prueba No 4

Precisión de las mordazas, en el diámetro y cara del mandril.



- Prueba No 5

Alineamiento del contrapunto.



Estas pruebas son aceptables para tornos de hasta dos metros entre puntas.

4.2 PUESTA EN MARCHA DEL TORNO

Una vez instaladas todas las partes que conforman el sistema de movimiento del torno, en este caso el montaje de los engranajes en la lira, el ajuste de los engranajes de la caja Norton, coloca_ - ción de la banda trapecial, ajustes de las palancas de accionamiento, etc.

Se procedió a lubricar el torno tanto con grasa - como con aceite. El cabezal fijo, el tablero de - doble pared o delantal comúnmente llamado, tie - nen indicadores de aceite, los mismos que tienen que ser llenados con aceite generalmente SAE 30. Luego de todo esto, se hizo girar a mano el husi llo principal para comprobar si el sistema de mo vimiento está en condiciones de trabajo.

Fué necesario hacer funcionar el torno a bajas revoluciones, con el propósito que las ruedas dentadas de la lira, se acoplen durante el trabajo y permita observar si hay demasiada presión
entre las ruedas.

Para probar su funcionamiento se realizaron cier

tas pruebas de mecanizado tanto en acero como en caucho de poliuretano. Como lo demuestran las figuras No 28 y No 29.



Figura No 28. Mecanizado de un eje de acero





BIBLIOTE

Figura No 29. Mecanizado de un rodillo de impresión

CAPITULO V

ANALISIS ECONOMICO DE LA RECONSTRUCCION

DEL TORNO

Para establecer el costo total de reconstrucción, es necesario realizar un costeo inicial en base - al costo de la hora máquina, costo de materiales, mano de obra y dirección técnica de reconstrucción.

5.1 COSTO DE LA HORA MAQUINA

Para la construcción de cada una de las piezas q'
conforman el sistema de movimiento del torno, se
hizo necesario la utilización de dos máquinas herramientas, tales como un torno y una fresadora,
las mismas que tienen un costo de TRES MIL SUCRES
(\$\mathbb{Y}\$ 3000) la hora, incluido la mano de obra del
operador.

El costo de la hora máquina en nuestro medio es variable de un taller mecánico a otro. La mayoría
de estos no trabajan con este sistema por razones
particulares.

TABLA No II Tiempo y máquina empleada en la construcción de las piesas del torno

DENOMINACIÓN :	PLANO	MAQUINA	HORA	COSTO
DE LA PIEZA	No	EMPLEADA	NAQUINA	\$4
Rueda compues	1 a	Torno y	2	6000
ta I		Fresadora	3	9000
Rueda compues	1 b	Torno y	2	6000
ta II		Fresadora	2	6000
Bje de ruedas compuestas	1 0	Torno	0,5	1500
Seguro de li- ra	2	Torno	0,5	1500
Eje de caja	3	Torno y	1,5	4500
Norton		Fresadora	2	6000
Manija modif <u>i</u>	4 a	Torno y	2	6000
oada		Presadora	1	3000
Eje modificado	4 b	Torno	2	6000
Polea	5	Torno y	2	6000
İ		Presadora	0,5	1500

En la tabla No II se muestra el tipo de máquina utilizada y el tiempo de construcción en cada uno de los elementos o piezas del torno.

5.2 COSTO DE MATERIALES

Los materiales utilizados en la construcción de ca da uno de los elementos o piezas del torno son los siguientes:

- Acero de construcción de uso general

 SAE 1020

 El precio por cada kilogramo es de \$\frac{1}{215}\$
- Acero bonificado al cromo níquel

 AISI/SAE 4337

 El precio por cada kilogramo es de \$\frac{1}{2}\$ 2800
- Fundición de aluminio

 El precio por cada kilogramo es de ¥ 1000

La tabla No III muestra el tipo de material utilizado en cada elemento del torno, al igual que el - costo del mismo.

Tabla No III. Materiales utilizados y su costo

DENOMINACION DE LA PIEZA	MAT.	DIMENSIONES (mm)	COSTO (\$\fomath{y}\)	
Rueda compue <u>s</u> ta I	SAE 1020	Ø 127 x 100	12271	
Rueda compues ta II	91	Ø 57 x 100	2 442	
Eje de ruedas compuestas	11			
Seguro de li-	11	Ø 22 x 2 00	967	
Eje de caja - Norton	SAE 4337	Ø 29 x 100	2806	
Manija modif <u>i</u> cada	SAE 1020	Ø 35 x 200	1835	
Eje modifica- do	SAE 4337	Ø 22 x 152	1300	
Polea	Fund.	Ø 114 x 76	2000	
TOTAL \$\\ 23621				

En la tabla No IV podemos observar el valor total de la reconstrucción de los elementos o piezas que conforman el sistema de movimiento del torno.

