

Posizionamenti e deformazioni

La introduzione degli assi coordinati nella geometria, fatta da Cartesio, è stato uno dei passi più importanti nel progresso della matematica, in quanto ha ricondotto i metodi della geometria al calcolo di grandezze numeriche. Ma, ai fini del ragionamento fisico, a differenza che nel calcolo, è bene evitare di introdurre esplicitamente le coordinate cartesiane e fissare l'attenzione prima su un punto dello spazio invece che sulle sue tre coordinate, e sulla intensità e sulla direzione di una forza invece che sulle sue tre componenti. Questo modo di vedere le grandezze fisiche e geometriche è più primitivo e naturale dell'altro.

[Maxwell J. C., *A Treatise on Electricity and Magnetism*, Oxford University Press, 1892, vol. I, p. 9]

Indice

1	Posizionamento e deformazione	2
2	Deformazioni rigide e deformazioni affini	2
3	Composizione di deformazioni affini	3
4	Deformazioni affini in termini di coordinate	4
5	Parametrizzazioni	4
6	Gradiente della deformazione	5
7	Gradiente dello spostamento	7
8	Deformazione locale	8
9	Dilatazioni e scorrimenti	9

1 Posizionamento e deformazione

Indicando con \mathcal{B} un insieme $\{A, B, \dots\}$ i cui elementi identificano i punti di un corpo, diremo *posizionamento* una funzione

$$\mathbf{p} : \mathcal{B} \rightarrow \mathcal{E} \quad (1)$$

che fa corrispondere a ciascun punto del corpo una posizione, in modo tale che a punti distinti corrispondano posizioni distinte. Si dice *forma* del corpo \mathcal{B} l'insieme

$$\mathcal{R} := \text{im } \mathbf{p}. \quad (2)$$

Si dice *configurazione* del corpo \mathcal{B} l'insieme delle coppie

$$(A, \mathbf{p}(A)) \quad \forall A \in \mathcal{B}, \quad (3)$$

essendo \mathbf{p} un *posizionamento*. In corrispondenza di due posizionamenti $\bar{\mathbf{p}}$ e \mathbf{p} , a cui corrispondono due forme $\bar{\mathcal{R}}$ e \mathcal{R} la funzione biunivoca, detta *deformazione*,

$$\phi : \bar{\mathcal{R}} \rightarrow \mathcal{R}, \quad (4)$$

definita come $\phi := \mathbf{p} \circ (\bar{\mathbf{p}})^{-1}$, trasforma per ogni punto $A \in \mathcal{B}$ la posizione $\bar{\mathbf{p}}(A)$ nella posizione

$$\mathbf{p}(A) = \phi(\bar{\mathbf{p}}(A)). \quad (5)$$

Risulta a sua volta definito il *campo di spostamento*,

$$\mathbf{u} : \bar{\mathcal{R}} \mapsto (\mathbf{p}(A) - \bar{\mathbf{p}}(A)) \quad \forall A \in \mathcal{B}. \quad (6)$$

2 Deformazioni rigide e deformazioni affini

Se la deformazione ϕ è una isometria che conserva l'orientamento si dice *deformazione rigida*. In questo caso, scelto un punto A del corpo, la posizione di un qualsiasi punto B nel posizionamento \mathbf{p} è data dalla seguente espressione

$$\phi(\bar{\mathbf{p}}_B) = \phi(\bar{\mathbf{p}}_A) + \mathbf{R}(\bar{\mathbf{p}}_B - \bar{\mathbf{p}}_A), \quad (7)$$

essendo \mathbf{R} una rotazione di \mathcal{V} .

Se ϕ è, più in generale, una trasformazione affine che conserva l'orientamento si dice *deformazione affine* o *deformazione omogenea*. Scelto un punto A del corpo, la posizione di un generico punto B nel posizionamento \mathbf{p} è data dalla espressione

$$\phi(\bar{\mathbf{p}}_B) = \phi(\bar{\mathbf{p}}_A) + \mathbf{F}(\bar{\mathbf{p}}_B - \bar{\mathbf{p}}_A), \quad (8)$$

dove \mathbf{F} è un tensore (endomorfismo di \mathcal{V}), tale che $\det \mathbf{F} > 0$. Si noti che in una deformazione affine le rette sono trasformate in rette. Infatti la retta

$$\bar{\mathbf{c}}(h) = \bar{\mathbf{p}}_A + h \bar{\mathbf{a}} \quad (9)$$

è trasformata, per via della (8), nella curva

$$\mathbf{c}(h) := \phi(\bar{\mathbf{c}}(h)) = \phi(\bar{\mathbf{p}}_A) + \mathbf{F}(\bar{\mathbf{c}}(h) - \bar{\mathbf{p}}_A) = \phi(\bar{\mathbf{p}}_A) + h \mathbf{F}\bar{\mathbf{a}}. \quad (10)$$

