

#### 4. Equações básicas na forma integral para um volume de controle

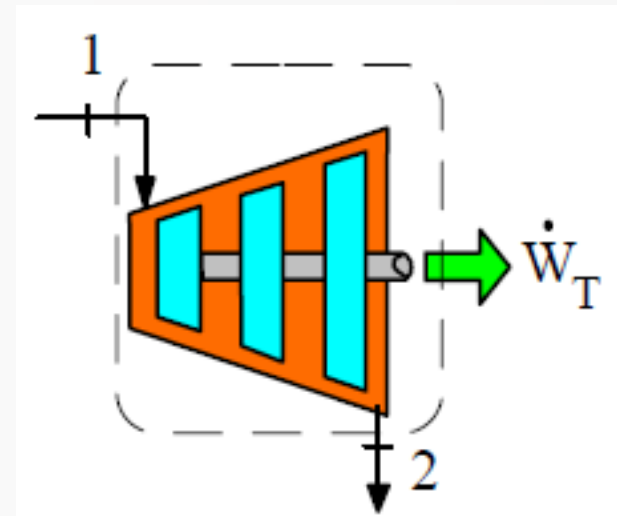
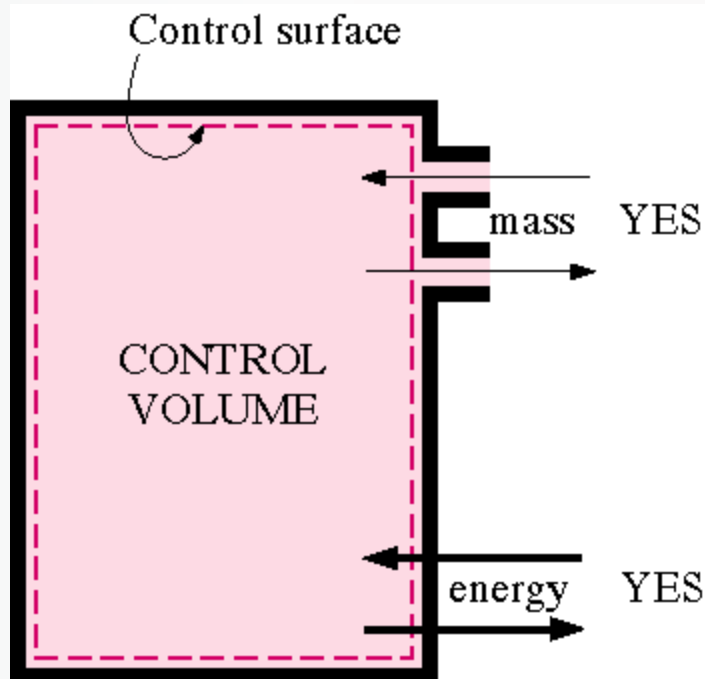
## 4. Equações básicas na forma integral para um volume de controle

- ✓ Estudaremos os fluidos em movimentos;
- ✓ Usaremos a definição de Volume de Controle.

O que é um volume de controle ?

**VOLUME DE CONTROLE** – Volume imaginário ou real através do qual ocorre escoamento de massa para dentro ou para fora do objeto em estudo (também chamado sistema aberto).

**SUPERFÍCIE DE CONTROLE (SC)** – Superfície que delimita o volume de controle. Massa, calor, trabalho e quantidade de movimento podem atravessar a S.C.



## 4. Equações básicas na forma integral para um volume de controle

Por que não fazer a análise em um Sistema ?

