Universidad Nacional Autónoma de México

Facultad de Ingeniería



EMPLEO DE DISPOSITIVOS NEUMATICOS EN EL DISEÑO DE MAQUINAS INDUSTRIALES

TESIS

Que para obtener el título de

INGENIERO MECANICO ELECTRICISTA

Presenta;

Marcelo López Parra

Director: Ing. Alberto Camacho Sánchez





UNAM – Dirección General de Bibliotecas Tesis Digitales Restricciones de uso

DERECHOS RESERVADOS © PROHIBIDA SU REPRODUCCIÓN TOTAL O PARCIAL

Todo el material contenido en esta tesis esta protegido por la Ley Federal del Derecho de Autor (LFDA) de los Estados Unidos Mexicanos (México).

El uso de imágenes, fragmentos de videos, y demás material que sea objeto de protección de los derechos de autor, será exclusivamente para fines educativos e informativos y deberá citar la fuente donde la obtuvo mencionando el autor o autores. Cualquier uso distinto como el lucro, reproducción, edición o modificación, será perseguido y sancionado por el respectivo titular de los Derechos de Autor.

INDICE

INTRODUCCION Y RESEÑA HISTORICA	1
PANORAMA GENERAL DE LA NEUMATICA	7
PRODUCCION DE AIRE COMPRIMIDO	17
VALVULAS NEUMATICAS	27
CILINDROS	42
MOTORES	70
APLICACIONES	78
APLICACION A UNA MAQUINA ENSAMBLADORA DE	
TUERCAS Y TORNILLOS	104
CONCLUSIONES	139
SIMBOLOGIA	139-
BIBLIOGRAFIA	140

I INTRODUCCION

I - 1 OBJETIVO.

En la actualidad, la necesidad de automatizar la producción no afecta únicamente a las grandes empresas, sino también a la pequeña industria. Se presenta la necesidad de desarrollar métodos de producción racionales que excluyan el trabajo manual y no dependan de la habilidad humana. La fuer za muscular y la habilidad manual deben sustituirse por la -fuerza y precisión mecánica. La "fuerza neumática" puede realizar muchas funciones mejor y más rápidamente, de forma más regular y sobre todo durante más tiempo sin sufrir los efectos de la fatiga. Comparando el trabajo humano con el de un elemento neumático, se comprueba la inferioridad del primero en lo referente a capacidad de trabajo.

No obstante, sustituir actividades manuales por dispositivos mecánicos y neumáticos, sólo es un paso dentro - del proceso de automatización de la producción industrial. Este paso está encaminado, al igual que otros muchos, a obte-

ner el máximo provecho con un costo mínimo. La utilización de la máquina adecuada en cada caso será la forma de evitar que la adquisición de costosos equipos encarezcan el producto de forma desproporcionada, pudiéndose dar el caso de que una máquina especial construida con elementos de serie y que se adapte exactamente a las necesidades del proceso de fabricación, resulte más económica que una máquina estandar. Otro factor importante es el personal. Visto a largo plazo, se advierte una tendencia regresiva en el número de empleados de las industrias que realizan trabajos muy repetitivos, lo cual no solamente es debido a la creciente automatización, sino a que día a día los problemas laborales se van agudizando.

La energía neumática no es utilizable en todos -los casos de automatización. Las posibilidades técnicas de la
neumática están sometidas a ciertas limitaciones en lo que se
refiere a fuerza, espacio, tiempo y velocidad en el proceso de
la información. Esta tecnología tiene su ventaja más importan
te en la flexibilidad y variedad de aplicaciones en casi todas
las ramas de la producción industrial.

Principalmente, el aire comprimido ha sido utilizado en la industria como una fuente de energía. Una reciente evolución gradual ha creado una nueva tecnología neumática dirigida casi exclusivamente hacia una automatización y semiauto matización. Para apoyar esta nueva tecnología muchos dispositivos neumáticos han sido diseñados, permitiendo la construcción de sofisticados sistemas de control digital.

El objetivo de este trabajo es presentar, en for ma organizada y accesible, la información acerca del tema "Em pleo de Dispositivos Neumáticos en el Diseño de Máquinas Industriales" que se originó del diseño y construcción de un prototipo de máquina automática ensambladora de tuercas y tornillos.

La explicación de cada uno de los dispositivos -neumáticos es acompañada con ejemplos de aplicación, esperando
que la información sea de utilidad para el desarrollo de futu
ros diseños.

I - 2 ORGANIZACION DEL TRABAJO

Dentro del concepto de equipo 6 dispositivos neumáticos quedan comprendidos la totalidad de los elementos neumáticos de mando y de trabajo unidos entre sí por tuberías, por lo que el equipo neumático puede estar constituido por una o varias cadenas de mando empleadas para la resolución de undeterminado problema. Los elementos de mando son básicamente los dispositivos procesadores de la información, aquellos que orden n la ejecución de las distintas operaciones en una máquina. Los elementos de trabajo son los transformadores de la energía.

Buscando una mayor claridad en la presentación de la información acerca de las diferentes aplicaciones de los dispositivos neumáticos, se explica en primer término qué es, como se produce y cuando puede aplicarse el aire comprimido - (Capítulos II y III). A continuación se tratan algunos de los dispositivos de mando más utilizados (Capítulo IV). Los elementos de trabajo son presentados en los capítulos V y VI. En el capítulo VII se ilustran las diferentes aplicaciones en la operación y automatización de máquinas. Finalmente se presenta el empleo de distintos elementos de mando y trabajo en el diseño de una máquina automática ensambladora de tuercas y tornillos, (Capítulo VIII), desarrollada en el Centro de Diseño Mecánico de la Facultad de Ingeniería de la U.N.A.M.

I - 3 BREVE CRONICA DEL DESARROLLO DE LA NEUMATICA

Los hechos más notables sobre el avance en la utilización del aire comprimido, podemos resumirlos, por orden cronológico, como sigue:

- 1650 Ottovon Guericke inventa la bomba de aire.
- 1688 Denis Papin sugiere la utilización del -- aire por tubos neumáticos.
- 1717 El Dr. Edmund Halley inventa la campana de buzo.
- 1762 John Smeaton inventa el cilindro soplante.
- 1776 La primera máquina soplante de la historia salió de las manos de Wilkinson y fué instalada en su factoría de Wilby, en - Shropshirs (Inglaterra), siendo el prototipo de todos los compresores mecánicos.
- Comienza a estudiarse el empleo del aire comprimido como medio de transmisión de -energía, al comprobar que el vapor, debido
 a su rápido enfriamiento y condensación, sólo podía emplearse en distancias cortas.
- 1810 M. Medhurst construye un compresor.
- Jalabert, en Francia, obtiene la primera patente para un motor de aire comprimido.
- 1845 Triger envía el aire comprimido al fondo de una mina francesa, a la profundidad de 160 m.
- 1851 J. W. Fowle inventa el perforador a percu sión.

- 1857 La primera gran prueba de utilización del aire comprimido en gran escala, fué con motivo de la perforación del túnel de - Mont Cenis, en los Alpes Suizos, para ferrocarril de doble vía, con una longi-tud de 13.6 km.
- 1861 German Sommeiller, ingeniero jefe del tá nel, construyó sus propias perforadoras de percusión, que fueron utilizadas en este tánel, siendo 40 las personas que -trabajaron en el vagón perforador.
- 1865 Fue construida la instalación de correo neumático de París. Viena y Berlín le si guieron en el transcurso de los años -- '874 1875.
- 1869 Westinghouse inscribe la patente de inven ción del freno de aire comprimido.
- 1881 Se instaló en París una central de producción de aire comprimido para el mando de un nuevo tipo de reloj que siempre marcaba la hora exacta, accionado por los impulsos del aire que llegaban desde la planta:
- 1886 El Dr. J. G. Poblet inventa el ascensor de aire comprimido.
- 1888 Funciona en París la primera central de compresores. Victor Popp había obtenido permiso para utilizar el sistema de alcan
 tarillado y montar una red distribuidora
 de aire comprimido que se extendería por
 toda la ciudad.

- 1891 El profesor Riedler construyó, para esta instalación, el primer gran compresor de dos etapas.
- 1890 1891 Se suscitaron vivas controversias sobre la rentabilidad del aire com
 primido como fuerza motriz en compe
 tencia con la maquina de vapor, el
 motor de gas y la electricidad.

II PANORAMA GENFRAL

II - 1 INTRODUCCION.

La técnica del aire comprimido -Neumática- se emplea cada vez más para la racionalización y automatización en los más diversos campos de la fabricación; el valor práctico que puede atribuírsele, tanto para rebajar costos de producción como para conseguir gastos de inversión menos onerosos, comprende el alza general de rendimiento de la maquinaria, la aminoración del esfuerzo en el operario, la aplicación de un sistema de midades normalizadas y otras ventajas que sea posible encontrarle. Todo ello convierte la Neumática en el centro principal de la automatización de dispositivos, así como de máquinas pequeñas y medianas.

El aire comprimido puede utilizarse: a) directa-mente, como elemento de trabajo; b) para accionamiento de moto
res, embragues, cilindros o herramientas; c) regulado por me-dio de válvulas y elementos accesorios, para impulsar una gran
variedad de movimientos mecánicos; d) en combinación con equipos oleohidráulicos, para obtener con un costo reducido, ciclos

de trabajo precisos y a base de grandes presiones; e) con la electricidad; para accionamientos a larga distancia y, sobre todo, para los movimientos rotativos.

Habrá casos en los cuales el aire comprimido no - deberá utilizarse. El objetivo de este capítulo es presentar un análisis imparcial que pueda servir de orientación para la adopción de otros tipos de accionamiento o fuentes de energía, así como un panorama general de la aplicación de los diferentes dispositivos y controles neumáticos.

II - 2 COMPOSICION DEL AIRE

El primer hombre de quien sepamos con seguridad que se ocupó del aire comprimido como fuente de energía, fue el griego Ktesibios, quien hace más de 2000 años construyó una catapulta impulsada por aire comprimido. Uno de los primeros libros concernientes a la aplicación del aire comprimido como energía, fue originado en el primer siglo D.C. y describe algunos inventos que trabajaron con aire caliente.

De los griegos proviene el término "Pneuma", que significa "Aliento" o "Soplo", de "Pneuma" se derivó entre - otros el concepto de "Neumática".

El aire es un gas incoloro, insípido e inodoro. Es una mezcla de gases. La masa total de aire en la atmósfera se calcula en unos 15.17 X 10¹⁷ kg. Algo menos que la milloné sima parte de la masa del planeta. La composición del aire -- permanece relativamente constante al menos hasta unos 20 kilómetros de altura.

Siendo el aire una mezcla y no una combinación - química, sus componentes se pueden separar. Normalmente esta

separación se realiza enfriándolo hasta -196°C. A esta temperatura, varios de sus componentes se separan por destilación - fraccionada.

COMPOSICION DEL AIRE SECO

Componente	Porcentaje en volumen	Porcentaje en masa
Nitrógeno	78.09	75.51
Oxígeno	20.95	23.15
Argón	0.93	1.28
Dióxido de carbono	0.03	0.046
Neón	0.0018	0.00125
Helio	0.00052	0.000072
Metano	0.00015	0.000094
Criptón	0.0001	0.00029
Monóxido de carbono	0.00001	0.00002
Oxido nitroso	0.00005	0.00008
Hidrógeno	0.00005	0.0000035
Ozono	0.00004	0.000007
Xenón	0.000008	0.000036
Dióxido de nitrógeno	0.0000001	0.0000002
Iodo	2 X 10 ⁻¹¹	1 X 10 ⁻¹⁰
Radón	6 X 10 ⁻¹⁸	5 X 10 ⁻¹⁷

II - 3 CARACTERISTICAS DEL AIRE COMPRIMIDO

La primera pregunta que formula el empresario cuan do se le propone que emplee el aire comprimido en su industria es: ¿porqué el aire comprimido?

La razón es: por su versatilidad y su rapidéz de respuesta en el trabajo. Su acción no es tan inmediata como - la eléctrica, pero sí es notablemente más rápida que la hidrá<u>u</u> lica.

Hemos de pensar que la Neumática se sirve, como - materia prima, del aire atmosférico que nos circunda, el cual podemos tomarlo en la cantidad que sea necesario para comprimir lo y transformar su energía en trabajo. La compresión se hace en una central de compresores que se puede situar en cualquier punto de la fábrica, pues el aire comprimido es fácilmente - transportable, aun en largas distancias, por medio de tuberías, las cuales distribuyen la presión de trabajo uniformemente hacia los puestos de consumo.

Por ser el aire un fluido compresible, podemos al macenarlo fácilmente en depósitos, los cuales sirven, además, para regular la entrada en funcionamiento del compresor y reponer el aire comprimido consumido con el ahorro consiguiente de KW/hora.

El mantenimiento de las instalaciones de aire com primido es de bajo costo y puede confiarse a personas normal-mente entrenadas en instalaciones.

Otras características del aire comprimido son:

 Costos que no son muy superiores a los de - otros sistemas de energía.

- 2. No implica riesgos graves ni peligros de accidentes. No existe ningún riesgo de explosión ni incendio en ambientes peligrosos.
- 3. El escape de aire no es tóxico.
- 4. Tiene gran capacidad de regulación y control. Las velocidades y fuerzas son fácilmente regulables.
- Los circuitos de aire no están expuestos a los golpes de ariete como los hidráulicos.
- 6. La concepción de los diferentes elementos es simple y de fácil comprensión para el personal de mantenimiento.
- 7. Es un medio muy limpio que un caso de averías no perjudica a los elementos circundantes; -- muy importante en las industrias químicas, alimentarias, textiles, de madera, etc.
- 8. Admite su combinación con otras formas de - energía.
- 9. El aire comprimido es poco sensible a las variaciones de temperatura: mantiene su confiabilidad incluso a temperaturas extremas.
- 10. Los elementos de trabajo neumáticos son utili zables hasta su parada completa, sin riesgo alguno de sobrecargas.

II - 4 CRITERIOS DE APLICACION

Durante el proceso de diseño de una máquina es im portante el poder contar con algunos criterios que nos digan - si es ventajosa la aplicación de la Neumática para la realización de una determinada operación. Estos criterios se pueden resumir en los siguientes puntos:

- Condiciones de fuerza. Es preciso conocer la fuerza necesaria. La potencia alcanzable por el émbolo depende del diámetro del cilindro. Cuanto mayor sea el diámetro del cilindro, ma yor será también el volumen del mismo, y nece sariamente, el consumo de aire comprimido.
- 2. Condiciones de exactitud. Es necesario conocer con rigor cuál es la exactitud que exige la operación de trabajo en relación con el movimiento de avance.
 La compresibilidad del aire no permite emplear lo para aquellos procesos de trabajo en los que se requieren movimientos de avance exactos con distintas demandas de fuerzas.
- 3. Condiciones de velocidad. La respuesta neum<u>á</u> tica no es tan "inmediata" como la eléctrica; en cambio, es notablemente más rápida que la hidráulica.

El estado gaseoso permite altas velocidades - de flujo. De 50 a 100 m/seg. en las tuberías neumáticas, contra 5 a 10 m/seg. en las hidráulicas, resultado de ello es un plazo de reacción corto y una rápida transformación de la energía en trabajo.

- 4. Condiciones de simplicidad. La mayor ventaja de los sistemas neumáticos se resume en una sola palabra: "simplicidad". Para casos elementales, los procedimientos de fabricación pueden automatizarse parcialmente con el empleo de un corto número de cilindros y de elementos de mando neumático. Con una fuente de energía neumática, un cilindro y una válvula de vías, se puede realizar una maniobra sencial a correspondiente a un movimiento rectilíneo alternativo, sin palancas, levas, muelles orruedas dentadas.
 - gir debe planificarse correctamente, desde su fase inicial, a través de la investigación do sus principales aspectos. El campo de los --componentes mandados neumáticamente es muy am plio y sus limitaciones están impuestas tan -sólo por las operaciones a realizar y el trabajo encomendado.

II - 5 COMPARACIO: DE LOS SISTEMAS NEUMATICOS CON LOS SISTE--MAS ELECTRICOS E HIDRAULICOS

Con objeto de facilitar el análisis sobre las posibles aplicaciones de la Neumática, se presentan, en las tables II.5.1 II.5.2, sus ventajas y desventajas sobre otro tipo de sistemas.

Tabla II.5.1
Comparación entre sistemas neumáticos y eléctricos

Tema	Sistema neumático	Sistema eléctrico			
	Como fuente de accionamiento				
Servicio intermitente	 Cilindro neumático sencillo Velocidad de operación fáccilmente regulable (válvulas o limitadores de presión) Puesta en marcha y detención sencillas Esfuerzos comparativamente grandes 	1 Complicado (leva, cruz de malta o manivela) 2 Necesita caja reductora, regulador de velocidad o de tensión 3 Necesita acomplamiento o freno 4 Los grandes esfuerzos requieren instalaciones			
Servicio Continuo	1 Consumo grande de aire	1) Muy sencillo (motor)			
Exactitud del periodo de trabajo	1) Tiempo de detención ajusta ble a elección 2 Retardo del ciclo de traba jo, y susceptible de fa llar en altas velocidades 3 Mediana exactitud de traba jo	 Ne resita acoplamiento o freno Tiempos de trabajo muy precisos No necesita puestas a - punto posteriores. Adap table a trabajo ininterrumpido 			
Costos de diseño	1) Elementos normalizados fá- cilmente adquiribles	1 Las levas y transmisio- nes deben ser construi- das especialmente para cada instalació.			
	Como órgano de reconocimiento y	mando			
Condiciones del medio ambiente	 Habitualmente estable, respecto a la temperatura Deben tomarse las precauciones necesarias contrala congelación en la Lalida No presenta sensibilidad a la humedad No sufre influencias porcampos eléctricos magnéticos 	 Los semiconductores son sensibles a la temperatura Sin dificultades en bajas temperaturas Necesita muy buen aislamiento Ruidos por inducción y perturbaciones eléctricas 			
	5) Seguridad en aumósfera ga- seosa	5 Peligro de explosión por descarga de chispas			

	Como órgano de reconocimiento y	mando
antenimiento	1) Construcción sencilla y robusta 2) No son necesarios conocimientos especiales de electricidad	 Duración limitada de los contactos Necesita experto en electricidad para las reparaciones
Osto de los equipos	1 Mormalización y producción en serie aún no desarroll <u>a</u> das	1) Las piezas del equipo son generalmente baratas

Tabla II.5.1

Comparación entre sistemas neumáticos e hidráulicos

Tema	Sistema neumático	Sistema hidráulico
linerg(a	1) Obtenida en la red de la planta 2) Energía almacenada, flui do compresible	 Debe proveerse mediante bomba hidráulica La energía es difícil mente almacenable
	1) Fácilmente trasladable - para bajas presiones	1 Para altas presiones se necesitan cuidados espe ciales
Tuberia	2) No necesita retorno	2 Necesita depósito para retorno
	5) Las pequeñas pérdidas por defectos de estanquidad - no presentan problemas	3 Las pérdidas de aceite ensucian el lugar de tra bajo y son peligrosas
	4) Derivaciones y desmontajes de accesorios neumáticos, muy sencillos	4 Debe vaciarse la tubería
	l) Normalmente, altas veloc <u>.</u> dades	Las altas velocidades requieren bombas de gran potencia y fuertes tuberías
Desarrollo del trabajo	2 Ajuste fino imposible 5 Movimiento de un extremo al otro	2) Regulación continua 3) Posicionado exacto
	4 Golpe relativamente poten te	4) Puntas de presión fácil- mente controlables
Presión permanente	1) Consimo reducido de ene <u>r</u> gía	1 Necesita bombeo continuo
Esfuerzos	1) Hasta 1 CV	1 Para grandes esfuerzos - se ocupa poco espacio
Lubricación y mantenimiento	1 El mantenimiento requiere experiencia	1) El aceite usado como flui do es a su vez lubricante
Costos de la instalación	1) Normalmente bajos	1 Normalmente altos

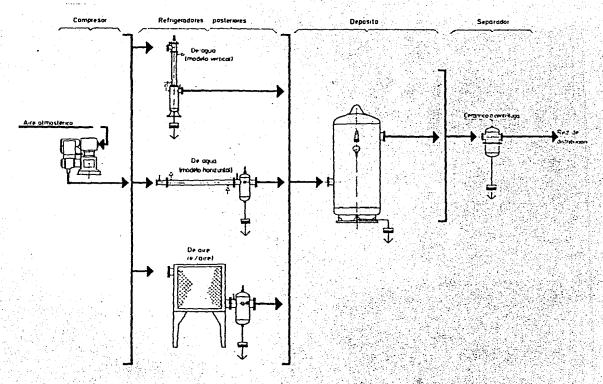
PRODUCCION DE AIRE COMPRIMIDO

III - 1 INTRODUCCION

Los sistemas neumáticos de mando consumen aire -comprimido, que debe estar disponible en el caudal suficiente
y con una presión determinada según el rendimiento de trabajo.

