# Mecánica de fluidos

# Bogurad Barañski Barañska — Adrián Teixeira de Uña

## 10 de marzo de 2024

# ${\bf \acute{I}ndice}$

1.	Ten	na 1: Fundamentos y propiedades de los fluidos	2
	1.1.	Hipótesis de medio continuo	2
		Ecuaciones equilibrio termodinámico local	4
	1.3.		4
	1.4.	Mojabilidad	8
2.	Ten	na 2: Cinemática de la partícula fluida	9
		Repaso operador nabla	9
	2.2.	Conceptos fundamentales	10
		Clasificación flujos	10
		Derivada sustancial, local y convectiva	11
		Movimiento diferencial en torno a un punto	13
		Movimiento de la partícula fluida en una dirección	14
3.	Tema 3: Conservación de la masa		16
	3.1.	Teorema del transporte de Reynolds	16
4.	Ejer	rcicios resueltos	18
	•	Tema 1: Fundamentos y propiedades de los fluidos	18
		Tema 2: Cinemática de la partícula fluida	
		Tema 3: Conservación de la masa	24

# 1. Tema 1: Fundamentos y propiedades de los fluidos

#### 1.1. Hipótesis de medio continuo

Un fluido se caracteriza por un volumen (V) y una longitud característica (L) donde:



Figura 1: Magnitudes fundamentales de un fluido.

Como el tamaño de una molécula es de  $d_0 \approx 10^{-11}~a~10^{-10}m$ . Por ello, la longitud característica debe ser mucho mayor que  $d_0~(L\gg d_0)$  para así comprender el número suficiente de moléculas y poder estudiar la mecánica de fluidos de manera macroscópica.

Además, la longitud debe ser suficiente para que exista equilibrio termodinámico local y así poder aplicar las ecuaciones de estado:

- $\blacksquare$  Camino libre medio ( $\lambda$ ) de interacción por choque entre moléculas.
  - En líquidos:  $\lambda \approx d_o$
  - En gases:  $\lambda \gg d_o$

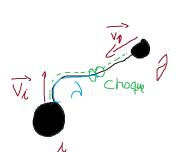


Figura 2: Camino libre medio.

En este fluido, es necesario poder medir:

1. <u>Densidad</u>: el diferencial de volumen debe ser una muestra significativa a nivel estadístico.

$$\rho(\vec{r},t) = \lim_{V \to 0} \frac{\Delta m}{\Delta V} = \frac{dm}{dV} \left[ \frac{kg}{m^3} \right]$$

- El fluido es un gas si:  $\rho \neq cte \rightarrow \rho = f(\vec{r}, t)$
- $\blacksquare$  El fluido es un líquido si:  $\rho = cte \rightarrow \rho = f(t)$

Si la función depende del tiempo, se dice que está en forma paramétrica.

■ Peso específico

$$\gamma = \rho g \rightarrow g$$
: campo gravitatorio  $\left[\frac{m}{s^2}\right]$ 

■ Densidad relativa

$$\rho_{rel} = \frac{\rho}{\rho_{ref}}$$

- Líquidos:  $\rho_{ref} = \rho_{agua} \approx 10^3 \frac{kg}{m^3}$
- Gases:  $\rho_{ref} = \rho_{aire_{CN}} \approx 1 \frac{kg}{m^3}$
- 2. Velocidad:

$$\vec{v}(\vec{r},t) = \lim_{\Delta V \rightarrow 0} \frac{\sum m_i \vec{v_i}}{\sum m_i} \left[ \frac{m}{s} \right]$$

3. **Presión**: Es una magnitud absoluta (siempre mayor que 0):

$$P = \frac{d(\vec{F} \cdot \vec{n})}{dS} = \frac{dF_n}{dS}[Pa]$$
$$1bar = 10^5 Pa$$

$$1atm = 101325Pa$$

$$1mmHg = \rho_{Hq}gh = 132,32Pa$$

1mca (metros columna agua) =  $\rho_{H_2O}gh = 9.8 \cdot 10^3 Pa$ 

■ Presión manométrica  $(P_{man})$ : Se mide normalmente con un manómetro diferencial:

$$P_{man} = P - P_{atm} \rightarrow P > P_{atm}$$

■ Presión vacuométrica ( $P_{vac}$ ): Se mide normalmente con un vacuómetro.

$$P_{vac} = P_{atm} - P \rightarrow P < P_{atm}$$

- Presión de vapor  $(P_v)$ : Se refiere al equilibrio de fase líquido gas. Si la presión es menor que la presión de vapor **cavita**.
- Cavitación: Generación de burbujas en el líquido por estar por debajo de la presión de vapor que posteriormente al subir la presión explotan con violencia.

#### 1.2. Ecuaciones equilibrio termodinámico local

En un gas ideal, si las condiciones son subsónicas se cumple que:

$$\frac{P}{\rho} = R_g T \rightarrow R_g \frac{R}{mmr} \rightarrow R = 8.314 \frac{J}{mol K}$$

El fluido está en condiciones subsónicas si:

$$|\vec{v}(\vec{r},t)| < a = \sqrt{\frac{\partial P}{\partial \rho}}\bigg|_{S=cte}$$

■ Ecuación isoentrópica: Procesos rápidos.

$$PV^{\alpha} = cte$$

■ Ecuación isoterma: Procesos lentos.

