

# 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

<b>1</b>	<b>Configurazioni e deformazioni</b>	<b>2</b>
<b>2</b>	<b>Composizione di deformazioni</b>	<b>3</b>
<b>3</b>	<b>Deformazioni affini in termini di coordinate</b>	<b>4</b>
<b>4</b>	<b>Parametrizzazioni</b>	<b>5</b>
<b>5</b>	<b>Gradiente della deformazione</b>	<b>5</b>
5.1	Gradiente dello spostamento . . . . .	8
5.2	Interpretazione di $\mathbf{F}$ . . . . .	9
<b>6</b>	<b>Dilatazioni e scorrimenti</b>	<b>9</b>

## 1 Configurazioni e deformazioni

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

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

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

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

In corrispondenza di due configurazioni  $\bar{\chi}$  e  $\chi$ , a cui corrispondono due forme  $\bar{\mathcal{R}}$  e  $\mathcal{R}$  la funzione biunivoca, detta *deformazione*,

$$\phi : \bar{\mathcal{R}} \rightarrow \mathcal{R}, \quad (3)$$

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

$$\mathbf{x}_A = \chi(A) = \phi(\bar{\chi}(A)) = \phi(\bar{\mathbf{x}}_A). \quad (4)$$

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

$$\mathbf{u} : \bar{\mathbf{x}}_A \mapsto (\phi(\bar{\mathbf{x}}_A) - \bar{\mathbf{x}}_A) \quad \forall A \in \mathcal{B}. \quad (5)$$

Se la deformazione  $\phi$  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  $B$  nella configurazione  $\chi$  è data dalla seguente espressione

$$\phi(\bar{\mathbf{x}}_B) = \phi(\bar{\mathbf{x}}_A) + \mathbf{R}(\bar{\mathbf{x}}_B - \bar{\mathbf{x}}_A), \quad (6)$$

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

Se  $\phi$  è 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  $B$  nella configurazione  $\chi$  è data dalla espressione

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

dove  $\mathbf{F}$  è un 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

$$\bar{\mathbf{c}}(h) = \bar{\mathbf{x}}_A + h\bar{\mathbf{a}} \quad (8)$$

è trasformata, per via della (7), nella curva

$$\mathbf{c}(h) := \phi(\bar{\mathbf{c}}(h)) = \phi(\bar{\mathbf{x}}_A) + \mathbf{F}(\bar{\mathbf{c}}(h) - \bar{\mathbf{x}}_A) = \phi(\bar{\mathbf{x}}_A) + h\mathbf{F}\bar{\mathbf{a}}. \quad (9)$$

Ma tale curva non è altro che la retta

$$\mathbf{c}(h) = \phi(\bar{\mathbf{x}}_A) + h\mathbf{a} \quad (10)$$

con vettore tangente

$$\mathbf{a} = \mathbf{F}\bar{\mathbf{a}}. \quad (11)$$

## 2 Composizione di deformazioni

Si consideri la composizione di due deformazioni affini

$$\phi := \phi_{[2]} \phi_{[1]}. \quad (12)$$

Considerando una coppia di punti  $A$  e  $B$  del corpo, nella prima deformazione si ha

$$\phi_{[1]}(\bar{\mathbf{x}}_B) = \phi_{[1]}(\bar{\mathbf{x}}_A) + \mathbf{F}_{[1]}(\bar{\mathbf{x}}_B - \bar{\mathbf{x}}_A). \quad (13)$$

Nella seconda deformazione è

$$\phi_{[2]}(\phi_{[1]}(\bar{\mathbf{x}}_B)) = \phi_{[2]}(\phi_{[1]}(\bar{\mathbf{x}}_A)) + \mathbf{F}_{[2]}(\phi_{[1]}(\bar{\mathbf{x}}_B) - \phi_{[1]}(\bar{\mathbf{x}}_A)). \quad (14)$$

Sostituendo la (13) nell'ultimo termine si ottiene

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

Pertanto per la composizione (12) risulta

$$\phi(\bar{\mathbf{x}}_B) = \phi(\bar{\mathbf{x}}_A) + \mathbf{F}(\bar{\mathbf{x}}_B - \bar{\mathbf{x}}_A) \quad (16)$$

con

$$\mathbf{F} = \mathbf{F}_{[2]} \mathbf{F}_{[1]}. \quad (17)$$

Si noti che in generale nè la composizione (12) nè la composizione (17) sono commutative.

