



EESC • USP

Escola de Engenharia de São Carlos
Escola de Engenharia de São Carlos
Universidade de São Paulo
Universidade de São Paulo

FUNDAMENTOS DE MECÂNICA DO CONTÍNUO APLICADA A SÓLIDOS





EESC • USP

INTRODUÇÃO



As soluções dos problemas de mecânica dos sólidos devem satisfazer simultaneamente (tempo e posição) três condições:

- equações de equilíbrio (ou de movimento)
- condições geométricas (ou compatibilidade entre deslocamentos e deformações)
- leis constitutivas de materiais (ou relações entre tensão e deformação)

Condições iniciais e de contorno nos esforços e nos deslocamentos estão embutidas nos dois primeiros itens





EESC • USP

INTRODUÇÃO



Condições estáticas (ou dinâmicas)

σ_{ij} – campo de tensões

ρb_i – forças de campo

F_i – forças de superfície

Equações de equilíbrio para uma análise estática:

nos pontos da superfície

$$t_i^{(n)} = n_j \sigma_{ji}$$

(três equações de equilíbrio)

nos pontos internos

$$\sum \text{forças} = 0$$

$$\frac{\partial \sigma_{ji}}{\partial x_j} + \rho b_i = 0$$

$$\sum \text{momentos} = 0$$

$$\sigma_{ij} = \sigma_{ji}$$



EESC • USP

INTRODUÇÃO



2ª Lei de Newton – Princípio Fundamental da Dinâmica

u_i – deslocamento

F_i – força

v_i – velocidade

m – massa

a_i – aceleração

Quando aplicamos uma mesma força em dois corpos de massas diferentes observamos que elas não produzem aceleração igual. A 2ª lei de Newton diz que a Força é sempre diretamente proporcional ao produto da aceleração de um corpo pela sua massa, ou seja:

$$F_i = ma_i$$





EESC • USP

CONSERVAÇÃO DE QUANTIDADE DE MOVIMENTO



A lei da conservação da quantidade de movimento Λ_i de elemento pequeno do corpo de volume ΔV de massa m deriva da 2ª lei de Newton, e determina que a taxa de variação da quantidade de movimento é igual à força total aplicada ao elemento

$$\Lambda_i = \iiint_{\Delta V} \rho v_i dv$$

$$F_i = \frac{D}{Dt} \Lambda_i = \frac{D}{Dt} \iiint_{\Delta V} \rho v_i dV = \frac{D}{Dt} (mv_i) = ma_i$$

Para um meio contínuo a força resultante consiste nas forças de campo que atuam no volume ΔV e das trações que atuam na superfície ΔS . Então, a lei da conservação da quantidade de movimento fica:

$$\frac{D}{Dt} \iiint_{\Delta V} \rho v_i dV = \iiint_{\Delta V} \rho b_i dV + \iint_{\Delta S} t_i^{(n)} dS$$





EESC • USP

CONSERVAÇÃO DE QUANTIDADE DE MOVIMENTO



$$\frac{D}{Dt} \iiint_{\Delta V} \rho v_i dV = \iiint_{\Delta V} \rho b_i dV + \iint_{\Delta S} t_i^{(n)} dS$$

como: $t_i^{(n)} = \sigma_{ji} n_j$

$$\frac{D}{Dt} \iiint_{\Delta V} \rho v_i dV = \iiint_{\Delta V} \rho b_i dV + \iint_{\Delta S} \sigma_{ji} n_j dS$$

Aplicando o Teorema da Divergência

$$\iint_{\Delta S} \sigma_{ji} n_j dS = \iiint_{\Delta V} \frac{\partial \sigma_{ji}}{\partial x_j} dV$$

$$\frac{D}{Dt} \iiint_{\Delta V} \rho v_i dV = \iiint_{\Delta V} \left(\frac{\partial \sigma_{ji}}{\partial x_j} + \rho b_i \right) dV$$





CONSERVAÇÃO DE QUANTIDADE DE MOVIMENTO



Se estas condições são válidas para um qualquer volume ΔV então são válidas para todo o volume V

$$\frac{\partial \sigma_{ij}}{\partial x_j} + \rho b_i = \rho a_i$$

ou

$$\nabla \times \sigma + \rho b = \rho a$$

Do balanço de momento cinético resulta:

$$\frac{\partial \sigma_{11}}{\partial x_1} + \frac{\partial \sigma_{21}}{\partial x_2} + \frac{\partial \sigma_{31}}{\partial x_3} + \rho b_1 = \rho a_1$$

$$\frac{\partial \sigma_{12}}{\partial x_1} + \frac{\partial \sigma_{22}}{\partial x_2} + \frac{\partial \sigma_{32}}{\partial x_3} + \rho b_2 = \rho a_2$$

$$\frac{\partial \sigma_{13}}{\partial x_1} + \frac{\partial \sigma_{23}}{\partial x_2} + \frac{\partial \sigma_{33}}{\partial x_3} + \rho b_3 = \rho a_3$$