Ma tale curva non è altro che la retta

$$\mathbf{c}(h) = \phi(\bar{\mathbf{p}}_A) + h \mathbf{a} \quad (11)$$

con vettore tangente

$$\mathbf{a} = \mathbf{F}\bar{\mathbf{a}}. \quad (12)$$

3 Composizione di deformazioni affini

Si consideri la composizione di due deformazioni affini

$$\phi := \phi_{[2]} \phi_{[1]}. \quad (13)$$

Considerando una coppia di punti $A, B \in \mathcal{B}$, nella prima deformazione si ha

$$\phi_{[1]}(\bar{p}_B) = \phi_{[1]}(\bar{p}_A) + \mathbf{F}_{[1]}(\bar{p}_B - \bar{p}_A). \quad (14)$$

Nella seconda deformazione è

$$\phi_{[2]}(\phi_{[1]}(\bar{p}_B)) = \phi_{[2]}(\phi_{[1]}(\bar{p}_A)) + \mathbf{F}_{[2]}(\phi_{[1]}(\bar{p}_B) - \phi_{[1]}(\bar{p}_A)). \quad (15)$$

Sostituendo la (14) nell'ultimo termine si ottiene

$$\phi_{[2]}(\phi_{[1]}(\bar{p}_B)) = \phi_{[2]}(\phi_{[1]}(\bar{p}_A)) + \mathbf{F}_{[2]}(\mathbf{F}_{[1]}(\bar{p}_B - \bar{p}_A)). \quad (16)$$

Pertanto per la composizione (13) risulta

$$\phi(\bar{p}_B) = \phi(\bar{p}_A) + \mathbf{F}(\bar{p}_B - \bar{p}_A) \quad (17)$$

con

$$\mathbf{F} = \mathbf{F}_{[2]} \mathbf{F}_{[1]}. \quad (18)$$

Si noti che in generale nè la composizione (13) nè la composizione (18) sono commutative.

Poichè per \mathbf{F} esiste la decomposizione polare

$$\mathbf{F} = \mathbf{R}\mathbf{U}, \quad (19)$$

una deformazione affine ϕ può essere espressa, scegliendo ad arbitrio un punto A , come

$$\phi(\bar{p}_B) = \phi(\bar{p}_A) + \mathbf{R}\mathbf{U}(\bar{p}_B - \bar{p}_A) \quad (20)$$

e decomposta in una traslazione

$$\phi_{[0]}(\bar{p}_B) = \phi_{[0]}(\bar{p}_A) + (\bar{p}_B - \bar{p}_A), \quad (21)$$

tale che $\phi_{[0]}(\bar{p}_A) = \phi(\bar{p}_A)$, seguita da una dilatazione che lasci fissa la posizione $\phi(\bar{p}_A)$

$$\phi_{[1]}(\phi_{[0]}(\bar{p}_B)) = \phi_{[1]}(\phi_{[0]}(\bar{p}_A)) + \mathbf{U}(\phi_{[0]}(\bar{p}_B) - \phi_{[0]}(\bar{p}_A)) = \phi(\bar{p}_A) + \mathbf{U}(\bar{p}_B - \bar{p}_A), \quad (22)$$

seguita da una rotazione, con posizione $\phi(\bar{p}_A)$ ancora fissa,

$$\phi_{[2]}(\phi_{[1]}(\phi_{[0]}(\bar{p}_B))) = \phi(\bar{p}_A) + \mathbf{R}(\phi_{[1]}(\phi_{[0]}(\bar{p}_B)) - \phi(\bar{p}_A)). \quad (23)$$

Nella deformazione $\phi_{[1]}$ le rette ortogonali per $\phi(\bar{p}_A)$ generate dagli autovettori di \mathbf{U} , dette *direzioni principali* della dilatazione, restano unite. Le distanze tra le posizioni lungo le direzioni principali risultano modificate per un fattore pari al corrispondente autovalore di \mathbf{U} . Nella deformazione $\phi_{[2]}$ la retta per $\phi(\bar{p}_A)$ generata dall'autovettore di \mathbf{R} , detta *asse della rotazione*, resta invariata.

