

ottengono le eq. cardinali delle dinamiche

$$\int_{\mathcal{B}} f(P, t) \left[\frac{f_m}{m}(P, t) - a \right] dV + \int_{\partial \mathcal{B}} \phi(P, \hat{n}) dS = 0$$

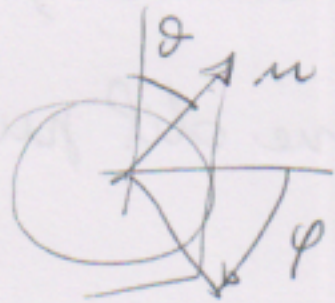
$$\int_{\mathcal{B}} f(P, t) (P \cdot O) \wedge \left[\frac{f_m}{m}(P, t) - a \right] dV + \int_{\partial \mathcal{B}} (P \cdot O) \wedge \phi(P, \hat{n}) dS = 0$$

Tensore degli sforzi di Cauchy

La densità superficiale di forze $\phi(P, \hat{n}, t)$

caratterizza lo scambio di forze fra l'interno e l'esterno del dominio \mathcal{B} .

Poiché ϕ dipende dalle normali, ovvero dall'orientamento delle surf. $\partial \mathcal{B}$ che delimita la porzione di corpo considerata dipenderà in generale da 5 parametri angolari $\sim \mathbb{R}^2$



Il teorema di Cauchy permette di determinare il valore dello sforzo superficiale, conoscendo solamente il suo valore relativo a 3 direzioni ortogonali

Bilancio delle forze agente sul tetraedro τ

$$\int \vec{f}_m dV + \phi(P, \hat{n}) d\sigma + \phi(P, -\vec{e}_x) d\sigma_x + \phi(P, -\vec{e}_y) d\sigma_y + \phi(P, -\vec{e}_z) d\sigma_z = 0$$

Ricordando $\phi(P, -\hat{n}) = -\phi(P, \hat{n})$

inoltre valgono

$$d\sigma_x = n_x d\sigma \quad d\sigma_y = n_y d\sigma \quad d\sigma_z = n_z d\sigma$$

$$\int \vec{f}_m dV + \phi(P, \hat{n}) d\sigma - \phi(P, \vec{e}_x) n_x d\sigma - \phi(P, \vec{e}_y) n_y d\sigma - \phi(P, \vec{e}_z) n_z d\sigma = 0$$

dividiamo per $d\sigma$

$$\int \vec{f}_m \frac{dV}{d\sigma} + \phi(P, \hat{n}) - \phi(P, \vec{e}_x) n_x - \phi(P, \vec{e}_y) n_y - \phi(P, \vec{e}_z) n_z = 0$$

$$\frac{dV}{d\sigma} \rightarrow 0 \quad dV \sim d\sigma d\ell$$

otteniamo $\vec{\phi}(P, \hat{n}) = \vec{\phi}(P, \vec{e}_x) n_x + \vec{\phi}(P, \vec{e}_y) n_y + \vec{\phi}(P, \vec{e}_z) n_z$

$$\phi_x(P, \hat{n}) = \phi_x(\vec{e}_x) m_x + \phi_x(\vec{e}_y) m_y + \phi_x(\vec{e}_z) m_z$$

$$\phi_y(\hat{n}) = \phi_y(\vec{e}_x) m_x + \dots$$

$$\phi_z(\hat{n}) = \phi_z(\vec{e}_x) m_x + \dots$$

introducendo con $\sigma_{ji} = \phi_j(P, \vec{e}_i)$ $i, j = x, y, z$

$$\phi_i(P, \hat{n}) = \sum_{j=1}^3 \sigma_{ji} m_j = \sum_{j=1}^3 T_{ij}(P) m_j$$

$$T_{ij} = \begin{pmatrix} \phi_x(\vec{e}_x) & \phi_y(\vec{e}_x) & \phi_z(\vec{e}_x) \\ \phi_x(\vec{e}_y) & \phi_y(\vec{e}_y) & \phi_z(\vec{e}_y) \\ \phi_x(\vec{e}_z) & \phi_y(\vec{e}_z) & \phi_z(\vec{e}_z) \end{pmatrix}$$

Verifichiamo che il tensore di Cauchy è simmetrico

Però otteniamo lo stato di tensione in un punto del continuo, conoscendo solo 3 vettori (gli sfazi relativi alle 3 facce ^{contigue} del tetraedro)

Equazioni di Equilibrio e delle dinamiche

Ritorniamo le eq. delle dinamiche in forma def.