No caso de equilíbrio estático e desprezando o peso próprio

$$\frac{\partial \sigma_{ji}}{\partial x_j} = 0$$



EESC • USP

CONSERVAÇÃO DE QUANTIDADE DE MOVIMENTO



Balanço da quantidade de movimento em termos de outros tensores de tensões e deformações:

Tensor de tensões de Kirchhof

$$\frac{1}{J} \frac{\partial \tau_{ij}}{\partial x_j} + \rho_0 b_i = \rho_0 a_i$$

$$\frac{1}{J} \nabla \cdot \boldsymbol{\tau} + \rho_0 \mathbf{b} = \rho_0 \mathbf{a}$$

Tensor de tensões de Piola-Kircchhof 1°

$$\frac{\partial P_{ij}}{\partial x_j} + \rho_0 b_i = \rho_0 a_i$$

$$\nabla \cdot \mathbf{P} + \rho_0 \mathbf{b} = \rho_0 \mathbf{a}$$

Tensor de tensões de Piola-Kircchhof 2°

$$\frac{\partial (\Sigma_{ik} F_{jk})}{\partial x_j} + \rho_0 b_i = \rho_0 a_i$$

$$\nabla \cdot [\boldsymbol{\Sigma} \times \mathbf{F}^T] + \rho_0 \mathbf{b} = \rho_0 \mathbf{a}$$





EESC - USP

CONSERVAÇÃO DE MOMENTO CINÉTICO



A lei da conservação de momento cinética de elemento pequeno do corpo de volume ΔV de massa m deriva determina:

$$\mathbf{F} \times \mathbf{x} = \frac{D}{Dt} \left\{ m(\mathbf{x} \times \mathbf{F}) \right\} = \frac{D}{Dt} \iiint_{\Delta V} \mathbf{x} \times \rho \mathbf{v} dV$$

Para um meio contínuo o momento cinético consiste nas forças de campo que atuam no volume ΔV e das trações que atuam na superfície ΔS vezes o braço \mathbf{x} . Então, a lei da conservação de momento cinético fica:

$$\frac{D}{Dt} \iiint_{\Delta V} \mathbf{x} \times \rho \mathbf{v} dV = \iiint_{\Delta V} \mathbf{x} \times \rho \mathbf{b} dV + \iint_{\Delta S} \mathbf{x} \times \mathbf{t}^{(n)} dS$$

$$\frac{D}{Dt} \iiint_{\Delta V} \epsilon_{ijk} x_j \rho v_k dV = \iiint_{\Delta V} \epsilon_{ijk} x_j \rho b_k dV + \iint_{\Delta S} \epsilon_{ijk} x_j t_k^{(n)} dS$$



CONSERVAÇÃO DE MOMENTO CINÉTICO



$$\frac{D}{Dt} \iiint_{\Delta V} \epsilon_{ijk} x_j \rho v_k dV = \iiint_{\Delta V} \epsilon_{ijk} x_j \rho b_k dV + \iint_{\Delta S} \epsilon_{ijk} x_j t_k^{(n)} dS$$

como: $t_i^{(n)} = \sigma_{ji} n_j$

$$\frac{D}{Dt} \iiint_{\Delta V} \epsilon_{ijk} x_j \rho v_k dV = \iiint_{\Delta V} \epsilon_{ijk} x_j \rho b_k dV + \underbrace{\iint_{\Delta S} \epsilon_{ijk} x_j \sigma_{mk} n_m dS}$$

Aplicando o Teorema da Divergência

$$\iint_{\Delta S} \epsilon_{ijk} x_i \sigma_{rk} n_r dS = \iiint_{\Delta V} \frac{\epsilon_{ijk} x_i \sigma_{rk}}{\partial x_r} dV$$

$$\frac{D}{Dt} \iiint_{\Delta V} \epsilon_{ijk} x_j \rho v_k dV = \iiint_{\Delta V} \epsilon_{ijk} \left[\frac{\partial}{\partial x_r} (x_j \sigma_{rk}) + x_j \rho b_k \right] dV$$