El grupo principal de una instalación productora de aire comprimido es el compresor, del que existen varios tipos para las distintas posibilidades de utilización. Se llama compresor a toda máquina que impulsa aire, gases o vapores, ejerciendo influencia sobre las condiciones de presión. Los compresores se valoran por el gasto suministrado en 1/min (paracompresores pequeños) o en m³/min y por la relación de compresión.

Para la Neumática sólo son aptos una parte de los distintos tipos de compresores, condicionado por la presión de trabajo requerida. Los sistemas neumáticos de mando trabajan normalmente con aire comprimido a 6 bar.



Instalación convencional de aire comprimido

III - PRODUCCION DE AIRE COMPRIMIDO

III - 2 TIPOS DE COMPRESORES

El compresor más frecuentemente empleado es el de émbolo (fig. III-2-1), pudiendo emplearse como unidad estacionaria (fija) o móvil y existiendo desde los equipos más pequeños hasta los que entregan gastos superiores a los 500 m³/min. Los compresores de émbolo de una etapa comprimen el aire hasta la presión final de 6 bar y en casos excepcionales llegan - hasta los 10 bar; los compresores de dos etapas llegan normalmente hasta los 15 bar; pudiendo conseguir los compresores de émbolo de alta compresión con tres y cuatro etapas, presiones finales de hasta 250 bar.

Los compresores rotativos de paletas (fig. III-2-2), constru de un rotor con láminas radiales. El eje del rotor -- está excéntricamente situado en el interior de un cilindro. De este modo se origina una cámara de compresión en forma de hoz. Las ventajas más notables de este tipo de compresores son su -- marcha silenciosa y un suministro de aire casi exento de sacudidas.

Los compresores de rotación de una etapa comprimen hasta 4 bar y hasta 8 bar los de dos etapas. Los gastos suministrados pueden llegar hasta 100 m³/min, según el tamaño.

III - 3 PREPARACION DEL AIRE COMPRIMIDO

El aire comprimido procedente de la red general, además de las impurezas que pueden pasar a él en la aspiración por el compresor, contiero también otras impurezas procedentes de la rea de tuberías tales como, por ejemplo, polvo y residuos de la oxidación. Con un tendido adecuado de la red general, - una gran parce de las impurezas se separan en los recipientes

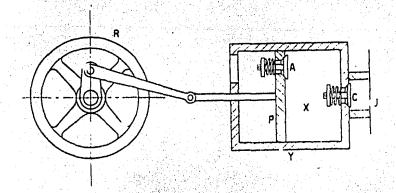


Fig. [II-2-1 (a) Compresor de émbolo

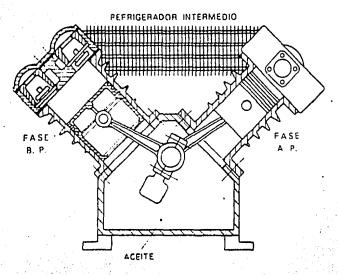


Fig. III-2-1 (b)
Compresor alternativo de dos etapas

III - PRODUCCION DE AIRE COMPRINIDO

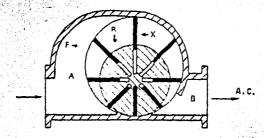
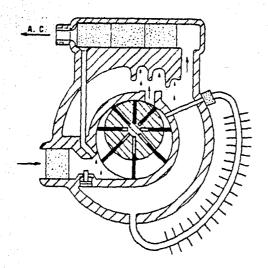


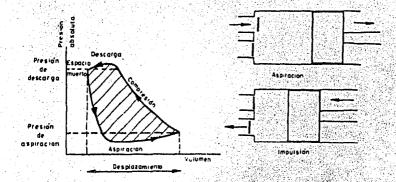
Fig. III-2-2

Principio de funcionamiento de - un compresor rotativo de paletas

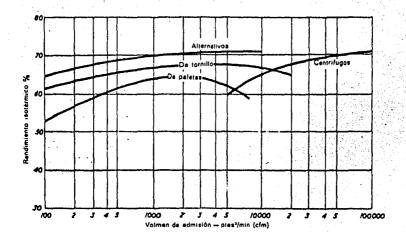


Compresor rotativo de paletas con circuito de lubricación

III - PRODUCCION DE AIRE COMPRIMIDO



Ciclo real de trabajo de un compresor de émbolo



Rendimiento de distintos tipos de com presores

CARACTERISTICAS QUE INFLUYEN EN LA SELECCION DE UN COMPRESOR

							1 8 8 1 8 1 8 1 8 1 8 1 1 1 1 1 1 1 1 1
	Coste inicial	Rendi- miento	Instala- ción	Vibración	Nivel de ruído	Manteni- miento	Observaciones
ALTERNATIVO	De bejo a moderado	Elevado		Reducide en las configu- raciones -L. y «W»	Muy alto		Elección normai pera capacidaden hasta 3500 cm para sumi- nistro a redea neu- máticas
DIAFRAGMA	Bajo	Elevado		Elevado	Elevado		Cepacidad limitada, pero muy adecuada para gases tóxicos o corrosivos
PALETAS	De bajo a moderado	Ligeramen- te inferior al de los alternativos	Sencilia	Nula	Bajo (sobre todo en el tipo refri- gerado por agua)	Las pale- tas y los anillos de retención se gastan	ideal para aplicacio- nes de presión me- dia y poco caudal
ROOTS	Bajo	Bajo, pero crece con el tamaño	Sencilla	Poça si el fotor está bien e quili- brado	Elevado	Precisa poco	ideal para baja pre- aiún (applante) y gran volumen
DE TORNILLO	Elevedo	Atto (equi- parable al de los al- ternativos)			Muy alto		Los modelos actuales pueden competir con los alternativos y con los turbomáquinas
CENTRIFUGO	Elevado	Escaso en los de ta- maño radu- cido, cre- ce con el tamaño	Precise un firme adecuado	Muy im- portante el equilibra- do por las grandes velocidad- implicadas	Se rebaje por filtra- ción	Bajo	Máquinas esencial- mente rápidas, para buen rendimiento. No suelen ser competiti- vas para menos de 6000 c/m
AXIAL	Elevedo	Elevado	Precise un firme adecuado		Se rebaja por filtra- ción	Bajo	Sin competencia para grandes caudales (desde los 10 000 cfm)

III - PRODUCCION DE AIRE COMPRIMIDO

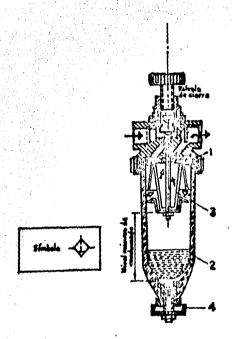
para la condensación, pero las más pequeñas son arrastradas en forma de suspensión por la corriente de aire actuando en las partes móviles de los elementos neumáticos como un abrasivo.

Además, la corriente de aire en la red fluctúa, aunque sólo sea en los puntos de arranque y parada del compresor en función de la presión en el depósito acumulador. No obstante, los diferentes dispositivos neumáticos deben trabajar siempre con la misma presión de aire; a lo anterior ha de añadirse el hecho de que las partes móviles de los elementos neumáticos también necesitan una lubricación.

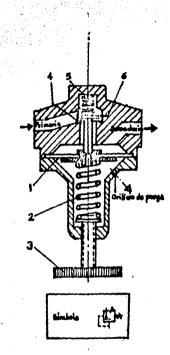
El filtro de la figura III-3-1 tiene la misión de liberar al aire comprimido circulante de todas las impurezas y del agua en suspensión.

El regulador (una válvula de presión), tiene la misión de mantener constante el consumo de aire y la presión de trabajo (presión secundaria) con independencia de la presión de la red variable (presión primaria). La presión de entrada es siempre mayor que la presión de salida, (fig. III-3-2).

El lubricador tiene la misión de suministrar a -los aparatos neumáticos el lubricante suficiente. La niebla oleosa debe ser lo suficientemente fina para que en los equipos
grandes no se precipite en los primeros puntos de engrase o en
las reducciones de sección. La figura III-3-3 representa la sección de un lubricador.



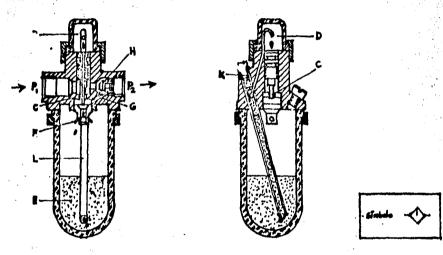
- Ranura directriz Carcasa del filtro Cartucho filtrante Purga de condensación



- Membrana
- Muelle

- Muello de ajuste
 Válvula de asiento
 Muelle amortiguador
 Plato de válvula

Fig. III-3-3 Lubricador



- Conducto
 Válvula reguladora
 Tobera
 Depósito de aceite
 Tubo de plástico
 Recinto de goteo
 Tornillo de ajuste
 Salida

ľV

VALVULAS NEUMATICAS

IV - 1 INTRODUCCION

Genéricamente, se denomina válvula a una pieza -- que sirve para cerrar o abrir un orificio o conducto, o para -- interrumpir la comunicación entre dos de sus órganos.

En Neumática, la válvula es el elemento de mando que determina las características del circuito, debiendo poseer cualidades decisivas para actuar sobre los elementos o parámetros que intervienen en el proceso oper tivo del circuito neumático. Por consiguiente, dentro de un circuito de automatización, la válvula desempeña la misión de mantener, o de cambiar, según unas órdenes o señales recibidas, las fases de trabajoentre los conductos a ellas enlazados, a fin de lograr respues tas de salida conforme al programa establecido.

Las válvulas neumáticas son los dispositivos que dirigen y regulan el aire comprimido; gobiernan la salida y en trada, el paro y la dirección, la presión y el gasto del aire comprimido.

IV - VALVULAS NEUMATICAS

El cambio en las señales de respuesta dadas por - una válvula, a través de elementos auxiliares, se proyecta sobre las dos magnitudes que definen al fluido neumático: la presión y el gasto.

La presión del aire motriz puede amplificarse o - reducirse; o perpetuarse en un valor convenido mediante una -- regulación. Más en lo que atañe al gasto de aire, una disminución de su contenido origina un retardo en la señal de respues ta. Los componentes neumáticos que proporcionan estas modificaciones se conocen con el nombre de reguladores, existiendo - tanto para el gasto como para la presión.

Salvo aplicaciones muy particulares, las válvulas o distribuidores neumáticos no trabajan de forma proporcional, puesto que se comportan de una manera absoluta: o todo o nada. Ello significa que permiten el paso del aire o lo impiden.

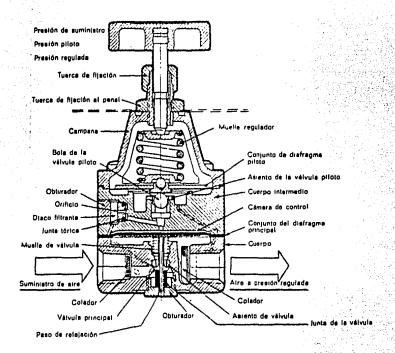
Las válvulas neumáticas se clasifican en los grupos siguientes:

- 1. Válvulas de control de dirección
- 2. Válvulas de control de gasto
- 3. Válvulas de control de presión

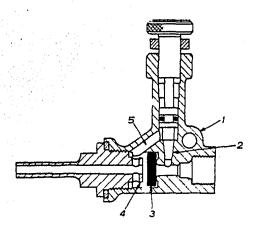
IV - 2 VALVULAS DISTRIBUIDORAS

Son las que con una rápida intervención, interrum pen, dejan pasar o desvían un fluido neumático de presión y - gasto determinados.

Para llevar a cabo la elección de una válvula neu mática, es conveniente recurrir a ciertos criterios de selección, los cuales pueden abarcar tres conceptos distintos; sin



Válvula reguladora, de precision, con válvula piloto de descarga constante que controla la presión sobre el diafragma de la válvula principal.



Válvula reguladora de gasto

- 1. Cuerpo
- 2. Válvula de estrangulamiento
- 3. Válvula antirretorno
- . Admisión de flujo regulado
- 5. Derivación .

IV - VALVULAS NEUMATICAS

embargo, éstos, en conjunto, resumen las características prop<u>i</u> ciatorias para una elección acertada.

Eslos tres conceptos son:

- Número de vías y condiciones de reposo
- Características del dispositivo de mando
- Características del gasto

El número de vías corresponde al número de los -orificio, que, teniendo funciones precisas, se han efectuado en la misma válvula a fin de permitir el paso del aire comprimido; por consiguiente, cabe definirlo como el número máximo de conexiones que pueden interconectarse a través de la válvula
y se designan por el número de vías.

Una válvula le tres vías consta de un orificio de entrada, otro de salida y, además de éstos, tiene un tercer orificio para la descarga del aire, conocido como escape. El accionamiento de la válvula comunica la entrada con la salida, quedando el escape bloqueado. Al retornar la válvula a su posición inicial, se cierra la entrada de aire y se comunica la salida con el escape, permitiendo la descarga al exterior del --aire que vuelve por la tubería de salida.

La válvula de cinco vías consta de un orificio - para la entrada, de dos salidas para utilización con las dos - descargas o escapes correspondientes. Se utilizan para el control de cilindros de doble efecto o para accionamientos de válvulas piloto de mayor tamaño.

Se entiende por número de posiciones, (condicio-nes de reposo), al número de variantes que pueden localizarse
de una manera estable entre las vías del distribuidor.

IV - VALVULAS NEUMATICAS

Con la denominación "normalmente cerrada" se indica una válvula de vías donde, en la condición de reposo, los orificios de entrada y de utilización no se comunican entre sí. La válvula normalmente abierta presupone la condición contraria es decir, en la condición de reposo la vía está libre y, en -- accionamiento, cerrada.

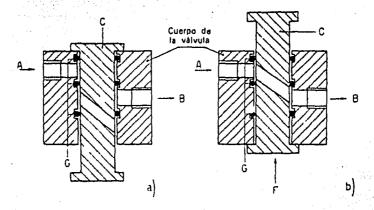
Conforme al tipo de construcción, las válvulas de vías se perfilan, principalmente, en dos modelos: válvulas de isiento y válvulas de corredera.

El principio de la válvula de asiento garantiza - un funcionamiento sin interferencias; es decir, el escape de - aire se cierra antes de que se abra el aire de entrada. En las válvulas de asiento el paso es de cierre y apertura simples; - requiriéndose dos de ellas para el control de la entrada y salida del aire en un cilindro de simple efecto, y cuatro unidades para un cilindro de doble efecto.

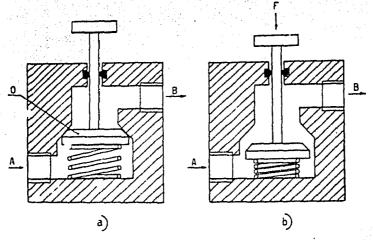
El tiempo de apertura es rápido e, igualmente, su respueta, pues con una pequeña elevación del cierre queda libre la sección de la válvula. Por su sencilla construcción, tienen pocas piezas sometidas al desgaste y, la suciedad, interfiere muy poco en su funcionamiento. Se construyen con asiento de bola y con asiento plano. Se mantienen en posición "normal mente cerrada" mediante resorte de retorno. En este modelo de válvulas, la fuerza de maniobra resulta elevada, ya que es nece sario vencer la resistencia de los muelles y la presión.

En las válvulas de corredera, existen los siguien tes modelos:

- Válvulas de distribución axial, corredera
- Válvulas de curso plano axial
- Válvulas de disco



Válvula neumática tipo corredera.
El aire entra por A y no puede salir por B -por efecto de las juntas de cierre G; aplican
do la fuerza F a la corredera C, ésta se desplaza hacia la posición indicada en b) ponien
do en comunicación A con B



Válvula de tipo de commutación por obturador. Aplicando la fuerza F sobre el eje de mando el obturador O desciende tal como se indica en b).

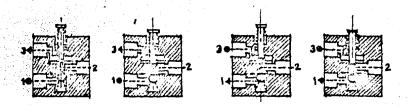
Las más extendidas, y que tienen una preferencia dominante, son las de distribución axial, conocidas como válvulas de corredera, las cuales poseen, como principio de funcionamiento, un émbolo móvil desizante que abre o cierra, por desplazamiento longitudinal, las vías de comunicación en función de las condiciones de conmutación de la propia válvula.

Las válvulas de corredera prestan funciones generales, destacando, entre ellas, el mando de cilindros de doble efecto que requieren 5 vías. Presentan un equilibrio de presiones casi perfecto, por lo que resultan, aún cuando funcionen a alta presión, de fácil manejo, con pequeños esfuerzos.