Avendo la def. di tensore di Cauchy

$$\int_{\mathcal{B}} f(P) f_m(P) dV + \int_{\partial \mathcal{B}} \vec{\phi}(P, \hat{n}) dS =$$

$$\int_{\mathcal{B}} f(P) f_m(P) dV + \int_{\partial \mathcal{B}} T(P) \hat{n} dS$$

$$= \int_{\mathcal{B}} (f(P) f_m(P) + \text{div} T) dV = 0$$

Per l'arbit. di $\mathcal{B} \Rightarrow$ Equaz. cardinali delle

statica

$$\int f_m + \text{div} T = 0$$

$$\text{div} T = \sum_i \frac{\partial}{\partial x_i} \vec{\phi}(e_i)$$

col prin. d'Alembert possiamo immedi. scrivere le

eq. cardinali della dinamica

$$\int (f_m - a) + \text{div} T = 0$$

$$\int a = \int f_m + \text{div} T$$

dove $\text{div} T$

$$\text{Poichè } a = \frac{dV}{dt} = \frac{\partial V}{\partial t} + (v \cdot \nabla) V$$

Si ottiene

$$\frac{\partial \vec{v}}{\partial t} + (\vec{v} \cdot \nabla) \vec{v} = \vec{f} + \frac{1}{\rho} \operatorname{div} T$$

Eq. cardinali della dinamica

Dimostrare adesso che il tensore degli sforzi è simmetrico: $T_{ij} = T_{ji}$

Riprendiamo le 4 eq. della statica

$$\int_B (\rho - 0) \lambda \rho \vec{f}_m + \int_{\partial B} (\rho - 0) \lambda \vec{\phi}(\rho, \hat{n}, t) dS = 0$$

III
G

$$G = \int_{\partial B} (\rho - 0) \lambda \left[\vec{\phi}(\vec{e}_x) m_x + \vec{\phi}(\vec{e}_y) m_y + \vec{\phi}(\vec{e}_z) m_z \right] dS$$

Applichiamo il div. $\int_{\partial B} [(\rho - 0) \lambda \vec{\phi}(\vec{e}_x)] m_x$

\hat{n} è normale a ∂B $\int_{\partial B} \vec{v}^p m_x dS = \int_B \frac{\partial \vec{v}^p}{\partial x} dV$

$\int_B \frac{\partial}{\partial x} [(\rho - 0) \lambda \vec{\phi}(\vec{e}_x)] dV$

Ottengono

$$G = \int_B \left[\frac{\partial}{\partial x} \left((P-O) \wedge \vec{\phi}(\vec{e}_x) \right) + \frac{\partial}{\partial y} \left((P-O) \wedge \vec{\phi}(\vec{e}_y) \right) + \frac{\partial}{\partial z} \left((P-O) \wedge \vec{\phi}(\vec{e}_z) \right) \right] dV$$

Scrivendo $(P-O) = x \vec{e}_x + y \vec{e}_y + z \vec{e}_z$

$$G = \int_B (P-O) \wedge \left[\frac{\partial \vec{\phi}}{\partial x}(\vec{e}_x) + \frac{\partial \vec{\phi}}{\partial y}(\vec{e}_y) + \frac{\partial \vec{\phi}}{\partial z}(\vec{e}_z) \right] dV + \int_B \left(\vec{e}_x \wedge \vec{\phi}(\vec{e}_x) + \vec{e}_y \wedge \vec{\phi}(\vec{e}_y) + \vec{e}_z \wedge \vec{\phi}(\vec{e}_z) \right) dV$$

Ricordiamo la def. di T : $T_{ij} = \phi_j(\vec{e}_i)$

$$\operatorname{div} T = \sum_i \frac{\partial}{\partial x_i} T_{ij} = \sum_i \frac{\partial}{\partial x_i} \vec{\phi}(\vec{e}_i)$$

$$G = \int_B \left((P-O) \wedge \operatorname{div} T \right) dV + \int_B \left(\vec{e}_x \wedge \vec{\phi}(\vec{e}_x) + \vec{e}_y \wedge \vec{\phi}(\vec{e}_y) + \vec{e}_z \wedge \vec{\phi}(\vec{e}_z) \right) dV$$

inseriamo nelle II eq. statica

$$\int_{\mathcal{B}} (\rho_0) \wedge \left(\int_{\mathcal{B}} f_{im} + \operatorname{div} T \right) - \int_{\mathcal{B}} \xi \vec{e}_i \wedge \vec{\phi}(\vec{e}_i) dV = 0$$

\parallel
 0

per la I eq. delle ~~statiche~~

$$\Rightarrow \vec{e}_x \wedge \vec{\phi}(e_x) + \vec{e}_y \wedge \vec{\phi}(e_y) + \vec{e}_z \wedge \vec{\phi}(e_z) = 0$$

$$\vec{e}_z \wedge \vec{\phi}(e_x) - \vec{e}_y \wedge \vec{\phi}(e_x)$$

$$\vec{e}_y \wedge \vec{\phi}(e_y) = \vec{e}_x \wedge \vec{\phi}(e_z) - \vec{e}_z \wedge \vec{\phi}(e_y)$$

$$\vec{e}_z \wedge \vec{\phi}(e_z) = \vec{e}_y \wedge \vec{\phi}(e_x) - \vec{e}_x \wedge \vec{\phi}(e_y)$$

$$\vec{e}_x \Rightarrow \phi_z(\vec{e}_y) = \phi_y(\vec{e}_z)$$

$$\vec{e}_y \Rightarrow \phi_z(\vec{e}_x) = \phi_x(\vec{e}_z)$$

$$\vec{e}_z \Rightarrow \phi_y(\vec{e}_x) = \phi_x(\vec{e}_y)$$

ovvero $T_{0j} = T_{ji}$