

LE ISOMERIE VETTORIALI E UNA FORMULA DI  
CISOTTI PER GLI SPOSTAMENTI RIGIDI

In: *«Rendiconti del Reale Istituto Lombardo di Scienze e Lettere»*, Milano, 1934,  
Vol. LXVII, Fasc. 1-5, pp. 81-98

REALE ISTITUTO LOMBARDO DI SCIENZE E LETTERE  
Estratto dai *rendiconti* — Vol. LXVII - Fasc. I-V — 1934.

---

LE ISOMERIE VETTORIALI  
E UNA FORMULA DI CISOTTI  
PER GLI SPOSTAMENTI RIGIDI

Nota del prof. BRUNO DE FINETTI



ULRICO HOEPLI  
LIBRAIO DEL R. ISTITUTO LOMBARDO DI SCIENZE E LETTERE  
—  
MILANO  
1934 — Anno XII

---

Estratto dai *Rendiconti* del R. Istituto Lombardo di scienze e lettere  
Serie II, Vol. LXVII, Fase. I-V

---

---

PAVIA — PREMIATA TIPOGRAFIA SUCCESSORI FUSI — 1934

---

---

LE ISOMERIE VETTORIALI  
E UNA FORMULA DI CISOTTI  
PER GLI SPOSTAMENTI RIGIDI

Nota del prof. BRUNO DE FINETTI

(Adunanza del 18 gennaio 1934, XII)

---

**Sunto.** — Si mostra come la formula di Cisotti per gli spostamenti rigidi fornisca una nuova ed elementare *forma canonica* per le isomerie vettoriali, che possono così venir individuate mediante un unico vettore. Tale forma si presta bene allo sviluppo di un effettivo algoritmo, assolutamente intrinseco, e se ne fa un'applicazione allo studio degli spostamenti rigidi finiti e loro composizione.

1. — L'espressione vettoriale degli *spostamenti rigidi finiti* dedotta recentemente dal Cisotti (1) mi sembra notevole anche dal punto di vista del calcolo omografico: essa fornisce infatti una nuova (per quanto mi consta) ed elementare *forma canonica* delle isomerie, che vengono, in tal modo, espresse esplicitamente in funzione di un unico vettore  $\mathbf{u}$  attraverso sole e semplici operazioni di calcolo vettoriale (prodotto scalare e vettoriale).

È noto che l'espressione finora usata

$$(1) \quad \text{Rotor}(\varphi, \mathbf{i}) = \cos \varphi + (1 - \cos \varphi) \mathbf{H}(\mathbf{i}, \mathbf{i}) + \text{sen } \varphi \cdot \mathbf{i} \wedge$$

rispettivamente

$$\text{aRotor}(\varphi, \mathbf{i}) = \cos \varphi - (1 + \cos \varphi) \mathbf{H}(\mathbf{i}, \mathbf{i}) + \text{sen } \varphi \cdot \mathbf{i} \wedge$$

definisce invece le isomerie mediante un vettore unitario  $\mathbf{i}$  e un angolo  $\varphi$ , attraverso funzioni trascendenti (seno e coseno) e la « diade »  $\mathbf{H}(\mathbf{i}, \mathbf{i})$ .

---

(1) *Spostamenti rigidi finiti*, « Rend. R. Acc. Lincei » Vol. XVI, S. VI, 2° Sem., fasc. 9, Nov. 1932-XI.

La formula di Cisotti permette invece di giungere alla seguente espressione affatto elementare

$$(2) \quad r(\mathbf{u}) = 1 + \frac{2}{1 + \mathbf{u} \times \mathbf{u}} [(\mathbf{u} \wedge) + (\mathbf{u} \wedge)^2] = \\ = 1 + \frac{2}{1 + u^2} [(\mathbf{u} \wedge) + (\mathbf{u} \wedge)^2]$$

che ad ogni vettore  $\mathbf{u}$  fa corrispondere un'unica isomeria (con  $I_3 r(\mathbf{u}) = 1$ : cioè una *rotazione*; le *antirotazioni* sono espresse da  $-r(\mathbf{u})$ ). Variando  $\mathbf{u}$  nell'insieme dei vettori, si ottengono da tale forma — che si potrà chiamare *forma di Cisotti* — tutte le isomerie, tranne le rotazioni di  $180^\circ$  attorno a un asse qualunque  $\mathbf{i}$ , che corrispondono al caso limite  $\mathbf{u} = u\mathbf{i}$  per  $u \rightarrow \infty$ . La relazione coll'espressione solita è data da

$$\mathbf{u} = \left(\operatorname{tg} \frac{1}{2} \varphi\right) \mathbf{i}.$$

Vedremo poi che questa forma si presta bene anche allo sviluppo di un effettivo algoritmo, assolutamente intrinseco.

2. — Per la dimostrazione, ricordiamo che proprietà caratteristica delle isomerie è di conservare i moduli:

$$(3) \quad \alpha \mathbf{x} \times \alpha \mathbf{x} = \mathbf{x} \times \mathbf{x} \quad (1),$$

e la possiamo anche scrivere  $(\alpha - 1) \mathbf{x} \times (\alpha + 1) \mathbf{x} = 0$ , ossia, supposto  $(\alpha + 1)$  non sia degenere,

$$(4) \quad (\alpha - 1) (\alpha + 1)^{-1} \mathbf{x} \times \mathbf{x} = 0.$$

Tale relazione dice che  $(\alpha - 1) (\alpha + 1)^{-1}$  è un'assiale, e cioè (2)

(1) Notoriamente equivalente alla  $\alpha \mathbf{x} \times \alpha \mathbf{y} = \mathbf{x} \times \mathbf{y}$ , che pure applicheremo in seguito.

(2) Ciò nell'ordinario spazio a tre dimensioni. Nel caso generale di uno spazio a  $n$  dimensioni si può ricavare l'espressione

$$(\alpha - 1) (\alpha + 1)^{-1} = \gamma \quad \text{con } \gamma \text{ assiale}$$

da cui

$$\alpha = 2(1 - \gamma)^{-1} - 1.$$

Tale formula esprime sotto forma assoluta il noto teorema di Cayley sui determinanti ortogonali (cfr. p. es. E. Pascal, *I determinanti*, Hoepli 1923, pag. 236 e segg.).

un'omografia della forma  $u \wedge$ , tale cioè che:

$$(\alpha - 1)(\alpha + 1)^{-1} \mathbf{x} = u \wedge \mathbf{x};$$

ne scende

$$(5) \quad (\alpha - 1) \mathbf{x} = u \wedge (\alpha + 1) \mathbf{x} = u \wedge [(\alpha - 1) \mathbf{x} + 2\mathbf{x}].$$

Applicando il lemma dimostrato dal Cisotti nel lavoro citato, secondo cui l'equazione vettoriale  $\mathbf{x} = u \wedge (\mathbf{x} + \mathbf{v})$  ha l'unica soluzione

$$(6) \quad \mathbf{x} = \frac{1}{1 + u^2} u \wedge (\mathbf{v} + u \wedge \mathbf{v}),$$

si ricava (ponendovi  $(\alpha - 1) \mathbf{x}$  al posto di  $\mathbf{x}$ ,  $2\mathbf{x}$  al posto di  $\mathbf{v}$ ):

$$(\alpha - 1) \mathbf{x} = \frac{1}{1 + u^2} u \wedge (2\mathbf{x} + u \wedge 2\mathbf{x}) = \frac{2}{1 + u^2} [(u \wedge) + (u \wedge)^2] \mathbf{x},$$

$$\alpha \mathbf{x} = \mathbf{x} + \frac{2}{1 + u^2} [u \wedge \mathbf{x} + u \wedge (u \wedge \mathbf{x})] = \left\{ 1 + \frac{2}{1 + u^2} [(u \wedge) + (u \wedge)^2] \right\} \mathbf{x},$$

ossia la (1):

$$\alpha = r(u) = 1 + \frac{2}{1 + u^2} [(u \wedge) + (u \wedge)^2].$$

Notiamo subito che  $u \wedge u = 0$ , ossia  $u$  è vettore unito per l'isomeria  $\alpha = r(u)$ .