Otro modelo de válvula está constituido por las - de disco distribuidor, o válvulas de cierre rotativo, en las - cuales el movimiento de giro de la pieza móvil abre o cierra - las lumbreras de comunicación entre los distintos orificios. Por lo general, se fabrican para mando manual, por pie o por - interruptor, debido a que se precisa un giro para la inversión de la válvula, siendo este giro de 42° para 2 posiciones y de 48° para 3 posiciones. Preferentemente, estas válvulas se construyen para 3/3 vías o 4/3 vías.

Los sistemas de accionamiento de las válvulas, o dispositivos de mando, pueden clasificarse en:

- a) Accionable mediante órganos de máquina (mecánico)
 - A través de él es posible hacer depender u.a acción neumática del movimiento de un órgano mecánico (por ejemplo, levas, palancas, etc.)
- b) Accionable por operador. Por medio de este -mando es posible supeditar una acción neumáti ca a lo ordenado por el operario que se encar



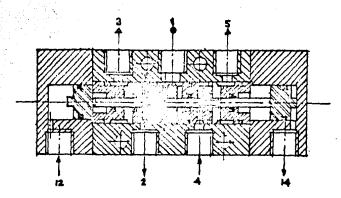
Principio de funcionamiento de las válvulas de 2 y 3 vías

- 5/2 normalmente cerrada
 - 1. entrada de aire 1. escape
 2. utilización 2. utilización 3. escape 5. entrada de aire

 - 3. escape
- 2/2 normamente cerrada 2/2 normalmente abierta

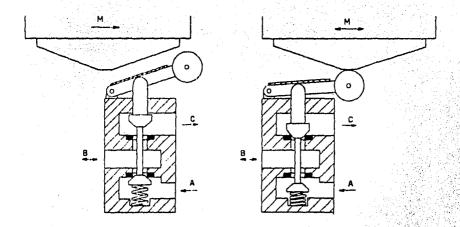
 1. entrada de aire 1. obturado
 2. utilización 2. utilización
 3. obturado 3. ontrada de aire

- 3/2 normalmente abierta

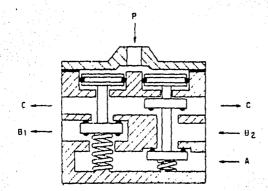


Válvula distribuidora de 5 vías

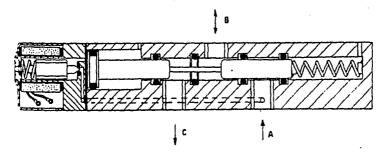
- entrada de aire
- utilización 4.
- 3 y ä.
- escape pilotaje 12 y 14.



Válvula de tres vías con mando mecánico bidireccional



Válvula de cuatro vías con mando neumático



Válvula de tres vías y accionamiento electroneumático

ga de actuarla a voluntad.

- c) Neumático. Con él, se disciplina una acción neumática por uno o más flujos de aire.
- d) Electroneumático. Por medio de este mando se subordina una acción neumática por el paso
 de la corriente de un electroimán. Las válvu
 las provistas de este dispositivo de mando re
 ciben el nombre de electroválvulas
- e) Sin dispositivo de mando. Válvulas automáticas en las cuales la dirección del flujo que se intercepta hace, él mismo, de piloto para la válvula.

IV - 3 VALVULAS DE CONTROL DE GASTO

Las válvulas de control de gasto son las que trans miten una presión de un punto a otro en un tiempo regulable, - dosificando la cantidad de fluido que pasa por ellas.

A fin de conseguir una elección apropiada, conviene tener en cuenta unos criterios que agrupan, en los tres puntos distintos siguientes, las características de una válvula neumática de control de caudal, y que son:

- a) Colocación o situación dentro de la instala-ción. Si la regulación debe efectuarse sobre una tubería, basta con colocar un regulador de línea.
- b) Precisión y sentido de la regulación. Se refiere al grado de precisión de la aguja y del tornillo de control. En cuanto al sentido -del flujo, se construyen reguladores de línea

- de distintos modelos, dotados de válvula direccional, o sin ella.
- c) Características del gasto. Las válvulas de control de dirección son válvulas de gasto -constante, la característica principal de las
 válvulas de control de caudal es la de poder
 variar el propio caudal (gasto) desde cero -como mínimo hasta un máximo de un cierto núme
 ro de litros por minuto. En efecto, esta característica pone de manifiesto la cantidad de fluido circulante, en función de la presión
 y del número de vueltas del tornillo de regula
 ción.

IV - 4 VALVULAS DE CONTROL DE PRESION

Las válvulas de presión influyen sobre la presión del aire comprimido en circulación. La válvula limitadora de presión (fig. IV.4.1) impide la elevación de la presión máxima admisible en un sistema. Es un componente de todo equipo productor de aire comprimido, pero apenas se emplea en los equipos neumáticos. La válvula limitadora de presión sirve para seguridad, puesto que al sobrepasarse la presión máxima permitida en el sistema abre hacia la atmósfera libre un orificio y escapa el exceso de presión hasta el valor nominal; cerrándo se el orificio de escape por la fuerza de un resorte cuando se alcanza aquel valor nominal.

La válvula de secuencia (fig. IV.4.2) es completa mente similar en su funcionamiento a una válvula limitadora de presión, diferenciándose únicamente en la aplicación. La salida A de una válvula de secuencia permanece bloqueada hasta que

- de distintos modelos, dotados de válvula direccional, o sin ella.
- c) Características del gasto. Las válvulas de control de dirección son válvulas de gasto -constante, la característica principal de las
 válvulas de control de caudal es la de poder
 variar el propio caudal (gasto) desde cero -como mínimo hasta un máximo de un cierto núme
 ro de litros por minuto. En efecto, esta característica pone de manifiesto la cantidad de fluido circulante, en función de la presión
 y del número de vueltas del tornillo de regula
 ción.

IV - 4 VALVULAS DE CONTROL DE PRESION

Las válvulas de presión influyen sobre la presión del aire comprimido en circulación. La válvula limitadora de presión (fig. IV.4.1) impide la elevación de la presión máxima admisible en un sistema. Es un componente de todo equipo productor de aire comprimido, pero apenas se emplea en los equipos neumáticos. La válvula limitadora de presión sirve para seguridad, puesto que al sobrepasarse la presión máxima permitida en el sistema abre hacia la atmósfera libre un orificio y escapa el exceso de presión hasta el valor nominal; cerrándo se el orificio de escape por la fuerza de un resorte cuando se alcanza aquel valor nominal.

La válvula de secuencia (fig. IV.4.2) es completa mente similar en su funcionamiento a una válvula limitadora de presión, diferenciándose únicamente en la aplicación. La salida A de una válvula de secuencia permanece bloqueada hasta que

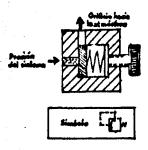


Fig. [V-4-1 Válvula limitadora de presión

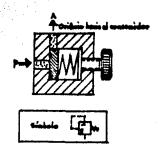


Fig. IV-4-2 Válvula de secuencia

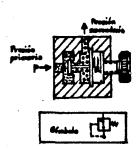


Fig. IV-4-3 Válvula reguladora de presión

se alcanza la presión seleccionada; sólo entonces la válvula se abre y permite circular al aire comprimido desde P hacia A. En los equipos neumáticos, las válvulas de secuencia se prevén en donde deba garantizarse una presión mínima determinada para el funcionamiento y por lo tanto deba evitarse el proceso de la -maniobra con una presión inferior. Además, se emplean también donde deben conectarse consumidores con preferencia y los restantes consumidores sólo deban alimentarse cuando hay suficien te presión.

La válvula reguladora de presión o válvula reductora de presión (fig. IV.4.3) regulan la presión de trabajo de seada o presión secundaria a un valor constante, que debe ser independiente de la presión primaria y del consumidor. La válvula se abre o se cierra por una membrana, por lo que la regulación de la presión se efectúa a través del movimiento de la membrana.

IV - 5 TEMPORIZADORES

Como una particularidad en el accionamiento de las válvulas, debe presentarse una válvula accionada neumáticamente cuyo órgano de accionamiento permite simultáneamente una función de tiempo (fig. IV.5.1). En la línea de mando Z entra aire comprimido a través de una válvula de estrangulación (1) en un acumulador. De acuerdo con el ajuste del tornillo, fluye más o menos aire en un intervalo de tiempo al acumulador en el que, al cabo de un cierto tiempo, alcanza una presión deter minada. La inversión de la válvula sólo se efectúa si se ha al canzado la presión de mando necesaria. El tiempo ajustable ne cesario para el llenado del acumulador es el de retardo entre la entrada de la señal y la inversión de la válvula. Para la reposición de la válvula debe purgarse la línea de mando. El

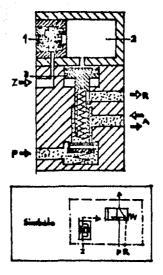


Fig. IV-5-1 Temporizador (normalmente cerrado)

- Estrangulación graduable
 Espacio de acumulación
 Pistón de mando

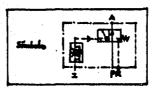


Fig. IV-5-2 Temporizador (normalmente abierto)

aire del acumulador escapa rápidamente a través de la retención en la válvula de bloqueo, y la válvula pasa a su posición de reposo. El esquema de funcionamiento (fig. IV.5.1) muestra una válvula retardadora que trabaja como -cerrada-, siendo también posible la ejecución de abierta en reposo (fig. IV.5.2).

V CILINDROS

V - 1 RESENA HISTORICA

Hay tres nombres señeros que tienen una clara pre ponderancia en el empleo del cilindro: Papin, Watt y Wolff. Un francés, Denis Papin, en 1690, fue el primero que hizo subir el émbolo en virtud de la fuerza expansiva del vapor, colocando, directamente sobre el hogar, un cilindro que contenía una pequeña cantidad de agua. Había comenzado la era del vapor. James Watt, en 1774, acometió la construcción de la primera máquina de vapor, utilizando ya un cilindro que, según algunos biógrafos, tenía 450 mm de diámetro, y haciendo que el vapor, de manera alterna, penetrase por ambos extremos del cilindro. Posteriormente, Wolff perfeccionó la máquina de vapor y la construyó con dos cilindros y expansión.

Por otra parte, la aparición de la máquina de combustión interna vendría a revolucionar el concepto social de la época. En 1786, William Murdock, físico escocés que trabajó mucho con Watt para perfeccionar la máquina de vapor, decidió construir un "carruaje sin caballos" movido por vapor. En 1860 el francés Etienne Lenoir, construyó el primer motor de combus

tión interna y, en 1876, el alemán Nikolaus August Otto diseñó un motor de cuatro tiempos. Un escocés, Dugald Clerk, añadió un segundo cilindro, de forma que trabajara un pistón mientras el otro está en estado de recuperación. En 1885, los alemanes Gottlieb Daimler y Karl Benz, construyeron independientemente, el primer automóvil funcional.

Asimismo, en otros campos de la ciencia también se experimentaba. En 1650, Otto von Guericke, inventó la bomba de extraer aire accionada por la fuerza muscular. En 1698, Thomas Newcomen construyó una máquina que funcionaba a bajas presiones; tenía pistón y cilindro, empleándose la presión del aire para mover hacia abajo el pistón. M. Medhurst, en 1810. construye un compresor. En 1822, Jalabert, en Francia, obtiene la primera patente para un motor de aire comprimido. El inglés George Stephenson elabora, en el año 1.14, la primera locomoto ra funcional de vapor haciendo girar las ruedas por el movimien to alternativo de los pistones accionados por el vapor. Alrededor de 1850 se hablaba de locomotoras por aire comprimido. En 1869, Westinghouse inscribe la patente de invención del freno de aire comprimido, en donde el cilindro neumático tiene ya una utilidad definida.

V - 2 TIPOS DE CILINDROS

Los cilindros son elementos (motores neumáticos - lineales), de movimiento rectilíneo, que transforman la energía neumática en energía mecánica, definiéndose el tipo cilindro de pistón como aquel en que la fuerza mecánica se produce en virtud de la presión del fluido que actúa sobre la superficie del émbolo.

El cilindro consiste, en principio (fig. V.2.1),

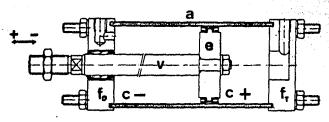


Fig. 2.1. Citindro de aire.

a = Tubo cerrado

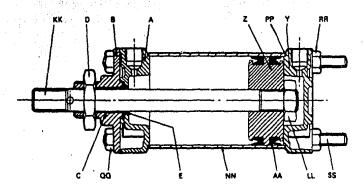
e = £mbolo
v = Vástago
f_b = Fondo delantero

c + = Cámara positiva

c — = Cámara negativa f_t = Fondo trasero

Fig. V-2-1

Cilindro de aire



AA -- Juntas del pistón

KK --- Vástago

LL - Tuerca de fijeción

NN - Tubo

PP -- Guarniciones

QQ - Tuercas de los tirantes (del.)

RR -- Tuercae de los tirantes (tras.)

SS - Tirantes

A -- Tapa frontal

B - Cojinete del vástago

C - Casquillo del vástago

D - Tuerca de fijación

E — Empaquetedura del vástago

Y -- Tape del extremo ciego

Z - Pietón

Cilindro no amortiguado de doble efecto

de un tubo circular (a) cerrado en cada extremo por dos fondos (f), en el cual el émbolo (e) se desliza sobre juntas convenientemente situadas para evitar pérdidas o fugas de aire; este émbolo es solidario de un vástago (v) que atraviesa uno de los fondos, el cual lleva una guía para el vástago.

Según la forma en que lleva a cabo el retroceso - del vástago, los cilindros se dividen en dos grupos:

- a) Cilindros de simple efecto
- b) Cilindros de doble efecto.

V - 2 - 1 CILINDROS DE SIMPLE EFECTO

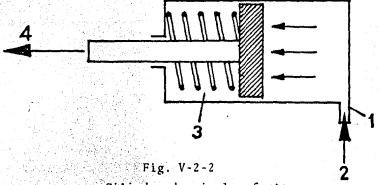
En este modelo de cilindros el desplazamiento del émbolo, por la presión del aire comprimido, tieno lugar en un solo sentido, pues vuelve a su posición inicial por efecto de la acción de otra fuerza (interna o externa).

El retroceso del émbolo se logra mediante:

- a) Resorte de retorno incorporado
- b) Por fuerzas exteriores:
 - b₁) Fuerza de gravedad de la carga
 - b₂) Por resarte exterior

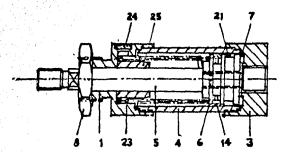
En la fig. V.2.2 se aprecia, esquemáticamente, la manera de comportarse de un cilindro de simple efecto con resorte de retorno incorporado.

La única ventaja que aportan estos cilindros es su reducido consumo de aire; por razones prácticas, son de diámetro pequeño y de carrera corta (salvo excepciones), por lo que su destino queda vinculado a servir como elementos auxiliares



Cilindro de simple efecto

- 1. Orificio de conexión
- Entrada de aire
 Resorte
- 4. Fuerza



Cilindro de simple efecto, con retroceso por resorte

- Tana delantera
 Tapa trasera
- 4. Camisa
- 5. Vástago del pistón
- 6. Pistón
 - 7. Disco
 - 8. Gontratuerca
- 14. Junta
- 21. Anillo de guía
- 23. Resorte
- 24. Filtro
- 25. Forro de guía

en las automatizaciones.

V - 2 - 2 CILINDROS DE DOBLE EFECTO

En este modelo de cilindro, las carreras de avance y retroceso se consiguen por medio de la presión del aire comprimido en cualquier lado del émbolo, es decir, el aire com primido ejerce su acción en las dos cámaras del cilindro.

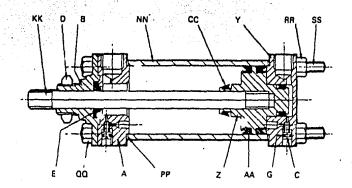
Los cilindros de doble efecto pueden ser:

- a) Sin amortiguación
- b) Con amortiguación

Los cilindros sin amortiguación se fabrican con - un orificio en el fondo delantero y otro en el fondo trasero - para entrada y salida de aire. Los segundos, de igual manera, pero complementados con el dispositivo de amortiguación regula ble.

Los cilindros de doble efecto presentan las siguien tes ventajas sobre los cilindros de simple efecto:

- Producen trabajo en los dos sentidos
- No hay pérdida de fuerza para comprmir el muelle
- El retorno es independiente de la carga
- Se puede ajustar con precisión su régimen de funcionamiento
- Se aprovecha como carrera útil toda la longitud del cuerpo del cilindro
- La carrera de retroceso no depende del factor carga ni de ningún otro elemento mecánico.



A -- Juntas del pistón

CC -- Juntae amortiquaduras

KK - Vástego del piatón

NN - Tuba

PP - Guarniciones

QQ - Tuercae del vástago (del.)

RR - Tuerces del vástago . as.)

SS - Tirentee

A --- Tapa del.

B - Cojinete del váctago

C - Tornillo de ajuste

O - Tuerca de fijación

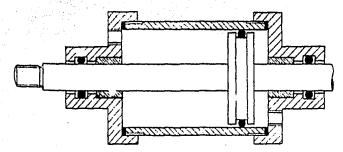
€ — Empaquetadura del vástago

G — luntas de ajuste de amortiguación del vestego

Y - Tapa tras.

Z - Pietón

Cilindro de doble efecto con amortiguación



Cilindro neumático de doble efecto con doble eje y doble pistón

- Por contra, tienen el inconveniente de que con sumen doble cantidad de aire comprimido que un cilindro de simple efecto.

V - 3 CILINDROS ESPECIALES

Los cilindros especiales son distintos según los fabricantes, y así lo que para unos es un tipo especial para - otros es una ejecución estándar. Relacionados con los cilin-dros de doble efecto mencionados; pueden considerarse como ejecuciones especiales las formas representadas en la figura V-3-1.

En los cilindros tandem (fig. V-3-2) se reúnen en un mismo tubo dos cilindros de doble efecto colocados en serie de tal modo que se suman las fuerzas producidas por ambos. Me diante esta disposición se duplica aproximadamente la fuerza del cilindro. Los cilindros tandem se emplean en aquellos - casos en que se precisa un diámetro pequeño y una fuerza superior a la de su diámetro correspondiente.

El cilindro de múltiples posiciones es asimismo - una combinación de al menos dos cilindros neumáticos de doble efecto, dispuestos con las tapas posteriores encaradas - - - - (fig. V-3-3); obteniéndose así un cilindro de cuatro posiciones.

En los cilindros rotativos, el movimiento de vaivén rectilineo del émbolo se transmite a una rueda dentada através de una cremallera situada en el vástago del émbolo, ypuede tomarse como un movimiento de rotación (fig. V-3-4).

