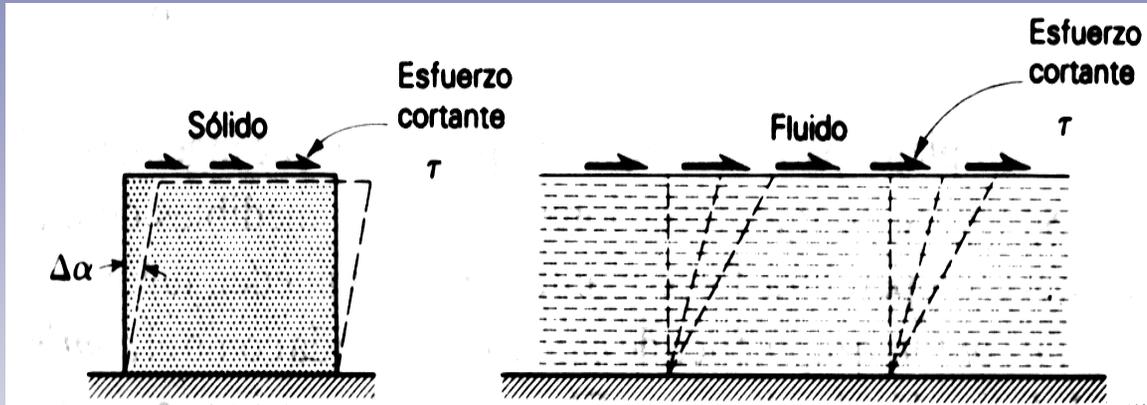


TEMA 3

Dinámica de fluidos viscosos

3.1. Introducción: viscosidad y tipos de fluidos viscosos

VISCOSIDAD μ :



FLUIDOS VISCOSOS:

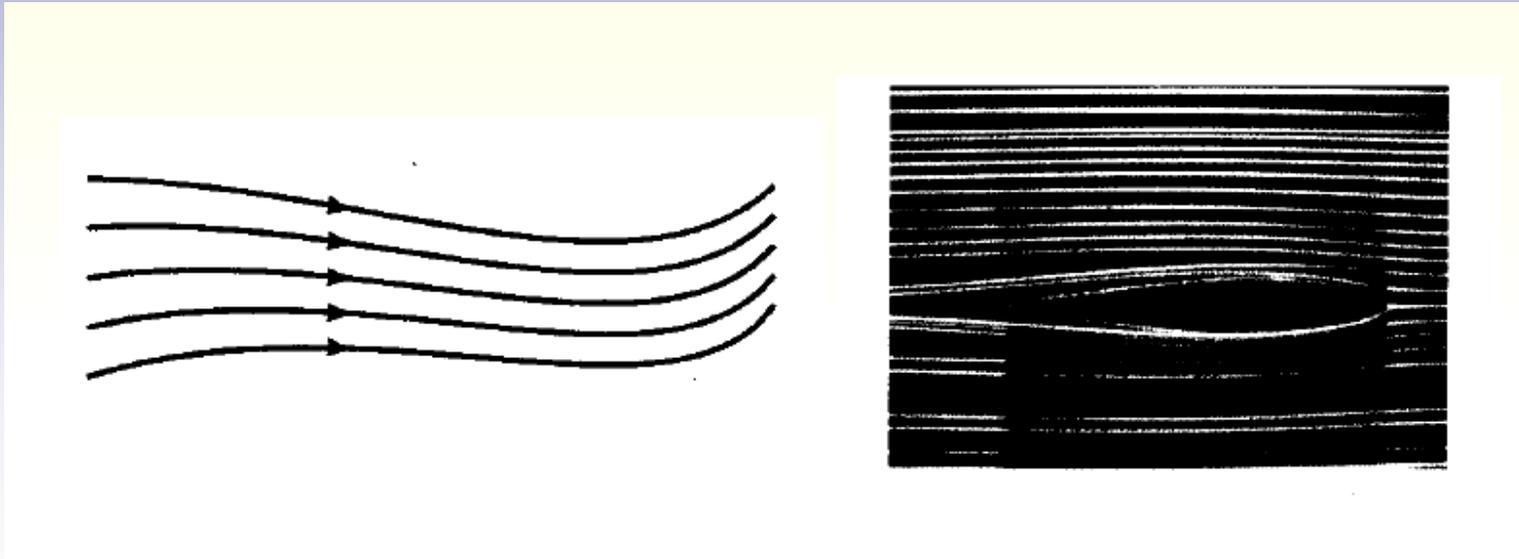
Hay que tener en cuenta las fuerzas de rozamiento:

- entre partículas del fluido
- entre partículas y paredes limítrofes

Dependiendo de las fuerzas viscosas:

REGIMEN LAMINAR O DE POISEUILLE:

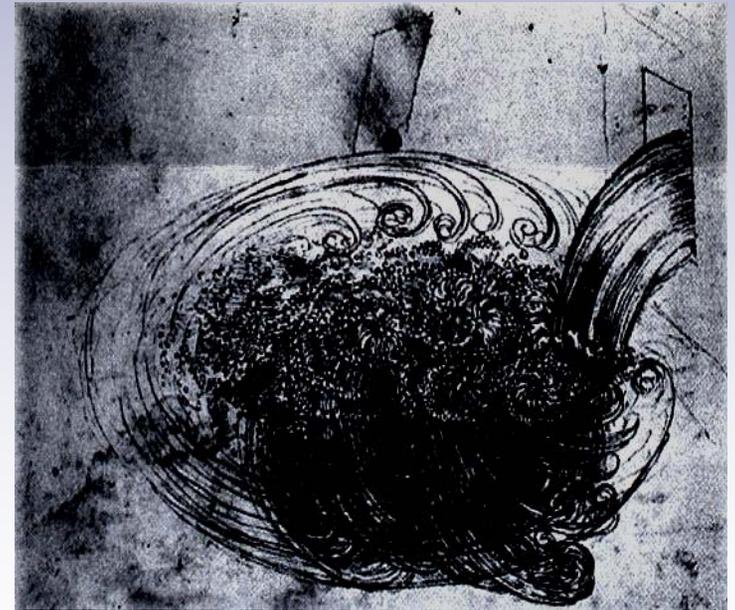
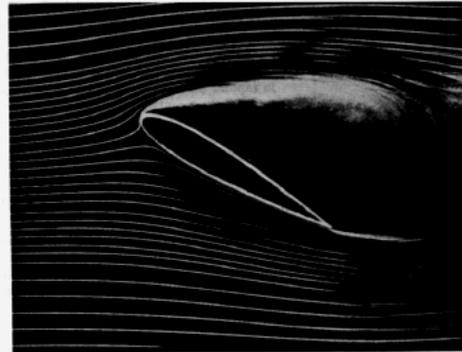
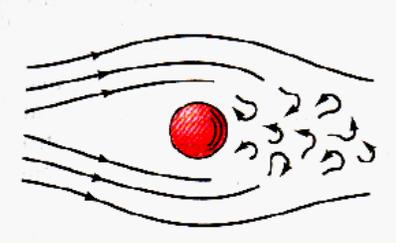
- movimiento ordenado: capas paralelas sin mezcla
- velocidades pequeñas
- teoría desarrollada



Dependiendo de las fuerzas viscosas:

REGIMEN TURBULENTO O DE VENTURI:

- movimiento desordenado: mezcla entre capas
- grandes velocidades

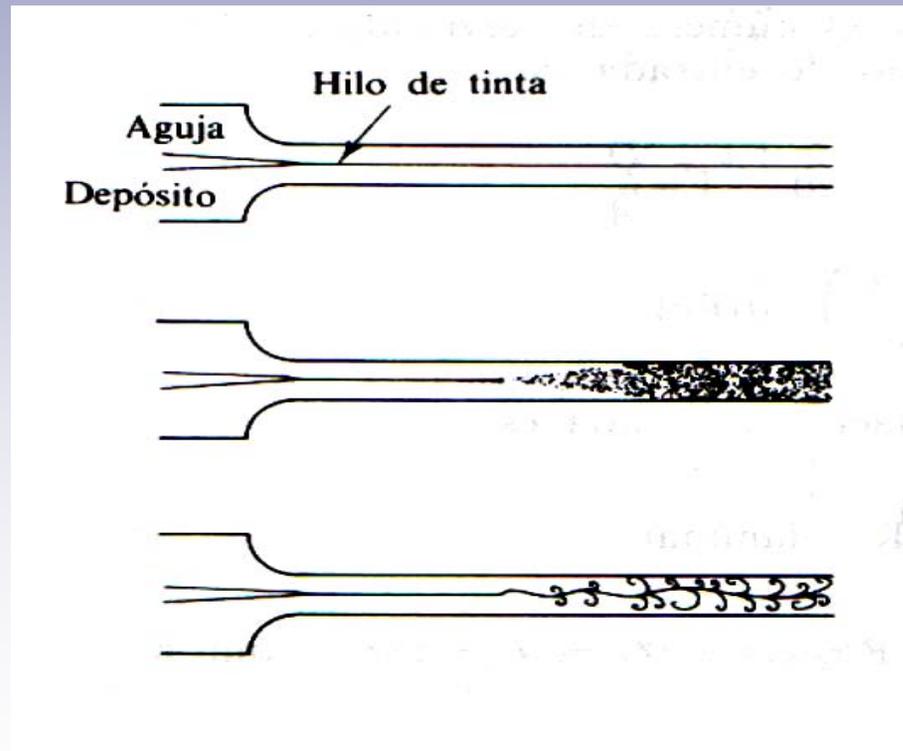


EXPERIMENTOS DE OSBORNE REYNOLDS EN 1883:

Demostración de las características de los dos regímenes de un fluido viscoso:

Tinta inyectada en tubería con agua:

- VELOCIDADES BAJAS: el filamento no varía en tubo
- VELOCIDADES ALTAS: el filamento se rompe y se mezcla con el agua