3. — Per la nota formula del doppio prodotto vettoriale, è

$$u \wedge (u \wedge \mathbf{x}) = (u \times \mathbf{x}) u - (u \times u) \mathbf{x} = [H(u, u) - u^2] \mathbf{x},$$

e si può quindi anche scrivere (ponendo  $u = ui$ )

$$\alpha = 1 + \frac{2}{1 + u^2} [(u \wedge) + H(u, u) - u^2] =$$

$$= \left( 1 - \frac{2u^2}{1 + u^2} \right) + \frac{2u^2}{1 + u^2} H(i, i) + \frac{2u}{1 + u^2} (i \wedge) =$$

$$= \cos \varphi + (1 - \cos \varphi) H(i, i) + \operatorname{sen} \varphi \cdot i \wedge = \operatorname{Rotor}(\varphi, i),$$

che è la (1), ponendo

$$u = \operatorname{tg} \frac{1}{2} \varphi, \quad \text{ossia } \varphi = 2 \operatorname{arctg} u;$$

si giunge così facilmente (più facilmente che per la via usuale, cfr. A. V. G., I, pp. 120-126 <sup>(1)</sup>) all'espressione solita, e appare anche, dal confronto, il significato di  $u$ . Si vede inoltre che l'espressione è generale, salvo il caso limite  $\varphi = 2\pi$ .

4. — Anzichè verificare queste conclusioni riconducendosi all'espressione usuale, si poteva dedurle direttamente.

Intanto si verifica subito che  $r(\mathbf{u})$  è sempre *rotazione* (trasforma una terna di vettori in una terna di uguale orientamento); dalla verifica diretta ci si può anche esimere osservando che ciò è vero per  $u = 0$ , caso in cui ci si riduce ad  $\alpha = 1$ , e che, essendo  $r(\mathbf{u}) = r(u\mathbf{i})$  funzione continua e mai degenera di  $u$ , l' $I_3$  non può cambiare segno <sup>(2)</sup>. Nel caso considerato ( $\alpha + 1$  non degenera),  $\alpha = r(\mathbf{u})$  è dunque sempre una rotazione, e precisamente una rotazione di un angolo  $\alpha = 2\text{arctg}u$  intorno all'asse  $u$ . Infatti  $r(\mathbf{u})$  trasforma manifestamente  $\mathbf{u}$  in sè stesso e ogni vettore  $\mathbf{x}$  ortogonale ad  $\mathbf{u}$  in un vettore ortogonale ad  $\mathbf{u}$  ruotato di un angolo  $\varphi$  tale che

$$(7) \quad x^2 \cos \varphi = \alpha \mathbf{x} \times \mathbf{x} = \left\{ \mathbf{x} + \frac{2}{1+u^2} [\mathbf{u} \wedge \mathbf{x} + \mathbf{u} \wedge (\mathbf{u} \wedge \mathbf{x})] \right\} \times \mathbf{x} \\ = \left( 1 - \frac{2u^2}{1+u^2} \right) x^2 = \frac{1-u^2}{1+u^2} x^2,$$

e quindi  $\varphi = 2\text{arctg} u$ ,  $u = \text{tg} \frac{1}{2} \varphi$ . L'angolo  $\varphi$  è così pienamente determinato, sotto la condizione  $0 \leq \varphi < \pi$ , e non rimane che a determinare il *sensu* della rotazione; la relazione seguente

$$(8) \quad \mathbf{u} \wedge \mathbf{x} \times \alpha \mathbf{x} = \mathbf{u} \wedge \mathbf{x} \times (\alpha \mathbf{x} - \mathbf{x}) = \\ = \frac{2}{1+u^2} (\mathbf{u} \wedge \mathbf{x}) \times [\mathbf{u} \wedge \mathbf{x} + \mathbf{u} \wedge (\mathbf{u} \wedge \mathbf{x})] = 2 \frac{(\mathbf{u} \wedge \mathbf{x})^2}{1+u^2} > 0$$

mostra che esso è sempre positivo, ossia che la terna  $\mathbf{u}, \mathbf{x}, \alpha \mathbf{x}$  ha sempre lo stesso orientamento che  $\mathbf{u}, \mathbf{x}, \mathbf{u} \wedge \mathbf{x}$ .

<sup>(1)</sup> A. V. G. *Analisi Vettoriale Generale*, Bologna, ed. Zanichelli; vol. I. *Trasformazioni lineari* di Burali-Forti e Marcolongo.

<sup>(2)</sup> Se supponiamo di conoscere già la proprietà delle isomerie di avere  $I_3 = \pm 1$ , si può dire semplicemente che  $I_3$  non può saltare da  $+1$  a  $-1$ .

Supponiamo ora invece  $(\alpha + 1)$  degenerare, e distinguiamo due casi: o è degenerare anche  $(\alpha - 1)$  oppure no. Se  $(\alpha - 1)$  non è degenerare, il ragionamento precedente si applica a  $\beta = -\alpha$ , ed esiste un unico vettore  $\mathbf{u}$  tale che  $\beta = r(\mathbf{u})$ , ossia  $\alpha = -r(\mathbf{u})$ . In tal caso  $\alpha$  è *antirotazione* (rotazione seguita da cambiamento di segno). Rimane il caso in cui sono degeneri tanto  $\alpha - 1$  che  $\alpha + 1$ : ciò vuol dire che esiste un vettore  $\mathbf{a}$  tale che  $(\alpha - 1)\mathbf{a} = 0$ , ossia  $\alpha\mathbf{a} = \mathbf{a}$ , e un vettore  $\mathbf{b}$  tale che  $(\alpha + 1)\mathbf{b} = 0$ , ossia  $\alpha\mathbf{b} = -\mathbf{b}$ ; per un vettore  $\mathbf{c}$  ortogonale ad  $\mathbf{a}$  e  $\mathbf{b}$  è necessariamente  $\alpha\mathbf{c} = \pm\mathbf{c}$ , dovendo  $\alpha\mathbf{c}$  essere ortogonale ad  $\mathbf{a}$  e  $\mathbf{b}$  ( $\alpha\mathbf{c} \times \mathbf{a} = \alpha\mathbf{c} \times \alpha\mathbf{a} = \mathbf{c} \times \mathbf{a} = 0$ , id. per  $\alpha\mathbf{c} \times \mathbf{b}$ ), ossia parallelo a  $\mathbf{c}$ , ed inoltre avere lo stesso modulo di  $\mathbf{c}$ . Se  $\alpha\mathbf{c} = -\mathbf{c}$ , anche per tutti i vettori  $\mathbf{x}$  complanari con  $\mathbf{b}$  e  $\mathbf{c}$ , ossia ortogonali ad  $\mathbf{a}$ , è  $\alpha\mathbf{x} = -\mathbf{x}$ , e  $\alpha$  rappresenta quindi una rotazione di  $180^\circ$  intorno ad  $\mathbf{a}$ . Si può esprimere  $\alpha = 1 + 2(\mathbf{i} \wedge)^2$  ove  $\mathbf{i}$  è uno indifferentemente dei due vettori unitari paralleli ad  $\mathbf{a}$ , ed è ovviamente  $\alpha = \lim_{u \rightarrow \infty} r(u\mathbf{i})$ . Nel caso opposto,  $\alpha\mathbf{c} = \mathbf{c}$ ,  $\beta = -\alpha$  è per la stessa ragione una rotazione di  $180^\circ$  intorno a  $\mathbf{b}$ , e quindi  $\alpha$  è del tipo