El cilindro de impacto (fig. V-3-5), recibe este nombre debido a su elevada velocidad de avance, que se produce porque en el cilindro existe una precámara en la que el aire-

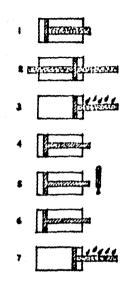


Fig. V-3-1 Ejecuciones especiales

- Con vástago reforzado
 Con doble vástago
 Con vástago resistente a los ácidos
 Con superficies de deslizamiento del cilindro de cromo duro

- 5. Con juntas resistentes al calor
 6. Con tubo del cilindro de latón
 7. Con recubrimiento exterior de plástico

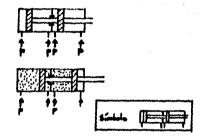
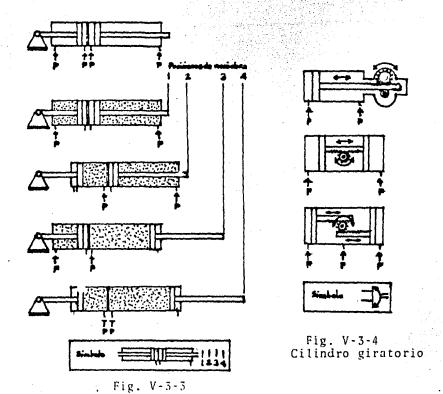


Fig. V-3-2

Cilindros Tandem



Cilindro de varias nosiciones

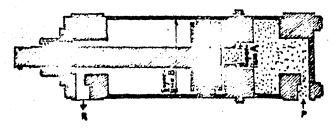


Fig. V-3-5 Cilindro de impacto

se acumula hasta una determinada presión; al alcanzarse ésta, pasa a actuar bruscamente sobre la parte posterior del émbolo, estando la anterior al valor atmosférico. El efecto de impacto sólo actúa en un sentido y la carrera de retroceso se efectúa como en los cilindros normales. Para el cilindro de impacto se presentan buenas posibilidades de aplicación en la técnica de conformación, por ejemplo para taladrar, remachar, estam par y perforar.

Uno de los cilindros de simple efecto, (producen trabajo en una sola dirección del movimiento), de más sencilla construcción es el cilindro de membrana (fig. V-3-6). En este tipo, se tensa una membrana de goma dura (ebonita), de plástico o de metal entre dos láminas metálicas abombadas. El vásta go del émbolo está fijado al centro de la membrana. En algunos cilindros de membrana el vástago puede adoptar la forma --plana (fig. V-3-7), y formar de este modo una superficie de su jeción. Con los cilindros de membrana sólo pueden conseguirse carreras cortas, desde algunos milímetros hasta un máximo de aproximadamente 50 mm. Este tipo es particularmente apto para emplearlo en procesos de sujeción. La carrera de retorno se realiza mediante un resorte antagonista o para carreras muy cor tas por la misma tensión de la membrana.

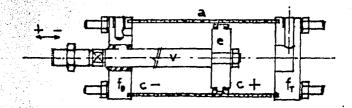


Fig. V-3-5 Cilindro de impacto

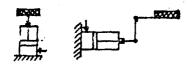


Fig. V-3-3 Cilindro de varias posiciones

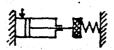


Fig. V-3-4 Cilindro giratorio

CILINDROS DE MEMBRANA (Simple efecto)

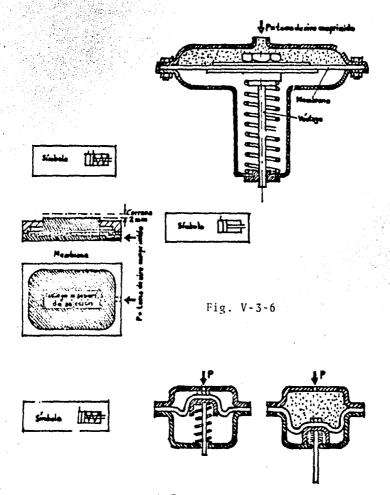


Fig. V-3-7

V - 4 SELECCION DE UN CILINDRO NEUMATICO

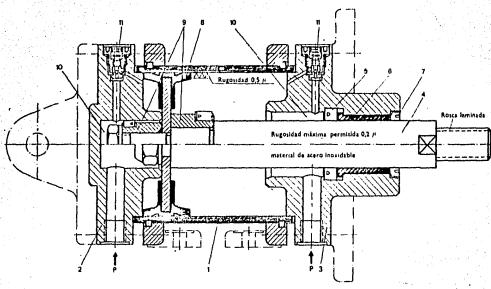
Indudablemente cuando a un cilindro se le fija un trabajo a realizar, significa que quedan determinadas la carre ra y la fuerza, así como la masa que debe mover y la velocidad a la que tiene que desplazarse.

Los datos que permiten establecer las características mecánicas y neumáticas del cilindro son:

- Diámetro interior del cilindro en mm
- Diámetro del vástago en mm
- Velocidad del émbolo en cm/s o m/min
- Fuerza del émbolo (empuje y tracción) en Newton
- Tipo de cilindro (simple o doble efecto)
- Con amortiguación o sin ella
- Forma de fijación (fija u oscilante)
- Fijación por el extremo del vástago
- Temperatura de trabajo (ambiental) en °C
- Presión en la red de alimentación en bars
- Presión de trabajo en bars
- Forma de trabajo (carga estática o dinámica)
- Peso de la carga movida (en caso de trabajo di námico)
- Posición del cilindro (vertical u horizontal)

Conviene hacer la distinción entre carga estática y carga dinámica de un cilirdro. Para un trabajo estático - - (apriete de una pieza), no hay que tomar en consideración las pérdidas por rozamiento. Sin embargo, en el caso de una carga dinámica, es necesario tener presente tanto la aceleración como

SECCION DE UN CILINDRO NEUMATICO DE DOBLE EFECTO



- Tubo del cilindro
 Tapa de fondo
 Tapa de cubierta
 Vástago
 Junta obturadora
 Cojinete

- 8. Embolo 9. Pistón de amortiguación 10. Volumen de amortiguación 11. Válvula de estrangulación ajustable

la velocidad a la que el cilindro debe trabajar.

V - 4 - 1 CALCULO DEL CILINDRO NEUMATICO

En el cálculo de cilindros se identifican tres t<u>i</u> pos de fuerzas:

Fuerza teórica (Ft), la cual se considera como la resultante del producto de la presión por la superficie útil - del émbolo, sin tener en cuenta las pérdidas por frotamiento.

Fuerza nominal (Fn), o sea, la disponible en el vástago teniendo en cuenta las pérdidas debidas al frotamiento.

Fuerza efectiva (Fe), es decir, la que realmente transmite el vástago del cilindro en determinadas condiciones de servicio.

V-4-1-1 FUERZA TEORICA

El aire comprimido actúa sobre la superficie S -- (sección del émbolo) con una presión P. La fuerza teórica que puede proporcionar el vástago del émbolo en su movimiento de - empuje o tracción será igual al producto de la presión por la superficie, (fig. V-4-1).

Ft =
$$S(cm^2)$$
 P(bars) o Ft = $\frac{\pi}{4}$. D^2 . P

de donde

D = Diámetro del émbolo =
$$\sqrt{\frac{4 \cdot \text{Ft}}{\pi \cdot \text{P}}}$$
 ec. V-4-1

A partir de las fórmulas descritas, que dan fuerzas teóricas, hay que considerar que, en la práctica, no se al canzan rigurosamente los valores encontrados, pues ningún cilin dro rinde el ciento por ciento, resultando, por consiguiente, que habrá que contar con unos coeficientes de rendimiento, los cuales dependen del estado de la superficie interior del cilin dro, del rozamiento de las juntas, del tipo de engrase, de la presión del aire, de las condiciones de utilización, de la fricción entre el cilindro y la carga, etc. Estos coeficientes de rendimiento varían desde 40-50% a 2 bars hasta 90-95% entre --8-10 bars. Por lo general, puede aceptarse:

- 70%: superficie en buen estado, presión entre 4 y 5 bars, tuberías muy largas, cilindros de diámetro grande
- 80-85%: valor medio pari una mecánica general de cilindros
- 90%: en cilindros pequeños con muy buen estado de la superficie de deslizamiento, presión 7 bars.

Por lo tanto:

Fe = Ftx rendimiento (%)

C V-4-2

V-4-1-2 DIAGRAMA PRESION-FUERZA

Con el diagrama presión-fuerza de la figura V-4-2 se puede descifrar la incógrita que representa la fuerza nominal de un cilindro, en la carrera de avance y en la carrera de retroceso, ya que dicho diagrama está confeccionado una vez de ducidas las pérdidas causadas por el frotamiento.

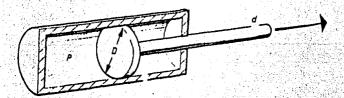


Fig. V-4-1 Fuerzı teórica de un cilindro

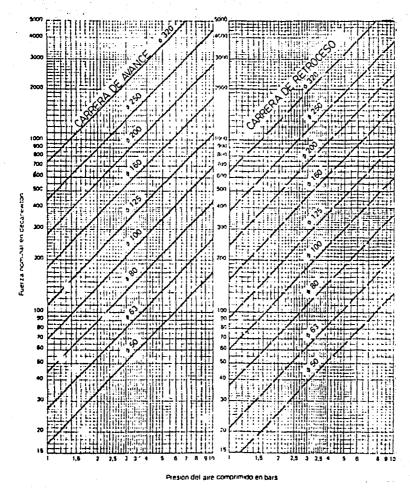


Fig. V-4-2 Diagrama presión-fuerza para el cálculo de clindros

Las pérdidas friccionales, incluso con cargas bien planeadas y conducidas, son frecuentemente altas y la fuerza - efectiva requerida es a menudo mucho mayor que la considerada.

En consecuencia, es aconsejable adoptar los si-guientes márgenes de seguridad:

- 30%, cuando la fuerza está bien definida y para una velocidad de desplazamiento lenta
- 40 a 50%, para todoso los accionamientos co-rrientes
- 60 a 80%, y a veces más, cuando la estimación de la fuerza es muy difícil, o cuando las velo cidades son muy elevadas o las cargas importantes.

V-4-1-3 CONSUMO DE AIRE

Otro factor de importancia es la cantidad de aire comprimido necesario para el funcionamiento de un cilindro, y que, una vez transformado en trabajo, se expulsa a la atmósfera por el escape durante la carrera de retroceso del émbolo.

Se entiende por consumo teórico de aire, al volumen de aire consumido en cada ciclo de trabajo; y por gasto de aire consumido, al cociente entre el volumen de aire consumido en una carrera de trabajo y el tiempo empleado.

Para calcular el consumo teórico de aire, es preciso conocer la carrera y el diámetro del cilindro pudiendo establecerse:

$$V = \frac{\pi \cdot L \cdot D^2}{4} \qquad \text{ec. } V-4-3$$

en donde

V = Volumen de aire en cm³

L = Carrera del cilindro en cm

D = Diámetro del émbolo en cm

También intervienen en los cálculos otros factores denominados: ciclo, frecuencia de los ciclos y frecuencia máx<u>i</u> ma, que se definen como sigue:

- Ciclo de trabajo. Se refiere al desplazamiento del émbolo desde su posición inicial hasta el final de su carrera de trabajo, más el retorno a su posición inicial. Los ciclos por minuto constituyen la expresión normal.
- Frecuencia de los ciclos. Se llama así al núme ro de ciclos de trabajo realizados en la uni-dad de tiempo y en determinadas condiciones de servicio.
- Frecuencia máxima. Corresponde al número máximo de ciclos de trabajo por unidad de tiempo en unas condiciones concretas.

El consumo efectivo de aire será:

siendo

Q = Consumo de aire en litros/minuto

f = Número de ciclos por minuto

V = Volumen de aire en litros

Para cilindros de doble efecto, la ecuación que - da el consumo teórico de aire será:

$$V = 2 \frac{\pi \cdot L \cdot D^2}{4}$$
 ec. V-4-5

si despreciamos el volumen del vástago en compensación con - - tros volúmenes no evaluados en la carrera de tracción.

V-4-1-4 CONSUMO TOTAL DE AIRE

Para encontrar el consumo total de aire de un cilindro hace falta considerar otros consumos de aire adiciona-les, como, por ejemplo, los espacios muertos en las posiciones finales del émbolo y el volumen de aire comprimido encerrado en las tuberías de interconexión entre el cilindro y el distribuidor, (fig. V-4-3), por cuya razón será conveniente sumar un porcentaje (del orden de un 20 a un 30%) al volumen de aire -calculado, a fin de contrarrestar los consumos de aire que se ignoran.

En la práctica, el cilindro no sólo vacía la cara (por ejemplo la c) correspondiente, sino que, también, el tramo de tubería de interconexión a-b, ya que la descarga del - aire se efectúa por intermedio de la válvula de distribución.

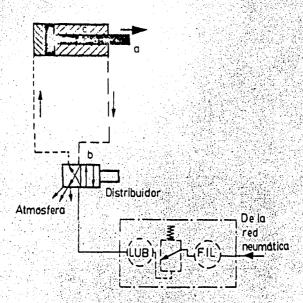


Fig. V-4-3 Consumo total de aire en un cilindro neumático

Por lo tanto, el consumo total de aire de un cilindro viene da do por la expresión: cilindro + tubería de interconexión + vá $\underline{1}$ vula distribuidora, la cual puede convertirse en la relación - siguiente:

$$Q = [(A_1 + A_2) \cdot C \cdot (p + 1) + (V_M + V_T) \cdot p] \cdot n$$

$$ec. V \cdot 4 - 6$$

en donde

Q = Caudal de aire libre en dm³/minuto (1/min)

A₁ = Area del émbolo en dm²

A₂= Area del vástago en dm²

C = Carrera en dm

V_M= Volumen del espacio muerto en dm³ (litros)

V_T= Volumen de la tubería en dm³ (litros)

n = Número de ciclos por minuto

p = Presión de servicio en bars.

V-4-2 CALCULO MECANICO DEL CILINDRO

Dentro del conjunto de componentes que conforman un cilindro neumático, hay dos piezas básicas, el cuerpo y el vástago, que se calcular utilizando la mecánica de los materiales.

V-4-2-1 CUERPO

Para el dimensionado del cuerpo o camisa, basta -

encontrar el grueso del tubo en función de su diámetro interior y de la presión máxima interna.

Si:

$$Pmax = 25 Kg/cm^2$$

El espesor de la camisa s se calcula por:

$$s \geqslant \frac{p_i \cdot d_i}{2 \text{ Gam}} \qquad ec. \cdot V \cdot 4-7$$

en la cual

d, = Diámetro interior (mm).

V-4-2-2 VASTAGO

Para el cálculo de la carga permitida por pandeo se utiliza:

$$P_{k} = \frac{\pi^{2} \cdot E \cdot J}{L^{2} \cdot S} \qquad \text{ec. V-4-8}$$

MATERIALES PARA LA FABRICACION DE CILINDROS NEUMATICOS

Componente	Cilindros ligeros	Cilindros medios	Cilindros pesados
Tubo	Plástico Aluminio estirado duro Latón estirado duro	Latón estirado duro Moldeado de aluminio	Latón estirado duro Acero estirado duro Acero soldado (medidas superiores) Latón, bronce, hierro o acero moldeados
Тарав	Aluminio soldado Latón soldado Moldaados de aluminio	Aluminio soldado Latón soldado Bronce soldado Moldeados de aluminio iatón hierro acero	Piezas moldeadas de alta resistencia
Pietón	Aluminio	Aluminio (moldeado) Latón (soldado) Bronce (soldado) Moldeados de latón bronce hierro acero	Moldeados de aluminio Aluminio forjado Latón (soldado) Bronce (soldado) Moldeados de latón bronce hierro acero
Vástago	Acero duice (rectificado y pulido) Acero cromado	Acera o acera templado (rectificado y pulido) Acero cromado Acero inoxidable Stainiess steel	Acero templado (rectificado y pulido) Acero cromado Acero Inoxidable
luntas del pistón *	Tóricas o de vaso	De vaso o tóricas	De vaso, en U o en C
luntas del vástago	Tóricas de sombrerete y en U	En U	En U o en V
Otras piezas	Moldeados de aluminio Aleación ligera	Moldesdos de aluminio latón acero	Acero de alta resistencia moldeado o soldado

Nota: La elección de las juntas depende más bien del tamaño que de la aplicación del cilindro. Así las juntas tóricas son muy comunes en los cilindros pequeños; las de distribución, las en C o en U, para los de tamaño medio y la de vaso para los más grandes.

en donde

- P_k = Carga admisible por el **vá**stago del pist**ó**n (Kg)
- E = M6dulo de elasticidad = $2,1 \cdot 10^6$ (Kg/cm²)
- J = Momento de inercia del vástago del - - pistón = $\frac{\pi}{64}$ (cm⁴)
- L = 2 x carrera (cm) = longitud total (del cilindro y del vástago salido)
- S = Factor de seguridad = 5.

Ecuación que es útil para obtener el diámetro del vástago.

V - 5 AMORTIGUACION

En razón a su diseño constructivo, el émbolo del cilindro, en su movimiento alternativo, quedará detenido, in la fase final de cada una de las carreras, por el fondo correspondiente, provocando un choque.

Si la velocidad de desplazamiento del émbolo es considerable, la repetición reiterada de estos choques propi-cia un aumento de los ruidos desagradables; a su vez, tales choques pueden deteriorar el cilindro causando daños mecánicos
en sus órganos internos y estructura.

Se hace preciso evitar, pues, el golpe de in de cada carrera, absorbiendo la energía cinética que adquiere el

conjunto móvil (émbolo-vástago-carga) en su movimiento de traslación entre las dos posiciones fijas (avance y retroceso) que limitan el recorrido del cilindro. La acción de absorber esta energía cinética, se denomina amortiguación final de carrera.

La amortiguación final de carrera puede ser externa o interna al cilindro. La amortiguación externa se logra mediante muelles, amortiguadores hidráulicos, sistemas de estrangulamiento de los conductos de escape que se conectan a partir de un cierto punto de la carrera, etc.

En la amortiguación interna, se consideran dos opciones:

- Amortiguación mecánica
- Amortiguación neumática

según se obtenga por la acción de topes elásticos o por la de un colchón neumático conseguido a base de la estrangulación del aire de escape:

V - 6 REGULACION DE LA VELOCIDAD

En la mayoría de las ocasiones existe la conveniencia de regular la velocidad de desplazamiento, ya que, muy raramente, se emplean los cilindros con toda su velocidad la máxima de desplazamiento.