Poichè per  $\mathbf{F}$  esiste la decomposizione polare

$$\mathbf{F} = \mathbf{R}\mathbf{U}, \quad (18)$$

una deformazione affine  $\phi$  può essere espressa, scegliendo ad arbitrio un punto  $A$ , come

$$\phi(\bar{\mathbf{x}}_B) = \phi(\bar{\mathbf{x}}_A) + \mathbf{R}\mathbf{U}(\bar{\mathbf{x}}_B - \bar{\mathbf{x}}_A) \quad (19)$$

e decomposta in una traslazione

$$\phi_{[0]}(\bar{\mathbf{x}}_B) = \phi_{[0]}(\bar{\mathbf{x}}_A) + (\bar{\mathbf{x}}_B - \bar{\mathbf{x}}_A), \quad (20)$$

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

$$\phi_{[1]}(\phi_{[0]}(\bar{\mathbf{x}}_B)) = \phi_{[1]}(\phi_{[0]}(\bar{\mathbf{x}}_A)) + \mathbf{U}(\phi_{[0]}(\bar{\mathbf{x}}_B) - \phi_{[0]}(\bar{\mathbf{x}}_A)) = \phi(\bar{\mathbf{x}}_A) + \mathbf{U}(\bar{\mathbf{x}}_B - \bar{\mathbf{x}}_A), \quad (21)$$

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

$$\phi_{[2]}(\phi_{[1]}(\phi_{[0]}(\bar{\mathbf{x}}_B))) = \phi(\bar{\mathbf{x}}_A) + \mathbf{R}(\phi_{[1]}(\phi_{[0]}(\bar{\mathbf{x}}_B)) - \phi(\bar{\mathbf{x}}_A)). \quad (22)$$

Nella deformazione  $\phi_{[1]}$  le rette ortogonali per  $\phi(\bar{\mathbf{x}}_A)$  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  $\phi(\bar{\mathbf{x}}_A)$  generata dall'autovettore di  $\mathbf{R}$ , detta *asse della rotazione*, resta invariata.

### 3 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 e B nella configurazione  $\bar{\chi}$  sono descritte dalle espressioni

$$\begin{aligned}\bar{\mathbf{x}}_A &= \mathbf{o} + \bar{\xi}_{1A}\mathbf{e}_1 + \bar{\xi}_{2A}\mathbf{e}_2, \\ \bar{\mathbf{x}}_B &= \mathbf{o} + \bar{\xi}_{1B}\mathbf{e}_1 + \bar{\xi}_{2B}\mathbf{e}_2.\end{aligned}\quad (23)$$

Le posizioni degli stessi punti nella configurazione  $\chi$  sono descritte dalle espressioni

$$\begin{aligned}\phi(\bar{\mathbf{x}}_A) &= \mathbf{o} + \xi_{1A}\mathbf{e}_1 + \xi_{2A}\mathbf{e}_2, \\ \phi(\bar{\mathbf{x}}_B) &= \mathbf{o} + \xi_{1B}\mathbf{e}_1 + \xi_{2B}\mathbf{e}_2.\end{aligned}\quad (24)$$

Nel caso di una deformazione rigida dalla (6), utilizzando le espressioni (23) e (24), si ottiene

$$\mathbf{o} + \xi_{1B}\mathbf{e}_1 + \xi_{2B}\mathbf{e}_2 = \mathbf{o} + \xi_{1A}\mathbf{e}_1 + \xi_{2A}\mathbf{e}_2 + \mathbf{R}((\bar{\xi}_{1B} - \bar{\xi}_{1A})\mathbf{e}_1 + (\bar{\xi}_{2B} - \bar{\xi}_{2A})\mathbf{e}_2), \quad (25)$$

da cui deriva

$$\xi_{1B}\mathbf{e}_1 + \xi_{2B}\mathbf{e}_2 = \xi_{1A}\mathbf{e}_1 + \xi_{2A}\mathbf{e}_2 + (\bar{\xi}_{1B} - \bar{\xi}_{1A})\mathbf{R}\mathbf{e}_1 + (\bar{\xi}_{2B} - \bar{\xi}_{2A})\mathbf{R}\mathbf{e}_2. \quad (26)$$