Conclusiones de los experimentos: número adimensional de Reynolds

$$\text{Re} = \frac{\rho \bar{V} D}{\mu} = \frac{\bar{V} D}{\nu}$$

\bar{V} : velocidad media

D : parámetro de distancia,
diámetro de tubería

μ : viscosidad dinámica

$\nu = \frac{\mu}{\rho}$: viscosidad cinemática

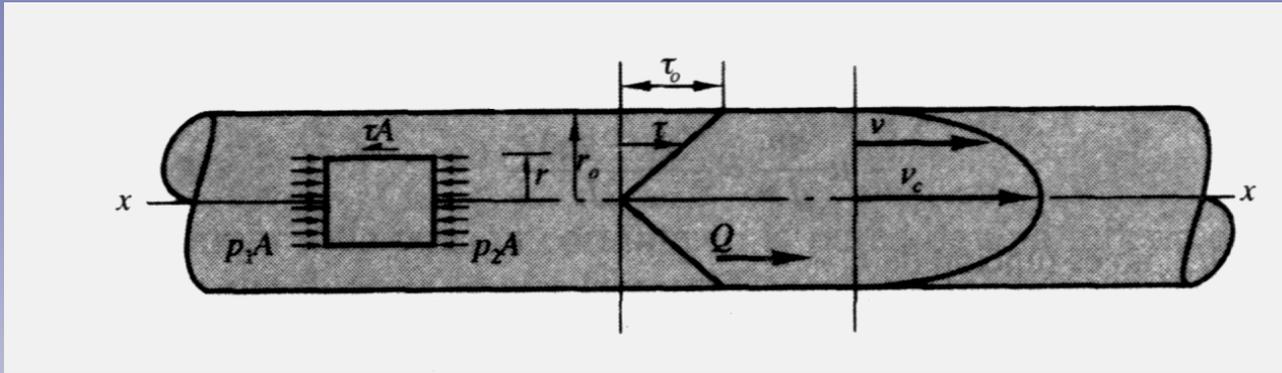
RÉGIMEN LAMINAR

$$\text{Re} < 2300$$

TRANSICIÓN A RÉGIMEN TURBULENTO

$$\text{Re} > (2300 - 4000)$$

VISCOSIDAD: invalidada suposición de distribución uniforme de velocidades



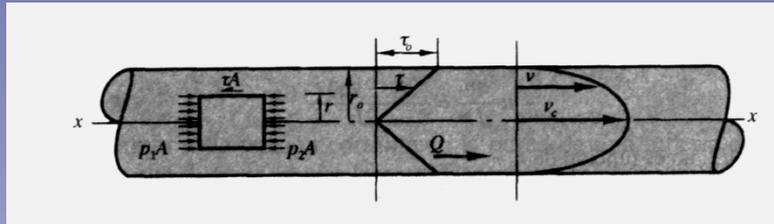
$\frac{\partial V}{\partial n}$: variación velocidad en dirección transversal al movimiento

τ : fuerzas cortantes o de cizalla, opuestas al movimiento

$$\tau = F \left(\frac{\partial V}{\partial n} \right)$$

- FLUIDOS NEWTONIANOS
- FLUIDOS NO NEWTONIANOS

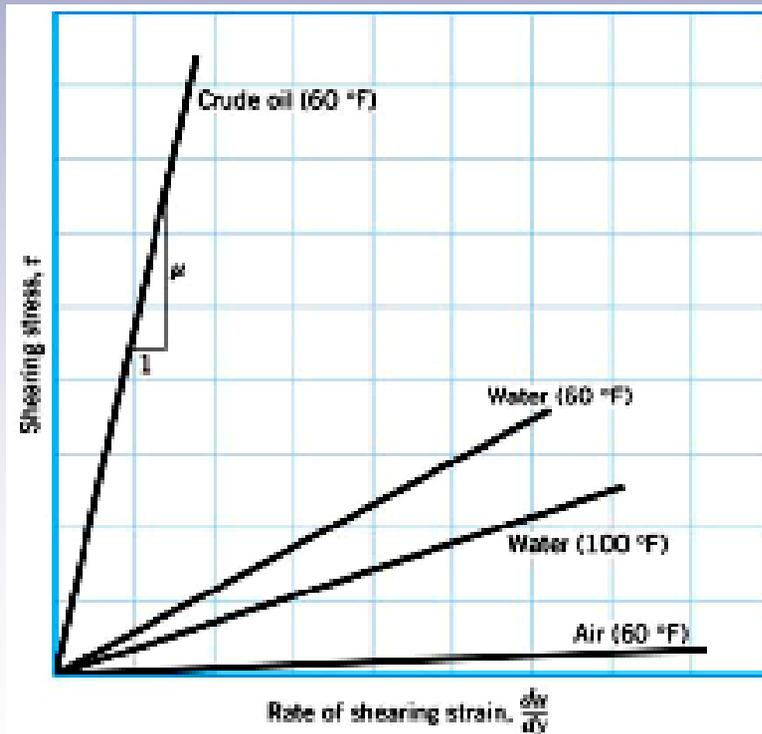
a) FLUIDOS NEWTONIANOS:



LEY DE NEWTON:

$$\tau = -\mu \frac{\partial v}{\partial n}$$

CURVAS DE CORRIENTES, CURVAS REOLÓGICAS O REOGRAMAS:

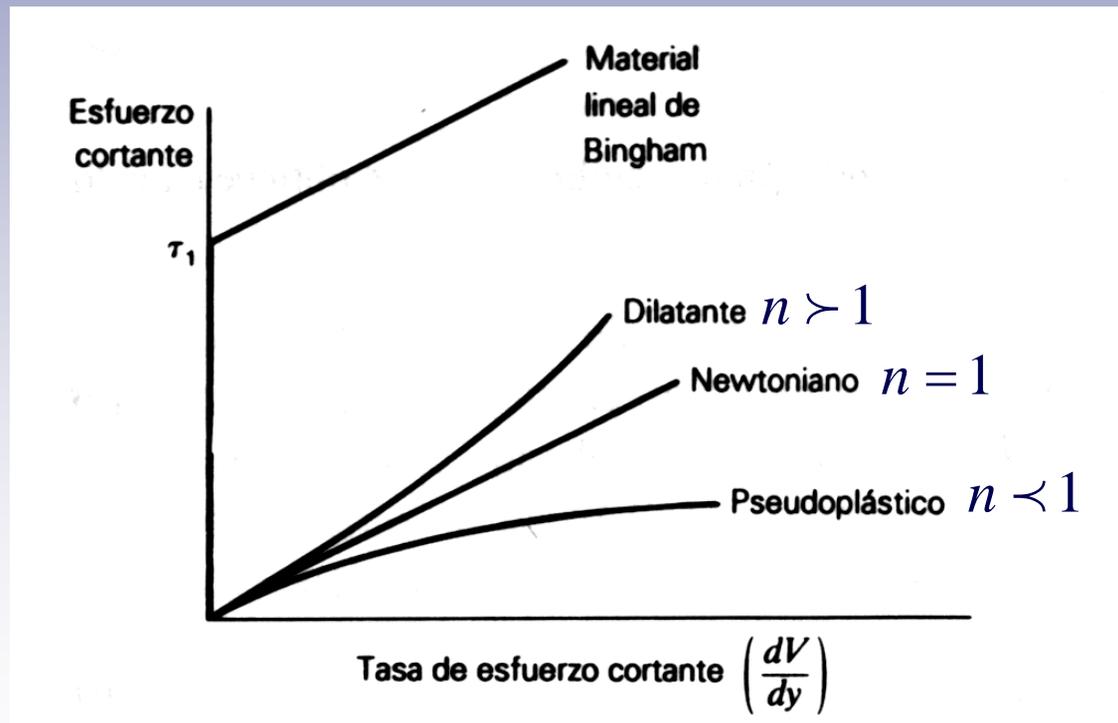


Agua, aire, productos petrolíferos...

