

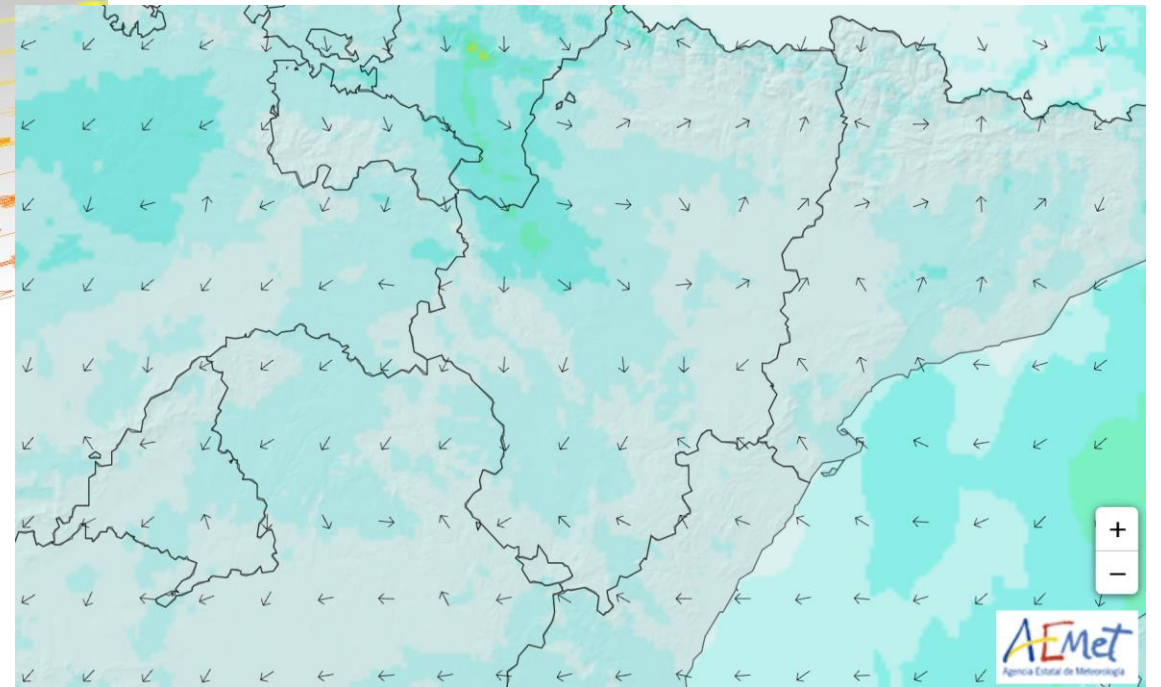
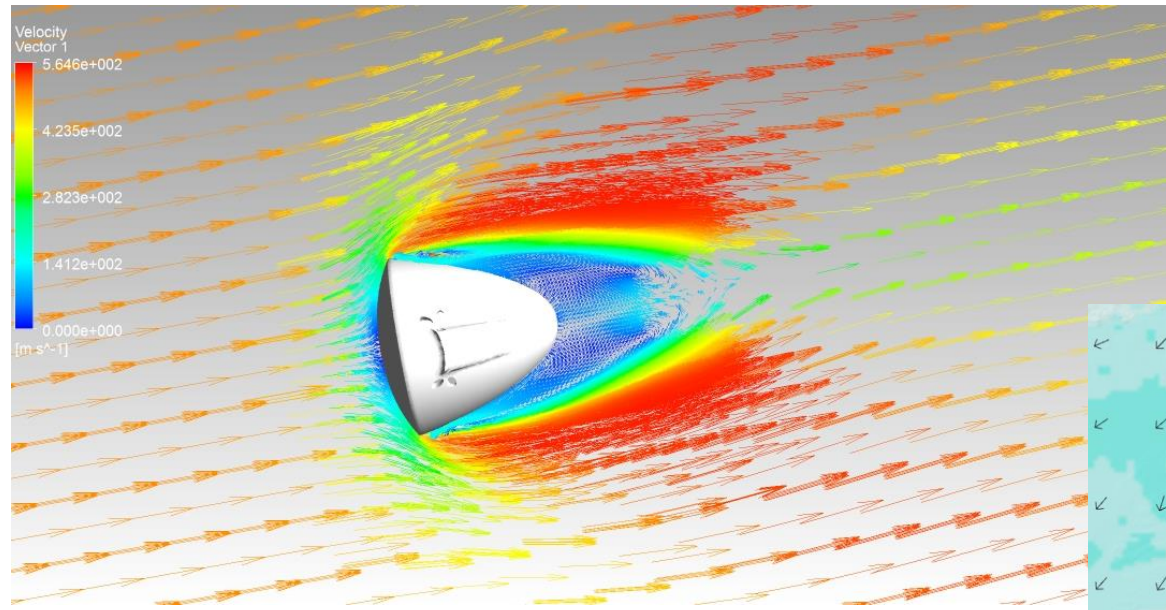
# ECUACIONES FUNDAMENTALES

---

Mecánica de fluidos

Adrián Navas Montilla (anavas@unizar.es)

# CONTENIDOS



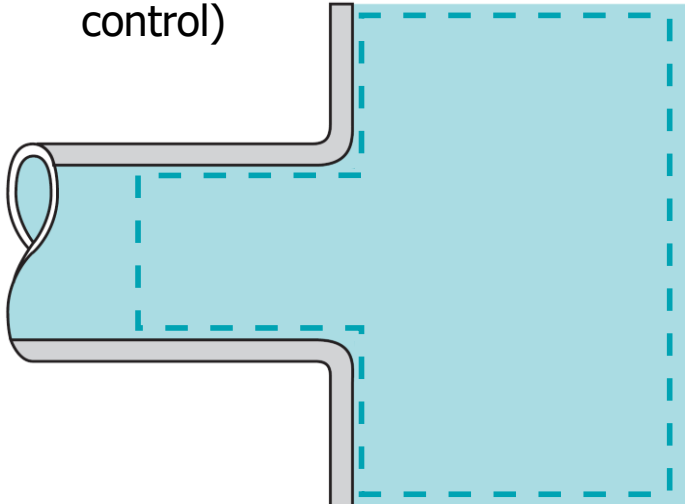
# CONTENIDOS

- Preliminares
- Teoremas del transporte de Reynolds
- Ecuación de conservación de la masa
- Ecuación de conservación del momento lineal
- Ecuación de conservación del momento angular
- Ecuaciones de conservación de la energía
- Resumen de las ecuaciones de la mecánica de fluidos en forma diferencial

# Forma integral vs. forma diferencial de las ecuaciones

## Forma integral

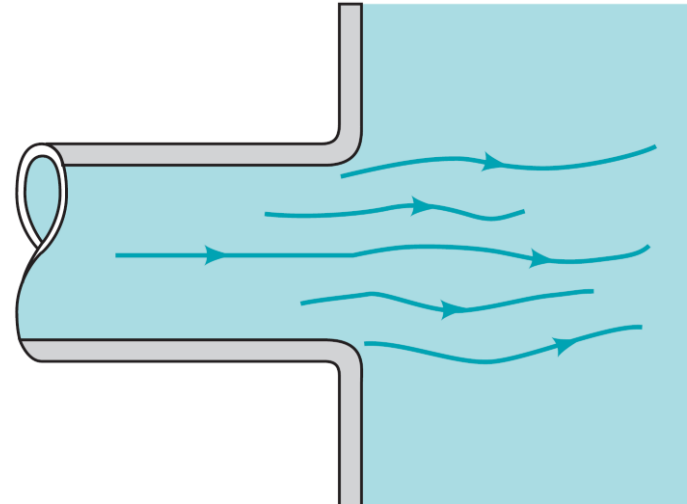
- Trabajamos con ecuaciones integrales (de balance)
- Obtenemos información global de lo que ocurre en el dominio (volumen de control)



$$\frac{d}{dt} \int_{VC(t)} \rho dV + \int_{SC(t)} \rho (\vec{v} - \vec{v}_c) \cdot \hat{n} dS = 0$$

## Forma diferencial

- Trabajamos con ecuaciones diferenciales
- Obtenemos información local de las variables y sus gradientes en cada punto del espacio



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

# Variables intensivas y extensivas

Podemos definir:

- Propiedades **extensivas**,  $B$  : Dependen de la cantidad de materia (o del volumen) del sistema. Su magnitud es proporcional al volumen del sistema Se definen como:

$$B = \int_V b dV$$

- Propiedades intensivas o **específicas**,  $b$  : No dependen de la cantidad de materia (o del volumen) del sistema. Se definen como:

$$b = \frac{dB}{dV} \equiv \left[ \frac{\text{propiedad extensiva}}{\text{volumen}} \right]$$

$b$	$B$
Densidad: $\rho$	Masa: $M$
Momento lineal específico: $\rho u$	Momento lineal: $P$
Energía total específica: $\rho(e + \frac{1}{2} \vec{v} ^2)$	Energía total: $E$

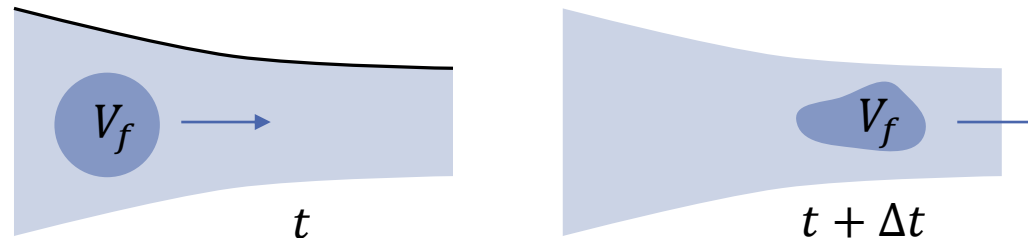
Las leyes de conservación integrales que rigen el comportamiento de los fluidos se formulan para prop. extensivas:

$$\frac{dB}{dt} = (\dots)$$

# Volumen fluido y volumen de control

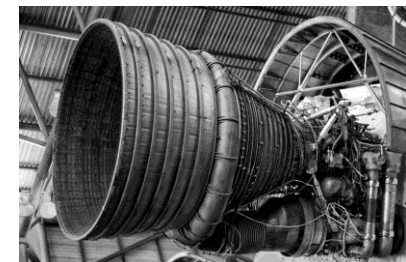
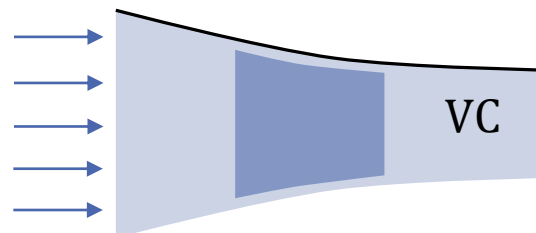
Podemos definir dos tipos de volúmenes en los que definir las variables y ecuaciones que gobiernan el comportamiento de los fluidos:

- **Volumen fluido**,  $V_f(t)$ : Es el volumen que contiene siempre las mismas partículas fluidas, es decir, que se mueve con la velocidad del flujo,  $\vec{v}$ . Para él se definirán las leyes fundamentales de conservación (cons. masa, momento lineal, energía, etc...).