Descrivendo la rotazione attraverso un angolo  $\theta$  nel seguente modo

$$\mathbf{R}\mathbf{e}_1 = \cos\theta\mathbf{e}_1 + \sin\theta\mathbf{e}_2, \quad (27)$$

$$\mathbf{R}\mathbf{e}_2 = -\sin\theta\mathbf{e}_1 + \cos\theta\mathbf{e}_2, \quad (28)$$

dalla (26), eguagliando le componenti su ciascuno dei vettori della base, si ottiene la relazione tra le coordinate

$$\begin{pmatrix} \xi_{1B} \\ \xi_{2B} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \xi_{1A} \\ \xi_{2A} \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} \cos\theta & -\sin\theta \\ \sin\theta & \cos\theta \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \bar{\xi}_{1B} - \bar{\xi}_{1A} \\ \bar{\xi}_{2B} - \bar{\xi}_{2A} \end{pmatrix}. \quad (29)$$

Nel caso di una deformazione affine, dalla (7), utilizzando le coordinate e ponendo per l'endomorfismo  $\mathbf{F}$

$$\mathbf{F}\mathbf{e}_1 = f_{11}\mathbf{e}_1 + f_{21}\mathbf{e}_2, \quad (30)$$

$$\mathbf{F}\mathbf{e}_2 = f_{12}\mathbf{e}_1 + f_{22}\mathbf{e}_2, \quad (31)$$

si ottiene la seguente relazione tra le coordinate

$$\begin{pmatrix} \xi_{1B} \\ \xi_{2B} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \xi_{1A} \\ \xi_{2A} \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} f_{11} & f_{12} \\ f_{21} & f_{22} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \bar{\xi}_{1B} - \bar{\xi}_{1A} \\ \bar{\xi}_{2B} - \bar{\xi}_{2A} \end{pmatrix}. \quad (32)$$

## 4 Parametrazioni

Fissato un sistema di coordinate cartesiane in uno spazio euclideo  $\mathcal{E}$  di dimensione due, la posizione di un punto  $A$  nella configurazione  $\bar{\chi}$  è data dalla espressione (23). Ponendo  $\zeta_{1A} := \bar{\xi}_{1A}$ ,  $\zeta_{2A} := \bar{\xi}_{2A}$ , la (23) diventa

$$\bar{\mathbf{x}}_A = \mathbf{o} + \zeta_{1A}\mathbf{e}_1 + \zeta_{2A}\mathbf{e}_2. \quad (33)$$

Ad ogni posizione corrisponde dunque una coppia di coordinate

$$\psi(\bar{\mathbf{x}}_A) = (\zeta_{1A}, \zeta_{2A}) \quad (34)$$

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

$$\bar{\mathbf{x}}_A = \psi^{-1}(\zeta_{1A}, \zeta_{2A}). \quad (35)$$

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

$$\bar{\mathbf{x}}_A = \bar{\mathbf{x}}(\zeta_{1A}, \zeta_{2A}). \quad (36)$$

In generale una parametrizzazione di una forma del corpo può essere indipendente dal sistema di coordinate di  $\mathcal{E}$ . Ad esempio se  $\dim \mathcal{E} = 3$  e la forma del corpo è una superficie, una sua parametrizzazione sarà una funzione del tipo di quella indicata nella (36) in cui il numero di parametri è due pur essendo il numero delle coordinate tre.

La deformazione induce la parametrizzazione  $\mathbf{x}$  della forma  $\mathcal{R} := \text{im } \chi$  tale che

$$\mathbf{x}(\zeta_1, \zeta_2) = \phi(\bar{\mathbf{x}}(\zeta_1, \zeta_2)). \quad (37)$$

In tal modo alla coppia  $(\zeta_{1A}, \zeta_{2A})$ , a cui  $\bar{\mathbf{x}}$  fa corrispondere la posizione di  $A$  nella configurazione  $\bar{\chi}$ ,  $\mathbf{x}$  fa corrispondere la posizione di  $A$  nella configurazione  $\chi$ .