A más de los materiales comprados para la construcción de cada elemento del torno, se compraron cier tos materiales secundarios utilizados en el monta-je de las piezas y partes del torno, y para la lim

Tabla No IV. Valor total de reconstrucción

DENOMINACION DE LA PIEZA	PLANO No	MAT. (\$\frac{1}{2})	HORA MAQ.	TOTAL (¥)
Rueda compue <u>s</u> ta I	l a	12271	15000	27271
Rueda compue <u>s</u> ta II	1 b	2442	12000	14442
Eje de la ru <u>e</u> das compuestas	l c		1500	7065
Seguro de li- ra	2	967	1500	3967
Eje de caja - Norton	3	2806	10500	13306
Manija modif <u>i</u> cada	4 a	1835	9000	10835
Eje modifica- do	4 b	1300	6000	7300
Polea	5	2 0 00	7500	9500
TOTAL \$ 86621				

pieza del mismo. Tal como se demuestra en la tabla No V.



Tabla No V. Materiales secundarios

ITEM	NOMBRE	CANT.	C. UNIT.	TATOT
1	Pernos 5/16"x 1" tipo allen	16	250	4000
2	Pernos 5/16"x 3" tipo allen	8	350	2800
3	Pernos 5/16"x 1" cab.hexág.	8	100	800
4	Pernos 1/2"x 1/2" hexág. y tuerca	4	330	1320
5	Pernos 1/2"x 2 1/2" hexág. y tuerca	8	400	3200
6	Perno 3/8"x 2 1/2" tipo allen	1	480	480
7	Tuercas 1/2"	2	80	160
8	Tuerca 3/4"	1	400	400
9	Resorte	1	4000	4000
10	Wipe	2 lbs	900	1800
11	Diesel	2 gls	340	680
12	Aceite SAE 30	3 lts	1800	5400
13	Banda trap.	1	7500	7500
TOTAL				

5.3 COSTO DE RECONSTRUCCION DEL TORNO

Costo de reconstrucción \$	86621.00
Costo de materiales secundarios	32540.00
Gastos varios	15000.00
Mano de obra (obrero)	
mantenimiento y montaje de piezas	48000.00
\$4	182161.00
Instalación eléctrica	120000.00
Dirección técnica	70000.00
Utilidad (10%)	18216.00
\$	390377.00

Podemos observar que el costo total de reconstrucción, fué de \$\forall 390377.oo que representa del 4 al 5 % del precio de compra de un torno nuevo.

Si considero que el precio aproximado del torno - que se reconstruyó era de \$\foatsigmu 450000.oo el precio - estimado sería de \$\foatsigmu 950000.oo que representa el - 10% de la compra de un torno.

En base a este análisis, la reconstrucción de un torno o una máquina herramienta cualquiera puede casi siempre considerarse como una alternativa - frente a la compra de un torno nuevo.

CONCLUSIONES Y RECOMENDACIONES

CONCLUSIONES

La reconstrucción de una máquina herramienta puede casi siempre considerarse como una alternativa
frente a la compra de una nueva, o viceversa. La
decisión se basará en un análisis económico correcto, y, por tanto, el coste de la reconstruc_ ción debe calcularse cuidadosamente y compararse
con el coste de sustitución.

Las máquinas reconstruidas, a menudo, dan lugar - a costes de mantenimiento más bajo que los de las máquinas nuevas, sobre todo si la reconstrucción se hace con cuidado y precisión.

A veces es posible mejorar el diseño con nuevos - materiales o componentes, o por sustitución de - piezas por otras más modernas.

El torno rehabilitado, motivo de este informe es una de las máquinas herramientas reconstruidas en nuestro medio, que entró a formar parte del grupo de trabajo con otras máquinas herramientas de MOLDES, MATRICES y UTILLAJES.

El resultado de esta reconstrucción es sumamente bueno, ya que fué sometido a todo tipo de pruebas,
en cuanto a mecanizado se refiere.

En nuestro país existen profesionales, mano de obra calificada e inclusive infraestructura adecua da para realizar cualquier tipo de reconstrucción de máquinas.

Concluyo además que el costo total del torno reconstruido representa del 4 al 5 % del costo de un torno nuevo de similares condiciones.

RECOMENDACIONES

Desde que una máquina herramienta empieza a traba jar, su rendimiento disminuye gradualmente. Esta reducción es debida al desgaste normal, a manejo incorrecto, a la cantidad de mantenimiento, y tam bién a defectos de material, a un diseño incorrecto y a errores de fabricación.

Si esta reducción no se controla, el resultado se presenta de las formas siguientes:

- Reparaciones imprevistas que cada vez se hacen

más frecuentes.

- Aumenta el deterioro con lo que se pierde tiem po de producción.
- Reducción de la precisión de la máquina.
- Aumenta el riesgo de accidentes.

Para esto es necesario un sistema o programa de mantenimiento eficaz, seguro y económico es esencial disponer de instrucciones correctas y adecua
das para este tipo de máquinas, tanto para operaciones de mantenimiento como para el funcionamien
to de la misma.

Por último, recomiendo que todo tipo de reconstrucción de máquinas se haga con nuestros profesionales ecuatorianos y dentro de nuestro país, para - evitar en cierto modo fuga de divisas a personalextranjero.

BIBLIOGRAFIA

- 1. SALVAT, Enciclopedia Ciencia y Tecnología
- 2. SOUTH BEND, Manual del Tornero
- 3. A. L. CASILLAS, Maguinas
- 4. KNUT SWARD, <u>Mantenimiento de las Máquinas</u>

 <u>Herramientas</u>
- 5. EDEBE, Tecnología Mecánica
- 6. El Poliuretano, Folleto MOLDES, MATRICES
 y UTILIAJES