



Objetivos

- Preparar y ejecutar el plan de acción para formular y resolver un modelo. (CDIO 2.1.1.4)
- Obtener modelos conceptuales y cualitativos de diversos sistemas físicos. (CDIO 2.1.2.2)
- Establecer las conexiones entre los fenómenos físicos y el modelo. (CDIO 2.1.2.3)
- Usar modelos cuantitativos y soluciones. (CDIO 2.1.2.4).
- Generalizar suposiciones para simplificar ambientes y sistemas complejos (CDIO 2.1.2.1)
- Discutir una aproximación desde varias disciplinas para asegurar que el sistema se entienda desde todas las perspectivas relevantes. (CDIO 2.3.1.2)
- Establecer prioridades dentro de las metas generales (CDIO 2.1.1.3).
- Identificar sistemas propios y sistemas con interacción entre áreas (CDIO 2.3,2,4).
- Seguir la estructura y el proceso de integración del conocimiento (CDIO 2.4.5.5)

CCB-Oct-2022 2



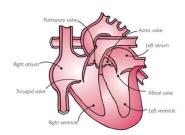
Clase 1

Contenido

- Definir las variables que describen a los sistemas hidráulicos.
- Definir y calcular el numero de Reynolds.
- Clasificar fluidos y regímenes de flujo.
- 4. Describir comportamiento en régimen laminar

Temas para repasar

- Presión y Flujo
- Viscosidad.



CCB-Oct-2022

3



3

Sistemas hidráulicos

- Fluidos: no soportan el "stress" de cizallamiento.
- Se deforman continuamente cuando se someten a "stress".
- Sólidos: fuerzas intermoleculares grandes
- Fluidos: fuerzas intermoleculares débiles

- Líquidos: tienden a ocupar un volumen definido.
- Gases: ocupan todo el volumen disponible.
- Líquidos: densidad es aproximadamente constante respecto a presión: incompresible
- Gases: densidad depende de presión: compresible.

CCB-Oct-2022 4



Sistemas hidráulicos

- · Se desarrollará modelo Concentrado.
- Fluidos incompresibles
- · Tubería cerrada
- Variables:
 - Presión
 - Flujo

CCB-Oct-2022 5

5



Sistemas hidráulicos

Variables generalizadas	Variables Hidráulicas	Unidades SI
Esfuerzo, e	Presión, P	<u>Pa</u> (N/m ²)
Flujo, <i>f</i>	Tasa de flujo volumétrico, f o q	Metro cúbico/segundo (m³/s)
Momentum, I	Momentum de presión, $\underline{L}_{\mathbb{D}}$	N-s/m ²
Desplazamiento, δ	Volumen, V	m^3
Potencia, p	p(t)f(t)	W = N-m/s
Energía, <i>E</i>	$\int_{0}^{v} p dV; \int_{0}^{l_{p}} f dl_{p}$	J = W-s = N-m

CCB-Oct-2022 6



Variables y unidades

- Múltiples unidades: psi, "Hg," H₂O; Pa, bar....
- Múltiples referencias:
 - Absoluta
 - Manométrica
 - Diferencial
 - Vacío

P = F/A = ma/A

Unidades: [MASA][LONGITUD]⁻ ¹[TIEMPO]⁻²

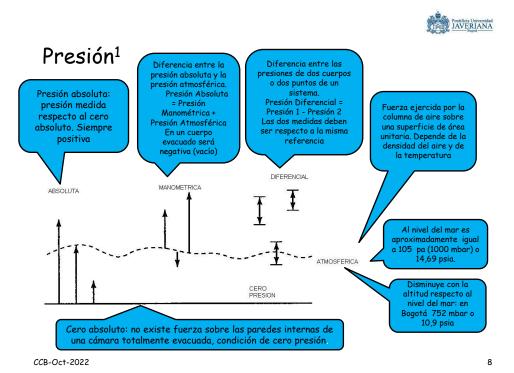
 $P = \rho g h$

Unidades: [MASA][LONGITUD]⁻¹ [TIEMPO]⁻²

Las dos definiciones tienen las mismas unidades

CCB-Oct-2022 7

7





Unidades y conversiones

	atm	ata (kg/cm²)	Torr (mm Hg)	in Hg (32°F)	mm water (4°C)	in water (60°F)	bar	Мра	Кра	PSI (Ib/in)
atm	1	1.033	760	29.92	10332.56	406.79	1.013	0.1013	101.32	14.69
ata (kg/cm²)	0.968	1	735.56	28.96	10000.03	393.71	0.981	0.0981	98.07	14.22
Torr (mm Hg)	1.316x10 ⁻³	1.36 x10 ⁻³	1	0.03937	13.60	0.535	1.333x10 ⁻³	1.333x10 ⁻⁴	0.1333	0.0194
in Hg (32°F)	0.03342	0.0345	25.4	1	345.40	13.60	0.03386	3.387x10 ⁻³	3.387	0.491
mm water (4℃)	9.67x10 ⁻⁵	9.99x10 ⁻⁵	0.0736	2.895x10 ⁻³	1	2.904x10 ⁻³	9.81x10 ⁻⁵	9.81x10 ⁻⁶	9.81x10 ⁻³	1.422x10 ⁻³
in water (60°F)	2.456x10 ⁻³	2.54x10 ⁻³	1.866	0.0736	25.4	1	2.49x10 ⁻³	2.49x10 ⁻⁴	0.249	0.03613
bar	0.9872	1.02	750.06	29.53	10197.44	401.47	1	0.1	100	14.50
Мра	9.872	10.20	7500	295.3	101974.42	4018.60	10	1	1000	145
Кра	9.87x10 ⁻³	0.01	7.50	0.2953	101.97	4.018	0.01	0.001	1	0.145
PSI (lb/in)	0.068	0.070	51.71	2.036	703.09	27.71	0.0689	6.893x10 ⁻³	6.893	1

CCB-Oct-2022

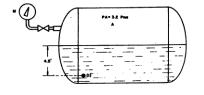
9



9

Ejemplo 1. Condensador





- Un condensador contiene agua y aire.
- La presión del aire es de 3,2 psia.
- La superficie libre del líquido esta 4.5 ft por encima de la toma del transmisor de presión.
- Que indica un instrumento en psig y en psia? . En unidades SI?