Si può dare una descrizione della deformazione  $\phi$  in termini di coordinate definendo sul dominio della parametrizzazione due funzioni scalari  $\phi_1$  e  $\phi_2$  tali che

$$\phi(\bar{\mathbf{x}}(\zeta_1, \zeta_2)) = \mathbf{o} + \phi_1(\zeta_1, \zeta_2)\mathbf{e}_1 + \phi_2(\zeta_1, \zeta_2)\mathbf{e}_2. \quad (38)$$

## 5 Gradiente della deformazione

Si consideri nella configurazione  $\bar{\chi}$  la retta per  $\bar{\mathbf{x}}(\zeta_1, \zeta_2)$

$$\bar{\mathbf{c}}_1(h) := \bar{\mathbf{x}}(\zeta_1, \zeta_2) + h\mathbf{e}_1. \quad (39)$$

Utilizzando un sistema di coordinate come nella (33) e la parametrizzazione (36) si ha la seguente descrizione

$$\bar{\mathbf{c}}_1(h) := \bar{\mathbf{x}}(\zeta_1, \zeta_2) + h\mathbf{e}_1 = \mathbf{o} + (\zeta_1 + h)\mathbf{e}_1 + \zeta_2\mathbf{e}_2 = \bar{\mathbf{x}}(\zeta_1 + h, \zeta_2). \quad (40)$$

Tale retta è trasformata da  $\phi$  nella curva

$$\mathbf{c}_1(h) := \phi(\bar{\mathbf{x}}(\zeta_1 + h, \zeta_2)). \quad (41)$$

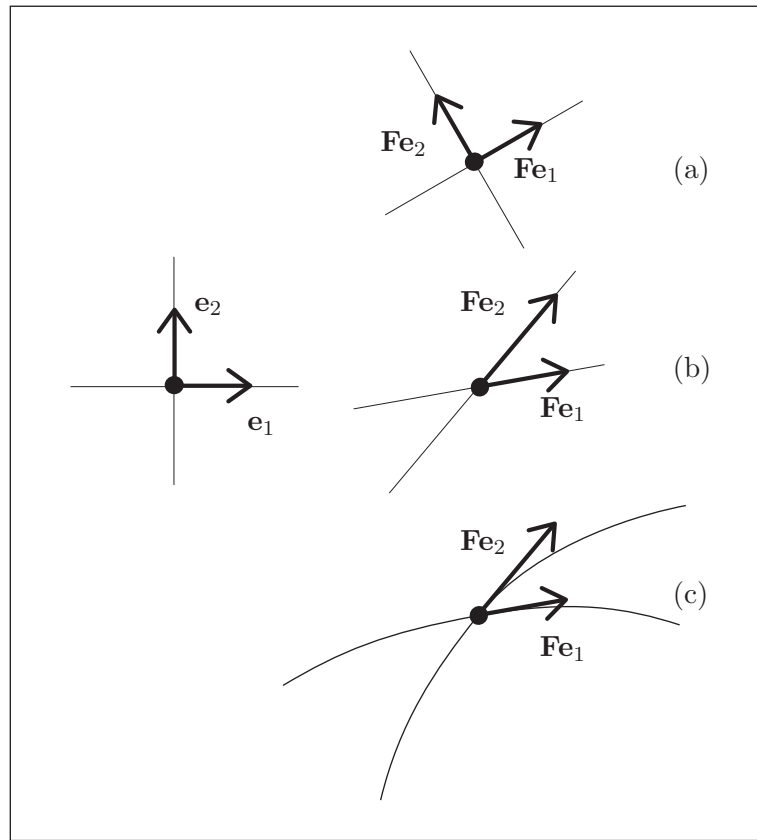


Figura 1: Gradiente di una deformazione (a) rigida, (b) affine, (c) generica.

