Cátedra: MECÁNICA DE FLUIDOS Y MÁQUINAS HIDRÁULICAS FACULTAD DE INGENIERÍA

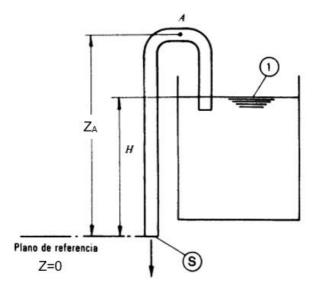
Profesor Adjunto: Rodríguez Carlos / JTP: Polisczuk, Dario / Ay: Correa, Gustavo.

Carrera: INGENIERÍA MECATRÓNICA

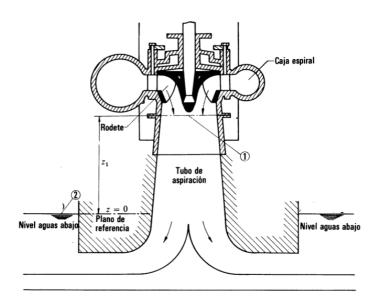
Alumno:

TRABAJO PRÁCTICO N°5
Tema: CAVITACIÓN Y GOLPE DE ARIETE

1) Teniendo en cuenta el sifón de agua de la siguiente figura, en el que se desprecian las pérdidas, el diámetro es constante de 150mm, H=3m y Z_A =4,5m. La presión barométrica es 770Torr. Calcular la velocidad y el caudal de desagüe, así como la presión absoluta y relativa en el punto más alto del sifón. Sol: P_{Abs} =0,58bar. / P_{Rel} =-0,44bar /Q=0,13m³/s / v=7,67m/s.



2) Determinar la altura Z_1 para la cual se presenta el fenómeno de cavitación en la turbina hidráulica de la siguiente figura, en la que circula un caudal de agua de $60 \text{m}^3/\text{s}$ a 25°C . El diámetro del tubo en el punto 1 es 3m. Considerar las pérdidas entre 1 y 2 de 0,4m y presión atmosférica de 760Torr.



3) Un sifón está instalado en un lugar en que la presión es 710 Torr y la temperatura 20°C y su punto más alto se encuentra 6m por encima del nivel del depósito de aspiración. La pérdida de carga entre este depósito y el punto más alto es de 100 mbar y entre el punto más alto y la salida del sifón es de 200 mbar.

Calcular la distancia en vertical máxima entre el nivel del agua en el tanque y la salida del sifón suponiendo que en el sifón esté a punto de iniciarse la cavitación.

GOLPE DE ARIETE:

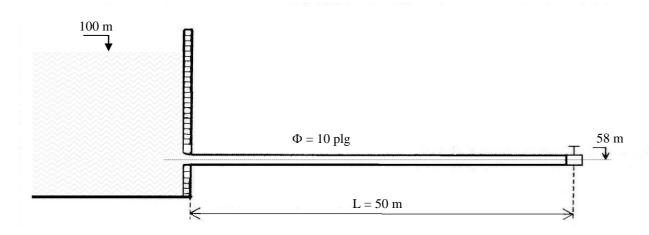
4) Al final de una tubería de acero de $E = 2x \ 10^6 \ kgf/cm^2$, diámetro igual a 600 mm y espesor 10 mm, se encuentra una válvula. La velocidad del agua en la tubería es de 2,5 m/seg, la válvula se cierra instantáneamente. El módulo de elasticidad del agua es $E = 2,07 \ x \ 10^4 \ kgf/cm^2$.

Calcular

- A) La velocidad de propagación de la onda de presión.
- B) La sobre presión producida en el golpe de ariete.
- 5) Por una tubería forzada de 2 m de diámetro y 0.5 kilómetro de longitud circula agua con caudal de $15 \text{ m}^3/\text{seg}$, el espesor de la tubería es de 5 cm.

Calcular el tiempo mínimo requerido para el cierre lento de la válvula de mariposa situada al final de la tubería forzada sin que la presión suba por encima de las 3atm.

- 6) Suponer rígida una tubería de acero de 60 cm de diámetro y 2 cm de espesor. Qué Δp tiene lugar cuando se frena instantáneamente un un flujo de 560 l/s de un aceite de densidad relativa igual a 0,85. Tener en cuenta: $E_0 = 17500 \text{ kgf/cm}^2$; $E = 2.5 \text{ x} \cdot 10^6 \text{kgf/cm}^2$.
- 7) hallar la tensión de tracción para el siguiente problema en los dos casos detallados:



Datos:

L = 50 m

Ø = 10 plg

 $Q = 0.075 \text{ m}^3 / \text{seg.}$

e = 5 mm

 $Eo = 2.07 \times 10^4 \text{ kgf/cm}^2$

 $E = 2.1 \times 10^6 \text{ kgf/cm}^2$

Casos:

1) $t_c = 0.01 \text{ seg}$

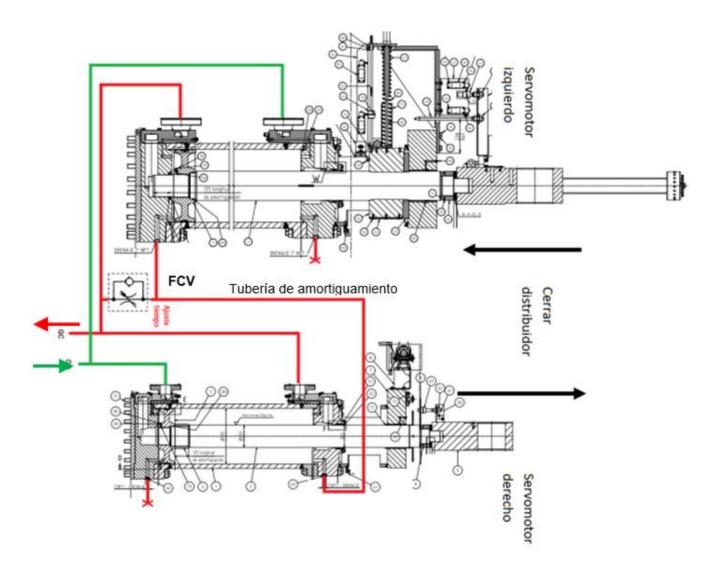
2) $t_c = 1.2 \text{ seg}$

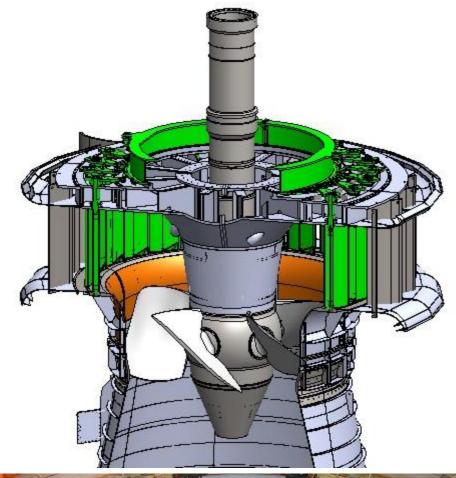
Aplicación

- 1) El siguiente esquema representa el mecanismo del distribuidor de una turbina hidráulica accionado por dos servomotores. Ante un cierre de emergencia del distribuidor, los servomotores se accionan con la máxima velocidad de desplazamiento lineal del cilindro de 160mm/s y en la etapa final del cierre, faltando una carrera de 125mm para el tope, el caudal de retorno de aceite de los servomotores es forzado a circular por la tubería de amortiguamiento donde se tiene al final la válvula de estrangulación FCV, esto genera un efecto de amortiguación en los cilindros que reducen su velocidad y demoran 12 segundos hasta llegar al tope. Considerando los siguientes datos iniciales:
 - Diámetro de cilindro de servomotores: 500mm
 - Fluido: aceite hidráulico ρ_r =0,88; E_0 = 18000 kgf/cm²
 - Tubería (rígida): Ø1 $\frac{1}{2}$ "; Longitud: 10m, espesor=5mm; E= 2,1 x10⁶kgf/cm².

Determinar:

- a) Sobrepresión en la tubería de amortiguamiento para un tiempo de cierre instantáneo. Cual sería el % de aumento de presión considerando que la nominal de línea es de 69bar.
- b) Determinar el tiempo de cierre necesario para lograr una reducción del 50% en la sobrepresión del punto anterior.
- c) Sobrepresión que recibe la tubería para un cierre de t_c=0,005seg.
- d) ¿Cuál sería el efecto en la sobrepresión de la tubería comparado con el primer punto, si el cilindro tardase 16 segundos en llegar al tope del final de su carrera?







donde p_s — presión de saturación del vapor a la temperatura en que se encuentre el fluido.

En efecto, la Termodinámica enseña que un líquido entra en ebullición a una presión determinada, llamada presión de saturación, p_s , que depende de la temperatura, la cual temperatura correlativamente se llama temperatura de saturación, t_s , para dicha presión (véase Sec. 2.6). Así, por ejemplo, el agua a 100° C entra en ebullición, si la presión es $(p_s)_{100^{\circ}} = 1,0133$ bar; pero a 25° , C puede también hervir. Para ello, según la tabla 15-1, basta que la presión absoluta baje hasta el valor $(p_s)_{25^{\circ}} = 0,03166$ bar. Los valores de p_s en función de la temperatura se encuentran en las tablas de vapor del líquido en cuestión. A continuación se aduce la tabla del agua, con la presión p_s de saturación para cada temperatura.

