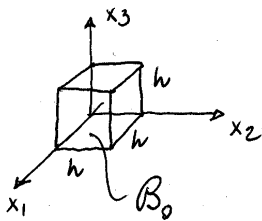
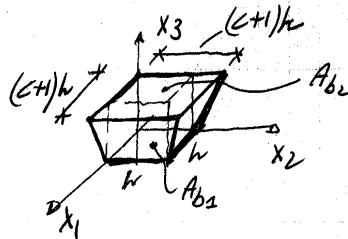


Problema 3



$$u = \begin{Bmatrix} \frac{c}{h^2} x_3 x_1^2 \\ \frac{c}{h^2} x_3 x_2^2 \\ 0 \end{Bmatrix} \Rightarrow$$



a) 1) Volume delle configurazioni deformate (tronco di piramide):

$$\begin{aligned} V_f &= \frac{h}{3} (A_{b1} + A_{b2} + \sqrt{A_{b1} A_{b2}}) = \\ &= \frac{h}{3} (h^2 + h^2(c+1)^2 + \sqrt{h^4(c+1)^2}) = \boxed{\frac{h^3(c+1) + h^3 c^2}{3}} \end{aligned}$$

2) Verifichiamo usando il coefficiente di dilatazione lineare $c = \frac{1}{V_0} \frac{dV}{dt} =$ variazione relativa di volume.

• Calcolo \mathbb{E} : $E_{11} = \frac{du_1}{dx_1} = \frac{2c}{h^2} x_3 x_1$ $E_{22} = \frac{2c}{h^2} x_3 x_2$ $E_{33} = 0$
 $E_{12} = 0 = E_{21}$; $E_{13} = \frac{1}{2} \frac{c}{h^2} x_1^2 = E_{31}$; $E_{23} = \frac{1}{2} \frac{c}{h^2} x_2^2 = E_{32}$

$$\mathbb{E} = \begin{bmatrix} \frac{2c}{h^2} x_3 x_1 & 0 & \frac{c}{2h^2} x_1^2 \\ 0 & \frac{2c}{h^2} x_3 x_2 & \frac{c}{2h^2} x_2^2 \\ \frac{c}{2h^2} x_1^2 & \frac{c}{2h^2} x_2^2 & 0 \end{bmatrix}$$

$$\text{tr } \mathbb{E} = c = \frac{2c}{h^2} x_3 (x_1 + x_2)$$

• Notiamo che c non è costante nel corpo (infatti \mathbb{E} non è omogeneo); c quindi definisce la variazione volumetrica locale di un elemento infinitesimo dV_0 nel punto (x_1, x_2, x_3) -
 $c = \frac{dV - dV_0}{dV_0}$. Per ottenere V_f occorre integrare dV sul volume del corpo

$$\int_B dV - \int_{B_0} dV_0 = \int_{B_0} c dV_0 \Rightarrow V_f - V_0 = \int_{B_0} c dV_0 = \int_0^h \int_0^h \int_0^h \frac{2c}{h^2} x_3 (x_1 + x_2) dx_1 dx_2 dx_3$$

$$V_f - V_0 = ch^3$$

$$\Rightarrow \boxed{V_f = ch^3 + h^3 = h^3(c+1)} \equiv \text{con } V_f \text{ determinata in 2) se la def. sono infinitesime } (\Rightarrow c \approx 0 \Rightarrow \frac{h^3 c^2}{3} \text{ trascurabile})$$

b) 1) Determino l'area superficiale nei piani // al piano x_1-x_2 nelle configurazioni deformate B con considerazioni geometriche (vedi figure iniziale)

$$A_f(x_3=0) = h^2 \equiv A_0$$

$$A_f(x_3=h) = (c+1)^2 h^2 = \underbrace{(c^2 h^2 + h^2 + 2ch^2)}_{\substack{\text{to trascurabile se} \\ \text{E infinitesimo}}} \approx h^2(2c+1)$$

$$A_f(x_3 \text{ generico}) = (cx_3+h)^2 = c^2 x_3^2 + h^2 + 2cx_3 h \approx h(h + 2cx_3) \quad (*)$$

2) Determino la variazione delle superficie nel piano x_1-x_2 usando il coefficiente di dilatazione superficiale

$$C_S = E_{11} + E_{22} = \frac{2c}{h^2} x_3 (x_1 + x_2) = \frac{\delta A - \delta A_0}{\delta A_0}$$

$$\Rightarrow \delta A - A_0 = \int_0^h \int_0^h \frac{2c}{h^2} x_3 (x_1 + x_2) dx_1 dx_2 = \frac{2c}{h^2} x_3 \left(\frac{h^3}{2} + \frac{h^3}{2} \right) = 2cx_3 h$$

