

UNIVERSIDAD LA SALLE ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL Incorporada a la U. N. A. M.

"SELECCION FUNCIONAL Y ECONOMICA DE LOS ACCESORIOS NECESARIOS EN UNA LINEA DE CONDUCCION DE AGUA POTABLE"

> TESIS CON FALLA DE ORIGEN

TESIS PROFESIONAL

Que para obtener el título de: INGENIERO CIVIL

Presenta:
MAURICIO ARAUJO RAMIREZ

México, D. F., a 8 de Junio de 1987





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 está 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
1	Accesorios usualmente empleados en lineas de conduc
	ción en la República Mexicana
1.1.	Válvulas 3
1.2.	Dispositivos4
1.3.	Objetiva 5
11	Vålvulas
2.1.	Vålvulas de seccionamiento
2.1.1.	Vålvula de compuesta
2.1.2.	Vålvula de Globo
2.1.3.	Válvula do Mariposa
2.1.4.	Vålvula Valflex (de cémara de Butilo) 24
2.1.5.	Válvula de Bola
2.2.	Válvulas de No retorno (Check)
2.2.1.	Aspectos Cenerales
2.2.2.	Tipos de válvula Check
2.2.3.	Selección de la Válvula Check
111	Vålvula Aliviadora Contra Golpa de Ariata 41
3.1.	Fenőmeno del Golpe de Ariete41
3,2,	Finalidades de la Instalación de la Válvula contra
	Golpe de Ariete 44
3.2.1.	Protección contra Columnas de Uscilación Hidráulica 44
3,2,2,	Protección de Contrapresión
3,2,3,	Protección de Sobreflujo44
3, 3,	Funcionamiento de las Válvulas Aliviadoras contra
	Goine de Ariete efe pepales

3,3,1	Warne Ross	45
3.3.2.	Marca Culden-Andarson	59
3,4,	Silención de la válvula contra golpe de Ariete	65
3.4.1.	Colomación de la Válvula contra Solpe de Ariote	70
17	Matuulas Adiviadoras de Aire	73
ā.1.	Aspentes Genetales	73
4,2.	Diferentos tipos de Válvulas Aliviadoras de Aire	74
4.2.1.	/álvulas do Escapa de Aire	74
4.2.2.	Válvulas de Aire y yacío	84
4.2.3.	Jálvulas de Aire y Macío, Combinadas	92
4.3.	Selección de Válvulas Aliviadoras do Aira	99
4.3.1.	Sebroción de Válvulas de Escap⇔ de Aire	99
4.3.2.	Selectión de la Vátvuta de Aire y Jacío	103
4.4,	Problemas que se prosentan si no se Instalan las	
	Yalvulas Aliviadoras de Aire	106
4. -	Piaras Especiales (fierro fundido)	107
5.1.	Aspentos Generales	107
5,2,	Junta Universal	108
5.3.	Junta Gibault	112
5,4.	Empaques y Tornillos	117
VI	Equipo de medición	120
6.1.	Ubjetivo	120
5.2.	Medidar de Casto	120
6.3.	Manômatro	134
VII	Dispusitivos de Control	140
7.1.	vålvula de Flotador	140
7.2.	Selection Foodomica	150

7.3.	Interruptor de Presión
VIII	CONCLUSIONES Y RECOMENDACIONES
8.1.	Conclusiones
9.2.	Ascomendaciones
	BIBLIOGRAFIA

INTRODUCCION

"Se denomina Linea de Conducción, a la parte del sistema constituido por el conjunto de conductos, obras de arte y accesorios -destinados a transportar el agua procedente de la fuente de abastecimiento, desde el lugar de la captación, hasta un punto que puedeser un tanque de regularización, una planta potabilizadora, o el -punto donde principia una línea de alimentación". (1)

La presente tesis tiene por objeto, exponer y discutir los diferentes accesorios necesarios en una línea de conducción de egua potable. Los accesorios que se presentan, son los diferentes tipos de válvulas y los dispositivos empleados para complementer la operación eficiente de la línea.

El estudio de estos accesorios se enfoca desde el punto de vista del Ingeniero Civil, es decir, se deses preciesr el porqué se de be instalar cierto accesorio, qué fenómano se trata de alivier conél o qué función debe cumplir, dónde se debe colocar, cómo seleccio narlo, cómo está construido, cual es su funcionamiento, qué efectos se producen en el flujo en presencia de él y qué mejoras se introducen en la eficiencia de la línea de conducción con él.

(1) INSTRUCTIVO PARA EL ESTUDIO Y PROYECTO DE ABASTECIMIENTO DE _ AGUA POTABLE... DIRECCION GENERAL DE CONSTRUCCION DE SISTEMAS DE _ AGUA POTABLE Y ALCANTARILLADO SANOP.

Las vélvules revisten meyor importencie por la utilidad frecuente que tienen y porque son $l_{\rm B}$ solución de problemas greves que pudieren ocasionar deños mayores en la línea.

De esto resulta que la decisión de utilizar cierta válvula, depende definitivamente del estudio particular que se haga de ca da línea de conducción, pués es del análisis global del sistemede donde resulta la decisión respecto al tipo de válvula por seleccionar.

El análisis del sistema es fundamental paro poder entenderque fenómeno nocivo se puede presenter en la línes de conducción. Una vez que se ha definido el fenómeno se puede tomar una buenadecisión para solucionarlo, con mayor razon si se pone en peligro el funcionamiento o la existencia misma de la tubería. Con esto se esta en posición de decidir si es necesario o no un determinado tipo de válvula.

Existen algunos sitios de una conducción en los que tradicionalmente se coloca cierto tipo de válvula, como es el caso de la válvula "check" o de "no retorno" que se instala por ejemplo, en el lado de descarga de la bomba, en un sistema de conducción-por bombeo. Y existen algunas válvulas que debieran colocarse a-intervalos regulares, pero por el alto costo que tienen solamente se colocan donde son absolutamente necesarias.

Los dispositivos son los accesorios necesarios para poder tener un control y un funcionamiento adecuado a lo largo de la línea de conducción, para con esto estar en posición de abastecer
y satisfacer eficientemente la necesidad de agua potable de unapoblación.

Accesorios usualmente empleados en líneas de conducción en – la República Mexicana.

1.1. Valvulas.

Existen una gran veriedad de válvulas que son usadas en elcontrol de fluidos, desde algunas muy sencillas hasta servosiste
mas extremadamente complejos. Además se fabrican en muy variados
temaños por lo que es posible seleccionar el Tipo y Tamaño de vál
vula más adecuado a las necesidades locales del sistema.

Para el presente trabajo dividimos los tipos de válvulas en: Válvulas de Seccionamiento, Válvulas de no Retorno, Válvulas con tra Golpe de Ariete, Válvulas de Aire y Válvulas de limpieza. - También se tratará en el capítulo 7 la Válvula de Flotador que - más bien se considera un dispositivo de control.

Las válvules de seccionamiento se utilizan tanto en líneasde conducción como en redes de distribución y tienen por objetodetener el flujo del agua en el caso de operaciones ordinarias o de emergencia. Las más frecuentemente usadas son: Válvula de Com puerta, Válvula de Globo, Válvula de Mariposa, Válvula Valflex -(de Cámara de Butilo) y Válvula de Bola. La Válvula de No Retorno es un accesorio por medio del cual se evita la inversión delflujo, ya que se coloce siempre del ledo de descarga de la bomba en el caso de un sistema de conducción por bombeo y en general e donde ses probable que por algun motivo se presente una inversión de flujo. La Válvula contra Golpe de Ariete, que es llamada comum mente de contrapresión es un accesorio que alivia a la línea de conducción de un efecto de sobrepresión producido por el fenómeno de Golpe de Ariete. La válvula de aire se utiliza para permitir la entreda y salide de sire de la tubería y así evitar efectos de vacío y acumulación de aire. Por último, la Válvula de -limpieza no es propismente una válvula que se conozca por este nombre, sino que se les llama así por la función que desempeña,en este ceso de limpieza, también se le conoce como válvula de -

desfogue. Una válvula de seccionamiento como lo es una válvula de globo puede ser, por ejemplo, una válvula de limpieza cuandose utiliza para éste propósito.

1.2. Dispositivos.

Son todos los accesorios complementarios en una línes de con ducción y que permiten un funcionamiento contínuo y controlado de la misma. De tal sanera que se puede mantener un servicio eficiente en el absolucimiento de agua potable.

Estos dispositivos los podemos clasificar de la siguiente -

- A) Piesas Especiales
- B) Equipo de Medición
- C) Dispositivo de control

En lo que respecta a piesas especiales, en este trabajo seestudiará únicamente a las Juntas Universales, y a las Juntas Gi bault, que son los accesorios que permiten unir a otras piesas especiales, como son: tes, codos, cruces, reducciones, etc., a la tubería formando de esta samera una línea de conducción contí nua. Estas piesas se pueden usar en diferentes tipos de tuberíacomo: Tubería de concreto, acero, asbesto-cemento, fierro fundido, fierro galvanisado y cobre. Para la tubería de P.V.C. es recomendable usar piesas especiales hechas del mismo material.

Dentro del Equipo de Medición, se incluye al Mandmetro y al medidor de Gasto o Caudal.

El Mandestro es un instrumento que mide la presión de los fluidos contenidos en un lugar cerrado y que en este caso se ut<u>i</u> lima para medir la presión del agua dentro de la tuberfa.

El medidor de Gasto, es el instrumento que indica el volúmen de agua que pasa por un determinado punto de la unidad de tiempo. Por ejemplo, podemos mencionar que el medidor de gasto o caudalen los posos es conveniente que cuente con un tetalisador de volumen y un cronómetro que indica el tiempo de funcionamiento a - la captación.

Como se había mencionado anteriormente, la válvula de Plota dor se considera como un dispositivo de control, debido que se emplea generalmente para regular los niveles de líquido contenido en un tanque de almacenamiento. A causa de su diseño, permite la entrada de líquido cuando el nivel es bajo y cierre cuando el líquido alcanza su máximo nivel dentro del tanque.

1.3. Objetivo

Les vélvules son accesorios necesarios en una línea de conducción y su objetivo dependerá del tipo de válvula que se hayaseleccionado para satisfacer una determinada necesidad en el sis
tema. Así pués, las válvulas de seccionamiento o control de flujo, tienen por objeto detener el flujo del agua en el caso de -operaciones ordinarias o de emergencia: la válvula check o de no
retorno tiene el objeto específico de eviter que el flujo del -agua se invierta lo que ocasionaría daños en el sistema de bombeo y esto se logra debido a su diseño que permite el paso del -líquido solamente en un sentido a causa de la presión que llevay cierra en el momento en que el flujo cambia de dirección.

El golpe de ariete es un fenómeno suy importante que produce aumento de la presión para la cual fue diseñado el sistema yque se presenta en toda línea de conducción. Se denomina de esta manera el choque violento que se produce sobre las peredes de un conducto, cuando el movimiento del líquido es modificado bruscamente. Por tal motivo, debe ser controlado o reducido a lo mínimo posible ya que de no hacerlo puede ocamionar daños muy graves a le tubería y para tal efecto, es necesaria la colocación de la válvula aliviadora contra golpe de ariete, evitando de ésta mangra sobrepresiones no deseables en el sistema.

Otro probleme que es necesario resolver y que se presenta en las líneas de conducción, es el de permitir el acceso de aire
dentro de la tubería y la expulsión de aire acusulado en la tube

ría el exterior, ya que de no lograrse el primer caso, se producen vícios que pueden colapsar la tubería y en el segundo caso,debe liberarse el exceso de aire acumulado dentro de la tuberíacon el fin de evitar la interrupción del flujo debido a que el aire estaría ocupando el especio que debiera ser llenado por ellíquido, produciendo de esta manera tapones de aire en los puntos altos que reducen considerablemente el flujo dentro de la tubería.

También es necesario evitar la acumulación de sólidos en los puntos bajos de la línea de conducción para evitar que se obstruys el flujo del líquido, esto se puede resolver, colocando una - válvula de globo en función de válvula de lispieza. Ver fig. 1.1

Los dispositivos empleados en líneas de conducción, tienenpor objeto, proporcionar los medios necesarios para mantener una operación y en consecuencia un servicio eficiente en la línea.

En el caso de las piezas especiales, permiten una continuidad en la línea debido e que se conectan adecuadamente en los tubos por medio de las juntas, ya que de otra manera sin piezas especiales no pueden interconectarse tuberías, ni darse deflexiones de importancia.

En cuanto al equipo de medición, el manómetro mide la presión del agua dentro de la tubería, proporcionando de esta manera registros de la presión que permiten tener un control adecuado dela misma, evitando que se eleve demasiado causando problemas que provocarían una operación deficiente; el medidor de gasto proporciona datos necesarios para el control del flujo ya que se puede observar qué volumen de líquido está pasendo por este punto, pudiendo así regular el flujo accionando las válvulas adecuadas para el caso.

El dispositivo de control, como le es la válvula de flota-dor tiene por objeto regular el nivel del Isquido dentro de un -tanque de alascenamiento, lograndose con esto tener el volumen -- neceserio de agua dentro del tanque.

En los capítulos 2 a 7, se estudia detalladamente cada unode los accesorios mencionados en este Capítulo.

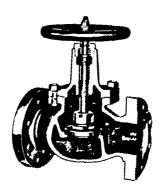


Fig. 1.1 Válvula de Limpiesa.

2. Válvulas

2.1 Válvules de Seccionemiento

Las válvulas de seccionamiento o de control de flujo, se utilizan principalmente en líneas de conducción y redes de distribución. - Tienen por objeto, detener el flujo del agua en el caso de operacio-nes ordinarias o de emergencia ya sea para hacer reparaciones o por detección de alguna fuga en la línea. Además algunas de estas válvulas, regulan el flujo de agua con objeto de mantener un servicio eficiente.

Existen varios tipos de válvulas de seccionamiento, así es posible elegir la que más convenga a las necesidades locales de el proyecto de conducción en que se esté trabajendo.

A continuación so enumeran los tipos de válvules más usadas en la República Mexicans.

- 2.1.1 Válvula de Compuerta
- 2.1.2 Válvula de Globo
- 2.1.3 Válvula de Mariposa
- 2.1.4 Vélvula Valflex (De Cémara de Butilo)
- 2.1.5 Válvula de Bola

2.1.1 Válvula de Compuerta

La vâlvula de compuerta, Fig. 2.1, permite un flujo mâximo con el mínimo de pérdidas de presión y está diseñada para usarse cuando se requiera una operación de apertura y cierre total.

Sue partes principales son un vâstago y un disco, embos resistentes a la corrosión y unos discos articulados de manere que se acuñen por sí mismos entre los asientos, que son de forma cónica.

Funcionamiento: Abre girendo la manivela e la izquierda y cierra girendo en sentido contrario, debido a que el vástago consta de rosca

directa, también pueden encontrarse válvulas cuyo vástago tiene paso de rosca invertido. Las válvulas más pequeñas tienen generalmente los vástagos de accionamiento dispuestos en cajas y de modo que no descan se sobre la válvula ninguna parte de la caja expuesta a cargas producidas por elementos imprevistos en la ruta de conducción.

Es conveniente colocar las válvulas en cajas de registro, pero generalmente, se alojan en una caja para operación.

Instalación. Depen instalarse en posición vertical, ya que de - estar inclinadas pueden tener un mal funcionamiento. Si el proyecto - precisa que la instalación debe ser en posición no vertical, se deberá emplear una véivula especial.

Las válvulas de compuorta que tengan maniobras frecuentes es usual que sean de operación hidráulica o eléctrica así como manual. Las de gran tamaño están sujetas a grandes presiones cuando están cerradas por lo cual su apertura por medios manuales resulta muy difícil. En tales casos se instala un sistema de reducción mecánico y una paqueña válvula de "by-pass" para equilibrar las presiones a ambos lados del disco. Ambos dispositivos son muy útiles, tanto para facilitar la apertura como para la reducción del golpe de ariete que se aproduce al cerrar la válvula.

Por su sencillez de operación y las condiciones de mantenimiento, son las que se utilizan en el servicio de agua potable con mayor frecuencia. No son consideradas para operar como embudos y son adecuadas para soportar altas presiones. En la Fig. 2.2 se puede apreciar el interior de una válvula de compuerta.

- Las válvulas de compuerta más usuales, son las siguientes:
- 1) Válvula de Compuerta de Vástago Fijo
- 2) Válvula de Compuerta de Vástago Saliente

- 3) Válvula de Compuerta de Cierre Rápido
- 4) Válvula de Compuerte de Fondo Cuadrado
- 1) Válvula de Compuerta de Vástago Fijo.

Son recomendables cuando hay limitaciones de espacio y se desea - un desgaste mínimo del empaque. Las roscas del vastago están protegidas contra polvo, suciedad y daños de elementos externos. Los extremos de las válvulas pueden ser brindados con cara plana o roscados, hay montadas en bronce o toda en hierro. Se fabrican en diámetros desde 51mm (2") hasta 762 mm (30"), ver fig. 2.2 y 2.3. La presión de trabajo - varía acoún el diámetro de la siquiente manera;

DIAMETHO	PRESION DE TRABAJO
51 mm - 305 mm	14.1 kg/cm ² (200 lbs/plg ²)
305 mm - 405 mm	10.56 kg/cm ² (150 lbs/plg ²
457 mm - 762 mm	10.56 Kg/cm ² (150 lbs/plg ²

- 2) Válvula de Compuerta de Vástago Saliente.
- El vástago desplazable proporcione la facilidad de que el operador conozce la situación de apertura en que se encuentra la válvula, cosaque no es posible con las válvulas de compuerta de vástago fijo.

Esta válvula se fabrica en diámetros que van de 51 mm (2") hasta-610 mm (24") los extremos pueden ser bridados de cara plana o roscados, montada en bronce o toda de hierro, el vástago puede ser en bronce o escero, la presión de trebajo es de 14.1 kg/cm² (200 lbs/plg²) para válvula de extremos bridados y 15.8 kg/cm² (225 lbs/plg²) para extremos eroscados. Figs. 2.4, 2.5, y 2.6.

3) Valvula de Compuerta de Cierre Rápido.

Estas válvulas son adecuadas cuando as necesita una acción rápida para abrir o cerrar una línea, se recomienda usar un dispositivo amortiguador para eliminar el choque del flujo cuando se corta rapidamente.

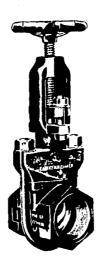


Fig. 2.1 Válvula de Compuerta



rig. 2.2 Vålvula de compuerta de Våstago fijo.

LISTA DE PARTES Y MATERIALES

				<u></u>			
No.	DESCRIPCION		MATERIAL	ASTM.	-(13)		
1	ASIENTO DEL	W719 W719F	BRONCE	B62	\times $^{\circ}$	_	
	CUERPO	W720-W720F	HIERRO	A126-B	(14)1		١
2	ASIENTO DEL DISCO	W719 W719F	BRONCE 14-30"1	B62	<u> </u>	-	1
3	ASIENTO INTERIOR	W/19 W/19F		B62	(5)		Н
	DEL BONETE	W720 W720F	ACERO	A108-1018	<u> </u>	7 -	Π
4	BONETE		HIERRO	A126-B	-(12)		ď.
5	BRIDA PRENSA-			•			Ħ
	EMPAQUES		HIERRO	A126-B	(13)	//n.	•
6	CAJA DE EMPAQUES		HIERRO	A126 B	(19)	/ UP	ı.
7	CUERPO		HIERRO	A126 B	·6)~		П
В	DISCO	W719-W719F	BRONCE 12 3"1	B62	W	/ 11	4
			HIERRO (4-30")	A126-B	A /	- 11	-
		W720-W720F	HIERRO	A126-B	(10)-/	\mathcal{L}	1
-9	EMPAQUES		ASBESTO		·× .	/	4
			GRAFIT ADO		(4)-	A	1
10	JUNTA		ASBESTO		Ψ,	//WI	n
			GRAFITADO		.(in)~/	4	Ŷ.
11	PRENSA-						1
	EMPAQUES	W719-W719F	BRONCE	B62			v
		W720-W720F	ACERO	A108-1018	(F)		и
12	TORNILLO		ACERO	: A307-B		7 19	r
13	TUERCA		ACERO	A307 B		1 5	1
14	TUERCA BRIDA	W719-W719F	LATON	· 816	\sim	1 1	Ш
	PRENSAEMPAQUE	W720 W720F	ACERO	A307-B	.(1)	+	Ш
15	TUERCA DEL DISCO	W719 W719F		B62	\sim	I	70
16	VASTAGO	W719 W719F	BRONCE	8584 875			ŧ.
		W720 W720F	ACERO	A 108-1018			=
17	VOLANTE		HIERRO	A126-B			

Fig. 2.3 Corte Transversal de una válvula de Compuerta de Vástago Fijo.

Están fabricadas con extremos bridados y soportan una presión de trabajo de 14.1 kg/cm (200 lbs/plg). El brazo levantador, el brazo de apoyo, la compuerta y el cuerpo de la válvula están construidos de hierro gris. El vástago, que es deslizante, se fabrica de bronce. - Existen diámetros desde 51 mm (2") hasta 305 mm (12"). Ver fig. 2.7 y 2.8.

4) Válvula de compuerta de Fondo Cuadrado.

Este tipo de válvulas se pueden operar bajo condiciones mucho - más adversas que las válvulas de compuerta ordinarias y se pueden dejar en posición de reducción sin que sufran desgaste. Unas zapatas es
peciales sobre los discos y ranuras del cuerpo y la cabeza, reciben -
la carga del agua contra los discos en todas las posiciones, excepto
cuando está cerrada.



Fig. 2.4 Vélvula de Compuerta de Véstago Saliente de Extremos Bridados.



Fig. 2.5 Válvula de Compuerta

de Vástago Saliente

de Extremos Rescados.

LISTA DE PARTES Y MATERIALES

No	DESCRIPCION			MATERIAL	ASTM	_
1				BRONCE HIERRO	B62 A126 B	
,				BRONCE (4.36")	867	
÷	BONE 76	*****		HIERBO	A126 B	*
4	BRIDA PEENSA					
_	EMPAQUES			HIE HRO	A126 B	
3,	CUERTO			HIERRO	A126 B	
6	0.00	W726, W	4726F	BRONCE (2-3")	B62	
•				HIERRO 14:36"1	A126 B	
		W727 V	₹171F	HIERRO	A 126 B	_
7	HMPAQUES			ASBESTO		
				GRAFITADO	-	
H	A FRUIL			ASBESTO		
				GRAFITADO		
9				LATON	B16	
		W777, V	17271	ACEHO	A108 1018	
10	PERMO DEL TORNICIO					
	Dt 0 10	150 100 100		ACTRO	A108 1018	
11				BRONCE	662 A108-101B	
		W727, W	2/20			
	TORNILLO			ACERO ACERO	A307-B	
13	TORNALO DE OJO					
14	TORRE			HIERRO IS 36°1	A126 B	$\overline{}$
15	TUEHCA			ACERO	A307 B	(18)
16		W726, W			816	OF
		W721 W			A307 B	
11				BRONCE	862	(17)
			17771	HIERRO DUCTIL	A335	$\overline{}$
18	TUERCA DEL VOLANTE				A126 B	(I)
19				BRONCE ACERO	8584-875 A108-1018	(B)~
30	VOLANTE	W/27, W	11711	HIERRO	A108-1018 A126 B	_ `
					MIZO D	(A)
made	idus de 152 mm (6") y mienores, le t	tous at numb	y of COM	el bore u		O
						\sim
						(7)
						$\overline{}$
						3
						<u></u>

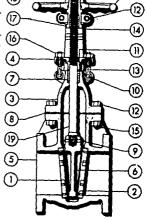


Fig. 2.6 Corte Transversel de una de Vélvula de Compuerta de Véstago Saliente.



Fig. 2.7 Válvula de Compuerta de Cierre Rápido.