$$\alpha = -1 - 2(\mathbf{i} \wedge)^2 = -\lim_{u \rightarrow \infty} r(u\mathbf{i}).$$

Il caso in cui nè  $\alpha - 1$  nè  $\alpha + 1$  sia degenerare appare impossibile da quanto sopra; ciò era a priori ovvio perchè ogni omografia ammette almeno una direzione unita ( $\alpha\mathbf{x} = k\mathbf{x}$ ), e nel caso di un'isomeria non può essere che  $k = \pm 1$ .

5. — Si noti che i nn. 2 e 4 contengono la completa discussione, classificazione e riduzione a forma canonica delle isomerie, mentre ciò occupa in A. V. G. sei pagine, pur facendo uso di nozioni e risultati meno elementari e di metodi non sempre assolutamente intrinseci (considerazione di una terna  $\mathbf{i}, \mathbf{j}, \mathbf{k}$ ).

Vedremo ora inoltre che la forma canonica di Cisotti ora introdotta si presta in modo facile e diretto a istituire un effettivo sistema di calcolo sulle isomerie, conducendo in particolare a un'espressione esplicita del *prodotto* di due isomerie.

6. — Se  $\alpha = r(\mathbf{u})$  è una rotazione, è ben noto che

$$(9) \quad \alpha(\mathbf{x} \wedge \mathbf{y}) = \alpha\mathbf{x} \wedge \alpha\mathbf{y}:$$



infatti, ripetendo un ragionamento già svolto (n. 4),

$$\alpha(\mathbf{x} \wedge \mathbf{y}) = \pm (\alpha \mathbf{x} \wedge \alpha \mathbf{y}),$$

ma nel caso delle rotazioni vale il segno + (segno - per le antirotazioni!), che vale manifestamente per  $u = 0$ , e quindi sempre per continuità.

Poichè, se  $\mathbf{x} \wedge \mathbf{y} \neq 0$ , ogni vettore può esprimersi come combinazione lineare della forma  $p\mathbf{x} + q\mathbf{y} + r\mathbf{z}$ , ove  $\mathbf{z} = \mathbf{x} \wedge \mathbf{y}$  (e ciò in modo unico), si ha come corollario (molto utile, come si vedrà) che una rotazione  $\alpha$  è pienamente determinata dalla conoscenza di  $\alpha\mathbf{x}$  e  $\alpha\mathbf{y}$ , essendo  $\mathbf{x}$  e  $\mathbf{y}$  due vettori particolari qualunque, purchè naturalmente non paralleli.

Facile e significativa è anche l'espressione dell'inversa di un'isomeria:

$$(10) \quad [r(\mathbf{u})]^{-1} = r(-\mathbf{u});$$

ciò appare dal significato stesso, oppure si può ottenere calcolando

$$\begin{aligned} [r(\mathbf{u})]^{-1} &= K r(\mathbf{u}) = 1 + \frac{2}{1+u^2} [K(\mathbf{u} \wedge) + K(\mathbf{u} \wedge)^2] = \\ &= 1 + \frac{2}{1+u^2} [(-\mathbf{u} \wedge) + (\mathbf{u} \wedge)^2] = r(-\mathbf{u}). \end{aligned}$$

7. — E veniamo al problema più interessante: la determinazione del prodotto di due isomerie. Si tratta, basandosi sulla forma di Cisotti, di determinare, dati  $\mathbf{u}$  e  $\mathbf{v}$ , il vettore  $\mathbf{w}$  tale che

$$r(\mathbf{w}) = r(\mathbf{u}) r(\mathbf{v}),$$

tale cioè che la rotazione individuata da  $\mathbf{w}$  abbia lo stesso effetto di quella individuata da  $\mathbf{v}$  seguita da quella determinata da  $\mathbf{u}$ .

Dobbiamo dunque determinare  $\mathbf{w}$  in modo che, qualunque sia  $\mathbf{x}$ ,

$$r(\mathbf{w}) \mathbf{x} = r(\mathbf{u}) r(\mathbf{v}) \mathbf{x},$$

ma sappiamo che tale relazione sussiste necessariamente per  $\mathbf{x}$  qualunque purchè si verifichi per  $\mathbf{x} = \mathbf{a}$  e  $\mathbf{x} = \mathbf{b}$ , con  $\mathbf{a}$  e  $\mathbf{b}$  vettori particolari qualunque (non paralleli), ed, escludendo il caso (pressochè banale) in cui sono paralleli  $\mathbf{u}$  e  $\mathbf{v}$ , possiamo prendere

$$\mathbf{a} = \mathbf{v}, \quad \mathbf{b} = r(-\mathbf{v}) \mathbf{u}.$$

Questi due vettori non sono infatti paralleli tra loro che se lo sono  $\mathbf{u}$  e  $\mathbf{v}$ , e la loro scelta è comoda perchè si ottiene il sistema d'equazioni molto semplificato

$$(11) \quad r(\mathbf{w})\mathbf{v} = r(\mathbf{u})\mathbf{v}, \quad r(-\mathbf{w})\mathbf{u} = r(-\mathbf{v})\mathbf{u};$$

si ha infatti:

$$\begin{aligned} r(\mathbf{w})\mathbf{v} &= r(\mathbf{u})r(\mathbf{v})\mathbf{v} = r(\mathbf{u})\mathbf{v}, \\ r(-\mathbf{w})\mathbf{u} &= r(-\mathbf{w})r(\mathbf{u})\mathbf{u} = r(-\mathbf{w})r(\mathbf{u})r(\mathbf{v})r(-\mathbf{v})\mathbf{u} = \\ &= r(-\mathbf{w})r(\mathbf{w})r(-\mathbf{v})\mathbf{u} = r(-\mathbf{v})\mathbf{u}. \end{aligned}$$

Sviluppando le (11), eliminando il termine  $\mathbf{v}$ , rispettivamente  $\mathbf{u}$ , che compare in entrambi i membri rispettivamente nella prima e seconda equazione, e trascurando il fattore comune 2 si ha

$$\begin{aligned} &\frac{1}{1+w^2} [\mathbf{w} \wedge \mathbf{v} + \mathbf{w} \wedge (\mathbf{w} \wedge \mathbf{v})] = \\ (12) \quad &= \frac{1}{1+u^2} [\mathbf{u} \wedge \mathbf{v} + \mathbf{u} \wedge (\mathbf{u} \wedge \mathbf{v})] = \frac{1}{1+u^2} (\mathbf{z} + \mathbf{u} \wedge \mathbf{z}) \\ &\frac{1}{1+w^2} [-\mathbf{w} \wedge \mathbf{u} + \mathbf{w} \wedge (\mathbf{w} \wedge \mathbf{u})] = \\ &= \frac{1}{1+v^2} [-\mathbf{v} \wedge \mathbf{u} + \mathbf{v} \wedge (\mathbf{v} \wedge \mathbf{u})] = \frac{1}{1+v^2} (\mathbf{z} - \mathbf{v} \wedge \mathbf{z}) \end{aligned}$$

ove si ponga  $\mathbf{z} = \mathbf{u} \wedge \mathbf{v}$ .