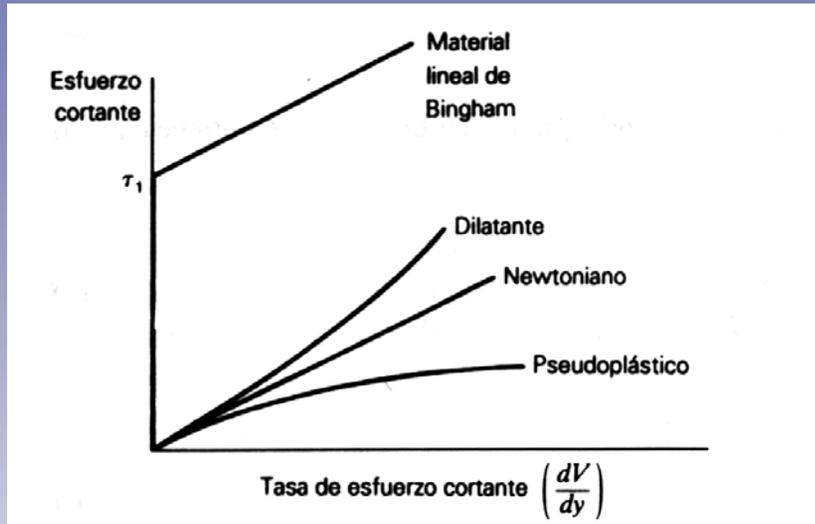
b) FLUIDOS NO NEWTONIANOS

$$\tau = K \left(\frac{\partial V}{\partial n} \right)^n$$

No siguen la ley de Newton: pastas, lodos, polímeros de alta densidad



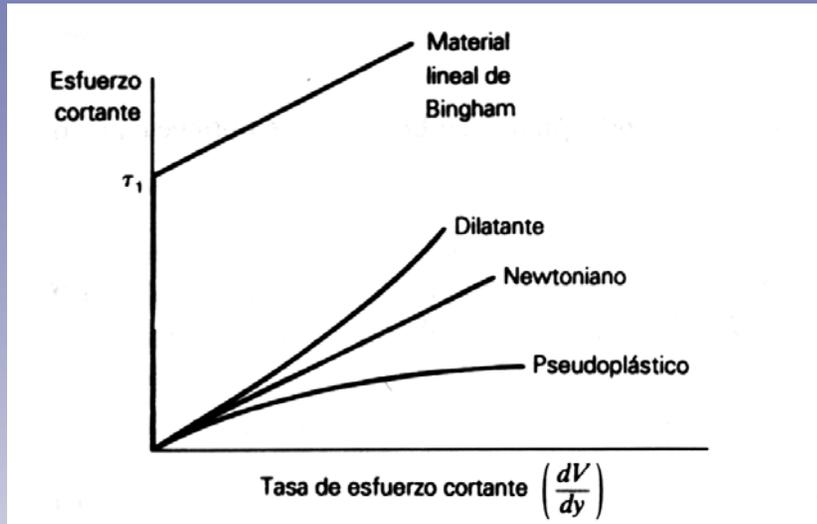
b) FLUIDOS NO NEWTONIANOS



COMPORTAMIENTO PSEUDOPLÁSTICO:

- Elevada viscosidad
- Disminuye resistencia al aumentar la cizalladura
- EJEMPLOS: tinta de impresión, polímeros, mermelada.....

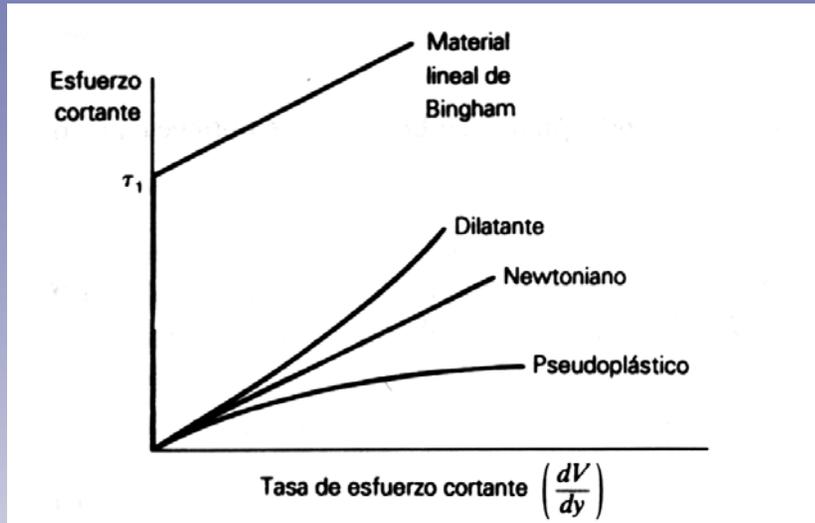
b) FLUIDOS NO NEWTONIANOS



COMPORTAMIENTO DILATANTE:

- Aumento de resistencia al aumentar la cizalladura
- Valor casi infinito de la viscosidad
- EJEMPLOS: arena húmeda, almidón en agua.....