LISTA DE PARTES Y MATERIALES

					-	
	DESCRIPCION		MATERIAL	ASTM	_	
	ABHAZAUEHA DEL BONETE ABHAZADERA DEL		HIERRO	A126 B	_	
	VASTAGO		HIERRO	ATT B		
	ASIENTO DEL CUERPO	W732-W732F W733-W733F	BRONCE MERRO	862 A126-8	_	
4	ASIENTO DEL DISCO	W732 W732F	BRONCE (4.12.1)	862	_	
-5-	BONETE		HIERRO	A126 B	@ @ A	
6	BRIDA PRENSAEMPAOLES		HIERPO	A 126 B		
7	BUJE GUIA	W/32 W/321	HHONCE	662	-0-11-4-02	
		W 733 W733F	HIERRO	A126-B		
8	CAJA DE EMPAQUES		HIERRO	A126-B	-@~	
	CULAPO		PHERRO	A126 B		
10	DISCO	W732-W732F	BRONCE (2-3")	862		
	0.320	***************************************	HIERRC (4-12")	A126-B		
		W733 W733F		A126-B	-20-11	
11	EMPAQUES		ASHESTO			
			GRAFITADO			À.
12	ESLABON		HIERRO	A126-B		#i
13	JUNTA		ASBLSTO			11,
			GHAFITADO			1
14	PALANCA		HIERRO	A126 B		
15	PERMO DEL DISCO	W732 W732F	LATON	816	-(5)-\(\vec{\pi}\)	
		W733 W733F	ACERO	A108 1018	(18)	
16	PRENSALMPAQUES	W732 W732F	BRONCE	862	(1)-/M-0 / 1 (cm ×	
		W733 W733F		A106 1018	(20)	
17	SEGURO ABRAZADERA					
	VASTAGO		HIERRO	A126 B	\mathcal{L}	
18	TORNILLO		ACEHO	A307-P	-09-/ /10	
19	TORNILLO DE					
	ABRAZADEHA BONETE		ACERO	A307 B	@/(W//) \\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\	
20	TUERCA		ACERO	A307-B		
21	TUERCA BRIDA	W732-W732F	LATON	B16	- m - t 11 - v	
•	PRENSAEMPAQUES	W733-W733F	ACERO	A307-B		
	PRENSAEMPAQUES	W733-W733F				
22		W733-W733F W732-W732F	BRONCE	862 8584-875		

Fig. 2.8 Vélvula de Compuerta de Cierra Répido. Corte Transversal.

2.1.2 Válvula de Globo.

Lás válvulas de globo, están diseñadas para resistir el excasivo trebajo a que son sometidas las válvulas de seccionamiento. Como no - tienen la cerecterística de paso completo de las válvulas de compuerta, se usan cuando se requiere un servicio de operación frecuente y - abertura parcial o de requiación.

Estas válvulas se fabrican con extremos roscados y bridados, mon tada en bronce o toda de hierro gris, los tamaños varían desde 51 mm (2") hasta 305 mm (12"). Soportan una presión de Trabajo de 14.1 --- $\frac{2}{2}$ kg/cm (200 lbs/plg).

Dentro de la familia de las válvulas de globo, existen tres tipos principales, que son:

- 1) Válvula de Globo, Figs. 2.9 y 2.10
- 2) Válvula de Globo en Angulo, Fig. 2.11
- 3) Válvula de Globo en "Y". Fig. 2.12

Los tres tipos se caracterízan por tener el miembro de cerrado - usualmente en forma de disco o de émbolo, el cual es movido por un - véstago perpendicular, hacia el asiento, hecho en forma de anillo. El flujo pasa de la puerta de entrada a través del asiento hacia la puerta de selida. Además difieren principalmente uno de otro en la orientación en relación a la dirección del flujo a través de la válvula.

La válvula de globo se usa generalmente como válvula de paso en líneas de conducción junto con las válvulas de compuerta y tambión - es muy usual en conexiones de válvulas de admieión y expulsión de aire.

Ventajas. Es más rápida para abrir o cerrar que la válvula de compuerta; las superficies del asiento son menos ausceptibles a gas-tarse y su alta caída de presión la hace más útil en el control de presiones.

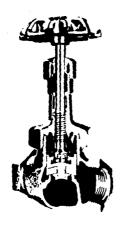


Fig. 2.9 Válvula de Globo



Fig. 2.10 válvule de Globo en Angulo



fig. 211 Vilvule de Globo en *Y*

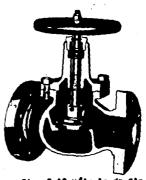


Fig. 2.12 Vélvule de Glg bo Bridade

Desventajas. Su elta caída de presión, la hace indeseable en muchos sistemas de conducción; si es de grandes dimensiones, se necesita mucha energía para ser operada por lo que necesitaría sistemas especiales para su operación y además esta válvula es más pesada que otras similares y del mismo promedio de flujo.

2.1.3 Válvula de Marinosa.

Es el primer tipo de válvules hidráulicas de que se tenga conocimiento, aunque estuvieron en desuso un período bastante prolongado. -No obstante, su empleo es cada vez mão común, debido a su versatili-dad y poco peso en relación con otras del mismo diámetro de cierre, además es de dimensiones más reducidas.

Por ser relativamente ligeras y compactas su instalación se facilita con lo cuel el costo respectivo disminuye. Tiene otra gran venta ja, que es el movimiento de balanceo alredador de su eje que le permite abrir o cerrar con un esfuerzo relativamente pequeño.

A diferencia de las válvulas de compuerta, estas no necesitan la inetaleción de un "by-pase", pués las presiones del flujo en las tube rías donde se instalen se equilibrarán en el disco. Como dichas presiones tienden a abrir o cerrar las válvulas, su accionamiento se facilita.

El disco de la válvula, ofrece cierta resistencia al flujo en la posición de abertura total o parcial produciando pérdidas por fricción pero este hecho, hace que la válvula de mariposa sea en cierta - forma autolimpiante ya que el agua al erocionarlas las va limpiando. El cuerpo de estes válvulas se desgesta debido al flujo constante por lo que pueden existir pérdidas de hermaticidad, de ahí la necesidad - de reemplexar oportunamente el anillo gastado. Además existe la posibilidad de que el flujo se obstruya o haya pérdidas de hermaticidad - por la acumulación de basura.

Funcionamiento. Las vélvulas de mariposa operan a base de la acción rotatoria del disco o pieza de cierre; a su vez el disco es accionado por una flecha que lo hace girar perfectamente centrado en el cuerpo de la vélvula.

Para abrir totalmente la vélvula, se gira el disco un cuerto de vuelta (90°), quedando la pieza de cierre paralela a la línea de flujo. Para cerrar la válvula se regresa el disco a su posición original (0°), de modo que el disco quede asentado perpendicularmente a la tubería posibilitando así un cierra hermético, como se observa en la figura 2.13.

La operación de la válvula puede hacerse manual, semiautomática o automáticamente, con operadores neumáticos, hidráulicos o eléctricos.

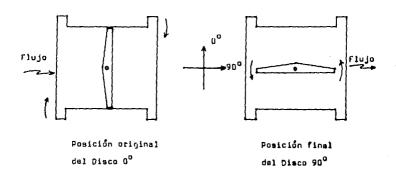


Fig. 2,13

Funcionamiento. Las válvulas de mariposa operan a base de la acción rotatoría del disco o pieza de cierre; a su vez el disco es accionado por una flecha que lo hace girar perfectamente centrado en el cuerpo de la válvula.

Pera abrir totalmente la vélvule, se gira el disco un cuerto de vuelta (90°), quedando la pieza de cierre paralela a la línea de flujo. Para cerrar la válvula se regresa el disco a su posición original (0°), de modo que el disco quede asentado perpendicularmente a la tubería posibilitando así un cierre hermético, como se observa en la figura 2.13.

La operación de la válvula puede hacerse manual, semiautomática o automáticamente, con operadoras neumáticos, hidráulicos o eléctricos.

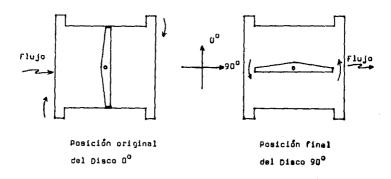


Fig. 2.13

Esta válvula es usada normalizante en líneas de conducción de sección grande y generalmente está limitada a sistemas de baja presión. Los sellos de la válvula pueden ser dañados por velocidades altas del flujo, también es recomendable en redes de distribución en diámetros de 300 mm (12") y sayores, los menores no funcionan -bien se obstruyen con el empaque.

Las válvulas de mariposa se fabrican para presiones de trabajo de 10.5 kg/cm² (150 lbe/plg²), en dos diferentes tipos:

- A) Oblea (Wafer), para instalarse entre bridas,
- B) Bridada.

El cuerpo y el disco de la válvula, también conocido como oblea están construidos de hierro gris fundido, o ambos de bronce.

Los difaetros varien de 51 mm (2") a 508 mm (20").

La vélvula con extremos bridados también se construye con el cuerpo y el disco de hierro gris fundido o de bronce. Los tamaños varían de 610 mm (24") a 1219 mm (48").

En la fig. 2.14 se muestra una válvula de mariposa tipo oblea-Marca Welworth y en la fig. 2.15 se indican sus partes principales. Asímiemo, en las figs. 2.16 y 2.17 se expone la válvula de mariposa bridada Welworth.

Es conveniente aclarar que las marcas de los accesorios estudiados en este trabajo, no son necesariamente las únicas que se pug den o deben emplear, son solamente consideradas como ejemplo para poder hacer una exposición más objetiva de sus características. Yaque el objetivo principal del presente trabajo es el de dar a conocer el funcionamiento, propósito y forma de seleccionar estos acceserios, tomando en cuenta los materiales, la mano de obra calificada y el control de calidad necesarios para su fabricación, sin queel motivo principal de la elección de un accesorio sea la marca del fabricante.

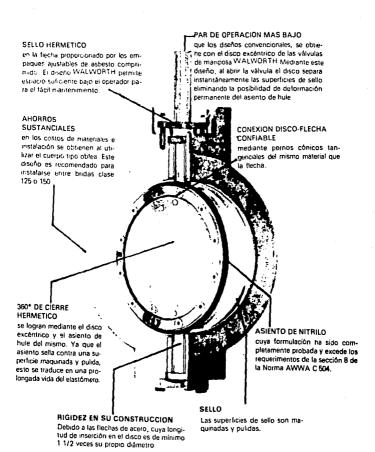


Fig. 2.14 Válvula de Mariposa Tipo Oblea

LISTA DE MATERIALES

		- ~	
No.	DISCRIPCION	MATERIAL	ASTM
1 2	ASIENTO DEL CUERPO" ASIENTO DEL DISCO	BUNA N	
3	BALERO AXIAL BASE DEL OPERADOR	BRONCE HIERRO	B 62 A 126 B
5 6	BIRLO BRIDA PRENSAEMPAQUES	ACERO HIERRO	A 307-B A 126 B
) 8	BUJE INFERIOR BUJE SUPERIOR	BRONCE BRONCE	B 62 B 62
9	CUBIERTA DEL CUERPO"		
11 12	CUNA DE LA FLECHA DISCO	ACERO	A 108-1016
13	EMPAQUES EMPAQUE O	ASBESTO GRAFITADO BUNA N	
15 16	FLECHA INFERIOR*		
17 18	PERNO DEL BALERO"		
19 20	PHENSAEMPAQUES RETEN CEL ASIENTO DEL DISCO	BRONCE ACERO INOXIDABLE	B 62 A 167-304
21 22	TORNILLO DEL RETEN*	ACERO	A 307-8
23 24	TUERCA DEL LA BRIDA P.E. TUERCA DEL PERNO*	LATON	B 16

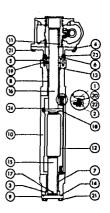


fig. 2.15 MATERIALES y Partes principales de la Válvula de Mariposa Tipo Oblea

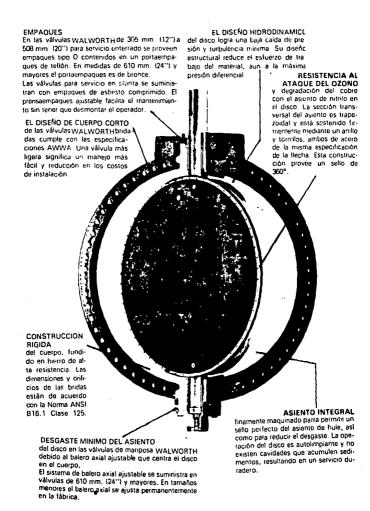


Fig. 2.16 valvula de Mariposa Tipo Bridada

LISTA DE MATERIALES

No.	DISCRIPCION	MATERIAL"	ASTM
1 2	ASIENTO DEL CUERPO* ASIENTO DEL DISCO	BUNA N	
3	BALERO AXIAL BUJE INFERIOR	BRONCE BRONCE	B 62 B 62
5	BUJE SUPERIOR CUBIERTA DEL CUERFO**	BRONCE BRONCE	8 67 1 B 62
8	CUERPO" CUNA DE LA FLECHA .	ACERO	A 108-1018
9 10	DISCO* EMPAQUES O	BUNA N	
11 12	FLECHA INFERIOR* FLECHA SUPERIOR*		
13 14	PERNO DEL BALEHO* PERNO DEL DISCO*		, .
15 16	PORTA EMPAQUES RETEN DEL ASIENTO DEL DISCO*	TEFLON*	, 1
17 18 19	TORNILLO DE LA CUBIERTA TURNILLO DEL RETEN* TUERCA DEL PERNO*	ACERO CADMINIZADO	A 307-B

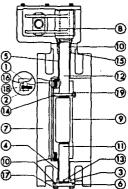


Fig. 2.17 Materiales y Partes Principales de la Válvula de Mariposa Tipo Bridada.

2.1.4 Válvula Válfler (De Cámara de Butilo).

El diseño de este tipo de vélvulas presenta una serie de ventajas en comparación con las válvulas convencionales de compuerta, se utilizan generalmente en redes de distribución, debido a que pug den trabajar parcialmente abiertas, lo que es indispensable para un mejor control del flujo en la operación de los sistemes.

La válvula válflez consta escencialmente, de una caja de fie-rro fundido en la que se aloja una piesa elástica que tiene la forma de un cilindro semiaplastado hecho de resima sintática: "Butile",

un oclusor y un vástago de bronce rolado en frío con tuerca del mismo material.

El cuerpo elástico de jutilo, está diseñado de manera que las secciones transversales de su parte hueca a través de la cual fluye el aqua, están compensadas para evitar pérdidas de carga.

Por su diseño especial, el vástago desplazable es irrompible, de bido a que el quedar abierta la válvula, éste queda "loco" impidiándo se que el abrir la válvula se aprieta el vástago, cosa que es muy fre cuente, evitando de esta forma que no se degüelle.

tas principales ventajas de estas válvulas son:

- A) El mecanismo de la válvula no queda en contacto con el agua, lo que evita exidaciones, incrustaciones y soldadura electrolítica de las piezas.
- B) Queda exenta de los resultados de cavitación, que consiste en acarreos químicos-electrolíticos que causan la destrucción de las válvulas.
- C) No necesita estoperos
- D) Le arene de las aguas no la desgasta debido a que el hule resiste más a la erosión que los metales.

Las valvulas se fabrican con un extremo bridado con empaque y tor nillos, otro extremo con junta universal en diametros de 51 mm (2") - hasta 100 mm (4"), pudiendo tener una ampliación en un extremo hasta - $\frac{2}{2}$ 200 mm (8"); la presión de trabajo es de 8.8 kg/cm (125 lbs/plg). 2.1.5 valvula de 801s

La válvula de bola consta principalmente de una esfera contenida en una cámara. Dando un giro a la esfera de 90°, cambia de la posición original, cerrada, a la posición de abierta.

la safera puede ser fija o flotante y de câmera normal o reduci-

da. Se puede conseguir en una gran variedad de medidas y con verios - mecanismos de operación a seleccionar.

La válvula de bola tiene muchas aplicaciones de las cuales algunas de ellas son: el control de flujo, control de presión y seccionamiento. Puede ser usada a altas presiones y temperaturas.

Estas vélvulas tienen baja caída de presión y bajas pérdidas por filtración, son de tamaño pequeño y poco pasadas en comparación conotras similares, son de répida apertura y relativamente insensibles a la contaminación.

Los esientos de esta válvula, están sujetos a extrusión si la válvula es usada como embudo. Además el fluido que pueda quedar atrapado en la bola estando en la posición de cerrado puede ocasionar problemas si no es desahogado. La apertura repentina de la válvula puede
provocar golpe de ariete o causar ondas de presión no deseables en al
sistema.

Existen varios madelas de válvula de bola, entre las más usuales aon:

- 1) Válvula de Bola de Entrada Superior, Roscada
- 2) Válvula de Bole de Entrada Final, Roscada
- 3) Válvula de Bola Bridada
- 4) Válvula de Bola de Entrada Superior, Bridada

Les Figs. 2.18, 2.19, 2.20, 2.21 y 2.22 representan a los tipos de válvulas arriba mencionados.

2.1.6 Selección de una Válvula

Según el uso particular a que se destine la válvula, así habrá - de ser el tipo que se elija, de acuerdo con sus propiedades y cumpliendo ciertas condiciones, de las cueles son las más importantes las - que eiguen:

A) Una vez cerrada la válvula, ha de ser hermética.



fig. 2.18 válvula de Bola de Entrada Suparior, Roscada.



Fig. 2.19 válvula de Gola de Entrada Final, Roscada

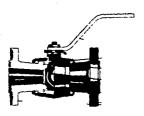


Fig. 2,20 válvule de Bole Bridede.

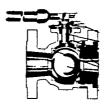


Fig. 2.21 Válvula de Bola Bridada

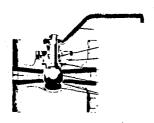


Fig. 2.22 Valvula de Bola de Entrada Superior Bridada

- Estendo abierta la válvula, debe ofrecer la minima resistencia a la corriente.
- C) Cuando la válvula está medio abierta, de modo que la corriente quede estrangulada, tento la válvula misma como la parte inmediata de la tubería deben poder resistir la acción des--tructora de la cavitación.

En lineas de conducción largas que atraviesan campo abierto, las vélvulas deben estar separadas a intervalos regulares, pero por economia esto no es usual, por lo tanto, solo se colocan una al inicio de la linea y después de cada caja rompedora de presión.

También, se deben tomar en cuenta ciertas consideraciones de localización para las válvulas, como son: facilidad de acceso, y proximidad a puntos especiales o en cruces con arroyos, donde pueden util<u>i</u>
zarse fácilmente las válvulas de purga o limpieza para vaciar la lí-nes.

La valvula seleccionada para un caso daterminado, debe ser funcional bajo las peores condiciones de flujo y presión que pudieran es perarse.

Si en la operación normal, no se crea una presión diferencial al ta en la válvula, el uso de una válvula de compuerta probablemento — sea el más adecuado. Si la diferencia de presión es elevada, especial mente en el caso de una ruptura, estas válvulas con frecuencia son imposibles de operar, sún cuando generalmente son de construcción de do ble disco y así efectivas para detener el flujo en cualquier direc — cióa, pueden sustituiras con válvulas de compuerta de asiento simple — cuando la presión generada por el flujo se ejerce en una sola direc — ción.

2.2 Válvulas de No Retorno (Check)

2.2.1 Aspectos Cenerales

Cuando una bomba deja de funcionar por algún motivo, el flujo o volumen de líquido, recorre cierta distancia por inercia propia en el sentido normal de descarga dentro de la línea de conducción, pero inmediatamente después invierte su sentido por peao propio o gravadad. Al presenterse este fenómeno puede ocasionar daños a la bomba o a la estación de bombao. Estos problemas pueden resolverse por medio de un elemento o accesorio que impida la inversión del flujo de agua, para lo cual el más conveniente y usado es una válvula de no retorno, mejor conocida como válvula check.

La valvula check consta de dos partes principales, que son:

- A) Cuerpa
- B) Disco o Clapeta

Este vâlvula tiene un funcionamiento muy sencillo, abro debido - a la fuerza del flujo del agua, producida por la descarga de la bomba y cierra después de que el flujo se interrumpe y antes de que la inversión del mismo tenga lugar. El cierra se debe a la diferencia de - pasos entre uno y otro lado del disco, los pasos son forzados por la posición del pivote o perno. En la fig. 2.15 se muestra un corte -- transversal de una válvula check.

La instalación de este válvula por lo regular es en el ledo de descarga de la bomba, a excepción de la válvula de pie, que se coloca en la parte inicial de la línea de succión. La válvula check es generalmente bridada, sunque también puede ser soldade o de extremos roscados.

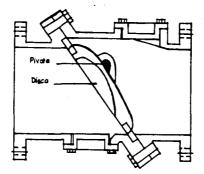


Fig. 2.23 Válvual Check. Corte Tranversal

2.2.2 Tipos de Válvula Check

- 1) Válvula Check de Disco Inclinado
- 2) Válvula Check Oscilante Amortiguada
- 3) Vélvula Check Oscilante con Clapeta de Goma
- 4) Válvula Check de Doble Puerta
- 5) Válvule Check Silenciosa
- 6) Válvula Check de Pie
- 1) Válvula Check de Disco Inclinado

Esta integrada por dos partes principales que son el cuerpo y el disco, la posición inclinada del disco permite dar una distancia de - cierre paqueña, el cierre es debido al peso no balanceado entre uno - y otro lado del disco, el peso mayor se encuentra bajo el pivote, -- Fig. 2.23. El disco esta colocado a 55° con respecto a la línea cen-tral de conducción.

Construcción

A) Cuerpo y Disco: Fierro Colado o Semiscero

- B) Anillos del Asiento y del Disco: Fundición Centrífuga
- C) Clavijas del Pivote y Bushings: Bronce Alumínico
- D) Pivote, Acero Inoxidable

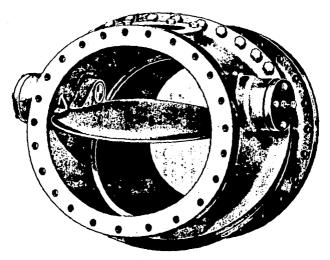


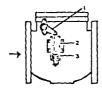
Fig. 2.24 Válvula Chack de Disco Inclinado

2) Válvula Check Oscilante Amortiguada

Su diseño incluye una palance de peso externe pera amortiguamien to del cierre, además está provista de un cilindro amortiguador y pie tón. Le válvula check oscilante amortiguada, tiene la desventaja de producir párdidas de carga mayores que una no emortiguada.

Funcionamiento. Cuendo el flujo choca contra el disco, este sube junto con la palance de peso y al mismo tiempo, dentro del cilindro « amortiguador el pistón sube arrestrando aire a través de un orificio que tiene la vélvule, (vélvule check pequeña).

Al ser detenido el flujo, el pistón regrese ajustándose el fondo del cilindro. Debido el eire etrapado, el ajuste del pistón en el fondo del cilindro es amortiguado, ya que este aire sólo podrá selir en pequeñas cantidades. Lo anterior provoca que la palanca de peso ba je lentamente logrando que el disco tenga un cierre lento. Esta válvula puede ser instalada horizontal o verticalmente en el lado de descarga de la bomba. La Fig. 2.25 presente el mecanismo de palanca de este tipo de válvula.



L Palance de paso esterno

2 Piston

3 Cibnera emott tueder.

Fig. 2.25 Vålvula Check Secilante Amortiqueda

3) Vålvula Check Decilente con Clapeta de Gosa

El diseño de esta válvula es suy simple, consiste de tres partes principales, que son: cuerpo, cubierta y clapeta. Las partes secundarias las constituyen juntas y tornillos de cubierta. Soporta una presión de operación de 12.3 $\rm Kg/cs$.

La clapeta se encuentra colocada en el esiento en un ángulo de -45° con respecto a la línea central de conducción y se encuentra re-- forzada por una palanca un disco de acero vulcanizados interiormente en la misma.