La velocidad de desplazamiento de un cilindro pue de controlarse mediante:

V - CILINDROS

- Estrangulación del caudal de aire de entrada (alimentación)
 - Estrangulación del caudal de aire de salida -- (escape)
 - Ajuste de la presión de escape

En los dos primeros casos, se intercalan en el circuito válvulas reguladoras de caudal unidireccionales; en el tercer caso, se utilizan reguladores de presión de tres pasos.

En la práctica, la disminución de la velocidad de desplazamiento de un cilindro suele efectuarse por estrangulación del caudal de aire de salida (fig. V-6-1).

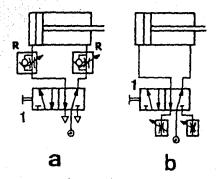


Fig. V-6-1

Regulación de la velocidad estrangulando la salida (e<u>s</u> cape) de aire

V I MOTORES

VI - 1 INTRODUCCION

En la industria moderna, los motores neumáticos son cada vez más empleados, especialmente donde es imposible o
peligroso el uso de aparatos eléctricos, o bien donde el mante
nimiento de estos últimos resultaría demasiado oneroso. Por ello los motores neumáticos son preferidos para las instalacio
nes en ambientes húmedos, saturados de sales o de ácidos, pol
vorientos e incluso timbién en ambientes muy calientes; y asimismo se usan los motores neumáticos para servicios pesados y
en condiciones desfavorables de funcionamiento. Cuando son ne
cesarios arranques y paros in tantáneos, fuertes sobrecargas,
variaciones continuas de velocidad, etc., resulta muy cómodo y
sencillo la aplicació: de un moto. neumático de tipo apropiaco.

Estos motores, sea como unidad aislada sea como grupos completos, se encuent an por lo común instalad s en locales industriales, minas y campos petrolíferos, refinerías, instalaciones químicas, fábricas de celulosa, canteras, fábricas siderúrgicas, fundiciones, industrias del caucho, etc.

VENTAJAS DE, LOS MOTORES NEUMATICOS

Ventaja	Observaciones
Fácil de proyecter	En general, implica gran fiabilidad y mantenimiento simple
Fécil de construir	f oducción económica
Eleveda relación potencia/peso	Modelos compactos y ligeros (muy adecuados, por ejemplo, para herramentas manuales, etc.) desde po- tencias fraccionarias
Bajo coste operativo	La única fuente de energia es el aire comprimido
Seguridad y flabilidad	Particularmente adecuado para funcionar in ambientes desfavorables o peligrosos (por ejemplo, cuando se- rían inadecuados la electricidad o los combustibles líquidos)
Adaptabilidad	Se puede proyectar con varias características par/ve- locidad y desde potencias fraccionarias
Fácil control	Se controla fácilmente por regulación de la presión del aire: fácilmente inversible
Capacidad de aobreca	rga Se puede bloquear por sobrecargas, sin averias
Uni como suxiliar	Excelente como fuente de energia de emergencia, sin combustibles perjudiciales o peligrosos (con botellas de aire)

INCONVENIENTES DE LOS MOTORES NEUMATICOS

Inconveniente	Observaciones
Velocidad variable	Es variable la velocidad con la carga y puede ser dificil de controlar con carga variable y par motor plano
Potencia limitada	Potencia máxima limitada, del orden de 30 BHP
Ruido	Todos los motores neumáticos tienden a ser de funciona- miento ruidoso, pero el nivel sonoro puede rebajarse con silenciadores en el escape
Deficiente arranque en carga	En algunos tipos, el par de arranque es bajo, y ello re- quiere eliminar o reducir la carga "
Esfuerzo limitr 'o	Las características especiales de algunos tipos de motor pueden limitar sus aplicaciones *

Se trata, principalmente, de una cuestión de elección del tipo de motor más apropiado y/o añadir un reductor s las preciso.

VI - MOTORES

VI - 2 TIPOS DE MOTORES

Los motores neumáticos, cuando se usan adecuadamente, ofrecen algunas ventajas sobre los motores hidráulicos y - eléctricos. Estas son:

- Los motores neumáticos son sencillos en su diseño y construcción, relativamente baratos, muy confiables y fáciles de mantener.
- No hay calentamiento aunque la flecha del motor sea atascada.
- Los motores neumáticos son, debido a sus características de funcionamiento, a prueba de golpes y explosiones. No son afectados por el ca lor, la humedad o atmósferas corrosivas.
- Debido a que los motores neumáticos entregan aire a presiones desde 50 hasta 200 psi (344.5 a 1378 KPa), su costo de operación es menor -- que el de los motores hidráulicos, los cuales operan a presiones de 3000 psi (21 MPa) o más altas.
- Los motores neumáticos desarrollan más caballos de potencia por kilogramo de peso y por metro cúbico desplazado que la mayoría de los motores eléctricos normales. Un motor rotativo de paletas típico de 2½ hp a 1800 rpm y operando a 9 psi (62 kpa), tiene solamente 14.6 cm de altura por 19 cm de largo y pesa 7.7 kg.
- No hay daño debido a sobrecargas o continuos atascamientos de la flecha. Cuando un motor neumático se encuentra "trabado", éste continúa
 produciendo un par alto sin sufrir daño alguno.

VI - MOTORES

- La velocidad puede ser variada dentro de un am plio rango sin utilizar complicados controles.
- Debido a su baja inercia, los motores neumáticos aceleran y desaceleran rápidamente, desde
 cero hasta máxima velocidad en cuestión de mil<u>i</u>
 segundos.

Los motores neumáticos tienen sus limitaciones.

Son menos eficientes que los motores eléctricos y más ruidosos,

no pueden producir los torques y potencias de los motores hi-dráulicos y su velocidad varía con la carga.

VI - 2 - 1 MOTORES DE PISTONES

Los motores neumáticos de pistones están constituidos por un cierto número de cilindros de simple efecto unidos por medio de bielas a un eje principal del tipo cigüeñal; en la figura VI-2-1 se encuentra esquemátizado este tipo de motor. Estos motores son de 4 6 6 cilindros, la válvula de ditribución (5) es del tipo rotativo e introduce y evacúa el aire com primido de cada uno de los cilindros, garantizando así la perfecta y continua rotación del eje del motor. La lubricación de los componentes interiores se efectúa por medio del salpica do del aceite que se encuentra en el cárter.

VI - 2 - 2 MOTORES DE PALETAS

El principio de funcionamiento de este tipo de motores se encuentra esquematizado en la figura VI-2-2; al entrar el aire comprimido por (A) actúa sobre la parte saliente de las láminas o paletas obligando a la rotación del eje; al desplazar se las paletas sobresalen gradualmente del rotor siguiendo el

- MOTORES

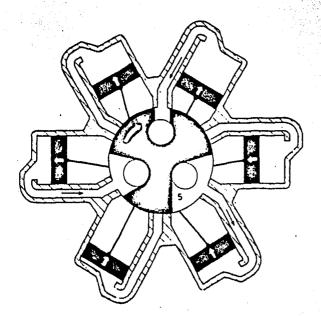


Fig. VI-2-1
Motor de pistones

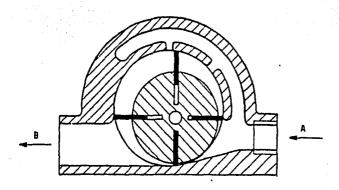
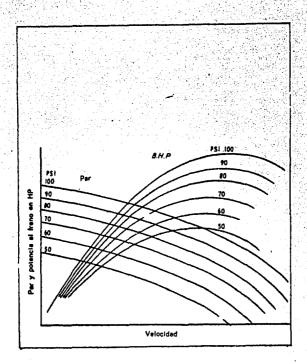


Fig. VI-2-2 Motor de paletas

perfil de la parte fija y el aire comprimido actuará también, por lo tanto, sobre la superficie de la paleta opuesta al movimiento de rotación del eje, pero siendo ésta de una superficie menor, resulta que el eje girará en el sentido de acción del aire comprimido sobre la superficie mayor.

Se pueden encontrar motores para distintos valores de par sobre el eje, aunque, naturalmente, sus características y construcción varían en función de la potencia desarrollada por los mismos.

Hay motores para un servicio con inversión del movimiento, o sea que puede funcionar perfectamente con rotación tanto a derecha como a izquierda.



Curvas de funcionamiento de un motor de pistones

VI - MOTORES

PARAMETROS DE FUNCIONAMIENTO DE LOS MOTORES NEUMATICOS

Tipo de motor	Pot, máx. en BHP (%) en vacio *	Veloc, a potencia maxima	Reductor	Relación par/velocidad	Control de velocidad	Par al disminuir la velocidad
Paletas	4555	Alta	Si	Bajo	Presión de aire	Crece
Pistones	55-65	Baja a moderada	Si	Medio a elevado	Presión de aire	Crece
Diafragma	20–25	Muy baja		t uy elevado	Caudal de aire	Crecimiento pronunciado
Turbina	75–90	Muy alta	No	Muy bajo	Presion de aire	Decrece
Reductor	50-60	Moderada		Bajo	Presión y caudal de aire	Constante
Lineal	-	Alta #	<u>.</u>		Restricción del escape	

APLICACIONES GENERALES DE LOS MOTORES NEUMATICOS

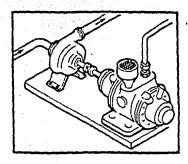
Tipo de motor	Aplicaciones tipicas			
PALETAS, potencias fraccionarias (tamaños superiores)	Herramientas portátiles y para trabajos ligeros, etcétera. Herramientas grandes, bombas, trabajos como			
(talifatios superiores)	motor en caso do pares de arranque bajos.			
PISTONES, potencias fraccionarias	Herramientas portátiles y de banco; tornos de elevación y arrastre; manutención mecánica.			
(tamaños superiores)	Trabajos como motor, en general, sobre todo para cargas superiores o fluctuantes y cuando se re- quieren buenas características de par a baja ve- locidad.			
DIAFRAGMA	Accionamiento de válvulas; manutención mecáni- ca; operaciones que requieren pares muy eleva- dos a velocidades bajas.			
TURBINA	Taladradoras rápidas miniatura, etc.			

Nota: Además de los motores de uso general (por ejemplo, particularmente los de paletas y pietones) existen los motores neumáticos para trabajos especiales, como, por ejemplo, en herramientas, encionamiento de válvulas, arranques para motores térmicos y inchinas de gas, tornos, polipastos, etc. Además, el campo de aplicación de los notores neumáticos se solapa parcialmente con el de los accionadores rotativos y semirrotativos; también pueden sen in para propulsión de accionadores rotativos, semirrotativos y lineales.

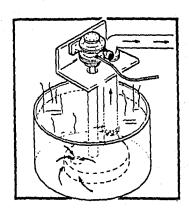
^{*} Guía aproximada

[#] Sin restricción en el escape

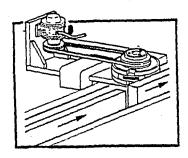
EJEMPLOS DE APLICACIONES



Los motores neumáticos se utilizan para accionar bombas en refinerías, plantas químicas y otros lugares donde se deben bombear líquidos inflamables ó explosivos.



Se utilizan en bombas para metales fun didos por dos razones. Se enfrían por el propio aire que se expande y no sufren daño si el metal solidifica.



Los motores neumáticos son útiles para accionar ruedas para marcar metales -- trabajados en caliente. La velocidad del marcador se ajusta fácilmente a la del perfil metálico.

VII APLICACIONES

VII - I POSICIONADO

En esta sección se expondrán diferentes ejemplos de aplicación en la manipulación de objetos, (piezas de trabajo o herramientas), para que adopten las posiciones deseadas dentro de un proceso de producción.

En la figura VII-I-I se representan los elemen-tos y unidades neumáticas para determinadas funciones de traba
jo.

El correcto posicionado de piezas y herramientas, dentro de la complejidad de un proceso automático, tiene mucha importancia, ya que sin una correcta ordenación de estos elementos la manipulación es totalmente imposible. La forma exterior de una pieza, es decisiva para realizar la operación de sujetar y posicionar.

Función	Símbolo	Ejempio	Elementos de trabajo	Campo de utilizacion
Descargar	((1)	E DEBER	Multivibrador	Por ejemplo: Frecuencia con cilindro de 12 é del pistón 7 Hz (ajuscable).
Almacenar			Cilindro de simple y doble efecto	1-100 pietas/min
Alimentar	+		Cilindro de simple y dobla electo	1 - 100 plezszímin 0.6 hasta 60 m/min Velocidad de avince 1 - 2000 mm carrera del piscón
Comprober posición	→ ←		Detector de proximidad. Barrera de aire	Ossancia máxima 3; 4.5; 6; 15 mm Hasta 100 mm
Giro	[2]		Cilindras de giro	Angulo de giro 0 - 90° (sjustable) 0 - 290° (sjustable)
Fuerza, sujeción y/o formado	→ ←		Cilindros de simple y doble efecto. Pinzas de sujectión	1 - 1000 mm, 1 - 2500 kp? 2000 - 7000 kp
Avance (circular)	Q		Plato circular	Paios parciales de 15°, 30°, 45°, 60°, 90° y 120°
Avance (lineal)	\rightarrow		Alimentador	Carrera 0 - 250 mm, ajussable Grueso de material hasta 2,0 mm
Avance alternativo			Unidades de avance neumaticas y oleoneumáticas	Velocidad de avance de 30 hasta 6000 mm/min
Expulsar	\rightarrow		Expulsor. Cilindros de simple y doble efecto	Hasta 480 impulsos/min 1 - 100 piezas/min

Fig. VII-1-1

Elementos y unidades neumáticas para determinadas funciones de trabajo

Para detectar neumáticamente la posición de un elemento cualquiera se utilizan generalmente, captadores de información en alta y baja presión, tales como obturadores de fuga, barreras de aire y detectores de proximidad. La utilización de un determinado tipo de sensor depende esencialmente de la pieza a detectar, debido a las limitaciones de distancia que posee cada elemento, (ver figs. VII-1-2 a VII-1-8).

VII - 2 GIRO

El concepto girar abarca un gran número de distintos procedimientos de trabajo. El giro se puede referir a la pieza de trabajo o también al sentido de circulación del material.

En dispositivos automáticos de alimentación de - piezas se trabaja normalmente de forma que las piezas mal colocadas sean expulsadas y llevadas nuevamente al dispositivo de alimentación.

Dentro del proceso de producción y con las piezas ya distribuidas es a veces necesario girar la pieza entre las diferentes estaciones, (fig. VII-2-1), por motivos de trabajo. Se debe diferenciar si la pieza gira por el eje horizontal o vertical. Además, es importante, el recorrido completo del movimiento de giro por ejemplo 90°, 180° o comprendido entre estos valores.

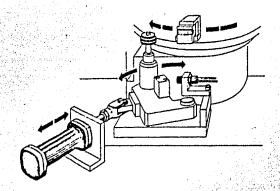


Fig. VII-1-2

Unidad de fresado con detección final de carrera

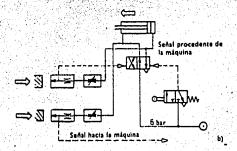
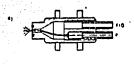


Fig. VII-1-3
Esquema de mando



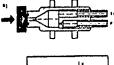




Fig. VII-1-4

Funcionamiento del obturador de fuga

VII - APLICACIONES

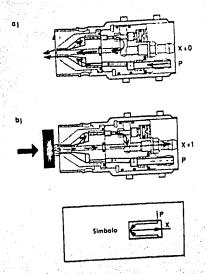


Fig. VII-1-5

Funcionamiento de un detector de proximidad. Presión de alimentación máx. = 500 mbar.
Presión de señal mínima = 0.5 mbar.
a) Escape libre, señal = 0
b) Escape interferido, señal - 1.

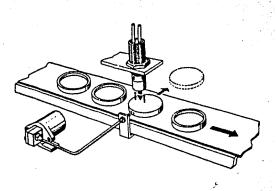


Fig. VII-1-6 Ejemplo de mando de un detector de pro ximidad

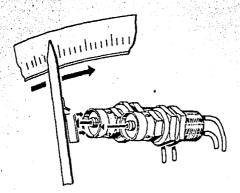


Fig. VII-1-7
Empleo de detectores de proximidad para la dosificación por peso de algún material

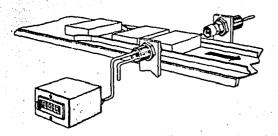


Fig. VII-1-8 Ejemplo de mando de una barrera de aire

VII - APLICACIONES

VII - 3 ALIMENTACION

Dentro de este grupo se consideran todas las operaciones de almacenamiento, traslado, desvío, unión, distribución, extracción y ordenamiento. Ejemplos de este tipo de operaciones se muestran de las figs. VII-3-1 a VII-3-7.

VII - 4 AVANCE LINEAL INTERMITENTE

nantemente con grandes series y en grandes máquinas herramienta, por ejemplo en procesos de prensado. Pero también las pequeñas máquinas pueden adaptarse a este principio. Por ejemplo, se utiliza este sistema cuando el material tiene forma de cinta o de barra y debe ser trabajado en toda su longitud en pasos in dividuales. Entonces el avance lineal intermitente es una combinación óptima de manipulación y de producción automática. -- Por ejemplo, (fig. VII-4-1), el avance de una cinta transportadora donde se montan dispositivos y éstos llevan las piezas de trabajo de estación a estación. La cinta transportadora puede ser una cinta articulada, una cadena, una cinta de placas articuladas o un tipo similar.

En la práctica se utilizan aparatos fabricados - en serie, es decir, alimentadores de avance intermitente, - -- (fig. VII-4-3), en los cuales la longitud de alimentación es - regulable, sin escalonamientos. Estos aparatos neumáticos se emplean principalmente para material en forma de barras y de - cinta. Para piezas individuales, este tipo de avance sólo se usa en casos excepcionales. Con piezas pequeñas el avance lineal resulta bastante más caro que el avance circular.

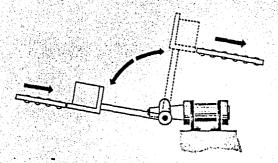


Fig. VII-2-1 Giro de 90° a una pieza y elevación simultánea

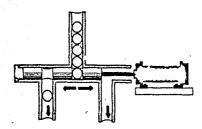


Fig. VII-3-1
Distribución alternativa de piezas a dos canales de alimentación

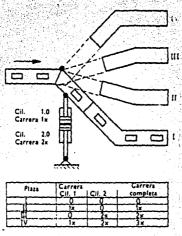


Fig. VII-3-2

Ejemplo de distribución de material de una cadena de alimentación

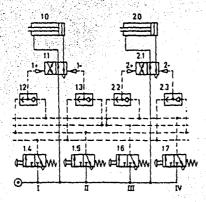


Fig. VII-3-3

Mando neumático manual (ejem plo anterior)

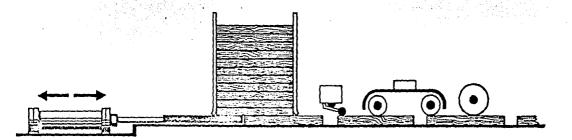


Fig. VII-3-4

Alimentador de petaca con cilindro neumático y corredera

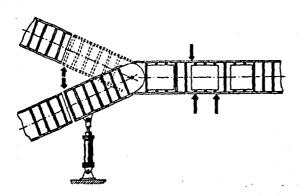


Fig. VII-3-5

Reagrupación de piezas por medio de un puente horizontal basculante.