b) FLUIDOS NO NEWTONIANOS

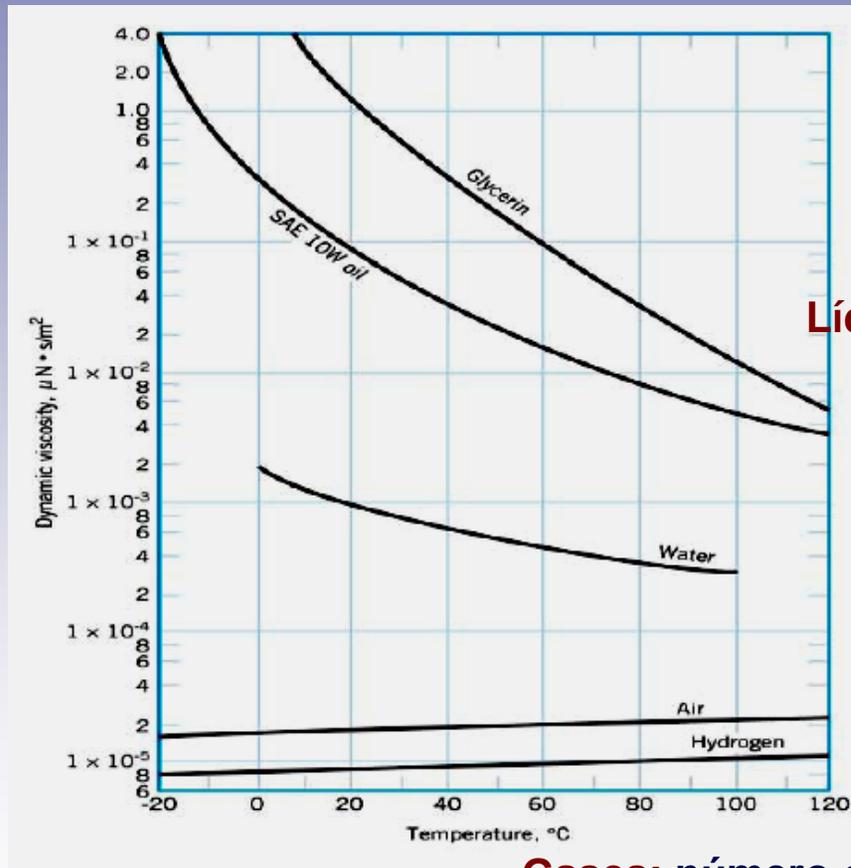


COMPORTAMIENTO PLÁSTICO O LINEAL DE BINGHAM:

- Similares a los pseudoplásticos
- Tensión mínima para que exista deformación continua
- EJEMPLOS: pasta dentrífica, pomadas, chocolate, grasas.....

VISCOSIDAD DINÁMICA: μ ($N \cdot s \cdot m^{-2}$)

Dependiente de temperatura y presión:



Líquidos: al aumentar T disminuye cohesión entre moléculas

Gases: número de choques aumenta con T

VISCOSIDAD DINÁMICA: μ ($N \cdot s \cdot m^{-2}$)

LÍQUIDOS: Ley de Andrade:

$$\mu = Ae^{-BT}$$

GASES:

$$\mu = \frac{\mu_0 \left(\frac{T}{T_0} \right)^{\frac{3}{2}} (T_0 + S)}{T + S}$$

Ley de Sutherland

$$\mu = \mu_0 \left(\frac{T}{T_0} \right)^n$$

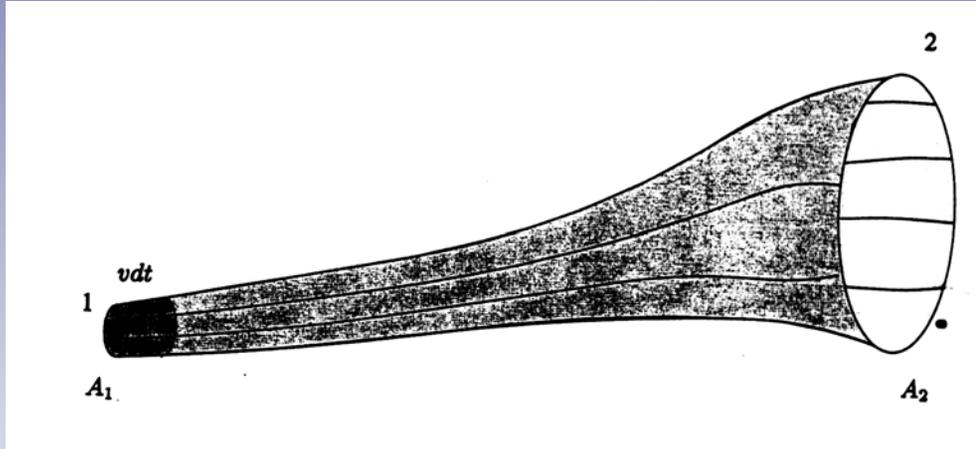
Ley de Potencia

VISCOSIDAD Y VISCOSIDAD CINEMATICA DE OCHO FLUIDOS A 1 atm y 20° C

<i>Fluido</i>	μ , kg/(m·s) [†]	Relación $\mu/\mu(\text{H}_2)$	ρ , kg/m ³	ν , m ² /s [†]	Relación $\nu/\nu(\text{Hg})$
1. Hidrógeno	$8,9 \times 10^{-6}$	1,0	0,084	$1,06 \times 10^{-4}$	910
2. Aire	$1,8 \times 10^{-5}$	2,1	1,20	$1,51 \times 10^{-5}$	130
3. Gasolina	$2,9 \times 10^{-4}$	33	680	$4,27 \times 10^{-7}$	3,7
4. Agua	$1,0 \times 10^{-3}$	114	999	$1,01 \times 10^{-6}$	8,7
5. Alcohol etílico	$1,2 \times 10^{-3}$	135	789	$1,51 \times 10^{-6}$	13
6. Mercurio	$1,5 \times 10^{-3}$	170	13 540	$1,16 \times 10^{-7}$	1,0
7. Aceite SAE 30	0,26	29 700	933	$2,79 \times 10^{-4}$	2 430
8. Glicerina	1,5	168 000	1 263	$1,19 \times 10^{-3}$	10 200