Esta válvula puede instalarse en posición vertical y horizontel en el lado de descarga de la bomba.

Construcción:

- A) Cuerpo y Cubierta: Fierro Colado
- 3) Clapeta: Refuerzo de Acero y Cubierta de Buna N
- C) Pernos de Cubierta y Resorte, Acero Inoxidable

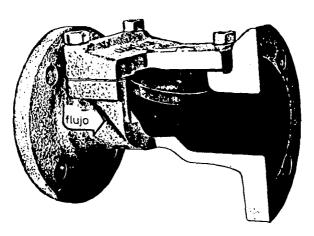


Fig. 2.26 Vélvula Check Oscilante con Clapeta de Goma

4) Válvula Check de Doble Puerta

Esta válvula también se conoce con el nombre de "duo-check" el cierre es producido por la acción que ejerce un resorte sobre sus puez
tam y abre cuando la fuerza de la descarga vence la fuerza de cie--

rre de los resortes. Cuando por algún motivo la bomba deja de funcionar la velocidad inicial del flujo va diaminuyendo provocando que los
resortes cierren las puertas entes que la velocidad mencionada llegue
a cero, logrando de esta manera aliviar el golpe de ariete y las columnas de oscilación hidráulica.

Esta válvula pueda ser instalada con bridas o con pernos articulados y en posición vertical. La Fig. 2.27 muestra una válvula de aste tipo.

Construccióne

- A) Cuerpo: Fierra Fundido
- 8) Puertas: Bronce
- C) Sellos: Buna N
- O) Resortes, Acero Inoxidable

 E) Pintura Exterior de Plomo

 O

Fig. 2.27 Vålvula Chack de Doble Puerte

5) Válvula Check Silenciosa.

Esta válvula abre o cierra cuando existe una presión da $0.04 - kg/cm^2$, debido a que para esa presión está diseñada.

Su ventaja principal es que produce pérdidas da carga menoresque otro tipo de válvula que se utilice. Además su área transversal es mayor que el área de la línea de conducción. Puede ser instalada en cualquier posición y en el lado de descarga de la bomba. La Fig. 2.28 muestra una instalación de una válvula check allenciosa, y enla Fig. 2.29 se presenta una válvula de este tipo.

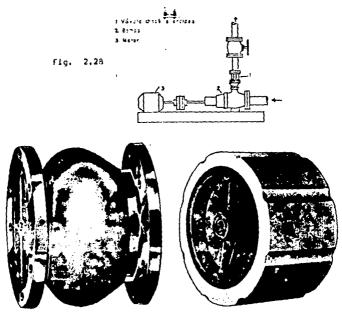


Fig. 2.29 válvula Check Silenciosa

6) Válvula Check de Pie

Esta válvula, debido a su diseño y funcionamiento, se usa generalmente en casos muy específicos como es el de instalaciones de bombas no sumergidas. Se coloca verticalmente sumergida en el pozo y en el fondo de la columna de succión. Como la válvula estará de continuo bajo el agua es recomendable escoger una que esté construida con alto nival de control de calidad para que tenga una duración mayor a la -normal.

Su funcionamiento es muy sencillo ya que permanece cerrada hasta que la bomba es accionada abriendo la válvula y al dejar de funcionar la bomba cerrará nuevamente. La Fig. 2.30 es de una válvula.

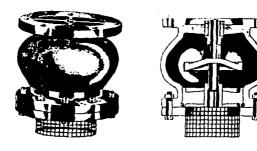


fig. 2.30 Vålvula Check de Pie.

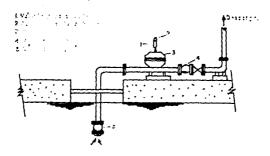


Fig. 2.31

En la fig. 7.31 se observa un esquema de la instalación típica de una válvula check do pia.

2.2.3 Selección de la Válvula Check

Existen cuatro factores principales que intervienen y de los cue les depende la selección del tamaño y tipo de válvula.

1) Propósito

Antes que mada se debe definir el objetivo por el cual es naceseria la instalación de una válvula check, esto aignifica, el por qué y en dónde debe usarse, ya que como se vió anteriog mente, la válvula check puede utilizarse solamente para svitar la inversión del flujo a la bomba o también para aliviar las columnas de oscilación hidráulica. Una vez definido el objetivo, se puede elegir el tipo exacto.

Diimetro de la Linea de Conducción
 Se debe daterminar el diémetro de la linea de conducción ya -

que generalmente la válvula que se va a colocar será del mismo diámetro de la línea.

3) Pérdidas de Carga Locales

Las pérdidas de carga locales se producen en mayor o menor can tidad, dependiendo del diámetro de válvula elegido.

Así pues, el tamaño de la válvula puede ser mayor, igual o menor al diámetro de la línea de conducción. Una válvula de tamaño
mayor tiene la ventaja de inducir pérdidas de carga menores que otra válvula menor, pero es más desfavorable porque implica mayor
costo. El tamaño menor tiene la desventaja de inducir pérdidas de
carga mayores aunque es de menor costo. Por lo tanto se recomienda que el tamaño de la válvula sea igual al diámetro de la línea
de conducción, debido a que se evitan los problemas de costo-pérdidas de carga y costos de instalación de piezas especiales como son ampliaciones y reducciones al colocar válvulas de tamaños diferentes al de la línea de conducción.

4) Costos Especiales

Como ya se vió, existen diferentes tipos de válvula check para poder elegir la que más convengas nuestros intereses dependiendo de los primeros tres factores. Pero tambián se debe considerar el factor de los costos que implican las características especiales de cada tipo y el costo de sus equipos y accesorios opcionales.

En la República Mexicana se pueden encontrar varias marcas de vál vulas check, las más conocidas son APCO, METRAFLEX Y VALMATIC.

La marca APCO ofrece los siguientes tipos de válvulas check.

- 1) Válvula check de disco inclinado
- 2) Válvula check oscilante smortiguada
- 3) Válvula check escilante con clapata de goma

- 4) Válvula check de pie.
- La marca METRAFLEX ofrece las siguientes opciones.
- 1) Válvula check silenciosa tipo globo
- 2) Válvula check silenciosa tipo cilindro.

3. Válvula Aliviadora Contra Golgo de Arieta

3.1. Fenómeno del Colpe de Ariete

Toda modificación en el escurrimiento a régimen permanente en un conducto, por ejemplo: maniobras en una compuerta, frenaje o cambio de velocidad en una bomba, etc. implican variaciones de la presión y de la velocidad con respecto al tiempo a lo largo del conducto o línea de conducción forzada.

La perturbación se propaga en forma de onda de presión a partir de la sección donde se produce hasta la extremidad del conducto, una bifurcación o cambio de sección donde se refleja total o parcialmente regresando a la sección de origan, continuando sucesivamente en un vaiván hasta perder su fuerza, en esta forma el conducto es recorrido por las columnas de oscilación hidráulica (ondes de presión y-velocidad) hasta que se amortiguan por efecto de las fricciones su-perficiales y elásticas o internas del conducto.

El fenómeno anteriormente mencionado, dá lugar a choques o golpateos que se conocen como Golpa de Ariete, cuyas columnas de oscilación hidráulica producen expansion y reducción en la línea de conducción forzada, por las presiones positivas y negativas originadas. Las propiedades elásticas del agua y del material que constituyen el
conducto juegan un papel muy importante, tanto en la producción como
en la evolución del fenómeno.

Una manera de eliminar los efectos que produce el golpe de arie te consiste en la instalación de un dispositivo que elivie el golpede ariete y proteja al conducto y los accesorios situados aguas ebajo del dispositivo mencionado. El dispositivo puede ser:

- A) Lines de conducción con velocidad original beja.
- B) Una vélvula que combine el cierre del conducto y la expulsión al exterior del líquido que regresa.

- C) Una cámara de aira.
- D) Un tanque de oscilación.
- E) una válvula que permita la entrada del aire al interior delconducto a fin de amortiguar el fenômeno y aliviar la separa ción de la columna dentro de la tuberia.

En sintesis el golpe de ariete en las estaciones de bombeo puede presentarse por una interrupción brusca o gradual del transporte, debido a:

- 1) Procesos rápidos de regulación.
 - a) Cambio en la carga de bombeo.
 - c) Operación de válvulas de control.
 - c) Arranque o paro de las bombas.
- 2) Interrupción repentina de la energía electrica al motor.
- Defecto mecánico eventual en la bomba o grupo de bombas queintegren el sistema.

Conviene recordar que en el momento en que sa presenta la pressión negativa dentro de la tubería por un período suficiente, las -partículas líquidas de la columna se separan por la inclusión de vapor y entônces la solución del golpe de ariete obtenida ya no es válida.

En éstos casos se recomiendan válvulas de aire y vacío, que poseen orificios de dimensiones grandes y que suministran el aire suf<u>i</u> ciente para evitar las presiones negativas.

Pera evitar el golpe de ariete, uno de los dispositivos más usa dos es la Válvula Espacial de Alivio, de capacidad adecuada, dispues ta de tal modo que se abra a una magnitud prefijada y en condiciones que produzca una oscilación antes de que se cierre la válvula de noratorno, para después cerrar lentamente una dez que esto ocurra. Su-

menejo puede ser hidráulico, mecánico o eléctrico. Gran número de ing telaciones de plantas de bombeo están equipadas con este tipo de vá<u>l</u> vulse, en parte para evitar la rotación invertida de las bombas y en parte para reducir la elevación o disminución de presión en la tubería.

Este tipo de válvulas debe ser de apertura répida pera la admisión y expulsión de agua y de cierre lento equipada con un amortigua dor especial.

Cuando ocurra una falla en la energía o un desperfecto mecánico en la bomba debe suceder la siguiente secuencia de eventos ideales:

- A) La vâlvula de no retorno (check) en la lînea de descarga debe estar regulada para carrarse completamente en el instante que labomba deja de girar, evitando de este modo la rotación inversa.
- G) La valvula aliviadora debe estar regulada para abrirse completamente en el instante de arribo del fluido que produce la onda positiva reflejada.
- C) La válvula aliviadora debe estar ejustada para cerrarse a -una velocidad suficientemente lenta a fin de evitar el desarrollo de cuelquier presión positiva no aceptable.

En caso de no estisfacer las condiciones anteriores, como porsjemplo la "A", se deben seguir dos caminos, en los casos de que elcierre de la válvula de retención no sea suficientemente rápido ys «
ses que la línea de descarga es relativamente corta y la inercia del
conjunto bomba-motor pequeña o simplemente por propio funcionamiento
de la válvula. Dichos caminos son:

- Proporcioner meyor inercia el conjunto bombe-motor, con lo e que se disminuye el máximo de la presión positiva reflejada.
- Aceptar la rotación invertida de la bomba por unos segundoshasta que cierre la válvula de no retorno.

La solución adoptada depende de cada caso particular.

3.2 Finalidades de la Instalación de la Válvula Contra Colpe de Ariete.

Las válvulas contra golpe de ariete, son llamadas comunmente de contrapresión y aliviadoras de columnas de oscilación hidráulica cu-

- 3.2.1 Protección contra columnas de úscilación Hidráulica.
- La válvula está provista de una línea de conducción de descarga para protección contra presiones excesivas, manteniando una presiónde operación segura por medio de desfogue de un volumen de agua a la zona baja de presión, obteniándose una presión desenda.

La válvula de protección contra columnas de oscilación hidráulica excesivas causadas por el arranque o paro de la bomba, se abrirápermitiendo el escape del flujo y evitando de esta manera presionesmáximas y peligrosas.

3.2.2 Protección de Contrapresión.

Cuando un volumen o cuerpo de agua regresa y produce una presión grande no deseada (contrapresión), la válvula abrirá permitiendo elpaso del agua necesaria para mantener la presión deseada en la línea de aguas arriba y además protege contra el impacto excesivo.

Nota 1. La válvula aliviadora que se instala entre dos zonas -- de diferente presión, permitirá a la zona de mayor presión bajar has ta cierto rango en un período de tiempo, pero seguirá manteniendo -- alta la presión en la zona antes mencionada.

- 2. La válvula aliviadora colocada en la descarge de una -bomba de pozo profundo, aliviará sobregolpe del pozo.

 3.2.3 Protección de Sobreflujo.
 - La válvula también puedo ser instalada en la línea de descarga-

de un tanque de almacenamiento (no en la línea de suministro). Cuando el tanque alcance su máximo nivel la válvula se abrirá, permitien
do al sobreflujo descargar a la zona de baja presión. Aunque, es con
veniente aclarar que en la República mexicana no es usual emplearlaasí por su alto costo, a menos de que se trate de un tanque a presión,
como ocurre en sistemas hidroneumáticos.

En resumen, le vélvula eliviadora proporciona los siguientes -

- 1) Impedir columnas de oscilación hidráulica.
- 2) Evitar aumentos excesivos de presión.
- 3) Aliviar la contrapresión (por ajuste de la válvula piloto).

La operación de la válvula piloto se produce cuando la presiónexcede la carga que soportan los resortes de la misma, por lo cual se abrirá haciendo funcionar la válvula principal. La velocidad de cierre de la válvula aliviadora puede sor ajustada según el caso par tícular.

Por lo general la válvula aliviadora es muy sensible, es decir, que su función, operación y trabajo son seguros cuando ocurre el fenómeno para el cual están diseñadas.

El funcionamiento de estas válvulas aliviadoras se logra mediante un control hidráulico, eléctrico o en combinación.

3.3 <u>Funcionamiento de las Válvelas Aliviadoras Contra Golpa de Ario</u> te más usuales.

En el mercado podemos encontrar varias marcas, pero las més usuales son: Marca Ross y Marca Colden-Anderson.

3.3.1 Warca Ross.

 Válvula de Alivio y Contrepresión (control hidráulico), mode 10 50 RWR. El propósito de esta válvula consiste en eliminar el golpe de ariete y las columnas de oscilación hidráulica mediante un desfoguea la zona de baja presión. La válvula se abre en el momento en que la
bomba se detiene para lograr el desfogue de alivio. Se instala en -conexión tipo "Te".

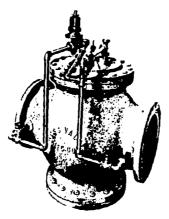


Fig. 3.1 Válvula modelo 50 AWR

 Válvula Aliviadora de Columnas de Oscilación Hidráulica (control hidráulico) modelo 50 RWR-A.

Esta válvula difiere de la No. 1, en que se le anexe una válvula piloto de ajuste, para abrir la válvula en el siguiente instanteque la bomba se apaga y antes de que las columnas de oscilación hidráulica regresen. Se inetala en conexión tipo "Te" después de la vválvula de no retorno y en el lado de descarga de la bomba.

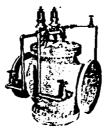


Fig. 3.2 válvula modelo 50 RWR+A

3. Válvula Aliviadora de Columnas de Oscilación Hidráulica -(control hidráulico y control eléctrico) modelo 50 RWR-E.

Para proteger contra las columnas de oscilación hidráulica, laválvula opera a travás de un piloto hidráulico de la misma forma que la No. 1 en el caso de arranque de la bomba. Mediante el control eléctrico (piloto de solenoide), la válvula protegerá las columnas de oscilación hidráulica en el caso de que la bomba se apague.

Después de elcanzar la posición de ebertura tótal, la válvula principal cierra lentamente. El tiempo y proporción del cierre es -ajustado según el caso perticular.

Fig. 3.3 Válvula modelo 5D RWR-E



 Válvula Aliviadora o de Contrapresión (control hidráulico) -Modelo 50 NWR-8.

Esta válvula es usada para mantenor una presión constante aguas arriba, al estar descargando un volumen de agua suficiente a una zona de baja presión. Como una función secundaria parmite el regreso del flujo de la zona alta cuando la presión aguas arriba disminuye por debajo de la presión aguas abajo.



Fig. 3.4 válvula Modelo 50 RWR-R

5. Válvula Aliviedore o de Contrepresión (control hidráulico ycontrol eléctrico) modelo 50 RWR con piloto hidráulico y solengide.

Esta válvula funciona como aliviadora o como de contrapresión;actúa por medio de una válvula de control eléctrico (piloto de solenoide) que produce la abertura de la válvula principal cuando se lesuministra energía y el cierre cuando se le corta dicho suministro.

Fig. 3.5 Válvulm Modelo
50 RWR con piloto hidráulico
y solenoide.



Válvula de Contrapresión y Check (control hidráulico) modelo
 C-RWR

Le instalación de esta válvula puede ser en la descarga de unabomba de pozo profundo, cuya función será la de proteger contra unasobrecarga de agua en el paso y además actúa como una válvula check-(de no retorno) impidiendo el regreso del flujo. Puede ser instalada en una conexión entre zonas de diferente presión para permitir al -flujo de alta presión pasar a la zona baja.



Fig. 3.6 Valvula modelo 50 C-RWR

 Válvula Aliviadora o da Contrapresión y Reductora de Presión (control hidráulico) Modelo 40 WR-R.

La insteleción de esta válvula será entre dos zonas de diferente presión para permitir la descarga de la zona alta a la baja, a -una presión constante, reducida solamente durante el tiempo en que la zona baja requiera agua para cubrir una deficiencia y sólo cuendo la presión en la zona alta es suficiente para permitir el flujo.

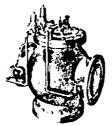


Fig. 3.7 Válvula Modelo 40 WR-R

La válvula de Aguja, opera on conjunto con la válvula piloto yese ajusta según la presión de operación deseable mediante un desarma dor. Para aumentar velocidad de cierre, se girará la aguja del conta dor en dirección contraria a las manecillas del reloj, ver Fig. 3.8.

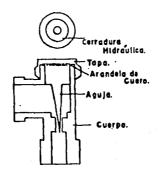
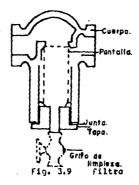


Fig. 3.8 Valvula de Aguja.



Para limpiar el filtro sin suspender el trabajo de la vélvula,se abre el grifo (Fig. 3.9) de limpieza para que el agua fluya.

Construcción:

- A) Cuerpo: Fierro Fundido o Semiscero.
- B) Accesorios: Broncs.

Note: También se utiliza en la constructión del cuerpo el ace-ro colado o fierro ductil, con accesorios de acero inoxidable.

Rangos de ajuste del piloto kg/cm2

- A) 0.35 1.76
- 8) 1.05 4,22

- c) 2.81 7.03
- 0) 5.62 -12.65
- E) 10.55 -17.58.

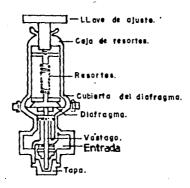


Fig. 3:10 Vélvula Piloto.

Operación de la Válvula koss.

Estas válvulas operan con el mismo principio hidráulico básico, y están compuestas de dos partes escenciales; la válvula principal - (Fig. 3.11) y un dispositivo de control. El dispositivo de control - está conectado exteriormente y puedo ser variado de acuerdo con lostipos de operación que se requieran. En la práctica la válvula principal puede ser operada hidráulica o eléctricamente, con regulacióno esin ella; pero básicamente su función es controlar la presión arriba del piston mayor do la válvula principal.

ta fig. 3.11 muestra la válvula principal abierta, dejando currer el flujo través de ella, su abertura se logra abriendo la válvula piluto. La válvula principal se mantiene cerrada debido a que la válvula de aguja permite el paso del agua a la cámara de fuerza "K", haciendo bajar la copa principal por presión del agua, se debetener en cuenta que para que se logre lo anterior, la válvula piloto
debe estar cerrada. Si se requiere fijar la posición del disco (copa
principal y vástago en una posición intermedia), solamente se tendrá
que balancear la entrada y salida de agua a la cámara de fuerza "K"mediante le válvula de aguja y la válvula piloto.

Todo lo anteriormente expuesto logra que las fuerzas hidráulicas que actúan sobre el vástago estén en equilibrio, teniéndose como con secuencia una válvula regulada.

En la Fig. 3.12, se muestra una válvula marca Ross tipo Globo, cuyas dimensiones físicas se puaden var en las tablas 3.1 y 3.2 quesas presentan a continuación.

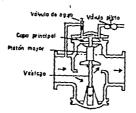


Fig. 3.11 válvula Principal

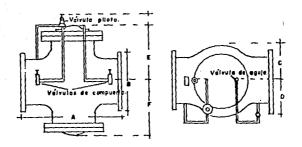


Fig. 3.12 Válvula Contra Golpe de Arieta Tipo Globo.

Tabla 3.1 Dimensiones de una válvula Contre Golpe de Ariete Marca Rosa Tipo Globo, para 8.79 kg/cm^2 de presión.

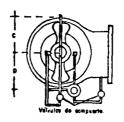
Temaño (cm)	(4") 10,16	(6*) 15.24	(8") 20.32	(10") 25,40	(12") 30.48	(14") 35.56	(16") 40.64	(18") 45.72	(20") 50.58	(24") 60.96	(30") 76.20
A	35.56	45.080	60.643	.63.138	76.20	86.36	96.203	106.045	107.633	123.19	161.925
8	22.86	27.94	34.29	40.64	48.26	53.34	59.69	63,50	69.85	81,28	98.425
С	13.97	16.51	22.86	26.35	29.21	36.83	38.10	44,45	46.673	50.80	66.04
D	13.97	17.78	22.86	26.35	29.528	36.83	38.10	44,45	46.673	50.80	66,04
E	17.145	22.86	31.75	36,195	43.815	51.435	53.34	59.69	59.69	65.405	91.44
F	17.145	22.86	31.75	36.195	43.815	51.435	53.24	59.69	59.69	65.405	91.99
		(22.04		10 64\							

 $H = (11^{4}16^{4}) - (27.94 cm. a 40.64 cm)$

Tabla 3.2 Dimensiones de una Válvula Contra Golpe de Ariete Marca Hose Tipo Globo, para 17.58 kg/cm² de presión.

	ento cm)	 {4"}6	(6") 15.24	(8") 20.32	(10") 20,40	(12") 30.48	(14") 35.56	(16") 40.64	(18") 45.72	(20") 50,80	(24") 60.96	(30") 76.20
	۸	33.973	45,085	63.024	66,675	80.01	97.155	99,695	109.856	110,173	128,27	165,259
	8	25.40	31.75	38.10	43,815	52.07	58,42	64.77	71.12	77.47	91.44	109.22
- 56 -	c	 14.605	17.78	23,495	26,988	29.845	37.783	39.37	45.72	47.94	52.705	68.263
	D	14.605	17.78	23.495	26,988	29.845	37.783	39.37	45.72	47.94	52.705	68.263
	£	17.78	23.495	33.02	37,465	45.085	52.07	55.88	60.96	62,23	67.31	93.98
	F	17.78	23, 495	33.02	37,465	45,085	52.07	55.88	60,96	62,23	67.31	93.98

H (11*16*) = (27.94 cm. a 40.64 cm.)



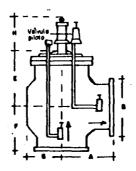


Fig. 3.13 Válvula Contra Golha de Ariata Marca Rosa Tipo Angulo. Modelo 50 RWR.

Tabla 3.3 Dimensiones de una Válvula Contra Colpe do Aristo Marca Rosa Tipo Angulo.