CCB-Oct-2022 10



Flujo

- Volumétrico
- Principal: q = tasa de flujo volumétrico
 Integral: V = volumen
 - Másico
- Principal: \dot{m} = tasa de flujo másico Integral: m = masa

CCB-Oct-2022

11



11

Velocidad1

 A mayor Δp mayor velocidad v y por lo tanto más volumen de producto que pasa a través de una sección de ducto de área transversal A:

$$q = Av$$
$$\dot{m} = \rho Av$$

CCB-Oct-2022 12



Fricción y Densidad

- La fricción entre el fluido y la pared interna del tubo reduce la velocidad y afecta el perfil del flujo: la fricción es mayor en las capas cercanas a la pared del tubo que en el centro del mismo.
- A mayor densidad se requiere una mayor presión para mantener la tasa de flujo deseada. En fluidos compresibles, como gases y vapores, o líquidos con aire o gas atrapado, un cambio en la presión produce un cambio en la densidad y por lo tanto en la tasa de flujo.

CCB-Oct-2022

13



13

Viscosidad1

- Capacidad de un liquido para resistir fuerzas de desplazamiento, depende de las fricciones internas en el liquido.
- Viscosidad dinámica o absoluta: relación entre la tensión de cizallamiento (shear stress) y un gradiente de velocidad:

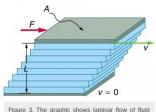


Figure 3. The graphic shows laminar flow of fluid between two plates of area A. The bottom plate is fixed. When the top plate is pushed to the right, it drags the fluid along with it.

https://www.youtube.com/watch?v=X4zd4Qpsbs8

CCB-Oct-2022 14



Viscosidad

- La capa superior se mueve mas rápido que la capa inferior y la empuja con una fuerza f.
- La capa inferior trata de retener a la capa superior con la misma fuerza.
- Cuando el liquido se empuja con esta fuerza
 F a través de un área a la tensión de cizallamiento se calcula como:

$$\tau = \frac{F}{A} \left(\frac{N}{m^2} = Pa \right)$$

CCB-Oct-2022 15

15



Viscosidad dinámica (absoluta)

 La viscosidad dinámica o absoluta es la relación entre τ y la diferencia de velocidad entre las capas:

$$\mu = \eta = \frac{\tau}{dv/dy} \quad (Pa - s)$$

 A mayor fuerza requerida para mover las capas entre si mayor viscosidad.

Unidad: Pa-s

P(Poise) = 100 cP (centipoise)

1 Pa-s = 10 Poise

Agua A 20° C : 1 cP

CCB-Oct-2022 16



Viscosidad dinámica¹

RELACION DE CIZALLAMIENTO (SHEAR RATE):

Es el gradiente de velocidad dv/dy empleado para el calculo de la viscosidad dinámica.

Dos grupos reológicos: Newtonianos, No - Newtonianos

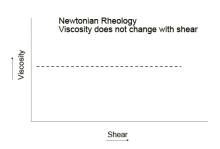
CCB-Oct-2022 17

17



Líquido newtoniano²

- Viscosidad es independiente del stress de cizallamiento aplicado.
- Ejemplo: la miel es un material Newtoniano. Mantiene su espesor bajo condiciones de bajo y alto stress.

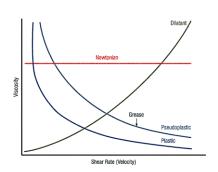


https://www.youtube.com/watch?v=2mYHGn_Pd5M

CCB-Oct-2022 18



Líquido no-newtoniano²



- Liquido no newtoniano: viscosidad variable con el flujo o con la rata de cizallamiento.
- Fuerzas diferentes hacen que un fluido no - newtoniano se comporte de diferentes maneras.
- Perfiles no newtonianos:
 - Seudoplastico
 - Dilatante
 - Sixotropico

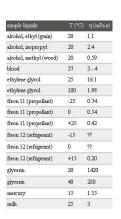
https://www.youtube.com/watch?v=3zoTKXXNQIU

CCB-Oct-2022

19



Coeficientes viscosidad dinámica



oil, vegetable, canola	25	57
oil, vegetable, canola	40	33
oil, vegetable, com	20	65
oil, vegetable, com	40	31
oil, vegetable, olive	20	84
oil, vegetable, olive	40	??
oil, vegetable, soybean	20	69
oil, vegetable, soybean	40	26
oil, machine, light	20	102
oil, machine, heavy	20	233
oil, motor, SAE 10	20	65
oil, motor, SAE 20	20	125
oil, motor, SAE 30	20	200
oil, motor, SAE 40	20	319
propylene glycol	25	40.4
propylene glycol	100	2.75
water	0	1.79
water	20	1.00
water	40	0.65
water	100	0.28

	η (μPa·s)
15	17.9
0	8.42
0	18.6
0	16.7
0	18.1
	0

Viscosidad no es constante: puede cambiar en función de la temperatura, presión y velocidad: un aumento en temperatura normalmente produce una caída en la viscosidad de los líquidos, en los gases aumenta.