4 Deformazioni affini in termini di coordinate

Fissato un sistema di coordinate cartesiane in uno spazio euclideo \mathcal{E} di dimensione due, le posizioni di due punti qualsiasi $A, B \in \mathcal{B}$ nel posizionamento \bar{p} possono essere descritte attraverso le espressioni

$$\begin{aligned}\bar{p}_A &= \mathbf{o} + \bar{x}_{1A}\mathbf{e}_1 + \bar{x}_{2A}\mathbf{e}_2, \\ \bar{p}_B &= \mathbf{o} + \bar{x}_{1B}\mathbf{e}_1 + \bar{x}_{2B}\mathbf{e}_2.\end{aligned}\tag{24}$$

Le posizioni degli stessi punti nel posizionamento p sono descritte dalle espressioni

$$\begin{aligned}\phi(\bar{p}_A) &= \mathbf{o} + x_{1A}\mathbf{e}_1 + x_{2A}\mathbf{e}_2, \\ \phi(\bar{p}_B) &= \mathbf{o} + x_{1B}\mathbf{e}_1 + x_{2B}\mathbf{e}_2.\end{aligned}\tag{25}$$

Nel caso di una deformazione rigida, sostituendo le espressioni (24) e (25) nella (7), si ottiene

$$\mathbf{o} + x_{1B}\mathbf{e}_1 + x_{2B}\mathbf{e}_2 = \mathbf{o} + x_{1A}\mathbf{e}_1 + x_{2A}\mathbf{e}_2 + \mathbf{R}((\bar{x}_{1B} - \bar{x}_{1A})\mathbf{e}_1 + (\bar{x}_{2B} - \bar{x}_{2A})\mathbf{e}_2),\tag{26}$$

da cui deriva

$$x_{1B}\mathbf{e}_1 + x_{2B}\mathbf{e}_2 = x_{1A}\mathbf{e}_1 + x_{2A}\mathbf{e}_2 + (\bar{x}_{1B} - \bar{x}_{1A})\mathbf{R}\mathbf{e}_1 + (\bar{x}_{2B} - \bar{x}_{2A})\mathbf{R}\mathbf{e}_2.\tag{27}$$

Descrivendo la rotazione attraverso un angolo θ nel seguente modo

$$\mathbf{R}\mathbf{e}_1 = \cos\theta\mathbf{e}_1 + \sin\theta\mathbf{e}_2,\tag{28}$$

$$\mathbf{R}\mathbf{e}_2 = -\sin\theta\mathbf{e}_1 + \cos\theta\mathbf{e}_2,\tag{29}$$

dalla (27), eguagliando le componenti su ciascuno dei vettori della base, si ottiene la relazione tra le coordinate

$$\begin{pmatrix} x_{1B} \\ x_{2B} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} x_{1A} \\ x_{2A} \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} \cos\theta & -\sin\theta \\ \sin\theta & \cos\theta \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \bar{x}_{1B} - \bar{x}_{1A} \\ \bar{x}_{2B} - \bar{x}_{2A} \end{pmatrix}.\tag{30}$$

Nel caso di una deformazione affine, dalla (8), utilizzando le coordinate e ponendo per l'endomorfismo \mathbf{F}

$$\mathbf{F}\mathbf{e}_1 = f_{11}\mathbf{e}_1 + f_{21}\mathbf{e}_2,\tag{31}$$

$$\mathbf{F}\mathbf{e}_2 = f_{12}\mathbf{e}_1 + f_{22}\mathbf{e}_2,\tag{32}$$

si ottiene la seguente relazione tra le coordinate

$$\begin{pmatrix} x_{1B} \\ x_{2B} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} x_{1A} \\ x_{2A} \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} f_{11} & f_{12} \\ f_{21} & f_{22} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \bar{x}_{1B} - \bar{x}_{1A} \\ \bar{x}_{2B} - \bar{x}_{2A} \end{pmatrix}.\tag{33}$$