3.2. Ecuaciones básicas del movimiento de los fluidos viscosos

ECUACIÓN DE CONTINUIDAD O CONSERVACIÓN DE LA MASA:

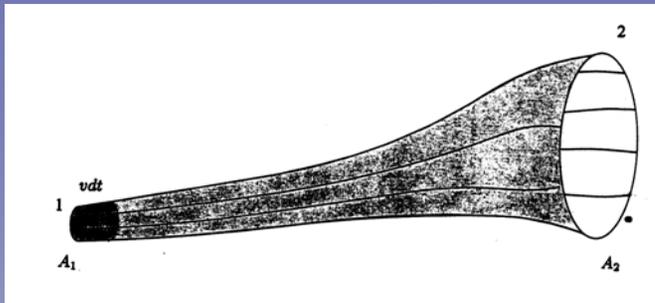


$$B = m$$

$$\frac{dm}{dm} = 1$$

$$\frac{dB}{dt} = \frac{\partial}{\partial t} \int_{VC} \frac{dB}{dm} (\rho dV) + \int_S \frac{dB}{dm} (\rho \vec{V} \cdot d\vec{S})$$

$$\frac{dm}{dt} = 0 = \frac{\partial}{\partial t} \int_{VC} \rho dV + \int_S (\rho \vec{V} \cdot d\vec{S})$$



$$0 = \frac{\partial}{\partial t} \int_{VC} \rho dV + \int_S (\rho \vec{V} \cdot d\vec{S})$$

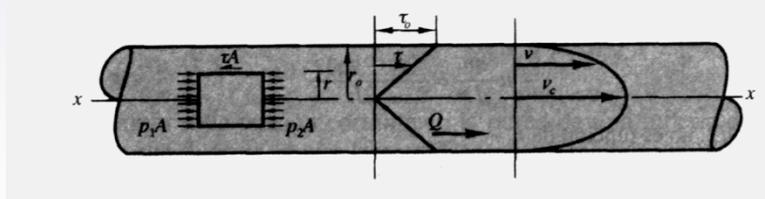
Flujo permanente o estacionario: $Q = \int_S (\rho \vec{V} \cdot d\vec{S}) = 0$

Fluido ideal:

$$0 = \rho_{sal} A_{sal} V_{sal} - \rho_{ent} A_{ent} V_{ent} \Rightarrow \rho_{sal} A_{sal} V_{sal} = \rho_{ent} A_{ent} V_{ent}$$

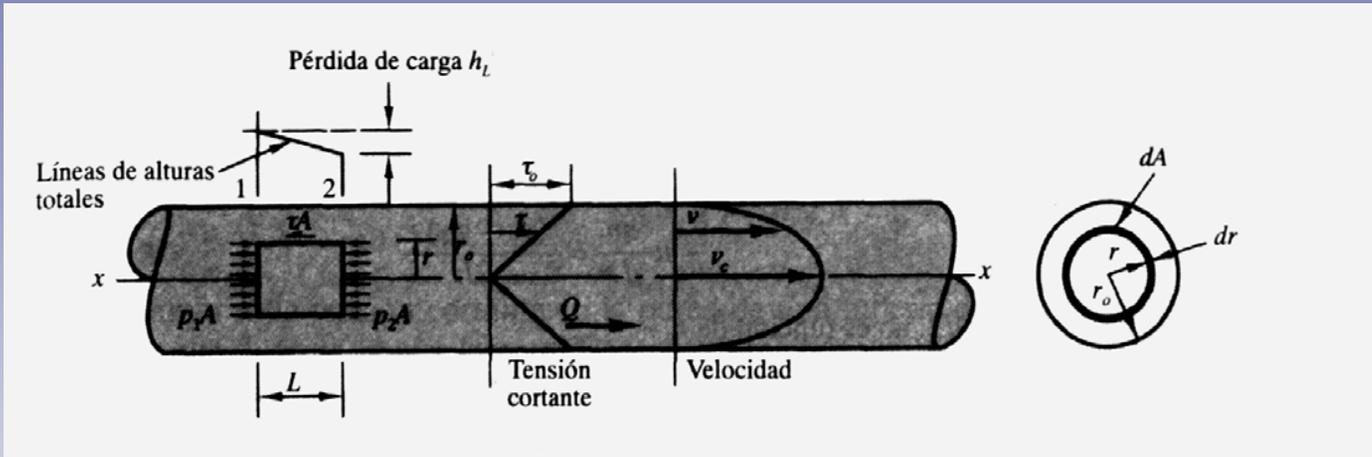
$$Av = cte$$

¿EXPRESIÓN SIMILAR PARA LOS FLUIDOS VISCOSOS?



