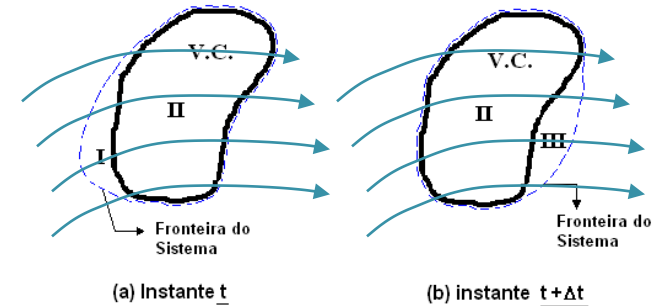


# Hidrodinâmica

## FORMA INTEGRAL DA EQUAÇÃO DA CONTINUIDADE (CONSERVAÇÃO DE MASSA):

- Considere um Volume de Controle indeformável (Região II)
- A Região I é definida de tal forma que sua massa entra no V.C. no intervalo de tempo  $\Delta t$  e a Região III é formada pela massa que sai do V.C. no mesmo intervalo de tempo.
- Por definição, a massa do Sistema é constante.



$$m_{I,t} + m_{II,t} = m_{II,t+\Delta t} + m_{III,t+\Delta t}$$

$$\lim_{\Delta t \rightarrow 0} \frac{m_{II,t+\Delta t} - m_{II,t}}{\Delta t} = \lim_{\Delta t \rightarrow 0} \frac{m_{I,t} - m_{III,t+\Delta t}}{\Delta t}$$

$$\frac{dm_{VC}}{dt} = \dot{m}_{entra} - \dot{m}_{sai}$$

$$\frac{d}{dt} \int \rho dV = \dot{m}_{entra} - \dot{m}_{sai}$$

[ i ]

# Hidrodinâmica

## FORMA INTEGRAL DA EQUAÇÃO DA CONTINUIDADE (CONSERVAÇÃO DE MASSA):

Quando queremos determinar a vazão em volume ( $Q$  [ $m^3/s$ ]) de um escoamento pelo interior de um tubo, basta que multipliquemos a velocidade média do fluido pela área de seção do tubo:

$$Q = V \left[ \frac{m}{s} \right] \times A [m^2] = Q \left[ \frac{m^3}{s} \right]$$

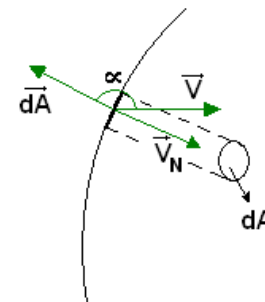
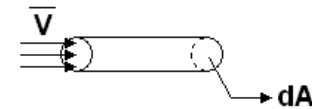
No caso de um tubo, o escoamento é sempre perpendicular à área de seção do mesmo.

Imaginemos agora uma pequena área diferencial,  $dA$ , circular, na superfície de controle:

A vazão normal à superfície é dada por:

$$V_N |d\vec{A}| \quad \text{ou} \quad \vec{V} \cdot d\vec{A}$$

$d\vec{A}$  é definido como o vetor normal à superfície com módulo igual à área diferencial  $dA$  e sempre apontando para fora do volume de controle.



# Hidrodinâmica

## FORMA INTEGRAL DA EQUAÇÃO DA CONTINUIDADE (CONSERVAÇÃO DE MASSA):

Então:

$$\dot{m}_{entra} = - \int_{A.entrada} \rho V \cos \alpha dA$$

pois, o  $\cos \alpha$ , quando o escoamento é para o interior da Superfície de controle, será sempre negativo ( $\alpha > 90^\circ$ ).

$$\dot{m}_{sai} = \int_{A.saida} \rho V \cos \alpha dA$$

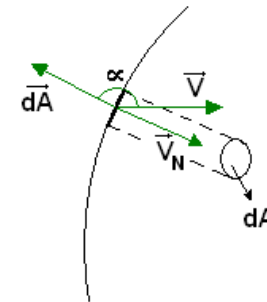
Pois, neste caso, o  $\cos \alpha$  é sempre positivo.