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

$$\mathbf{c}_1(h) = \mathbf{o} + \phi_1(\zeta_1 + h, \zeta_2)\mathbf{e}_1 + \phi_2(\zeta_1 + h, \zeta_2)\mathbf{e}_2. \quad (42)$$

Il vettore tangente in  $\phi(\bar{\mathbf{x}}(\zeta_1, \zeta_2))$  è pertanto

$$\mathbf{c}_1'(0) = \frac{\partial \phi_1}{\partial \zeta_1}(\zeta_1, \zeta_2)\mathbf{e}_1 + \frac{\partial \phi_2}{\partial \zeta_1}(\zeta_1, \zeta_2)\mathbf{e}_2. \quad (43)$$

La retta

$$\bar{\mathbf{c}}_2(h) := \bar{\mathbf{x}}(\zeta_1, \zeta_2) + h\mathbf{e}_2 = \mathbf{o} + \zeta_1\mathbf{e}_1 + (\zeta_2 + h)\mathbf{e}_2 = \bar{\mathbf{x}}(\zeta_1, \zeta_2 + h) \quad (44)$$

è trasformata nella curva

$$\mathbf{c}_2(h) := \phi(\bar{\mathbf{x}}(\zeta_1, \zeta_2 + h)) \quad (45)$$

che, utilizzando la (38), assume l'espressione

$$\mathbf{c}_2(h) = \mathbf{o} + \phi_1(\zeta_1, \zeta_2 + h)\mathbf{e}_1 + \phi_2(\zeta_1, \zeta_2 + h)\mathbf{e}_2. \quad (46)$$

Il vettore tangente in  $\phi(\bar{\mathbf{x}}(\zeta_1, \zeta_2))$  è

$$\mathbf{c}_2'(0) = \frac{\partial \phi_1}{\partial \zeta_2}(\zeta_1, \zeta_2) \mathbf{e}_1 + \frac{\partial \phi_2}{\partial \zeta_2}(\zeta_1, \zeta_2) \mathbf{e}_2. \quad (47)$$

Infine una retta

$$\begin{aligned} \bar{\mathbf{c}}(h) &:= \bar{\mathbf{x}}(\zeta_1, \zeta_2) + h\bar{\mathbf{a}} = \bar{\mathbf{x}}(\zeta_1, \zeta_2) + h(\alpha_1 \mathbf{e}_1 + \alpha_2 \mathbf{e}_2) \\ &= \mathbf{o} + (\zeta_1 + h\alpha_1) \mathbf{e}_1 + (\zeta_2 + h\alpha_2) \mathbf{e}_2 \\ &= \bar{\mathbf{x}}(\zeta_1 + h\alpha_1, \zeta_2 + h\alpha_2) \end{aligned} \quad (48)$$

è trasformata nella curva

$$\mathbf{c}(h) := \phi(\bar{\mathbf{x}}(\zeta_1 + h\alpha_1, \zeta_2 + h\alpha_2)) \quad (49)$$

che, utilizzando la (38), assume l'espressione

$$\mathbf{c}(h) = \mathbf{o} + \phi_1(\zeta_1 + h\alpha_1, \zeta_2 + h\alpha_2) \mathbf{e}_1 + \phi_2(\zeta_1 + h\alpha_1, \zeta_2 + h\alpha_2) \mathbf{e}_2. \quad (50)$$

Il vettore tangente in  $\phi(\bar{\mathbf{x}}(\zeta_1, \zeta_2))$  risulta

$$\begin{aligned} \mathbf{c}'(0) &= \left( \alpha_1 \frac{\partial \phi_1}{\partial \zeta_1}(\zeta_1, \zeta_2) + \alpha_2 \frac{\partial \phi_1}{\partial \zeta_2}(\zeta_1, \zeta_2) \right) \mathbf{e}_1 + \left( \alpha_1 \frac{\partial \phi_2}{\partial \zeta_1}(\zeta_1, \zeta_2) + \alpha_2 \frac{\partial \phi_2}{\partial \zeta_2}(\zeta_1, \zeta_2) \right) \mathbf{e}_2 \\ &= \alpha_1 \left( \frac{\partial \phi_1}{\partial \zeta_1}(\zeta_1, \zeta_2) \mathbf{e}_1 + \frac{\partial \phi_2}{\partial \zeta_1}(\zeta_1, \zeta_2) \mathbf{e}_2 \right) + \alpha_2 \left( \frac{\partial \phi_1}{\partial \zeta_2}(\zeta_1, \zeta_2) \mathbf{e}_1 + \frac{\partial \phi_2}{\partial \zeta_2}(\zeta_1, \zeta_2) \mathbf{e}_2 \right). \end{aligned} \quad (51)$$