CONSERVAÇÃO DE MOMENTO CINÉTICO



$$\frac{D}{Dt} \iiint_{\Delta V} \epsilon_{ijk} x_j \rho v_k dV = \iiint_{\Delta V} \epsilon_{ijk} \left[\frac{\partial}{\partial x_r} (x_j \sigma_{rk}) + x_j \rho b_k \right] dV$$

Considerando a conservação de momento cinético:

$$\frac{\partial \sigma_{ji}}{\partial x_j} + \rho b_i - \rho a_i = 0$$

Como: $\frac{\partial}{\partial x_r} (x_j \sigma_{rk}) = \frac{\partial x_j}{\partial x_r} \sigma_{rk} + x_j \frac{\partial \sigma_{rk}}{\partial x_r}$ e: $\frac{D}{Dt} \iiint_{\Delta V} \epsilon_{ijk} x_j \rho v_k dV = \iiint_{\Delta V} \epsilon_{ijk} x_j \rho a_k dV$

$$\begin{aligned} \iiint_{\Delta V} \epsilon_{ijk} \left[\frac{\partial}{\partial x_r} (x_j \sigma_{rk}) + x_j \rho b_k - x_j \rho a_k \right] dV &= \epsilon_{ijk} \left[\frac{\partial x_j}{\partial x_r} \sigma_{rk} + x_j \left(\frac{\partial \sigma_{rk}}{\partial x_r} + \rho b_k - \rho a_k \right) \right] dV \\ &= \iiint_{\Delta V} \epsilon_{ijk} \delta_{jr} \sigma_{rk} dV = 0 \end{aligned}$$

$\frac{\partial x_j}{\partial x_r} = \delta_{ir}$ $\frac{\partial \sigma_{ji}}{\partial x_j} + \rho b_i - \rho a_i = 0$



EESC • USP

CONSERVAÇÃO DE MOMENTO CINÉTICO



Se a conservação de momento cinético é válida para um qualquer volume ΔV então é válidas para todo o volume V

$$\iiint_{\Delta V} \epsilon_{ijk} \delta_{jr} \sigma_{rk} dV = 0$$



$$\epsilon_{ijk} \delta_{jr} \sigma_{rk} = 0$$

$$\begin{aligned} \epsilon_{ijk} \delta_{jr} \sigma_{rk} &= \epsilon_{ijk} \sigma_{jk} = \\ &= \epsilon_{imn} \epsilon_{ijk} \sigma_{jk} = \\ &= (\delta_{jm} \delta_{kn} - \delta_{mk} \delta_{nj}) \sigma_{jk} = \\ &= \sigma_{mn} - \sigma_{nm} = 0 \end{aligned}$$

Do balanço de momento cinético resulta:

$$\sigma_{ij} = \sigma_{ji} \quad \text{ou} \quad \sigma = \sigma^T$$





CONSERVAÇÃO DE MASSA



EESC • USP

$$\frac{dV}{dV_0} = \det(F) = J$$

Se o material é incompressível: $\det(F) = 1$

Para pequenas deformações:

$$\det(F) \approx 1 + \frac{\partial u_i}{\partial X_i} = 1 + \varepsilon_{ii}$$

Dilatação: $\Delta = \varepsilon_{ii} = \text{tr}(\varepsilon) = \varepsilon_1 + \varepsilon_2 + \varepsilon_3$





CONSERVAÇÃO DE MASSA



EESC • USP

Forma Lagrangeana

A massa de um volume ΔV material permanece constante durante a deformação, então:

Considerando:

$$\rho_0 = \lim_{\Delta V_0 \rightarrow 0} \frac{\Delta m}{\Delta V_0}$$

e

$$\rho = \lim_{\Delta V \rightarrow 0} \frac{\Delta m}{\Delta V}$$

$$\frac{\rho_0}{\rho} = \frac{dV}{dV_0} = \det(F)$$

$$\det(F) \neq 0$$

Se

$$\det(F) = 0$$

então:

$$\Delta V_0 = \infty$$

e

$$\Delta V = 0$$

➤ Para a deformação ser fisicamente admissível

$$\det(F) > 0$$



CONSERVAÇÃO DE MASSA



EESC • USP

Forma Euleriana

Considere-se elemento pequeno do corpo ΔV com superfície ΔS fixa no espaço relativamente a referencial fixo. A conservação de massa pode ser expressa em termos do equilíbrio da massa de entra e sai pela superfície ΔS .