5 Parametrizzazioni

Fissato un sistema di coordinate cartesiane in uno spazio euclideo \mathcal{E} di dimensione due, la posizione di un punto A nel posizionamento \bar{p} è data dalla espressione (24). Ponendo $s_{1A} := \bar{x}_{1A}$, $s_{2A} := \bar{x}_{2A}$, la (24) diventa

$$\bar{p}_A = \mathbf{o} + s_{1A}\mathbf{e}_1 + s_{2A}\mathbf{e}_2.\tag{34}$$

Ad ogni posizione corrisponde dunque una coppia di coordinate

$$\bar{p}_A \mapsto (s_{1A}, s_{2A})\tag{35}$$

e, viceversa, ad ogni coppia di coordinate corrisponde una posizione

$$(s_{1A}, s_{2A}) \mapsto \bar{p}_A. \quad (36)$$

Indicando con κ tale funzione, detta *parametrizzazione* della forma del corpo $\bar{\mathcal{R}} := \text{im } \bar{p}$, si ha

$$\bar{p}_A = \kappa(s_{1A}, s_{2A}). \quad (37)$$

In generale una parametrizzazione di una forma del corpo può essere indipendente dal sistema di coordinate di \mathcal{E} . Nel caso in cui $\dim \mathcal{E} = 2$ si assume che la forma del corpo sia la chiusura di un aperto in \mathbb{R}^2 .

Si può dare una descrizione della deformazione ϕ in termini di coordinate definendo sul dominio della parametrizzazione due funzioni scalari ϕ_1 e ϕ_2 tali che

$$\phi(\kappa(s_1, s_2)) = \mathbf{o} + \phi_1(s_1, s_2)\mathbf{e}_1 + \phi_2(s_1, s_2)\mathbf{e}_2. \quad (38)$$

Nel caso in cui $\dim \mathcal{E} = 3$ si assume che la forma del corpo sia la chiusura di un aperto in \mathbb{R}^3 . In tal caso per la descrizione della deformazione ϕ in termini di coordinate occorrono tre funzioni scalari ϕ_1 , ϕ_2 e ϕ_3 .

6 Gradiente della deformazione

Si consideri nel posizionamento \bar{p} la retta per $\bar{p}_O = \kappa(s_1, s_2)$

$$\bar{c}_1(h) := \bar{p}_O + h \mathbf{e}_1. \quad (39)$$

Utilizzando un sistema di coordinate come nella (34) e la parametrizzazione (37) si ha la seguente descrizione

$$\bar{c}_1(h) := \bar{p}_O + h \mathbf{e}_1 = \kappa(s_1, s_2) + h \mathbf{e}_1 = \mathbf{o} + (s_1 + h)\mathbf{e}_1 + s_2\mathbf{e}_2 = \kappa(s_1 + h, s_2). \quad (40)$$

Tale retta è trasformata da ϕ nella curva

$$\mathbf{c}_1(h) := \phi(\bar{c}_1(h)) = \phi(\kappa(s_1 + h, s_2)). \quad (41)$$

Se ϕ non è affine, in generale tale curva non è una retta. Usando per ϕ l'espressione in termini di coordinate (38), per la curva (41) si ha

$$\mathbf{c}_1(h) = \mathbf{o} + \phi_1(s_1 + h, s_2)\mathbf{e}_1 + \phi_2(s_1 + h, s_2)\mathbf{e}_2, \quad (42)$$

$$\mathbf{c}_1(0) = \mathbf{o} + \phi_1(s_1, s_2)\mathbf{e}_1 + \phi_2(s_1, s_2)\mathbf{e}_2. \quad (43)$$

Il vettore tangente in $\phi(\bar{p}_O)$ ha pertanto l'espressione

$$\mathbf{c}'_1 = \lim_{h \rightarrow 0} \frac{1}{h} (\mathbf{c}_1(h) - \mathbf{c}_1(0)) = \partial_1 \phi_1 \mathbf{e}_1 + \partial_1 \phi_2 \mathbf{e}_2, \quad (44)$$

dove ∂_1 è la derivata rispetto al primo argomento. La retta

$$\bar{c}_2(h) := \bar{p}_O + h \mathbf{e}_2 = \kappa(s_1, s_2) + h \mathbf{e}_2 = \mathbf{o} + s_1\mathbf{e}_1 + (s_2 + h)\mathbf{e}_2 = \kappa(s_1, s_2 + h) \quad (45)$$

è trasformata nella curva

$$\mathbf{c}_2(h) := \phi(\bar{c}_2(h)) = \phi(\kappa(s_1, s_2 + h)). \quad (46)$$

Utilizzando la (38) si ha

$$\mathbf{c}_2(h) = \mathbf{o} + \phi_1(s_1, s_2 + h)\mathbf{e}_1 + \phi_2(s_1, s_2 + h)\mathbf{e}_2, \quad (47)$$

$$\mathbf{c}_2(0) = \mathbf{o} + \phi_1(s_1, s_2)\mathbf{e}_1 + \phi_2(s_1, s_2)\mathbf{e}_2. \quad (48)$$

