

ATTI
DELLA
REALE ACCADEMIA DEI LINCEI

ANNO CCCXI.

1914

SERIE QUINTA

RENDICONTI

Classe di scienze fisiche, matematiche e naturali.

VOLUME XXIII.

2° SEMESTRE.



ROMA

TIPOGRAFIA DELLA R. ACCADEMIA DEI LINCEI

PROPRIETÀ DEL CAV. V. SALVIUCCI

1914

possa avvenire si vede subito nel caso nostro; infatti l'intervallo $(-1, 0)$ è trasformato in $(0, 1)$.

Si vede infatti che se

$$-1 < x < 0,$$

allora la

$$\varphi(x) + \int_0^{x^2} N(xy) \varphi(y) dy = f(x)$$

è risolta subito se già si conosce la φ nell'intervallo $(0, 1)$. Posto $x = -\xi$, si ha:

$$\varphi(-\xi) = f(-\xi) + \int_0^{\xi^2} N(-\xi, \eta) \varphi(\eta) d\eta.$$

Così, ad esempio, le equazioni in cui tutte le successioni

$$\xi, g(\xi), g(g(\xi)), \dots$$

tendono all'infinito, non sono risolubili, se non quando alle ordinarie condizioni si aggiungano quelle di convergenza degli integrali da considerare. Tale è il caso di

$$g(x) = cx \quad \text{se } |c| > 1,$$

oppure

$$g(x) = x + a \quad a \neq 0.$$

Matematica. — *Sopra alcune superficie rigate dipendenti dalle indicatrici sferiche di una curva gobba.* Nota di C. BURALI-FORTI, presentata dal Corrispondente R. MARCOLONGO (1).

Esamino alcune proprietà, che credo nuove, degli enti generati da una retta, o punto, o piano, invariabilmente collegati col centro O di una sfera e i punti corrispondenti delle tre indicatrici, sulla stessa sfera, di una curva gobba. Più che le proprietà ritengo interessante il modo di ottenerle; faccio uso contemporaneamente del *calcolo vettoriale ordinario* (operazioni \times, \wedge) e delle *formazioni geometriche* di Grassmann-Peano, ottenendo così in modo rapido e semplicissimo delle proprietà abbastanza complesse (2).

(1) Pervenuta all'Accademia il 16 agosto 1914.

(2) Il lettore può facilmente verificare che l'uso sistematico di *uno solo* dei due citati algoritmi conduce a calcoli spesso indiretti, sempre più lunghi; e ancor più lunghi

1. Nel punto generico P di una curva gobba i numeri s, ϱ, τ e i vettori $\mathbf{t}, \mathbf{n}, \mathbf{b}$ abbiano il solito e noto significato (cfr. ad es. (*), pag. 86).

Inoltre si ponga

$$(1) \quad \mathbf{f} = \frac{1}{\varrho} \mathbf{b} - \frac{1}{\tau} \mathbf{t}.$$

Il vettore \mathbf{f} è parallelo alla generatrice della *rettificante* della linea P in P ⁽¹⁾, ed ha, quindi, direzione fissa $(\mathbf{f} \wedge \frac{d\mathbf{f}}{ds} = 0)$ solamente quando la linea P è un'elica. Inoltre le formule di Frenet assumono la forma semplice

$$(2) \quad \frac{d\mathbf{t}}{ds} = \mathbf{f} \wedge \mathbf{t}, \quad \frac{d\mathbf{n}}{ds} = \mathbf{f} \wedge \mathbf{n}, \quad \frac{d\mathbf{b}}{ds} = \mathbf{f} \wedge \mathbf{b}.$$

Se \mathbf{u} è vettore invariabilmente collegato con $\mathbf{t}, \mathbf{n}, \mathbf{b}$, cioè \mathbf{u} si può esprimere linearmente mediante $\mathbf{t}, \mathbf{n}, \mathbf{b}$ con coefficienti costanti (cioè, ancora, i numeri $\mathbf{u} \times \mathbf{t}, \mathbf{u} \times \mathbf{n}, \mathbf{u} \times \mathbf{b}$ sono indipendenti da s), allora per le (2) si ha

$$(2') \quad \frac{d\mathbf{u}}{ds} = \mathbf{f} \wedge \mathbf{u},$$

e si hanno quindi formule analoghe a quelle del moto di un corpo rigido.

se, anche facendo uso del calcolo di Grassmann-Peano, si vogliono esprimere \mathbf{u}, \mathbf{v} linearmente mediante $\mathbf{t}, \mathbf{n}, \mathbf{b}$ (e non parlo delle coordinate!).

