

# MI3010

## FENÓMENOS DE TRANSPORTE EN METALURGIA EXTRACTIVA

Prof. Christian Ihle  
Prof. Leandro Voisin

FCFM Universidad de Chile  
Departamento de Ingeniería de Minas



Ingeniería de Minas  
FACULTAD DE CIENCIAS  
FÍSICAS Y MATEMÁTICAS  
UNIVERSIDAD DE CHILE



1 TTR y conservación de masa total

2 Algunos casos particulares

## El teorema de transporte de Reynolds

$$\frac{D}{Dt} \int_{\Omega(t)} b(\vec{x}, t) d\Omega = \int_{\Omega(t)} \frac{\partial b}{\partial t} d\Omega + \overbrace{\int_{A(t)} b(\vec{x}, t) \vec{u} \cdot \hat{n} dA}^{\text{término convectivo}} \quad (1a)$$

$$= \int_{\Omega(t)} \left[ \frac{\partial b}{\partial t} + \nabla \cdot (b\vec{u}) \right] d\Omega \quad (1b)$$

Conservación de masa ( $B = \int_{\Omega_C} \rho d\Omega$ ,  $b = \rho$ )

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho \vec{u}) = 0 \quad (2)$$

Fluido incompresible ( $\rho = \rho_0$ , constante):

$$\nabla \cdot \vec{u} = 0 \quad (3)$$

## Volumen de control fijo en el espacio

var. prop.  
extensiva

$$\overbrace{\frac{DB}{Dt}} = \int_{\Omega_C} \frac{\partial b(\vec{x}, t)}{\partial t} d\Omega + \int_{A_C} b(\vec{x}, t) \vec{u} \cdot \hat{n} dA \quad (4)$$

$$= \frac{\partial}{\partial t} \int_{\Omega_C} b(\vec{x}, t) d\Omega + \int_{A_C} b(\vec{x}, t) \vec{u} \cdot \hat{n} dA \quad (5)$$

Densidad constante,  $\rho = \rho_0$ 

## Ecuación de continuidad

$$M = \int_{\Omega(t)} \rho_0 d\Omega. \quad (6)$$

$$\frac{DM}{Dt} = 0 \text{ (principio de conservación de masa)} \Leftrightarrow$$

$$\frac{D\Omega}{Dt} = 0 \text{ (conservación de volumen, ssi } \rho = \rho_0)$$

Entonces,

$$0 = \frac{\partial}{\partial t} \int_{\Omega_C} d\Omega + \int_{A_C} \vec{u} \cdot \hat{n} dA \quad (7)$$

$$\frac{\partial \Omega}{\partial t} = - \underbrace{\int_{A_C} \vec{u} \cdot \hat{n} dA}_{\substack{\text{caudal} \\ \text{volumétrico}}} \quad (8)$$

$\rho$  no depende del espacio, pero sí del tiempo

Caso de un mezclador perfecto

Conservamos masa, con  $b = \rho(t)$  y  $\nabla\rho = 0$  en el interior.

$$0 = \frac{\partial}{\partial t} \int_{\Omega_C} \rho(t) d\Omega + \int_{A_C} \rho(t) \vec{u} \cdot \hat{n} dA \quad (9)$$

$$\frac{\partial(\rho\Omega)}{\partial t} = - \underbrace{\int_{A_C} \rho \vec{u} \cdot \hat{n} dA}_{\substack{\text{caudal} \\ \text{másico}}} \quad (10)$$

## Ejemplo: vaciamiento de un estanque

- Estanque inicialmente lleno de altura  $h_0 < H$  ( $H$  es la altura del estanque)
- Vaciamiento por un orificio de sección  $S$ .
- Caudal de entrada conocido (constante)

Determine la curva de vaciado del estanque Suponga que se cumple la ley de Torricelli\*:  $v_s = \sqrt{2gh}$ , con  $0 \leq h \leq H$ .

$$\text{Ind.: } \int \frac{dx}{1 - \alpha x^{1/2}} = -\frac{2[\alpha\sqrt{x} + \ln(1 - \alpha\sqrt{x})]}{\alpha^2}.$$

---

\*Evangelista Torricelli (Faenza, Italia, 15 de octubre 1608 – Florencia, Italia, 25 de octubre 1647) fue un físico y matemático italiano.

# Ejemplo: mezclador perfecto

Dos entradas a distinta densidad

- $\rho = \rho(t)$  al interior;  $\nabla\rho = 0$
- Recipiente con sección basal constante
- Densidades  $\rho_1$  y  $\rho_2$  (ambas constantes) en la entrada
- Caudales volumétricos constantes  $Q_1$  y  $Q_2$  en las entradas
- Salida de fluido siguiendo la ley de Torricelli

# Puntos por revisar

- ¿Qué pasa cuando la sección basal no es constante?
- ¿Cómo sería el vaciamiento de un conjunto *estratificado* de fluidos?