$$PV = cte$$

#### 1.3. Fuerzas y respuestas en sólidos y fluidos

1. Fuerzas en un fluido:

$$F = f(\Delta \dot{x}) = C\dot{x} \to C$$
: constante de amortiguamiento

2. Tensión tangencial o de cizalladura $(\tau)$ :

$$\tau = \lim_{S \to 0} \frac{\Delta F_t}{\Delta S} = \frac{dF_t}{dS}$$

3. <u>Viscosidad</u>( $\mu$ ): En fluidos newtonianos la viscosidad es relativamente constante:

$$\mu = f(T)[Pa \cdot s]$$

$$\tau=\mu\dot{\varepsilon}=\mu\frac{\Delta v_n}{\Delta l_n}\to\dot{\varepsilon}$$
es la velocidad de deformación  
[ $s^-1$ ]

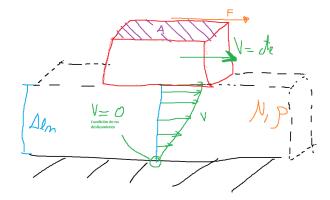
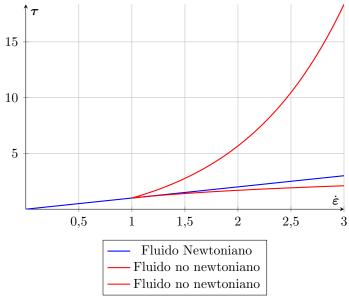


Figura 3: Cálculo de viscosidad.

$$\tau = \frac{F}{A} = \mu \frac{\Delta v_n}{\Delta l_n} = \mu \frac{v-0}{l_n} = \mu \frac{v}{l_n}$$

En fluidos no newtonianos la viscosidad no es constante:



Viscosidades típicas:

$$\mu_{H_2O} = 10^{-3} Pa \cdot s = 1cP \rightarrow P$$
 Poise

#### 4. Viscosidad cinemática:

$$\nu = \frac{\mu}{\rho} \left[ \frac{m^2}{s} \right] \to 1 csk = 10^{-6} \left[ \frac{m^2}{s} \right] \to csk \text{ centi-stoke}$$

#### 5. Interfases:

 Vaso grande: Existe intercambio de moléculas en la interfase pero las presiones se equilibran.

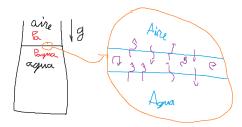
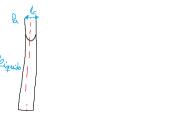


Figura 4: Interfase Vaso grande.

■ Vaso pequeño: Existe efecto de la tensión superficial  $(\sigma\left[\frac{N}{m}\right])$  descrita mediante la ecuación de Laplace-Young. Solo aplica a fluidos inmiscibles.



$$P_a - P_{liquido} = \sigma K$$

K expresión de la curvatura

$$K = \nabla_s \vec{n} = \left(\frac{1}{R_i} + \frac{1}{R_j}\right)$$

Figura 5: Efecto tensión superficial Vaso pequeño  $R_i y R_j$  son radios característicos

■ Zona de efecto: La tensión superficial siempre presenta efectos, no obstante solo se aprecia en una región concreta.

$$ho g l_c pprox \sigma 
ightarrow l_c pprox \left(rac{\sigma}{
ho g}
ight)^{rac{1}{2}}$$

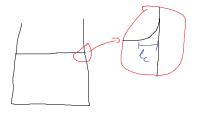


Figura 6: Zona de efecto.

#### $\blacksquare$ Casos particulares

a) Chorro



$$P_i - P_e = \sigma \left(\frac{1}{R_i} + \frac{1}{R_j}\right) = \frac{\sigma}{R}$$

Figura 7: Chorro.

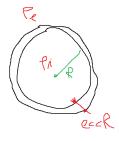
b) Gota



$$P_i - P_e = \sigma \left( \frac{1}{R_i} + \frac{1}{R_j} \right) = \frac{2\sigma}{R}$$

Figura 8: Gota.

c) Pompa



$$P_i - P_m = \frac{2\sigma}{R}$$

$$P_m - P_e = \frac{2\sigma}{R}$$

$$P_i - P_e = \frac{4\sigma}{R}$$

Figura 9: Pompa.

d) Plano



$$P_i - P_e = \sigma \left( \frac{1}{R_i} + \frac{1}{R_j} \right) = 0 \rightarrow P_i = P_e$$

Figura 10: Plano.

## 1.4. Mojabilidad

- $\blacksquare$  Un líquido no moja a un sólido si $\theta_c\gtrsim 150^\circ.$  Sólido hidrofóbico.
- $\blacksquare$  Un líquido moja a un sólido si $\theta_c \lesssim 45^\circ.$  Sólido hidrofílico totalmente.

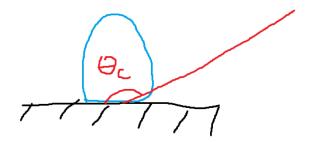


Figura 11: Mojabilidad.

## 2. Tema 2: Cinemática de la partícula fluida

#### 2.1. Repaso operador nabla

En cartesianas nabla se define como:

$$\vec{\nabla} = \frac{\partial}{\partial x} \vec{i} + \frac{\partial}{\partial y} \vec{j} + \frac{\partial}{\partial z} \vec{k}$$

- $\blacksquare$  Aplicado a un campo escalar  $\Phi = f(x,y,z)$ 
  - Operador gradiente

$$\vec{\nabla}\Phi = \left(\frac{\partial}{\partial x}\vec{i} + \frac{\partial}{\partial y}\vec{j} + \frac{\partial}{\partial z}\vec{k}\right)\Phi$$

No es un operador conmutativo.