$$\iiint_{\Delta V} \frac{\partial \rho}{\partial t} dV = - \iint_{\Delta S} \rho \mathbf{v} \cdot \mathbf{n} dS$$

Aplicando o teorema da divergência: $\iint_{\Delta S} \rho \mathbf{v} \cdot \mathbf{n} dS = \iiint_{\Delta V} \nabla \cdot (\rho \mathbf{v}) dV \quad \Leftrightarrow$

$$\iiint_{\Delta V} \left[\frac{\partial \rho}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho \mathbf{v}) \right] dV = 0$$





CONSERVAÇÃO DE MASSA



EESC • USP

Forma Euleriana

Como ΔV é uma região arbitrária, isto é, válido para qualquer volume. Então:

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \nabla \times (\rho \mathbf{v}) = 0 \quad \text{ou}$$

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \mathbf{v} \cdot \nabla \rho + \rho \nabla \times \mathbf{v} = 0 \quad \text{ou}$$

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + v_i \frac{\partial \rho}{\partial x_i} + \rho \frac{\partial v_i}{\partial x_i} = 0$$

Derivada material:
$$\frac{D\rho}{Dt} = \frac{\partial \rho}{\partial t} + v_i \frac{\partial \rho}{\partial x_i}$$

Se o material é incompressível, então:
$$\frac{D\rho}{Dt} = 0$$

ρ é constante em cada partícula

Então:

$$\nabla \times \mathbf{v} = 0 \quad \text{ou} \quad \frac{\partial v_i}{\partial x_i} = 0$$

Logo: $D_{ii} = 0$ ou $tr(\mathbf{D}) = 0$

CONSERVAÇÃO DE ENERGIA



A energia cinética K elemento pequeno do corpo (de volume ΔV que contem o ponto P) é definida por:

$$K = \frac{1}{2} \iiint_{\Delta V} \rho v_i v_i dV$$

A energia de deformação E acumulada devido à aplicação de forças externas em um elemento pequeno do corpo (de volume ΔV que contem o ponto P) em termos da densidade de energia e é definida por:

$$E = \iiint_{\Delta V} \rho e dV$$



CONSERVAÇÃO DE ENERGIA



De acordo com a primeira lei da termodinâmica para haver conservação da energia (desconsiderando as trocas de calor) num elemento pequeno do corpo (de volume ΔV que contem o ponto P) a taxa de trabalho é igual à taxa de energia interna:

$$\frac{D}{Dt} (K + E) = \dot{W}$$

Onde a taxa de trabalho é definida:

$$\dot{W} = \iint_{\Delta S} t_i^{(n)} v_i dS + \iiint_{\Delta V} \rho b_i v_i dV = \iint_{\Delta S} n_j \sigma_{ij} v_i dS + \iiint_{\Delta V} \rho b_i v_i dV$$

Aplicando o Teorema da Divergência

$$\iint_{\Delta S} n_j \sigma_{ij} v_i dS = \iiint_{\Delta V} \left(\sigma_{ji} \frac{\partial v_i}{\partial x_j} + \frac{\partial \sigma_{ji}}{\partial x_j} v_i \right) dV$$

CONSERVAÇÃO DE ENERGIA



$$\dot{W} = \iiint_{\Delta V} \left(\underbrace{\sigma_{ji} \frac{\partial v_i}{\partial x_j}}_{\text{}} + \underbrace{\left(\frac{\partial \sigma_{ji}}{\partial x_j} + \rho b_i \right)}_{\text{}} v_i \right) dV$$

Considerando a conservação de momento cinético $\sigma_{ij} = \sigma_{ji}$

$$\sigma_{ji} \frac{\partial v_i}{\partial x_j} = \frac{1}{2} (\sigma_{ij} + \sigma_{ji}) \frac{\partial v_i}{\partial x_j} = \frac{1}{2} \sigma_{ij} \left(\frac{\partial v_i}{\partial x_j} + \frac{\partial v_j}{\partial x_i} \right)$$

$$\frac{\partial \sigma_{ji}}{\partial x_j} + \rho b_i = \rho a_i$$

Considerando a conservação de quantidade de movimento

Considerando a taxa de estiramento:

$$D_{ij} = \frac{1}{2} \left(\frac{\partial v_i}{\partial x_j} + \frac{\partial v_j}{\partial x_i} \right)$$

$$\dot{W} = \iiint_{\Delta V} (\sigma_{ij} D_{ij} + \rho a_i v_i) dV$$

Energia potencial de deformação elástica $\frac{DE}{Dt}$ $\frac{DK}{Dt}$ Energia cinética