DISTRIBUCIÓN DE VELOCIDADES Y TENSIONES CORTANTES EN UNA TUBERÍA:

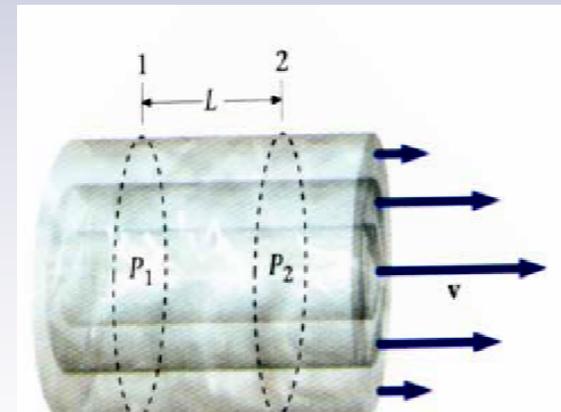
Flujo confinado o interno, incompresible:



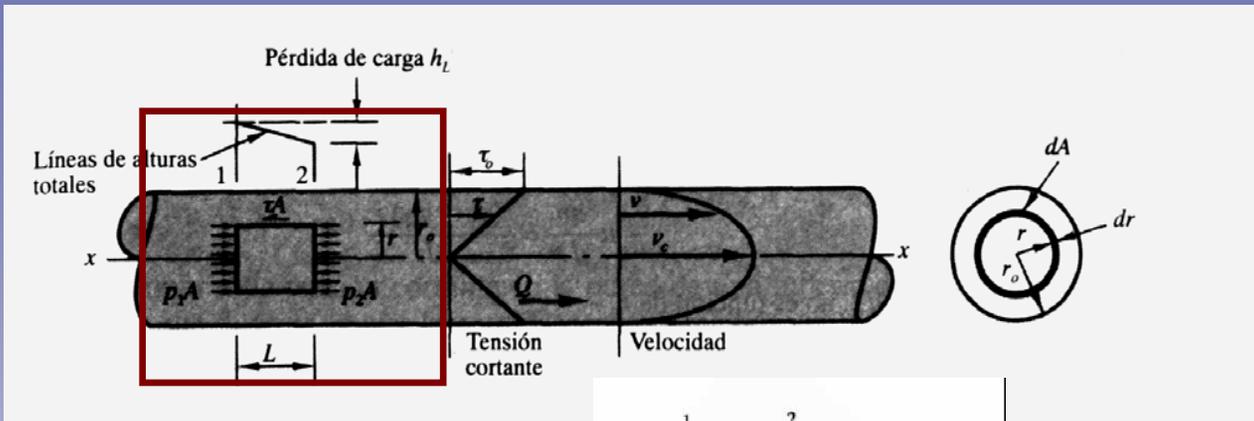
r_0 : radio de la tubería cilíndrica

ν : viscosidad cinemática

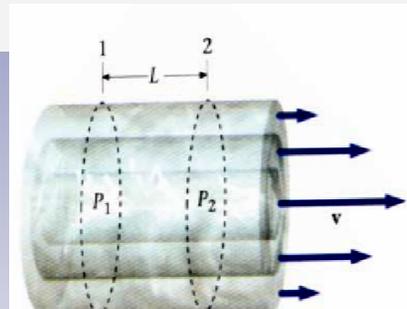
RÉGIMEN ESTACIONARIO: $v \neq v(t)$



Flujo confinado o interno, incompresible:



$$v \neq v(t)$$



No aceleración axial, equilibrio de cilindro de fluido de radio r y longitud L

$$\sum F = 0 \Rightarrow P_1(\pi r^2) - P_2(\pi r^2) - \tau 2\pi r L = 0 \Rightarrow \tau = \frac{(P_1 - P_2)r}{2L}$$

$r = 0$: centro de la tubería, la tensión cortante se anula

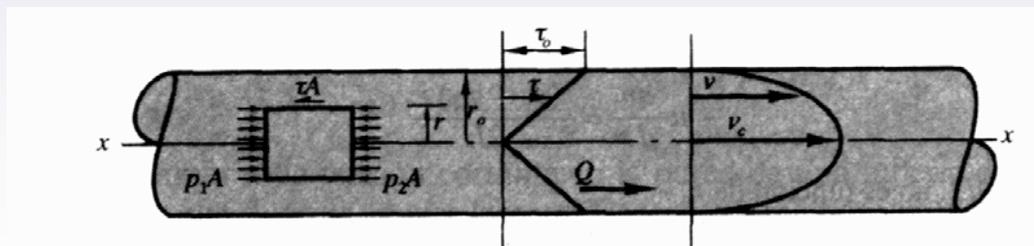
$r = r_0$: pared de la tubería, la tensión cortante es máxima

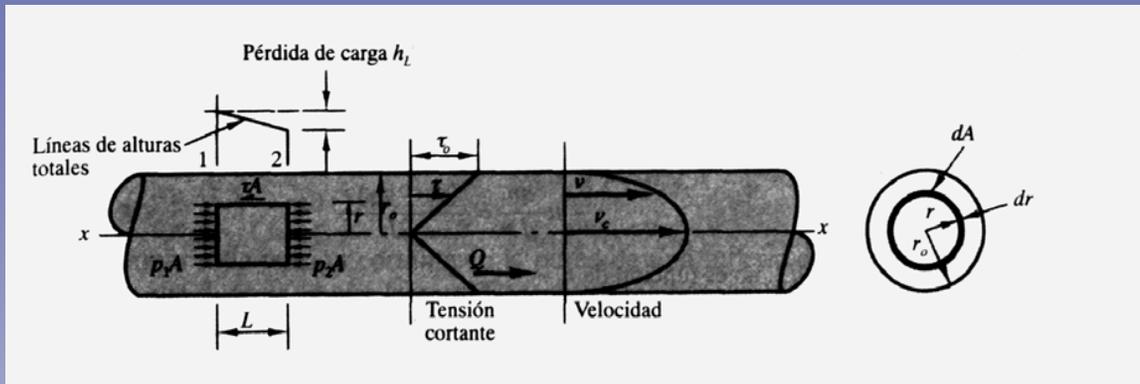
Para un fluido newtoniano:

$$\left. \begin{aligned} \tau &= \frac{(P_1 - P_2)r}{2L} \\ \tau &= -\mu \left(\frac{dv}{dr} \right) \end{aligned} \right\} -\mu \left(\frac{dv}{dr} \right) = \frac{(P_1 - P_2)r}{2L}$$

$$-\int_{v_c}^v dv = \frac{P_1 - P_2}{2\mu L} \int_0^r r dr \Rightarrow v = v_c - \frac{(P_1 - P_2)r^2}{4\mu L}$$

$$\begin{aligned} r &= r_0 \\ v &= 0 \end{aligned} \quad v_c = \frac{(P_1 - P_2)r_0^2}{4\mu L} \Rightarrow \boxed{v = \frac{P_1 - P_2}{4\mu L} (r_0^2 - r^2)}$$