Sarà utile che il lettore abbia conoscenza dei libri che ora cito [per (**) basta la conoscenza delle *appendici*].

(*) C. Burali-Forti et R. Marcolongo, *Éléments de calcul vectoriel* (A. Hermann, Paris, 1910).

(**) Idem, *Analyse vectorielle générale* (vol. I e II, Mattei e C., Pavia, 1912-13).

(***) C. Burali-Forti, *Introduction à la géométrie différentielle* (Gauthier-Villars, Paris, 1897).

(****) Idem, *Corso di geometria analitico-proiettiva* (G. B. Petrini, Torino, 1912).

Le relazioni fondamentali tra i due algoritmi sono le seguenti [cfr. (*) Appendice e (**)]

$$\mathbf{a} \times \mathbf{b} = \frac{\mathbf{a}|\mathbf{b}}{\Omega}, \quad \mathbf{a} \wedge \mathbf{b} = |\mathbf{a}\mathbf{b}|, \quad \mathbf{a} \wedge \mathbf{b} \times \mathbf{c} = \frac{\mathbf{a}\mathbf{b}\mathbf{c}}{\Omega},$$

ove $\mathbf{a}, \mathbf{b}, \mathbf{c}$ sono vettori e Ω è il trivettore unitario.

I calcoli che ora esporrò provano, ancora una volta, come sia *insostenibile* l'opinione più volte espressa dal sig. Prandtl [cfr. (**) vol. II, pp. 125-127].

(1) Cfr. (***). Del resto posto $\alpha = P|\mathbf{n}$ si ha, in virtù della (2') seguente,

$$\alpha' = P|(\mathbf{f} \wedge \mathbf{n}) = P\mathbf{f}\mathbf{n}$$

e quindi

$$\alpha'\alpha = P\mathbf{f}\mathbf{n} \cdot P|\mathbf{n} = P\mathbf{f}|\mathbf{n} \cdot P\mathbf{n} + P\mathbf{n}|\mathbf{n} \cdot P\mathbf{f} = \frac{1}{\Omega} \mathbf{n} \times \mathbf{n} \cdot P\mathbf{f} = \frac{1}{\Omega} P\mathbf{f}.$$

Se O è punto fisso, i punti

$$P_1 = O + t, \quad P_2 = O + n, \quad P_3 = O + b,$$

descrivono, col variare di P , e sulla sfera di centro O e raggio unitario, le *indicatrici sferiche delle tangenti, normali principali, binormali* della linea P .

2. Consideriamo una retta invariabilmente collegata con i punti O, P_1, P_2, P_3 . Essa è la posizione [cfr. (***)], pag. 162, n. 196] di una *forma di seconda specie* di Grassmann-Peano,

$$r = Ou + |v$$

ad *invariante nullo*, cioè tale che

$$rr = 0, \quad \text{cioè } Ou|v = 0, \quad \text{ovvero } u \times v = 0,$$

essendo u, v vettori invariabilmente collegati con t, n, b .

La retta r descrive, col variare di P , una *rigata la cui linea di stringimento (o spigolo di regresso, se svilupppabile) è descritto dal punto*

$$(3) \quad R = O + \frac{1}{(u \wedge f)^2} \{ u \wedge v \times f \cdot f + v \times f \cdot u \wedge f \}.$$