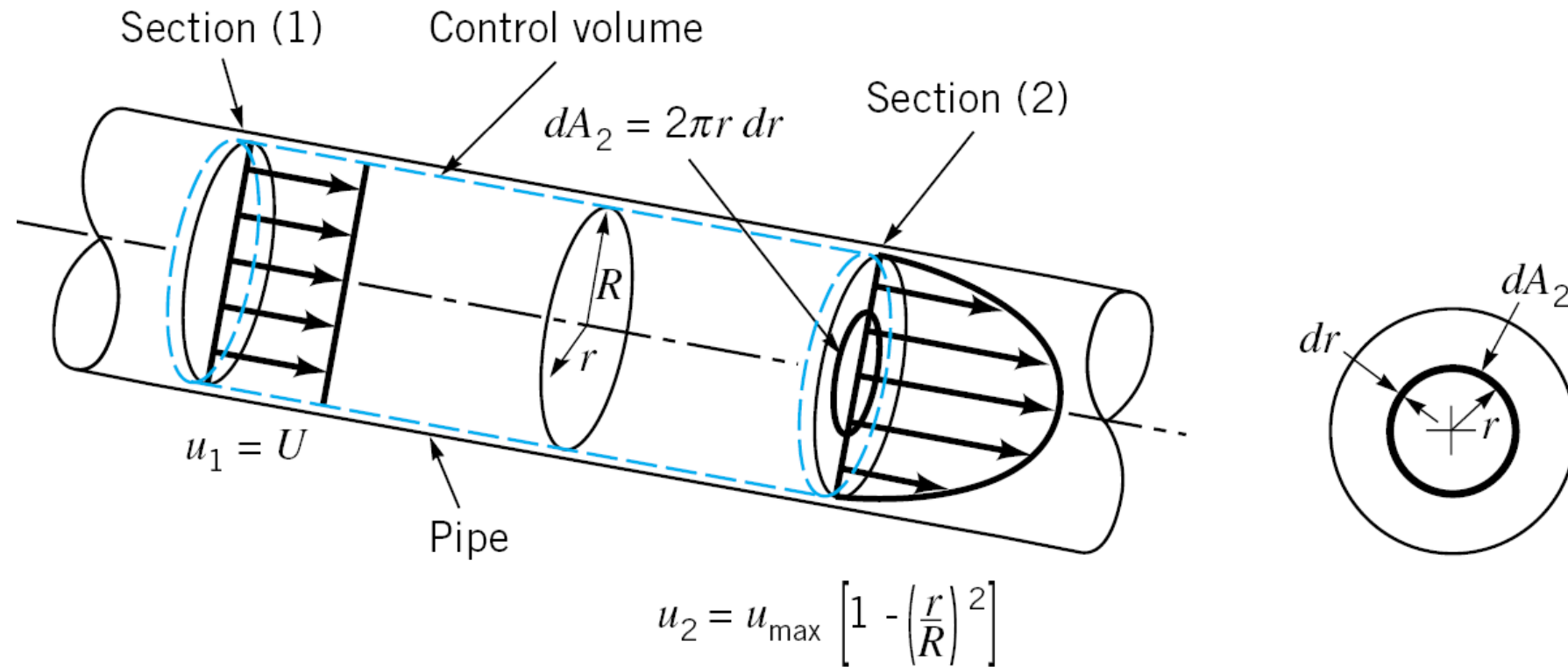
- **Volumen de control**,  $VC(t)$ : Es un volumen arbitrario, que se mueve con velocidad  $\vec{v}_c$ . Se utiliza para facilitar la resolución de problemas y es habitual que  $\vec{v}_c = 0$  (ejemplo debajo).

Es habitual coger un VC fijo ( $\vec{v}_c = 0$ ) para analizar, por ejemplo, esta tobera.



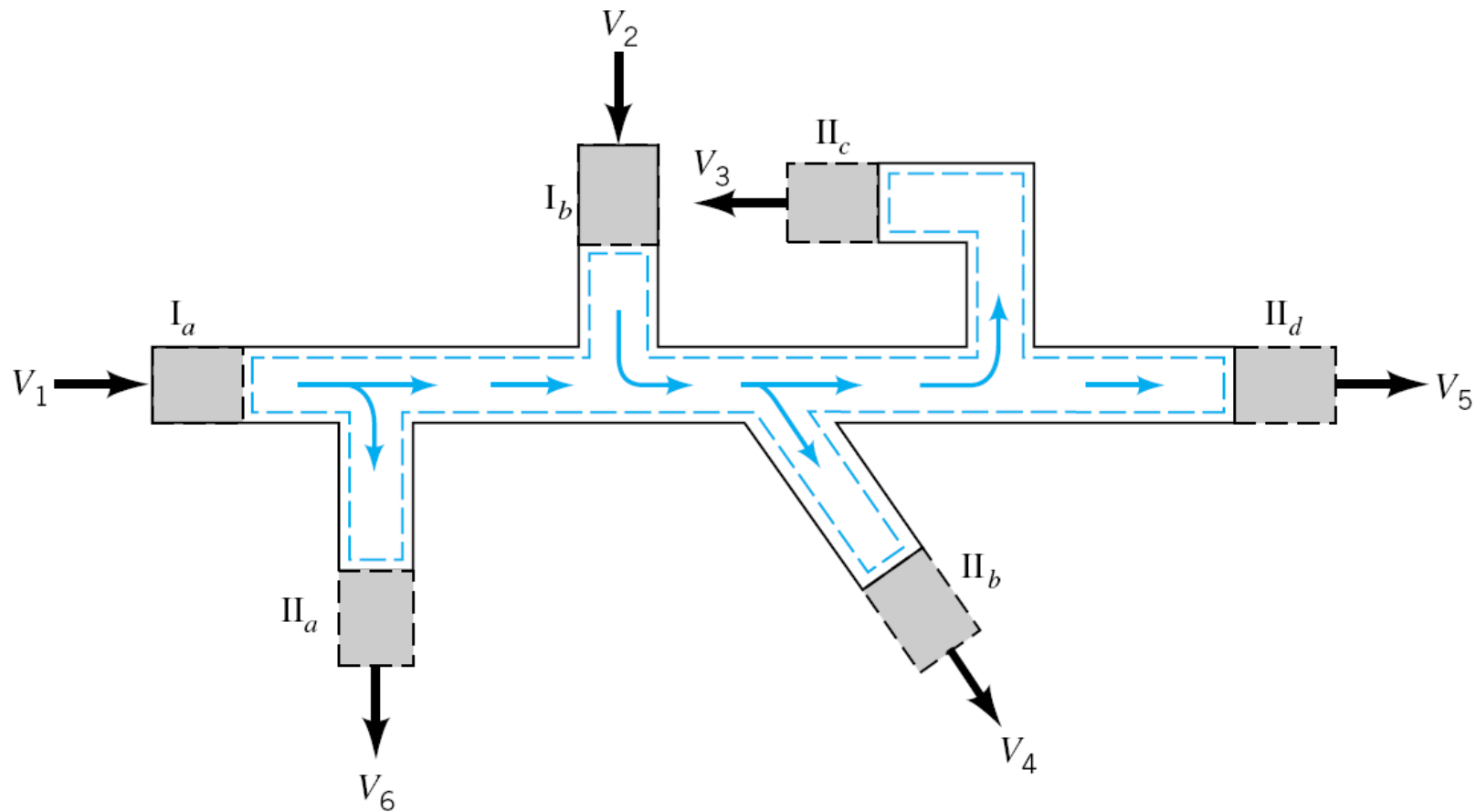
# Volumen fluido y volumen de control - Ejemplos

## Volumen de control FIJO



# Volumen fluido y volumen de control - Ejemplos

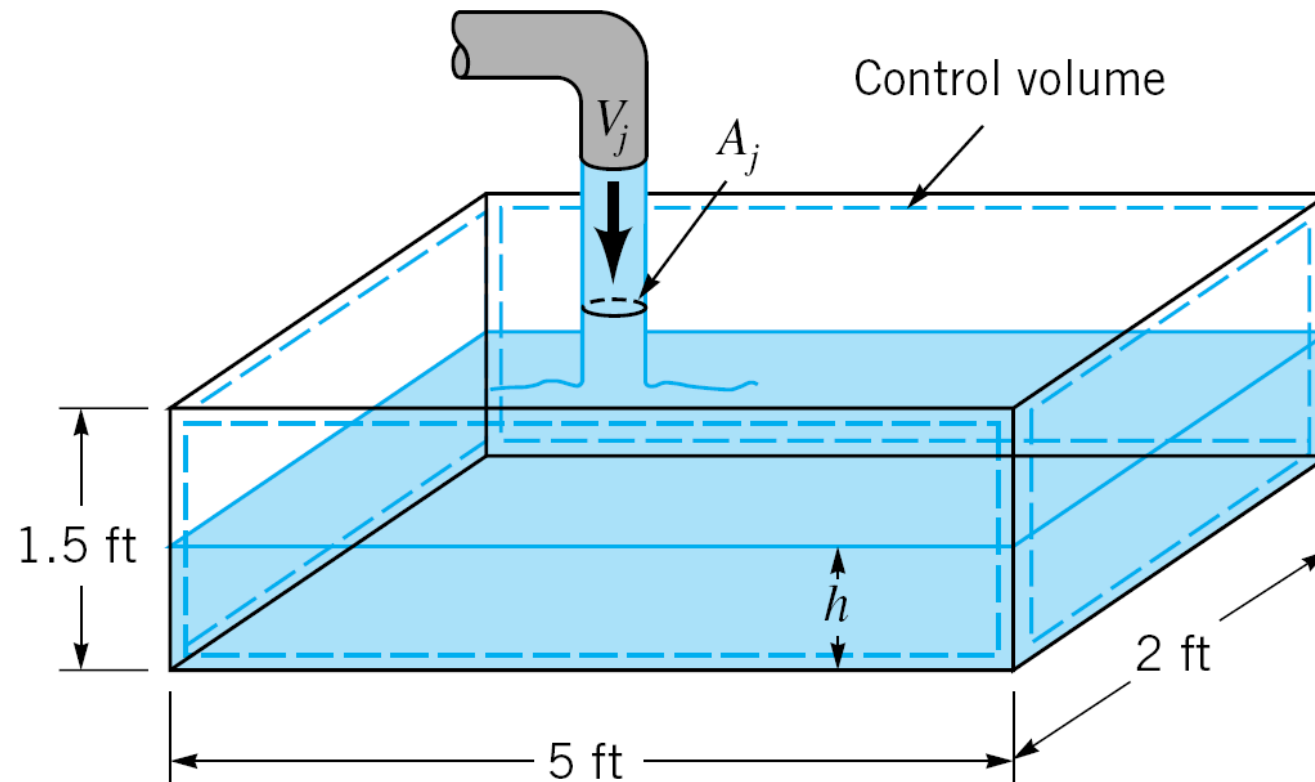
## Volumen de control con múltiples ENTRADAS Y SALIDAS