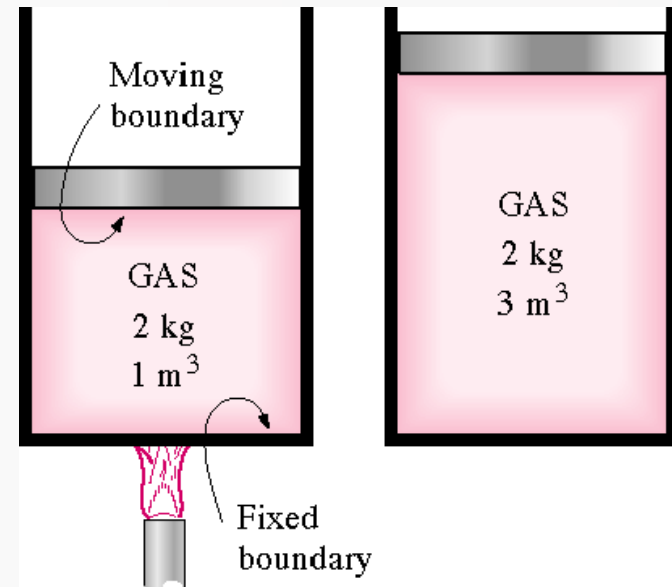
Por que é difícil identificar e seguir a mesma massa de fluido em todos os instantes e porque não estamos interessados no movimento de uma massa de fluido, mas sim no efeito do movimento global do fluido sobre algum dispositivo ou estrutura (ex.: efeito das forças de arrasto e de sustentação sobre a asa de um avião, vazão de um fluido dentro de uma tubulação, etc).

# Leis básicas para um Sistema

## Conservação da massa

$$\left. \frac{dM}{dt} \right|_{\text{SISTEMA}} = 0$$

$$dm = \rho d\Delta$$



$$M_{\text{SISTEMA}} = \int_{\text{SISTEMA}} dm = \int_{\text{VOLUME}} \rho d\Delta$$

## Segunda Lei de Newton

A soma de todas as forças externas agindo sobre um sistema é igual à taxa de variação da quantidade de movimento linear.

$$\vec{F} = \left. \frac{d\vec{P}}{dt} \right|_{\text{SISTEMA}}$$

$$\vec{P}_{\text{SISTEMA}} = \int_{M(\text{SISTEMA})} \vec{V} dm = \int_{\forall(\text{SISTEMA})} \vec{V} \cdot \rho \cdot d\forall$$

## Primeira Lei da Termodinâmica

$$\dot{Q} - \dot{W} = \frac{dE}{dt} \Big|_{\text{SISTEMA}}$$

- ✓ A taxa de transferência de calor é positiva quando calor é adicionado ao sistema pela sua vizinhança.
- ✓ A taxa de trabalho é positiva quando trabalho é realizado pelo sistema sobre sua vizinhança.

A energia total do sistema (E) é dado por:

$$E_{\text{SISTEMA}} = \int_{M(\text{sistema})} e \cdot dm = \int_{\nabla(\text{sistema})} e \cdot \rho \cdot d\nabla$$

$$e = u + \frac{V^2}{2} + g \cdot z$$

## Como converter as equações acima aplicadas a sistema para aplicações em volumes de controle?

Seja  $N$  uma propriedade extensiva do sistema (quantidade de massa, ou movimento linear, ou energia).

Seja  $\eta$  uma propriedade intensiva correspondente (propriedade extensiva por unidade de massa).

De uma maneira genérica podemos escrever:

$$N_{\text{SISTEMA}} = \int_{M(\text{sistema})} \eta \cdot dm = \int_{\nabla(\text{sistema})} \eta \cdot \rho \cdot d\nabla$$

Se  $N = M$  então  $\eta = 1$ , logo

$$M_{\text{SISTEMA}} = \int_{M(\text{sistema})} dm = \int_{\nabla(\text{sistema})} \rho \cdot d\nabla$$



$$N_{\text{SISTEMA}} = \int_{M(\text{sistema})} \eta \cdot dm = \int_{\forall(\text{sistema})} \eta \cdot \rho \cdot d\forall$$