• Laplaciano:

$$\vec{\nabla}^2 = \frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2} + \frac{\partial^2}{\partial z^2}$$

$$\vec{\nabla}^2 \Phi = \Delta \Phi = \frac{\partial^2 \Phi}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 \Phi}{\partial u^2} + \frac{\partial^2 \Phi}{\partial z^2}$$

- Aplicado a un campo vectorial  $\vec{\Phi}=\phi_x(x,y,z)\vec{i}+\phi_y(x,y,z)\vec{j}+\phi_z(x,y,z)\vec{z}$ 
  - Divergencia

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{\Phi} = \frac{\partial \phi_x}{\partial x} + \frac{\partial \phi_y}{\partial y} + \frac{\partial \phi_z}{\partial z}$$

• Rotacional

$$\vec{\nabla} \times \vec{\Phi} = \begin{vmatrix} \vec{i} & \vec{j} & \vec{k} \\ \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial z} \\ \phi_x & \phi_y & \phi_z \end{vmatrix}$$

• Gradiente

$$\vec{\nabla}\vec{\Phi} = \begin{bmatrix} \frac{\partial\phi_x}{\partial x} & \frac{\partial\phi_x}{\partial y} & \frac{\partial\phi_x}{\partial z} \\ \frac{\partial\phi_y}{\partial x} & \frac{\partial\phi_y}{\partial y} & \frac{\partial\phi_y}{\partial z} \\ \frac{\partial\phi_z}{\partial x} & \frac{\partial\phi_z}{\partial y} & \frac{\partial\phi_z}{\partial z} \end{bmatrix}$$

Relaciones algebraicas

1. 
$$\vec{\nabla}(\varphi\phi) = \varphi \vec{\nabla}\phi + \phi \vec{\nabla}\varphi$$

$$2. \ \vec{\nabla} \times \left( \vec{\nabla} \phi \right) = 0$$

$$3. \ \vec{\nabla} \cdot \left( \vec{\nabla} \times \vec{\Phi} \right) = 0$$

$$4. \ \left(\vec{\Phi}\cdot\vec{\nabla}\right)\vec{\Phi} = \vec{\nabla}\frac{\left|\vec{\Phi}\right|^{2}}{2} - \vec{\Phi}\times\left(\vec{\Phi}\cdot\vec{\nabla}\right)$$

#### 2.2. Conceptos fundamentales

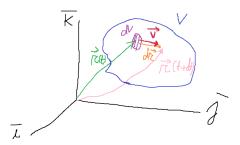


Figura 12: Magnitudes fundamentales.

1. <u>Trayectoria</u>: Se determina el vector posición a partir de la velocidad. Esta ligada al enfoque lagrangiano. Tiene realidad física.

$$\vec{v} = \frac{d\vec{r}}{dt} \rightarrow \vec{r}(t=0) = \vec{r_0}$$

- 2. <u>Senda</u>: Camino que se recorre. Es independiente del tiempo y se obtiene eliminando el tiempo t de la trayectoria. Tiene realidad física.
- 3. <u>Línea de corriente</u>: No tiene realidad física. Se basa den el enfoque euleriano.

$$\begin{split} \frac{d\vec{r}//\vec{v}}{\vec{r} &= x\vec{i} + y\vec{j} + z\vec{k} \to d\vec{r} = dx\vec{i} + dy\vec{j} + dz\vec{k} \\ \vec{v} &= v_x\vec{i} + v_y\vec{j} + v_z\vec{k} \\ Si\ d\vec{r}//\vec{v} \to \vec{v} \times d\vec{r} &= 0 = \begin{vmatrix} \vec{i} & \vec{j} & \vec{k} \\ v_x & v_y & v_z \\ dx & dy & dz \end{vmatrix} = (v_ydz - v_zdy)\ \vec{i} + (v_zdx - v_xdz)\ \vec{j} + (v_xdy - v_ydx) \\ \therefore \frac{dz}{v_z} &= \frac{dy}{v_y} \rightleftharpoons \frac{dz}{v_z} = \frac{dx}{v_x} \rightleftharpoons \frac{dx}{v_x} = \frac{dy}{v_y} \end{split}$$

#### 2.3. Clasificación flujos

- 1. Enfoque elección de coordenadas
  - a) Lagrangiano: Enfoque de seguir a la partícula.

$$\vec{v} = \vec{v}(t(\vec{r})) = \vec{v}(t)$$

b) Euclídeo: Enfoque de centrarse en el espacio.

$$\vec{v} = \vec{v}(\vec{r}, t) = v_x(x, y, z, t)\vec{i} + v_y(x, y, z, t)\vec{j} + v_z(x, y, z, t)\vec{k}$$

#### 2. Dirección

- a) 3 directiones  $(\vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$ :
  - Campo vectorial tridireccional.
- b) 2 directiones  $(\vec{i}, \vec{k})$ :
  - Campo vectorial bidireccional.
- c) 1 dirección  $(\vec{j})$ :
  - Campo vectorial unidireccional.

#### 3. Espacio

- a) Si alguna componente depende de x, y, z:
  - Campo vectorial tridimensional.
- b) Si ninguna componente depende de x, y o z:
  - Campo vectorial bidimensional.
- c) Si todas las componentes dependen de x, y o z:
  - Campo vectorial unidimensional o monodimensional.
- d) Si ninguna componente depende de x, y, z:
  - Campo vectorial uniforme o homogéneo.

#### 4. Tiempo

- a) Si alguna componente depende del tiempo:
  - Campo vectorial no estacionario o transitorio.
- b) Si ninguna componente depende del tiempo:
  - Campo vectorial estacionario.

#### 2.4. Derivada sustancial, local y convectiva

Al operador diferencial de variación temporal se le denomina derivada sustancial, total o material:

$$\frac{D}{Dt} = \frac{\partial}{\partial t} + \left( \vec{v} \cdot \vec{\nabla} \right)$$

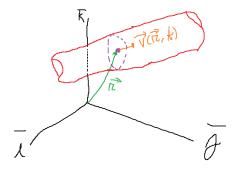


Figura 13: Derivada sustancial.