CONSERVAÇÃO DE ENERGIA



$$\dot{W} = \iiint_{\Delta V} (\sigma_{ji} D_{ij} + \rho a_i v_i) dV$$

$$\iiint_{\Delta V} \rho a_i v_i dV = \iiint_{\Delta V} \rho \frac{Dv_i}{Dt} v_i dV = \iiint_{\Delta V} \rho \frac{1}{2} \frac{D}{Dt} (v_i v_i) dV = \frac{D}{Dt} \iiint_{\Delta V} \rho \frac{1}{2} v_i v_i dV$$

$$\dot{W} = \frac{D}{Dt} (K + E) = \frac{D}{Dt} \iiint_{\Delta V} \rho \frac{1}{2} v_i v_i dV + \frac{D}{Dt} \iiint_{\Delta V} \rho e dV =$$

$$= \iiint_{\Delta V} (\sigma_{ji} D_{ij} + \rho a_i v_i) dV = \iiint_{\Delta V} \sigma_{ji} D_{ij} dV + \iiint_{\Delta V} \rho a_i v_i dV =$$

$$= \iiint_{\Delta V} \sigma_{ji} D_{ij} dV + \frac{D}{Dt} \iiint_{\Delta V} \rho \frac{1}{2} v_i v_i dV$$

$$\frac{D}{Dt} \rho e = \sigma_{ji} D_{ij}$$

$$\frac{D}{Dt} \iiint_{\Delta V} \rho e dV = \iiint_{\Delta V} \sigma_{ji} D_{ij} dV$$

PRINCIPIO DOS TRABALHOS VIRTUAIS



Forma diferente de escrever a equação para o balanço para a quantidade de movimento

$$\frac{\partial \sigma_{ij}}{\partial x_j} + \rho b_i = \rho a_i$$

Define-se um campo de velocidade virtual admissível cinematicamente $\delta \mathbf{v}(\mathbf{x})=0$ (i.e contínuo e diferenciável) em um elemento pequeno do corpo de volume ΔV que contem o ponto P . $\delta \mathbf{v}$ representa uma perturbação na velocidade mantendo as condições de fronteira.

$$\delta L_{ij} = \frac{\partial \delta v_i}{\partial x_j}$$

$$\delta D_{ij} = \frac{1}{2} \left(\frac{\partial \delta v_i}{\partial x_j} + \frac{\partial \delta v_j}{\partial x_i} \right)$$

PRINCIPIO DOS TRABALHOS VIRTUAIS



Equação do trabalho virtual:

$$\iiint_{\Delta V} (\sigma_{ij} \delta D_{ij} + \rho a_i \delta v_i) dV = \iiint_{\Delta V} \rho b_i \delta v_i dV + \iint_{\Delta S} t_i^{(n)} \delta v_i dS$$

δW_{int}

Taxa de trabalho virtual devido às forças internas

δW_{ext}

Taxa de trabalho virtual devido às forças externas

Aplicando o Teorema da Divergência

$$\iint_{\Delta S} n_j \sigma_{ij} \delta v_i dS = \iiint_{\Delta V} \left(\sigma_{ji} \frac{\partial \delta v_i}{\partial x_j} + \frac{\partial \sigma_{ji}}{\partial x_j} \delta v_i \right) dV$$

$$\iiint_{\Delta V} (\sigma_{ij} \delta D_{ij} + \rho a_i \delta v_i) dV = \iiint_{\Delta V} \rho b_i \delta v_i dV + \iiint_{\Delta V} \left(\sigma_{ji} \frac{\partial \delta v_i}{\partial x_j} + \frac{\partial \sigma_{ji}}{\partial x_j} \delta v_i \right) dV$$

PRINCIPIO DOS TRABALHOS VIRTUAIS



Então:

$$\sigma_{ij} \delta D_{ij} = \frac{1}{2} \sigma_{ij} \left(\frac{\partial \delta v_i}{\partial x_j} + \frac{\partial \delta v_j}{\partial x_i} \right) = \frac{1}{2} \left(\sigma_{ji} \frac{\partial \delta v_i}{\partial x_j} + \sigma_{ij} \frac{\partial \delta v_j}{\partial x_i} \right) = \sigma_{ji} \frac{\partial \delta v_i}{\partial x_j} =$$

$$= \frac{\partial}{\partial x_j} (\sigma_{ji} \delta v_i) - \frac{\partial \sigma_{ji}}{\partial x_j} \delta v_i \quad \frac{\partial \sigma_{ji}}{\partial x_j} \delta v_i = \rho a_i \delta v_i - \rho b_i \delta v_i$$