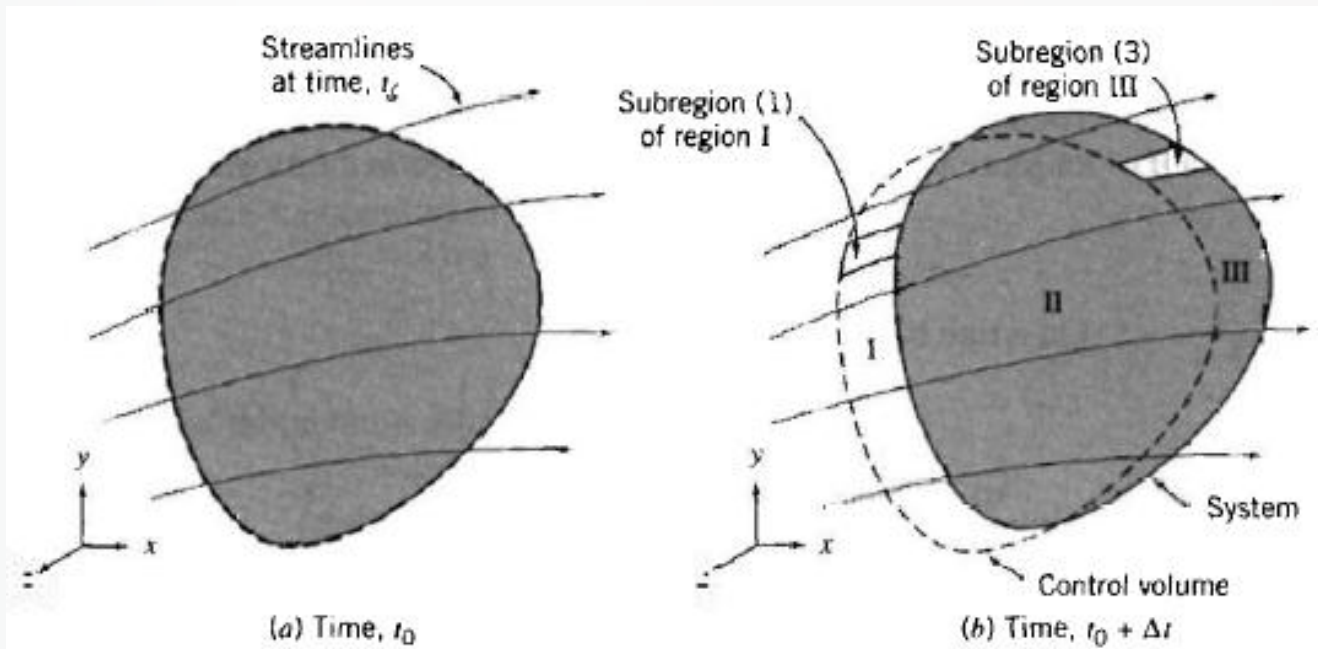
Se  $N = E$  então  $\eta = e$ , logo

$$E_{\text{SISTEMA}} = \int_{M(\text{sistema})} e \cdot dm = \int_{\forall(\text{sistema})} e \cdot \rho \cdot d\forall$$

Se  $N = \mathbf{P}$  então  $\eta = \mathbf{V}$ , logo

$$\vec{\mathbf{P}}_{\text{SISTEMA}} = \int_{M(\text{SISTEMA})} \vec{\mathbf{V}} \, dm = \int_{\forall(\text{SISTEMA})} \vec{\mathbf{V}} \cdot \rho \cdot d\forall$$

Imagine um VC e um sistema que possuem num dado instante a mesma quantidade de matéria e que o sistema esteja se deslocando, passando pelo volume de controle. Neste instante ( $t_0$ ) ambos coincidem. Isto é como uma quantidade de fluido estivesse escoando pelo VC, o qual está fixo no espaço relativo às coordenadas xyz. Chamamos a atenção novamente para o fato de que neste momento o sistema coincide com o VC. Após um tempo infinitesimal  $\Delta t$  o sistema com aquela quantidade de massa terá se deslocado em relação ao VC, estando numa outra posição no instante  $t_0 + \Delta t$ .



Queremos estabelecer uma relação entre a taxa de variação de qualquer propriedade extensiva arbitrária  $N$  do sistema, com quantidades associadas com o volume de controle.

Então vamos trabalhar com a derivada, que é uma taxa de variação.

Se quisermos conhecer a taxa de variação num intervalo de tempo pequeno basta fazer  $\Delta t \rightarrow 0$ . Neste caso o VC coincidirá com o sistema e todas as relações aplicadas ao sistema serão válidas para o VC, ou seja, aquilo que está acontecendo dentro do sistema estará também acontecendo dentro do VC, pois no limite, quando  $\Delta t \rightarrow 0$ , o sistema e o VC ocupam o mesmo volume e tem as mesmas fronteiras.