Sea 
$$\phi = f(\vec{r}, t)$$
 y  $\vec{r} = x\vec{i} + y\vec{j} + z\vec{k}$ 

$$d\phi = \phi(\vec{r} + d\vec{r}, t + dt) - \phi(\vec{r}, t) = dx \frac{\partial \phi}{\partial x} + dy \frac{\partial \phi}{\partial y} + dz \frac{\partial \phi}{\partial z} + \frac{\partial \phi}{\partial t} dt = d\vec{r} \cdot \vec{\nabla} \phi + \frac{\partial \phi}{\partial t} dt$$

$$\frac{d\phi}{dt} = \vec{v} \cdot \vec{\nabla}\phi + \frac{\partial\phi}{\partial t}$$

- $\blacksquare$  Derivada convectiva:  $\vec{v}\cdot\vec{\nabla}\phi$
- $\blacksquare$  Derivada local o temporal:  $\frac{\partial \phi}{\partial t}$
- $\blacksquare$  Si  $\phi = \vec{v}$

$$\frac{d\vec{v}}{dt} = (\vec{v} \cdot \vec{\nabla})\vec{v} + \frac{\partial \vec{v}}{\partial t}$$

- Aceleración convectiva:  $(\vec{v} \cdot \vec{\nabla})\vec{v}$ 

$$(\vec{v}\cdot\vec{\nabla})\vec{v} = \vec{\nabla}\frac{\left|\vec{v}\right|^2}{2} - \vec{v}\times\left(\vec{\nabla}\times\vec{v}\right)$$

- - $\diamond$  Vorticidad:  $\vec{\omega} = (\vec{\nabla} \times \vec{v})$
  - ♦ Si la vorticidad es nula, el fluido es irrotacional y existe una función de corriente tal que:

$$\vec{v} = -\vec{\nabla}\phi \rightarrow \vec{\nabla} \times \left(-\vec{\nabla}\phi\right) = 0$$

En la literatura, a veces en lugar de hablar de vorticidad, se define velocidad de rotación como:

$$\vec{\Omega} = \frac{\vec{\omega}}{2}$$

• Aceleración local:  $\frac{\partial \vec{v}}{\partial t}$ 

#### 2.5. Movimiento diferencial en torno a un punto

A partir de la figura siguiente, se puede deducir que el movimiento diferencial es:

$$\lim_{dt\to 0} d\vec{v}dt = \vec{v}(\vec{r} + d\vec{r}, t)dt - \vec{v}(\vec{r}, t)dt$$

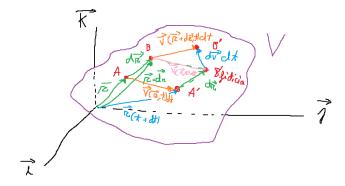


Figura 14: Magnitudes fundamentales del movimiento diferencial.

Operando y despreciando el diferencial de tiempo:

$$d\vec{v} = \vec{v}(\vec{r} + d\vec{r}, t) - \vec{v}(\vec{r}, t) = d\vec{r} \cdot (\vec{\nabla}\vec{v})$$

Donde  $\nabla \vec{v}$  es el tensor gradiente de la velocidad:

$$\vec{\nabla} \vec{v} = \begin{bmatrix} \frac{\partial v_x}{\partial x} & \frac{\partial v_x}{\partial y} & \frac{\partial v_x}{\partial z} \\ \frac{\partial v_y}{\partial x} & \frac{\partial v_y}{\partial y} & \frac{\partial v_y}{\partial z} \\ \frac{\partial v_z}{\partial x} & \frac{\partial v_z}{\partial y} & \frac{\partial v_z}{\partial z} \end{bmatrix} = \frac{1}{2} \left[ \vec{\nabla} \vec{v} + \left( \vec{\nabla} \vec{v} \right)^t \right] + \frac{1}{2} \left[ \vec{\nabla} \vec{v} - \left( \vec{\nabla} \vec{v} \right)^t \right] = \overline{\xi} + \overline{\gamma}$$

Las variables que aparecen, son  $\overline{\xi}$  el tensor de velocidad de deformación (simétrico) y  $\overline{\gamma}$  el tensor de velocidad de rotación.

$$\overline{\overline{\xi}} = \begin{bmatrix} \frac{\partial v_x}{\partial x} & \frac{1}{2} \left( \frac{\partial v_x}{\partial y} + \frac{\partial v_y}{\partial x} \right) & \frac{1}{2} \left( \frac{\partial v_x}{\partial z} + \frac{\partial v_z}{\partial x} \right) \\ \frac{1}{2} \left( \frac{\partial v_x}{\partial y} + \frac{\partial v_y}{\partial x} \right) & \frac{\partial v_y}{\partial y} & \frac{1}{2} \left( \frac{\partial v_y}{\partial z} + \frac{\partial v_z}{\partial y} \right) \\ \frac{1}{2} \left( \frac{\partial v_x}{\partial z} + \frac{\partial v_z}{\partial x} \right) & \frac{1}{2} \left( \frac{\partial v_y}{\partial z} + \frac{\partial v_z}{\partial y} \right) & \frac{\partial v_z}{\partial z} \end{bmatrix}$$

$$\overline{\overline{\gamma}} = \begin{bmatrix} 0 & \frac{1}{2} \left( \frac{\partial v_x}{\partial y} - \frac{\partial v_y}{\partial x} \right) & \frac{1}{2} \left( \frac{\partial v_x}{\partial z} - \frac{\partial v_z}{\partial x} \right) \\ -\frac{1}{2} \left( \frac{\partial v_x}{\partial y} - \frac{\partial v_y}{\partial x} \right) & 0 & \frac{1}{2} \left( \frac{\partial v_y}{\partial z} - \frac{\partial v_z}{\partial y} \right) \\ -\frac{1}{2} \left( \frac{\partial v_x}{\partial z} - \frac{\partial v_z}{\partial x} \right) - \frac{1}{2} \left( \frac{\partial v_y}{\partial z} - \frac{\partial v_z}{\partial y} \right) & 0 \end{bmatrix}$$