	(cm) Tamaño	Clase Kg. 1b.	(cm) A	(cm) B	(cm) C	(cm) D	(cm) E	(cm) f	(cm) [(cm) H
)	10.16	8.79	19.05	22.86	13.34	13.34	20.32	15.88	13.97	31.75
)	(4")	17.58	19.84	25.40	13.65	13.65	20.64	16.67	14.61	31.75
l	15.24	8.79	21.91	27.94	16.19	16.19	24.29	20.32	16.19	28.0E
	(6")	17.58	23.02	31.75	16.51	16.51	25.72	21.43	16.51	28.0E
	20.32	8.79	26.67	34,29	22.23	22.23	32.70	25.40	22.23	40.64
	(8")	17.58	27.94	38,10	22.86	22.86	33.02	26.67	22.54	40.64
	25.40	0.79	31.75	40.64	24.13	24.13	35.56	29.21	24.13	45.72
	(10")	17.58	33.34	44.45	24.13	24.13	35.56	30.80	24.13	45.72
	3D.48	8.79	38.10	48.26	29.31	29.31	43.82	32.39	31.75	55.88
	(12")	17.58	40.01	52.07	29.31	29.31	43.82	34.29	31.75	55.88

3.3.2 Marca Colden-Anderson.

1. Control Anormal.

Este control es el más simple y efectivo para protección contra sobrepresión requeriendo del mínimo de mantenimiento. Es recomendable usarlo en instalaciones de válvulas aliviadoras múltiplesdebido a que posee mayor sensibilidad que si se usara en la instalación de una sola válvula aliviadora grande.

2. Control Subnormal.

Esta válvula abre rápidamente cuando se presenta una subpre--sión en la línea de conducción, disipando la oscilación hidráulica.

3. Control Anormal y Subnormal.

Esta válvula se usa para prevenir columnas de oscilación hidráu lica cuando no existe energía para operar un piloto de solenoide. - Actúa cuando la bomba descarga una presión menor a la subnormal fijada o cuando existe una falla repentina de energía.

4. Control Anormal, Subnormal y de Solenoide.

Esta válvula proves del mejor medio de protección por tres caminos. Se instela sobre el lado de descarga de la bomba. Abrirá enel caso de una presión anormal, subnormal y en forma indiferente alos otros pilotos de control.

Construccións

- A) Cuerpo y cubierta: fierro fundido o colado.
- B) Pistón, válvula piloto, asiento y corona: bronce o aleación.
- C) Cabeza del pistón: cuero.
- Cabeza de los pilotos, asientos del lavadero y del pilotoshula o cuero.
- E) Asientos, anillos y vástago: aleación bronce.
 Instalación.

Se coloca con conexión tipo "Je" adyacente a la bomba por el -lado de la descarga principal después de la válvula de no retorno y
desfogando a la atmósfera.

Velocidad y Apertura. Está determinada por la velocidad con la cual el agua escapa por arriba del piston a través del piloto y a la atmósfera. Todas éstas válvulas estan equipadas con pilotos extra---largos para permitir una apertura muy rápida.

Velocidad de Cierre. La válvula certará a una velocidad deseada porsimple regulación del flujo en la presión de la línea de conducción. Se recomienda un cierre lento.

Los temaños recomendados para la marca Colden-Anderson en lo - que se refiere al tamaño de la válvula, están inclinados a considerar el aspecto de mantenimiento mínimo. Cuando la información indique que una válvula más pequeña que la deseada logrará los resultados requeridos, no se recomienda su utilización debido a que los -- excesos de velocidades pueden causar desgastes considerables de sua partes, además que la diferencia en costo entre tamaños próximos de válvulas no justifica el propósito.

ta Fig. 3.14 pertenece a una valvula contra golpe de ariete -marca Golden-Anderson y sus dimensiones físicas se presentan en latable 3.4.

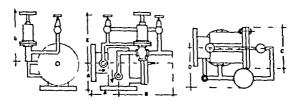


Fig. 3.14 Válvula Contra Colpa de Ariete Golden-Anderson

Tabla 3.4 Dimensiones de una Válvula Contra Golpe de Ariete
Marca Golden-Anderson.

	Tamaño (cm)	(2 1/2") 6.35	(3*) 7.62	(4") 10.16	(6") 15.24	(8") 20.32	(10") 25.40	(12") 30.48	(14") 35.56	(16") 40.64
	A	15.24	15.24	16.51	22.86	28.58	36.20	39.37	41.91	45.72
١	8	31.75	31.75	34.29	38.10	44.45	54.61	55.88	60.96	67.31
2	c	22.86	22.86	25.40	34.29	44.45	54.61	60.96	71.12	77.47
ł	D	29.21	29.21	30.48	34.93	40.01	45.09	48.26	53.34	57.79
	D	22.86	22.86	24.13	28.58	33.66	38.74	41.91	46.99	51.44
	E	29.21	29.21	30.48	34.29	40.64	45.72	48.26	53.34	58.42
	F	17.78	17.78	17.78	17.78	17.78	17.78	17.78	17.78	17.78
	F	11.43	11.43	11.43	11.43	11.43	11.43	11.43	11.43	11.43
	G	45.72	45.72	45.72	45.72	45.72	45.72	45.72	45.72	45.72
	G	35.56	35.56	35.56	35.56	35.56	35, 56	35,56	35,56	35.56

Table 3.5 Capacidades de les válvules Contra Golpe de Arieta Merca Golden-Anderson,

FLUJO EN (1ts)		TAI	MAÑO RECOMENDADO DE LA VALVULA (cm)	AREA APRÚXIMADA C ABERTURA (cm²)		
		A 44.1	7 6.35 * 2 1/2"	. 31,61		
DE	44.17	A 63.10	7,62 = 3"	45.81		
30	63.10	A 126.2	3 10.16 = 4"	81.29		
30	126.20	A 283.9	5 15,24 = 6"	182.58		
DE	283.95	A 504.89	20,32 = 6*	324.51		
DE	504.80 .	A 820.36	25.40 = 10"	506.45		
DΕ	820.30	A 1198.90	30.48 * 12"	729,68		
DΕ	1198.90	A 1514.40	35.56 = 14"	992.90		
DE	1514.40	A 1823.DO	40.64 = 16"	1297.42		
DΕ	1693.00	A 2524	45.72 = 18"	1641.93		
ĐE	2524	A 3155	50.80 . 20"	2027.09		
ع0	3155	A 4417	60.96 = 24"	2918.70		

La marca Colden-Anderson, también presenta dos tipos de válvulas contra golpe de ariete, Tipo Globo Fig. 3.15 y Tabla 3.6 y Tipo Angulo Fig. 3.16 y Tabla 3.7.

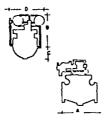


Fig. 3.15 Válvula Golden-Anderson Tipo Globo.

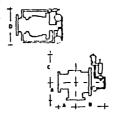


fig. 3.16 Válvula Solden-Anderson Tipo Angulo

Tabla 3.5 Dimensiones para una Válvula Solden Anderson Tipo Globo.

	(cm) Tamaño	<u> </u>	8	С	D
(2 1/8")	6.35	30.48	45.72	11.43	45,72
(3*)	7.64	30.48	45.72	12.70	45.72
{ 4 H S	10.16	33.02	48.26	15.24	45.72
16"	15.24	45.72	55.88	17.78	45.72
}B#\$	20.32	62.23	63.50	25.40	48.26
(יוֹסוֹי)	25.40	72.39	66.04	27.94	81.28
{ <u>12</u> " }	30.48	78.74	66.04	33.02	83.82
214"S	35.56	83.82	68.58	38.10	86.36
116"	40.64	91.44	71.12	40.61	96.52
{18#}	45.72	101.60	73.66	50.80	99.06
} 20×5	50.80	101.60	73.66	50.80	99.06
}24 # }	60.96	121.92	76.20	55.88	101.60

Tabla 3.7 Dimensiones para Valvula Golden Anderson Tipo Angulo.

	(CM) Tempho	Α	Б	С	D
2 1/2")	6.35	15.24	55.88	30.48	45.72
3")	7.64	15.24	55.88	30.48	45.72
4+)	10.16	16.51	58.42	30.48	45.72
6" 3	15.24	22.86	60.96	35.56	45.72
8")	20.32	28.58	63.50	40.54	48.26
10*)	25.40	36.20	66.04	66.01	81.28
12")	30.48	39.37	66.04	68.58	83.82
14"	35.56	41.91	68.58	73.66	86.36
16"	40.64	45.72	71.12	83.82	96.52
184)	45.72	52.07	73.66	96.52	99.06
20")	50.80	52.07	73.66	96.52	99.06
24"	60.96	60.96	76.20	101.60	101.60.

3.4 Selección de la válvula Contra Solpe de Arieta.

Pere seleccioner al tamaño de la válvula contra golpe de arie te, se debe tómar en cuenta un factor muy importante:

¿Es necesaria la válvula o no?

Es muy importante saber si la válvula aliviadora se nocositado o no, para conocerlo se requiere de un análisis completo del sistema a fin de determinar la carga máxima quo produce el golpe de --ariete, la cual se compara con la carga de trabajo o de prueha dela línea o tubería, de la siguiente manera, según la "Teoría de la
Onda Elástica" de Joukovsky y Allievi.

A) La elevación de presión para el cierre instantáneo, es directamente proporcional al corte de la velocidad (v) y a la magnitud de la velocidad de onda de impulso (a) y es independiente de la longitud del conducto.

En donde:

ha elevación de presión sobre la normal, en matros de columna de agua.

a= velocidad de la onda de presión en tubo elástico, en m/seg v= velocidad de flujo, en m/seg

g= aceleración de la gravedad = 9.81 m/seg2.

Experimentalmente Joukovsky encontró que la velocidad de la unda del sonido en el agua es de 1424 m/seg, valor que obtuvo de la expresión:

La velocidad de la onde de presión se puede valuar como:

Haciando operaciones, el valor de (a) se reduce a la siguiente ecuación,

$$a = \frac{1}{\sqrt{\frac{l_k}{q} \left[\frac{1}{K} + \frac{d}{\xi \theta}\right]}} \left[m/88q\right]$$
 (2)

En donder

W = peso volumétrico unitario del agua = 0.0001 kg/cm3

g = aceleración de la gravedad = 9.81 m/seg²

K = môdulo de compresibilidad volumétrico del agua = 20670 kg/cm2

E = modulo de elesticidad para las paredes del tubo, kg/cm2

d = diametro interior del conducto en cm

e = espesor de pared del conducto en cm

La siguiente expresión es al valor del Tiempo crítico de cie-rre de una válvula:

$$T_{C} = \frac{21}{2} \left[seg \right]$$
 (3)

En donde:

T_C = Tiempo crítico de cierre de una válvula o tiempo de recorrido de la onda en seg

1 = longitud del conducto en metros

Teniendo en cuenta las ecuaciones (1) y (2) se tiene:

$$h = \frac{\sqrt{\frac{1}{9} \left[\frac{1}{K} + \frac{d}{E^{\bullet}}\right]}}{\sqrt{\frac{1}{9} \left[\frac{1}{K} + \frac{d}{E^{\bullet}}\right]}}$$

Cuyo valor da la elevación de presión máxima, producida por el golpe de ariete en metros de columna de agua. Considerando en estaucuación los valores del módulo de elasticidad (E) para las paredes de tubería de los siguientes materiales.

Para tuberías de acero, $\mathcal{L}=2'067,114~kg/cm^2$ Para tubería de asbesto-cemento, $\mathcal{L}=328,000~kg/cm^2$ Para Tubería de P.V.C., $\mathcal{L}=281000~kg/cm^2$

Y considerando los valores de (w), (g) y (K) dadus con anterioridad se obtienen los siguientes valores de (h) para cada materialde tubería:

$$h = \frac{1451.60 \text{ v}}{100 \cdot \frac{d}{e}}$$
 Acero (5)

$$h = \frac{578.23 \text{ y}}{15.87 \cdot \frac{d}{8}} \qquad \text{m Asbesto-cemento (6)}$$

$$h = \frac{169.25 \text{ y}}{1.36 \cdot \frac{d}{8}} \qquad \text{m P.v.C.} \qquad (7)$$

Teniendo en cuenta que:

En donde:

htr = carga de trabajo o de prueba de la tubería, en metros

¬ = esfuerzo de trabajo o de prueba de la tubería en KQ/cm²(dato de fabricación)

 d ≈ di≨metro interior del conducto, en cm Haciendo la comparación:

h < h tr No se necesita colocar una válvula contra -

h h tr SI es necesaria la vilvula contra golpe deariete

Si después de haber hecho la comparación, el resultado final em el de inatalar una válvula contra golpe de ariete, se prosigue-a la selección de la misma de una manera muy sencilla:

Sagún experiencias, so ha llegado o la conclusión de que la --válvula debe eliminar el 33% del gasto que descarga la bomba y quelas párdidas de carga méximas deben estar alrededor de 0.60 m de -columna de agua, so decir;

- A) 33% Q_B
- B) 0.60 m de pérdide de carge (dato fijo)

Con los datos A) y B) as entra a la gráfica 3.1 y directamente se selecciona el tamaño de la válvula.

Selección de una Válvula Contra Golpe de ariete Marca Ross.

Para seleccionar el diámetro adecuado de una válvula contra golpe de ariete, se toma la tercera parte del gasto como mínimo dede la tubería principal y se llevará a la gráfica 3.2. El diámetrose determinará en el rango comprendido entre 4.40 m y 11.80 m (15 y 40 pies) de pérdida de carga en la válvula.

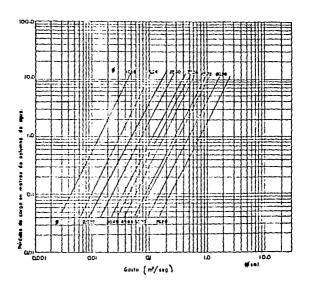
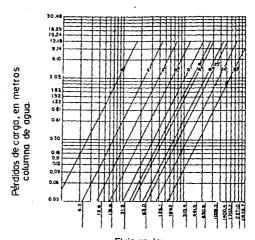
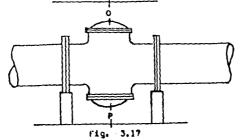


Gráfico 3.1 Pare Selección del Diámetro de la Válvula Contra Golpa de Ariata.



Flujo en 1.p.s. Gráfica 3.2 Para Selección del Diámetro de la Válvula Contra Golpe de Ariete Marca Ross.

3.4.1 Colocación de la válvula Contra Golpe de Ariete.



En la fig. 3.17 se muestra cômo debe colocarse la vâlvula ---aliviadora contra golpe de arieta. La dimensión "o" indica un espacio nacesario para retirar la cubierta y al pistón en caso de reparaciones de la válvula y además es un espacio de trabajo adicionalpara mantenimiento completo de la misma.

La dimensión "p" indica un espacio necesario para quitar la ta pa del cilindro cuya vida normal es de 15 a 20 años aproximadamente.

La table 3.8 se observen les dimensiones minimas en cm.

Yamano D P	20,50	35.60		53.30	71.10	18** 83.80 5.10
Tamano D			20" 83.80	24* 91.4	 20	
<u>P</u>			5.10	5.1	 10	

Table 3.8 Dimensiones Minimas de "D" y "P".
Arreglos típicos en la linea de Conducción.

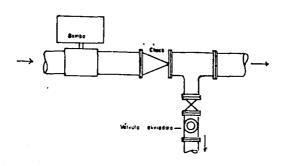


Fig. 3.18 Instalación Tipo "Te".

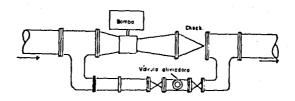


Fig. 3.19 Instalación Entre Dos Zonas de Diferente Presión.

4. Válvulas Aliviadoras de Aire.

4.1 Aspectos Generales.

La presencia de aire en una línea de conducción, se debe principalmente a las siguientes causas, maniobras de operación en dispositivos de control, v∉rtices en los orificios de entrada, por el arranque o paro de las bombas que alimentan el sistemo, ventilaciones, separación de columnas a bajas presiones, llenado y evacuadode las tuberías, etc.

Como consecuencia de esto en la línea de conducción, se produce un arrastre do una cierta cantidad de aire emulsionado o en forma de burbujas.

La solución al problema de la presencia de aire en una líneasería eliminar las causas que producen dicho fenómeno, ein embergo asto no resulta posible en algunos casos ya que se nacesitaría hacer erreglos muy especiales que elevarían mucho el costo de la ingtalación.

Durante una investigación realizada en Ontario, Canadá: se -observó que para eliminar burbujas de aire en una línus de conducción se necesitan velocidades sumamente altas que no pueden ser al
canzadas por razones de tipo técnico, por lo que los medios mecánicos, es decir, el uso de válvulas, son los más viables.

Pera tal efecto, existen diferentes tipos de válvulas cada -una con sus funciones específicas y las cuales se explican ampliamente en los incisos siguientes. Estos tipos son:

- 4.2.1 Válvula de escape de aire.
- 4.2.2 Válvula de mire y vacío.
- 4.2.3 Válvula combinada.

4.2 Diferentes Tipos de Valvulas Aliviadoras de Aire.

4.2.1 Valvulas de Escape de Aire.

Este válvula se abre para expulsar las pequeñas cantidades de aire que se acumulan en la línea mientras ésta opera bajo presión, esto significa que permiten la salida de aire a presión.

La acumulación de aire en una línea de conducción generalmente se presenta en forma de burbujas, las cuales tienden a depositarse en los puntos altos de la línea y en los tramos cortos aguas abajo de la misma produciendo una resistencia adicional al flujo,... llegando a ser del 10% al 15% de la resistencia total. Este incremento de resistencia puede ser vencido por la bomba, utilizando ma yor potencia de la necesaria para mover la cantidad de agua requerida. Esta pérdida podría no ser detectada por años, por lo cual a se tandría un incremento en el costo de operación del bombeo.

La acumulación de aire en la línea puede llegar a ser de talvolumen que prácticamente impediría el paso del agua.

Colocación. Se coloca generalmente en los puntos altos, que es donde se acumulan las burbujas de aire así como en los cambiosde dirección descendentes.

Funcionamiento. Para tener una idea más clara acerca del funcionamiento de esta válvula, se muestra en la fig. 4.1 un esquemaen el que se aprecian sus partes principales.

La presión p₁ producida por la acumulación de burbujas de sire, provoca que en nivel del agua descienda hasta el momento en -que el flotador, debido a su peso W y que además se ve aumentado p
por el juego de palancas, descienda al nivel de la entrada de agua
a la válvula. Por lo tanto, al bajar el flotador se abre el pequeño orificio con lo que el sire escapa y consocuentemente la pre---

sión disminuye.

Inmediatamente el líquido vuelve a ocupar el espacia que dejó el aire y el nivel sube, sin dejar escapar agua; luego el flotador sube ocasionando el cierre del pequeño prificio, el cual volverá a quedar abierto al aumentar hasta cierto rango p₁. Así el ciclo serepite automáticamente.

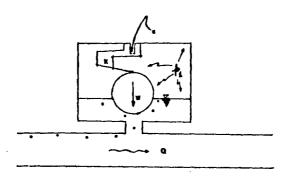


Fig. 4.1 Corte Transversal Esquemático de una Válvula de Escape de Aire.

En donder

a = area transversal del orificio.

pl= presión provocada por la acumulación de aire en el inte-rior de la válvula.

W = peso del flotador.

K = juego de palancas

Debido a que el peso del flotador es mayor que el producto de la presión por el area del crificio, esto es $\begin{bmatrix} u & \rho_1 & a \end{bmatrix}$ se abre la válvula al descender el flotador gracias a que las dimensiones-

de (a) son muy pequeñas, de ahí la característica de estas válvu--las de poseer orificios pequeños.

El funcionamiento de estas válvulas explica el por qué para - este tipo de válvula el orificio es más pequeño a medida que aumenta la presión de servicio.

En las tuberías que presentan cambios de pendiente, la burbuja tiende a desplazarse hacia aguas abajo debido a la velocidad del flujo. Como se aprecia en la Fig. 4.2.



Fig. 4.2

En aquellos casos de poca velocidad, la burbuja tiende a colo carse en los puntos altos o cambios de pendiente descendiente. Como se observa en la Fig. 4.3.



Fig. 4.3

Por lo anterior, se recomienda la instalación de "toma múltiple" de diámetro igual a la toma principal a distancias de 1.5 m y 2.5 m aguas abajo para obtener una oficiente eliminación del aire. Como se aprecia en la Fig. 4.4.



Fig. 4.4

Características del flujo de aire a través del orificio de --una válvula de escape de aire. El aire descargado a través del or<u>i</u>
ficio de una válvula de este tipo, fluye a una determinada velocidad, le cual se incrementa en la medida en que aumente la presióndiferencial a través del orificio, hasta que alcanza una veloci--dad aproximada de 93 m/seg 9300 pies/seg). Este máximo de veloci--dad del flujo ocurre cuando la presión se encuentra aproximadamente en 0.5 kg/cm² (7 lbs/plg²) y permanece constante la velocidad de ahí en adelante, aunque se observan incrementos de presión posteriores y mucho menos frecuentes.

Sin embargo la cantidad de aire expelida reelmente a través del orificio continúa incrementándose indefinidamente si aumenta la presión debido a que, si bien, no exista un incremento poste--rior en la velocidad de escape para presiones mayores de 0.5 kg/cm²,
al flujo de aire con esta velocidad por sí mismo se torna progresi
vamente más denso haciendo que aumente la masa de aire expulsada y

con ello el volumen, al expresarlo en m³ a la presión atmosférica.

Construcción:

- A) Cuerpo y Cubierta: Fierro Colado.
- 8) Flotador: Acero Inoxidable.
- C) Asianto del Sello: Buna N.
- D) Sistema de Palances: Bronce.
- E) Tornillos, Pijas, etc.: Gronce y Acero Inoxidable.

La marca "APCO" presenta cuatro tipos diferentes de valvulasde escape de aire, que sons

- Palanca Simple, útil para presiones hasta 10.56 kg/cm² fig. 4.5.
- Palanca Compuests, útil para presiones hasta 21.11 kg/cm²-Fig. 4.6.
- De Acción Directa, específica para operar con presiones -hasta 10.56 kg/cm² Fig. 4.7.
- 4) De altas Prasiones, útil para presiones hasta 105.56 kg/cm² Fig. 4.8

Esta información se complementa con la tabla 4.1 que corresponde a la marca APCO y proporciona las dimensiones físicas de los cuatro tipos de válvulas de escape de aire que fabrica.

Temaño de la Válvu- la (cm).	Número del Modelo	Altura (cm)	Ancho (cm)	Peso (kg)	Yamaño de la entrada rosc <u>a</u> da (cm)	Langi tud (cm)
DΕ	ACCION	DIREC	TA			
1.91 (3/4") 2.54 (1")	61 75	13.97 23,50	5.72 13.34	1.13 4.99	1.91 2,54	

Continúa en la sig. hoja.

1.27 (1/2") 55 12.70 8.41 2.49 1.27 16.19 1.91 (3/4") 65 17.78 11.43 4.08 1.91 21.59 D: PALANCA CUMPUESTA 2.54 (1") 200 A 25.40 17.79 9.07 2.54 5.03 (2") 200 A 25.40 17.78 9.07 5.08	30	PALAN	CA 511	MPLE			
DE PALANCA CUMPUESTA 2.54 (1") 200 A 25.40 17.78 9.07 2.54		55				1.27	16.19
2.54 (1") 200 A 25.40 17.78 9.07 2.54	1.91 (3/4")	65	17.78	11.43	4,08	1.91	21.59
2.54 (1") 200 A 25.40 17.78 9.07 2.54							
2.54 (1") 200 A 25.40 17.78 9.07 2.54		0.4.1454	C (1 = D C	· • ·			
5,08 (2") 200 A 25,40 17,78 9.07 5.08	2,54 (1")	200 A	25,40	17.79	9.07	2,54	
	5,08 (2")	200 A	25,40	17.78	9.07	5.08	
5.08 (2") 200 31.75 24.13 20.41 5.08	5.09 (2")	200	31,75	24.13	20.41	5.08	
PARA_ALTAS_PRESIONES	PA	<u>ra altas</u>	PRESTO	VES			
5,08 (2*) 205 33,02 30,48 34,02 5,08					34,02	5.09	
5.08 (2") 206 35.56 30.48 52.16 5.08	5,09 (2")	205	35.56	30.48	52.16	5.08	

Tabla 4.1 Dimensiones Efsicas de Válvulas de Escape de Aire.