Il vettore tangente in $\phi(\bar{\mathbf{p}}_0)$ ha pertanto l'espressione

$$\mathbf{c}'_2 = \lim_{h \rightarrow 0} \frac{1}{h} (\mathbf{c}_2(h) - \mathbf{c}_2(0)) = \partial_2 \phi_1 \mathbf{e}_1 + \partial_2 \phi_2 \mathbf{e}_2, \quad (49)$$

dove ∂_2 è la derivata rispetto al secondo argomento. Infine una retta

$$\begin{aligned} \bar{\mathbf{c}}(h) &:= \bar{\mathbf{p}}_0 + h \bar{\mathbf{a}} = \boldsymbol{\kappa}(s_1, s_2) + h \bar{\mathbf{a}} = \boldsymbol{\kappa}(s_1, s_2) + h(\alpha_1 \mathbf{e}_1 + \alpha_2 \mathbf{e}_2) \\ &= \mathbf{o} + (s_1 + h\alpha_1)\mathbf{e}_1 + (s_2 + h\alpha_2)\mathbf{e}_2 = \boldsymbol{\kappa}(s_1 + h\alpha_1, s_2 + h\alpha_2) \end{aligned} \quad (50)$$

è trasformata nella curva

$$\mathbf{c}(h) := \phi(\bar{\mathbf{c}}(h)) = \phi(\boldsymbol{\kappa}(s_1 + h\alpha_1, s_2 + h\alpha_2)). \quad (51)$$

Ancora dalla (38) si ottiene

$$\mathbf{c}(h) = \mathbf{o} + \phi_1(s_1 + h\alpha_1, s_2 + h\alpha_2)\mathbf{e}_1 + \phi_2(s_1 + h\alpha_1, s_2 + h\alpha_2)\mathbf{e}_2, \quad (52)$$

$$\mathbf{c}(0) = \mathbf{o} + \phi_1(s_1, s_2)\mathbf{e}_1 + \phi_2(s_1, s_2)\mathbf{e}_2. \quad (53)$$

Il vettore tangente in $\phi(\bar{\mathbf{p}}_0)$ risulta pertanto avere l'espressione

$$\begin{aligned} \mathbf{c}' &= \lim_{h \rightarrow 0} \frac{1}{h} (\mathbf{c}(h) - \mathbf{c}(0)) = (\alpha_1 \partial_1 \phi_1 + \alpha_2 \partial_2 \phi_1) \mathbf{e}_1 + (\alpha_1 \partial_1 \phi_2 + \alpha_2 \partial_2 \phi_2) \mathbf{e}_2 \\ &= \alpha_1 (\partial_1 \phi_1 \mathbf{e}_1 + \partial_1 \phi_2 \mathbf{e}_2) + \alpha_2 (\partial_2 \phi_1 \mathbf{e}_1 + \partial_2 \phi_2 \mathbf{e}_2). \end{aligned} \quad (54)$$

Si osservi che

$$\bar{\mathbf{c}}'_1 = \lim_{h \rightarrow 0} \frac{1}{h} (\bar{\mathbf{c}}_1(h) - \bar{\mathbf{c}}_1(0)) = \mathbf{e}_1, \quad (55)$$

$$\bar{\mathbf{c}}'_2 = \lim_{h \rightarrow 0} \frac{1}{h} (\bar{\mathbf{c}}_2(h) - \bar{\mathbf{c}}_2(0)) = \mathbf{e}_2, \quad (56)$$

$$\bar{\mathbf{c}}' = \lim_{h \rightarrow 0} \frac{1}{h} (\bar{\mathbf{c}}(h) - \bar{\mathbf{c}}(0)) = \bar{\mathbf{a}} = \alpha_1 \mathbf{e}_1 + \alpha_2 \mathbf{e}_2. \quad (57)$$