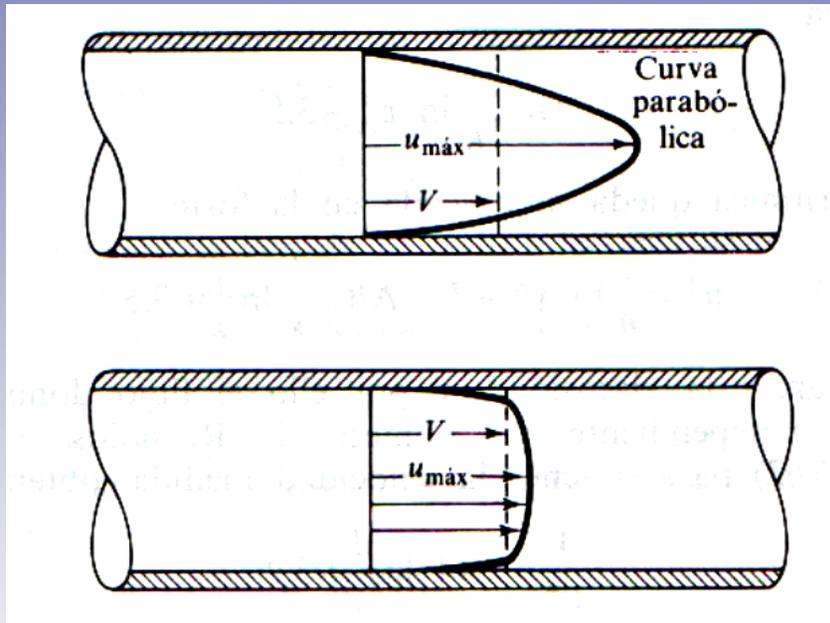


FÓRMULA DE POISEUILLE: $Q = \int_S \vec{v} \cdot d\vec{S}$

$$Q = \int_S v dS = \int_0^{r_0} v 2\pi r dr = \pi \frac{P_1 - P_2}{2\mu L} \int_0^{r_0} (r_0^2 - r^2) r dr = \pi \frac{P_1 - P_2}{8\mu L} r_0^4 = \frac{1}{2} \pi r_0^2 v_c$$

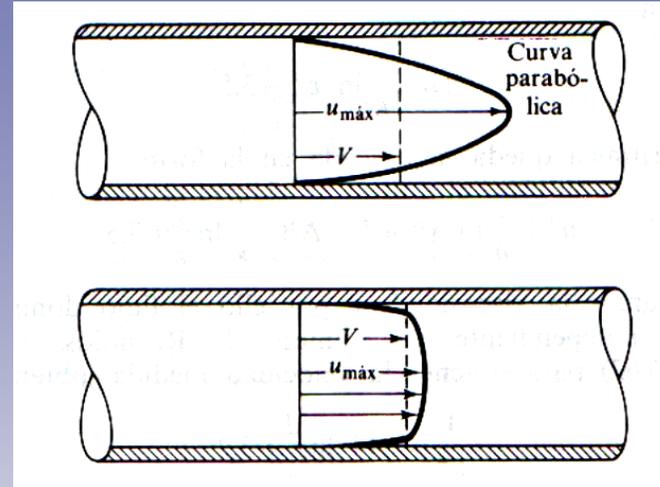
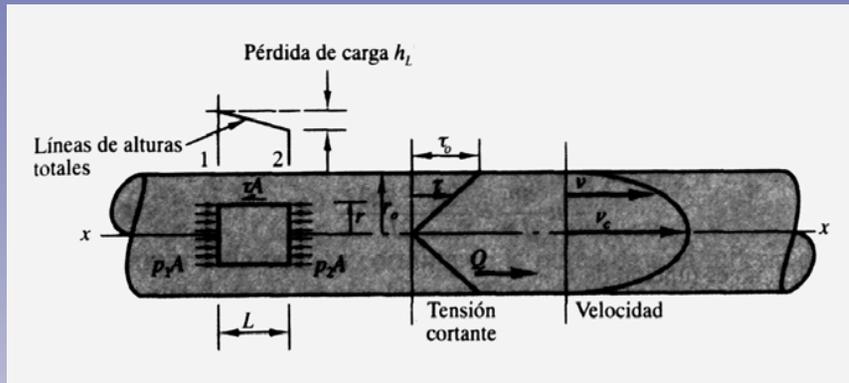
$$Q = \bar{v} S \Rightarrow \bar{v} = \frac{1}{2} v_c \quad v_c = \frac{(P_1 - P_2) r_0^2}{4\mu L}$$

PERFILES DE VELOCIDAD DE FLUJOS LAMINAR Y TURBULENTO CON EL MISMO CAUDAL:



¿ES POSIBLE SIMPLIFICAR EL ESTUDIO DE LOS FLUIDOS VISCOSOS?
TEORÍA DE LA CAPA LÍMITE

CAPA LÍMITE:



- **CAPA LÍMITE:** región en la que no puede despreciarse el efecto de la viscosidad, cerca de las paredes