Voltando à equação  $\frac{d}{dt} \int \rho dV = \dot{m}_{entra} - \dot{m}_{sai}$  [i]:

$$\frac{d}{dt} \int_{V.C.} \rho dV = - \int_{A.entrada} \rho V \cos \alpha dA - \int_{A.saida} \rho V \cos \alpha dA$$

Chegamos à **forma integral da Equação da Continuidade**:

$$\frac{d}{dt} \int_{V.C} \rho dV = - \int_{S.C} \rho \vec{V} \cdot d\vec{A}$$



Se o escoamento for PERMANENTE, a massa total dentro do V.C. é constante e independente do tempo, portanto:

$$\dot{m}_{entra} = \dot{m}_{sai}$$

# Hidrodinâmica

## FORMA INTEGRAL DA EQUAÇÃO DA CONTINUIDADE (CONSERVAÇÃO DE MASSA):

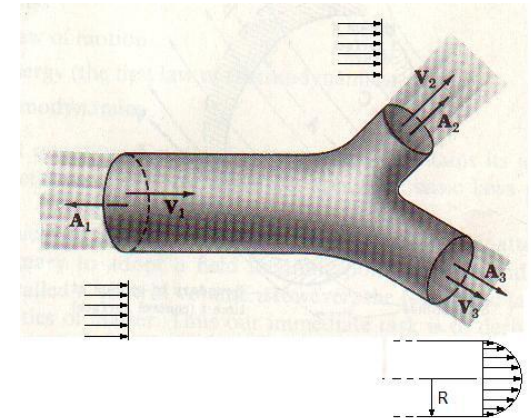
### EXERCÍCIO:

Um fluido incompressível escoa de modo permanente através do duto com duas saídas. O perfil de velocidades é reto nas seções 1 e 2, porém é parabólico na seção 3. Calcule a velocidade  $V_1$ .

Dados:

$$A_1 = 3ft^2; \quad A_2 = 2ft^2; \quad A_3 = 1ft^2; \quad V_2 = 1ft/s$$

$$V_3 = 4 \left( 1 - \frac{r^2}{R^2} \right) \frac{ft}{s}$$



Escoamento permanente:  $\Rightarrow \int_{S.C} \rho \vec{V} \cdot d\vec{A} = 0$   $\left( \alpha = \frac{\pi}{2} \right)$

$$\int_{S.C} \rho \vec{V} \cdot d\vec{A} = \int_1 \rho \vec{V} \cdot d\vec{A} + \int_2 \rho \vec{V} \cdot d\vec{A} + \int_3 \rho \vec{V} \cdot d\vec{A} + \int_4 \rho \vec{V} \cdot d\vec{A} + \int_5 \rho \vec{V} \cdot d\vec{A} = 0$$

$$\int_1 \vec{V} \cdot d\vec{A} + \int_2 \vec{V} \cdot d\vec{A} + \int_3 \vec{V} \cdot d\vec{A} = 0$$

$$(\alpha = \pi) \Rightarrow \int_1 \vec{V} \cdot d\vec{A} = -V_1 A_1 = -3V_1$$

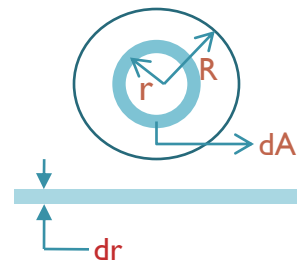
$$(\alpha = 0) \Rightarrow \int_2 \vec{V} \cdot d\vec{A} = V_2 A_2 = 2$$

$$\int_3 \vec{V} \cdot d\vec{A} = \int_3 V_3 2\pi r dr$$

$$-3V_1 + 2 + 2\pi R^2 = 0$$

$$V_1 = \frac{4}{3} \frac{ft}{s}$$

$$\int_3 \rho \vec{V} \cdot d\vec{A} = \int_0^R 4 \left( 1 - \frac{r^2}{R^2} \right) 2\pi r dr = 8\pi \int_0^R \left( r - \frac{r^3}{R^2} \right) dr = 2\pi R^2$$



# Hidrodinâmica

Relembrando, quando estudamos a dinâmica de corpos rígidos:

$$\vec{a} = \frac{d\vec{V}}{dt} \quad \Rightarrow \quad \vec{F} = m \cdot \vec{a} \quad \Rightarrow \quad \vec{F} = \frac{d(m\vec{V})}{dt}$$

$\vec{P} = m\vec{V}$  É O MOMENTO (OU QUANTIDADE DE MOVIMENTO).