Demonstra-se, portanto, que:

$$\left. \frac{dN}{dt} \right|_{SISTEMA} = \frac{\partial}{\partial t} \int_{\forall C} \eta \rho d\forall + \int_{SC} \eta \rho \vec{V} \cdot d\vec{A}$$

Teorema de transporte de Reynolds

Significados dos termos da equação básica:

$\left. \frac{dN}{dt} \right|_{SISTEMA}$  Representa a taxa de variação de qualquer propriedade extensiva (massa, energia, etc) arbitrária do sistema.

$\frac{\partial}{\partial t} \int_{\forall C} \eta \rho d\forall$  Representa a taxa de variação da quantidade da propriedade extensiva N dentro do VC.

$\eta$  – é a propriedade intensiva correspondente a N;  $\eta = N$  por unidade de massa;

$\rho.dV$  – elemento de massa contido no VC.

$\int_{VC} \eta \rho dV$  - quantidade total da propriedade extensiva N dentro do VC.

$\int_{SC} \eta \rho \vec{V} \cdot d\vec{A}$  - taxa líquida de fluxo da propriedade extensiva N através da superfície de controle

$\rho \vec{V} \cdot d\vec{A}$  - taxa de fluxo de massa através do elemento de área  $d\vec{A}$

$\eta \rho \vec{V} \cdot d\vec{A}$  - taxa de fluxo da propriedade extensiva N através da área  $d\vec{A}$

## Equação da conservação da massa (equação da continuidade)

Se a propriedade extensiva  $N = M$  e  $\eta = 1$  então a equação

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

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

Como num sistema não ocorre variação da massa com o tempo:

$$\frac{\partial}{\partial t} \int_{VC} \rho dV + \int_{SC} \rho \vec{V} \cdot d\vec{A} = 0$$

equação da conservação da massa aplicada a um VC.

$$\frac{\partial}{\partial t} \int_{VC} \rho dV + \int_{SC} \rho \vec{V} \cdot d\vec{A} = 0$$

Ou seja, a soma da taxa de variação da massa dentro do VC com a taxa líquida de fluxo de massa através da SC é igual a zero.

Podemos ainda escrever que a taxa de aumento de massa no VC deve-se a variação da taxa líquida de massa através da SC.

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

**Atenção :**

Se escoamento incompressível:

$$\rho \frac{\partial}{\partial t} \int_{VC} dV + \rho \int_{SC} \vec{V} \cdot \vec{dA} = 0$$

$$\frac{\partial}{\partial t} \int_{VC} dV + \int_{SC} \vec{V} \cdot \vec{dA} = 0$$

Se o VC é indeformável,  $V = \text{constante}$  (não varia com o tempo)

$$\int_{SC} \vec{V} \cdot \vec{dA} = 0$$



## Equação da quantidade de movimento para um volume de controle inercial (estacionário)

Seja a propriedade extensiva  $N = \mathbf{P}$  e  $\eta = \mathbf{V}$  então a equação

$$\left( \frac{dN}{dt} \right)_{\text{system}} = \frac{\partial}{\partial t} \int_{\text{CV}} \eta \rho dV + \int_{\text{CS}} \eta \rho \vec{V} \cdot d\vec{A}$$

torna-se

$$\left( \frac{d\vec{P}}{dt} \right)_{\text{system}} = \frac{\partial}{\partial t} \int_{\text{CV}} \vec{V} \rho dV + \int_{\text{CS}} \vec{V} \rho \vec{V} \cdot d\vec{A}$$

Sabemos que as forças que atuam sobre um sistema são as forças de corpo  $\mathbf{F}_B$  e as forças de superfície  $\mathbf{F}_S$ , que são as mesmas que atuam no VC quando o sistema e o VC coincidem em  $t_0$ .