Por tanto, aplicado al movimiento:

$$d\vec{v} = d\vec{r} \cdot (\vec{\nabla}\vec{v}) = d\vec{r} \cdot \overline{\xi} + d\vec{r} \cdot \overline{\gamma}$$

Donde:

- Movimiento velocidad de deformación:  $d\vec{r} \cdot \bar{\xi}$  que representa las deformaciones lineales (diagonal) y angulares (fuera de la diagonal).
  - Si la traza de  $\overline{\overline{\xi}}$  es nula, el fluido es incompresible y, por tanto de densidad constante.
- Movimiento velocidad de rotación:  $\overline{\overline{\gamma}}$  que representa el movimiento del fluido como si fuera un sólido rígido.
  - Se puede relacionar este tensor con la vorticidad y se demuestra que:

$$\overline{\overline{\gamma}} = \frac{1}{2}\vec{\omega} \times d\vec{r} = (\vec{\nabla} \times \vec{v}) \times d\vec{r} = \begin{bmatrix} 0 & -\frac{1}{2}\omega_z & \frac{1}{2}\omega_y \\ \frac{1}{2}\omega_z & 0 & -\frac{1}{2}\omega_x \\ -\frac{1}{2}\omega_y & \frac{1}{2}\omega_x & 0 \end{bmatrix}$$

#### 2.6. Movimiento de la partícula fluida en una dirección

Se parte de la expresión deducida anteriormente pero expresando el  $d\vec{r}$  mediante módulo dirección, esta expresión, también se suele denominar movimiento vectorial:

$$d\vec{v} = d\vec{r} \cdot \left(\vec{\nabla} \vec{v}\right) = d\vec{r} \cdot \left(\overline{\overline{\xi}} + \overline{\overline{\gamma}}\right) = |d\vec{r}| \vec{n} \cdot \left(\overline{\overline{\xi}} + \overline{\overline{\gamma}}\right)$$

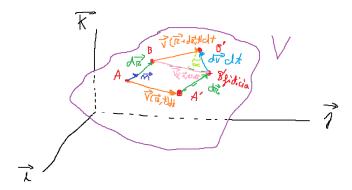


Figura 15: Magnitudes fundamentales del movimiento de la partícula fluida.

Si se aplica a una dirección concreta, también suele denominarse como movimiento escalar:

$$d\vec{v}\cdot\vec{n}=d\vec{r}\cdot\left(\vec{\nabla}\vec{v}\right)=d\vec{r}\cdot\left(\overline{\overline{\xi}}+\overline{\overline{\gamma}}\right)=|d\vec{r}|\vec{n}\cdot\left(\overline{\overline{\xi}}+\overline{\overline{\gamma}}\right)\cdot\vec{n}=\vec{n}\cdot\left(\overline{\overline{\xi}}+\overline{\overline{\gamma}}\right)\cdot\vec{n}$$

Como la dirección no es más que una composición de las distintas direcciones, se puede dividir por coordenadas:

- Los términos de deformación:
  - Si  $\vec{n} = \vec{i} \rightarrow \vec{i} \cdot \overline{\xi} \cdot \vec{i} = \xi_{11}$
  - Si  $\vec{n} = \vec{j} \rightarrow \vec{j} \cdot \overline{\overline{\xi}} \cdot \vec{j} = \xi_{22}$
  - Si  $\vec{n} = \vec{k} \rightarrow \vec{k} \cdot \overline{\overline{\xi}} \cdot \vec{k} = \xi_{33}$
- Los términos de velocidad de rotación:
  - Para todo vector  $\vec{n} \cdot \overline{\overline{\gamma}} \cdot \vec{n} = 0$

#### 3. Tema 3: Conservación de la masa

#### 3.1. Teorema del transporte de Reynolds

Se parte de una función genérica  $\Phi = f(\vec{r}, t)$ 



Figura 16: Evolución de una magnitud en un volumen fluido.

Por definición de derivada:

$$\frac{d}{dt} \iiint_{V_c(t)} \Phi(\vec{r},t) \, dV = \lim_{\Delta t \to 0} \left[ \iiint_{V_c(t+dt)} \Phi(\vec{r},t+dt) \, dV - \iiint_{V_c(t)} \Phi(\vec{r},t) \, dV \right]$$

Se hace el desarrollo de Taylor en t del primer término:

$$\frac{d}{dt} \iiint_{V_c(t)} \Phi(\vec{r},t) \, dV = \iiint_{V_c(t)} \frac{\partial}{\partial t} \Phi(\vec{r},t) \, dV + \lim_{\Delta t \to 0} \frac{1}{\Delta t} \left[ \iiint_{V_c(t+dt)} \Phi(\vec{r},t) \, dV - \iiint_{V_c(t)} \Phi(\vec{r},t) \, dV \right]$$