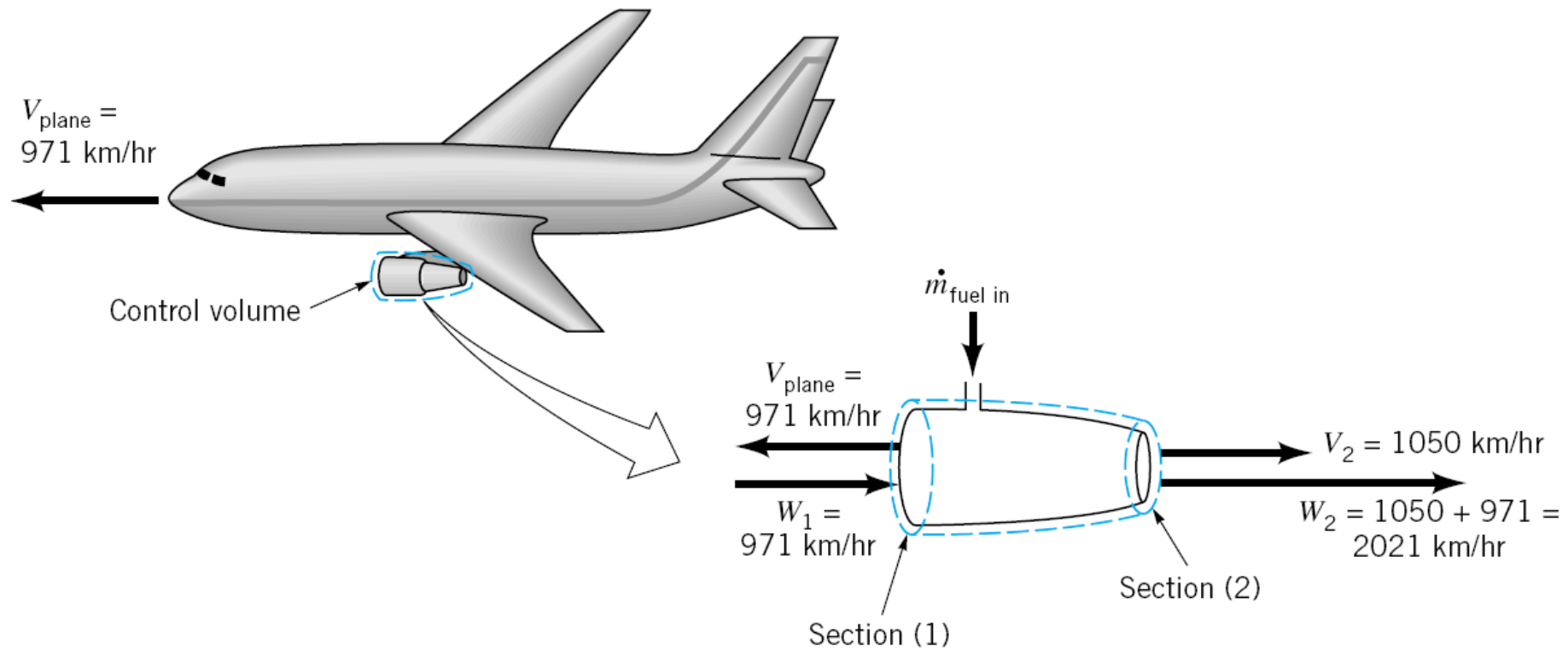
# Volumen fluido y volumen de control - Ejemplos

## Volumen de control DEFORMABLE



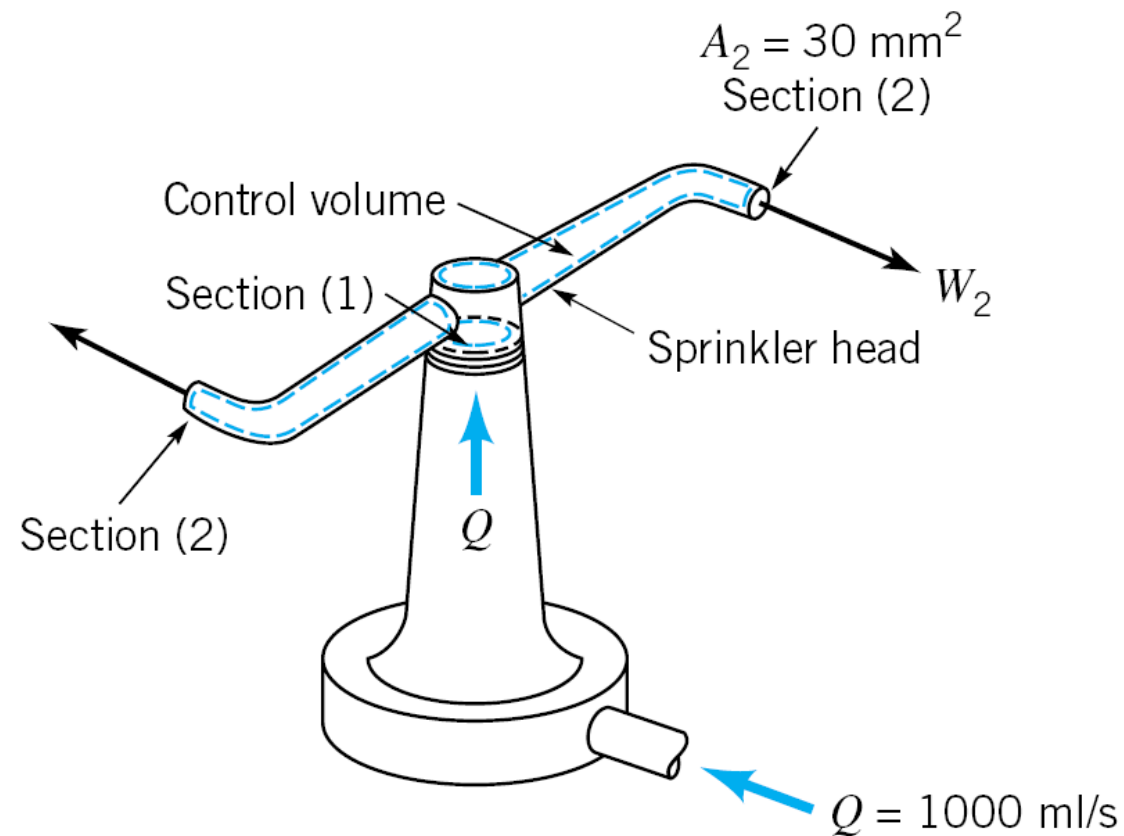
# Volumen fluido y volumen de control - Ejemplos

## Volumen de control MÓVIL



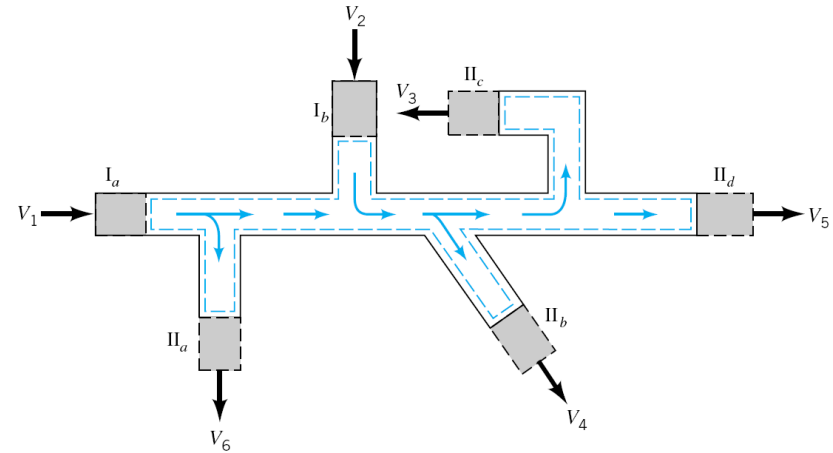
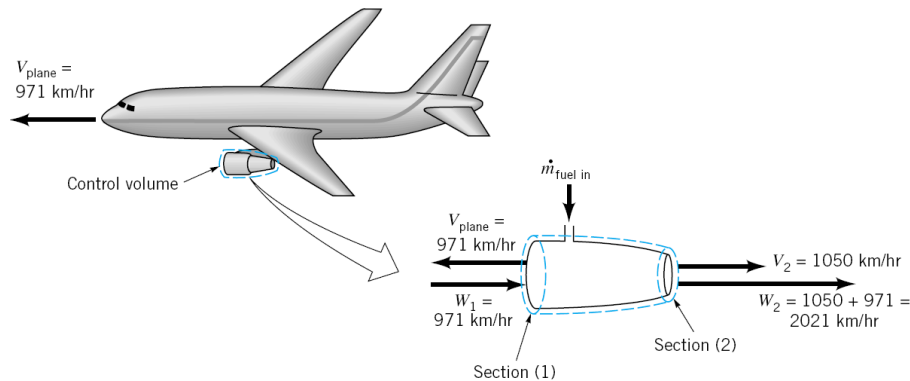
# Volumen fluido y volumen de control - Ejemplos

## Volumen de control MÓVIL



# Relación entre volumen fluido y volumen de control

- El uso de **volúmenes de control** nos facilitará la resolución de problemas, ya que podemos adaptarlos a la geometría del problema:



- Sin embargo, las leyes físicas de conservación se enuncian para un **volumen fluido**:

$$\frac{d}{dt} \text{Masa} \Big|_{V_f} = 0$$

~~$$\frac{d}{dt} \text{Masa} \Big|_{V_c} = 0$$~~

**¿Cómo relacionamos las variaciones (d/dt) de las variables en un volumen de control con aquellas en un volumen fluido?**

# Teoremas del transporte de Reynolds - Preliminares

- Consideremos un volumen  $V(t)$  que se mueve a velocidad  $\vec{w}$  en el que se existe un fluido para el que se define una propiedad específica  $b(\vec{x}, t)$  y su propiedad equivalente extensiva,  $B(t)$ , que se calcula como:

$$B(t) = \int_{V(t)} b(\vec{x}, t) dV$$

- Las leyes de fundamentales de conservación que rigen el comportamiento de los fluidos son de la forma (siempre con  $V(t) = V_f(t)$ ):

$$\frac{d}{dt} B(t) \equiv \frac{d}{dt} \int_{V(t)} b(\vec{x}, t) dV$$

El dominio de integración depende del tiempo!!! -> Difícil

- Aplicando la regla de Leibnitz para la derivación bajo el símbolo integral se puede expresar:

$$\frac{d}{dt} \int_{V(t)} b(\vec{x}, t) dV = \int_{V(t)} \frac{\partial b(\vec{x}, t)}{\partial t} dV + \int_{S(t)} b(\vec{x}, t) \vec{w} \cdot \hat{n} dS$$