## TEOREMA DO TRANSPORTE DE REYNOLDS:

Seja  $N$ , a magnitude de uma propriedade física presente em um meio material contínuo. Se esta propriedade está sendo transportada pela ação do escoamento do material, com velocidade  $\vec{V}$ , então, o Teorema do Transporte de Reynolds afirma que a taxa de variação com o tempo da quantidade total de  $N$  é igual às variações instantâneas de  $N$  no interior do volume de controle, somadas à integral (em toda a superfície de controle) da taxa na qual  $N$  está sendo transportada através da superfície de e para a vizinhança.

$$\left. \frac{dN}{dt} \right|_{\text{sistema}} = \frac{\partial}{\partial t} \int_{VC} \eta \rho dV + \int_{SC} \eta \rho \vec{V} \cdot d\vec{A}$$

$\eta$   $\Rightarrow$  é a propriedade intensiva, correspondente a  $N$ , igual a  $N$  por unidade de massa.

# Hidrodinâmica

Se considerarmos a massa,  $M$ , como sendo a propriedade  $N$ . Então teremos:

$$N = M \quad \left. \frac{dM}{dt} \right|_{\text{sistema}} = 0 \quad \eta = \frac{M}{M} = 1$$

Aplicando o Teorema do Transporte de Reynolds:

$$\left. \frac{dN}{dt} \right|_{\text{sistema}} = \frac{\partial}{\partial t} \int_{VC} \eta \rho dV + \int_{SC} \eta \rho \vec{V} \cdot d\vec{A}$$



$$0 = \frac{\partial}{\partial t} \int_{VC} \rho dV + \int_{SC} \rho \vec{V} \cdot d\vec{A} \quad \Rightarrow \quad \frac{d}{dt} \int_{v.c} \rho dV = - \int_{s.c} \rho \vec{V} \cdot d\vec{A}$$

Que é a forma integral da Equação da Continuidade (conservação de massa)!

# Hidrodinâmica

Se considerarmos o momento,  $\vec{P} = m\vec{V}$ , como sendo a propriedade N. Então teremos:

$$N = \vec{P} = m\vec{V} \quad \left. \frac{d\vec{P}}{dt} \right|_{\text{sistema}} = \vec{F} \quad \eta = \frac{m\vec{V}}{m} = \vec{V}$$

Aplicando o Teorema do Transporte de Reynolds:

$$\left. \frac{dN}{dt} \right|_{\text{sistema}} = \frac{\partial}{\partial t} \int_{VC} \eta \rho d\nu + \int_{SC} \eta \rho \vec{V} \cdot d\vec{A}$$



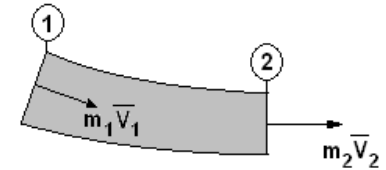
$$\vec{F} = \frac{\partial}{\partial t} \int_{VC} \vec{V} \rho d\nu + \int_{SC} \vec{V} \rho \vec{V} \cdot d\vec{A}$$

Lembrado-nos que:  $\rho AV = \dot{m}$

# Hidrodinâmica

Consideremos o Volume de Controle ao lado, que tem uma entrada (seção (1)) e uma saída (seção (2)). O escoamento transmite momento para dentro e para fora do V.C.

Em regime permanente, a força resultante que atua sobre o V.C. é igual à diferença entre as taxas de momento saindo e entrando no V.C. que acompanham o fluxo de massa.



0 (escoamento permanente)

$$\vec{F} = \frac{\partial}{\partial t} \int_{VC} \vec{V} \rho dV + \int_{SC} \vec{V} \rho \vec{V} \cdot d\vec{A}$$



$$\vec{F} = \dot{m}\vec{V}_2 - \dot{m}\vec{V}_1 = \dot{m}(\vec{V}_2 - \vec{V}_1)$$

Em regime permanente:  $\dot{m}_1 = \dot{m}_2$

A Equação do Momento é uma equação vetorial. As componentes  $x$ ,  $y$  e  $z$  de  $F$  são  $F_x$ ,  $F_y$  e  $F_z$ . As componentes da velocidade são  $u$ ,  $v$  e  $w$ . A vazão mássica (em massa) é dada por:

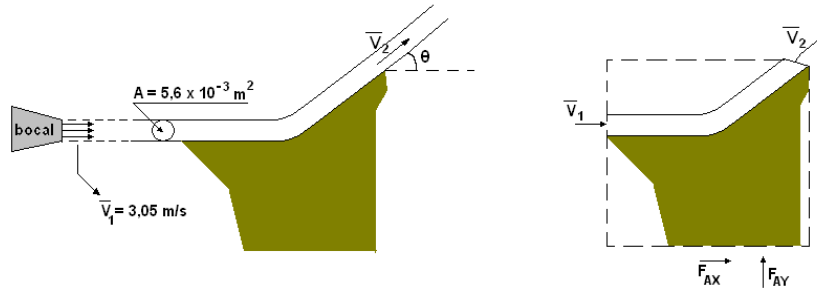
$$\dot{m} = \rho AV$$





# Hidrodinâmica

EXEMPLO:



Um jato de água sai de um bocal com velocidade uniforme  $V = 3,05$  m/s, atinge a superfície plana de um defletor e é desviado em um ângulo  $\theta$ . Determine a força de ancoragem necessária para manter o defletor parado, em função de  $\theta$ .

HIPÓTESES:

Regime permanente;

Água é incompressível ( $\rho = 1000$  kg/m<sup>3</sup>);

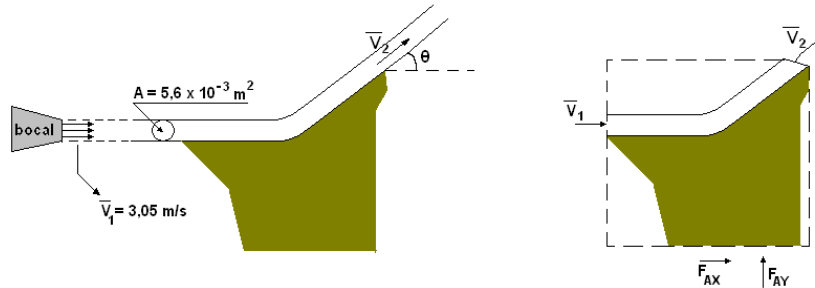
A pressão é a atmosférica em todo o V.C.

Para o V.C. do lado direito da figura, as componentes x e y da equação do momento ficam:

$$\sum F_x = \dot{m}(u_2 - u_1) \quad \sum F_y = \dot{m}(v_2 - v_1)$$

# Hidrodinâmica

EXEMPLO:



Uma vez que a pressão é a atmosférica em toda a superfície de controle, a força total líquida de pressão é nula. Então o somatório de forças em cada eixo x e y se resume às forças de ancoragem  $F_{AX}$  e  $F_{AY}$ :

$$F_{AX} = \dot{m}(V \cos \theta - V) = -\dot{m}V(1 - \cos \theta)$$

$$F_{AY} = \dot{m}(V \sin \theta - 0) = \dot{m}V \sin \theta$$

Como  $\dot{m} = \rho \cdot A \cdot V$

$$F_{AX} = -\rho AV^2(1 - \cos \theta)$$

$$F_{AY} = \rho AV^2 \sin \theta$$

Substituindo os valores:

$$F_{AX} = -(1000)(5,6 \times 10^{-3})(3,05^2)(1 - \cos \theta) = -52,1(1 - \cos \theta)[N]$$

$$F_{AY} = 52,1(\sin \theta)[N]$$

O sinal negativo de  $F_{AX}$  indica que a componente horizontal da força de ancoragem é exercida para a esquerda.

# Hidrodinâmica

EXEMPLO:

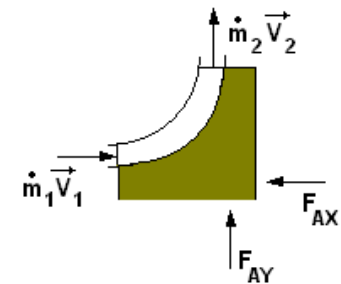
$$F_{AX} = -(1000)(5,6 \times 10^{-3})(3,05^2)(1 - \cos \theta) = -52,1(1 - \cos \theta)[N]$$

$$F_{AY} = 52,1(\sin \theta)[N]$$

Se  $\theta = 90^\circ$ , as forças seriam:

$$F_{AX} = -52,1N \text{ e } F_{AY} = 52,1N$$

Assim, conforme a figura, a força de ancoragem deve se opor ao momento do fluido entrando no V.C. e fornecer o momento de saída.



Já se  $\theta = 180^\circ$ , o jato retorna e as forças serão:

$$F_{AX} = -104,2N \text{ e } F_{AY} = 0$$