Como solo se estudia la velocidad de compresión o expansión del fluido en la dirección de la superficie de control:

$$dV = \vec{v}_c \cdot \vec{n} dS \Delta t$$

Por tanto:

$$\frac{d}{dt} \iiint_{V_c(t)} \Phi(\vec{r}, t) dV = \iiint_{V_c(t)} \frac{\partial}{\partial t} \Phi(\vec{r}, t) dV + \oiint_{S_c(t)} \Phi(\vec{r}, t) \vec{v}_c \cdot \vec{n} dS \qquad (1)$$

De manera similar se puede aplicar esta deducción a un volumen fluido:

$$\frac{d}{dt} \iiint_{V_f(t)} \Phi(\vec{r}, t) \, dV = \underbrace{\iiint_{V_f(t)} \frac{\partial}{\partial t} \Phi(\vec{r}, t) \, dV}_{\text{Variación local}} + \underbrace{\oiint_{S_f(t)} \Phi(\vec{r}, t) \vec{v} \cdot \vec{n} \, dS}_{\text{Variación convectiva}}$$
(2)

En un tiempo t\* paramétrico tal que  $V_c(t*) = V_f(t*)$  se cumple que

$$\iiint_{V_c(t*)} \frac{\partial \Phi}{\partial t} \, dV \approx \iiint_{V_f(t*)} \frac{\partial \Phi}{\partial t} \, dV$$

Por tanto, si se hace la siguiente resta (2) - (1). Se obtiene el Teorema de Reynolds aplicado a los problemas:

$$\frac{d}{dt} \iiint_{V_f(t)} \Phi(\vec{r},t) \, dV = \frac{d}{dt} \iiint_{V_c(t)} \Phi(\vec{r},t) \, dV + \oiint_{S_c(t)} \Phi(\vec{r},t) \left[ (\vec{v} - \vec{v}_c) \cdot \vec{n} \right] \, dS$$

Si la magnitud  $\Phi = \rho$  Se obtiene la ecuación de conservación de la masa en forma integral, que como en todo el volumen fluido no varia es igual a 0:

$$\frac{d}{dt} \iiint_{V_f(t)} \rho \, dV = \frac{d}{dt} \iiint_{V_c(t)} \rho \, dV + \oiint_{S_c(t)} \rho \left[ (\vec{v} - \vec{v}_c) \cdot \vec{n} \right] \, dS = 0$$

Para todo el volumen fluido:

$$\frac{d}{dt} \iiint_{V_f(t)} \rho \, dV = \iiint_{V_f(t)} \frac{\partial \rho}{\partial t} \, dV + \oiint_{S_f(t)} \rho \vec{v} \cdot \vec{n} \, dS = 0$$

Si  $V_f(t) \approx dV_f(t)$  entonces aplicando el teorema de gauss se llega a la ecuación diferencial de la masa o forma conservativa:

Teorema de Gauss:

$$\iint_S \varphi \cdot \vec{n} \, dS = \iiint_V \vec{\nabla} \cdot \varphi \, dV$$

$$\lim_{dV\rightarrow 0} \left[ \frac{\partial \rho}{\partial t} dV + \vec{\nabla} \cdot (\rho \vec{v}) \, dV \right] = 0$$

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \vec{\nabla} \cdot (\rho \vec{v}) = 0$$

Término local de masa:

$$\frac{\partial \rho}{\partial t}$$

Término convectivo de masa:

$$\vec{\nabla} \cdot (\rho \vec{v})$$

### 4. Ejercicios resueltos

#### 4.1. Tema 1: Fundamentos y propiedades de los fluidos

1. Obtener el ángulo de mojabilidad  $\theta_c$ 

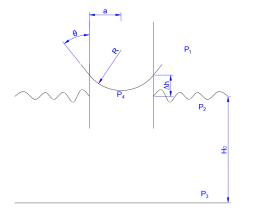


Figura 17: Esquema del problema.

$$\begin{split} P_2 &= P_1 = P_a \\ P_2 &= \rho g H_0 = P_3 \\ P_3 &= P_4 + \rho g (H_0 + \Delta h) \\ P_1 - P_4 &= \frac{2\sigma}{R} \\ \frac{2\sigma}{R} &= \rho g \Delta h \\ Rcos(\theta_c) &= a \\ \theta_c &= \arccos\left(\frac{a\rho g \Delta h}{2\sigma}\right) \end{split}$$

2. En el pueblo de Aisa se ha instalado un nuevo sistema de presión para el abastecimiento de agua del municipio. El agua procedente de un manantial es impulsado por una bomba y se almacena en un depósito sobrepresor. Para controlar la presión del agua a la entrada y salida de la bomba se han montado un vacuómetro y un manómetro en los puntos de interés. Cuando el vacuómetro marca 0.75 bares y el manómetro marca 4.2 bares, ¿cuál será el valor de la presión absoluta?. ¿Existe riesgo de cavitación en algún punto de la conducción?. Datos:  $p_{atm}=816,91 \text{ hPa}$ ;  $p_v=159856 \text{ Pa}$ .

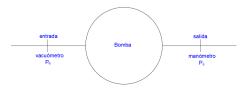


Figura 18: Esquema bomba de agua.

$$P_v = P_{atm} - P_e$$
 
$$P_m = P_s - P_{atm}$$
 
$$P_e = 81691 - 75000 = 6691Pa$$
 
$$P_s = 81691 + 420000 = 501691Pa$$
 Existe cavitación a la entrada.