CCB-Oct-2022 20



Viscosidad cinemática¹

 Viscosidad cinemática: relación entre la viscosidad dinámica de un liquido y su densidad:

$$\upsilon = \frac{\eta}{\rho} \left(\frac{Pa - s}{kg / m_3} = \frac{m^2}{s} \right)$$

Unidad: m^2/s 1 Stoke (St) = 100 cSt 1 m^2/s = 1000000 cSt 1 cSt = $1 \frac{mm^2}{s}$

CCB-Oct-2022 21

21



Ejemplo 2 Viscosidad Aceite

 La viscosidad del aceite lubricante para motores varía con la temperatura y la presión. Como las condiciones de operación se conocen detalladamente, el aceite lubricante se puede especificar claramente. El número SAE (Society of Automative Engineers) describe el comportamiento del aceite lubricante para las condiciones de arranque y operación.

ом prefix	counking manipum	temperature (°C)	pumping meninum	temperatum (°C)	
0W	6,200	-35	60,000	-40	
SW.	6,600	-30	60,000	-35	
1077	7,000	-25	60,000	-30	
15W	7,000	-20	60,000	-25	
20W	9,500	-15	60,000	-20	
25W	13,000	-10	60,000	-15	
sar guffir	kizensti	Oils: High Temperature: c viscosity (mm ² /s) our rate at 100 °C	dynamic	viscosity (mPa s) ar rate at 150 °C	
-	56-93		>2.6		
20			>2.9		
	9.3 - 12.5				
30	93 - 125 125 - 163		>2.9*		
30 40			>2.9* >3.7**		
20 30 40 40 50	125-163				

CCB-Oct-2022 22



Número de Reynolds³

Número adimensional que relaciona los factores que afectan al flujo.

$$R_e = \frac{vD}{v} = \frac{Dv\rho}{\eta}$$

$$R_e = 1.27 \frac{Q}{Dv}$$

$$v = velocidad\left(\frac{m}{s}\right) - \left(\frac{ft}{s}\right)$$

$$D = \text{diametro interno del ducto (m)-(ft)}$$

$$\rho = \text{densidad}\left(\frac{\text{kg}}{\text{m}^3}\right) - \left(\frac{lb}{ft^3}\right)$$

$$\eta \circ \mu$$
 = viscosidad absoluta o dinámica (Pa - s) – $(\frac{lb}{ft - s})$

$$v = viscosidad cinemática (\frac{m^2}{s}) - (\frac{ft^2}{s})$$

$$Q = flujo\ volumetrico\ (\frac{\text{m}^3}{\text{s}}) - (\frac{\text{ft}^3}{\text{s}})$$

CCB-Oct-2022

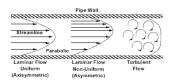
23



23

Numero de Reynolds

Re < 2000: flujo laminar Re > 4000: flujo turbulento







https://esfsciencenew.wordpress.com/2012/10/24/laminar-

CCB-Oct-2022 24



Número de Reynolds⁴

Flujo laminar: flujo suave, en capas, común a bajas velocidades

Flujo turbulento: flujo en remolinos, aparece a grandes velocidades





CCB-Oct-2022

25

25



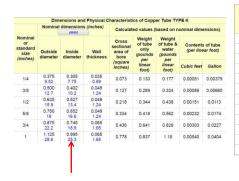
Ejemplo 3

- Calcular el número de Reynolds para la siguiente aplicación:
- Flujo de agua: 285 l/m
- Temperatura agua: 70 °C
- Tubería de cobre tipo K, diámetro nominal: 1".
- · Para que tasa de flujo el régimen es laminar?

CCB-Oct-2022 26



Ejemplo 3



Temperature - t -	Dynamic Viscosity - μ -	Kinematic Viscosity
(°C)	(10 ⁻³ Pa s (N s/m ²))	$(10^{-6} \text{ m}^2/\text{s})$
0	1.787	1.787
5	1.519	1.519
10	1.307	1.307
20	1.002	1.004
30	0.798	0.801
40	0.653	0.658
50	0.547	0.553
60	0.467	0.475
70	0.404	0.413
80	0.355	0.365
90	0.315	0.326
100	0.282	0.294

CCB-Oct-2022

27



27

Ejemplo 3

- Diámetro interno: 25,3 mm
- $v = \frac{4,75x10^{-3} \, m^3/s}{5,02x10^{-4} \, m^2}$
- $v = 9,46 \, m/s$
- $Re = \frac{9,45^{m}/_{s}x2,53x10^{-2}m}{4,13x10^{-7}m^{2}/_{s}}$
- $Re = 5,79x10^5$ Turbulento

- Para flujo laminar:
- $v \le \frac{4,13x10^{-7}\frac{m^2}{s}x2x10^3}{2,53x10^{-2}m}$
- $v \le 3,26x10^{-2} \frac{m}{s}$
- · Que corresponde a un flujo:
- $Q \le 3,26x10^{-2} \frac{m}{s} x5,02x10^{-4} m^2$
- $Q \leq 0.98 l/m$

CCB-Oct-2022 28



Ejemplo 4. Número de Reynolds⁵

- Una ballena de 30 m nada a una velocidad de 10 m/s en agua de mar, densidad 1013 kg/m³ y viscosidad absoluta 1,08 ×10⁻³ Pa-s.
- $R = 2.81 \times 10^8$



- Una bacteria de l = 1 μm nada a una velocidad de 30 μm/s, en la misma agua:
- $R = 2.8 \times 10^{-5}$
- Régimen laminar, dominado por la fricción.



CCB-Oct-2022

29

29



Ejemplo 4. Número de Reynolds⁵

- Velocidad de un nadador en agua a 30 °C aproximadamente 1 m/s, I = 1,8 m:
- $Re = \frac{1\frac{m}{s}x1,8m}{8,01x10^{-7}\frac{m^2}{s}}$
- $Re = 2,25x10^6$
- Turbulento, predominan las fuerzas inerciales.