Indichiamo con gli apici le derivate rispetto ad s . È noto [cfr. (***)], pag. 97] che R è il baricentro della forma di prima specie

$$r' \{ r | (r\omega \cdot r'\omega) \} \quad (1).$$

Ora si ha:

$$(4) \quad \begin{aligned} r' &= O(f \wedge u) + |(f \wedge v) = O|(fu) + fv, \\ r\omega &= u, \quad r'\omega = |(fu) = f \wedge u, \\ |(r\omega \cdot r'\omega) &= (r\omega) \wedge (r'\omega) = u \wedge (f \wedge u) = u^2 \cdot f - u \times f \cdot u, \\ r|(r\omega \cdot r'\omega) &= u^2 \cdot Ouf + u^2 \cdot f|v = u^2 \{ Ouf + f|v \}, \\ r' \{ r |(r\omega \cdot r'\omega) \} &= u^2 \{ O|(fu) + fv \} \{ Ouf + f|v \} = \\ &= u^2 \{ Ouf|fu \} \cdot O + Of|v \cdot |(fu) + Ovuf \cdot f \} = \\ &= \frac{u^2}{6} \left\{ \frac{uf|(fu)}{\Omega} \cdot O + \frac{f|v}{\Omega} \cdot |(fu) + \frac{vuf}{\Omega} \cdot f \right\}, \end{aligned}$$

da cui risulta la (3), passando ai simboli \times, \wedge e dividendo per la massa.

(1) $\omega = 6\Omega$; cioè se A è un punto, allora $A\omega = 1$.

Se la linea P non è un'elica, allora i soli casi nei quali la retta r descrive una sviluppabile sono i seguenti:

- 1°) la retta r passa per O e descrive quindi un cono di vertice O ;
- 2°) la retta r è all'infinito e in tal caso involupa la sezione all'infinito del cono descritto dalla retta $O\{(\mathbf{v} \wedge \mathbf{f}) \wedge \mathbf{v}\}$;
- 3°) la retta r è parallela alla normale principale in P , e in tal caso il punto R sta nel piano OP_1P_3 ;

4°) la retta r sta nel piano OP_1P_3 , e in tal caso il punto R sta sulla parallela condotta da O alla generatrice della rettificante in P .

Affinchè la retta r descriva una sviluppabile è necessario e sufficiente [cfr. (***)] che si abbia

$$(5) \quad r'r' = 0;$$

ma dalla seconda forma della (4), si ha

$$r'r' = 2O(\mathbf{fv})\mathbf{fu} = \frac{1}{3}(\mathbf{f} \wedge \mathbf{v}) \times (\mathbf{f} \wedge \mathbf{u}) = -\frac{1}{3}\mathbf{u} \times \mathbf{f} \cdot \mathbf{v} \times \mathbf{f},$$

e quindi la condizione (5) equivale a

$$\mathbf{u} \times \mathbf{f} \cdot \mathbf{v} \times \mathbf{f} = 0$$

che è verificata soltanto nei casi seguenti

$$\mathbf{v} = 0 \quad , \quad \mathbf{u} = 0 \quad , \quad \mathbf{u} \times \mathbf{f} = 0 \quad , \quad \mathbf{v} \times \mathbf{f} = 0$$

corrispondenti appunto ai casi 1°), 2°), 3°), 4°) del teorema.

Il 1°) caso è evidente.

Per il 2°) basta osservare che la retta all'infinito, posizione del bivettore \mathbf{v} , involupa la sezione all'infinito del cono involupato dal piano $\alpha = O|\mathbf{v}$ e che la caratteristica in α è appunto la retta [cfr. (***)]

$$\begin{aligned} \alpha\alpha' &= (O|\mathbf{v})(O\mathbf{fv}) = -(O\mathbf{fv})(O|\mathbf{v}) \\ &= -O\mathbf{f}|\mathbf{v} \cdot O\mathbf{v} + O\mathbf{v}|\mathbf{v} \cdot O\mathbf{f} \\ &= \frac{1}{6}O\{\mathbf{v}^2 \cdot \mathbf{f} - \mathbf{v} \times \mathbf{f} \cdot \mathbf{v}\} = \frac{1}{6}O\{(\mathbf{v} \wedge \mathbf{f}) \wedge \mathbf{v}\}. \end{aligned}$$

Se $\mathbf{u} \times \mathbf{f} = 0$, risulta dalla (1) che \mathbf{u} è parallelo ad \mathbf{n} ⁽¹⁾. I due vettori \mathbf{f} , $\mathbf{u} \wedge \mathbf{f}$ che compariscono nella espressione (3) di \mathbf{R} , sono paralleli al bivettore \mathbf{bt} e quindi \mathbf{R} sta sul piano OP_1P_3 .