TABLA 15-1

PRESION DE SATURACION R DEL VAPOR DE AGUA A DIVERSAS TEMPERATURAS, t_s

t _s (°C)	p_s (bar)	ts (°C)	p _s (bar)
0.00	0,006108	31	0,04491
0,00		32	0,04753
0,01	0,006112		
.	0.006566	33	0,05029
1	0,006566	34	0,05318
2	0,007055	35	0,05622
2 3	0,007575		0.05040
4	0,008129	36	0,05940
5	0,008718	37	0,06274
-	0,000.10	38	0,06624
	0,009345	39	0,06991
6		40	0,07375
7	0,010012	1	0,07575
8	0,010720	41	0,07777
9	0,011472	42	0,08198
10	0,012270	43	0,08639
11	0,013116	44	0,09100
12	0,014014	45	0,09582
13	0.014965		0.10087
14	0,015973	46	0,10086
15	0,017039	47	0,10612
15	0,017037	40	0,11162
16	0,018168	49	0,11736
17	0,019362	50	0,12335 -
	0,02062	11	,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,
18		51	0,12961
19	0,02196	52	0,13613
20	0,02337	53	0,14293
	0.03495		0,15002
21	0,02485	54	0,13002
22	0,02642	55	0,15741
23	0,02808		
24	0,02982	56	0,16511
25	0,03166	57	0,17313
23	0,05100	58	0,18147
26	0,03360	59	0,19016
27	0,03564		
28	0,03778	60	0,19920
	0,04004	61	0,2086
29			0,2184
30	0,04241	62	0,2104
t ₂ (°C)	p_s (bar)	ts (°C)	p_s (bar)
63	0,2286	85	0,5780
64	0,2391	86	0,6011
		87	0,6249
65	0,2501	88	0,6495
66	0,2615	89	0,6749
67	0,2733	07	0,0145
68	0,2856	90	0,7011
69	0,2984	91	0,7281
09			
			0.7561
70	0,3116	92	0,7561
		92 93	0,7849
70 71	0,3116 0,3253	92	
70 71 72	0,3116 0,3253 0,3396	92 93 94	0,7849 0,8146
70 71 72 73	0,3116 0,3253 0,3396 0,3543	92 93 94 95	0,7849 0,8146 0,8453
70 71 72	0,3116 0,3253 0,3396	92 93 94 95 96	0,7849 0,8146 0,8453 0,8769
70 71 72 73	0,3116 0,3253 0,3396 0,3543	92 93 94 95 96 97	0,7849 0,8146 0,8453 0,8769 0,9094
70 71 72 73 74	0,3116 0,3253 0,3396 0,3543 0,3696	92 93 94 95 96 97 98	0,7849 0,8146 0,8453 0,8769 0,9094 0,9430
70 71 72 73 74 75 76	0,3116 0,3253 0,3396 0,3543 0,3696 0,3855 0,4019	92 93 94 95 96 97	0,7849 0,8146 0,8453 0,8769 0,9094
70 71 72 73 74 75 76 77	0,3116 0,3253 0,3396 0,3543 0,3696 0,3855 0,4019 0,4189	92 93 94 95 96 97 98 99	0,7849 0,8146 0,8453 0,8769 0,9094 0,9430 0,9776
70 71 72 73 74 75 76 77 78	0,3116 0,3253 0,3396 0,3543 0,3696 0,3855 0,4019 0,4189 0,4365	92 93 94 95 96 97 98 99	0,7849 0,8146 0,8453 0,8769 0,9094 0,9430 0,9776
70 71 72 73 74 75 76 77	0,3116 0,3253 0,3396 0,3543 0,3696 0,3855 0,4019 0,4189	92 93 94 95 96 97 98 99	0,7849 0,8146 0,8453 0,8769 0,9094 0,9430 0,9776
70 71 72 73 74 75 76 77 78 79	0,3116 0,3253 0,3396 0,3543 0,3696 0,3855 0,4019 0,4189 0,4365 0,4547	92 93 94 95 96 97 98 99 100 101 102	0,7849 0,8146 0,8453 0,8769 0,9094 0,9430 0,9776
70 71 72 73 74 75 76 77 78 79	0,3116 0,3253 0,3396 0,3543 0,3696 0,3855 0,4019 0,4189 0,4365 0,4547	92 93 94 95 96 97 98 99	0,7849 0,8146 0,8453 0,8769 0,9094 0,9430 0,9776
70 71 72 73 74 75 76 77 78 79 80 81	0,3116 0,3253 0,3396 0,3543 0,3696 0,3855 0,4019 0,4189 0,4365 0,4547 0,4736 0,4931	92 93 94 95 96 97 98 99 100 101 102	0,7849 0,8146 0,8453 0,8769 0,9094 0,9430 0,9776 1,0133 1,0500 1,0878
70 71 72 73 74 75 76 77 78 79 80 81 82	0,3116 0,3253 0,3396 0,3543 0,3696 0,3855 0,4019 0,4189 0,4365 0,4547 0,4736 0,4931 0,5133	92 93 94 95 96 97 98 99 100 101 102 103 104	0,7849 0,8146 0,8453 0,8769 0,9094 0,9430 0,9776 1,0133 1,0500 1,0878 1,1267 4,1668
70 71 72 73 74 75 76 77 78 79 80 81	0,3116 0,3253 0,3396 0,3543 0,3696 0,3855 0,4019 0,4189 0,4365 0,4547 0,4736 0,4931	92 93 94 95 96 97 98 99 100 101 102 103	0,7849 0,8146 0,8453 0,8769 0,9094 0,9430 0,9776 1,0133 1,0500 1,0878 1,1267

Fuente: Claudio Mataix; Mecánica de fluidos y maquinas hidráulicas