Da tali relazioni è agevole ricavare  $\mathbf{w}$ : ne determineremo ordinatamente *direzione, verso e modulo*.

8. — Le (12) mostrano senz'altro, i primi membri avendo a fattore comune  $\mathbf{w}$ , che  $\mathbf{w}$  è ortogonale tanto a  $\mathbf{z} + \mathbf{u} \wedge \mathbf{z}$  che a  $\mathbf{z} - \mathbf{u} \wedge \mathbf{z}$ , esso è dunque parallelo a

$$(13) \quad (\mathbf{z} + \mathbf{u} \wedge \mathbf{z}) \wedge (\mathbf{z} - \mathbf{v} \wedge \mathbf{z}),$$

e con ciò la direzione è determinata.

Si può però giungere a un'espressione più semplice: il vettore espresso dalla (13), e quindi  $\mathbf{w}$ , è parallelo infatti a

$$(14) \quad \mathbf{t} = \mathbf{u} + \mathbf{v} + \mathbf{z},$$

come si trova sviluppando la (13) o più semplicemente cercando i vettori  $\mathbf{a}$  tali che  $\mathbf{a} \times (\mathbf{z} + \mathbf{u} \wedge \mathbf{z}) = \mathbf{a} \times (\mathbf{z} - \mathbf{v} \wedge \mathbf{z}) = \mathbf{0}$

dopo aver posto  $\mathbf{a} = p\mathbf{u} + q\mathbf{v} + r\mathbf{z}$ . Si hanno le due equazioni lineari in  $p, q, r$ :

$$0 = (p\mathbf{u} + q\mathbf{v} + r\mathbf{z}) \times (\mathbf{z} + \mathbf{u} \wedge \mathbf{z}) = r\mathbf{z} \times \mathbf{z} + \\ + q\mathbf{v} \times \mathbf{u} \wedge \mathbf{z} = rz^2 - q\mathbf{u} \wedge \mathbf{v} \times \mathbf{z} = (r - q)z^2, \quad r = q;$$

$$0 = (p\mathbf{u} + q\mathbf{v} + r\mathbf{z}) \times (\mathbf{z} - \mathbf{v} \wedge \mathbf{z}) = r\mathbf{z} \times \mathbf{z} - \\ - p\mathbf{u} \times \mathbf{v} \wedge \mathbf{z} = rz^2 - p\mathbf{u} \wedge \mathbf{v} \times \mathbf{z} = (r - p)z^2, \quad r = p;$$

è quindi  $p = q = r$ , c. d. d.

9. — Il verso di  $\mathbf{w}$  si determina ricordando la (8): si avrà precisamente lo stesso verso di  $\mathbf{t} = \mathbf{u} + \mathbf{v} + \mathbf{z}$  o quello opposto a seconda che sia positivo o negativo il prodotto misto

$$(\mathbf{u} + \mathbf{v} + \mathbf{z}) \wedge \mathbf{v} \times r(\mathbf{w})\mathbf{v},$$

ossia, come vedremo, a seconda che  $\mathbf{u} \times \mathbf{v}$  sia minore o maggiore di 1.

Si ha

$$(\mathbf{u} + \mathbf{v} + \mathbf{z}) \wedge \mathbf{v} \times r(\mathbf{w})\mathbf{v} = (\mathbf{u} + \mathbf{v} + \mathbf{z}) \wedge \mathbf{v} \times r(\mathbf{u})\mathbf{v} = \\ = \mathbf{u} \wedge \mathbf{v} \times r(\mathbf{u})\mathbf{v} + \mathbf{z} \wedge \mathbf{v} \times r(\mathbf{u})\mathbf{v},$$

ma per la (8) è

$$\mathbf{u} \wedge \mathbf{v} \times r(\mathbf{u})\mathbf{v} = \frac{2}{1 + u^2} (\mathbf{u} \wedge \mathbf{v})^2 = \frac{2z^2}{1 + u^2},$$

mentre un noto sviluppo permette di calcolare

$$\mathbf{z} \wedge \mathbf{v} \times r(\mathbf{u})\mathbf{v} = (\mathbf{z} \wedge \mathbf{v}) \times \left\{ \mathbf{v} + \frac{2}{1 + u^2} (\mathbf{z} + \mathbf{u} \wedge \mathbf{z}) \right\} = \\ = \frac{2}{1 + u^2} (\mathbf{z} \wedge \mathbf{v}) \times (\mathbf{u} \wedge \mathbf{z}) = \frac{2}{1 + u^2} \begin{vmatrix} \mathbf{z} \times \mathbf{u} & \mathbf{z} \times \mathbf{z} \\ \mathbf{v} \times \mathbf{u} & \mathbf{v} \times \mathbf{z} \end{vmatrix} = -\frac{2z^2}{1 + u^2} (\mathbf{u} \times \mathbf{v}),$$

e quindi

$$(15) \quad (\mathbf{u} + \mathbf{v} + \mathbf{z}) \wedge \mathbf{v} \times r(\mathbf{w})\mathbf{v} = \frac{2z^2}{1 + u^2} (1 - \mathbf{u} \times \mathbf{v}),$$

espressione che è positiva o negativa a seconda che  $\mathbf{u} \times \mathbf{v}$  è minore o maggiore di 1, c. d. d.

10. — Il modulo  $w$  di  $\mathbf{w}$  si può evidentemente ricavare, ora che è nota la direzione  $\mathbf{t} = \mathbf{u} + \mathbf{v} + \mathbf{z}$  di  $\mathbf{w}$ , dalla (7).