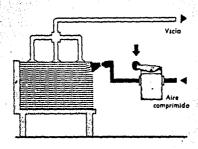


Fig. VII-3-6

Separación de piezas planas por medio de un chorro de aire, para su distribución

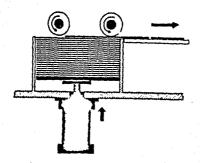


Fig. VII-3-7

Distribución en un almacenador de petaca

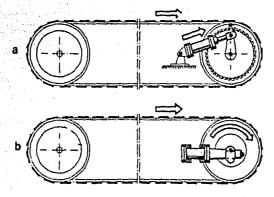


Fig. VII-4-1

Accionamiento de una cinta transportadora

- a) Accionamiento de trinquete por medio de un cilindro neumático
- b) Accionamiento con cilindro de giro por medio de engranaje y rueda libre.

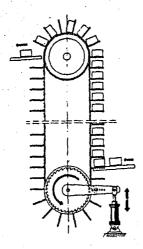


Fig. V'I-4-2

Ejemplo de aplicación de a ance intermi tente

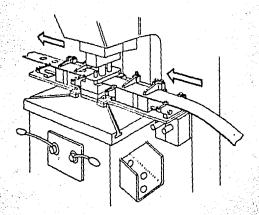


Fig. VII-4-3

Marcha sincronizada de dos alimentadores de avance intermitente. Uno de ellos tra baja empujando y el otro arrastrando. -Instalación en una prensa

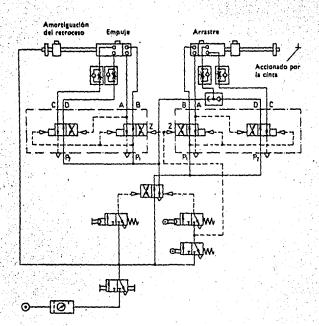


Fig. VII-4-4

Esquema para la marcha sincronizada de los dos alimentadores (ejemplo anterior)

VII - APLICACIONES

VII - 5 AVANCE CIRCULAR INTERMITENTE

Una de las ventajas principales del avance circular es la alimentación única al lugar de trabajo, donde queda la pieza hasta finalizar el proceso de producción. El plato circular, como portador principal para todas las maniobras de piezas de trabajo, desde un mínimo de 2 y hasta más de 20 pasos, simplifica la función de alimentación al máximo. En el asiento de la pieza está integrada la sujeción y liberación única para todo el proceso de producción. La carga y la descarga se realizan en la primera y la última estación del plato circular.

Según el principio del accionamiento lineal, los platos divisores trabajan mediante un cilindro que produce el giro del plato en una división múltiple del giro total de 360°, (figura VII-5-1).

El dispositivo para la selección del número de - divisiones está montado directamente o pueden realizarse inter cambiando las plantillas divisoras o mediante topes. Normalmente puede regularse la velocidad de giro sin escalonamientos.

En el ejemplo de la figura VII-5-2, el plato divisor está montado horizontalmente, y dividido en 8 estaciones. Las estaciones 2 a 7 son estaciones de trabajo.

VII - 6 CONTROL

En esta sección se tratará del control, ya sea - de paso, distribución o detección, de masas en general, como -

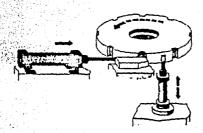


Fig. VII-5-1

Principio de una unidad de avance circular intermitente con enclav<u>a</u> miento en la posición de trabajo

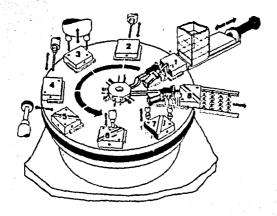


Fig. VII-5-2

Plato divisor neumático con ocho es taciones, dispositivo de carga y des carga neumático

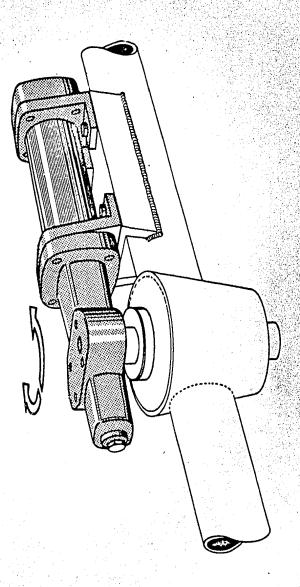
pueden ser los líquidos, pastas, material en forma de grano, - polvo o áridos, en las aplicaciones de la neumática industrial.

Las posibilidades de mandos adicionales o de cierre para el flujo de material, son funciones secundarias en la alimentación del material. La figura VII-6-1 muestra un ejemplo de un mando neumático de un órgano de cierre.

En la figura VII-6-2 se muestra un accionamiento neumático para el cierre de silos. La compuerta se abre lentamente en el primer tercio del recorrido de apertura y luego rápidamente hasta la apertura máxima. El movimiento de cierre se efectúa rápidamente, (figura VII-6-3).

VII - 6 - 1 REGULACION DE NIVEL

Según el principio del obturador de fuga, puede detectarse el nivel de líquido con un emisor de señales especial y mandar con estas señales el llenado o el vaciado del de pósito. La figura VII-6-4 muestra un captador de información para la detección del nivel. El aire de alimentación se sumi-nistra por la conexión P con una presión de 100 a 300 mbar, y escapa por la tobera. En la salida de señal X se produce una depresión, a la cual corresponde la señal O. Tan pronto como el nivel del líquido aumenta, cierra la abertura inferior del tubo sumergido y en la salida X del emisor de señales se produ ce un cambio de presión, debido a la presión dinámica. variación, de la depresión a la sobrepresión (señal I), acciona el amplificador conectado. En la figura VII-6-5 se muestra el mando para una detección de nivel sencilla. Si debe mantenerse un nivel entre un valor mínimo y un valor máximo, se debe realizar un mando con dos emisores de señales, según la fi-



lando neumático de un órgano de cierre

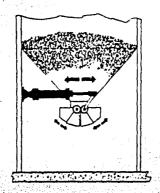


Fig. VII-6-2

Accionamiento neumático de cierre de silo, por medio de un movimie<u>n</u> to de giro

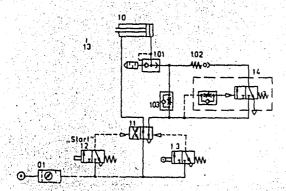


Fig. VII-6-3

Mando neumático de un cierre de silo, (ejemplo anterior).

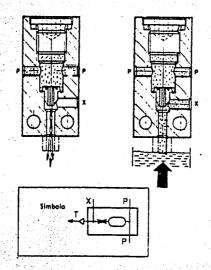


Fig. VII-6-4

Emisor de senal para la detección de niveles siguiendo el principio de una tobera de obturación

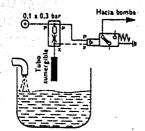


Fig. VII-6-5

Petección de nivel. Al llegar al nivel deseado, se emite una señal para el rando del llenado o vaciado gura VII-6-6. Con esto se realiza una regulación de nivel.

En una envasadora de botellas se utiliza la detección de nivel para la dosificación. El esquema neumático para esto está indicado en la figura VII-6-7. En este caso se llenan botellas de perfume. Las botellas son conducidas desde abajo a las boquillas de llenado por el cilindro 1.C. En las boquillas envasadoras están montados los elementos de emisión de señales, los cuales cierran las válvulas de llenado 1.16 y 1.17 por medio de amplificadores y convertidores neumáticos eléctricos, cuando el líquido llega al nivel superior. Al mismo tiempor se invierte el cilindro de alimentación, junto con las botellas llenas, al retroceso a través de la válvula 1.6, mediante las válvulas de inversión 1.9 y 1.11 y los dos elementos función "Y", 1.2 y 1.3.

VII - 7 PRODUCCION

La clásica máquina herramienta y de conformación está diseñada para una amplia variedad de posibilidades dentro de las funciones de producción. Su capacidad, potencia, dimensionado y realización técnica no se ajustan a una determinada pieza. La construcción de una pieza sencilla mediante una máquina universal puede producir un costo muy elevado ya que sólo se utilizan unas partes de la misma. Por esta razón, la producción en serie tiende al estudio de máquinas especiales, según cada caso, para poder obtener resultados óptimos y económicos. Esto conduce a la gran construcción de máquinas especiales adaltadas a una pieza determinada o bien a algunas piezas similares respecto a su forma, tamaño, material y proceso de trabajo, per mitiendo una producción racional.

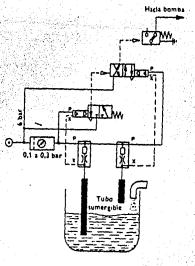
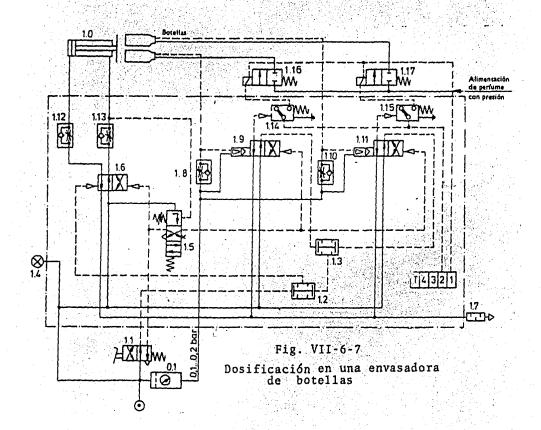


Fig. VII-6-6 Regulación de nivel entre el mínimo y el máximo con dos emisores de señales



El accionamiento neumático es aplicable a todas las partes de la producción que se caracterizan por sus movimientos lineales. Por ejemplo, partiendo de la base de que, en una máquina herramienta, el movimiento de giro de la pieza de trabajo o de la herramienta se produce sólo durante el mecanizado, quedan un gran número de movimientos lineales necesarios para un proceso completo. Estos movimientos lineales, sobre todo movimientos de alimentación, avance de piezas, o de herramientas, los pueden realizar un cilindro neumático solo o en unión de un circuito cerrado hidráulico o una unidad de avance neumática-hidráulica, mediante una aplicación sencilla.

La figura VII-7-1 muestra un taladro con acciona miento del avance de la broca con unidad olconeumática.

La figura VII-7-3 muestra una instalación de tala drado automático. Dos husillos de taladrado realizan 16 agujeros en 8 posiciones, con un mando programado.

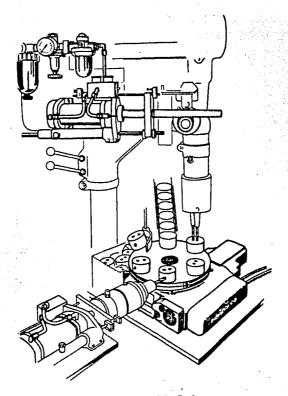


Fig. VII-7-1
Taladro con accionamiento del avance de la broca con unidad oleoneumática

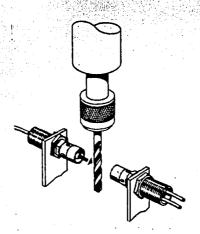
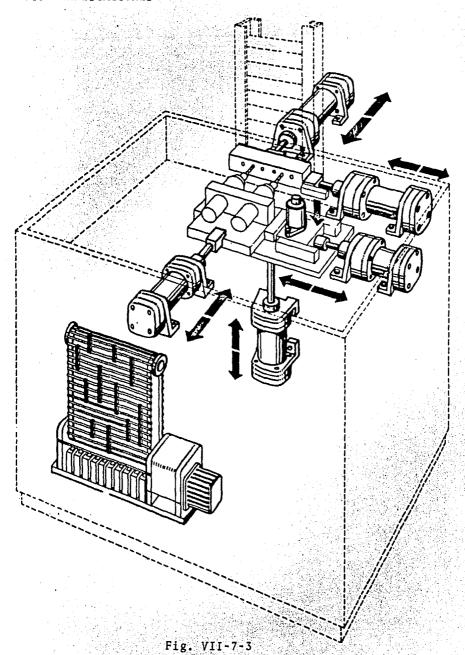
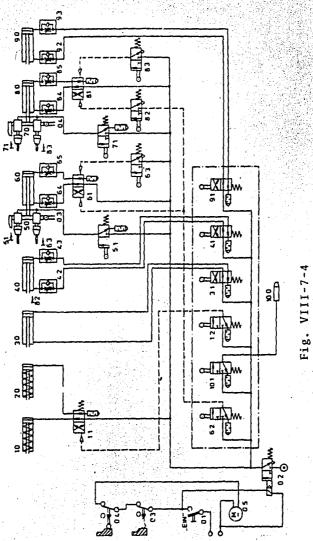


Fig. VII-7-2 Control de rotura de broca



Listalación de taladrado automático con un mando programado



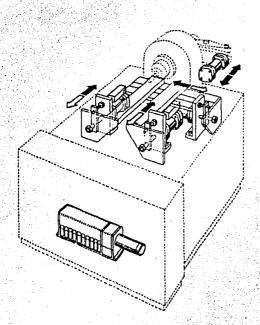


Fig. VII-7-5
Torno programado para el refrentado cilindrado y chaflanado

VIII

APLICACION A UNA MAQUINA ENSAMBLADORA DE TUERCAS Y TORNILLOS

VIII - I INTRODUCCION

Debido a que este trabajo se originó de la necesidad de una búsqueda de alternativas para el diseño y construcción de un prototipo de máquina ensambladora de tuercas y tornillos, desarrollado en el Centro de Diseño Mecánico de la Facultad de Ingeniería de la U.N.A.M., resulta interesante presentar los distintos elementos que conforman la máquina. En este capítulo se describen cada uno de los dispositivos neumáticos, de mando y trabajo, que integran la ensambladora.

VIII - 1. UBICACION DEL PROYECTO

Las torres de transmisión de energía eléctrica de la Comisión Federal de Electricidad son armadas utilizando tor nillos de cabeza hexagonal. Estos tornillos son galvanizados por el método de inmersión que, no obstante el proceso de centrifugación, produce tornillos con numerosos grumos en las ros

cas ocasionando que la operación de ensamble de la torre se -obstaculice al encontrar tornillos que no pueden ser ensamblados con la tuerca. La CFE, por lo tanto, exige a sus proveedo
res que los tornillos sean entregados ya ensamblados.

La Compañía TOMEXSA, fabricante de torres de trans misión, solicitó al Centro de Diseño Mecánico el diseño y la -construcción de un prototipo totalmente automático para el ensamble de las tuercas y tornillos que son vendidos a CFE.

VIII-1-1 NECESIDADES

Los requerimientos con los que debería cumplir el prototipo de máquina ensambladora son los siguientes:

- a) Debería ser un prototipo completamente automá tico.
- b) Capaz de ensamblar tornillos de diferentes me didas. Desde 1/2" a 3/4" de diámetro y longi tudes de 1/2" a 3 1/2".
- c) El par de apriete tuerca-tornillo debería ser regulable, capaz de proporcionar el par ejercido por un hombre.
- d) El número de hilos de enroscamiento del torni llo debería ser regulable hasta un hilo antes del fin de la cuerda del tornillo.
- e) Capaz de separar los tornillos defectuosos.

VIII - 1 - 2 OBJETIVO

A partir del estudio de las necesidades del cliente, se planteó como objetivo la fabricación de un prototipo de máquina ensambladora automática, utilizando materiales y dispositivos de fácil adquisición dentro del país. Aderás, la máquina sería de fácil operación y mantenimiento, capaz de operar con las distintas formas de energía disponibles en la planta de TOMEXSA.

VIII - 2 DESCRIPCION DE LA MAQUINA

La máquina acopladora cuenta con los siguientes - módulos:

- a) Unidad de ensamble automático de tuercas y -tornillos o cabezal acoplador.
- b) Alimentador de tuercas
- c) Alimentador de tornillos
- d) Sistema de mando secuencial automático

La configuración general de la máquina, se muestra en la fig. VIII-2-1.

VIII - 2 - 1 CABEZAL ACOPLADOR

Realiza la operación más importante dentro de la máquina y tiene como función efectuar el acoplamiento tornillotuerca en forma automática, rechazando aquellos tornillos cuya rosca se encuentre defectuosa. Los elementos que componen al

VIII - APLICACION A UNA MAQUINA ENSAMBLADORA DE TUERCAS Y TOR NILLOS

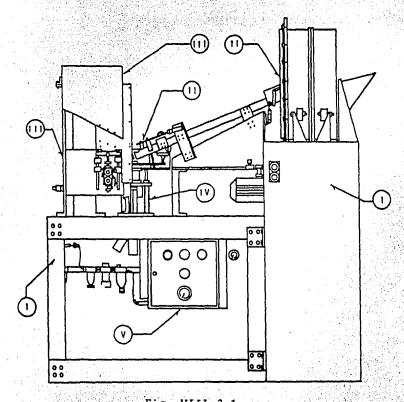


Fig. VIII-2-1 Configuración general de la máquina ensambladora de tuercas y tornillos

I - Bastidor

II - Alimentador de tornillos

III - Alimentador de tuercas

IV - Cabezal acoplador

V - Sistema de mando secuencial automático

cabezal acoplador se muestran en la fig. VIII-2-2.

El cabezal de ensamble se encuentra situado al centro de la mesa del bastidor, llegando a él los canales de alimentación de tornillos y tuercas.

El cabezal está constituido por un dado hexagonal hueco con movimiento giratorio a través del cual es introducido un tornillo. El tornillo es alimentado por medio de un dosificador localizado en la canal superior de alimentación de tornillos, (ver fig. VIII-2-3). En la parte inferior del dado se en cuentra localizada una mordaza con movimiento rectilineo que -tiene como funciones dosificar las tuercas desde la canal de alimentación y transportarlas a la parte inferior del dado hexagonal hasta una posición concéntrica al dado, (ver fig. VIII-2-2). El acoplamiento tornillo-tuerca se efectúa en el momento en que una tuerca sujeta en la mordaza, en posición concéntrica al dado hexagonal, es alcanzada por el tornillo, (que cae vertical-mente), introducido a través del dado.

Una vez logrado el enroscamiento, un sensor neumático, (barrera de aire), localizado en la parte inferior a la-mordaza y calibrado a cierta altura detecta la presencia del --tornillo. Se genera así una señal neumática que retrae la mordaza posicionadora y permite la caida del tornillo. El diagrama, (fig. VIII-2-4), ilustra la secuencia de operación en el en samble.