3. La presión en un punto de un fluido ( $\rho=1234\frac{kg}{m^3}$ ) alcanza el valor de 3 bares. Expresar el valor de la presión en milímetros de mercurio (cm Hg) y en columna de metros de agua (m.c.a.). Datos:  $\rho_{Hq,rel}=13,6$ 

$$\rho = 1234 \frac{kg}{m^3}$$

$$P = 3 \cdot 10^5 Pa$$

$$1mmHg = \rho_{Hg}gh = 13.6 \cdot 10^3 \frac{kg}{m^3} \cdot 9.8 \frac{m}{s^2} \cdot 10^{-3}m = 133.416 Pa$$

$$1mca = \rho_{H_2O}gh = 10^3 \frac{kg}{m^3} \cdot 9.8 \frac{m}{s^2} \cdot 1m = 9810 Pa$$

4. Sobre una superficie de 4000  $cm^2$ , orientada en el espacio por su vector normal  $\vec{n}=\vec{k}$ , está actuando una fuerza $\vec{F}=2\vec{i}+3\vec{j}-3\vec{k}$  (N). Calcular la componente normal de la fuerza y la presión que está soportando la superficie

$$S = 4000cm^2 = 0.4m^2$$
  $\vec{n} = \vec{k}$   $\vec{F} = 2\vec{i} + 3\vec{j} - 3\vec{k} \rightarrow F_n = 3N$   $P = \frac{F_n}{S} = \frac{3N}{0.4m^2} = 7.5Pa$ 

5. Sabiendo que un fluido tiene una densidad de 0.627  $\frac{kg}{l}$  y que su coeficiente de viscosidad absoluta es 1.2 cP, calcular su viscosidad cinemática. ¿Cuál es su densidad relativa si consideramos el agua como fluido de referencia?. Datos  $\rho_{agua} = 999, 8 \frac{kg}{m^3}$ 

$$\nu = \frac{\mu}{\rho} = \frac{1,2cP \cdot \frac{10^{-3}Pa \cdot s}{1cP}}{0,627 \frac{kg}{l} \cdot \frac{10^{3}l}{m^{3}}} = 1,91 \cdot 10^{-6} \frac{m^{2}}{s}$$

$$\rho_{rel} = \frac{\rho}{\rho_{H_2O}} = \frac{0.627 \frac{kg}{l} \cdot \frac{10^3 l}{m^3}}{999.8 \frac{kg}{m^3}} = 6.27 \cdot 10^{-1}$$

6. En la Figura se muestra un bloque, de bases paralelas con dimensiones 0,3 m x 0,6 m y altura 0,1 m, de densidad 1800  $\frac{kg}{m^3}$ , que desliza con una velocidad constante de 1  $\frac{m}{s}$  a la largo de un plano inclinado debido a la acción de las fuerzas gravitacionales tangenciales al mismo. Entre dicho plano y el bloque hay una película de aceite de espesor 1 mm. Aplicando equilibrio de fuerzas, calcular la viscosidad del aceite en Po.

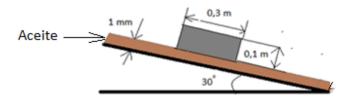


Figura 19: Esquema del bloque deslizando por el plano inclinado.

$$F_n = mgsen\alpha$$
 
$$F_n = \rho V gsen\alpha$$
 
$$\tau = \mu \frac{v}{e} = \frac{F_n}{S} = \rho hgsen\alpha$$
 
$$\mu = \frac{e\rho hgsen\alpha}{v} = \frac{10^-3m \cdot 1800 \frac{kg}{m^3} \cdot 0.1m \cdot 9.81 \frac{m}{s^2} \cdot sen(30^\circ)}{1 \frac{m}{s}} = 0.8829 Pa \cdot s \frac{1P}{0.1Pa \cdot s} = 8.83 Pa$$

#### 4.2. Tema 2: Cinemática de la partícula fluida

1. Dado el campo de velocidades de un flujo

$$\vec{v} = 4\cos(\omega t)\vec{x} - 2\cos(\omega t)\vec{y} - 2\cos(\omega t)\vec{z}\vec{k}$$

- a) Indicar el tipo de flujo Flujo tridireccional, tridimensional y transitorio.
- b) La ecuación de la trayectoria si en t=0s se encuentra en  $(x_0,y_0,z_0)$

$$\vec{v} = \frac{d\vec{r}}{dt} \to \vec{r} = x\vec{i} + y\vec{j} + z\vec{k}$$

$$v_x = 4\cos(\omega t)x = \frac{dx}{dt}$$

$$v_y = -2\cos(\omega t)y = \frac{dy}{dt}$$

$$v_z = -2\cos(\omega t)z = \frac{dz}{dt}$$

$$\ln x|_0^t = \frac{4\sin(\omega t)}{\omega}\Big|_0^t \to x = x_0 e^{\frac{4\sin(\omega t)}{\omega}}$$

$$y = y_0 e^{\frac{-2\sin(\omega t)}{\omega}}$$

$$z = z_0 e^{\frac{-2\sin(\omega t)}{\omega}}$$

c) La ecuación de las sendas

$$\ln \frac{x}{x_0} = \frac{4sen(\omega t)}{\omega}$$

$$\ln \frac{y}{y_0} = \frac{-2sen(\omega t)}{\omega}$$

$$\ln \frac{z}{z_0} = \frac{-2sen(\omega t)}{\omega}$$

$$\frac{1}{2} \ln \frac{x}{x_0} = -\ln \frac{y}{y_0} \to xy^2 = x_0y_0^2$$

$$\ln \frac{y}{z_0} = \ln \frac{y}{y_0} \to yz_0 = zy_0$$

d) Las líneas de corriente en un instante t

$$\frac{dz}{v_z} = \frac{dy}{v_y} = \frac{dx}{v_x}$$

$$\frac{dy}{-2\cos(\omega t)y} = \frac{dz}{-2\cos(\omega t)z} \to \frac{dy}{y} = \frac{dz}{z} \to \ln z = \ln y + C_0 \to z = C_{00}y$$

$$\frac{dy}{-2\cos(\omega t)y} = \frac{dx}{4\cos(\omega t)x} \to -\frac{dy}{y} = \frac{dx}{2x} \to -\ln y = \frac{1}{2}\ln x + C_1 \to C_{11} = xy^2$$