Se puede nadar en miel?

Temp. [°C]	Dyn. Viscosity [mPa.s]	Kin. Viscosity [mm²/s]	Density [g/cm ²]
40	1346.7	957.22	1.4069
38	1620	1150.4	1.4082
36	1983.6	1407.3	1.4095
34	2455.2	1740.2	1.4108
32	3075.2	2177.7	1.4121
30	3872.6	2739.8	1.4134

$$Re = \frac{1\frac{m}{s}x1,8m}{2,74x10^{-3}\frac{m^2}{s}} = 657$$

Laminar: predomina la fricción. No se puede nadar.

CCB-Oct-2022 30



Flujo laminar

 Para régimen de flujo laminar, tubería recta de sección circular de longitud I > r y fluido Newtoniano de viscosidad dinámica µ constante, la resistencia al flujo es:

$$R_h = \frac{8\mu l}{\pi r^4}$$

El flujo depende de la fricción y es lineal respecto a la presión (Bulk Flow Law):

$$q = \frac{1}{R_h} \Delta p$$

La ley de Poiseuille:

$$q = \left(\frac{\pi r^4}{8\mu l}\right) \Delta P$$

El factor de fricción de Darcy para flujo laminar:

$$f_{lam} = \frac{64}{Re}$$

CCB-Oct-2022

31



31

Flujo de sangre humana⁷

- El flujo laminar es mas eficiente que el turbulento, debido a las pérdidas internas de energía por la turbulencia. Parte de la energía perdida se convierte en ruido.
- En la aorta (d=2,5 cm, v = 50 cm/s, η = 0.04 Poise, ρ = 1 g/cc), R_e = 3125, turbulento.
- Fuera de los grandes vasos el flujo es laminar: para un vaso de diámetro 1 cm R_e = 1250, laminar.
- Para un aumento del 20% en el radio de un vaso, el flujo se duplica

CCB-Oct-2022 32



Flujo de sangre humana⁷

- Esta estrategia de modificación de flujo en función del radio permite al sistema cardiovascular variar selectivamente el flujo de sangre hacia los diferentes órganos.
- Aumentar flujo hacia los músculos durante ejercicio y al tracto gastro-intestinal durante la digestión.
- Si los cambios fueran en función de la presión arterial, se modificaría la presión para todos los órganos.
- Muy ineficiente.

CCB-Oct-2022 33

33

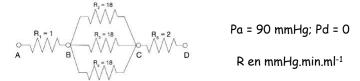


Ejemplo 5 Hemodinámica⁷

- En el cuerpo humano el volumen de sangre es de 5 l y el flujo cardiaco normal, llamado CO, es de 5l/min (todo el volumen circula en un minuto).
- · La CO se define como:

$$CO = \frac{Mean Arterial Pressure - Rigth Atrial Pressure}{Total Peripheral Resistance}$$

Para la representación vascular mostrada:



CCB-Oct-2022 34



Ejemplo 5 Hemodinámica

- a. Cual es la resistencia Total cuando la presión arterial media es de 95 mmHg, la presión auricular derecha es de 5 mmHg.
- b. Cuál es el flujo total?
- c. Cuales son las presiones intermedias B y C?
- d. Si se presenta una oclusión total en la rama 4, cual es el flujo total?
- Si se adiciona un vaso sanguíneo con resistencia de 18 (mmHg.min.ml⁻¹) en paralelo con la combinación R₂, R₃ y R₄ original, cuál es el nuevo flujo?

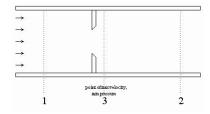
CCB-Oct-2022 35

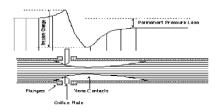
35



Resistencia hidráulica^{3,6}

 Cuando un fluido, en régimen turbulento, pasa a través de un tubo hay una caída de presión a lo largo de este, de la misma forma que en una restricción fija (como la platina de orificio) o una restricción variable (como una válvula).





CCB-Oct-2022 36



Resistencia hidráulica

La ecuación de continuidad o conservación de masa:

$$q = v_1 A_1 = v_2 A_2 = \text{constante}$$
 q : tasa de flujo $\frac{m^3}{s}$
 v : $velocidad \frac{m}{s}$
 A : área sección transversal m^2

En la vena contracta

$$v_{VC} \cdot A_{VC} = A_{\rm l} v_{\rm l} \quad \Rightarrow \quad v_{VC} = v_{\rm l} \left(\frac{A_{\rm l}}{A_{VC}}\right)$$

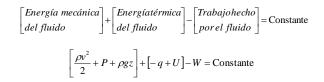
CCB-Oct-2022 37

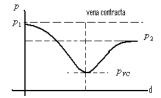
37

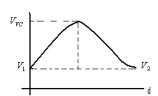


Resistencia hidráulica

 La ecuación de energía (Bernoulli) aplicada aguas arriba de la vena contracta:







CCB-Oct-2022 38



Resistencia hidráulica

Planteando la ecuación de la energía mecánica con:

$$\Delta gz = 0$$

$$\left[\frac{\rho v_1^2}{2} + P_1\right] = \frac{\rho v_{VC}^2}{2} + P_{VC}$$

Lejos de la vena contracta el trabajo mecánico es cero:

 $\frac{\rho v_1^2}{2} + p_1 = \frac{\rho v_2^2}{2} + p_2 + H_1$

Como las velocidades son iguales:

$$p_1 = p_2 + H_1$$

CCB-Oct-2022 39

39



Resistencia hidráulica

 H_1 es proporcional al cuadrado de la velocidad y a la densidad e incluye todas las pérdidas de energía debida a los efectos térmicos, ruido etc.