Si osservi che

$$\bar{\mathbf{c}}_1'(0) = \mathbf{e}_1, \quad (52)$$

$$\bar{\mathbf{c}}_2'(0) = \mathbf{e}_2, \quad (53)$$

$$\bar{\mathbf{c}}'(0) = \bar{\mathbf{a}} = \alpha_1 \mathbf{e}_1 + \alpha_2 \mathbf{e}_2. \quad (54)$$

Tra i vettori tangenti esistono pertanto le seguenti relazioni

$$\bar{\mathbf{c}}'(0) = \alpha_1 \bar{\mathbf{c}}_1'(0) + \alpha_2 \bar{\mathbf{c}}_2'(0), \quad (55)$$

$$\mathbf{c}'(0) = \alpha_1 \mathbf{c}'_1(0) + \alpha_2 \mathbf{c}'_2(0), \quad (56)$$

Risulta allora definita una applicazione lineare  $\mathbf{F}(\bar{\mathbf{x}}(\zeta_1, \zeta_2))$  che trasforma i vettori tangenti alle rette per  $\bar{\mathbf{x}}(\zeta_1, \zeta_2)$  nei vettori tangenti alla curve corrispondenti per  $\mathbf{x}(\zeta_1, \zeta_2)$  in modo tale che

$$\mathbf{F}(\bar{\mathbf{x}}(\zeta_1, \zeta_2)) : \bar{\mathbf{c}}_1'(0) \mapsto \mathbf{c}'_1(0), \quad (57)$$

$$\mathbf{F}(\bar{\mathbf{x}}(\zeta_1, \zeta_2)) : \bar{\mathbf{c}}_2'(0) \mapsto \mathbf{c}'_2(0), \quad (58)$$

$$\mathbf{F}(\bar{\mathbf{x}}(\zeta_1, \zeta_2)) : \alpha_1 \bar{\mathbf{c}}_1'(0) + \alpha_2 \bar{\mathbf{c}}_2'(0) \mapsto \alpha_1 \mathbf{c}'_1(0) + \alpha_2 \mathbf{c}'_2(0). \quad (59)$$

Dalle espressioni di  $\mathbf{c}'_1(0)$  e  $\mathbf{c}'_2(0)$  risulta

$$\mathbf{F}(\bar{\mathbf{x}}(\zeta_1, \zeta_2))\mathbf{e}_1 = \frac{\partial\phi_1}{\partial\zeta_1}(\zeta_1, \zeta_2)\mathbf{e}_1 + \frac{\partial\phi_2}{\partial\zeta_1}(\zeta_1, \zeta_2)\mathbf{e}_2, \quad (60)$$

$$\mathbf{F}(\bar{\mathbf{x}}(\zeta_1, \zeta_2))\mathbf{e}_2 = \frac{\partial\phi_1}{\partial\zeta_2}(\zeta_1, \zeta_2)\mathbf{e}_1 + \frac{\partial\phi_2}{\partial\zeta_2}(\zeta_1, \zeta_2)\mathbf{e}_2. \quad (61)$$

Pertanto la matrice di  $\mathbf{F}(\bar{\mathbf{x}}(\zeta_1, \zeta_2))$  è in generale

$$\begin{pmatrix} \frac{\partial\phi_1}{\partial\zeta_1}(\zeta_1, \zeta_2) & \frac{\partial\phi_1}{\partial\zeta_2}(\zeta_1, \zeta_2) \\ \frac{\partial\phi_2}{\partial\zeta_1}(\zeta_1, \zeta_2) & \frac{\partial\phi_2}{\partial\zeta_2}(\zeta_1, \zeta_2) \end{pmatrix}. \quad (62)$$

La applicazione lineare  $\mathbf{F}(\bar{\mathbf{x}}(\zeta_1, \zeta_2))$  così definita è detta *gradiente* della deformazione  $\phi$  in  $\bar{\mathbf{x}}(\zeta_1, \zeta_2)$ .