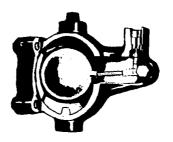


Fig. 4.5 Válvula de Palanca Simple



Fig. 4.6 Válvula de Palanca Compuesta



Fig. 4.7 Válvula de Acción Directa



Fig. 4.8 Válvula de Alta Presión.

La marca "VALMATIC" tiene dos tipos diferentes:

- 1) De Palanca Simple, útil para presiones hasta 10.55 kg/cm^2 Fig. 4.9.
- 2) De Palanca Compuesta, útil para presiones hasta 56.25 kg/cm^2 Fig. 4.10.

La división de estas válvulas está hecha en función de su diviseño.

En su construcción se utiliza acero inoxidable en todas sus partes. En la tabla 4.2 se presentan las dimensiones físicas de es

Fig. 4.9 Vålvula de Palanca Simple

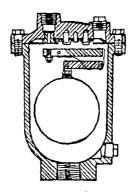


Fig. 4.10 Válvula de Palanca Compuesta.

Diémetro del Grificio (cm)	Modelo	máxima Presión de Trebajg (kg/cm²)	Altura (cm)	Ansho (cm)	lameño de Entrada (cm)	famaño de Salida (cm)	Paso (kg)
0,16	15	10.55	13.34	12.07	1.91	0.95	2,49
0.32	22	10.55 5.27	15,88	13.02	$\frac{1.27}{1.91}$	1.27	3.63
0.48 0.24	38	10.55 21.09	24,77	17.79	2.54 5.08	1.27	10.89
0.95 0.56	45	10,55 21,09	31,12	24,13	5.08	2,54	21.77
0.56 0.32	50	35,15 56, 2 5	33.02	30,48	5.08	2,54	32.66

4.2.2 Válvulas de Aire y Vacío.

Su característica principal es que no permite la salida de a<u>i</u> re cuando la tubería trabaja a presión y además esto la diferencia de las válvulas de escape de aire. Posoe un gran orificio do vent<u>i</u> lación y su función consiste en admitir aire del exterior cuando - es necesario drenar la línea y expulsarlo en el caso de llenarla.

La colocación de ésta válvula es necesario hacerla en los puntos altos del sistema. Como ya se mencionó, estas válvulas poseenun orificio de ventilación grande que permite la salida o entradade una gran cantidad de aire al sistema o fuera de 61, mientras -que éste es llenado o drenado según sea el caso.

La cantidad de aire que escapa, está en función de la presión producida por el empuje del agua a través de la abertura de la vél vula, es decir, que el agua que entra comprime el aire hasta que - la presión desarrolla lo suficiente para darle al aire una velocidad de escape igual a la del fluido que entra. Una vez que la lí-nea esta llena, el agua levanta el flotador de la vélvula y cierra el orificio que permanecerá así hasta que la línea sea drenada. Pe queñas bolas de aire pueden entrar a la vélvula y desplazar un poco al líquido mientras ol sistema está en operación pero la pre--- sión interna no sufre cambio notorio y sostiene arriba al flotador cerrando el orificio.

Sin embargo, en cuanto la línea comienza a ser vaciada, la -presión interna diaminuye permitiendo que el flotador baje quedando el orificio nuevamente abierto con lo cual se permite un flujode aire hacia adentro de la línea. Esto evitará que se forme un -vacío, protegiendo de esta manera al sistema de un posible daño -que incluso podría llegar al colapso.

Para tener una idea más clara acerca del funcionamiento de es ta válvula, se muestra la Fig. 4.11 que es un esquema ilustrativode sus partes principales.

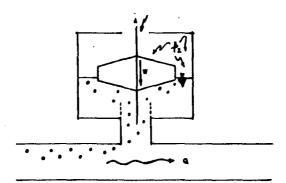


fig. 4.11 Corte Transversal Esquemático de una Válvula de Aire y Vacío.

En dondes

A = area transversal del orificio

p2= presión provocada por la acumulación de aire en el inte-rior de la válvula.

W = peso del flotador.

Mientras el líquido no ha entrado en la válvula, el flotador permanece abajo, en el momento en que suba el agua el flotador asciende hasta obturar el orificio. Se presentarán burbujas de airedentro de la válvula provenientes de la tubería, esta acumulaciónde aire provocará un descenso en el nivel del agua, pero el flotador permanece obturando el orificio (A) debido a que $\left[w < \rho_2 \right]$. A

Solo hasta que la línea sea drenada, la presión (p_2) disminuira a presiones negativas, con lo cual el flotador descenderá permitiendo la entrada de aire al sistema. Quedando en posición de repetir el ciclo en forma automática.

Diseño. La válvula consiste de un cuerpo, una cubierta, un -flotador, un sello y un desviador, es un dispositivo que está disg
flado para proteger al flotador del impacto directo de aire y aguay también prevenir al flotador de un cierre preveiuro. El sello se
rá asegurado en la cubierte de la válvula y será facilmente removi
ble en caro de necesidad. El flotador está diseñado para resistirhasta 70.31 kg/cm² (1000 lbs/plg²) de presión. El flotador será -guiado por el centro para poder tener un buen cierre, eliminando -con esto la posibilidad de fugas.

Construcción:

- A) Cuerpo, Cubierta y Desviador: Fierro Fundido.
- 6) Flotador: Acero Inoxidable.
- C) Sellos: Buna N
- D) Partes Internas: Acero Inoxidable o Bronce.

Los materiales de construcción se eligen con cuidado para evi tar la acción calvánica.

La marca "APCO" presenta dos tipos de válvulas de aire y vacío:

- El tipo "A" que es de pequeñas dimensiones desde 2.54 cm -(l") hasta 7.62 cm (3"). Fig. 4.12.
- 2) E1 tipo "8" que es de grandes dimensiones desde 10.16 cm -(4") hasta 15.24 cm (6"). De 20.32 cm (8") y mayores son
 - de forma similar. Fig. 4.13

Las presiones de trabajo de la marca APCO para este tipo de - válvula es de 20.4 kg/cm^2 y pueden solicitarse para presiones de -

servicio hasta 68 kg/cm2.

A continuación se presenta la tabla 4.3 que dá las dimensio-nes físicas de las válvulas de aire y vacío marca "APCO".

Modelo	Tamaño	Altura	Diametro Maximo	trada	rada Sol		Poso	
141	1.3 (1/2")	17.8	13.3	1.3	doscada	1.3	ilosc.	4.5
142	2.5 (1")	22.9	17.8	2,5	*	2,5		10
144	5.1 (2")	31.8	24.1	5.1	**	5.1	**	25
146	7.6 (3")	32.4	24.1	7.6	18	7.6	n	27.2
152	10.2 (4")	47.6	33.0	10.2	11	10.2	Plana	45.4
153	15.2 (6")	53.3	40.6	15.2	Bridade	15.2	н	68
154	20.3 (8")	63.5	48.3	20.3	*	20.3	#	90.7
155	25.4 (10")	68,6	53,3	25.4	**	25.4	**	159
156	30.5 (12")	68.6	71.1	30.5	**	30.5	n	227
157	35.6 (14")	73.7	76.2	35,6	Ħ	35,6	4	284
158	40.6 (16")	77.5	81.3	40.6	**	40.6	н	376

Dimensiones en cm. Paso en kg.

Tabla 4.3 Dimensiones físicas de Válvulas de Aira y Vacía Marca APCO.

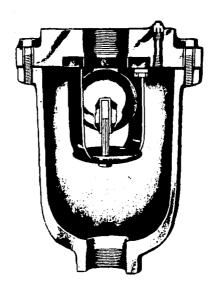


Fig. 4.12 Válvula de Aire y Vacío Marca APCO
Tipo "A", de Pequeñas Dimensiones.

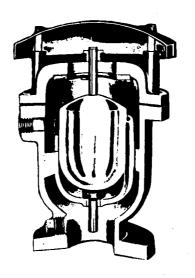


Fig. 4.13 Válvula de Aire y Vacío Marca APCO Tipo "B", de Grandes Dimensiones.

La marca "VALHATIC" también proporciona dos tipos de válvulas do aire y vacío:

- 1) El tipo "A" de entrada bridada, Fig. 4.14.
- 2) El tipo "8" de entrada roscada, fig. 4.15.

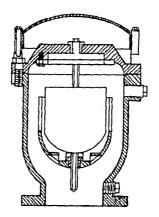


Fig. 4.14 Válvula VALMATIC Tipo "A".

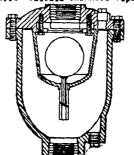


Fig. 4.15 Valvula VALMATIC Tipo "B".

Modelo	Altura	Ancho	Tamaño de Entrada	Tamaño do Salida	Presión Máxina de Salida	Peso	
					11		
101	24.1	17.8	2.5	2.5	21	10.9	
					11		
102	30.5	24.1	5.1	5.1	21	22.7	
					11		
103	30.5	24.1	7.6	7.6	21	25.0	
					11		
104	43.2	30.5	10.2	10.2	21	47.6	
					11		
105	50.5	35.6	15.2	15.2	21	72.6	
					11		
108	58.4	45.7	20.3	20.3	21	94.4	
					11		
110	56.0	50,9	25.4	25.4	21	167.8	
					11		
112	78.7	61.0	30.5	30.5	21	267.6	

Dimensiones en cm. 2. Presiones en kg/cm². Peso en kg.

Table 4.4 Dimensiones Ffsicas de Válvulas de Aire y Vacío Marca VALMATIC.

Además de las válvulas expuestas en este tema, existen cier-tos tipos que aparte de posser las características de las válvulas
de aire y vacío estándar, possen dispositivos especiales que les -permiten funciones adicionales. Algunas de estas válvulas son:

- 1) Válvula de Aire de Cierre Lento.
- Válvula de Aire y Vacío de Cierre Lento Controlado Hidráu licamente.
- 3) Válvulas de Aire para Bomba furbina.
- 4.2.3 Válvulas de Escape do Aire y Vacío Combinadas.

Esta válvula, como su nombre lo dice, combina las funcionesde la válvula de aire y vacío con una eliminadora de aire.

El orificio es grande, característico de las válvulas aire-vacío tiene las siguientes funciones:

- A) Pormite la entrada inmediata de aire cuando la linea es drenada.
- 3) Elimina el risego de colapso por efecto de vacío.
- C) Eliminar el aire cuando la línea está siendo llenada.

Las funciones del orificio pequeño, característico de las -vátulas eliminadoras de aire son:

A) Pesalojar burbujas de aire muy pequeñas que se colectan cuando la línea opera bajo presión.

El objetivo de la vélvula combinada es garantizar una absolu ta protección y mantener la eficiencia de la línea tanto al llenado y dranado, así como cuando está en servicio.

Se recomienda la colocación de esta válvula en los puntos al tos de la línea de conducción, como se puede ver en la fig. 4.19.

Funcionamiento: cuando la línea está siendo llenada, el orificio grande permite el escape de grandes volumenes de sire, cuando termina el proceso y el líquido entra en la válvula, se cierra-el orificio. Cuando el orificio grande está cerrado (lo cual sucede durante todo el tiempo en que la línea de conducción está traba jando dado que, $\begin{bmatrix} \mathbb{W}_2 < \mathbb{p} \\ \mathbb{A} \end{bmatrix}$) y ahora bajo presión, se acumulan-

paqueñas burbujas de aire en la válvula las cuales provocan presión- (p). El aire desplaza al agua con lo que desciende el nivel y el --- flotador: luego el orificio pequeño se abre pués $\begin{bmatrix} x_1 \\ y \end{bmatrix} > p$. al y -- por el escape de aire que provoca la fuerte presión. Una vez que elaire ha escapado, el nivel de agua asciende y con ello se cierra --- nuevamente el orificio pequeño repitiéndose el ciclo en forma automática.

El funcionamiento del orificio pequeño es automático e independiente del orificio grande. El orificio grande permitirá la entradado grandos volumenes de aire durante el drenado para rompor el "va-cío". La fig. 4.16 muestra las partes principales de esta válvula enforma osquemática.

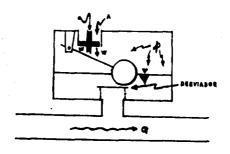


Fig. 4.16 Corte transversal Esquemático de una Valvula Combinada de Escape de Aire y Vacío

Diseño. La entrada de agua a la válvula debe ser desviada paraproteger al flotador del choque de aire y agua y así prevenir un cie rre prematuro. El asiento debe ser asegurado a la cubierta de la válvula ain distorción del sello.

La marca "APCO" ofrece dos tipos de válvula:

- i) Válvula combinada de Cuerpo Unico, Fig. 4.17.
- Válvula combinada uniendo una Válvula de Aire y Vacío con una válvula de Escape de Aire, Fig. 4.18.

La primera está construida para una presión de servicio de 21 - kg/cm^2 (300 lts/plg²). La segunda tiene una capacidad de 8.8, 17.6,-42.2 y 62.3 kg/cm^2 (125, 250, 600 y 900 lbs/plg²).

Construcción:

- A) Cuerpo, Cubierta y Desviador: Fierro fundido.
- H) Flotador: Acero Inoxidable.
- C) Sello: Buna N.
- D) Tapón: Bronce
- Los flotadores resisten hasta 70.3 kg/cm2 (1000 lbs/plg2).

En las tablas 4.5 y 4.6, se exponen las dimensiones físicas dela válvula compinada da cuerpo único, que se muestra en la fig. 4.17 y es de la marca APCO.

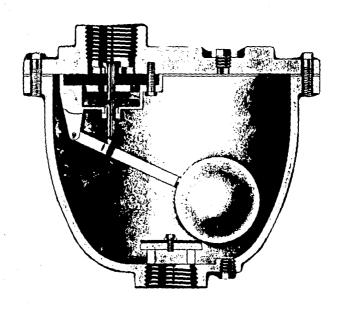


Fig. 4.17 võlvula Compinada de Escape de Aire y Vacío de Cuerpo Unico.

Dimensiones en cm y peso en kg.

Temaño de la válvula	rodelo	Altura	Ancho	Langitud	Peso	Entrada
2.5 (1*)	143 C	25.4	17.8	27.9	15.9	2,5 Hoscada
5.1 (2")	145 C	30.5	20.3	35.6	29.5	5.1 "
7.6 (3")	147 C	36.1	25.4	40.6	45.4	7.6 doscada o
10.2 (4")	149 C	43,2	27.9	47.0	77.1	gridada. 10.2 "
15.2 (6")	150 C	69.9	34.3	47.0	90.7	8.79 "
20.3 (8")	151 C	67.3	45.7	53.3	136	17.58 " kg/cm ²

Tabla 4.5 Dimensiones Físicas de la válvula
Combinada de Cuerpo Unico Marca
"APCO".

Modelo	Qiámetro del Orificio Grande	Diâmetro del Orificio Pequeño
143 C	2,5	0.20
145 C	5.1	0.24
147 C	7.6	0.24
149 C	10.2	0.24
150 C	15.2	0.32
151 ເ	20.3	U.24

Dimensiones en cm.

Table 4.6 Dimensiones físicas de la válvula Combinada de Cuerpo Unico Marca "APCO".

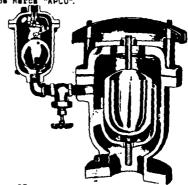
En la tabla 4.7 se dan las dimensiones físicas de válvulas combinadas uniendo una válvula de escape de aire con una válvula de estre y vacío. Esta válvula se expone on la Fig. 4.18 y es de la marca APCO.

Modelo	Tamaño	Longitud	Ancho	Altura	Peso para El tipo B.79 kg/cm ²	Peso pare £1 tipo 17.58 kg/cm ²
152/200 A	10.2 (4")	30.5	53.3	55.9	54.4	59.8
153/200 A	15.2 (6")	40.6	61.0	58,4	77.1	86.2
154/200 A	20.3 (8")	45.7	68.6	66.0	39.0	115.7
155/200 A	25.4 (10*)	50.8	76.2	71.1	167.8	183.7
156/200 A	30.5 (12")	61.0	91.4	76.2	235.9	258.6
157/200 A	35.6 (14")	71.1	96.5	3 3. B	292.6	315.3
158/200 A	40.6 (16")	91.3	101.6	81.3	317.5	531.5

Dimensiones en cm. Peso en kg.

Table 4.7 Dimensiones físicas de la Válvula Combineda de Marce "APCO".

4.18 Válvula Combinada Uniendo una Válvula de Aire y Vacío con una Válvula de Escape de Aire.



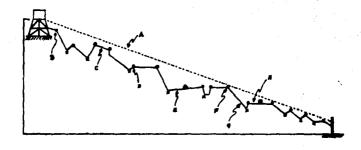


Fig. 4.19 El catálogo Recomienda Válvula Combinada.

La fig. 4.19 presenta los sitios más recomendables para instalar las válvulas de sire.

- En donder
- A = gradiente hidráulico.
- B = válvulas combinadas en cambios de pendiente descendiente posibilidad de vacío cuando se drena la línea.
- C = paralelo al gradiente hidráulico, para instalar cuando menos dos válvulas combinadas (no se muy usual por lo costoso de les válvulas).
- D = cambio de pendiente ascendente.
- E = tramo largo ascendente sin cúspide.

- F = pendiente acercándose al gradiente.
- G = tramo largo descendente sin cúspide.
- H = tramo largo horizontal sin cúspide.
- = válvula combinada
- A = válvula de aire y vacío.
- x = válvula drenadora.

4.3 Selección de Vélvules Aliviedores de Aire.

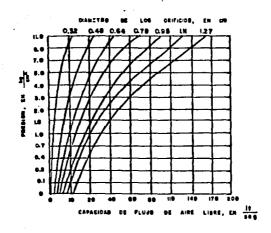
4.3.1 Selección de Válvulas de Escape de Aire.

Para seleccionar una valvula de escape de sire cuando se requie re una determinada capacidad de expulsión, se pueden seguir los si---quientes pasos:

- A) Se entre en la gráfica 4.1 con la presión de servicio que -existe en el sisteme y con la capacidad de ventilación que se requie
 re.
- B) En la intersección de la presión y la capacidad de ventila-ción, se escoge el diámetro del orificio más cercano.
- C) Se entra an la tabla 4.8 con el diâmetro del orificio y se selecciona la válvula que puede usar este diâmetro de orificio a lapresión involucrada.

Este mátodo de selección es válido en general para cualquier -marca. La gráfica 4.1 y la tabla 4.8 son válidas para la marca APCOla gráfica 4.2 y la tabla 4.2 para la marca VALMATIC. Es interesente
hacer notar que el comportamiento de las válvulas APCO y VALMATIC es
diferente sún cuando el diámetro del orificio sea el mismo en las -dos válvulas en estudio. En algunos casos y rangos resulta más efisciente la APCO y en otros la VALMATIC, como sucede con el tamaño de-

0.476 cm y la de 0.953 cm, siendo más eficiente en el primer diáme-tro la VALMATIC y en el segundo la APCO.



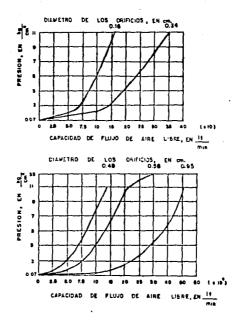
Gráfica 4.1 De funcionamiento para Válvulas Eliminadoras de Aire "APCU".

Tabla 4.8 Disensiones de los Drificios Merca "APCO"

	Tipo	Tamaño del orificio -		DIAMETRO	DE ORIF	ICIOS MA	XIMOŞ EX	CM, PAR	A USARSE	CON LAS S	I GU I ENT CS	PRESIONES			
	vál- vuls	de entrede e le tube- rie en ce.	0,70	1.76	P R 1	E S 1 0 1	N E S 7.03	E N 8.79	(kg/c= ² ; 10.55) 14.05	17.58	21.09	35.15	56,25	185,46
	55	1,27 (1/2*)	0,318	0.318	0.318	0,318	0.318	0.318	0.238						*
-	61	1.91 (3/4")	0.10	0.10	0.10	0.10:	×	*	×	ĸ	×		×		
5	65	1.91 (3/4")	0.556	0.556	D. 556	0.556	0.476	0.398	0.318	×		*			
•	75	2,54 (1")	0.238	0.238	0.238	0.235	0.238	0, 238	0.238	×		x	×	×	
	200A	2,54 (1")	0.794	0.794	D. 794	0.635	0.556	0.476	0.476	0.397	0.238	0.238	ĸ	×	=
	200	5,08 (2")	1.27	1.27	1.27	1.27	1.111	0.953	0.953	0.635	0.556	0.556		×	
	205	5,08 (2")	н .	*	×	=	1.27	0.953	0,953	0.873	0.794	0.714	0.556	0.315	
	206	5.08 (2*)	e g	×	×	*	×	*	*		*	*	ĸ		0.238
	400	5,05 (2")	0,794	0.794	0.794	0.635	0.635	0.635	0.535	0.476	0.238	0.238	×	×	

DATFICIDS ESTANDAR ENCERRADOS EN RECTANGULO

DIAMETRO DE ORIFICIOS EN CM.



Gráfica 4.2 De Funcionamiento para Válvulas
Eliminadoras de Aire "VALMATIC"

4.3.2 Selección de la válvula de Aire y Vanío.

Para seleccionar esta válvula, se siguen los pasos que a conti nuación se describan:

- A) Caterminar el número nacesario de válvulas independientes para cada punto alto en la tupería o de acuerdo con las recomenda--ciones indicadas en la fig. 4.19.
- d) Determinar la magnitud de las presiones más severas en lospuntos altos de la instalación y de acuerdo con los gradientes de presión resultantes en la línea para las diferentes condiciones defuncionamiento.
- C) Determinar el gasto máximo de aqua en m³/seg que pueda ocutrir para ese gradiente, tanto durante la operación de llenado como
 durante el drenado de la línea, de manera de asegurar que se considere el mayor de todos. Por ejemplo, una bomba impulsando el agua contra un gradiente hasta un punto alto puede manejar un gasto mucho menor que en el caso de inversión del flujo al dismimuir dichogradiente por la acción de la gravedad o bien para el flujo descendente sobre el lado opuesto al punto alto. Siempre se debe asegurar
 que se tome el gasto máximo posible bajo cualquier circunstancia.

Para calcular el gasto, se puede hacer de la siguiente manera:

- A) Si la línea esta siendo llenada por bombeo, el gasto en -m³/seo corresponderá al de la bomba, haciendo las transformacionesnecesarias en las unidades de medida.
- B) Si la lines esta siendo llenada o drenada por gravedad se tiene que:
 - Q = 0.00023866 (3 D⁵) 1/2

- Q = gasto en m3/seg.
- S = pendiente del gradiente hidráulico.
- D = diámetro del tubo en cm.
- C) Las válvulas por instalar en los puntos altos deben permi-tir la salida o entrada de la cantidad de airo (en m³/seg) içual al
 gasto máximo posible de agua (en m³/seg) en estos puntos altos previamente calculados.
- D) Pera economizar en el tameño de las válvulas seleccionadas, el paso final consiste en determinar la presión máxima diferencialque pueda ser tolerada a través del orificio de la válvula, consistente con el gasto de aire requerido en m³/seg, previamente determinado.
- E) Para determinar esta presión máxima diferencial que puede ser tolerada, es necesario calcular si hay riesgo de colapso en lalínea debido a vacío. Esta condición generalmente sólo se presentaen tuberías de parad delgada de acero con diámetros mayores de 61 - cm (24m). Para calcular la presión de colapso, se tiena que:
 - p = 1 160 093 (*)3

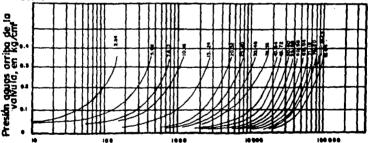
donde: p = presión de colapso

- a = espesor de la pared del tubo, en cm.
- D . diámetro del tubo, en cm.
- La formula anterior incluye un factor de seguridad de 4.
- F) Se deberá user la presión diferencial máxima permisible así calculada, con un máximo de 0.35 kg/cm² y con ella se entra en la gráfica 4.3 y con el gasto de aire previamente determinado a fin de seleccioner la válvula apropiada, o bien el número necesario si una sola no dá la capacidad suficiente.