$$H_1 = K_1 \frac{\rho v^2}{2}$$

K₁ coeficiente de pérdida de presión.

$$p_1 - p_2 = K_1 \frac{\rho V_2^2}{2}$$
 \Rightarrow $V_2 = \sqrt{\frac{2(p_1 - p_2)}{K_1 \rho}}$

$$q = A_2 v_2 = A_2 \sqrt{\frac{2(p_1 - p_2)}{K_1 \rho}}$$

CCB-Oct-2022 40



Resistencia hidráulica

 Usando la definición de la gravedad específica:

$$G = \frac{\rho}{\rho_w}$$

 La ecuación característica flujo presión de una restricción es:

$$q = \left[A_2 \sqrt{\frac{2}{K_1 \rho_w}}\right] \sqrt{\frac{p_1 - p_2}{G}}$$

- La relación q- ∆p es no lineal y puede tener diferentes coeficientes.
- Para una restricción tipo platina de diámetro d y $\beta = d/D$:

$$q = \left[\frac{C_d}{\sqrt{1 - \beta^4}} \epsilon \frac{\pi d^2}{4}\right] \sqrt{2\rho \Delta p}$$

- Cd: coeficiente de descarga
- ϵ : factor de expansión tuberia

CCB-Oct-2022

41



41

Resistencia hidráulica tubería

 El factor de fricción en una tubería, o coeficiente de resistencia, independiente del régimen de flujo, es:

$$f = \frac{\Delta p_l}{\frac{1}{2}\rho\bar{v}^2} \left(\frac{d}{L}\right)$$

- V: velocidad promedio
- D: diámetro tubería
- L: longitud
- f se calcula también a partir de la geometría del tubo

Perdida de presión para una tubería recta, flujo turbulento:

$$\Delta p_l = f \frac{8\rho L}{\pi^2} \left(\frac{q^2}{d^5} \right)$$

Se pueden aproximar las perdidas en tubería, acoples y equipo en la línea como:

$$\Delta p = k_L G_f q^2$$

$$\begin{split} k_L &= coeficiente \; de \; fricción \; \frac{Pa}{\left(m^3/_S\right)^2}; \\ G_f &: gravedad \; especifica \; del \; fluido \end{split}$$

CCB-Oct-2022 42



Clase 2

Contenido

- Definir la ecuación de flujo en una válvula.
- Describir los tipos de bombas
- Obtener el punto de operación.
- Modelar el elemento capacidad hidráulica.

- Temas para repasar:
- · Presión Flujo
- Numero de Reynolds.



CCB-Oct-2022 43

43

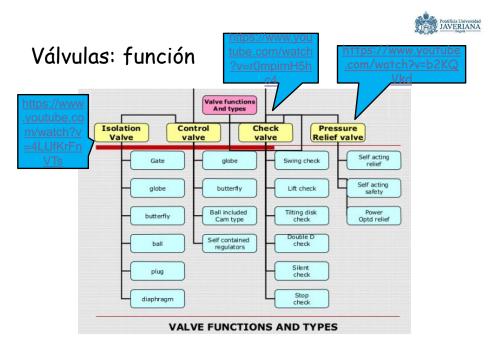


Válvulas de control⁹

- Dispositivo para controlar el flujo a través de un tubo o conducto.
- Es en esencia, un orificio de restricción variable que modula, en respuesta a una señal de control, m(t), el caudal de un fluido de proceso, f(t), para mantener el equilibrio del sistema.



CCB-Oct-2022 44



CCB-Oct-2022 45

45



Ecuación flujo, líquidos¹¹

$$q = C_V \sqrt{\frac{\Delta p}{G}}$$

C_V es el coeficiente de flujo de la válvula: "Número de galones por minuto de agua a 60° F que pasa a través de la válvula totalmente abierta y con una caída de presión de 1 psi"

Kv: Número de Metros cúbicos por hora (m³/h) de agua a 15° C, que pasan a través de la válvula con una caída de presión de 1 bar. (10⁵ Pa)

 $Kv = 0.86 Cv (m^3/h) Cv = 1.16 Kv (gpm)$

CCB-Oct-2022 46



Ejemplo 6¹⁰

En el proceso se transfiere crudo desde un tanque de almacenamiento hasta una torre de separación.

El flujo nominal es de 700 gpm, la gravedad específica es de 0.94 y la presión de vapor es de 13.85 psia a la temperatura de trabajo de 90 F.

La caída de presión dinámica desde la descarga de la bomba hasta la entrada de la torre es de 6 psi

Validar la posición de la válvula: Punto 1, Punto 2 y la ubicación' propuesta

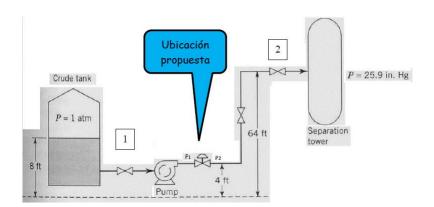
Calcular las presiones P1 y P2

CCB-Ago-2021 47

47



Ejemplo 610



CCB-Ago-2021 48



Ejemplo 7 válvula de control

• Calcular el máximo flujo a través de una válvula de 8" de diámetro y $C_{Vmax} = 750 \, \frac{gpm}{\sqrt{psi}}$. La caída de presión disponible sobre la válvula es de 5 psi y el fluido tiene una gravedad especifica de 0,94

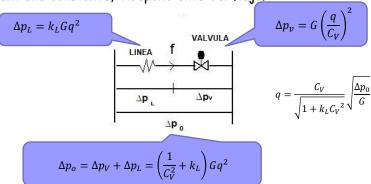
CCB-Oct-2022 49

49



Conexión serie¹¹

Una tubería y una válvula se conectan en serie. La ecuación para el flujo total a través de la conexión se calcula empleando las ecuaciones para flujo en una tubería y flujo a través de la válvula. Se asume que la presión total Δp_o sobre la combinación serie se mantiene constante, independiente del flujo.