Basta costruire un vettore  $\mathbf{x}$  ortogonale a  $\mathbf{w}$ , ossia a  $\mathbf{t}$ , e lo si ottiene ad es. ponendo  $\mathbf{x} = \mathbf{t} \wedge \mathbf{v}$ ; allora detta formula dà

$$(16) \quad (\mathbf{t} \wedge \mathbf{v}) \times r(\mathbf{w})(\mathbf{t} \wedge \mathbf{v}) = (\mathbf{t} \wedge \mathbf{v})^2 \frac{1-w^2}{1+w^2} = z^2(1+v^2) \frac{1-w^2}{1+w^2}$$

perchè

$$\begin{aligned} \mathbf{t} \wedge \mathbf{v} &= \mathbf{u} \wedge \mathbf{v} + \mathbf{z} \wedge \mathbf{v} = \mathbf{z} + \mathbf{z} \wedge \mathbf{v}, \\ (\mathbf{t} \wedge \mathbf{v})^2 &= z^2 + z^2 v^2 = z^2(1+v^2). \end{aligned}$$

Sviluppando il primo membro si ha d'altra parte

$$\begin{aligned} r(\mathbf{w})(\mathbf{t} \wedge \mathbf{v}) &= \mathbf{t} \wedge r(\mathbf{w})\mathbf{v} = \mathbf{t} \wedge r(\mathbf{u})\mathbf{v} = \mathbf{t} \wedge \mathbf{v} + \\ &+ \frac{2}{1+u^2} \mathbf{t} \wedge [\mathbf{u} \wedge (\mathbf{v} + \mathbf{u} \wedge \mathbf{v})] = \mathbf{t} \wedge \mathbf{v} + \frac{2}{1+u^2} \mathbf{t} \wedge (\mathbf{u} \wedge \mathbf{t}), \end{aligned}$$

$$(17) \quad \begin{aligned} (\mathbf{t} \wedge \mathbf{v}) \times r(\mathbf{w})(\mathbf{t} \wedge \mathbf{v}) &= (\mathbf{t} \wedge \mathbf{v})^2 + \\ &+ \frac{2}{1+u^2} (\mathbf{t} \wedge \mathbf{v}) \times \mathbf{t} \wedge (\mathbf{u} \wedge \mathbf{t}) = z^2(1+v^2) - \frac{2t^2 z^2}{1+u^2} \end{aligned}$$

perchè il prodotto misto è

$$(\mathbf{t} \wedge \mathbf{v}) \wedge (\mathbf{t} \wedge \mathbf{u}) \times \mathbf{t} = -(\mathbf{u} \wedge \mathbf{v} \times \mathbf{t}) \mathbf{t} \times \mathbf{t} = -t^2(\mathbf{z} \times \mathbf{t}) = -t^2 z^2.$$

Confrontando la (17) con la (16) risulta

$$(18) \quad \frac{1-w^2}{1+w^2} = 1 - 2 \frac{t}{(1+u^2)(1+v^2)} = 2 \frac{(1-\mathbf{u} \times \mathbf{v})^2}{(1+u^2)(1+v^2)} - 1$$

da cui

$$(19) \quad w = \frac{t}{\sqrt{(1+u^2)(1+v^2)} - t^2} = \frac{t}{|1 - \mathbf{u} \times \mathbf{v}|}$$

perchè

$$\begin{aligned} t^2 &= (\mathbf{u} + \mathbf{v})^2 + z^2 = (u^2 + v^2 + 2\mathbf{u} \times \mathbf{v}) + [u^2 v^2 - (\mathbf{u} \times \mathbf{v})^2] = \\ &= (u^2 v^2 + u^2 + v^2 + 1) - (1 - \mathbf{u} \times \mathbf{v})^2 = (1+u^2)(1+v^2) - (1 - \mathbf{u} \times \mathbf{v})^2. \end{aligned}$$

11. — È quindi, in forma esplicita:

$$(20) \quad \boxed{\mathbf{w} = \frac{1}{1 - \mathbf{u} \times \mathbf{v}} (\mathbf{u} + \mathbf{v} + \mathbf{u} \wedge \mathbf{v})};$$

si vede subito infatti che tale vettore ha direzione, verso e modulo voluti.

Tale formula vale poi, come si verifica immediatamente, anche nel caso trascurato di  $\mathbf{u}$  e  $\mathbf{v}$  paralleli (naturalmente il termine  $\mathbf{u} \wedge \mathbf{v}$  allora scompare e  $\mathbf{u} \times \mathbf{v}$  può essere sostituito con  $uv$ ).

Volendo far comparire esplicitamente i moduli e i versori di  $\mathbf{u}$  e  $\mathbf{v}$ , e ponendo quindi  $\mathbf{u} = ui$ ,  $\mathbf{v} = vj$ , si ha

$$(21) \quad \mathbf{w} = \frac{1}{1 - uv \mathbf{i} \times \mathbf{j}} (ui + vj + uv \mathbf{i} \wedge \mathbf{j})$$

che si semplifica a

$$(22) \quad \mathbf{w} = ui + vj + uv \mathbf{i} \wedge \mathbf{j} = \mathbf{u} + \mathbf{v} + \mathbf{u} \wedge \mathbf{v}$$

se  $\mathbf{i}$  e  $\mathbf{j}$  sono ortogonali ( $\mathbf{i} \times \mathbf{j} = 0$ , ossia  $\mathbf{u} \times \mathbf{v} = 0$ ), mentre nel caso opposto si può scrivere

$$(23) \quad \mathbf{w} = \frac{1}{\mathbf{i} \times \mathbf{j} - \frac{1}{uv}} \left( \frac{1}{v} \mathbf{i} + \frac{1}{u} \mathbf{j} + \mathbf{i} \wedge \mathbf{j} \right).$$

12. — L'espressione (23) mostra la continuità di  $\mathbf{w}$  per  $u$  e  $v$  tendenti all'infinito, ed anche per  $u$  e  $v$  tendenti contemporaneamente all'infinito *in modo qualunque*; ne risulta che l'espressione trovata è valida in generale anche adoperando, con la medesima familiarità della geometria proiettiva, dei vettori *infiniti* (di direzione determinata, il senso essendo indifferente); è infatti

per  $u = \infty \mathbf{i}$ :

$$\mathbf{w} = - \frac{1}{\mathbf{i} \times \mathbf{j}} \left( \frac{1}{v} \mathbf{i} + \mathbf{i} \wedge \mathbf{j} \right) = - \frac{1}{\mathbf{i} \times \mathbf{v}} (\mathbf{i} + \mathbf{i} \wedge \mathbf{v}),$$

per  $v = \infty \mathbf{j}$ :

$$\mathbf{w} = - \frac{1}{\mathbf{i} \times \mathbf{j}} \left( \frac{1}{u} \mathbf{j} + \mathbf{i} \wedge \mathbf{j} \right) = - \frac{1}{\mathbf{u} \times \mathbf{j}} (\mathbf{j} + \mathbf{u} \wedge \mathbf{j}),$$

per  $u = \infty \mathbf{i}$ ;  $v = \infty \mathbf{j}$ :

$$\mathbf{w} = - \frac{1}{\mathbf{i} \times \mathbf{j}} \mathbf{i} \wedge \mathbf{j}.$$