Superficie que delimita el volumen

# Teoremas del transporte de Reynolds

- Primer Teorema del Transporte de Reynolds. **Volumen fluido**  $V(t) = V_f(t)$ , con  $\vec{w} = \vec{v}$ :

$$\frac{d}{dt} \int_{V_f(t)} b dV = \int_{V_f(t)} \frac{\partial b}{\partial t} dV + \int_{S_f(t)} b \vec{v} \cdot \hat{n} dS$$

- Segundo Teorema del Transporte de Reynolds. **Volumen de control**  $V(t) = V_C(t)$ , con  $\vec{w} = \vec{v}_c$ :

$$\frac{d}{dt} \int_{V_C(t)} b dV = \int_{V_C(t)} \frac{\partial b}{\partial t} dV + \int_{S_C(t)} b \vec{v}_c \cdot \hat{n} dS$$

- Tercer Teorema del Transporte de Reynolds, el que usaremos para resolver problemas.  
**Relaciona la variación en un volumen fluido con la de un volumen de control:**

$$\frac{d}{dt} \int_{V_f(t)} b dV = \frac{d}{dt} \int_{V_C(t)} b dV + \int_{S_C(t)} b (\vec{v} - \vec{v}_c) \cdot \hat{n} dS$$

# Tercer Teorema del transporte de Reynolds

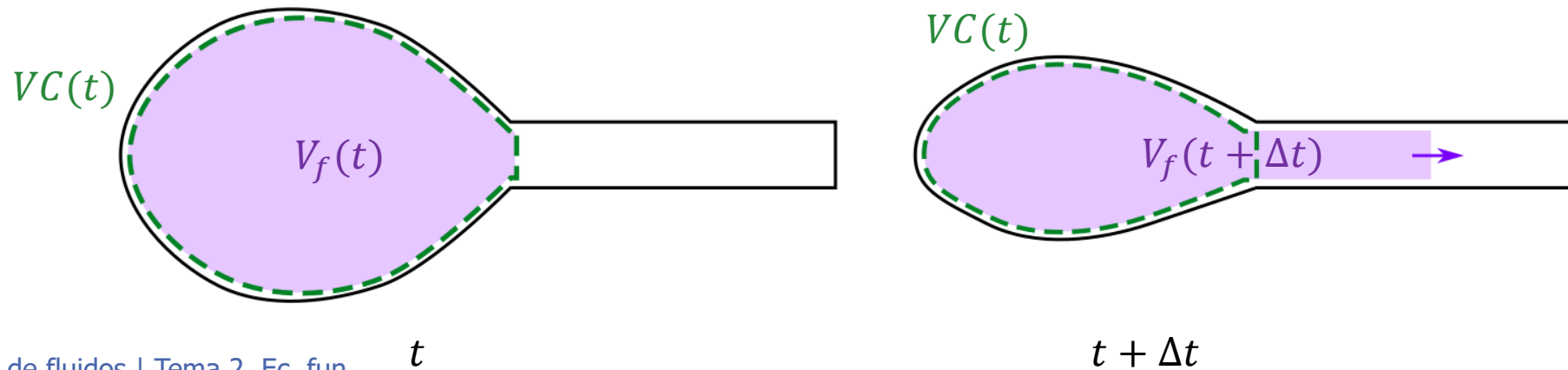
- Tercer Teorema del Transporte de Reynolds. **Relaciona la variación en un volumen fluido con la de un volumen de control:**

Este término no sabemos calcularlo pero es necesario para formular las leyes de conservación

$$\underbrace{\frac{d}{dt} \int_{V_f(t)} b dV}_{\text{Variación de } b(x,t) \text{ en el volumen fluido (Vf)}} = \underbrace{\frac{d}{dt} \int_{VC(t)} b dV}_{\text{Variación de } b(x,t) \text{ en el volumen de control (VC)}} + \underbrace{\int_{SC(t)} b(\vec{v} - \vec{v}_c) \cdot \hat{n} dS}_{\text{Flujo de } b(x,t) \text{ a través de la superficie del volumen de control (SC)}}$$

Estas integrales si sabemos calcularlas ya que el VC lo definimos nosotros

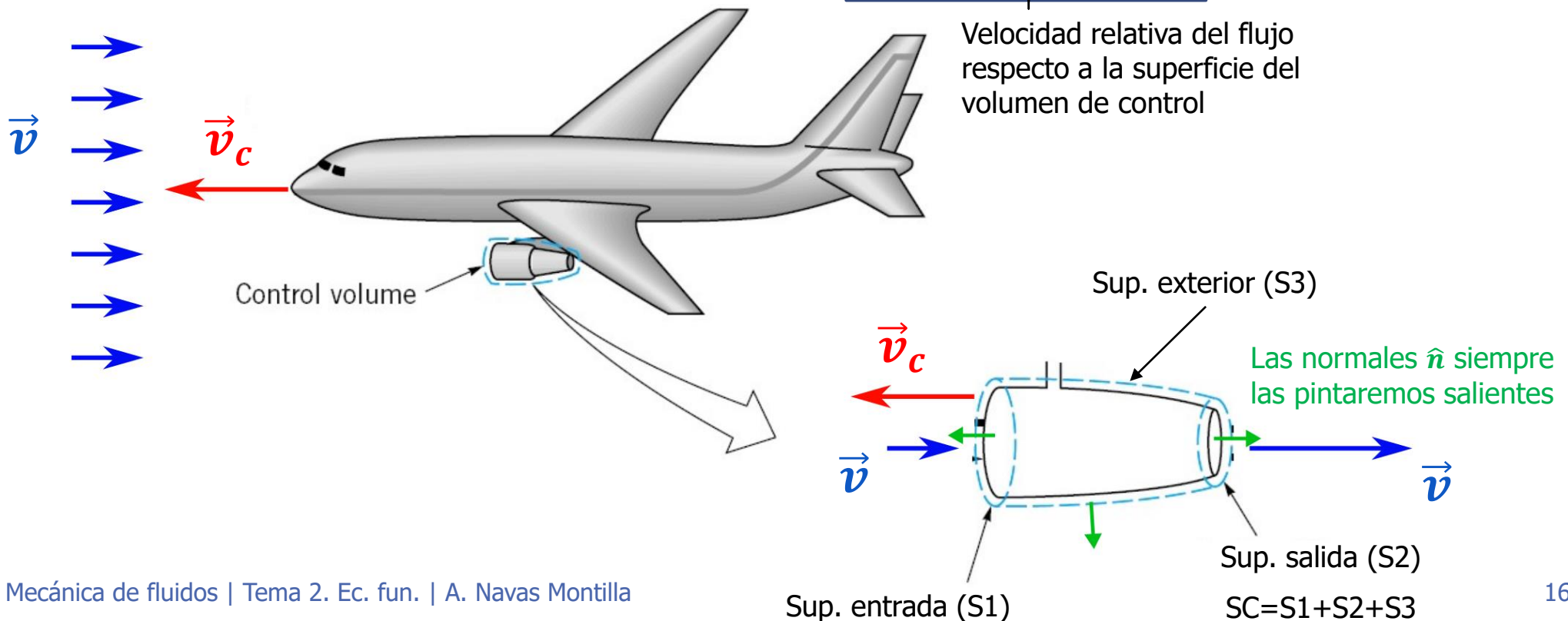
Ejemplo globo que se deshincha:



# Tercer Teorema del transporte de Reynolds

- **Importante.** Velocidad del flujo ( $\vec{v}$ ), velocidad del VC ( $\vec{v}_c$ ) y cálculo de la integral del flujo en la SC:

$$\frac{d}{dt} \int_{V_f(t)} b dV = \frac{d}{dt} \int_{V_C(t)} b dV + \int_{SC(t)} b (\underbrace{\vec{v} - \vec{v}_c}_{\text{Velocidad relativa del flujo respecto a la superficie del volumen de control}}) \cdot \hat{n} dS$$





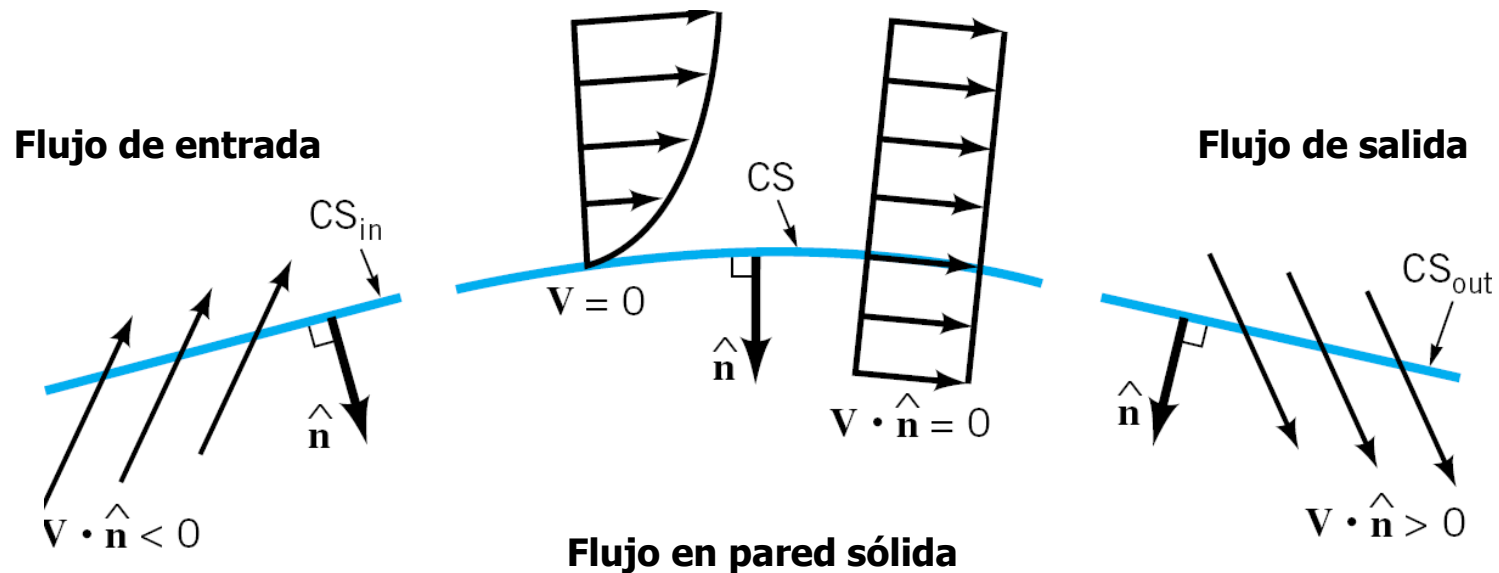
# Tercer Teorema del transporte de Reynolds