CCB-Oct-2022 50



Ejemplo 8. Conexión válvula - línea

- Sin la válvula del ejemplo 6 instalada, la caída de presión dinámica sobre la tubería, para un flujo nominal de 700 gpm, es de 6 psi.
- ¿ Cuál es el máximo flujo a través de la válvula instalada en la línea?

CCB-Oct-2022 51

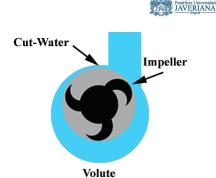
51

Bomba centrífuga⁹

Manejo por fuerzas dinámicas Se bombea el líquido por medio de un elemento rotatorio que genera las fuerzas dinámicas Bomba centrífuga: convierte la velocidad de rotación en presión de salida.

Energía potencial de salida es aproximadamente igual a la energía cinética.

"Bombas de flujo"



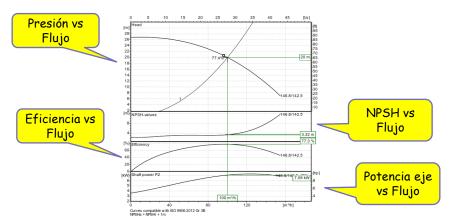


https://www.youtube.com/watch?v=lmjIQqo8mX4

CCB-Oct-2022 52



Bomba centrífuga⁸



Característica no lineal, función de las revoluciones $\boldsymbol{\omega}$ del propulsor.

CCB-Oct-2022 53

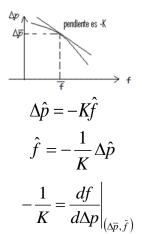
53



Bomba centrífuga⁸

- Punto de operación: cruce de la curva característica de la bomba y la característica del sistema.
- Operación dinámica requiere un esquema de control

Linealización alrededor punto operación:



CCB-Oct-2022 54



Bombas desplazamiento positivo⁹

Manejo por medio del desplazamiento repetido de un volumen fijo.

Un cuerpo desplazador que se introduce dentro de la cámara de la bomba reduce gradualmente el volumen disponible, empujando una porción del fluido contenido fuera de la bomba "Bombas volumétricas"

- Manejo de fluidos con presencia de sólidos.
- Útil para alta presión.
- Alta precisión para aplicaciones de dosificación.
- Fluidos de alta viscosidad: requiere menos energía que una centrifuga

https://www.youtube.com/watch?v=WYwf rWB7_rM

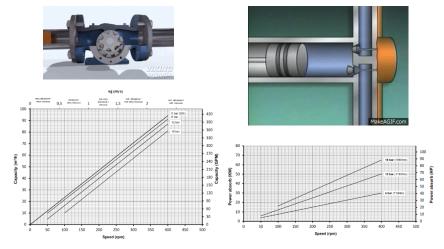
CCB-Oct-2022

55



55

Características desplazamiento positivo



https://www.northridgepumps.com/article-9_how-to-read-a-pump-curve

CCB-Oct-2022 56



Pump Comparison: Centrifugal vs Positive Displacement

Property	Centrifugal	Positive Displacement
Effective Viscosity Range	Efficiency decreases with increasing viscosity (max. 200 Cp)	Efficiency increases with increasing viscosity
Pressure tolerance	Flow varies with changing pressure	Flow insensitive to changing pressure
Pressure tolerance	Efficiency decreases at both higher and lower pressures	Efficiency increases with increasing pressure
Priming	Required	Not required
Flow (at constant pressure)	Constant	Pulsing
Shearing (separation of emulsions, slurries, biological fluids, food stuffs)	High speed damages shear- sensitive mediums	Low internal velocity. Ideal for pumping shear sensitive fluids

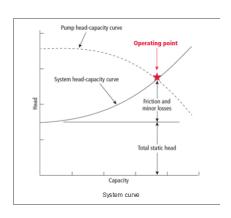
https://www.michael-smith-engineers.co.uk/resources/useful-info/centrifugal-pumps

CCB-Oct-2022 57

57



Curva sistema hidráulico

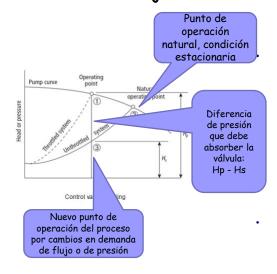


- "Head" suma de la presión estática mas presión dinámica que la bomba debe alcanzar.
- Cabeza Estática: función de la diferencia de altura entre la succión y la descarga (o la contrapresión que debe superar la bomba)
- Cabeza dinámica debida a las perdidas por fricción en el sistema de tuberías, acoples, reducciones etc.
- El punto de operación del Sistema es la intercepción entre la curva del Sistema y la curva d ela bomba.

CCB-Oct-2022 58



Control de flujo con valvula de control



Cuando hay cambios en el flujo o en las condiciones de presión del proceso aguas abajo de la bomba, es necesario ajustar las diferencias en flujo y presión.

Para bomba centrifuga de velocidad constante se emplea válvula de control.