Nel caso  $\mathbf{i} \times \mathbf{j} = 0$ , è analogamente, come mostra la (22):

per  $u = \infty \mathbf{i}$ :

$$\mathbf{w} = \infty (\mathbf{i} + v \mathbf{i} \wedge \mathbf{j}) = \infty (\mathbf{i} + \mathbf{i} \wedge \mathbf{v}),$$

per  $\mathbf{v} = \infty \mathbf{j}$ :

$$\mathbf{w} = \infty (\mathbf{j} + u \mathbf{i} \wedge \mathbf{j}) = \infty (\mathbf{j} + u \wedge \mathbf{j}),$$

per  $\mathbf{u} = \infty \mathbf{i}$ ,  $\mathbf{v} = \infty \mathbf{j}$ :

$$\mathbf{w} = \infty \mathbf{i} \wedge \mathbf{j}.$$

13. — Se scriviamo per definizione

$$(24) \quad \mathbf{u} \& \mathbf{v} = \mathbf{w} = \frac{1}{1 - \mathbf{u} \times \mathbf{v}} (\mathbf{u} + \mathbf{v} + \mathbf{u} \wedge \mathbf{v})$$

i risultati del n. precedente si possono esprimere sotto forma generale dicendo che  $\mathbf{w}$  è funzione continua di  $\mathbf{u}$  e  $\mathbf{v}$

$$(25) \quad \lim (\mathbf{u} \& \mathbf{v}) = (\lim \mathbf{u}) \& (\lim \mathbf{v})$$

considerando la classe dei vettori come uno spazio tridimensionale *proiettivo*. Ciò si poteva dimostrare a priori con ragionamento topologico osservando che  $r(\mathbf{u})$  è pure funzione continua di  $\mathbf{u}$  nel campo proiettivo, che istituisce una corrispondenza biunivoca tra le rotazioni e uno spazio proiettivo; l'operazione  $\mathbf{u} \& \mathbf{v}$ , che è la trasformata dell'operazione, notoriamente continua, di prodotto funzionale, è essa pure continua (nel campo proiettivo).

14. — Vediamo qualche caso e problema particolare:

a) condizione necessaria e sufficiente perchè il prodotto di due rotazioni  $r(\mathbf{u})$  ed  $r(\mathbf{v})$  sia una rotazione di  $180^\circ$  è  $\mathbf{u} \times \mathbf{v} = 1$ ;

b) condizione necessaria e sufficiente perchè il prodotto di due rotazioni sia invertibile,  $\mathbf{u} \& \mathbf{v} = \mathbf{v} \& \mathbf{u}$ , è che sia  $\mathbf{u} \wedge \mathbf{v} = \mathbf{v} \wedge \mathbf{u}$ , ossia  $\mathbf{u} \wedge \mathbf{v} = 0$ ,  $\mathbf{u}$  parallelo a  $\mathbf{v}$ ;

c) condizione necessaria e sufficiente perchè invertendo l'ordine nel prodotto di due rotazioni si abbia la rotazione inversa:  $r(\mathbf{u}) r(\mathbf{v}) = [r(\mathbf{v}) r(\mathbf{u})]^{-1}$ , ossia  $\mathbf{u} \& \mathbf{v} = -\mathbf{v} \& \mathbf{u}$ , è (cfr. la (23)) che  $u = v = \infty$  (ossia che si tratti del prodotto di due rotazioni di  $180^\circ$ );

d) in tale caso la rotazione risultante avviene secondo un asse ortogonale agli altri due, nel senso contrario alla regola del prodotto vettoriale, e di un angolo  $\gamma$  tale che (posto  $\gamma = \text{ang}(\mathbf{i}, \mathbf{j})$ )

$$\text{tg} \frac{1}{2} \gamma = \left| \frac{\mathbf{i} \wedge \mathbf{j}}{\mathbf{i} \times \mathbf{j}} \right| = \frac{\text{sen } \gamma}{\cos \gamma} = \text{tg } \gamma,$$

ossia

$$\chi = 2\gamma \quad \left( \chi = 2\gamma - \pi \text{ se } \gamma > \frac{\pi}{2} \right);$$

e) in genere è

$$(26) \quad \mathbf{v} \& \mathbf{u} = \frac{1}{1 - \mathbf{u} \times \mathbf{v}} (\mathbf{u} + \mathbf{v} - \mathbf{u} \wedge \mathbf{v}) = \mathbf{u} \& \mathbf{v} - \frac{2}{1 - \mathbf{u} \times \mathbf{v}} \mathbf{u} \wedge \mathbf{v};$$

f)

$$(27) \quad (-\mathbf{u}) \& (-\mathbf{v}) = -(\mathbf{v} \& \mathbf{u});$$

g) si ha

$$(28) \quad \mathbf{u} \& (-\mathbf{v}) = \frac{1}{1 + \mathbf{u} \times \mathbf{v}} (\mathbf{u} - \mathbf{v} - \mathbf{u} \wedge \mathbf{v}) = \\ = \frac{1}{1 + \mathbf{u} \times \mathbf{v}} [2\mathbf{u} - (\mathbf{u} + \mathbf{v} + \mathbf{u} \wedge \mathbf{v})] = \frac{2\mathbf{u}}{1 + \mathbf{u} \times \mathbf{v}} - \frac{1 - \mathbf{u} \times \mathbf{v}}{1 + \mathbf{u} \times \mathbf{v}} (\mathbf{u} \& \mathbf{v})$$

e analogamente

$$(29) \quad (-\mathbf{u}) \& \mathbf{v} = \frac{2\mathbf{v}}{1 + \mathbf{u} \times \mathbf{v}} - \frac{1 - \mathbf{u} \times \mathbf{v}}{1 + \mathbf{u} \times \mathbf{v}} (\mathbf{u} \& \mathbf{v}).$$

15. — Volendo individuare la rotazione risultante, anzichè con relazioni vettoriali, mediante relazioni angolari, si indichino con

$$\varphi = 2 \operatorname{arctg} u, \quad \psi = 2 \operatorname{arctg} v, \quad \gamma = \operatorname{ang}(\mathbf{u}, \mathbf{v}) = \arccos \frac{\mathbf{u} \times \mathbf{v}}{u v}$$

gli elementi noti e si cerchi di esprimere mediante essi i tre parametri  $\chi = 2 \operatorname{arctg} w$ ,  $\vartheta =$  angolo dell'asse  $\mathbf{w}$  della rotazione risultante col piano degli assi  $\mathbf{u}$  e  $\mathbf{v}$ ,  $\theta =$  angolo formato coll'asse  $\mathbf{u}$  dalla proiezione normale dell'asse  $\mathbf{w}$  sul piano di  $\mathbf{u}$  e  $\mathbf{v}$ ; tali parametri, tenuto conto di osservazioni sui *versi* in cui gli angoli vanno presi, individuano completamente la rotazione risultante.

Si ha

$$(30) \quad \operatorname{sen}^2 \theta = \frac{(\mathbf{u} \wedge \mathbf{v})^2}{u^2 (\mathbf{u} + \mathbf{v})^2} = \frac{\operatorname{tg}^2 \frac{1}{2} \psi \cdot \operatorname{sen}^2 \gamma}{\operatorname{tg}^2 \frac{1}{2} \varphi + \operatorname{tg}^2 \frac{1}{2} \psi + 2 \operatorname{tg} \frac{1}{2} \varphi \cdot \operatorname{tg} \frac{1}{2} \psi \cdot \cos \gamma}$$

$$(31) \quad \operatorname{tg}^2 \vartheta = \frac{(\mathbf{u} \wedge \mathbf{v})^2}{(\mathbf{u} + \mathbf{v})^2} = \frac{\operatorname{tg}^2 \frac{1}{2} \varphi \cdot \operatorname{tg}^2 \frac{1}{2} \psi \cdot \operatorname{sen}^2 \gamma}{\operatorname{tg}^2 \frac{1}{2} \varphi + \operatorname{tg}^2 \frac{1}{2} \psi + 2 \operatorname{tg} \frac{1}{2} \varphi \cdot \operatorname{tg} \frac{1}{2} \psi \cdot \cos \gamma} = \operatorname{sen}^2 \theta \cdot \operatorname{tg}^2 \frac{1}{2} \varphi,$$

$$(32) \quad \cos \chi = \frac{1 - w^2}{1 + w^2} = 2 \frac{(1 - \mathbf{u} \times \mathbf{v})^2}{(1 + u^2)(1 + v^2)} - 1 =$$

$$= 2 \cos^2 \frac{\varphi}{2} \cdot \cos^2 \frac{\psi}{2} \cdot \left(1 - \operatorname{tg} \frac{1}{2} \varphi \cdot \operatorname{tg} \frac{1}{2} \psi \cdot \cos \gamma\right)^2 - 1.$$