- **Importante.** Cálculo de la integral del flujo en la SC:

$$\int_{SC} b(\underbrace{\vec{v} - \vec{v}_c}_{\text{Velocidad relativa (V en el esquema inferior)}}) \cdot \hat{n} dS$$

Recordatorio  
Producto escalar:  $\vec{v} \cdot \hat{n} = |\vec{v}| \cdot |\hat{n}| \cdot \cos\theta$

Velocidad relativa (V en el esquema inferior)



# Conservación de la masa

- Consideremos un volumen fluido  $V_f(t)$  con la densidad del fluido denotada por  $\rho(\vec{x}, t)$ . La **masa** del **volumen fluido** es:

$$M = \int_{V_f(t)} \rho dV$$

- El principio de conservación de la masa establece que: **la masa contenida en un volumen fluido\* es constante:**

$$\frac{d}{dt} M = 0 \quad \rightarrow \quad \boxed{\frac{d}{dt} \int_{V_f(t)} \rho dV = 0}$$

- Aplicando el tercer teorema del transporte de Reynolds con  $b = \rho$  podemos expresar la derivada de la masa en el volumen fluido en función de integrales en un VC, obteniendo:

$$\boxed{\frac{d}{dt} \int_{VC(t)} \rho dV + \int_{SC(t)} \rho(\vec{v} - \vec{v}_c) \cdot \hat{n} dS = 0}$$

\***Recordatorio:** El volumen fluido contiene siempre las mismas partículas de fluido, se mueve “con el fluido”

# Conservación de la masa (forma compacta)

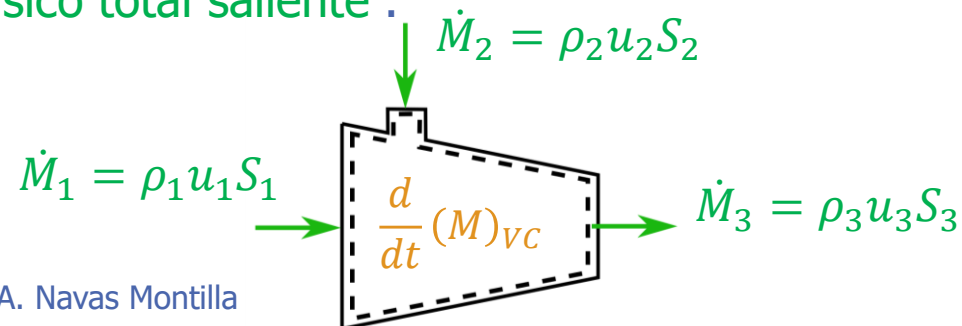
- Reordenando la ecuación anterior obtenemos:

$$\underbrace{\frac{d}{dt} \int_{VC(t)} \rho dV}_{\text{Variación de la masa en el VC}} = - \underbrace{\int_{SC(t)} \rho (\vec{v} - \vec{v}_c) \cdot \hat{n} dS}_{\text{Flujo másico neto}}$$

- Podemos considerar que el flujo másico neto será la diferencia entre el flujo entrante y el saliente (*ojo con el signo menos!*), y escribir:

$$\frac{d}{dt} (M)_{VC} = \dot{M}_{in} - \dot{M}_{out}$$

que indica que “la **variación de la masa en el volumen de control** es igual al **flujo másico total entrante** menos el **flujo másico total saliente**”.



$$\begin{aligned}\dot{M}_{in} &= \dot{M}_1 + \dot{M}_2 \\ \dot{M}_{out} &= \dot{M}_3\end{aligned}$$

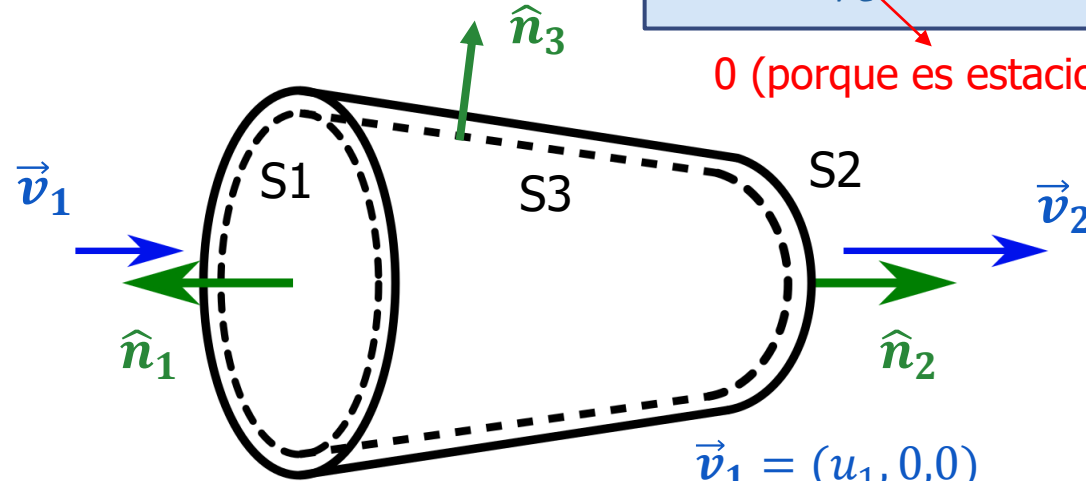
# Conservación de la masa – Un ejemplo

- Flujo **estacionario** en una tobera convergente con  $\rho$  constante. Calcular  $u_2$  conocida  $u_1$ :

$$\frac{d}{dt} \int_{VC} \rho dV = - \int_{SC} \rho (\vec{v} - \vec{v}_c) \cdot \hat{n} dS$$

0 (porque es estacionario)

0



SC = S1(entrada) +  
S2(salida) + S3(lateral)

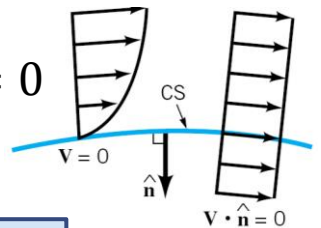
$$\begin{aligned}\vec{v}_1 &= (u_1, 0, 0) \\ \vec{v}_2 &= (u_2, 0, 0) \\ \hat{n}_1 &= (-1, 0, 0) \\ \hat{n}_2 &= (1, 0, 0) \\ \vec{v}_3 \cdot \hat{n}_3 &= 0 \\ \vec{v}_c &= 0\end{aligned}$$

$$- \int_{SC} \rho (\vec{v} - \vec{v}_c) \cdot \hat{n} dS$$

$$0 = \rho u_1 S_1 - \rho u_2 S_2$$

( $0 = \dot{M}_{in} - \dot{M}_{out}$ )

$$\begin{aligned}- \int_{S1} \rho \vec{v}_1 \cdot \hat{n}_1 dS &= \rho u_1 S_1 \\ &+ \\ - \int_{S2} \rho \vec{v}_2 \cdot \hat{n}_2 dS &= - \rho u_2 S_2 \\ &+ \\ - \int_{S3} \rho \vec{v}_3 \cdot \hat{n}_3 dS &= 0\end{aligned}$$



$$\rho u_1 S_1 = \rho u_2 S_2$$

# Forma diferencial de la ecuación de la masa

- Para obtener la forma diferencial de la ecuación de conservación de la masa aplicaremos el primer teorema del transporte de Reynolds a:

$$\frac{d}{dt} \int_{V_f(t)} \rho dV = 0$$

obteniendo:

$$\int_{V_f(t)} \frac{\partial \rho}{\partial t} dV + \int_{S_f(t)} \rho \vec{v} \cdot \hat{n} dS = 0$$

- Ahora aplicaremos el teorema de la divergencia:  $\int_{S_f(t)} \rho \vec{v} \cdot \hat{n} dS = \int_{V_f(t)} \nabla \cdot (\rho \vec{v}) dV$

y sustituiremos en la ecuación anterior:

$$\int_{V_f(t)} \frac{\partial \rho}{\partial t} dV + \int_{V_f(t)} \nabla \cdot (\rho \vec{v}) dV = 0 \quad \rightarrow \quad \int_{V_f(t)} \left( \frac{\partial \rho}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho \vec{v}) \right) dV = 0$$

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

Para una partícula  
fluida

# Conservación del momento lineal - 2ª ley de Newton

- Consideremos un volumen fluido  $V_f(t)$ . El **momento lineal** del **volumen fluido** es:

$$\vec{P} = \int_{V_f(t)} \rho \vec{v} dV$$

- El principio de conservación del momento establece que: **la variación del momento lineal del volumen fluido es igual al sumatorio de fuerzas externas (2ª ley Newton):**

$$\frac{d}{dt} \vec{P} = \sum \vec{F}_{ext} \quad \rightarrow \quad \boxed{\frac{d}{dt} \int_{V_f(t)} \rho \vec{v} dV = \sum_{V_f(t)} \vec{F}_{ext}}$$

Fuerzas de superficie  
Fuerzas de volumen

- Aplicando el tercer teorema del transporte de Reynolds con  $b = \rho \vec{v}$  podemos escribir:

$$\frac{d}{dt} \int_{VC(t)} \rho \vec{v} dV + \int_{SC(t)} \rho \vec{v} [(\vec{v} - \vec{v}_c) \cdot \hat{n}] dS = \int_{SC(t)} -p \hat{n} dS + \int_{SC(t)} \vec{\tau}_v \cdot \hat{n} dS + \int_{VC(t)} \rho \vec{f}_m dV$$

Variación temporal de  
momento en el VC

Flujo de momento a  
través de la  
superficie del VC

Fuerzas de superficie  
sobre la superficie  
del VC

Fuerzas de volumen  
sobre el VC

# Conservación del momento lineal (forma compacta)

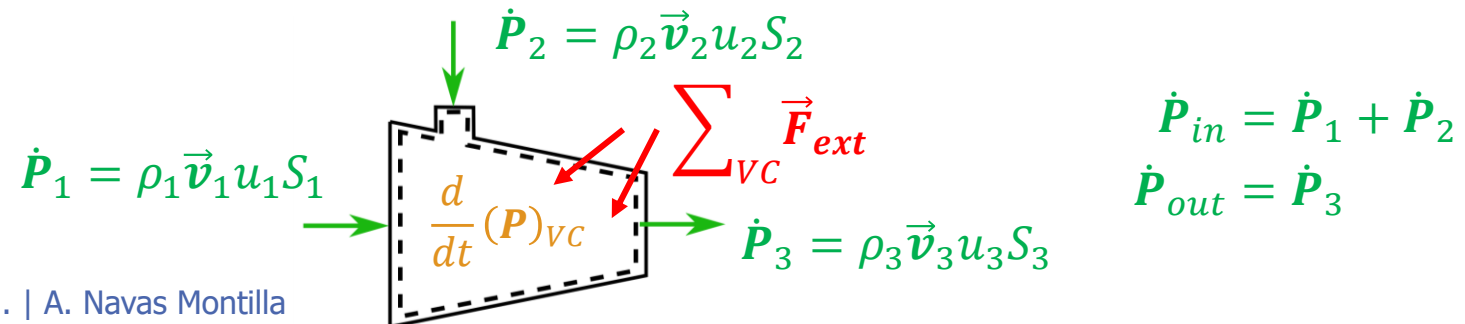
- Reordenando la ecuación anterior obtenemos:

$$\frac{d}{dt} \int_{VC(t)} \rho \vec{v} dV = - \int_{SC(t)} \rho \vec{v} [(\vec{v} - \vec{v}_c) \cdot \hat{n}] dS + \int_{SC(t)} -p \hat{n} dS + \int_{SC(t)} \vec{\tau}_v \cdot \hat{n} dS + \int_{VC(t)} \rho \vec{f}_m dV$$

- Podemos considerar que el flujo de momento neto será la diferencia entre el flujo entrante y el saliente y escribir:

$$\frac{d}{dt} (\mathbf{P})_{VC} = \dot{\mathbf{P}}_{in} - \dot{\mathbf{P}}_{out} + \sum_{VC} \vec{\mathbf{F}}_{ext}$$

que indica que “la **variación del momento lineal en el volumen de control** es igual al **flujo de momento total entrante** menos el **flujo de momento total saliente** más **las fuerzas externas**”.