Si può dimostrare che se  $\mathbf{F}(\bar{\mathbf{x}}(\zeta_1, \zeta_2)) = \mathbf{F}(\bar{\mathbf{x}}_A) \quad \forall(\zeta_1, \zeta_2)$ , cioè se  $\mathbf{F}$  è uniforme, allora  $\phi$  è affine e viceversa.

Si assume che in generale una deformazione sia tale che

$$\det \mathbf{F}(\bar{\mathbf{x}}(\zeta_1, \zeta_2)) > 0 \quad \forall(\zeta_1, \zeta_2). \quad (63)$$

## 5.1 Gradiente dello spostamento

Definendo la funzione *spostamento*

$$\mathbf{u}(\bar{\mathbf{x}}(\zeta_1, \zeta_2)) := \phi(\bar{\mathbf{x}}(\zeta_1, \zeta_2)) - \bar{\mathbf{x}}(\zeta_1, \zeta_2), \quad (64)$$

si può usare per  $\phi$  la seguente espressione

$$\phi(\bar{\mathbf{x}}(\zeta_1, \zeta_2)) = \bar{\mathbf{x}}(\zeta_1, \zeta_2) + \mathbf{u}(\bar{\mathbf{x}}(\zeta_1, \zeta_2)). \quad (65)$$

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

$$\mathbf{u}(\bar{\mathbf{x}}(\zeta_1, \zeta_2)) = u_1(\zeta_1, \zeta_2)\mathbf{e}_1 + u_2(\zeta_1, \zeta_2)\mathbf{e}_2. \quad (66)$$

La (65) diventa

$$\begin{aligned} \phi(\bar{\mathbf{x}}(\zeta_1, \zeta_2)) &= \mathbf{o} + \zeta_1\mathbf{e}_1 + \zeta_2\mathbf{e}_2 + u_1(\zeta_1, \zeta_2)\mathbf{e}_1 + u_2(\zeta_1, \zeta_2)\mathbf{e}_2 \\ &= \mathbf{o} + (\zeta_1 + u_1(\zeta_1, \zeta_2))\mathbf{e}_1 + (\zeta_2 + u_2(\zeta_1, \zeta_2))\mathbf{e}_2. \end{aligned} \quad (67)$$

Da questa si ottiene per la matrice di  $\mathbf{F}(\bar{\mathbf{x}}(\zeta_1, \zeta_2))$  la espressione

$$\begin{pmatrix} 1 + \frac{\partial u_1}{\partial\zeta_1}(\zeta_1, \zeta_2) & \frac{\partial u_1}{\partial\zeta_2}(\zeta_1, \zeta_2) \\ \frac{\partial u_2}{\partial\zeta_1}(\zeta_1, \zeta_2) & 1 + \frac{\partial u_2}{\partial\zeta_2}(\zeta_1, \zeta_2) \end{pmatrix}. \quad (68)$$

Si può concludere che in generale

$$\mathbf{F} = \mathbf{I} + \nabla\mathbf{u}, \quad (69)$$

essendo  $\nabla\mathbf{u}$  il gradiente del campo vettoriale  $\mathbf{u}$ .



## 5.2 Interpretazione di $\mathbf{F}$

Si osservi che se la deformazione fosse affine sarebbe, per la (7),

$$\phi(\bar{\mathbf{x}}(\zeta_1, \zeta_2)) = \phi(\bar{\mathbf{x}}_A) + \mathbf{F}(\bar{\mathbf{x}}_A)(\bar{\mathbf{x}}(\zeta_1, \zeta_2) - \bar{\mathbf{x}}_A). \quad (70)$$