Le relazioni circa i *sensi* degli angoli sono:  $\theta$  è contato nello stesso senso di  $\gamma$ , perchè la proiezione di  $\mathbf{w}$  è sempre compresa nell'angolo concavo tra  $\mathbf{u}$  e  $\mathbf{v}$ ;  $\vartheta$  è contato nel piano normale passante per la proiezione  $\mathbf{u} + \mathbf{v}$  di  $\mathbf{w}$  nel senso dall'intersezione  $\mathbf{u} + \mathbf{v}$  verso la normale  $\mathbf{u} \wedge \mathbf{v}$ , orientata conformemente alla regola del prodotto vettoriale; la rotazione di un angolo  $\chi$  avviene in senso positivo o negativo rispetto all'asse supposto orientato nel verso formante angolo acuto con  $\mathbf{u} \wedge \mathbf{v}$  a seconda che è minore o maggiore di 1 il prodotto scalare di  $\mathbf{u}$  e  $\mathbf{v}$ .

Volendo le componenti di  $\mathbf{w}$  in forma cartesiana, si ottiene

$$(33) \quad w_x = \frac{u_x + v_x + (u_y v_z - u_z v_y)}{1 - (u_x v_x + u_y v_y + u_z v_z)},$$

$w_y$  e  $w_z$  analoghe permutando circolarmente  $x, y, z$ .

La complicazione e l'oscurità delle espressioni (30)-(33) forma un singolare contrasto con la semplicità e immediatezza delle espressioni vettoriali.

16. — Applichiamo le precedenti considerazioni allo studio di spostamenti rigidi, riprendendo la trattazione del Cissotti che sarà completata e anche resa, in qualche punto, più rigorosa.

Consideriamo la trasformazione che porta un punto generico  $P$  nel punto  $P' = f(P)$ ; si dice per definizione che la trasformazione è *rigida* se

a) conserva le *distanze*, e cioè, essendo  $P$  e  $Q$  punti qualunque, si ha

$$[f(P) - f(Q)]^2 = (P - Q)^2,$$

o semplicemente

$$(P' - Q')^2 = (P - Q)^2;$$



b) appartiene a un insieme continuo di *trasformazioni rigide* <sup>(1)</sup> che contiene l'identità.

*Lemma.* Una trasformazione rigida trasforma vettori uguali in vettori uguali: cioè,

$$\text{se } P - Q = R - S, \quad \text{è } P' - Q' = R' - S'.$$

*Dimostrazione.* Dati quattro punti qualunque  $P, Q, R, S$ , diciamo  $M$  il punto medio del segmento  $\overline{PS}$ ,  $N$  il punto medio del segmento  $\overline{QR}$ ; si ha

$$\begin{aligned} 2(M - N) &= (P - Q) - (R - S), \\ (34) \quad 4(M - N)^2 &= (P - Q)^2 + (R - S)^2 - 2(P - Q) \times (R - S) = (2) \\ &= (P - Q)^2 + (R - S)^2 + (R - P)^2 + (S - Q)^2 - (R - Q)^2 - (S - P)^2. \end{aligned}$$

La condizione necessaria e sufficiente perchè  $P - Q = R - S$  è notoriamente  $M - N = 0$ , ma la (34) mostra che tale relazione può esprimersi mediante le sei distanze fra i quattro punti, ed è quindi invariante nelle trasformazioni rigide <sup>(3)</sup>.

<sup>(1)</sup> Ciò è necessario per escludere gli specchiamenti; è ovvio poi il senso in cui è usato il termine « trasformazioni rigide » nella seconda condizione, e che è « trasformazioni che soddisfano la condizione a), e quindi, in forza della b) stessa, anche la b) ». Per curiosità osserviamo che, senza tale precisazione, si ha, a rigore, un circolo vizioso, e si potrebbero considerare trasformazioni rigide solo quelle di un comunque prefissato insieme continuo contenente l'identità.

<sup>(2)</sup> Si ha infatti l'identità

$$2(B - A) \times (D - C) = (D - A)^2 + (C - B)^2 - (D - B)^2 - (C - A)^2,$$

come si verifica nel modo più facile ponendo

$$D - C = x, \quad C - B = y, \quad B - A = z,$$

con che

$$D - B = x + y, \quad C - A = y + z, \quad D - A = x + y + z,$$

e sviluppando.

<sup>(3)</sup> Si poteva anche dare la seguente dimostrazione sintetica: detto  $M'$  il punto medio del segmento  $\overline{P'S'}$ , si vede subito che  $M$  non può esser portato che in  $M'$ , unico punto che dista sia da  $P'$  che da  $S'$  la metà della distanza da  $P'$  a  $S'$ . Analogamente  $N$  è portato in  $N'$ , e, se  $N = M$ ,  $N' = M'$ .

17. — Da tale lemma scende che esiste un operatore  $\alpha$  che trasforma vettori in vettori, tale che ( $P, Q$  punti qualunque)

$$P' - Q' = \alpha (P - Q);$$

è facile vedere che  $\alpha$  è una rotazione.

Intanto è un'omografia perchè

$$\alpha (\mathbf{x} + \mathbf{y}) = \alpha \mathbf{x} + \alpha \mathbf{y}, \quad \alpha (m \mathbf{x}) = m \alpha \mathbf{x}.$$

Infatti, essendo  $P, Q, A$ , punti qualunque

$$\alpha (P - Q) = P' - Q' = (P' - A') + (A' - Q') = \alpha (P - A) + \alpha (A - Q);$$

se  $m$  è razionale scende anche  $\alpha [m (P - Q)] = m \alpha (P - Q)$ ,  
se  $m$  è irrazionale, ed  $m - \varepsilon$  razionale, si ha

$$\alpha [m (P - Q)] = (m - \varepsilon) \alpha (P - Q) + \alpha [\varepsilon (P - Q)] = m \alpha (P - Q) + \mathbf{d}$$

con

$$\mathbf{d} = \alpha [\varepsilon (P - Q)] - \varepsilon \alpha (P - Q)$$

$$|\mathbf{d}| \leq |\alpha [\varepsilon (P - Q)]| + |\varepsilon \alpha (P - Q)| = 2\varepsilon |P - Q|, \quad \text{ossia } \mathbf{d} = 0,$$

potendo essere  $\varepsilon$  piccolo a piacere.

È poi isomeria dovendo essere

$$[\alpha (P - Q)]^2 = (P' - Q')^2 = (P - Q)^2,$$

e precisamente rotazione perchè  $r(\mathbf{u}) = r(u\mathbf{i})$  è funzione continua di  $u$  che si riduce all'identità per  $u = 0$ , mentre  $a - r(\mathbf{u})$  non si può giungere con continuità (per l'osservazione fatta circa l'impossibilità di passare da  $I_s = +1$  a  $I_s = -1$ ).