# Conservación del momento lineal – Fuerzas externas

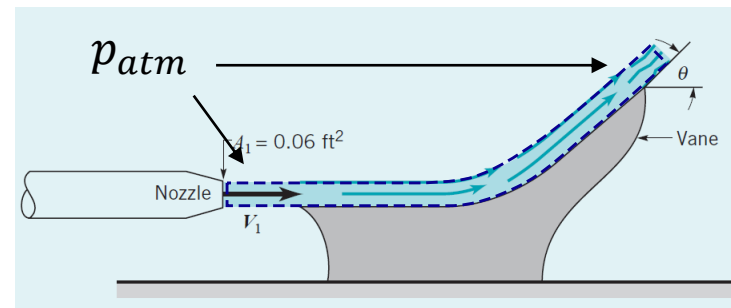
- Fuerza de presión:

$$\frac{d}{dt} \int_{VC(t)} \rho \vec{v} dV = - \int_{SC(t)} \rho \vec{v} [(\vec{v} - \vec{v}_c) \cdot \hat{n}] dS + \int_{SC(t)} -p \hat{n} dS + \int_{SC(t)} \vec{\tau}_v \cdot \vec{n} dS + \int_{VC(t)} \rho \vec{f}_m dV$$

- Se calcula como la suma de las integrales en las superficies que componen la SC:

$$\int_{SC(t)} -p \hat{n} dS = \sum_{i=1}^{N \text{ superficies}} \int_{S_i} -p \hat{n} dS$$

- Siempre llevará la **dirección contraria a la normal** de la superficie.
- En un **chorro libre**, la presión en cualquier sección del mismo será igual a la **presión atmosférica**.





# Conservación del momento lineal – Fuerzas externas

- Fuerzas viscosas:

$$\frac{d}{dt} \int_{VC(t)} \rho \vec{v} dV = - \int_{SC(t)} \rho \vec{v} [(\vec{v} - \vec{v}_c) \cdot \hat{n}] dS + \int_{SC(t)} -p \vec{n} dS + \int_{SC(t)} \tilde{\tau}_v \cdot \hat{n} dS + \int_{VC(t)} \rho \vec{f}_m dV$$

- Se calcula como la suma de las integrales en las superficies que componen la SC:

$$\int_{SC(t)} \tilde{\tau}_v \cdot \hat{n} dS = \sum_{i=1}^{N \text{ superficies}} \int_{S_i} \tilde{\tau}_v \cdot \hat{n} dS$$

- Recordamos que si tenemos un fluido newtoniano incompresible, el tensor de esfuerzos viscosos se expresa como:

$$\tilde{\tau}_v \approx 2\mu \begin{pmatrix} \frac{\partial u}{\partial x} & \frac{1}{2} \left( \frac{\partial u}{\partial y} + \frac{\partial v}{\partial x} \right) & \frac{1}{2} \left( \frac{\partial u}{\partial z} + \frac{\partial w}{\partial x} \right) \\ \frac{1}{2} \left( \frac{\partial u}{\partial y} + \frac{\partial v}{\partial x} \right) & \frac{\partial v}{\partial y} & \frac{1}{2} \left( \frac{\partial v}{\partial z} + \frac{\partial w}{\partial y} \right) \\ \frac{1}{2} \left( \frac{\partial u}{\partial z} + \frac{\partial w}{\partial x} \right) & \frac{1}{2} \left( \frac{\partial v}{\partial z} + \frac{\partial w}{\partial y} \right) & \frac{\partial w}{\partial z} \end{pmatrix}$$

Aunque **cuando se utilizan ecuaciones integrales no trabajaremos con esta expresión** ya que no conocemos la velocidad en todos los puntos. Solo necesitaremos saber dónde existen esf.

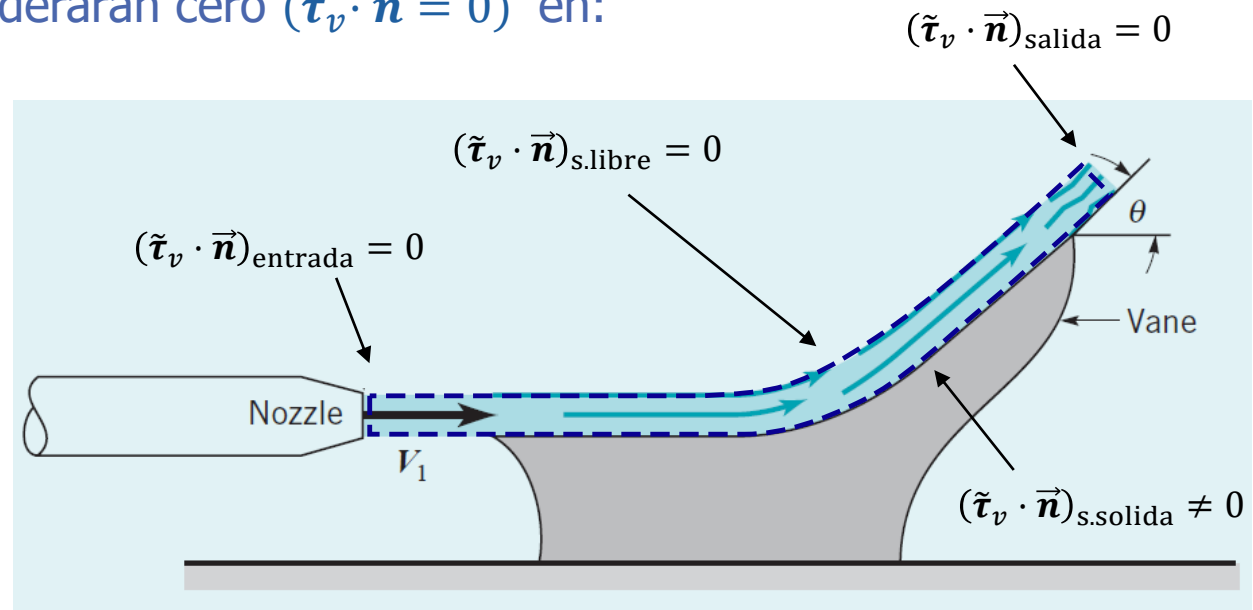
# Conservación del momento lineal – Fuerzas externas

- Fuerzas viscosas:

$$\frac{d}{dt} \int_{VC(t)} \rho \vec{v} dV = - \int_{SC(t)} \rho \vec{v} [(\vec{v} - \vec{v}_c) \cdot \hat{n}] dS + \int_{SC(t)} -p \vec{n} dS + \int_{SC(t)} \tilde{\tau}_v \cdot \hat{n} dS + \int_{VC(t)} \rho \vec{f}_m dV$$

- Los esfuerzos viscosos se considerarán cero ( $\tilde{\tau}_v \cdot \hat{n} = 0$ ) en:
  - Superficies de entrada/salida
  - Superficie libre

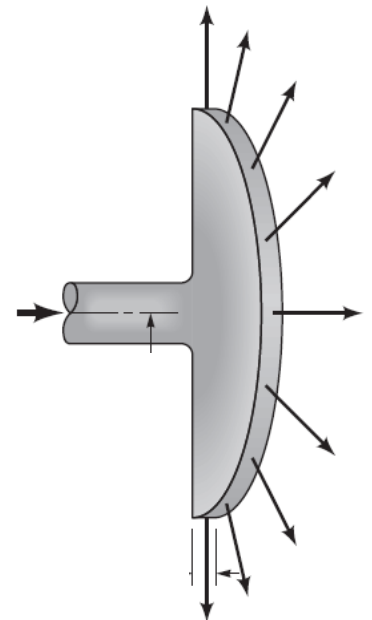
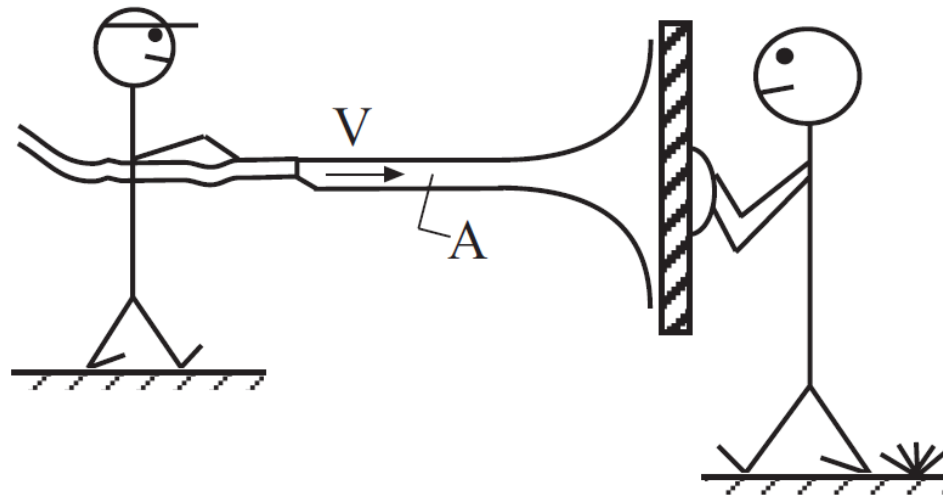
Ejemplo:  
SC = S entrada + S salida +  
S libre + S solida



# Conservación del momento lineal – Un ejemplo

Un policía dispersa a un manifestante con un chorro de agua, con velocidad  $V$  y sección  $A$ .

- a) Calcular la fuerza que tiene que hacer el manifestante para no ser arrastrado por el chorro, suponiendo que se protege con una tapa circular de un contenedor de basura.
- b) ¿Y si la tapa es rectangular?
- c) Repetir los cálculos suponiendo que el manifestante se aleja del policía con velocidad  $U$ .