Para el giro del dago hexagonal, se utiliza un motor neumático. Este tipo de motor permite la regulación del par y la velocidad, además de no sufrir daños en caso de que -

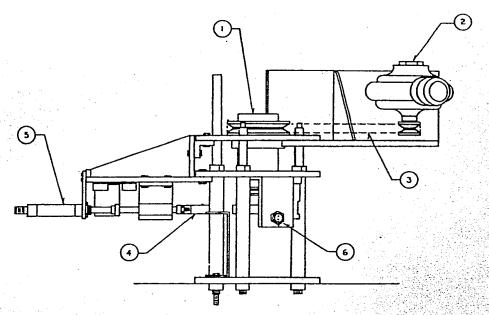


Fig. VIII-2-2 Cabezal acoplador

- Dado hexagonal
- Motor neumático
 Randa
- Mordaza de sujeción de la tuerca
- 5. Cilindro dosificador de tuercas
- 6. Barrera de aire. Sensor neumático que indica el término del ensamble tuercatornillo

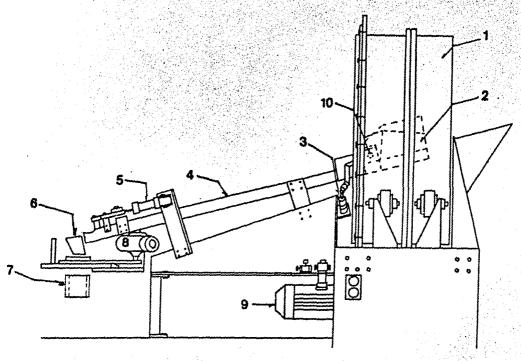


Fig. VIII-2-3

Alimentador de tornillos

- 1. Depósito cilíndrico
- 2. Charola
- 3. Cilindro agitador
- 4. Canal transportador
- 5. Cilindro dosificador de tornillos
- 6. Entrada de tornillos
- 7. Cabe zal acoplador
- 8. Motor neumático
- 9. Motoreductor
- 10. Mecanismo de agitación

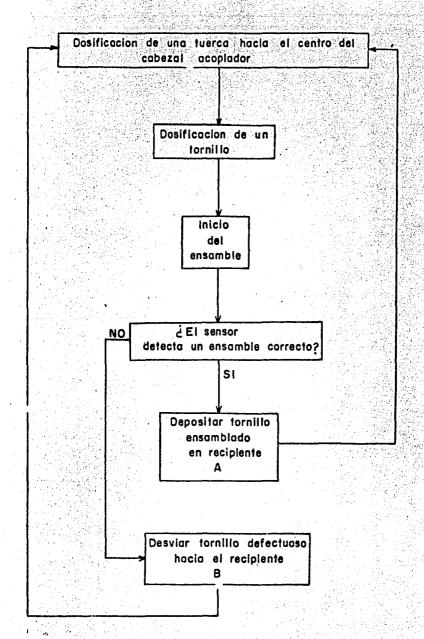


Fig. VIII 2-4 Secuencia de operación del cabezal acoplador

la flecha sea bloqueada.

En caso de que se presenten tornillos con fallas - en la cuerda o con exceso de zinc en la misma, la máquina, a - través de dispositivos de control neumático que utilizan como discriminante al tiempo, rechazará los tornillos defectuosos - hacia un depósito de tornillos rechazados.

Los canales de alimentación de tornillos y tuercas son llenadas por sus respectivos alimentadores, (fig. VIII). La presencia de tornillos o tuercas en cada canal es registrada --por medio de sensores neumáticos. En caso de falta, ya sea de tornillo o de tuerca, dichos sensores envían una señal de mando para no iniciar un nuevo ciclo de alimentación. Una vez cumplidas estas dos condiciones la mordaza del cabezal procede a la alimentación de una tuerca hacia el centro del dado. Al mismo tiempo se genera una señal hacia el dosificador de tornillos --para la liberación del tornillo que entrará en el dado, (ver fig. VIII-2-5). La barrera de aire lo registra y una vez enros cado manda una señal para retraer la mordaza y permitir la caída del tornillo.

VIII-2-2 ALIMENTADOR DE TUERCAS

Necesidades:

Dada la selección de un cabezal de acoplamiento - operado con un motor neumático como solución al problema de ensamble tuerca-tornillo se presentaron las siguientes necesidades de diseño:

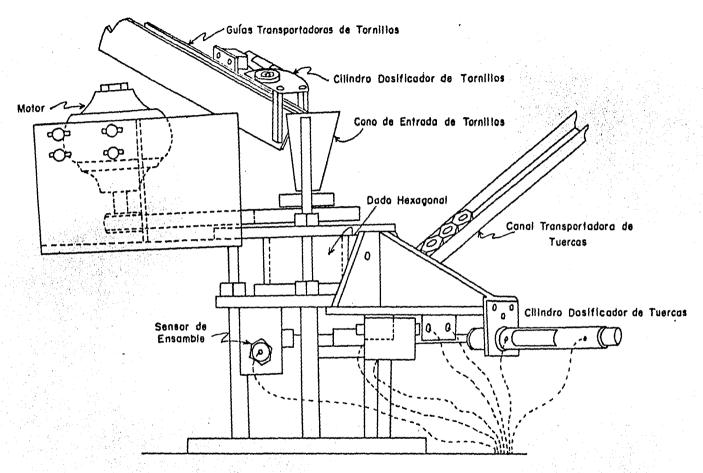


Fig. VIII Cabezal de ensamble

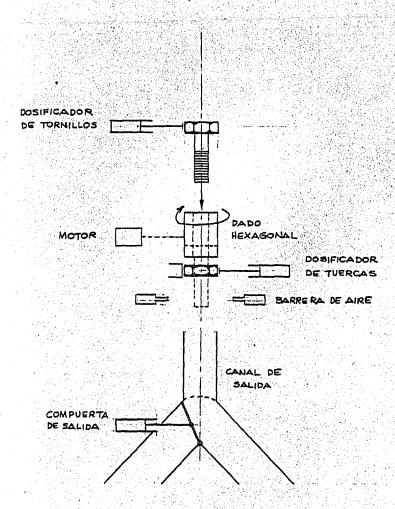


Fig. VIII-2-5
Esquema del proceso de ensamble tuerca-tor
nillo en el cabezal acoplador

- a) Flujo continuo. Se requería de un alimentador que proporcionara un gasto variable e ininterrumpido de tuercas. El gasto variaría de --1000 a 1800 tuercas por hora.
- b) Distintos diámetros. Era necesario el tener un alimentador capaz de manejar diámetros de tuercas desde 1/2" hasta 1".
- c) Confiable. Se requería de un sistema confia-ble que proporcionara una tuerca siempre en el momento que se necesitara.
- d) Intercambiable. Se tenía la necesidad de un alimentador fácilmente ajustable para tuercas de diferentes diámetros.
- e) Orientador. La alimentación debería de efectuarse de tal manera que todas y cada una de las tuercas entraran en la misma posición al cabezal acoplador.
- f) Capacidad. Las cargas de tuercas al alimentador no deberían de ser muy frecuentes con obje to de lograr una mayor automatización.

Dentro de los diferentes sistemas de alimentación de tuercas se seleccionó un sistema neumático reciprocante de diseño original el cual proporcionaba numerosas ventajas de -- construcción y costo.

De acuerdo con las necesidades antes mencionadas se decidió la utilización de un cilindro neumático con movimien to reciprocante. Se diseñó un dispositivo colector y posicio nador de tuercas que, movido por el cilindro antes mencionado, conduciría las tuercas desde el depósito hasta el cabezal aco-

plador. Al salir del alimentador, las tuercas son conducidas por medio de una canal hasta la base del cabezal, (fig. VIII-2-6)

VIII-2-3 ALIMENTADOR DE TORNILLOS

Las necesidades de diseño que se presentaron en el caso del alimentador de tornillos son semejantes a las del alimentador de tuercas, teniendo que señalar como puntos impo<u>r</u>
tantes los siguientes:

- a) La necesidad de acoplar tornillos desde 1 1/2"
 a 3 1/2":
- b) La alimentación de los tornillos debería efectuarse verticalmente desde la parte superior del cabezal acoplador.
- c) El alimentador permitiría la dosificación uno a uno de los tornillos.

Como resultado del estudio de las necesidades y di ferentes alternativas del problema de alimentación de tornillos se llegó a la siguiente solución:

Se utilizaría un depósito cilíndrico con movimiento alrededor de su eje que cumpliría con dos funciones principales.

- 🕒 a) Almacenaje de tornillos 🦠
 - b) Dosificación de pequeñas cargas de tornillos sobre una canal transportadora con dirección al cabezal acoplador.

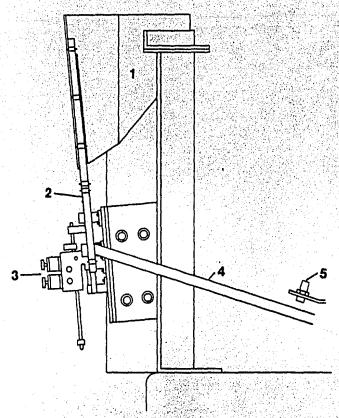


Fig. VIII-2-6 Alimentador de tuercas

- 1 Depósito de tuercas
- 2 Cartucho alineador de tuercas
- 3 Unidad de avance neumática
- 4 Canal transportadora de tuercas hacia el cabezal acoplador
- 5 Sensor neumático de existencia de tuerca

Con objeto de transportar, posicionar y dosificar. los tornillos a la entrada del cabezal se utiliza una canal -- transportadora. Los tornillos son movidos por la fuerza gravitoria, (ver fig. VIII-2-3).

El diseño incluyó la utilización de un motor reductor de 0.5 H.P. que proporciona al depósito cilíndrico una velocidad angular. El cilindro transporta pequeñas cargas de tornilos por medio de cangilones instalados en su interior. Los tornillos son recibidos sobre una charola que los obliga a entrar verticalmente sobre la canal transportadora. De esta manera se logra llevar los tornillos hasta el cabezal. Con objeto de lograr una mejor salida de tornillos desde la charola receptora hasta el cabezal se diseñó un mecanismo agitador. Dichomecanismo es movido por medio de un cilindro neumático con movimiento reciprocante.

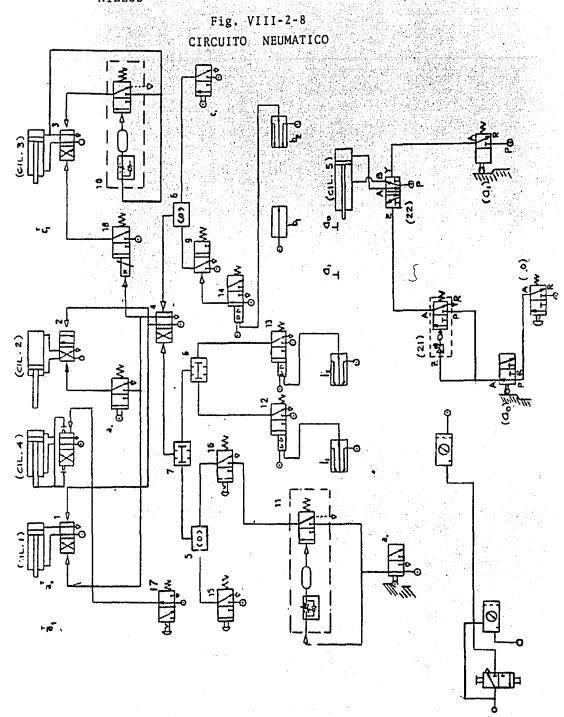
VIII - 2 - 4 MANDO SECUENCIAL AUTOMATICO

La unidad de mando, (fig. VIII-2-1), está compuesta por temporizadores, válvulas, amplificadores e interruptores manuales y tiene como función la de coordinar las operaciones que realiza la máquina.

La secuencia lógica de operaciones de mando que se lleva a cabo, según el circuito mostrado en la fig. VIII-2-8, es la siguiente:

- 1. Oprimiendo el botón "unidad", (17)*, se pone en
- (*) número de identificación en el plano del circuito neumático

VIII - APLICACION A UNA MAQUINA ENSAMBLADORA DE TUERCAS Y TOR-NILLOS



funcionamiento la unidad con movimiento alternativo instalada en el depósito de tuercas - - (CIL.4). La válvula y micros witches necesarios para lograr el movimiento cíclico vienen integradas al cilindro neumático, tanto la velocidad como la carrera del pistón son posibles de regular.

2. Al oprimir el botón "Tornillos", (20), se pone en funcionamiento el pistón agitador de tornillos, (CIL.5).

El movimiento alternativo se logra por medio de --- dos microswitches: ao y a1, (válvulas con accionamiento mecánico). Cada vez que el pistón completa un ciclo y el vástago se encuentra en su punto más bajo, (vástago retraido), transcurre un tiempo predeterminado antes de iniciarse un nuevo ciclo, -- (salida-entrada del vástago). Este tiempo puede ser controlado moviendo la perilla del temporizador (21).

- El rango del temporizador es de 0.025 seg. a 5 seg.
- 3. Al oprimir el botón "automático", (16), se inicia la operación sin interrupción de la máquina.

 Para que el pistón dosificador de tuercas, -(CIL. 1), alimente una tuerca hacia el cabezal acoplador se necesitan cumplir las siguientes condiciones:
- a) El microswitch a₀, (ver plano circuito neumáti co), se encuentra accionado permitiendo el flu

jo de aire hacia el temporizador (11).

La función del temporizador consiste en dar tiempo suficiente a la tuerca que viene resbalando por la canal y va entrando al cilindro dosificador, (CIL.1).

b) Los microdetectores reflex (L_i), (L₂) al estar detectando la presencia de tuerca y tornillo, respectivamente, permiten el paso del flujo de aire hacia los amplificadores de señal (12) y (13).

La señal, después de haber sido amplificada y en unión con la señal proveniente del temporizador (11) viaja hacia la válvula de accionamiento neumático (4).

4. Una vez cumplidas las dos condiciones anterio-res, entra en operación la válvula (4). La -señal viaja hasta la válvula (1) entrando en operación el CIL. (1).

Este cilindro alimenta una tuerca hacia el centro del cabezal acoplador. En el momento en que sale el vástago - del CIL. (1), se opera el microswitch (a,) permitiendo el paso de aire, (señal), hacia la válvula (2) que a su vez opera el - CIL. (2). De esta manera obtenemos la alimentación de una tuer ca y un cornillo hacia el centro del cabezal acoplador, inicián dose el ensamble de los dos elementos.

En ese mismo instante entra en operación el tempo rizador (18), cuya función es retardar el paso de la señal, - (flujo de aire), un tiempo determinado después del cual se con siderará que el tornillo que está siendo ensamblado es defectuo so.

Para fines de la explicación consideremos que se ensambla un tornillo no defectuoso:

Una vez iniciado el ensamble del tornillo y la -tuerca, éste se prolongará hasta que el tornillo en su viaje descendente rompa la barrera de aire formada por una tobera emi
sora y otra receptora, (b_1) y (b_2) , respectivamente.

Una vez que la tuerca ya ha sido ensamblada el tor nillo rompe la barrera del aire de los detectores, la señal producida por este rompimiento es amplificada (14). Esta señal por medio de las válvulas (9) y (6) opera la válvula (4). El CIL. (2) se retrae para alimentar el siguiente tornillo.

Se interrumpe la operación del temporizador (18) y se reestablece su operación quedando listo para el inicio del - siguiente ensamble.

Esta es toda la secuencia lógica de operación de - la máquina, cuando se están ensamblando tornillos en buen esta do. Una vez que el CIL. (1) se retrae y opera (a,) se inicia un nuevo ensamble.

5. Si el tornillo es defectuoso:

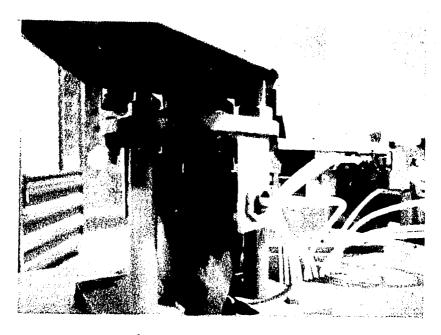
El inicio del ciclo de ensamble es el mismo -hasta el inciso (4), esto es, el instante en que entra en operación el temporizador (18).
Este temporizador tiene un rango de 0-30 seg.

Si el tornillo es defectuoso entonces éste nunca va a romper la barrera de aire creada por las toberas. Cuando esto sucede transcurre el tiempo preestablecido en el temporiza dor (18) permitiendo que se opere la válvula (3), (ver plano). El vástago del CIL. (3) sale y abre la compuerta de la canal de salida con objeto de desviar el tornillo defectuoso. En ese mismo instante entra en operación el temporizador (10) y se opera (C₁). El temporizador (10) nos va a fijar el tiempo que per manece abierta la compuerta para permitir la caida del tornillo defectuoso.

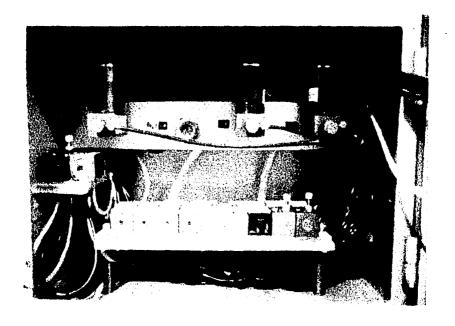
Como ya se mencionó, también se opera el micros-witch (C₁), que permite el paso de la señal, a través de (6), hacia la válvula (4). Al operarse esta válvula se reestablece el temporizador (18) y los cilindros: CIL. (1) y CIL (2) se retraen para alimentar una nueva tuerca y tornillo.

El momento en que el vástago del CIL. (1) se retrae permite la caida del tornillo defectuoso. Unas fracciones
de segundo después de que cayó el tornillo defectuoso, (desvia
do hacia otro depósito), debe cumplirse el tiempo del temporiza
dor (10). Una vez cumplido, (tiempo suficiente para permitir
la salida del tornillo defectuoso), la compuerta se cierra auto
máticamente y se reestablece el temporizador (10).

Al cerrarse la compuerta, cesa la señal mandada - de (C₁) hacia (4) permitiendo así el inicio de un nuevo ensamble.



Fotografía del cabezal acoplador en el momento de un ensamble



Fotografía del tablero del sistema neumático

VIII - 3 DISPOSITIVOS NEUMATICOS DE TRABAJO EMPLEADOS EN LA - MAQUINA

Las principales características de funcionamiento y propiedades de los elementos utilizados, en el diseño y construcción del prototipo, son presentados a continuación.

VIII - 3 - 1 UNIDAD NEUMATICA DE AVANCE

Esta unidad, (CIL.4)*, esta instalada en el depósito de las tuercas y tiene como función el proporcionar un movimiento lineal alternativo al dispositivo alimentador de tuercas, (fig. VIII-2-6).