Rimane così provato che per la più generale trasformazione rigida esiste un vettore  $\mathbf{u}$  tale che

$$(35) \quad P' - Q' = r(\mathbf{u}) (P - Q);$$

essendo  $O$  un punto qualunque scende che è

$$(36) \quad P' = O' + r(\mathbf{u}) (P - O).$$

18. — Se  $u = 0$ , si ha una traslazione: è  $P' = P + \mathbf{a}$ , con  $\mathbf{a}$  vettore (costante).

Se  $\mathbf{u} = u\mathbf{i} \neq 0$  si ha

$$(37) \quad (P' - P) \times \mathbf{i} = (O' - O) \times \mathbf{i} = a = \text{costante (positiva nulla o negativa)}.$$

Infatti

$$(P' - P) \times u - (O' - O) \times u = (P' - O') \times u - (P - O) \times u = \\ = u \times [r(u) - 1](P - O) = \frac{2}{1 + u^2} u \times u \wedge [(1 + u \wedge)(P - O)] = 0.$$

Se esistono dei punti che si spostano parallelamente ad  $u$ , si ha quindi per essi  $P' - P = ai$ . Vedremo che esiste sempre un'unica retta  $s$  parallela ad  $u$ , i cui punti sono tutti e soli quelli che soddisfano tale relazione.

Supponendo definito lo spostamento dando  $O'$  ed  $u$  l'equazione  $P' - P = ai$  si scrive

$$O' + r(u)(P - O) - P = ai, \quad [r(u) - 1](P - O) = ai - (O' - O), \\ \frac{2}{1 + u^2} ui \wedge [(P - O) + ui \wedge (P - O)] = ai - (O' - O).$$

Poniamo  $(O' - O) - ai = h$  (per la (37),  $h$  è il componente dello spostamento  $O' - O$  secondo il piano normale ad  $u$ ), e scriviamo  $P - O = ph + qi \wedge h + ri$ ; l'equazione diviene

$$\frac{2u}{1 + u^2} i \wedge (ph + qi \wedge h) + \frac{2u^2}{1 + u^2} (i \wedge)^2 (ph + qi \wedge h) = -h.$$

Ma

$$(i \wedge)^2 h = -h, \quad (i \wedge)^3 h = -i \wedge h,$$

e quindi

$$\frac{2u}{1 + u^2} (pi \wedge h - qh) + \frac{2u^2}{1 + u^2} (-ph - qi \wedge h) = -h$$

ossia

$$h \left\{ 1 - \frac{2u}{1 + u^2} q - \frac{2u^2}{1 + u^2} p \right\} + i \wedge h \left\{ \frac{2u}{1 + u^2} p - \frac{2u^2}{1 + u^2} q \right\} = 0.$$

Il secondo termine dà  $p = uq$ , il primo sostituendo

$$1 + u^2 - 2uq + 2u^3 q = 1 + u^2 - 2u(1 + u^2)q = 0, \quad q = \frac{1}{2u}, \quad p = 1/2.$$

Come si vede,  $r$  è indeterminato; risolvono il problema tutti e soli i punti  $P$  del tipo

$$P - O = \frac{1}{2} (h + ui \wedge h) + ri = \frac{1}{2} (h + u \wedge h) + ri$$

con  $r$  qualsiasi, o anche, essendo

$$(1 + u \wedge) (O' - O) = (1 + u \wedge) h + ai,$$

i punti  $P = P_0 + ri$  con

$$(38) \quad P_0 = O + \frac{1}{2} (1 + u \wedge) (O' - O).$$

Essi costituiscono una retta, che si dice *asse* della trasformazione.

19. — Prendendo  $O$  sull'asse, è  $O' = O + ai$ , e la (36) si scrive (forma normale)

$$(39) \quad P' = O + ai + r(ui) (P - O).$$

Se in particolare  $a = 0$  si ha una semplice rotazione, e i punti dell'asse restano fermi.

20. — Se si hanno due trasformazioni rigide, la prima che trasforma  $P$  in  $P'$ :

$$P' = O_1 + bj + r(vj) (P - O_1)$$

e la seconda che trasforma  $P'$  in  $P''$ :

$$P'' = O_2 + ai + r(ui) (P' - O_2),$$

l'espressione di  $P''$  in funzione di  $P$ , che dà la composizione dei due movimenti, è

$$(40) \quad \begin{aligned} P'' &= O_2 + ai + r(ui) [bj + r(vj) (P - O_1) + (O_1 - O_2)] = \\ &= O_2 + ai + r(ui) [bj + (O_1 - O_2)] + r(ui) r(vj) (P - O_1) = \\ &= O_1 + ai + br(ui)j + [r(ui) - 1] (O_1 - O_2) + r(ui) r(vj) (P - O_1). \end{aligned}$$

Questa formula mostra che la rotazione è, come del resto era ovvio, il prodotto delle due rotazioni, ma la componente traslativa e l'asse  $s$  della trasformazione risultante dipendono dagli elementi dei due movimenti in modo meno semplice.

Li si può tuttavia esprimere subito in forma esplicita: posto  $w = u \& v = w k$  (<sup>1</sup>) lo scalare

(<sup>1</sup>) Con  $k$  unitario, e  $w = \pm |w|$ , a seconda che  $u \times v \leq 1$  (se  $u \times v = 1$ ,  $w = \infty$ , e il verso di  $k$  è indifferentemente l'uno o l'altro).

$$(41) \quad c = (P'' - P) \times \mathbf{k} = (O''_1 - O_1) \times \mathbf{k}$$

e il punto

$$(42) \quad O = O_1 + \frac{1}{2} (1 + \mathbf{w} \wedge) (O''_1 - O_1)$$

sono la componente traslativa e un punto dell'asse, di modo che si ha, sotto forma normale

$$(43) \quad P'' = O + c \mathbf{k} + r(\omega \mathbf{k}) (P - O).$$

L'esame delle (41) e (42), tenendo presente la (40), consente uno studio completo della composizione di moti rigidi; se si considerano come parametri variabili  $a$  e  $b$ , fissi restando tutti gli altri elementi, l'asse  $s$  percorre tutto il fascio delle rette parallele a  $\mathbf{w}$ , ed esistono quindi  $\infty^1$  combinazioni  $a, b$ , definite da un'equazione lineare  $Aa + Bb = K$ , per cui l'asse  $s$  si appoggia all'asse  $s_1$  del primo movimento, e un'infinità per cui si appoggia ad  $s_2$ , mentre per un'unica combinazione, soddisfacente entrambe le condizioni,  $s$  si appoggia ad  $s_1$  e  $s_2$ . Lo scalare  $c$  dipende solo dall'asse  $s$ , ed è funzione lineare; le combinazioni  $a, b$  per cui  $c = 0$  (per le quali cioè la trasformazione risultante è una pura rotazione, e l'asse  $s$  è fisso) sono ancora una semplice infinità, definita da un'equazione lineare.

Ciò naturalmente per assi non paralleli; il caso di assi paralleli è banale, componendosi separatamente le due rotazioni e traslazioni parallele, e l'asse  $s$  essendo quindi indipendente da  $a$  e  $b$ .

*Trieste, 8 ottobre 1933, XI.*