# Forma diferencial de la ecuación del momento lineal

- Para obtener la forma diferencial de la ecuación de conservación de la masa aplicaremos el primer teorema del transporte de Reynolds a:

$$\frac{d}{dt} \int_{V_f(t)} \rho \vec{v} dV = \sum_{V_f(t)} \vec{F}_{ext}$$

obteniendo:

$$\frac{d}{dt} \int_{V_f(t)} \rho \vec{v} dV + \int_{S_f(t)} \rho \vec{v} [\vec{v} \cdot \hat{n}] dS = \int_{S_f(t)} -p \hat{n} dS + \int_{S_f(t)} \tilde{\tau}_v \cdot \hat{n} dS + \int_{V_f(t)} \rho \vec{f}_m dV$$

- Ahora aplicaremos el teorema de Gauss:

$$\int_{S_f(t)} \rho \vec{v} [\vec{v} \cdot \hat{n}] dS = \int_{V_f(t)} \nabla \cdot (\rho \vec{v} \otimes \vec{v}) dV$$

Producto diádico

$$\int_{S_f(t)} -p \hat{n} dS = \int_{V_f(t)} -\nabla p dV$$

$$\int_{S_f(t)} \tilde{\tau}_v \cdot \hat{n} dS = \int_{V_f(t)} \nabla \cdot \tilde{\tau}_v dV$$

y sustituiremos en la ecuación anterior, obteniendo:

$$\frac{\partial(\rho \vec{v})}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho \vec{v} \otimes \vec{v}) = -\nabla p + \nabla \cdot \tilde{\tau}_v + \rho \vec{f}_m$$

# Forma diferencial de la ecuación del momento lineal

- La ecuación de la página anterior aun se puede simplificar más. Si partimos de:

$$\frac{\partial(\rho \vec{v})}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho \vec{v} \otimes \vec{v}) = -\nabla p + \nabla \cdot \tilde{\tau}_v + \rho \vec{f}_m$$

Y reordenamos los términos del lado izquierdo (haciendo la derivada de un producto) obtenemos:

$$\vec{v} \underbrace{\left( \frac{\partial \rho}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho \vec{v}) \right)}_{\text{ec. conservacion masa}} + \rho \underbrace{\left( \frac{\partial \vec{v}}{\partial t} + \vec{v} \cdot \nabla \vec{v} \right)}_{\frac{D\vec{v}}{Dt}} = -\nabla p + \nabla \cdot \tilde{\tau}_v + \rho \vec{f}_m$$

0

Obteniendo:

$$\rho \left( \frac{\partial \vec{v}}{\partial t} + \vec{v} \cdot \nabla \vec{v} \right) = -\nabla p + \nabla \cdot \tilde{\tau}_v + \rho \vec{f}_m$$

Sobre una partícula fluida

||

$$\rho \vec{a} = -\nabla p + \nabla \cdot \tilde{\tau}_v + \rho \vec{f}_m$$

# Conservación del momento angular

- Consideremos un volumen fluido  $V_f(t)$ . El **momento angular** del **volumen fluido** es:

$$\vec{L} = \int_{V_f(t)} \vec{r} \times \rho \vec{v} dV$$

- El principio de conservación del momento angular establece que: **la variación del momento angular del volumen fluido es igual al sumatorio de momentos externos:**

$$\frac{d}{dt} \vec{L} = \sum \vec{M}_{ext} \rightarrow \frac{d}{dt} \int_{V_f(t)} \rho \vec{r} \times \rho \vec{v} dV = \sum_{V_f(t)} \vec{M}_{ext}$$

$\vec{M}_{ext}$  → M. de fuerzas de superficie  
 $\vec{M}_{ext}$  → M. de fuerzas de volumen

- Aplicando el tercer teorema del transporte de Reynolds con  $b = \rho \vec{v}$  podemos escribir:

$$\frac{d}{dt} \int_{VC(t)} \vec{r} \times \rho \vec{v} dV + \int_{SC(t)} \rho \vec{r} \times \vec{v} [(\vec{v} - \vec{v}_c) \cdot \hat{n}] dS = \int_{SC(t)} -\vec{r} \times p \hat{n} dS + \int_{SC(t)} \vec{r} \times (\vec{\tau}_v \cdot \hat{n}) dS + \int_{VC(t)} \vec{r} \times \rho \vec{f}_m dV$$

Variación temporal de momento en el VC

Flujo de momento a través de la superficie del VC

Momento de fuerzas de superficie sobre la superficie del VC

Momento de fuerzas de volumen sobre el VC

# Conservación de la energía total (1º principio termo.)

- Consideremos un volumen fluido  $V_f(t)$ . La **energía** total en el **volumen fluido** será la suma de la energía interna y cinética:

$$E = \int_{V_f(t)} \rho \left( e + \frac{1}{2} |\vec{v}|^2 \right) dV$$

- El principio de conservación de la energía total establece que: **el cambio en la energía total de un sistema (volumen fluido) es igual al trabajo sobre éste más el calor añadido al mismo:**

$$\frac{dE}{dt} = \dot{W}_{ext} + \dot{Q}_{in}$$

$$\frac{d}{dt} \int_{V_f(t)} \rho \left( e + \frac{1}{2} |\vec{v}|^2 \right) dV = \underbrace{\int_{S_f(t)} (\vec{\tau} \cdot \hat{n}) \cdot \vec{v} dS + \int_{V_f(t)} \rho \vec{f}_m \cdot \vec{v} dV}_{\text{Potencia de las fuerzas de superficie y másicas}} + \underbrace{\int_{S_f(t)} -\vec{q} \cdot \hat{n} dS + \int_{V_f(t)} \dot{q}_v dV}_{\text{Flujo de calor entrante y calor generado en interior}}$$

$$\begin{aligned} & \frac{d}{dt} \int_{V_C(t)} \rho \left( e + \frac{1}{2} |\vec{v}|^2 \right) dV + \int_{S_C(t)} \rho \left( e + \frac{1}{2} |\vec{v}|^2 \right) [(\vec{v} - \vec{v}_c) \cdot \hat{n}] dS \\ &= \int_{S_C(t)} (-p\vec{n} + \vec{\tau}_v \cdot \hat{n}) \cdot \vec{v} dS + \int_{V_C(t)} \rho \vec{f}_m \cdot \vec{v} dV + \int_{S_C(t)} -\vec{q} \cdot \hat{n} dS + \int_{V_C(t)} \dot{q}_v dV \end{aligned}$$

# Conservación de la energía total (1º principio termo.) (forma compacta)

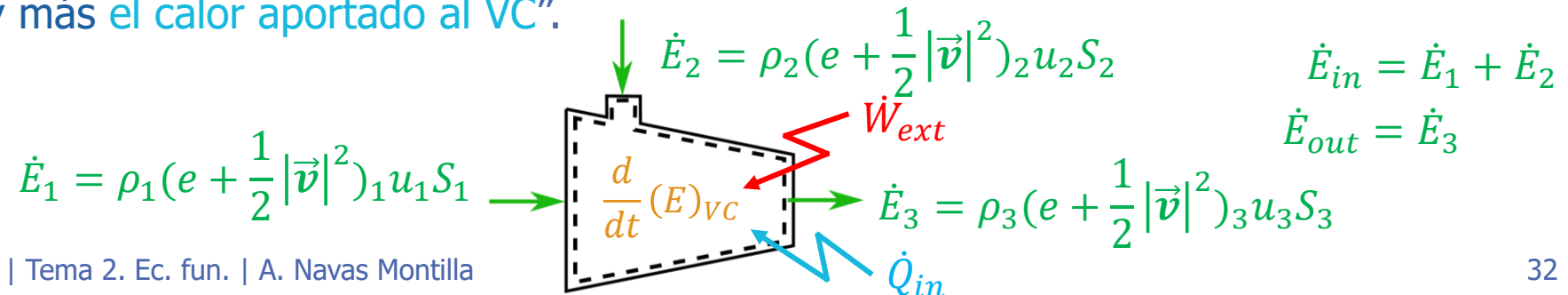
- Reordenando la ecuación anterior obtenemos:

$$\frac{d}{dt} \int_{VC(t)} \rho \left( e + \frac{1}{2} |\vec{v}|^2 \right) dV = - \int_{SC(t)} \rho \left( e + \frac{1}{2} |\vec{v}|^2 \right) [(\vec{v} - \vec{v}_c) \cdot \hat{n}] dS + \int_{SC(t)} (-p\vec{n} + \tilde{\tau}_v \cdot \hat{n}) \cdot \vec{v} dS + \int_{VC(t)} \rho \vec{f}_m \cdot \vec{v} dV + \int_{SC(t)} -\vec{q} \cdot \hat{n} dS + \int_{VC(t)} \dot{q}_v dV$$

- Podemos considerar que el flujo neto de energía será la diferencia entre el flujo entrante y el saliente y escribir:

$$\frac{d}{dt} (E)_{VC} = \dot{E}_{in} - \dot{E}_{out} + \dot{W}_{ext} + \dot{Q}_{in}$$

que indica que “la **variación de la energía en el volumen de control** es igual al **flujo de energía total entrante** menos el **flujo de energía total saliente** más el **trabajo de las fuerzas externas sobre el VC** y más el **calor aportado al VC**”.