- 5) Estas válvulas se instalarán sobre los puntos altos, con una válvula de aislamiento o corte debajo de ella y que usualmente- es una válvula de dicpo.
- H) El mismo procedimiento se seguirá para cada punto alto. Sila línea carece da puntos altos claramente definidos o están separa
 dos por tramos largos de gradiente uniforme, so recomienda elegir las válvulas adecuadas como so explicó anteriormente y duplicar las
 instalaciones hechas a intervalos regulares, aproximadamente a cada
 300 o 1500 m, a criterio del Ingeniero Residente.

Pero usualmente en la República mexicana, si se presentan lascondiciones mencionadas anteriormente, las válvulas se instalan a cada 2 km por lo costoso que son.

El método de selección entariar es general, siendo la gráfica4.3 válida para las marcas APCO Y VALMATIC, con pequeñas diferencias en la de 2" y 3" en las cuales es más eficiente la APCO. También se sique este método para la selección de escape de aire y vacío combinadas.



Gasto de aire libre a traves de la volvula, en l.p.s.

Gráfica 4.3 de Funcionamiento para válvules de Aire y Vacío y Válvules Combinadas.

4.4 Problemas que se Prosenton si no se Instalan las /álvulas Aliviadoras de Aire.

Los principales problemas que se presentan en una línea de com ducción si no se instalan este tipo de válvulas, son, la acumula--ción de aire al ser llenada la línea y la formación de "vacío" al -ser drenada.

La acumulación de aire en el sistema puede provocar problemasserios de operación, siendo los más importantes los siguientos:

- Al existir aire en la tuborfe, la sección transversal efectiva disminuye, produciendo pérdidas adicionales de energía y una reducción en la eficiencia de las bombas.
- 2) Durante el primer llenado de la linea, se necesitará eliminar el aire que se acumule en los puntos altos de la tubería.
 - 3) Columnas de oscilación hidráulica.
 - 4) Corrosión de la linea de conducción,

Le formación de "vacío se produce en el momento en que por algún motivo se detengan las bombas, entónces en los puntos altos sepresentarán presiones negativas. De acuerdo con la intensidad de la presión negativa, será el efecto que tenga en la tubería. Por lo -que aquí se requiere aire del exterior que permita preveer para evi tar la cavitación o deños al conducto, pudiendo llegar el colapso.

Como se puede apreciar, la presencia o ausencia de aire en elmomento preciso en la línea, traerá como consecuencia fallas en laoperación del sistema que finalmente se reflejarán en el costo de queración y mantenimiento de éste.

5. Piezes Especiales.

5.1 Aspectos Generales.

Las conexiones para unir tramos de tuberías para formar una línea de conducción continua, en cambios de dirección, intersección nes, variación de diámetro, transiciones de clases de tubo, acceso a válvulas, tanques de clascamamiento, etc. se conocen como "Pie-zas Especiales" y pueden ser de acero, asbesto-cemento, PVC, fie-rro fundido, fierro galvanizado, cobre y concreto.

Las piezas de fierro fundido son generalmente las más usedasy se fabrican casi todos los diámetros do las tuberías, pero paratuberías de 1º y 49º de diámetro no existen piezas especiales de fierro fundido.

Si la tubería es de PVC, entônces las piezas especiales más recomendables de usarse son las fabricadas en el mismo matorial.

Las cruces, tos y codos forman la base del crucero, junto con las válvulas que se específican en el proyecto.

Estas piezas especiales se conoctan con las válvulas por medio de tornillos en el caso de que ambas piezas sean bridadas y entre-ellas se coloca un empaque de aellemiento que debe ser de plomo, -de acuerdo a lo recomendado en las normas vigentes para la cons--trucción de líneas de conducción, excepto cuendo las piezas sean - de PVC donde se emplearán empaques do neopreno.

La unión de estas piezas con la tubería se realiza utilizando "juntas", que pueden mer. Juntas Universales o Juntas Gibault. Son estas piezas una parte muy importante en la construcción de la línes de conducción, por la que debido a meto se estudiarán ampliamente en los siguientes subtemas.

5.2 Junta Universal

La junta está formada por las siguientes partes; ver Fig. 5.1:

- A) Brids
- P) Tembor o barril
- C) Apillo
- D) Empaques (2)
- E) Hirlos
- F) Tuercas



Fig. 5.1 Junta Universal SPJ. Partes que la integran.

ta brida queda holgada permitiendo mayor angulo de deflexióna la tubería. El empaque es de menor diámetro que el exterior deltubo, con el objeto de sellar herméticamente el rodear forzado altubo.

Debido al diseño de cada una de sus partes y a la plasticidad y resistencia de sus dos empaques, admite una deflexión de 6º a 10º entre una pieza especial cualquiera y la tubería a la que une, por lo que a pasar del asentamiento en el terreno, pequeños ángulos de

diseño en la línea, movimientos de la misma o empujes verticales,la funta universal conserva la hermeticidad de la línea.

Permite, adomás conectar piezas especiales o válvulas directamente con la tubería, que puede ser de asbesto-cemento, hierro, -- plástico o acero.

La junta universal, resulta oconômica porque climina la "extremidad", la junta Gibault, empaques y tornillos teniendo con esto ahorros considerables de material, tiempo de instalación y mano de obra. Además de su economía tiene mayor eficiencia ya que permi te mayores angulos de deflexión.

La junta Universal SPE se presente en diferentes diâmetros -que van desde 51 mm (2") hasta 610 mm (24") de diâmetro nominal. -En la fig. 5.2 se muestra una junta universal SPE y en la tabla -5.1 se presentan las dimensiones de dicha junta.

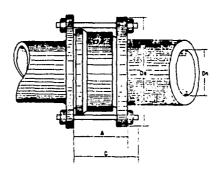


Fig. 5.2 Junta Universal GPB

Dn plg.	Dn mm.	Do	A	С
2	51	170	92	122
1/2	54	180	92	122
3	76	200	92	122
4	102	230	115	145
6	152	300	115	145
8	203	340	125	155
10	254	430	125	155
12	305	500	125	155
14	356	530	125	160
16	406	510	125	160
18	457	660	180	230
20	508	730	150	230
24	610	350	180	230

2

Table 5.1 Dimensiones de Juntas Universales

Instalación de una junta Universal SPG.

l.- Calcular una holgura de 55 mm entre la cera de la pieza - especial o la válvula y el borde del tubo de diámetro nominal desde 51 mm (2") hasta 406 mm (16") y de 75 mm para tubos desde 451mm (18") hasta 610 mm (24") de diámetro.

2.- Meter la brida con la care hacia el tubo y la ceja haciala pieze especial a la que se uniré. Fig. 5.1.

3.- El empaque debe estirarse entrando ajustado alrededor del tubo, dejando 2.54 cm (1") a 5.1 cm (2") del extremo del tubo. Fig. 5.3.

4.- Colocar el tambor o barril de tal manera que el diametromayor quede hacia la pieza especial.

5.- La parte saliente del anillo metálico en «1 que está montado el empaque, deperá insertarse en la boquilla del tembor.

5.- Juntar todas las partes de la junta universal en el orden en que se indica en la rig. 5.4, hasta que su empaque quade en contacto con la cara del flence o brida de la pieza a que se unirá.

?.- Las tuercas de los birlos so aprietan paulatinamente an rotación, pare que la prosión en los empaques sea uniforma.



Fig. 5.3



Fig. 5.4 Orden de Instalación

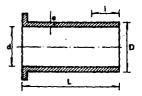
5.3 Junta Sibault.

Este tipo de junta permite conectar en una de sus bocas una "extremidad" de fierro fundido y por la otra la punte cel tudo. -En la Fig. 5.5 se expons la fotografía de una extremidad y en la tabla 5.2 las direcciones físicas do esta pieza, para lo cual se anexa un dibujo esquemático de la misma.

El sellamiento de esta junta, se logra mediante la presión -de las gomas, ejercida con las bridas y tornillos sobre el barrile
te. Las gomas son de hule.



Fig. 5.5
Extremidad de FoFo



Corte Esquemático.

Longi-

Longitud de

P880

Lapasor

da

Diametro

Exterior

Tabla 5,2 Dimensiones físicas de las Extremidades

La forma cóncava 'al barrilete, permite afectuar deflexioness su diámetro interior dabe ser do 2 a 4 mm más grande que et do las tuberías, en medidas hasta 200 mm (8") y de 5 a 10 mm en tuberíasmayores. En algunos casos esta junta puede ser sustituida por unajunta universal debido a que para su instalación so requiere de una extremidad y empaque do plomo, lo que la hace más costosa. --- Las juntas Sibault se entregan en paquete completo, es decir, so incluyen ampaques y tornillos.

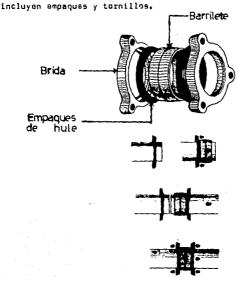


fig. 5.6 Proceso de Instalación de la Junta Gibault en las Tuberías.

JENTAS GIBAULT

Diáme Lomin		Dim	TORMILLOS ensiones	Numero Total	Peso áprox. de la Junta Completa.
m r i	քս1ց	ጣጠ	pul 3.		
50.8	2	13 × 100	1/2 × 4	2	3.0
63.5	2 1/2	13 x 100	1/2 × 4	2	3.0
76.2	3	15 x 125	5/8 × 5	2	4.3
101.6	4	16 x 125	5/8 x 5	3	7.0
152.4	6	16 × 138	5/3 x 5 1,	/2 3	11.0
203.2	8	16 x 138	5/8 × 5 1,	/2 3	16.0
254.0	10	16 x 163	5/8 × 6 1,	/2 4	22.0
304.8	12	16 x 175	5/8 x 7	4	27.0
355.6	14	16 × 175	5/8 × 7	6	38.D
406.4	16	16 × 188	5/8 × 7 1,	/2 6	50 . U
457.2	18	16 × 188	5/8 × 7 1,	/2 8	60 . 0
508.0	20	15 x 188	5/8 × 7 1/	/2 8	70.0
609.6	24	19 x 213	3/4 x 8 1,	/2 12	95.0
762.0	30	19 x 225	3/4 x 9	16	130.0
914.4	36	19 x 225	3/4 × 9	16	180.0

Para solicitar este tipo de pieza, es necesario indicar los tubos-(material y presión de trabajo) con los que se utilizará, o bien,hacer uso de la tabla siguiente.

Tabla 5.3 Especificaciones de Tornillos y Peso de la Junta Completa.

JUNTAS GIBAULT

Diåmetro Nominal			Diâmetros Interiores de las juntas Gibault en que normalmente se fabrican	Diåmet Nomina	ro (₂₀₀ r ²)	Diámetros Interiores de las juntas Gibault en que normalmente se fabrican.		
	西南	pulg.	upringtments se isplicau	mm	pulg.	Antwarmente se raprican.		
	50.8	2	65, 70 y 76.	355.6	14	380, 390, 395, 400, 405, 410 y 420.		
	63.5	2 1/2	85 y 90.	406.4	16	445, 450, 455, 460, 475, y 480.		
	76.2	3	95, 100, 105 y 110.	457.2	18	495, 500, 505, 510, 515, 530, y 535.		
1	101.6	4	120, 122, 125, 127, 130 y 135	.508.0	20	550, 555, 560, 570, 575, 5 8 ,y 610.		
-	152.4	6	170, 172, 175, 180, 185, 190- y 195.	609.6	24	620, 665, 670, 680, 685, 700, 705 - y 710.		
•	203.2	8	225, 227, 230, 235, 240, 245- 250.y 265.	762,0	30	800, 810, 835, 850 y 870.		
	254.0	10	276, 280, 285, 290, 295, 300- 305, 310-y 315.	914.4	36	960, 980, 1000, 1020, 1035, 1045 - y 1060.		
	304.8	12	330, 335, 340, 345, 350, 355- y 360.					

Tabla 5.4 Dimensiones de Diámetro de Junta Gibault.

5.4 Empaques y Tornillos.

Como ya se vió anteriormente, algunas de las piezas especia-les son bridades, por lo que requieren de elementos adecuados para
su fijación. Es decir, que para unirlas a la tubería o a algun otro
accesorio (con extremo bridado) es necesario el empleo de torni--llos y tuercas, para lograr la correcta sugación entre ambas pie-zas.

Además de los tornillos y tuercas, se requiere colocar entralas bridas un "empaque" del material adecuado para garantizar la hermeticidad total en la unión de accesorios entre aí o con la tubería.

Pera lograr el sellado hermético en este tipo de uniones, esnecesario conter con los tornillos, tuercas y empaques adecuados al tamaño del accesorio o pieza especial, como ya se mencionó al inicio de este capítulo. En el caso de empaques las normas vigen-tes recomiendan unicamenta los fabricados en plomo y para piezas especiales de PVC, empaques de neopreno.

En el caso de la Junta Gibault, los empaques y tornillos se incluyen al adquirir la pieza, pero los que van entre la extremi-dad y la pieza bridada se requieren comprar por separado.

A continuación se muestran las tables 5.5 y 5.6. En la primera se especifican las dimensiones de tornillos para empaques, tornillos y espárragos para válvulas de mariposa. En la segunda las-dimensiones de los empaques de plomo.

Tornillos y espárragos	fiominal mm	Piaza pulg.	Cant <u>i</u> dad.	Dimensiones mm	ispārraços Tornillos pulg.	Pesc total
Tornillos para empaques (El peso total - incluye- el empa- que de - plomo.	50 60 75 100 150 250 350 350 350 450 450 500 750	2 2 1/2 3 4 6 8 10 12 14 16 18 20 24 30 35	4 4 4 8 8 12 12 12 16 16 20 20 28 32	29 × 127 32 × 140 32 × 152	5/8 x 2 1/2 5/8 x 2 1/2 5/8 x 2 1/2 5/8 x 3 1/2 3/4 x 3 1/2 3/4 x 3 1/2 7/8 x 4 1 x 4 1/2 1 1/8x 5 1 1/4x 5 1 1/4x 6 1 1/2x 7	0,852 0,903 0,931 1,497 3,414 3,912 7,948 6,586 12,204 16,159 18,629 23,018 39,612 58,694 106,048
Tornillos para válvulas de maripo sa ([1 pa so total= incluye - tornillos y espárra gos).	300 350 400 450 500 600 750 900 1070 1220	12 14 16 18 20 24 30 35 42	8 12 12 16 32 48 55 64	29 x 254 32 x 1/2 32 x 165 38 x 178 38 x 191	7/8 x 7 1/2 1 x 8 1 x 9 1 1/8x 9 1/2 1 1/8x 10 1 1/4x 5 1/2 1 1/2x 7 1 1/2x 7 1 1/2x 7 1 1/2x 7 1/2 1 1/2x 7 3/4	9.415 13.744 19.664 24.184 31.288 56.048 99.554 188.586 219.992 274.350
Espárragos para válvulas de mariposa	300 350 460 450 500 600 750 900 1070	12 14 16 13 20 24 30 36 42	888888888888888888888888888888888888888	29 x 108 32 x 130 32 x 162 38 x 175 38 x 181	7/8 x 3 3/8 1 x 3 3/4 1 x 4 1 1/3x 4 1/8 1 1/8x 4 1/4 1 1/4x 5 1/8 1 1/4x 5 3/8 1 1/2x 7 1/8 1 1/2x 7 1/8 1 1/2x 7 1/2	

Table 5.5 Dimensiones de Tornillos y Espárragos para Empaques.

Diâmetro Nominal de la pieze		Nominal Interior			Diámatro Espasor Exterior "D" "8"		Ancho corru gado y alt. "b x h#	Separación corrugado "a"	Apro Apro Apro	
mm		pulg.	mm	pulg.	MM	pulg.	An"	mm	mm	kilo
50.8		2	54.0	2 1/8	104.8	4 1/8	2	1.5 x 0.75	9.0	0.180
63.5		2 1/2	66.7	2 5/8	123.B	4 7/B	2	1.5 x 0.75	10.0	0.230
76.2		3	79.4 104.8	3 1/8 4 1/8	136.5	5 3/8 6 7/8	2	1.5 x 0.75 1.5 x 0.75	10.0	0.260
101.6 152.4		ě	155.6	6 1/8	174.6 222.3	6 7/8 8 3/4	5	1.5 x 0.75	12.0 11.0	0.700
203.2	•	ă	206.4	6 1/8	279.4	11	3	1.5 x 0.75		1.000
254.0		10	257,2	10 1/8	339.7	13 3/8	3	2.0 x 1.00	10.0	1.250
304.8		12	308.0	12 1/8	409.6	16 1/8	3	2.0 x 1.00	12.5	2.500
355.6		14	358.8	14 1/8	450.9	17 3/4	4	2.0 x 1.00	11.5	2.900
406.4		16	409.6	16 1/8	514.4	20 1/4	4	2.0 x 1.00	13.0	3.600
457.2		18 20	460.4	18 1/8	549.3	21 5/8	5	2.0 x 1.00	11.0	6.000
508.0 609.6		24	511.2 612.8	20 1/8 24 1/8	606.4 717.6	23 7/8 28 1/4	5	2.0 x 1.00 2.5 x 1.25	12.0 13.0	7.000 8.100
762.0		30	774.7	30 1/8	882.7	34 3/4	5	2.5 x 1.25	14.0	8.858
914.4		36	917.6	36 1/8	1047.8	41 1/4	š	2.5 x 1.25	16.0	11.468

Table 5.6 Dimensiones de los Empaques.

5. Equipo de medición.

6.1 Objetivo.

La instalación del equipo de medición en una línea de conducción tiene por objeto, ayudar, por medio de las locturas obtenidas, a tener un control adecuado del flujo a través de la línea.

Cabe aclarar, que el equipo de medición no controla por sí -mismo, sino que es la parte complementaria del sistema que debidoa su diseño proporciona registros que se obtienen de la lectura --que se haga en los indicadores a sus carátulas.

Con la ayuda de este equipo, se trata de mantener un flujo -contínuo y estable, logrando de esta manera que el servicio sea -eficiente.

Por medio del Medidor de Casto, se puede llevar un registro constante del volumen del líquido en la unidad de tiempo. Evitando
con esto insuficiencias o desgaste innecesario del líquido. Así -mismo, se registran por medio de Manômetros la presión que lleva el líquido al desplazarse dentro de la tubería, pudiendo así, to-mar medidas pertinentes para evitar sobrepresiones o presiones negativas en la misma, que de presentarse pudieran ser muy perjudicia
les para el sistema. Debido a esto es necesaria la instalación deeste equipo en las líneas de conducción.

6.2 Fedidor de Gasto.

Es el instrumento por medio del cual se mide el volumen líquido que pasa a través de la línea en la unidad de tiempo y que como ya se mencionó, ayuda, por medio de sus registros a tener un mayor control del gasto para el cual esté diseñada la línea de conducción.

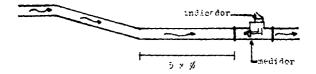
Se pueden encontrar en el mercado varias marcas fabricantes de medidores de casto, entre ellas las más conocidas son:

- A) Eadger Moter, Inc.
- E) Hersey-Sparling Moter.

La marca "Badger meter, Inc." presenta dos modelos de medidores de gasto. El modelo MLFF, que se fabrica en tamaños de 51 mm (2") de diámetro, hasta 355 mm (14") de diámetro y el modelo MLFST,
fabricado en tamaños de 102 mm (4") de diámetro hasta 355 mm (14")
de diámetro.

Ambos modelos son usados para medir flujos de pozos, descarga de bombas y líneas de conducción. Estos medidores pueden ser instalados en la posición que más convenga a las necesidades locales -- del proyecto, sin embargo la tubería debe estar llena cuando el medidor está operando. Para lograr un máximo de eficiencia en las mediciones, se recomienda que por lo menos exista un tramo de aproximadamento cinco veces el diámetro de la tubería en la línea rectay sin obstáculos antes del medidor, ver fig. 6.1.

Estos medidores son de fácil instalación, requieren de poco - espacio, producen bajas pérdidas de presión y permiten rápido acces so a las partes operativas.



 $5 \times \beta = 5$ veces el diámetro de la tubería.

Fig. 6.1 Instalación del Medidor de Gasto "HACCER".

La precisión de los medidores, varía más o menos en 2% con respecto al rango de flujo normal. Además no es afectada por varia ciones en la presión. Su presión de trabajo es de 10.55 kg/cm² - (150 lbs/plg²), el contador es de 6 dígitos de tipo recto con prue ba manual calibrado en madidas estándar (sistema mátrico decimal y sistema inplás).

La cabaza y la caja del Medidor están construidos de Fierro - Fundido de Grano Corrado: el tubo de caída y la caja de engranajey de bronco: las flechas, el tornillo sin fin, la tuerca para el tornillo sin fin y el cajinete de bolas, de acero inoxidable y la propela, de plástico de alta densidad.

En la Fig. 6.2 se muestra el medidor modelo MLFST, en la rig. 6.3 se expone un corte transversal y corte longitudinal del mismomedidor y en la tabla 6.1 se indican las dimensiones físicas del \sim medidor.

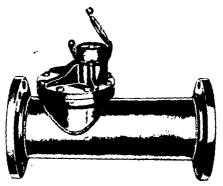


Fig. 6.2 medidor de Gasto Marca "BADGER". Modelo MLFST

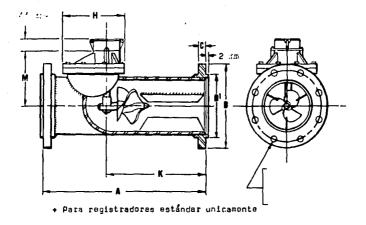


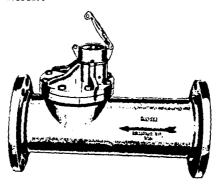
Fig. 6.3 Medidor Modelo MLFST, Corte Transversal y Longitudinal.

Tam	año	Rang	GO NO1	rmal									
plg	mm	de f	Flujo	1.p.s.	A	8	в'	C	F	G	H	K	M
4	102	3	-	25	355	229	157	24	8	16	209	152	179
6	152	5	-	57	559	279	216	25	8	19	219	346	203
8	203	6	-	76	610	343	270	28	8	19	273	349	229
10	254	8	-	94	660	406	324	30	12	22	273	400	254
12	305	9	-	126	711	483	381	32	12	22	273	451	279
14	3 55	16	-	158	1067	533	413				432 nes en		317

Tabla 6.1 Dimensiones físicas del Medidor

Marca "BADGER", Modelo MLFST.

En las figuras que se muestran a continuiación, podemos obsorvar el medidor modelo MLFT en sus dos presentaciones, así como una vista del interior y en la Tabla 6.2 se exponen las dimensiones f_{\perp}^{f} sicas de este medidor.



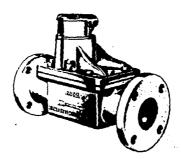


Fig. 5.4 medidor de Casto Marca "GADGER", medalo NLFT

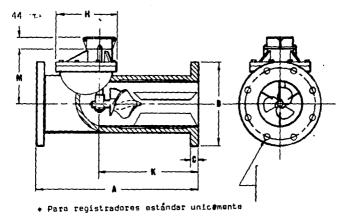


Fig. 5.5 Medidor Modelo MLFT, Cortes
Transversal y Longitudinal

Tam	año	Rango	Not	rmai	ф								
plg	mm	Flujo	1.			A	В	С	F	C	H	K	M
2	51	2	•	5		3 55	152	19	4	16	209	152	127
3	76	3	-	13		355	190	22	4	16	209	152	127
4	102	4	-	25		355	229	22	8	15	209	152	179
6	152	5	-	57		559	279	25	8	19	219	346	203
8	203	6	_	76		610	343	30	8	19	273	349	229
10	254	8		94		660	406	32	12	22	273	400	254
12	305	9	-	126		711	483	32	12	22	273	451	279
14	355	16	-	158		1067	533	35		25 mens	432 iones		317

Tabla 5.2 Dimensiones Fisicas del Medidor Marca "BADGER", Modelo MLFT.