Alla retta per  $\bar{\mathbf{x}}_A$

$$\bar{\mathbf{c}}_1(h) = \bar{\mathbf{x}}_A + h\mathbf{e}_1 = \bar{\mathbf{x}}(\zeta_{1A} + h, \zeta_{2A}) \quad (71)$$

corrisponderebbe la retta

$$\begin{aligned} \mathbf{c}_1(h) &= \phi(\bar{\mathbf{x}}(\zeta_{1A} + h, \zeta_{2A})) \\ &= \phi(\bar{\mathbf{x}}_A) + \mathbf{F}(\bar{\mathbf{x}}_A)(\bar{\mathbf{x}}(\zeta_{1A} + h, \zeta_{2A}) - \bar{\mathbf{x}}_A) \\ &= \phi(\bar{\mathbf{x}}_A) + h\mathbf{F}(\bar{\mathbf{x}}_A)\mathbf{e}_1. \end{aligned} \quad (72)$$

Se la deformazione non è affine la (72) non è vera in generale. Si può allora definire la funzione

$$\mathfrak{o}(h) := \mathbf{c}_1(h) - (\phi(\bar{\mathbf{x}}_A) + h\mathbf{F}(\bar{\mathbf{x}}_A)\mathbf{e}_1) = (\mathbf{c}_1(h) - \phi(\bar{\mathbf{x}}_A)) - h\mathbf{F}(\bar{\mathbf{x}}_A)\mathbf{e}_1, \quad (73)$$

la quale, dovendo essere per la (57)

$$\lim_{h \rightarrow 0} \frac{1}{h} (\mathbf{c}_1(h) - \phi(\bar{\mathbf{x}}_A)) = \mathbf{c}_1'(0) = \mathbf{F}(\bar{\mathbf{x}}_A)\mathbf{e}_1, \quad (74)$$

risulta tale che

$$\lim_{h \rightarrow 0} \frac{\|\mathfrak{o}(h)\|}{|h|} = 0. \quad (75)$$

Nel caso di deformazione non affine si ottiene dunque dalla definizione (73), invece della (72), la espressione

$$\mathbf{c}_1(h) = \phi(\bar{\mathbf{x}}_A) + h\mathbf{F}(\bar{\mathbf{x}}_A)\mathbf{e}_1 + \mathfrak{o}(h). \quad (76)$$

Poiché, per la (75),  $\|\mathfrak{o}(h)\|$  tende a zero più rapidamente di  $h$ , si può dire che in generale “vicino” a  $\bar{\mathbf{x}}_A$  la deformazione  $\phi$  è affine.

## 6 Dilatazioni e scorrimenti

Nel caso di deformazione affine la dilatazione  $\mathbf{U}$  descrive come si modificano le rette per  $\bar{\mathbf{x}}_A$ , o per qualsiasi altra 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  $\mathbf{U}(\bar{\mathbf{x}}_A)$ , ottenuta dalla decomposizione polare di  $\mathbf{F}(\bar{\mathbf{x}}_A)$ , descrive in questo caso come i vettori tangenti alle rette per  $\bar{\mathbf{x}}_A$  si modificano, “allungandosi” o “accorciandosi” e variando l'angolo tra di essi, in vettori tangenti alle curve corrispondenti a quelle rette. Gli autovettori di  $\mathbf{U}(\bar{\mathbf{x}}_A)$  si “allungano” o si “accorciano”, restando paralleli a se stessi, per un

fattore pari al corrispondente autovalore. Poiché  $\mathbf{F}(\bar{\mathbf{x}}_A)$  varia con la posizione  $\bar{\mathbf{x}}_A$ , anche  $\mathbf{U}(\bar{\mathbf{x}}_A)$  dipende in generale dalla posizione e così pure le direzioni principali e gli autovalori.

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

$$\lambda := \frac{\|\mathbf{U}\mathbf{a}\|}{\|\mathbf{a}\|}, \quad \epsilon := \frac{\|\mathbf{U}\mathbf{a}\| - \|\mathbf{a}\|}{\|\mathbf{a}\|} = \lambda - 1. \quad (77)$$

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  $\bar{\mathbf{x}}_A$  una coppia di vettori ortogonali  $\mathbf{a}_1$  e  $\mathbf{a}_2$  è trasformata da  $\mathbf{U}$  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

$$\cos\left(\frac{\pi}{2} - \gamma\right) = \frac{\mathbf{U}\mathbf{a}_1 \cdot \mathbf{U}\mathbf{a}_2}{\|\mathbf{U}\mathbf{a}_1\| \|\mathbf{U}\mathbf{a}_2\|}. \quad (78)$$

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