La figura VIII-3-2 muestra el conjunto de cilin-dro de aire comprimido y válvula de mando. El bloque de mando neumático de la figura VIII-3-3 así como también una biela de inversión solidaria con el vástago del émbolo son un integrante fijo de la unidad.

La inversión del sentido del movimiento, cuando - el émbolo alcanza una posición final, se efectúa automáticamen te.

Las características de funcionamiento de la unidad satisfacen plenamente las necesidades del alimentador de tuer--cas. Esto se debe principalmente a que:

^{*} Número de identificación en el plano del circuito neumático.

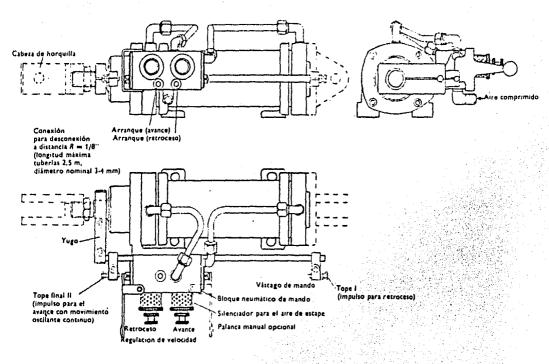


Fig. VIII-3-2

Unidad neumática de avance. Conjunto de cilindro de aire comprimido y vá<u>l</u> vula de mando

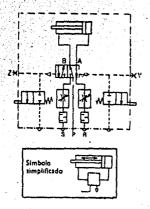


Fig.VIII-3-3

Bloque de mando neumático (unidad de avance)

- 1. La longitud de la carrera se puede variar
- La velocidad, (número de ciclos por minuto), también es variable.

Esto permite que el gasto de tuercas pueda ser - ajustado fácilmente a los requerimientos de producción.

Los datos técnicos de la unidad (de acuerdo al fabricante), son:

а) Diámetro	del émbolo		35	mm
	。 可能是特殊 也有关于				
b) Carrera			// //	mm
_) Fuerza de	empuie (6	harl	530	N
٠. '		() ''. 하다라 연결성 15-강성원		·通复数的 1000 1000 1000 1000 1000 1000 1000 10	
d) Fuerza de	retorno (6	bar)	460	N
		等,特别的			
е) Velocidad	de trabajo	(aprox)		30 m/min
f) Diámetro	del vástago		15	mm
·**	, , , , , , , , , , , , , , , , , , , ,	uuz vuotugu	From the first transfer and the	马拉特斯 医二氏病	41444

Consumo de aire:

De la fig. VIII-3-6, dado el diámetro del émbolo de 35 mm, la presión de 6 bar, la carrera de 7 cm y el diámetro del vástago.

Multiplicando por la longitud de la carrera.

 $Q = 0.06 \times 7 = 0.42 \text{ lit.os (carrera de avarce)}$

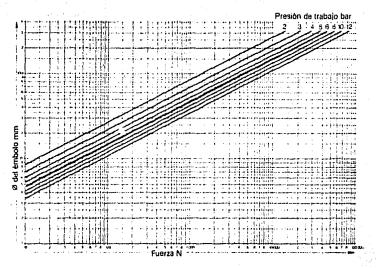


Fig. VIII-3-4
Diagrama presión fuerza para la elección del diámetro de un cilindro

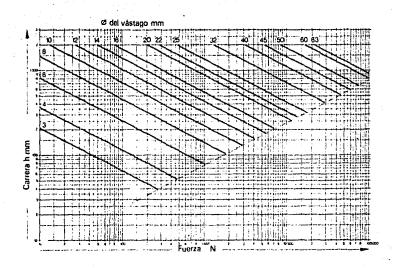


Fig. VIII-3-5

Diagrama de pandeo para el cálculo de la carga admisible del vástago

Para la carrera de retorno debe reducirse el volumen del vástago.

15 mm de diámetro da 0.01 1/cm, (fig. VIII-3-6).

Por 7 cm de carrera = 0.07 1

Por lo tanto, el consumo para la carrera de re-torno será = 0.42 - 0.07 = 0.35 l.

El consumo total para el ciclo ida y vuelta es

0.42 + 0.35 = 0.77 1

Debido a que la velocidad de trabajo de la unidad en el alimentador de tuercas, es 36 ciclos/min, tenemos

Q = 0.77 X 36

Q = 27.72 litros/min

VIII - 3 - 2 CILINDRO DOSIFICADOR DE TUERCAS

Este cilindro, (CIL.1), esta instalado en el cabezal acoplador, (fig. VIII-3-7), y tiene como función la de do sificar una a una las tuercas hacia el centro del dado hexagonal.

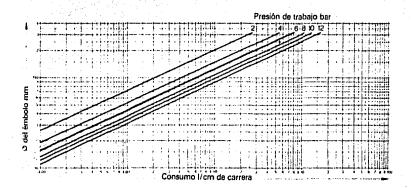


Fig. VIII-3-6
Diagrama de consumo de aire para cilindros

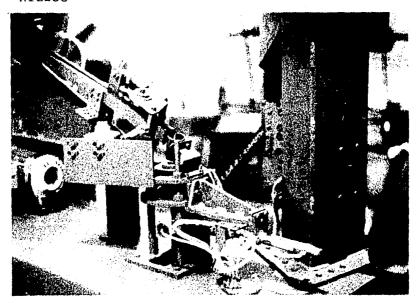


Fig. VIII-3-7

Cilindro dosificador de tornillos (s \underline{u} perior) y cilindro dosificador de tue \underline{r} cas (inferior)

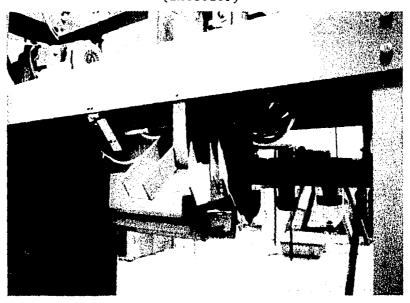


Fig. VIII-3-7A
Cilindro que opera la compuerta de la
canal de salida. Rechazo de tornillos
defectuosos

Es un cilindro de doble efecto con las siguientes dimensiones.

A 14				1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	1 × 9 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	
) Diámetro	dol Ambo		7 - 1 00 to 3 1 1 1 1 1 1 1 1	A	25 mm
ં વ	Diametio	uci cmpt) I U		 in the state of t	
	, , , , , , , , , , , , , , , , , , ,		. –			
2 2 3 3 3 1		化氯化氯化 化二氯化物 经收益 医			銀みで作りを提出して。	
			38 A . 3 . 5 . 5 . 7 . 5			
) Carrera	the second of th	ALL THE PROPERTY OF	一种 网络克萨拉拉克斯特特	 Dispersion in the late. 	30 mm
U	I Car Cla	さいちょう とかがけいひょ		· 通用数据 经产品	and the second second second) IIIII
1.00			a antibar le barelle	65 7 . PV 30 5	化间隔线 化复数电流 经收益证券	
		承认 智利 医有头唇 化三氯化物	法债务的 医骶髓 化氯化			
			化化氯化化酚 电影小说仪			1 2 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3
~ ~) Diámetro	idal (tact	- 0 MM	1 m.		O mm
	Diametio	uct vast	.agu		CONTRACTOR AND A SECOND	LUILLIII
	The state of the s	2. A. A. Stein, Phys. Rev. B 19, 120 (1998).	and the second of the second	the state of the state of the state of	The second secon	and the state of the state of the

De la fig. VIII-3-4, con un diámetro de 25 mm y una presión de 6 bar.

Fuerza = 275 N

De la fig. VIII-3-6, tenemos

Gasto = 0.027 1/cm

 $0.027 \times 8 = 0.216 1$ (avance)

El gasto para la carrera de retroceso será

Gasto = $0.216 - (0.01 \times 8) = 0.136 1$

Gasto total = 0.216+0.136 = 9.352 1 (un ciclo)

Debido a que el cilindro ejecuta la dosificación de 25 tuercas por minuto, entonces

Q = 0.352 X 25 = 8.8

 $Q_1 = 8.8 \text{ litros/min.}$

VIII - 3 - 3 CILINDRO DOSIFICADOR DE TORNILLOS

Este cilindro, (CIL.2), esta instalado sobre las canales de alimentación de tornillos, (fig. VIII-3-7), y tiene como función el dosificar uno a uno los tornillos que van callendo dentro del cabezal acoplador, (dado hexagonal).

Es un cilindro de doble efecto que posee las siguientes dimensiones.

90					* 1 * 1 * 1 * 1 * 1						12.75		A 5417 . 15	No. 10 (1975)		
	a		1117	mat	ro '	401	A w	1	A		40 1 2 2 1 1 1 1	1.0	V		76	mm
	a	1 12	n + a	mc.		TCT:	CI	IUUL	U ·	Tr. Marie			2.25	V 100	. 1. 12	1111111
			Laure 1	6 . 6 %	3 2 7 3 4		C . C	200 12 12 12			2011	2 7 7 7 7 7			,	
10	200				Sec (12) and	1 440 44 44	1.1			Acres de la	-			1. 2	2 - 11	are the late of
		T 1321		100	21 10 1000			7.57	5.50 E. 17	14. 14. 14. 1	ation of the	4.1	325 S. L. F	1.5		1 - 4 to 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10
0	L.		~~~				100 1 840		1 1 1 2 1	246 5 7	45° W	100		1 65 12	P 7	
9	11	2.177	н т	rei	'H	to a feet to a				12.	2011/01/09	1.5 6 . 6			~ /	mm
	•	1000						40 60 60		1		1.17	1.00	* 1. Property 1. 19 1	~ ~	* ******
					Value Carlot and All	7 Fac. 1				COLO D	10000			100		the second
			and the same of				***	1917			or her .	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	The fact of the second	4.11	1 -	
. 24					**************************************			17 1 2 4 1		Settler, A			Committee in			
	~	4. 31.	1110	m a t	ro	ומה	. 717	C T 0	~~ °			Addis to				mm
	∙.	1.0	ν \star a	mic r		TCT:	v a	3 L a	LU:		11.00					HRILL

Haciendo un cálculo semejante al hecho en los incisos VIII-3-1 y 2, tenemos

Fuerza = 100 N

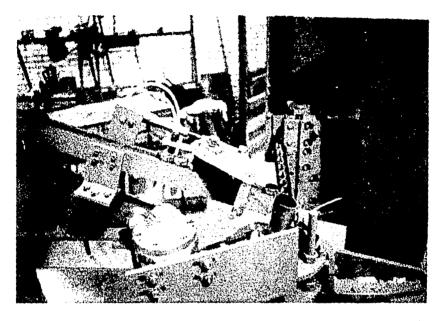
Q = 2.575 litros/min

(se dosifican 25 tornillos por minuto)

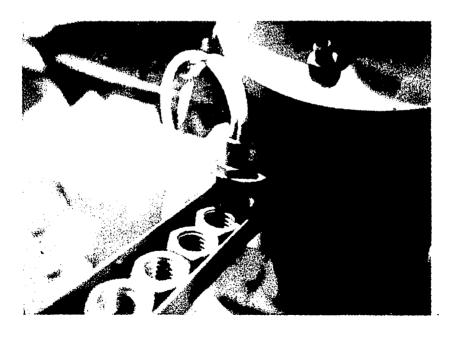
VIII - 3 - 4 CILINDRO QUE OPERA LA COMPUERTA DE SALIDA

El cilindro (3) tiene como función abrir la compuerta de la canal de salida de tornillos, con objeto de separar los tornillos rechazados, (fig. VIII-3-7A).

VIII - APLICACION A UNA MAQUINA ENSAMBLADORA DE TUERCAS Y TOR-NILLOS



Fotografía del dosificador de tornillos y del alimentador de tuercas (al fondo)



Fotografía del sensor de "falta" de tuerca

Las dimensiones de este cilindro, (doble efecto),

son:

a) Diámetro del émbolo 16 mm
b) Carrera 52 mm
c) Diámetro del vástago 5 mm

Tenemos

Fuerza = 100 N

 $Q_3 = 0.51 \text{ litros/min}$

(considerando un rechazo de tornillos del 20%)

VIII - 3 - 5 CILINDRO AGITADOR DE TORNILLOS

Esta localizado a la salida del cilindro alimenta dor de tornillos, (fig. VIII-2-3). Este cilindro, (CIL.5), tie ne como objetivo el agitar los tornillos para faciliar su salida. Es un cilindro de doble efecto y su frecuencia de operación es de 11 ciclos/min.

Dimensiones.

a) Diámetro del émbolo	16 mm
b) Carrera	80 mm
c), Diámetro del vástago	5 mm

Tenemos:

Fuerza = 100 N

 $Q_{\perp} = 1.66 \text{ litros/min}$

VIII - 3 - 6 MOTOR NEUMATICO

El motor neumático da movimiento al dado hexago-nal, cumpliendo plenamente con los requerimientos de operación:

- 1) Facilidad para variar la velocidad (r.p.m) del dado. Por lo tanto es fácil variar la -cantidad de tornillos ensamblados por minuto.
- 2) Proporciona un par de apriete adecuado
- 3) No se ve afectado por los atascamientos

Para una producción de 1250 tornillos/hr el motor debe girar aprox. a 900 r.p.m. y 6 bar de presión.

De acuerdo con 1º fig. VIII-3-9, tenemos que el consumo de aire a 1000 r.p.m. y 7 bar es de 0.45 m³/min.

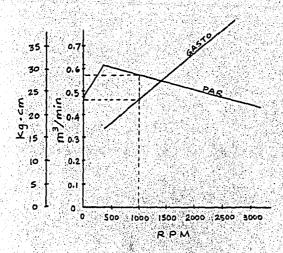


Fig. VIII-3-9

Gráfica del gasto y par entregado por el motor neumático contra la velocidad, a una presión de 7 bar

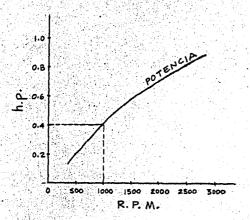


Fig. VIII-3-10

Gráfica de la potencia en contra de la velocidad del motor neumático, a una presión de 7 bar

CARACTERISTICAS TECNICAS DE LOS COMPRESORES A PISTON

	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·								
N.º de	Presión máxima,		Aire libre.		Capaci-	DIA	Peso.		
cilindros	kg/cm²	CV	N litros/min	r.p.m.	dad depů: sitollitros	Alto	Ancho	Largo	ke
2	8-10	2	260	1100	150	850	500	1450	110
1	8-10	3	J80	720	250	1200	600	1700	180
1	8-10	4	500	950	250	1200	600	1700	185
2	8-10	5,5	664	630	300	1200	600	1950	255
2	8-10	7,5	932	885	300	1200	600	1950	270
3	8-10	10	1 200	760	500	1400	850	2300	360
2	8-10	15	1980	1450	500	1600	850	7700	560
2	8-10	20	2410	1450	500	1600	850	2300	570
2	8-10	25	2894	1800	500	1600	850	2300	605
2	8-10	25	2894	1800	500	1600	850	2300	Ľ

VIII - 3 - 7 COMPRESOR

Con objeto de seleccionar el compresor que satisfaga la demanda de aire comprimido, a 8 Kg/cm² de presión máx<u>i</u> ma, es necesario obtener el consumo total de aire:

Q, = 491.26 litros/minuto

De la tabla mostrada en la fig. VIII-3-11, tene-mos:

Potencia del compresor = 4 h.p.

VIII - 3 - 8 CONCLUSIONES

Los requerimientos establecidos por la empresa -- TOMEXSA fueron cubiertos satisfactoriamente.

La la actualidad se encuentra en operación una má quina ensambladora en la planta de Monclova, Coah. Se solicitó al C.D.M.I.T. el aumento de la capacidad de la máquina, por lo que la producción de tornillos ensamblados supera, hoy en día, los 2500 tornillos por hora. También se esta en pláticas para el desarrollo de otro prototipo para importantes fabrican tes de tornillos y tuercas en México.

SIMBOLOGIA

fransic .nación	Vál	Transm	isión de la ener	gía		Elementos de mando			Medición		
	Válvulas de paso	Reguladores da presión				Elementos mecánicos		Manuales		Aparatos para mediciones	
ф <u>ф</u>				on our our our	Economists to contacts		and from	Ī	= [(A)	-(Î)-
			<u>-</u>	+ +	1		[•]	<u>£</u>	<u> 1</u>	(P)	(I)
Ø Ø ===================================		Válvulas de bloques	\ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \	← ==	↔ ≡	9=	The state of the s	Meco	inicos ME	<u> </u>	155m
	ațio ațio ======	1-83 m	→ · ·	_	—	p	presión 	e=[<u>=</u>	acoplain	saciones de los ientos
					\rightarrow	4	, -		ricos	Simbok	is lagicus
	Reguladore	s de caudel	*	→ →		.^^		<u>₩</u> E	H(0)		Ð
	Grand Annual Property of the Control	Detectores e		[*]	Combinación de	Actionsmientes	Accionamient	-=	-D·		
	早					<u>d</u>)—————————————————————————————————————	Ð	-[[5]]-	-(11)

BIBLIOGRAFIA

- "Los Mandos Lógicos por Fluidos y la Automatización Industrial" Bouteille, Daniel. Ed. Dossat, S.A., Madrid 1971.
- "Manual del Ingeniero Mecánico de Marks" Baumeister y Marks. UTEHA, México 1960.
- "Aire Comprimido. Teoría y Cálculo de las Instalaciones" Carnicer Royo. Ed. Gustavo Gili, S.A., Barcelona 1977.
- "Aire Comprimido. Neumática Convencional".
 Carnicer Royo. Ed. Gustavo Gili, S.A., Barcelona 1977.
- "Aire Comprimido. Equipos y Herramientas Neumáticas" Carnicer Royo. Ed. Gustavo Gili, S.A., Barcelona 1977.
- "Aplicaciones de la Neumática"
 Deppert, W. y K. Stoll: Marcombo Boixareu
 Ed., Barcelona 1977.
- "Dispositivos Neumáticos" Deppert, W. y K. Stoll. Marcombo Boixareu Ed., Barcelona 1977.
- "Programa de Fabricación FESTO" Festo Pneumatic. México, 1983.
- "Manual. Técnica de mando secuencial FESTO" Festo Pneumatic. México, 1982:
- "Air Motors"
 Gast Manufacturing Corp. Mich., USA 1981
- "Manual de Neumática"
 Jiménez de Cisneros. Ed. Blume, Barcelona 1979.

"Manual de Servicio de la Máquina de Acoplar Tornillos y Tuercas"
Jaramillo Monroy y Osorno Abad. Tesis Profesional, Fac. de Ingeniería UNAM 1983.

"Servomandos Neumáticos" Uggeri, Giorgio. Ed. HOEPLI, Barcelona 1972.