La compañía "Hersey-Sparling Keter", presenta varios modelosde medidores, para poder seleccionar el que más convenga a las necesidades del proyecto.

Características Cenerales.

Instalación sencilla. Los medidores Sparling tipo tubo pueden ser instalados como si fuera un tramo corto de tubo y no requierede accesorios adicionales para su instalación.

Conômico. Máxima eficiencia, mantenimiento mínimo y alta calidad. Estos factores hacen posible que el medidor Sparling sea -bastante econômico.

Exactitud asegurada. Estos modelos garantizan un registro entre el 2% más o menos del caudal real cuando son instalados correctamente.

Saja pérdida de carga. Dado que se producen pérdidas de carga muy poqueñas, éstas se pueden despreciar. Es por esto que al diseñar los medidores Sparling se considera que pueden existir excesivos fectores de fricción al estar en operación el sistema.

Mantenimiento mínimo. Lubricación periódica a inapecciones -ocacionales son lo único que requiere, no necesita de herramientas
especiales para el servicio de mantenimiento.

Durabilidad. Su sencillo diseño asegura un largo período de servicio sin problemas. La cuidadosa selección de sus materiales de construcción, como son: acero inoxidable, bronce y plástico que son resistentes a la corrosión, hace que no requieran servicio por largos períodos.

Su diseño permite que sean adaptables a modernos aparatos decontrol remoto o automáticos, Modidor Sparling Masterflo de Fransmisión Magnética.

En la fig. o.6 so muestra al medidor Sparling Masterflo de fransmisión Magnética y en al cual se indican sus partes principales y se hace una breve descripción de ellas. Su máxima presión de trabajo es de $10.55~{\rm kg/cm^2}~(150~{\rm lbs/pulg^2})$ o de $17.6~{\rm kg/cm^2}~(250~{\rm lbs/plg^2})$ y su tamaño varía de $102~{\rm mm}$ a $610~{\rm mm}~(4"~a~24")$.

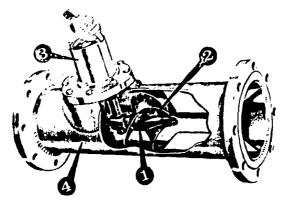


Fig. 6.6 Medidor Sparling Masterflo.

1.- Transmisión Magnética. Un avanzado diseño en línea principal de la propela de medición, es el desarrollo de un ensamblaje - sellado harméticamente de la cabeza del medidor. El poder de los-magnetos radiales de 6 polos, transmiten la rotación de la propela a través de una caja sellada hecia la flecha de transmisión. Las partes movibles dol medidor y que son vitales para su buen funcionamiento están protegidas contra la corrosión y la fricción es reducido por la eliminación del tradicional empaque.

Los empaques " O - RING ", localizados en puntos críticos, - aseguran el sello hermético de la cabeza del medidor. Este sello - as aometido a pruebas duranto el unsamblado.

tos magnetos actúan como un mecanismo de embrague; un excesivo esfuerzo de torsión en el equipo auxiliar rimperá la agarradera magnética entes de que se daña el mecanismo de medición.

2.- Propela Cônica Autolimpiante de 3 hojas. Las propelas están molduadas de policileno duro. Las hojas están colocadas en un angulo de 45° y con un amplio espacio entre ellas evitando de esta manera que se puedan romper por el golpe de algún material extraño en el flujo, ver fig. 6.8.

3.- Indicador - Totalizador de Lectura Directa. £1 indicadorviene montado en la parte superior del medidor y puede ser adaptado para cualquier unidad de medide esténdar. £1 mecanismo está sellado por un empaque "O-RING" para prevenir deños causados por elpoivo o humedad, ver fig. 6.9.

4.- Tubos para Medidor, Todos Bridados. Los tubos para medi-dor son fabricados de scero para soportar presiones de 10.55 kg/cm²
(150 lbs/plg²) o de fierro fundido para presiones de 8.8 kg/cm² -(125 lbs/plg²). También pueden ser suministrados tubos para presio
nes mayores; para 21.10 kg/cm² (300 lbs/plg²) en acero y 17.6 kg/cm²
(250 lbs/plg²) en fierro fundido, ver fig. 6.10.

Fig. 6.7 Ensamble de la Transmissión Magnética.

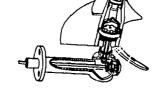






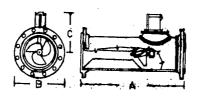


Fig. 6.9 Indicador - Totalizador



Fig. 5.10 Tubo para montaje de Medidor

Table 6.3 Dimensiones Fisicas del Medidor Sparling Mesterflo.



lama	ño	Kango	Nor	mal de	А			9	c	
plg	mm	Flujo	1.p	. s.	10.55	17.6	10.55	17.5	10.55	17.5 #
4	102	4	-	25	508	524	229	254	245	246
6	152	6	-	57	711	711	279	306	294	294
8	203	7	-	76	762	762	343	381	294	294
10	254	10	-	101	864	864	406	445	362	362
12	305	13	-	139	965	965	483	521	362	362
14	355	16	-	189	1016	1016	533	584	367	367
16	406	22	-	240	1321	1321	576	648	464	454
18	457	28	-	290	1422	1422	635	711	464	464
20	580	35	-	353	1524	1524	674	775	464	464
24	610	50	-	536	1829	1829	813	914	514	514
8 10 12 14 16 18	203 254 305 355 406 457 580	7 10 13 16 22 28 35		76 101 139 189 240 290 353	762 864 965 1016 1321 1422 1524	762 864 965 1016 1321 1422 1524	343 406 483 533 576 635 674	381 445 521 584 648 711 775	294 362 362 367 464 464	294 362 362 367 464 464

 χ máxima presión de trabajo en, kg/cm² Dimensiones en mm.

medidor Sparling tipo "Silla de Montar", Modelo 906.

Se febrican en tamaños de 406 mm (16") a 1829 mm (72") de diámetro y su máxima presión de trabajo es de 10.55 kg/cm² (150 lbs/plg²) a 17.6 kg/cm^2 (250 lbs/plg²).

El medidor Sparling tipo "Silla de Montar se instala soldándolo a un cilindro de acero y se coloca en un tubo de concreto. Estosa cuando se requiere instalar en tuberías no metálicas, en el caso de instalarse en tuberías de acero, simplemente se solda el cilindro adaptador a la tubería.

Una salida estándar bridada o una abertura, provee una loca--ción ideal para el medidor modelo 906. El diseño de la cabeza del -medidor permite al ensamble de la propela deslizarse directamente a
través de la abertura. Todo esto es requerido para cerrar la cabeza
del medidor y ponerla en posición para un servicio inmediato.

Las partes que son propiamente las que le dan el nombre s este tipo de medidor, es decir, el "asiento de silla" y la falda de montaje, son fabricados de acero y pueden ser surtidas para colocarsementuberías de acero existentes o en tuberías de concreto reforzado en cilindros de acero durante su fabricación.

Las cabezas del medidor, están disponibles en dos formas:

- A) Cabeza de Medidor Unica.
- B) Cabeza de Medidor Completa.

Especificaciones:

- A) Es surtide con empaques y tornillos para instalarse inmedia tamente en líneas donde existen salidas bridadas estándar o aperturas.
- 8) Incluye silla de acero, falda de montaje, empaques, torni-llos y 3 resistentes paletas de metal para soldar o atornillar.

Tabla 6.4 Dimensiones del Medidor Modelo 906

Tama	กิด	Ranço	ti o	rmal de	No. de nilios			io de illos.
ρlg	ភាព	Flujo	1.	р.з.	#10.55	17.6	10.55	17.5
16	405	22	-	240	12	20	25	29
18	457	23	-	284	12	20	. 25	29
20	580	35	-	347	12	20	25	29
24	510	50	-	505	16	24	29	32
30	752	75	-	757	15	24	29	32
36	914	. 94	-	1009	20	24	32	38
42	1067	132	-	1388	20	24	32	38
48	1219	170	-	1766	28	28	32	44
54	1372	214	-	2208	28	28	32	44
60	1524	265	-	2649	28	28	32	44
66	1676	315	-	3154	28	28	32	44
72	1829	379	-	3785	28	28	32	44

♦Máxima Presión de trabajo en, kg/cm².

Fig. 6.11 Instalación Típica del medidor -906.



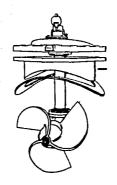


Fig. 6.12 Partes Principales del medidor 906.

6.3 Manómetro.

El manômetro es un instrumento robusto destinado a medir pressiones. Su aspecto exterior es el de un reloj, un dial con númerosalrededor y una aguja en el centro, La aguja indica la presión en unidades ostándar (atmósferas, kg/cm²),(lbs/plg², etc.)

El manômetro está conectado con el fluido cuya presión mide me diante un tubo, generalmente hacho de cobre. Dentro del manômetro, el fluido panetra en un tubo curvo o espiral, elástico y de sección elíptica. El extremo por el cual entra el fluido está fijo; el otro extremo puede moverse libremente.

El fluído a presión hace que el tubo tienda a estirarse o ende rezarse. Cuando la presión cesa, el tubo recupera su forma original.

Cada manômetro está destinado a medir una cierta gama de presiones. En los de baja presión se emplean tubos de bronce porque so estiran más facilmente, pero un exceso de presión arruina el instrumento si se estira demasiado y no puede volver a su forma original. Por este motivo, los manômetros de bronce no pueden emplearse parapresiones mayores de 200 kg/cm²; para presiones da hasta 700 kg/cm², se emplea acoro y para presiones muy altas de hasta 5500 kg/cm² semplea acoro inoxidable.

Se impide la entrada de sustancias corrosivas al interior delmanômetro mediante trampas de aceite o agua. Por razones de seguridad, el frente del manúmetro es muy resistente y el fondo débil. Si el instrumento no pudiera resistir la presión, lo que cede al explotar es el fondo, sin dañar a quien pudiera estar leyendo el diel en ese instante.

Debido a su simplicidad y adaptabilidad, son usados muy fre---

cuentamente los manémetros que se basan en el principio del Tubo -de "Bourdon" y sus modificaciones. En su forma más simple el tubo -de Bourdon consiste en un tubo de sección elíptica encorvado en for
ma de erco circular. Uno de los extremos se halla unido al mecanismo que ecciona la aguja indicadora, la cual permite leer sobre unamacala graduada el valor de la presión a medir. El otro extremo del
tubo se halla abierto y a él se aplica en forma directa la presióna determinar. Al ser ejercida la presión sobre el tubo, ella tiende
a modificar la sección del mismo, tratando de convertirla de elípti
ca a circular. Al mismo tiempo, el tubo tiende a endarezarse. El -movimiento del extremo libre del tubo origina un movimiento de la aguja indicadora sobre la escala graduada en que se leen directamen
te las presiones.

Los tubos de Bourdon son fabricados a partir de una extensa variedad de materiales y de espesores. Los materiales elegidos para - la construcción de un manómotro dependen de la naturaleza del fluido cuyas presiones se dessen medir y el espesor del tubo en función de la magnitud de las presiones a medir. Las dimensiones reales del tubo influyen terminantements sobre la fuerza aprovechable para mover la aguja indicadore. Para medir las eltas presiones en líquidos, suelen emplearse tubos de acero.

En las aplicaciones en que el manômetro se halla sometido a -los efectos vibratorios, la baquelita es el material más indicado -pera la construcción del cuadrante del aparato, pués los ensayos de
laboratorio han mostrado que la baquelita posee una gran resistencia
a las solicitaciones, presiones y esfuerzos bruecos o alternativos.

En los casos de medición de presiones en un líquido bajo la -acción de bombas de elta velocidad, las vibraciones de la aguja pue

den ser tam pequeñas que resultam apenas visibles. Ello, no obstante son muy perjudiciales para el mecanismo y por lo tento se la sue le amortiguar llenando la caja de instrumentos con glicerina, la --cual amortigua las vibraciones.

And the second of the second o

Cuando se emplea el manômetro de Hourdon, no es conveniente -que la máxima presión de trabajo supere el 70% del valor máximo indicado por el aparato, si bien en general el tubo se halla fabricado para apportar presiones que van hasta dos veces el máximo valorindicado. Tomando estas precauciones, se evitan los errores que pro
vienen de la fatiga del material de que se halla construido el tubo.

La naturaleza del fluído cuya presión desea medirse, debe tenerse muy en cuenta cuendo se eliga el material del tubo, pués la corrosión del mismo, debido al contacto con el fluido que contiene,
altera las propiedades elásticas del tubo pudiendo ocurrir que quede prácticemente inutilizado.

Si en un caso determinado, la presión que soporta el tubo de Bourdon sobrepasa el valor máximo indicado por la escala, convienarealizar una nueva contrastación del aparato, pués las sobrepresiones pueden haber ocasionado deformaciones de carácter permanente, las cualas no se anulan luego de quitada la causa que las produce,En esas condiciones, el tubo queda deformado per el efecto del excaeo de presión y los valores indicadores sobre la escala, por la --aguja, no serán ya exactos sino que adolescen del error que introduce la deformación del tubo. Si al ser comparado con un instrumentoexacto se notara una divergencia entre pos valores comparados, de --tal modo, que su diferencia sea constante, debe procederas e la corección del aparato.

Tubos de Bourdon Tipo Espiral.

El movimiento resultante del extremo libre de un tubo de Bourdon, resulta ser función de distintos factores. En primer lugar, es inversamente proporcional el espesor de que está hecho el tubo. Depende por otra parte de la forma de la sección transversal del mismo y varía en forme directamente proporcional con el ángulo subtenido por el tubo. Si se tiene un tubo cuyo ángulo al centro es de --160°, su extremo libre experimentará un movimiento igual al doble --que experimenta un tubo con un ángulo al centro de 80°. Puede modificarse cembiando el ángulo al centro del tubo variando su espesor.

Pueden fabricarse tubos de Bourdon cuyo ángulo al centro alcan ce los 360° y sún puede aumentarse la longitud del tubo mediante dos caminos distintos; construyendolo en forma de espiral o dándole la forme de hélice. Al crecer el número de vueltas de la espiral ode la hélice, se consigue aumontar la amplitud del movimiento del extremo libre del tubo.

ja forma de espiral se emplea en los instrumentos destinados a medir bajas presiones, mientras que la forma de hálice suele ser -- usada en aparatos destinados a la medición de presiones elevadas. - El movimiento del extremo libra del tuba es transmitido a la aguja-indicadora mediante un elemento de metal flexibio. Este permite alextremo de la espiral un movimiento de dirección radial. En la ferbricación de tubos Bourdon destinados a presiones elevadas, se emplean tubos sin costura y retorcidos en forma de hálice. Los materiales elegidos para su construcción dependen de la naturaleza delfluido cuys presión a de medirae. Actualmente se está empleando con mucha frecuencia el acero inoxidable.

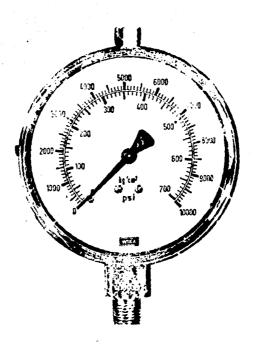


Fig. 6.13 Manômetro de Sourdon Helicoidel

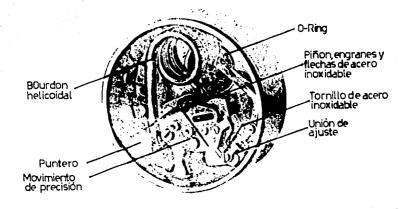




Fig. 6.14 Interior del Manômetro de Bourdon Helicoidal Marca "WIKA".

7. Dispositivos de Contral.

7.1 Válvula de Fintador.

una linea de conducción es la parte del sistema de abasteci--miento da aqua potable, por medio del cual se transporta el aqua -procedente de la fuente de abastecimiento hasta un tanque de regula
rización, cuya función es, como su nombre lo dice, regular el régimen constante du aportaciones y el régimen variable de demandas homarias.

Estos tanques pueden ser superficiales o elevados / es en ellas donde se instalan las válvulas de flotador. Una vas instalada ser-- virá para controlar el llenado del mismo.

Funcionamiento. El mecanismo básico por medio del cual operaesta válvula es muy concillo. La válvula de un flotador hecho de ma
terial ligero (plástico), el cual está en contacto con la superficie del agua, de tal manera, que cuando el tanque está siendo llena
do, el flotador asciende hasta un nivel predeterminado, cerrando la
válvula para evitar un sobrellenado; de igual manera, cuando el tan
que es descargado el flotador desciende abriendo la válvula para -permitir la entrada del líquido.

La marca Ross presenta varios modelos de Válvula de Elptador.

- De acción directa Modelo 20 F
- Modelo 21 F
- De acción directa, operada por el piloto interno.
 Modelo 21 f Especial.
- 3) De semi-estrangulamiento, operada por piloto externo. Modelo 40 FWR Modelo 45 FWR. de control remoto.

4) De no-estrangulamiento, operada por piloto externo.

Modelo 50 FWR

modelo 50 FWR, de control remoto.

Válvuis de flotador de Acción Directa y Operada por Piloto In-

Propôsito. La válvula de flotador de acción directa, es un mecanismo efectivo para controlar el nivel del agua en un tanque de regularización, ya que cierra automáticamente para llenar el depósito.

Diseño. Internamente la válvula está balanceada, por lo que las diferenciales de presión hidráulica no desarrollan gran esfuerzo, ~ como ha sucedido en experiencias con válvulas de compuerta u otras—válvulas no balanceadas. Su diseño facilita su operación.

Modelos 20 F y 21F.

La fuerza para operar el pistón es desarrollada mecánicamentepor el efecto de boya de su sistema de flotador que consta de un -brazo de palanca en cuyo extremo se encuentra el flotador y un apoyo de palanca. Tan grande como sea la relación del brazo de palanca,
será la fuerza desarrollada y más gradual el cerramiento y la apertura del pistón con respecto al ascenso y descenso del nivel del -aqua. Ver Fig. 7.1 y 7.2.

Note: La vélvula modelo 21 f es recomendade pare una presión de entrada máxima de 1.7 kg/cm 2 (25 lbs/plg 2), lo cuel es indicativo de bajas presiones diferenciales.

El modelo 21 F "especial", es recomendado pera una presión deentrada máxima de 12.6 kg/cm² (180 lbs/plg²), y es por esto converniente para operaciones con grandes presiones diferenciales.

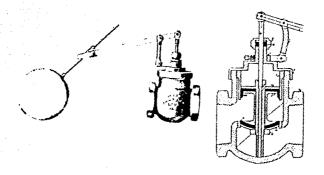


Fig. 7.1 modelo 20 F de Acción Directa.

Características del Modelo 20 F de Acción Directa.

- A) Se fabrica en diámetros de 12 a 76 mm (1/2" a 3").
- 8) Son roscadas.
- C) Presión máxima de entrada, 6.3 kg/cm² (98 lbe/plg²).
- D) Materiales: Toda de bronce hasta 2º de diâmetro, en 2 1/2ºy 3º de diâmetro el cuerpo de de Pierro fundido y las par tes internes de bronce.

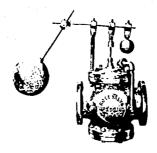


Fig. 7.2 Modelo 21 F de Acción Directa.

Características del modelo 21 f de Acción Directa.

- A) So fabrica en diámetros de 100 a 203 mm, (4º a 8º)
- B) Son bridadas
- C) Presión máxima de entrada, 1.7 kg/cm² (25 lbs/plg²).
- D) Materiales: cuerpo de fierro fundido y partes internas de bronce.

Válvula Modelo 21 F "Especial".

La fuerza deserrollada para operar el pistón puede obtenerse - mecánica o hidráulicamente. La fuerza mecánica es como la descrita-para los modelos 20 F y 21 F, la fuerza hidráulica es generada por- la válvula piloto interna la cuel es cerrada y abierte por el sistema de flotador y brazo de palanca.

Cuando la válvula piloto es ebierta, el agun a alta presión es liberada de la parte superior del pistón hacia el lado de baja presión o aguas abajo de la válvula. Esto permite que el pistón de laválvula principal se mueva hacia arriba abriendo la válvula; recíprocamente cuando la válvula piloto se cierra, el agua a alta presión introducida a travás de una válvula de aguja para controlar el movimiento del vástago, es atrapada en la parte superior del pistón provocando que este se mueva hacia abajo cerrando la válvula eprincipal.

Característicos del modelo 21 F Especial.

- A) Operada por piloto interno.
- B) Se fabrica en diámetros de 100 a 406 mm (4" a 16").
- C) Son bridadas.
- D) Presión máxima de entrada, 12.6 kg/cm² (180 lbs/plg²).

En le Fig. 7.3 se muestra la válvula modelo 21 f Especial.

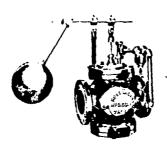


Fig. 7.3 Válvula Modelo 21 F "Especial"

Vålvula de Flotador, Operada por Piloto Externo. (Semi-ostrangulamiento).

Propósito. La válvula de flotador operada por piloto externo,controla el nivel del agua en un tanque de regularización, como sedescribió en las válvulas de acción directa.

Es usada principalmente cuando la presión de abastecimiento es considerablements mayor que la carga de agua en ul tanque; donde -- exista un requerimiento para los niveles de "abierto" y "cerrado" - entre 1 y 3 pulgadas uno de otro y donde se desec que haya "cierre" y "apertura" lenta para un cambio del nivel del agua de 2 pulgadas-al punto de cierre totel.

Diseño. Esta válvula está balanceada internamente para un control sensitivo, por lo que las diferenciales de presión nidráulicano deserrollan gran esfuerzo como ha sucedido en experiencias con válvulas de compuerta u otras no balanceadas.

Para esta válvula, la fuerza del agua para accionar el pistónde la válvula principal, es tomada a través de la válvula do agujae introducida a la cámara de fuerza situada en la parte superior -del pistón. Por medio de una válvula piloto operada por un flotador
el agua es descargada de la cámara de fuerza hacia el lado de descarga o directamente al recipiente bajo control para deducir la -presión sobre el pistón para que abra.

Esta válvula piloto operada por flotador, se cierra para incra mentar la presión sobre al pietón para que cierre la válvula princi pal.

Características Especiales.

1.- En muchos casos donde la presión de abastecimiento es considerablemente superior que la carga del tanque, se conveniente pre

venir que la presión de abastecimiento se abata por debajo de un valor predeterminado. Para cumplir este proceso puede incorporarse -- una válvula piloto sostenedora de presión, en los controles de la - válvula de semi-estrangulamiento.

2.- El disoño de esta válvula, también permite el control delafluente de un tanque, abriendo pera permitir que el líquido fluyacuando se ha llegado al nivel superior del tanque.

Válvula Modelo 40 FWR.

Esta válvula es recomendable pars usarse donde no es posible o no es prudente colocar la válvula piloto operada por flotador dentro del tanque, porque puede dañarse debido a la acción de oleaje o al congelamiento, ya que esta válvula se instala fuera del tanque y funciona mediante el principio de los vasos comunicantes. Ver -fig. 7.4.

Nota: Es necesaria una presión de entrada minima de 0.35 kg/cm² (5 lbs/plg²). Si esta presión bajara cuando la válvula está abierta, deberá ser usado un generador de presión separado para operar la --válvula.

Modelo 45 FMR.

Esta válvula podrá ser usada cuando sea posible colocer la válvula piloto operada por flotador dentro del tanque, para operar laválvula de flotador a control remoto. Ver Fig. 7.5.