Tra i vettori tangenti esistono pertanto le seguenti relazioni

$$\bar{\mathbf{c}}' = \alpha_1 \bar{\mathbf{c}}'_1 + \alpha_2 \bar{\mathbf{c}}'_2, \quad (58)$$

$$\mathbf{c}' = \alpha_1 \mathbf{c}'_1 + \alpha_2 \mathbf{c}'_2, \quad (59)$$

Risulta allora definita un'applicazione lineare $\mathbf{F}(\bar{\mathbf{p}}_0)$ che trasforma i vettori tangenti alle rette per $\bar{\mathbf{p}}_0$ nei vettori tangenti alla curve corrispondenti per $\phi(\bar{\mathbf{p}}_0)$ in modo tale che

$$\mathbf{F}(\bar{\mathbf{p}}_0) : \bar{\mathbf{c}}'_1 \mapsto \mathbf{c}'_1, \quad (60)$$

$$\mathbf{F}(\bar{\mathbf{p}}_0) : \bar{\mathbf{c}}'_2 \mapsto \mathbf{c}'_2, \quad (61)$$

$$\mathbf{F}(\bar{\mathbf{p}}_0) : \alpha_1 \bar{\mathbf{c}}'_1 + \alpha_2 \bar{\mathbf{c}}'_2 \mapsto \alpha_1 \mathbf{c}'_1 + \alpha_2 \mathbf{c}'_2. \quad (62)$$

Dalle espressioni di \mathbf{c}'_1 e \mathbf{c}'_2 risulta

$$\mathbf{F}(\bar{\mathbf{p}}_0)\mathbf{e}_1 = \partial_1 \phi_1 \mathbf{e}_1 + \partial_1 \phi_2 \mathbf{e}_2, \quad (63)$$

$$\mathbf{F}(\bar{\mathbf{p}}_0)\mathbf{e}_2 = \partial_2 \phi_1 \mathbf{e}_1 + \partial_2 \phi_2 \mathbf{e}_2. \quad (64)$$

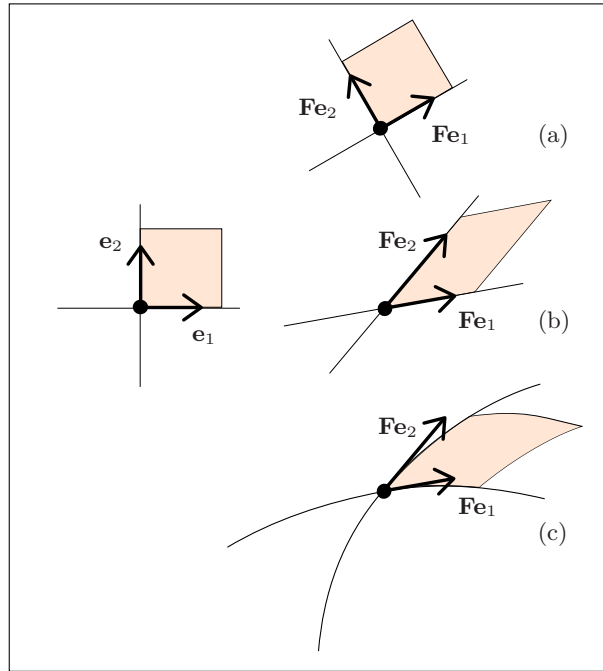


Figura 1: Gradiente di una deformazione (a) rigida, (b) affine, (c) generica.

Pertanto la matrice di $\mathbf{F}(\bar{\mathbf{p}}_O)$ è

$$[\mathbf{F}(\bar{\mathbf{p}}_O)] = \begin{pmatrix} \frac{\partial \phi_1}{\partial s_1} & \frac{\partial \phi_1}{\partial s_2} \\ \frac{\partial \phi_2}{\partial s_1} & \frac{\partial \phi_2}{\partial s_2} \end{pmatrix}. \quad (65)$$

L'applicazione lineare $\mathbf{F}(\bar{\mathbf{p}}_O)$ così definita è detta *gradiente* della deformazione ϕ in $\bar{\mathbf{p}}_O$. Si può dimostrare che essa è indipendente dalla parametrizzazione.

Si può dimostrare inoltre che se $\mathbf{F}(\bar{\mathbf{p}}_O) = \mathbf{F}(\bar{\mathbf{p}}_A) \quad \forall \bar{\mathbf{p}}_O$, cioè se \mathbf{F} è uniforme, allora ϕ è affine e viceversa.