# Conservación de la energía cinética

- La ecuación de conservación de la energía cinética la obtenemos de multiplicar la ecuación diferencial del momento lineal por la velocidad (potencia = fuerza x velocidad):

$$\vec{v} \cdot \left( \rho \frac{D\vec{v}}{Dt} = -\nabla p + \nabla \cdot \tilde{\tau}_v + \rho \vec{f}_m \right)$$

Obteniendo:

$$\rho \frac{D}{Dt} \left( \frac{|\vec{v}|^2}{2} \right) = - \underbrace{\vec{v} \cdot \nabla p}_{\nabla \cdot (p\vec{v}) - p\nabla \cdot \vec{v}} + \underbrace{\vec{v} \cdot \nabla \cdot \tilde{\tau}_v}_{\nabla \cdot (\tilde{\tau}_v \vec{v}) - \tilde{\tau}_v : \nabla \vec{v}} + \rho \vec{v} \cdot \vec{f}_m$$

Que en forma integral queda:

$$\begin{aligned} & \frac{d}{dt} \int_{VC(t)} \rho \frac{|\vec{v}|^2}{2} dV + \int_{SC(t)} \rho \frac{|\vec{v}|^2}{2} [(\vec{v} - \vec{v}_c) \cdot \hat{n}] dS \\ &= \underbrace{\int_{SC(t)} (-p\vec{n} + \tilde{\tau}_v \cdot \hat{n}) \cdot \vec{v} dS}_{\text{Potencia total f. superficie (presión y visc.)}} + \underbrace{\int_{VC(t)} p \nabla \cdot \vec{v} dV}_{\text{Potencia compresión/expansión}} - \underbrace{\int_{VC(t)} \phi_v dV}_{\text{Potencia disipación viscosa}} + \underbrace{\int_{VC(t)} \rho \vec{f}_m \cdot \vec{v} dV}_{\text{Potencia fuerzas másicas}} \end{aligned}$$

# Conservación de la energía interna

$$\text{Energía interna} = \text{Energía total} - \text{Energía cinética}$$

- Restamos primer miembro de las ecuaciones:

$$- \frac{d}{dt} \int_{VC(t)} \rho \left( e + \frac{1}{2} |\vec{v}|^2 \right) dV + \int_{SC(t)} \rho \left( e + \frac{1}{2} |\vec{v}|^2 \right) [(\vec{v} - \vec{v}_c) \cdot \hat{n}] dS$$

$$- \frac{d}{dt} \int_{VC(t)} \rho \frac{|\vec{v}|^2}{2} dV + \int_{SC(t)} \rho \frac{|\vec{v}|^2}{2} [(\vec{v} - \vec{v}_c) \cdot \hat{n}] dS$$

$$\frac{d}{dt} \int_{VC(t)} \rho e dV + \int_{SC(t)} \rho e [(\vec{v} - \vec{v}_c) \cdot \hat{n}] dS$$

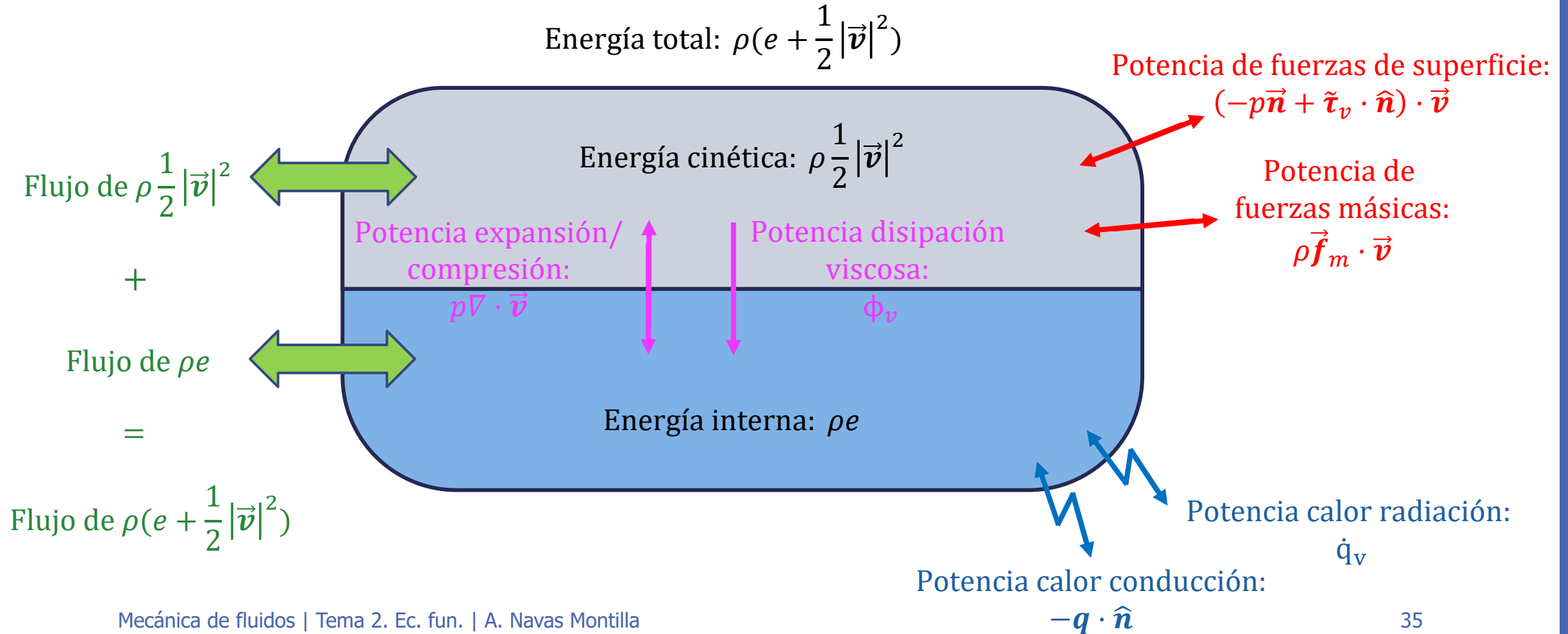
- Restamos segundo miembro de las ecuaciones:

$$- \int_{SC(t)} (-p\vec{n} + \vec{\tau}_v \cdot \hat{n}) \cdot \vec{v} dS + \int_{VC(t)} \rho \vec{f}_m \cdot \vec{v} dV + \int_{SC(t)} -\vec{q} \cdot \hat{n} dS + \int_{VC(t)} \dot{q}_v dV$$

$$- \int_{SC(t)} (-p\vec{n} + \vec{\tau}_v \cdot \hat{n}) \cdot \vec{v} dS + \int_{VC(t)} p \nabla \cdot \vec{v} dV - \int_{VC(t)} \phi_v dV + \int_{VC(t)} \rho \vec{f}_m \cdot \vec{v} dV$$

$$\int_{SC(t)} -\vec{q} \cdot \hat{n} dS + \int_{VC(t)} \dot{q}_v dV - \int_{VC(t)} p \nabla \cdot \vec{v} dV + \int_{VC(t)} \phi_v dV$$

# Resumen flujos y fuentes de intercambio energético



# Ecuación de Bernoulli

Consideramos la ecuación de la energía total sin viscosidad (fricción), ni transferencia de calor:

$$\begin{aligned} & \frac{d}{dt} \int_{VC(t)} \rho \left( e + \frac{1}{2} |\vec{v}|^2 \right) dV + \int_{SC(t)} \rho \left( e + \frac{1}{2} |\vec{v}|^2 \right) [(\vec{v} - \vec{v}_c) \cdot \hat{n}] dS \\ &= \int_{SC(t)} (-p\vec{n} + \cancel{\tilde{\tau}_v \cdot \vec{n}}^0) \cdot \vec{v} dS + \int_{VC(t)} \rho \vec{f}_m \cdot \vec{v} dV + \int_{SC(t)} \cancel{-\vec{q} \cdot \vec{n}}^0 dS + \int_{VC(t)} \cancel{\dot{q}_v}^0 dV \end{aligned}$$

- Si las fuerzas másicas son conservativas (derivan de un potencial):  $\vec{f}_m = -\nabla U$ , podemos escribir:

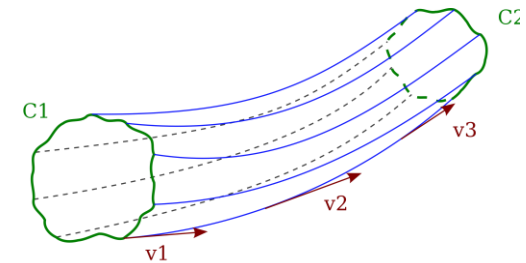
$$\frac{d}{dt} \int_{VC(t)} \rho \left( e + \frac{1}{2} |\vec{v}|^2 + U \right) dV + \int_{SC(t)} \rho \left( e + \frac{1}{2} |\vec{v}|^2 + U \right) [(\vec{v} - \vec{v}_c) \cdot \hat{n}] dS = \int_{SC(t)} (-p\vec{n}) \cdot \vec{v} dS$$

- Si consideramos flujo estacionario y escogemos un tubo de corriente como VC:

$$\left[ \rho v S \left( e + \frac{1}{2} |\vec{v}|^2 + U \right) \right]_2 - \left[ \rho v S \left( e + \frac{1}{2} |\vec{v}|^2 + U \right) \right]_1 = (pvS)_1 - (pvS)_2$$

reordenando y sabiendo que al ser estacionario  $(\rho v S)_1 = (\rho v S)_2 = \dot{M}$ , obtenemos:

$$\left( e + \frac{p}{\rho} + \frac{1}{2} |\vec{v}|^2 + U \right) = \text{constante}$$



En líquidos  $\delta e = 0$ :

$$\left( \frac{p}{\rho} + \frac{1}{2} |\vec{v}|^2 + U \right) = C$$

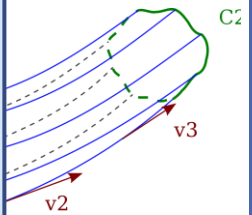
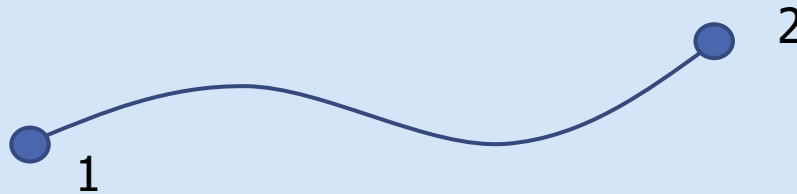
# Ecuación de Bernoulli

$$\left( e + \frac{p}{\rho} + \frac{1}{2} |\vec{v}|^2 + U \right) = \text{constante}$$

Pero entonces... ¿cuándo podemos usar la ecuación de Bernoulli? Se tiene que cumplir que:

- Flujo estacionario
- No viscoso (sin fricción)
- Sin transferencia de calor
- Las fuerzas másicas son conservativas

Y la aplicaremos entre dos puntos conectados por una línea de corriente:



$$\left( e + \frac{p}{\rho} + \frac{1}{2} |\vec{v}|^2 + U \right) = C$$

# Resumen de las ecuaciones de MF en forma diferencial

De manera general, las ecuaciones de la mecánica de fluidos constituyen un sistema de 5 ecuaciones para 5 incógnitas (que dependen de  $\vec{x}$  y  $t$ ):

- ec. conservación de la masa:  $\frac{\partial \rho}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho \vec{v}) = 0$
- ec. conservación del momento lineal:  $\rho \left( \frac{\partial \vec{v}}{\partial t} + \vec{v} \cdot \nabla \vec{v} \right) = -\nabla p + \nabla \cdot \tilde{\tau}_v + \rho \vec{f}_m$
- ec. conservación energía interna:  $\rho \left( \frac{\partial e}{\partial t} + \vec{v} \cdot \nabla e \right) = \nabla \cdot \dot{q} - p \nabla \cdot \vec{v} + \phi_v + \dot{q}_v$
- ec. de estado:  $e = e(\rho, T)$  y  $p = p(\rho, T)$

junto con unas condiciones iniciales y de contorno.

Además, se usarán las relaciones:

$$\tilde{\tau}_v = 2\mu\tilde{e} + \left( \mu_v - \frac{2}{3}\mu \right) (\nabla \cdot \vec{v}) \tilde{I}$$

$$\phi_v = \tilde{\tau}_v : \nabla \vec{v}$$

$$\dot{q} = k \nabla T$$