- Nota: 1.- Donde exista acción oleaje, esta válvula deberá ser colocada dentro de una caja de acero.
 - 2.- Puede acoplarse un flotador que tença cierto juego,para propiciar que esta válvula se abra hasta que el nivel del agua ha descendido una altura determinada.

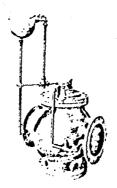


Fig. 7.4 Modelo 40 FWR, Válvula Piloto de Control, Fuera del Tanque.



Fig. 7.5 Modelo 45FWR, válvula Piloto de Control, en el Tanque.

.ålvula de Flotador Operada por Piloto Externo sin Estrangulamiento.

Propósito. La válvula de flotador operade por piloto externo - sin estrangulamiento, es usada como las otras anteriormente descritas, para controlar el nivel del agua en un tanque de regulariza--- ción.

Se recomienda para usarse un una instalación donde la magnitud de la presión de abastecimiento se aproxima a la carga de agua deltanque y donde se requiera que la válvula se abra en un rango de --l" a 3", por debano del nival máximo del acua.

Diseño. Al igual que las descritas enterformente, la válvula do flotador operade por piloto externo está balanceada interiormente resultando con las ventajas también ya moncionadas.

La fuerza del agua cara cerrar el pistón de la válvula principal as tomada del lado de entrada o abestacador, e introducida en la cámara de fuerza situada arriba del pistón, a través de la válvula de flotador piloto. Para abrirla, la fuerza del agua situada enla cámara de fuerza, es liberada a través de la válvula piloto de flotador a la presión atmosférica.

Características Espaciales.

Esta válvula permite el llenado del recipiente més rapidamente que cualquiera de los otros tipos de válvula flotador.

En la fig. 7.6 se muestra la válvula de flotador de no estranquiamiento modelo 50 FWR y en la cual se puede apreciar que es simi lar a la válvula do semiostrangulamiento modelo 40 FWR excepto queestá disoñada sin estrangulamiento.

Nota l.- Dobe ser provista de un dronaje para poder desalojar una pequeña cantidad de agua de desperdicio proveniente de los con-

troles. Esto ocurre sólo cuando la válvula se está abriendo.

2.- Se necesita una presión de entrada mínima de 0.35 $\rightarrow \infty$ kg/cm² (5 lbs/plg²).

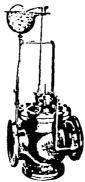


Fig. 7.6 válvula Modelo 50 FWR.

En la fig. 7.7 se muestra una válvula de flotador modelo 50 fWR control remoto, que es similer al modelo de la fig. 7.6 a par-tir de que es sin estrangulamiento y similar a la válvula modelo -45 FWR a partir de que la válvula piloto usualmente es colocada den
tro del tanque para la operación a control remoto.

Fig. 7.7 Valvula modelo 50 FWR, Control Remoto.



7.2 Selección Económica.

Para seleccionar el diámetro adecuado de una válvula de flotador para una línea de conducción por bombeo, deberá tomarse el gasto total proyectado y con este valor entrar en la gráfica correspon diento. El diámetro se determinará en el rango comprendido entre --0.90 m y 1.22 m (3 y 4 pies) de pérdida de carga en la válvula.

En ol caso de una línea de conducción por gravedad, la pérdida de carça "H" se recominada mayor por el muy alto costo de las válv<u>u</u> las, debiendo verificar que:

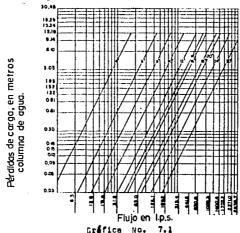
₽ Descivel

yı v 7.6 m/seq (25 pies/seg)

donde: V = Velocidad del fluio.

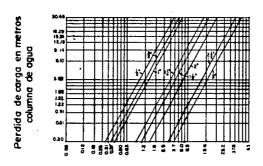
lus.

Para la correcta selección de las válvulas, a continuación sepresentan las gráficas adecuadas para los diferentes tipos de válv<u>u</u>



Esta gráfica corresponde a todos los modelos de válvula de flo tador de la Marca Ross, excepto para el modelo 20 f de acción direc ta.

Ejemplo: Si el gasto total es de 63 l.p.s. (1000 g.p.m.), el diámetro de la válvula deberá ser 8 plg.



Flujo en lipis.

Gráfica No. 7.2

7.3. Interruptor de Presión.

El interruptor de presión es un dispositivo que permite con trolar de una manera eficiente la presión del líquido dentro deuna línea de conducción.

Propósito. Es el de controler la presión producida por el flujo del líquido dentro de una linea de conducción proporcionan do control operativo, límite automático o límite de protacción dependiendo del tipo de interruptor seleccionado.

Puncionamiento. El control de presión, límite Pressuretrol, es un controlador de alta presión límite de reposición manual - que puede usarse con vapor, sire, gases no combustibles y flui-dos no corrosivos al elemento sensor.

El modelo L4079A, abre dos circuitos que pueden ser los que actúan como suministro de energía; el modelo L4079B, unicamentehare un circuito.

Un MICROSWITCH, es un interruptor de acción instentánes que se abre automáticamente al sumenter la presión, debe reponerse - manualmente. Incluye accesorio sifón (trampa de vapor), la tempe ratura ambiente máxima debe ser de 65.5° 0, el elemento sensor - es un diafragma hecho de acero inoxidable. Dimensiones aproximadamente: 127 x 114.5 x 89 mm. Estos interruptores son de la marca Honeywell.

En la tabla 7.1 se indican los rangos de operación y la presión máxima del diafragua, seí como en la fig. 7.8 se puede observar el control de presión modelo L4079.

Fig. 7.8 Control de Presión.



CARACTERISTICAS ELECTRICAS (en ampores)a

a plana carga	120v ca 9.8	24DV cs 4.9
en ol arranque	58.8	29.4

^a Cada Circuito.

ACCESORIOS:

333228 Perilla Moleteada de Ajuste -pera tornillo de ajuste del punto de control de la escala principal.

40749WS Conjunto del tope limite -incluye tornillo y llave de rengo de tope.

Número de Modelo	Rango de op	Presion Maxima	
	kg/cm ²	lb/pulg ²	dia Eragm a
L4079A1035	0.14 a 1.05	2 a 15	1.7 Kg/cm ² (25 lb/pulg ²)
L 4079A 1050	0.7 a 10.5	10 a 150	15.75 kg/cm ² (225 lb/pulg ²)
L 4079A 1033	0.14 a 1.05	2 a 15	1.7 Kg/cm ² (25 1b/pulg ²)

a Incluye Accesorio Siron 14026.

Tabla 7.1 Especificaciones.

Controladores de Presión "Pressuretrol".

Proporcionan control operativo, límite eutomático e límite deprotección con reposición manual para instalaciones de presión haste 21 kg/cm² (300 lbs/plg²). Pueden emplearse con vapor, aire, gases no combustibles o fluídos no corrosivos al elemento sensor de presión. El modelo LADAF tiene un interruptor encapsulado de acción instantánca; todos los otros modelos tienen interruptor de mercurio.

Incluye un accesorio sifón (trampa de vapor) selvo indicaciónen contrario, la temperatura ambiente máxima debe ser de 65.5° C -- (150° F). El elemento sensor de presión es un diafragma hecho de -- acero inoxidable (fuelle de bronce en los modelos con rango de esca la 1.4 a 21 kg/cm²). Los elementos necesarios para su montaje son -- los siguientes: roscas de 1/4 plg NPT, o montaje en superficie pormedio de orificios en la parte posterior de la caja. Estos controx-les de presión son de la marca Honeywell.

En la tabla 7.2 se indican las específicaciones correspondientes a estos controles de presión y en la Fig. 7.9 se muestra el control de presión modelo L404A, E, C, D, F y el modelo L404L.





Fig. 7.9 Modelos L404 y L404L

CARACTERISTICAS ELECTRICAS (en ampers)

nodelo		120v ca	240 / ca	123y	24DV ca	
	A plena carga	8	5.1	2.4	1.2	
L404ª	En el arranque	48	30.6	24	12	
	Carga resistiva	10	5	<u> </u>	2	
	A Plena carga	5	5.1	2	1	
L504	En el arranque	48	30.5	20	10	
	Carga resistiva	_10	5	. 8	4	

at 404F; no tiene capacidad de contactos en co.

Dimensiones:

Rango en	Alto		Ancho		Profundidad	
Kg/cm ² (psi)	AR	balð	MM	pulg	ភាព	pulg
0.14 m 1 (2 m 15 psi)	124	4 7/9	114.5	4 1/2	82.5	3 1/4
0.35 a 3.5 (5 a 50 pei)	127	5	114.5	4 1/2	70	2 3/4
0.70 a 10.5 (10 a 150 psi)	127	5	114.5	4 1/2	70	2 3/4
1.40 a 21 (20 a 300 pai)	146	5 3/4	114.5	4 1/2	78	2 3/4

Accesoriose

- 333123 Perilla Moleteada de ajuste -para tornillo de ajuste del -punto de control de la escala principal.
- 49748WG Conjunto del Tope Limite -para limitar el punto de controlIncluye Rango de Tope 129564, Tornillo de Rango de Tope 107194 y llave 23466.
- 14026 Accesorios sifón (trampa de vapor).

Tabla 7.2 Especificaciones.

Continúa Tabla 7.2

Content Cont				ŀ			Interru	Interruptor		
Lipschitaction Kg/em2 Bu/puigh Kg/em2 Italyuligh Cg/em2 Italyuligh Cg/em2 Lipschipuligh Street Lipschipuligh Lipschipu										Acciónal
L604A1169									Tipo	
Technology Tec	Especificación	Kg/cm²	15/puige	Vā.tw.	tb/puig*	ig/cm*	ID/Duig-	Siron		la Presión
COLDING COLD										1
Contact Cont	L65441177	0.25 - 2.50	5 8 50	0 30 a 0 E	4 17			e;	Unipplar	R-W Cierra
1.5		10 73 4 10 55) "	inversor	R B Abre
LeGAR1396 0.15, 1.05 28 15 0.05,0.00 1.6 5 1.75 25 No LeGAR1397 0.5 2.5 0 0.5 2.00 0.5 2.00 0.5 2.00 0.5 2.00 0.5 2.00 0.5 2.00 0.5 2.00 0.5 2.00 0.5 2.00 0.5 2.00 0.5 2.00 0.5 2.00 0.5 2.00 0.5 2.5										
EddA 1567 0.35 3.50 5 5.50 0.30 0.85 4 1.7 6 85) .	
Abreel circum Control									!	Ī
Letter Color Letter Le)	1
L4041396 7051495 104150 0.5571.15 R416 1.85 275 No L4041394 1.56 1.057149 1.057149 1.0571									Unipolar	Abre el tircuito
L404-1456-6										
1,25(-1),304				+					ļ	1
Cetta et 2020			20 • 300							
Certa et circularia										
LeGole 13-0									Uninotes	Carry at circuito
L404C1175									0	i contraction
L636(1)(1) 0.70x10.55 10x150 Prepouten menual 1,565 255 Si Unipolar Abrellicutur L636(1)(1)(1) 150x2(1)(1) 20x3(0) Prepouten menual 1,75 25 No Unipolar Abrellicutur L636(1)(1)(1) 10x10.55 10x150 Prepouten menual 1,75 25 No Unipolar Certaelicutur L636(1)(1) 0.10x10.55 10x150 Prepouten menual 1,75 25 Si Unipolar Certaelicutur L636(1)(1) 10x10.55 10x150 Prepouten menual 1,75 25 Si Unipolar Certaelicutur L636(1)(1) 10x10.55 10x150 Prepouten menual 1,75 25 Si Unipolar Certaelicutur L636(1)(1) 10x10.55 10x150 Prepouten menual 1,75 275 Si Unipolar Certaelicutur L636(1)(1) 10x10.55 10x150 0.70x10.55 10x150 0.70x10.55 10x150 0.70x10.55 0.				1.05 4 2.80	15.40	24,65				
1.404111324 1.50.21,15 20.8 300 Reposition monuse 24.55 350 St Unipolar Abre et circuit 1.50.21112 1.50.2113 1.50										
L404C1147										}
L4041117						24.65			Unipoler	Abre el circuito
L40AF109B 0.15 a 1.05	L404C1147	0 15 1 05	20 15	Reposition	on manual	1,75	25		'	1
L604F1096 0.76, 10.5 to 10.4150 Reposition member 18.85 275 51 Chipping Certael Circuit Control of the first of the f						15 B5				
L404F1193				Henosici	or manual	1.75			Unioniar	Carranton
L404*1193* 1.50a2000 21,75a 200 0.5 5a.15 D.16*150 0.75a.155 27a.75 ST Interruption deaction instantial above y circle (L404*1193*) 1.50a2000 21,75a 200 0.5 5a.15 21.75b.25a.	L404D1096	0 10 10 55	10 4 150	Reposici	on manual	15 85	225	5/	O Mpora-	Cierra er circuito
L404F 108b 0.76×10.55 0.70×10.55 0.7		0.15 . 1.05	7 4 15	0,15 # 0.40	2 a 5	1,75			Intercuptor inverses	
L404F1193 1.50a20.00 21,75a200 0.54a1.0 1223 15.5 224.75 SI Interruptor of R.B.Abre L404F1193 1.50a20.00 21,75a200 0.54a1.0 16a15 5.80 8.0 8.0 8.0 8.0 8.0 8.0 8.0 8.0 8.0		0.70 6 10.55		0.70 41,55	10.22	15.85				Abrey cierrael
L404F1197 0.75a10.55 10a150 0.75a1.55 10a72 1.8.55 350 No Interruptor de Accidentatalines L404F1197h 0.75a1.05 2a 15 0.15a.40 2a 6 1.7 24.5 SI Accidentatalines L404F1197h 0.75a1.05 10a150 0.75a1.6 1a23 15.5 224.75 SI Enterruptor de Accidentatalines L404F1193 1.50a70.00 21.75a200 0.55a3.5 21.75a50.75 24.0 348 SI Enterruptor de Accidentatalines L404F1193 1.50a70.00 21.75a200 0.55a3.5 21.75a50.75 24.0 348 SI Enterruptor de Accidentatalines L404F1201h 0.40a3.50 580a5075 0.4 a1.0 6a15 5.80 84 SI accidentation de Acc		1,40 a 21,15	20 a 300	1.40 . 3.50	20 4 50	24.65	275	Si		
L404F1193P 0.75±1,05 24 15 0,15±,40 27 6 1.7 24.5 51 accommissations R-B Abre Interruption of R-	L404F 1102	0.70 4 10,55	10 a 150	0.70 . 1,55	10.22	15,85	350	No	nea	1
L404F1193	L404F 1177h	0 15 8 1.05	2 à 15	0,15 à ,40	24 6	1,7	24.5	51		R-B Abre
L40AF193F 1.50270.0021,752790 0. 53.35 27.75250,75 24,0 348 Si accidentistationes R B Abre L40AF1201h 0.4023,50 580-5075 0.4 61.0 6215 5.80 84 Si interruptor of committee and committee	L404F1185h	0.70 a 10,55	10 # 150	0. 7 à 1.6	1 á 23	15.5	224.75	s:	acción instantánea	R-B Abre
L4041-1006* 0.15 ± 1.05 0 ± 15 Differencial fluid 1.40 275 Si 2 metruptores Abre dos L4041-104* 0.25 ± 0.55 5 ± 150 Differencial fluid 1.40 275 Si 2 metruptores Circuitos	L404F1193	1.50 à 20,00	21,75 a 290	0. 5 6 3.5	21,75 4 50,75	24,0	348	si		R-B Abre
1.404L1014# 0.35 # 10.55 5 a 150 Diferencial ajustable 15.85 225 Sí Unipolares Circuitos	L404F 1201h	0,40 à 3,50	5,80 6 50,75	0.4 11.0	6 4 15	5.80	84	Si		R-B Abre
1.404L1014# 0.35 a 10.55 5 a 150 Diferencial ajustable 15,85 225 Si unipolares circuitos	L404L1006#	0.15 . 1.05	04 15	Diferen	Coal figot	1,40	225	Sí	2 interruptores	Abre dos
	1.404L1014*	0.35 • 10.55	5 4 150	Diferencia	ajustable¢	15,85	225	Sí	unipolares	Circuitos
2 interruptores in-									2 interruptoret in-	
L604F1008d 0 & 2,45 0 à 35 Diferencial fijot 3,65 52 Si versores de acción R-W Abre	L604F10084	0 6 2,45	0 à 35	Diferen	cia [,] figoe		52	Si		
instantang						<u></u>				
inversores						.,			inversores	Cierra el circuito
L604H1014* 0.70 a 8.45 10 a 120 0.55 a 1,15 8 a 16 15.85 225 Si Unipolar inversor R B Abre	L604H1014*	0.70 . 8.45	10 1 120	0,55 à 1,15	8 . 16	15,85	225	Si	Unipolar inversor	
L604L1035 0.15 ± 1,05 2 ± 15 Reposición manual 1,75 25 Sí Unipolar inversor R-B-Cerra	L604L1035	0,15 a 1,05	2 5 15	Reposició	Saunam no	1.75	25	Si	Unipolar inversor	

^{*}Fuelle de bronc

bDiferencial a mitad de escala.

EDiferencial aditivo.

d'Abrazadera de montaje en la parte posterior de la caja.

^{*}Listado por Underwriters Laboratories Inc., para tervicio de afarma en instalaciones de rociadores contra incendio.

Fabricado por Honeywell S.A.

⁹Lb/puig², salvo indireción en conterio.

hCon cubirria europea. BSPT y tornillo a tierra.

8. Conclusiones y Recomendaciones.

8.1 Conclusiones.

Esta tesis describe, particularmente, los accesorios necesa--rios y usualmente empleados en línea de conducción de agua potableen la República mexicana.

El objativo de este trabajo fue, reunir información de los citados accesorios haciendo una descripción de cada uno en la que saindica, cómo están construidos y de qué materiales, para qué sirven y cómo funcionan, dónde se deben colocar, qué efectos se producen en el flujo en prosencia do allos y qué mejoras se introducen en la eficiencia y funcionamiento de la línea de conducción con allos.

En base a esta información se puede hacer un análisis generaldel sistema, de tal manera, que se determine dónde es necesario ing taler cierto accesorio y luego en forma particular determinar qué tipo de accesorio es el más adecuado para satisfacer esa necesidadlucal. Para esto, también se incluye en la descripción, la forma de seleccionarlos para que el accesorio en cuestión sea el más funcional y econômico.

Como se puede apreciar en este trabajo, existe una amplia gema de accesorios, fabricados en diferentes tamaños y modelos para po--der cubrir lo mejor posible las necesidades del proyecto en que se-esté trabajando.

Existen algunos sitios de una conducción en los que tradicional mente se coloca cierto tipo de accesorios, como es el caso de la eválvula "check" o de no retorno, que se coloca en el lado de descar ga de una bomba, en un sistema de conducción por tombeo. Pero hay casos en los que se recomienda instalar algún accesorio, como es --- una válvula de seccionamiento a intervalos regulares según la longi

tud y capacidad de la línea, pero por lo costoso de ellas esto no es usual, por lo tanto sólo se colocan una al inicio de la línea ydespués de cada caja rompedora de presión.

En una línea de conducción se pueden presentar ciertos fenómenos y entre ellos los más importantes son; el golpe de ariete y laacumulación de aire en la tubería. Para evitarlos o controlarlos se
cuenta con accesorios especialmente diseñados para ello, estos son;
válvula aliviadora contra golpe de ariete y válvula de aire respectivamente.

Es de vital importancia controlar dichos fenómenos porque de no hacerlo pueden causar daños de consideración al sistema e incluso pueden provocar al colapso de la tuberfa.

En resumen, as puede decir que en la República Texicana es posible encontrar una gran variedad de accesorios para dar la solución adecuada a los problemas que se presentan en las líneas de conduc-ción de agua potable, pero decido al alto costo que algunos de ellos tienen, no se pueden emplear como es conveniente o recomendable enune linea. Es por allo que sa tienen que buscar soluciones econômicamente aceptables, provocando con esto que en algunas ocasiones -al funcionamiento de las líneas de conducción, no sea el correcto.debido a que las soluciones dadas por los técnicos especializados en abastecimiento de aqua potable algunas veces no son las adecua--das, porque frecuentemente los proyectos se encomiendan a empresascon no mucha capacidad para desarrollarlos y posteriormente cons--truirlos. Esto no quiere decir que en el país no existan Técnicos altemente calificados, ci los hay pero pero realmente son pocas para la gran demanda de abastecimiento de agua potabl= que tiene la -República Mexicana.

8.2 Recomendaciones.

La mayoría de los accesorias que se emplaan en el país, son de fabricación extranjera y se distribuyen en la República Mexicana através de compañías nacionales representantes de las extranjeras.

Son realmente pocas las compañías nacionales que rabrican es-tos accesorios y no producen tanta variedad de tamaños ni de mode-los, por lo tanto si se quiere emplear algún accesorio de fabrica-ción nacional, se tiene que adecuar el proyecto a lo existente en al mercado.

Considerando esto sería rocomendable, que de alguna manera sedieran facilidades a inversionistas para la fabricación de estos ac cesorios. Tomando en cuenta también, la capacidad económica del --país para, primero, desarroller proyectos de conducción de agua potable y segundo; construirlos, ya que sin ellos no habría el mercado suficiente para que la producción y fabricación de estos accesorios realmente fuera costeable.

También sería recomendable, elaborar un compendio de todos --los accesorios que se pueden conseguir y que son usualmente empleados en el país. Incluyendo: sus especificaciones y objetivo de talmanera que los respondables do desarrollar proyectos de líneas de conducción no piordan tiempo buscando cuál es el accesorio más adecuado para lograr el máximo rendimiento de los sistemas.

Esto es de suma importancia porque cada día resulta más care abastecer a la población en general de agua potable y sucho más todavía a las grandes sonas urbanas como lo es el caso concreto de la Ciudad de México, debido a su crecimiente desmedido.

En casos como este sería muy conveniente contar con accesorios adecuados, de buena calidad y económicos que nos causaren ahorros sustanciales tanto en la construcción del sistema como - en su funcionamiento.

Esto no quiere decir que solamente en problemas ten claroscomo este podríamos mejorar, por el contrario, contendo con lo adecuado se lograría un buen funcionamiento desde el momento encue se diseñe un sistema.

Tomando en cuenta esto, también sería recomendable que el organismo oficial, encargado de estos proyectos (SEDUE, SARH) -contara con un laboratorio en el cual se pudieran diseñar y después probar accesorios aés adecuados a les necesidades reales ypor supuesto a la capacidad económica real del País. Experimentando con la utilisación de materiales que redujeran el costo de
la fabricación de estos accesorios, claro sin que dejen de serfuncionales y por lo tanto inservibles.

Se pueden hacer muchas recomendaciones al respecto, pero -realmente, hasta que alguien tome el problema en sus menos se po
drá dar una o varias soluciones para ampliar la variedad de accesorios adecuados y de bajo costo para el buen funcionamiento -de las líneas de conducción de agua potable.

BIBLIDGRAFIA

 Instructivo para Estudio y Proyecto de Abastecimiento de Agua-Potable.

S.A. H. U.P.

Lyon's Encyclopedia of Valves,
 Jerry L. Lyons, P.E.
 Carl L. Asklard, Jr.

Apastacimiento de Agua Potable y Alcantarillado.
 Ernest W. Steel.
 Tersoce J. McGhee.

Manual de Hidráulica.
 J.M. de Azevado Netto.
 Cuillermo Acosta Alvarez.

- yalvulus APCO, Catalogo 726.
- Válvulas valmatic, Boletines 15, 100, 1400, 1515, 1800, 100 DWS
- + Válvulas Ross, Boletín 101, 103-2, Catálogo 59.
- Válvulas y Conexiones G.P.B., Catálogo s/n.
- . Medidores Badger Meter, Inc.; Boletin Mp-4500, MP-4501.
- . Medidores Hersey-Sparling Meter, Co.; Boletin 315.