Si assume in generale che una deformazione sia tale che

$$\det \mathbf{F}(\bar{\mathbf{p}}_O) > 0 \quad \forall \bar{\mathbf{p}}_O. \quad (66)$$

7 Gradiente dello spostamento

Dalla definizione (6) di *campo di spostamento* si ha

$$\mathbf{u}(\bar{\mathbf{p}}_O) = \phi(\bar{\mathbf{p}}_O) - \bar{\mathbf{p}}_O, \quad (67)$$

che lungo la curva (50) per $\bar{\mathbf{p}}_O$ diventa

$$\mathbf{u}(\bar{\mathbf{c}}(h)) = \phi(\bar{\mathbf{c}}(h)) - \bar{\mathbf{c}}(h) = \mathbf{c}(h) - \bar{\mathbf{c}}(h), \quad (68)$$

$$\mathbf{u}(\bar{\mathbf{c}}(0)) = \phi(\bar{\mathbf{c}}(0)) - \bar{\mathbf{c}}(0) = \mathbf{c}(0) - \bar{\mathbf{c}}(0). \quad (69)$$

Da queste espressioni, utilizzando sia la definizione di gradiente di un campo vettoriale che la definizione di gradiente della deformazione, si ottiene

$$\nabla \mathbf{u}(\bar{\mathbf{p}}_0) \bar{\mathbf{c}}' = \mathbf{c}' - \bar{\mathbf{c}}' = \mathbf{F}(\bar{\mathbf{p}}_0) \bar{\mathbf{c}}' - \bar{\mathbf{c}}' = (\mathbf{F}(\bar{\mathbf{p}}_0) - \mathbf{I}) \bar{\mathbf{c}}'. \quad (70)$$

Poiché questa relazione vale per la derivata lungo una qualsiasi curva, risulta

$$\nabla \mathbf{u}(\bar{\mathbf{p}}_0) = \mathbf{F}(\bar{\mathbf{p}}_0) - \mathbf{I}. \quad (71)$$

Si può dare una descrizione dello spostamento \mathbf{u} in termini di componenti definendo sul dominio della parametrizzazione due funzioni scalari u_1 e u_2 tali che

$$\mathbf{u}(\boldsymbol{\kappa}(s_1, s_2)) = u_1(s_1, s_2) \mathbf{e}_1 + u_2(s_1, s_2) \mathbf{e}_2. \quad (72)$$

Poiché lungo le curve (40) e (45) si ha rispettivamente

$$\mathbf{u}(\bar{\mathbf{c}}_1) = u_1(s_1 + h, s_2) \mathbf{e}_1 + u_2(s_1 + h, s_2) \mathbf{e}_2, \quad (73)$$

$$\mathbf{u}(\bar{\mathbf{c}}_2) = u_1(s_1, s_2 + h) \mathbf{e}_1 + u_2(s_1, s_2 + h) \mathbf{e}_2, \quad (74)$$

dalla definizione di gradiente di un campo vettoriale si ottiene

$$\nabla \mathbf{u}(\bar{\mathbf{p}}_0) \bar{\mathbf{c}}'_1 = \partial_1 u_1 \mathbf{e}_1 + \partial_1 u_2 \mathbf{e}_2, \quad (75)$$

$$\nabla \mathbf{u}(\bar{\mathbf{p}}_0) \bar{\mathbf{c}}'_2 = \partial_2 u_1 \mathbf{e}_1 + \partial_2 u_2 \mathbf{e}_2. \quad (76)$$

La matrice di $\nabla \mathbf{u}(\bar{\mathbf{p}}_0)$ risulta pertanto

$$[\nabla \mathbf{u}(\bar{\mathbf{p}}_0)] = \begin{pmatrix} \frac{\partial u_1}{\partial s_1} & \frac{\partial u_1}{\partial s_2} \\ \frac{\partial u_2}{\partial s_1} & \frac{\partial u_2}{\partial s_2} \end{pmatrix}. \quad (77)$$

8 Deformazione locale

Si osservi che se la deformazione fosse affine, alla retta per $\bar{\mathbf{p}}_0$ (39) corrisponderebbe la retta

$$\mathbf{c}_1(h) = \boldsymbol{\phi}(\bar{\mathbf{p}}_0) + h \mathbf{F}(\bar{\mathbf{p}}_0) \mathbf{e}_1. \quad (78)$$