- 2. La velocidad de un fluido se encuentra definida por  $\vec{v}=y\vec{j}+(ye^{-t}-z)\,\vec{k}$  Se pide:
  - a) Las componentes de la velocidad

$$v_x = 0$$

$$v_y = y$$

$$v_z = ye^{-t} - z$$

- b) Caracterización del flujo Flujo bidireccional, bidimensional y transitorio.
- c) La aceleración de la partícula fluida cuando en t=0s pasa por el punto (0,1,0)
- d) Movimiento de la partícula fluida
- e) ¿Podría tratarse de un líquido?
- f) La velocidad de deformación lineal específica en la dirección del vector unitario  $\vec{l}=\frac{1}{\sqrt{3}}\left(\vec{i}-\vec{j}+\vec{k}\right)$
- 3. Considere el flujo definido por  $v_y = z\left(t+2t^2\right)$  y  $v_z = 2y$ . Determine:
  - a) Tipo de flujo Flujo bidireccional, bidimensional y transitorio.
  - b) La aceleración de la partícula fluida: total, local, convectiva y las contribuciones de la aceleración convectiva

$$\frac{D\vec{v}}{Dt} = \frac{\partial \vec{v}}{\partial t} + \left(\vec{v} \cdot \vec{\nabla}\right)\vec{v} =$$

- c) El vector velocidad angular
- d) El movimiento de la partícula fluida
- e) ¿Podría representar este campo de velocidades a un fluido que fuera un líquido?
- 4. Un campo de velocidades viene dado por  $v_x = x^2 2y^2$ ;  $v_y = -2xy$

$$\vec{v} = (x^2 - 2y^2)\vec{i} - 2xy\vec{j}$$

- a) Clasificación del flujo Flujo bidireccional, bidimensional y estacionario.
- b) La expresión de la aceleración total de la partícula fluida

$$\begin{split} \frac{D\vec{v}}{Dt} &= \frac{\partial \vec{v}}{\partial t} + \left( \vec{v} \cdot \vec{\nabla} \right) \vec{v} = \left( \vec{v} \cdot \vec{\nabla} \right) \vec{v} \\ \left( \vec{v} \cdot \vec{\nabla} \right) \vec{v} &= v_x \frac{\partial}{\partial x} \left[ v_x \vec{i} + v_y \vec{j} \right] + v_y \frac{\partial}{\partial y} \left[ v_x \vec{i} + v_y \vec{j} \right] \end{split}$$

c) Aceleración local

$$\frac{\partial \vec{v}}{\partial t} = 0$$

d) Aceleración convectiva debida al cambio del módulo de la velocidad

$$\vec{\nabla} \frac{|\vec{v}|^2}{2} = \vec{\nabla} \left( \frac{v_x^2 + v_y^2}{2} \right) = \vec{\nabla} \left( \frac{x^4 + 4y^4}{2} \right) = 2x^3 \vec{i} + 8y^3 \vec{j}$$

e) Aceleración convectiva debido al cambio de dirección de la velocidad

$$-\vec{v} \times \left(\vec{\nabla} \times \vec{v}\right) = (\vec{v} \cdot \vec{\nabla})\vec{v} - \vec{\nabla} \frac{|\vec{v}|^2}{2} = 2\left(x^2 + 2y^2\right)\left(x\vec{i} + y\vec{j}\right) - \left(2x^3\vec{i} + 8y^3\vec{j}\right)$$
$$-\vec{v} \times \left(\vec{\nabla} \times \vec{v}\right) = 4y^2x\vec{i} + \left(2x^2y - 4y^3\right)\vec{j}$$

f) Demostrar que la variación de la densidad a lo largo de una línea de corriente es nula

La variación de la densidad a lo largo de una línea de corriente es nula si el fluido es incompresible:

$$traza(\bar{\xi}) = \frac{\partial v_x}{\partial x} + \frac{\partial v_y}{\partial y} = 2x - 2x = 0 \rightarrow \text{Fluido incompresible}$$

g) Movimiento de la partícula fluida

$$d\vec{v} = d\vec{r} \cdot \left(\overline{\overline{\xi}} + \overline{\overline{\gamma}}\right)$$

$$\begin{split} \overline{\xi} &= \begin{bmatrix} \frac{\partial v_x}{\partial x} & \frac{1}{2} \left( \frac{\partial v_x}{\partial y} + \frac{\partial v_y}{\partial x} \right) \\ \frac{1}{2} \left( \frac{\partial v_x}{\partial y} + \frac{\partial v_y}{\partial x} \right) & \frac{\partial v_y}{\partial y} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 2x & -3y \\ -3y & -2x \end{bmatrix} \\ \overline{\gamma} &= \begin{bmatrix} 0 & \frac{1}{2} \left( \frac{\partial v_x}{\partial y} - \frac{\partial v_y}{\partial x} \right) \\ -\frac{1}{2} \left( \frac{\partial v_x}{\partial y} - \frac{\partial v_y}{\partial x} \right) & 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & -y \\ y & 0 \end{bmatrix} \\ d\vec{v} &= d\vec{r} \cdot \left( \begin{bmatrix} 2x & -3y \\ -3y & -2x \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 & -y \\ y & 0 \end{bmatrix} \right) = d\vec{r} \cdot \begin{bmatrix} 2x & -4y \\ -2y & -2x \end{bmatrix} \end{split}$$

4.3. Tema 3: Conservación de la masa