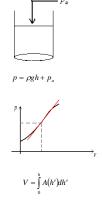
Disipación de potencia en la válvula

CCB-Oct-2022 59

59



Capacidad hidráulica6



- El reciproco de la pendiente de la grafica presión vs Volumen se denomina capacidad hidráulica C (h) y depende del punto de operación.
- Se asume densidad del fluido constante

CCB-Oct-2022 60



Capacidad hidráulica

 La capacidad hidráulica NO es el volumen del tanque, es la capacidad de almacenar energía potencial.

$$C(h) = \frac{1}{dp/dV} = \frac{dV}{dp} = \left(\frac{dV}{dh}\right) \left(\frac{dh}{dp}\right)$$
$$\frac{dV}{dh} = \frac{d\int_0^h A(h')dh'}{dh} = A(h)$$
$$\frac{dp}{dh} = \rho g$$
$$C(h) = \frac{A(h)}{\rho g}$$

CCB-Oct-2022 61

61



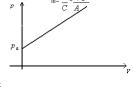
Capacidad hidráulica

Si el área de la sección trasversal es constante independiente de *h*

$$\frac{dV}{dh} = A$$

y la capacidad hidráulica es constante

$$C = \frac{A}{\alpha a}$$



$$p = \rho g \left(\frac{V}{A}\right) + p_a = \frac{1}{C}V + p_a$$

El volumen de producto almacenado en el tanque para todo instante se evaluará cuando se plantee la ley de conservación de masa.

CCB-Oct-2022 62



Ejemplo 96

· Tanque cilíndrico



$$C(h) = \frac{A(h)}{\rho g}$$
 $C(h) = \frac{\pi R^2}{\rho g}$

2R \downarrow $\frac{A(h)}{1}$

Horizontal:



$$d=2\sqrt{R^2-(h-R)^2}$$

$$\begin{split} A(h) &= 2\sqrt{R^2 - (h-R)^2}L \\ \Rightarrow \quad C(h) &= \frac{2L}{\rho g}\sqrt{R^2 - (h-R)^2} \end{split}$$

CCB-Oct-2022 63

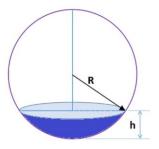
63



Ejemplo 10. Tanque esférico 10

- Evaluiar el volumen de un tanque esférico en función de la altura de producto.
- Evaluar la capacidad hidráulica





CCB-Oct-2022 64



Tanques cilíndricos horizontales con casquetes esféricos¹²

Cuánto producto hay en un tanque de almacenamiento.

Cuánto producto ha sido adicionado a un tanque. (recibido o transferido)
Cuánto producto ha sido removido de un tanque. (vendido, transferido, o por pérdidas debidas a fugas de material).
Cuál es la capacidad restante del tanque. Está cambiando la cantidad de producto inesperadamente con el tiempo.
Qué tan cerca está de derramarse el tanque. (o por arriba de niveles críticos).
Qué tan cerca está de vaciarse el tanque. (o por debajo de niveles críticos).



Tipo «salchicha».

CCB-Oct-2022 65

65



Clase 3

Contenido

- Definir la Ley de Conservación de masa.
- Desarrollar modelos de sistemas hidráulicos lineales y no lineales.
- Temas para repasar:
- Presión Flujo
- Numero de Reynolds.

CCB-Oct-2022 66

66



Conservación de masa

- Balance total de material:
- {Tasa de acumulación de masa} =
 {tasa de masa entrante} {tasa de masa saliente}

$$\frac{dm}{dt} = \dot{m}_{in} - \dot{m}_{out}$$

No contempla caso de reacciones químicas.

CCB-Oct-2022 67

67



Conservación de masa¹⁰

$$\begin{bmatrix} Flujo \ de \ masa \\ entrante \\ al \ sistema \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} Flujo \ de \ masa \\ saliente \\ del \ sistema \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} Tasa \ de \\ acumulación \ de \ masa \\ en \ el \ sistema \end{bmatrix}$$

$$\frac{dm(t)}{dt} = \dot{m}_{in}(t) - \dot{m}_{out}(t)$$

$$\frac{d}{dt} \rho V(t) = \rho_{in} f_{in}(t) - \rho_{out} f_{out}(t)$$

Si la densidad no cambia en el tanque

$$\begin{split} &\frac{d}{dt}V(t) = f_{in}(t) - f_{out}(t) \\ &V(t) = V(0) + \int\limits_{0}^{t} \left[f_{in}(t') - f_{out}(t') \right] dt' \end{split}$$

CCB-Oct-2022 68



Ecuación dinámica de nivel

 Para un tanque de sección variable el volumen estará dado por:

$$V = \int_0^h A(h') dh'$$

$$\frac{dV(t)}{dt} = \left(\frac{dV}{dh}\right) \left(\frac{dh}{dt}\right); \quad \frac{dV}{dh} = A(h)$$

$$\frac{dh(t)}{dt} = \frac{1}{A(h)} \left[f_{in}(t) - f_{out}(t)\right]$$

 Cuando el área es variable con h el sistema es no lineal. Como el cambio en la altura esta asociado a un cambio en la presión:

$$\frac{dp}{dt} = \rho g \, \frac{dh}{dt}$$

$$\frac{dp}{dt} = \frac{\rho g}{A(h)} \left[f_{in}(t) - f_{out}(t) \right] = \frac{1}{C(h)} \left[f_{in}(t) - f_{out}(t) \right]$$

variable de estado se puede seleccionar *h, p* o *V*

CCB-Oct-2022

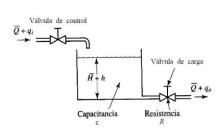
69



69

Ejemplo 10. Tanque sencillo 6,11

En un tanque de sección transversal constante entra líquido a una tasa $f_{\rm in}$ (t) y sale a través de una válvula descrita por la relación no lineal dada . El área de la sección transversal del tanque es A y la densidad del líquido es ρ . Plantear la ecuación para el nivel de producto en el tanque, linealizar y obtener la función de transferencia

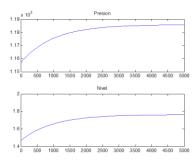


CCB-Oct-2022 70



Ejemplo 10. Tanque sencillo

- $A = 2m^2$
- Agua,
- $C_v = 5x10^{-5} \frac{m^3/s}{\sqrt{Pa}}$
- $\cdot \quad \overline{f_{in}} = 6x10^{-3} \frac{m^3}{s}$
- $p_a = 1,013 \times 10^3 \text{ Pa}$
- Cambio de flujo entrante: 10%



CCB-Oct-2022

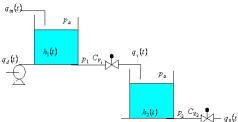
71



71

Ejemplo 11: No interactuante^{6,11}

 Plantear la función de transferencia para el nivel en el segundo tanque en función del flujo entrante Q_{in} (s) y del disturbio Q_d (s) presente en el primer tanque.