$$\vec{F} = \left. \frac{d\vec{P}}{dt} \right|_{\text{SISTEMA}} = \vec{F}_S + \vec{F}_B \quad \left| \text{sobre o volume de controle} \right.$$

$$\vec{F} = \vec{F}_S + \vec{F}_B = \frac{\partial}{\partial t} \int_{CV} \vec{V} \rho dV + \int_{CS} \vec{V} \rho \vec{V} \cdot d\vec{A}$$

Ou seja:

A soma das forças de superfície e de campo sobre um VC é igual a soma da taxa de variação da quantidade de movimento dentro do VC, mais o fluxo líquido de quantidade de movimento pela superfície de controle

Como a quantidade de movimento é uma grandeza vetorial, suas componentes escalares são:

$$F_x = F_{S_x} + F_{B_x} = \frac{\partial}{\partial t} \int_{CV} u \rho dV + \int_{CS} u \rho \vec{V} \cdot d\vec{A}$$

$$F_y = F_{S_y} + F_{B_y} = \frac{\partial}{\partial t} \int_{CV} v \rho dV + \int_{CS} v \rho \vec{V} \cdot d\vec{A}$$

$$F_z = F_{S_z} + F_{B_z} = \frac{\partial}{\partial t} \int_{CV} w \rho dV + \int_{CS} w \rho \vec{V} \cdot d\vec{A}$$

# Primeira Lei da Termodinâmica Aplicada a Volume de Controle

$$\dot{Q} - \dot{W} = \frac{dE}{dt} \bigg|_{\text{SISTEMA}} \quad (1)$$

Se a propriedade extensiva  $N = E$  e  $\eta = e$  então a equação

$$\left( \frac{dN}{dt} \right)_{\text{system}} = \frac{\partial}{\partial t} \int_{\text{CV}} \eta \rho dV + \int_{\text{CS}} \eta \rho \vec{V} \cdot d\vec{A}$$

Torna-se:

$$\left( \frac{dE}{dt} \right)_{\text{system}} = \frac{\partial}{\partial t} \int_{\text{CV}} e \rho dV + \int_{\text{CS}} e \rho \vec{V} \cdot d\vec{A} \quad (2)$$

Fazendo  $1 = 2$ , tem-se:

$$\dot{Q} - \dot{W} = \frac{\partial}{\partial t} \int_{CV} e \rho dV + \int_{CS} e \rho \vec{V} \cdot d\vec{A}$$

onde  $e = u + \frac{V^2}{2} + g.z$  representa a energia por unidade de massa

e  $\dot{W} = \dot{W}_{\text{eixo}} + \dot{W}_{\text{normal}} + \dot{W}_{\text{cisalhante}} + \dot{W}_{\text{outros}}$

Para uma formulação mais abrangente, no caso de ocorrer variação de pressão no fluido entre a entrada e saída no VC, deve-se considerar o trabalho realizado por  $p_v$  (trabalho de fluxo ou de escoamento). A energia total passa então a:

$$e = u + p_v + \frac{V^2}{2} + g.z$$

Onde  $u + pv = h$  (entalpia do sistema).

Logo, a formulação geral da primeira lei aplicada a volume de controle é dada por:

$$\dot{Q} - \dot{W}_s - \dot{W}_{\text{shear}} = \frac{\partial}{\partial t} \int_{\text{cv}} e \rho dV + \int_{\text{cs}} \left( u + pv + \frac{V^2}{2} + gz \right) \rho \vec{V} \cdot d\vec{A}$$

Obs.: Na maioria dos casos o trabalho cisalhante é nulo, uma vez que a tensão cisalhante atua num plano normal a velocidade do escoamento.

Em que termo da equação acima está incluído o trabalho realizado por tensões normais na superfície de controle?

#### Exercícios capítulo 4

7 ed	6 ed	7 ed	6 ed
12	12	35	26
14	15	37	28
15	14	38	29
16	16	40	32
17	-	42	33
18	-	43	35
20	-	44	36
21	18	45	-
22	17	-	-
23	-	61	51
24	-	62	52
25	-	67	-
26	-	68	55
27	-	72	58
28	19	198	183
29	20	200	185
30	21	202	186
31	23	203	188
34	25	205	189

Itens excluídos:

Análise de volume de  
controle diferencial.

Itens 4.5, 4.6, 4.7 e 4.9