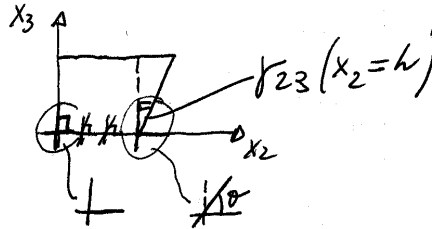
$$A_f = 2cx_3 h - h^2 = h(h + 2cx_3) \equiv \text{con } (*)$$

c) $E_3 = E_{33} = 0 \Rightarrow$ gli elementi inizialmente // a x_3 non modificano la loro lunghezza

$$d) \quad \delta_{23} = 2E_{23} = \frac{c}{2h} x_2^2$$

$$\delta_{23} = 0 \quad \text{per } x_2 = 0$$

$$\delta_{23} = \frac{c}{2} \quad \text{per } x_2 = h$$



corata corrigé

Problema 5

a) in otto di moto rigido $\mathbb{E} = 0$. Verifichiamo:

$$E_{11} = \frac{du_1}{dx_1} = 0 \quad E_{22} = \frac{du_2}{dx_2} = 0 \quad E_{33} = \frac{du_3}{dx_3} = 0$$

$$E_{12} = \frac{1}{2} \left(\frac{du_1}{dx_2} + \frac{du_2}{dx_1} \right) = \frac{1}{2} (-c + c) = 0 \quad \text{analogaente } E_{13} = E_{23} = 0 \quad \text{OK}$$

b) $\Rightarrow H \equiv \mathbb{X} = \begin{bmatrix} 0 & -c & c \\ c & 0 & -c \\ -c & c & 0 \end{bmatrix}$
 antisimmetrico

si tratta di un otto di moto rigido con traslazione rigida nulla e rotazione attorno agli assi x_1, x_2 e x_3

Problema 6

a) Verifico che \mathbb{E} sia compatibile:

$$2E_{12,12} = E_{11,22} + E_{22,11} \quad \cancel{0 = 0 + 0} \quad 0 = 0 + 0 \quad \text{OK}$$

$$2E_{23,23} = E_{22,33} + E_{33,22} \quad 0 = 0 + 0 \quad \text{OK}$$

$$2E_{13,13} = E_{11,33} + E_{33,11} \quad 0 = 0 + 0 \quad \text{OK}$$

$$E_{11,23} = 2E_{12,13} + 2E_{13,12} - 2E_{23,11} \quad 0 = 0 + 0 - 0 \quad \text{OK}$$

$$E_{22,13} = 2E_{12,23} + 2E_{23,12} - 2E_{13,22} \quad 0 = 0 + 0 - 0 \quad \text{OK}$$

$$E_{33,12} = 2E_{13,23} + 2E_{23,13} - 2E_{12,33} \quad 0 = 0 + 0 - 0 \quad \text{OK}$$

C
O
O
P
I
A
T
E

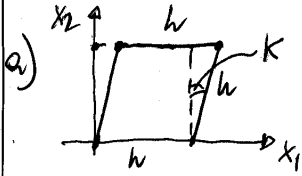
b) $u_1 = ca \sin \frac{x_1}{a} + [c_1 - c_2 x_3 - c_3 x_2]$

$$u_2 = 2ca \cos \frac{x_1}{a} + [c_4 + c_3 x_1 - c_5 x_3]$$

$$u_3 = ca \cos \frac{x_3}{a} + 2ca \sin \frac{x_2}{a} + [c_2 x_1 + c_5 x_2 + c_6]$$

Tra parentesi le componenti di moto rigido

Problema 7



$$u_1 = y_1 - n_1 = k x_2$$

$$u_2 = y_2 - n_2 = 0 \quad \rightarrow \text{taglio angolato}$$

$$u_3 = y_3 - x_3 = 0$$

b)

$$\underline{\underline{E}} = \begin{bmatrix} 0 & k/2 & 0 \\ k/2 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

- c)
- spigolo lungo x_1 $l_0 = h$ $l_f = h$ perché $E_{11} = 0$
 - spigolo lungo x_2 $l_0 = h$ $l_f = h$ perché $E_{22} = 0$
 - momento angolare $y_{12} = k$