Se la deformazione non è affine la (78) non è vera in generale. Si può allora definire la differenza

$$\boldsymbol{\sigma}(h) := \mathbf{c}_1(h) - (\boldsymbol{\phi}(\bar{\mathbf{p}}_0) + h \mathbf{F}(\bar{\mathbf{p}}_0) \mathbf{e}_1) = (\mathbf{c}_1(h) - \mathbf{c}_1(0)) - h \mathbf{F}(\bar{\mathbf{p}}_0) \mathbf{e}_1, \quad (79)$$

la quale, essendo per la (60)

$$\lim_{h \rightarrow 0} \frac{1}{h} (\mathbf{c}_1(h) - \mathbf{c}_1(0)) = \mathbf{c}_1' = \mathbf{F}(\bar{\mathbf{p}}_0) \mathbf{e}_1, \quad (80)$$

risulta tale che

$$\lim_{h \rightarrow 0} \frac{\|\boldsymbol{\sigma}(h)\|}{|h|} = 0. \quad (81)$$

Nel caso di deformazione non affine si ottiene dunque dalla definizione (79), invece della (78), l'espressione

$$\mathbf{c}_1(h) = \boldsymbol{\phi}(\bar{\mathbf{p}}_0) + h \mathbf{F}(\bar{\mathbf{p}}_0) \mathbf{e}_1 + \boldsymbol{\sigma}(h). \quad (82)$$

Poiché, per la (81), $\|\boldsymbol{\sigma}(h)\|$ tende a zero più rapidamente di h , si può dire che in generale “vicino” a $\bar{\mathbf{p}}_0$ la deformazione $\boldsymbol{\phi}$ è affine.

9 Dilatazioni e scorrimenti

Nel caso di deformazione affine la dilatazione \mathbf{U} descrive come si modificano le rette per una qualsiasi posizione, dilatandosi o contraendosi e variando l'angolo tra di esse. I vettori differenza tra le posizioni lungo le direzioni principali si “allungano” o si “accorciano”, restando paralleli a se stessi, per un fattore pari al corrispondente autovalore di \mathbf{U} .

Se la deformazione non è affine le rette non si trasformano più in rette, in generale. La dilatazione $\mathbf{U}(\bar{\mathbf{p}}_0)$, ottenuta dalla decomposizione polare di $\mathbf{F}(\bar{\mathbf{p}}_0)$, descrive in questo caso come i vettori tangenti alle rette per $\bar{\mathbf{p}}_0$ si modificano, “allungandosi” o “accorciandosi” e variando l'angolo tra di essi, in vettori tangenti alle curve corrispondenti a quelle rette. Gli autovettori di $\mathbf{U}(\bar{\mathbf{p}}_0)$ si “allungano” o si “accorciano”, restando paralleli a se stessi, per un fattore pari al corrispondente autovalore. Poiché $\mathbf{F}(\bar{\mathbf{p}}_0)$ varia con la posizione $\bar{\mathbf{p}}_0$, anche $\mathbf{U}(\bar{\mathbf{p}}_0)$ dipende in generale dalla posizione e così pure le direzioni principali e gli autovalori.

In corrispondenza di una posizione $\bar{\mathbf{p}}_0$ e di un vettore \mathbf{a} , si dicono, rispettivamente, *dilatazione* e *allungamento* nella direzione di \mathbf{a} gli scalari

$$\lambda := \frac{\|\mathbf{U}\mathbf{a}\|}{\|\mathbf{a}\|}, \quad \varepsilon := \frac{\|\mathbf{U}\mathbf{a}\| - \|\mathbf{a}\|}{\|\mathbf{a}\|} = \lambda - 1. \quad (83)$$

In corrispondenza delle direzioni principali, essendo $\mathbf{U}\mathbf{a}_i = \lambda_i\mathbf{a}_i$, risulta $\lambda = \lambda_i$. La dilatazione in una direzione principale si dice *dilatazione principale*.

In corrispondenza di una posizione $\bar{\mathbf{p}}_0$ una coppia di vettori ortogonali \mathbf{a}_1 e \mathbf{a}_2 è trasformata da $\mathbf{U}(\bar{\mathbf{p}}_0)$ in una coppia di vettori non più ortogonali, in generale. Si dice *scorrimento* tra \mathbf{a}_1 e \mathbf{a}_2 l'angolo $-\frac{\pi}{2} < \gamma < \frac{\pi}{2}$ tale che

$$\cos\left(\frac{\pi}{2} - \gamma\right) = \frac{\mathbf{U}\mathbf{a}_1 \cdot \mathbf{U}\mathbf{a}_2}{\|\mathbf{U}\mathbf{a}_1\| \|\mathbf{U}\mathbf{a}_2\|}. \quad (84)$$

Se \mathbf{a}_1 e \mathbf{a}_2 sono autovettori di \mathbf{U} , corrispondono cioè alle direzioni principali, risulta $\gamma = 0$.