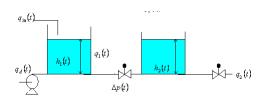


CCB-Oct-2022 72



Ejemplo 12: Interactuante^{6,11}

Para los dos tanques interactuantes obtener el diagrama de bloques y la función de transferencia linealizada.



CCB-Oct-2022

73



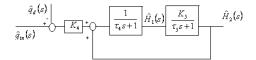
73

Comparación

No interactuante

Interactuante

$$H_{2}(s) = \frac{K_{2}K_{1}}{\tau_{2}s+1} \left[\frac{1}{\tau_{1}s+1} \hat{q}_{in}(s) - \frac{1}{\tau_{1}s+1} \hat{q}_{d}(s) \right] \qquad \qquad \frac{\hat{q}_{d}(s)}{\hat{q}_{in}(s)} - \left[\frac{\hat{q}_{d}(s)}{\hat{q}_{in}(s)} \right]$$



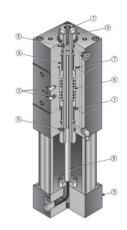
$$\begin{array}{c|c}
\hat{q}_d(s) \\
\hat{q}_w(s)
\end{array} \qquad \begin{array}{c|c}
\hline
\frac{K_1}{\tau_1 s + 1} & \hat{H}_1(s) \\
\hline
\frac{K_2}{\tau_2 \bar{s} + 1} & \hat{H}_2(s)
\end{array}$$

$$\underbrace{\frac{K_1}{\tau_1 s + 1}}_{f_1(s)} \underbrace{\frac{K_2}{\tau_2 s + 1}}_{f_2(s)} \underbrace{\frac{\hat{H}_2(s)}{\hat{H}_2(s)}}_{\hat{H}_2(s)} = \underbrace{\frac{\frac{K_4 K_5}{1 - K_5}}{1 - K_5}}_{\frac{\tau_4 \tau_5}{1 - K_5} s^2 + \frac{\tau_4 + \tau_5}{1 - K_5} s + 1}_{g_{in}(s) - \hat{q}_d(s)} \Big[\hat{q}_{in}(s) - \hat{q}_d(s) \Big]$$

CCB-Oct-2022 74

Introducción: sistemas hidráulicos en control¹³

- Hydraulic cylinders: can generate extremely high forces at an affordable cost.
- Rugged, relatively simple to deploy, and provide a low cost per unit of force.
- Great for on/off or end-to-end position applications.



- Repeatability of position, speed, and force are subject to worn seals, leaks, pressure drops and spikes from the pump.
- Stringent maintenance to ensure desired performance

https://www.youtube.com/watch?v=zaLsPdor65s

CCB-Oct-2022 75

75



Referencias

- 1. APV Fluid Handling. Hydraulics Basic Concepts.
- Southern Clay Products . A Brief Discussion of Rheological Profiles. ChemBrief VOL.4 • ISSUE 3 November 2004
- 3. Emerson Automation Solutions. The Engineer's Guide to DP Flow Measurement 2020 EDITION
- 4. © 2009 Haukur Herbertsson. Sin royalties: esta imagen está disponible para uso no comercial. # Creative: 149270744.
- 5. Topic 9: Fluids and Swimming Low Reynold's Number . (Life at Low Reynold's Number, Berg and Purcell). Available: http://www.sfu.ca/~eemberly/phys347/lectures/9_Fluids_Low_Reynolds.pdf.
- CLOSE Charles, FREDERICK Dean and NEWELL Jonathan. Modelling and Analysis of Dynamic Systems. 3rd Edition. New York: John Wiley & Sons. 2002.

CCB-Oct-2022 76



Referencias

- Francis L. Belloni. TEACHING THE PRINCIPLES OF HEMODYNAMICS. VOLUME 22: NUMBER 1 - ADVANCES IN PHYSIOLOGY EDUCATION - DECEMBER 1999
- Pedrollo. Centrifugal pumps. Available at: https://www.pedrollo.com/public/allegati/CP%200.25-2.2%20kW_EN_60Hz.pdf
- https://www.starpumpalliance.com/pumps
- ISA. Standard 51.1-1979 (R1993). Process Instrumentation Terminology. ISA Research Triangle Park NC. Reaffirmed May 26 -1995
- Smith C. and Corripio A. Principles and Practice of Automatic Process Control. 2nd Edition. New York. John Wiley & Sons. 1997

CCB-Oct-2022 77

77



Referencias

- 12. J. C. Ravelo Hernández; E. Morgado López; Dra. I. I. Siller Alcalá; J. M. Jaimes Ponce, y R. Alcántara Ramírez. Método para la obtención del volumen en tanques horizontales con casquetes esféricos parcialmente llenos. SOMI XVIII Congreso de Instrumentación Metrología ISA184.
- 13. J. F. Sarnicola, PhD, P.E. Advantages of hydraulics for motion bases. Dec 11, 2012 . Available at: http://www.hydraulicspneumatics.com/hydraulic-pumps-amp-motors/advantages-hydraulics-motion-bases

CCB-Oct-2022 78