$$\sigma_{ij} \delta D_{ij} = \frac{\partial}{\partial x_j} (\sigma_{ji} \delta v_i) - \frac{\partial \sigma_{ji}}{\partial x_j} \delta v_i = \frac{\partial}{\partial x_j} (\sigma_{ji} \delta v_i) - \rho a_i \delta v_i + \rho b_i \delta v_i$$

$$\sigma_{ij} \delta D_{ij} + \rho a_i \delta v_i = \frac{\partial}{\partial x_j} (\sigma_{ji} \delta v_i) + \rho b_i \delta v_i$$



PRINCIPIO DOS TRABALHOS VIRTUAIS



Princípio dos trabalhos virtuais em termos de outros tensores de tensões e deformações:

$$\iiint_{\Delta V} (\sigma_{ij} \delta D_{ij} + \rho a_i \delta v_i) dV = \iiint_{\Delta V} \rho b_i \delta v_i dV + \iint_{\Delta S} t_i^{(n)} \delta v_i dS$$

Relembrando:

Gradiente de deformação

$$F_{ij} = \delta_{ij} + \frac{\partial u_i}{\partial X_j}$$

Taxa virtual do gradiente de deformação

$$\delta F_{ij} = \frac{\partial \delta v_i}{\partial x_j} F_{kj} = \frac{\partial \delta v_i}{\partial X_j}$$

Taxa virtual do tensor de deformação de Lagrange

$$\delta E_{ij} = \frac{1}{2} (F_{ki} \delta F_{kj} + \delta F_{ki} F_{kj})$$

Em termos do tensor de tensões de Kirchhof

$$\iiint_{\Delta V_0} (\tau_{ij} \delta D_{ij} + \rho_0 a_i \delta v_i) dV_0 = \iiint_{\Delta V_0} \rho_0 b_i \delta v_i dV_0 + \iint_{\Delta S_0} t_i^{(n)} \delta v_i dS_0$$

Em termos do tensor de tensões de Piola-Kircchhof 1º

$$\iiint_{\Delta V_0} (P_{ij} \delta F_{ij} + \rho_0 a_i \delta v_i) dV_0 = \iiint_{\Delta V_0} \rho_0 b_i \delta v_i dV_0 + \iint_{\Delta S_0} t_i^{(n)} \delta v_i dS_0$$

Em termos do tensor de tensões de Piola-Kircchhof 2º

$$\iiint_{\Delta V_0} (\Sigma_{ij} \delta E_{ij} + \rho_0 a_i \delta v_i) dV_0 = \iiint_{\Delta V_0} \rho_0 b_i \delta v_i dV_0 + \iint_{\Delta S_0} t_i^{(n)} \delta v_i dS_0$$



PRINCIPIO DOS TRABALHOS VIRTUAIS



Princípio dos trabalhos virtuais para deformações infinitesimais:

$$\iiint_{\Delta V} (\sigma_{ij} \delta D_{ij} + \rho a_i \delta v_i) dV = \iiint_{\Delta V} \rho b_i \delta v_i dV + \iint_{\Delta S} t_i^{(n)} \delta v_i dS$$

Relembrando: Taxa virtual do tensor de deformação de infinitesimal

$$\delta \epsilon_{ij} = \frac{1}{2} \left(\frac{\partial \delta v_i}{\partial x_j} + \frac{\partial \delta v_j}{\partial x_i} \right)$$

Fica:

$$\iiint_{\Delta V} (\sigma_{ij} \delta \epsilon_{ij} + \rho a_i \delta v_i) dV = \iiint_{\Delta V} \rho b_i \delta v_i dV + \iint_{\Delta S} t_i^{(n)} \delta v_i dS$$

Não há diferença entre ΔV e ΔV_0 ou entre ΔS e ΔS_0

Esta expressão pode ser usada para uma análise estática considerando $a_i = 0$.

Então, o estado de tensão (n) satisfaz as condições de equilíbrio $(\frac{\partial \sigma_{ji}}{\partial x_j} + \rho b_i = 0)$ e as condições de fronteira $(t_i^{(n)} = n_j \sigma_{ji})$

$$\delta W_{\text{int}} \iiint_{\Delta V} \sigma_{ij} \delta \epsilon_{ij} dV = \iiint_{\Delta V} \rho b_i \delta u_i dV + \iint_{\Delta S} t_i^{(n)} \delta u_i dS \delta W_{\text{ext}}$$