(1) $\mathbf{f} \times \mathbf{u} = \frac{1}{\rho} \mathbf{b} \times \mathbf{u} - \frac{1}{r} \mathbf{t} \times \mathbf{u}$; ma $\mathbf{b} \times \mathbf{u}$, $\mathbf{t} \times \mathbf{u}$ sono costanti, ρ/r non è, per ipotesi, costante, e quindi $\mathbf{f} \times \mathbf{u} = 0$ solo quando $\mathbf{b} \times \mathbf{u} = 0$ e $\mathbf{t} \times \mathbf{u} = 0$ cioè \mathbf{u} è parallelo a $\mathbf{b} \wedge \mathbf{t} = \mathbf{n}$.

Se $\mathbf{v} \times \mathbf{f} = 0$, allora \mathbf{v} è parallelo ad \mathbf{n} , e poichè \mathbf{u} è normale a \mathbf{v} , risulta che \mathbf{u} , come $|\mathbf{v}|$, è parallelo al bivettore \mathbf{bt} , cioè r sta nel piano OP_1P_3 . Dalla (3) risulta subito che R sta sulla retta Of .

Nel caso che la linea P sia un'elica, la sua rettificante è un cilindro, e quindi \mathbf{f} è parallelo ad un vettore costante \mathbf{k} . Segue che i casi 3° e 4° si accrescono di tutte le rette r per le quali si ha $\mathbf{u} = \mathbf{k} \wedge \mathbf{a}$, oppure $\mathbf{v} = \mathbf{k} \wedge \mathbf{a}$ con $\mathbf{u} \times \mathbf{k} \wedge \mathbf{a} = 0$, essendo \mathbf{a} un vettore normale a \mathbf{k} invariabilmente collegato con $\mathbf{t}, \mathbf{n}, \mathbf{b}$, ma arbitrario. Si può osservare che le indicatrici sono circonferenze ecc.; inoltre esaminare i casi particolari, interessanti, $\rho = \pm r$ e l'elica circolare.

Le traiettorie ortogonali delle generatrici della rigata r sono descritte dal punto

$$Q = O + \frac{1}{u^2} \left\{ \mathbf{u} \wedge \mathbf{v} - \left(\int \mathbf{v} \times \mathbf{f} ds \right) \mathbf{u} \right\}$$

che dipende anche dalla costante di integrazione (1).

Dovendo essere \mathbf{u} normale a \mathbf{v} si può fissare un vettore \mathbf{a} , normale ad \mathbf{u} e invariabilmente collegato con $\mathbf{t}, \mathbf{n}, \mathbf{b}$, in guisa che

$$\mathbf{v} = \mathbf{a} \wedge \mathbf{u}, \text{ o, il che equivale, porre } \mathbf{a} = \frac{\mathbf{u} \wedge \mathbf{v}}{u^2};$$

essendo allora

$$r = O\mathbf{u} + |\mathbf{v}| = O\mathbf{u} + \mathbf{a}\mathbf{u} = (O + \mathbf{a})\mathbf{u},$$

per il punto Q si ha

$$Q = O + \mathbf{a} + x\mathbf{u},$$

con x funzione di s tale che $Q' \times \mathbf{u} = 0$; ma si ha

$$\begin{aligned} Q' \times \mathbf{u} &= \{ \mathbf{f} \wedge \mathbf{a} + x'\mathbf{u} + x\mathbf{f} \wedge \mathbf{u} \} \times \mathbf{u} = \mathbf{f} \times \mathbf{a} \wedge \mathbf{u} + x'\mathbf{u}^2 \\ &= \mathbf{f} \times \mathbf{v} + x'\mathbf{u}^2 = 0, \end{aligned}$$

da cui risulta la forma di Q , perchè \mathbf{u}^2 è costante,

3. Avendo \mathbf{u} il precedente significato ed essendo m numero reale costante, poniamo

$$(6) \quad \mathbf{M} = O + \mathbf{u}, \quad \alpha = O|\mathbf{u} + m\Omega.$$

Il punto M e il piano posizione di α , sono invariabilmente collegati con O, P_1, P_2, P_3 ; il punto M descrive una linea sferica che può chiamarsi *indicatrice* del piano α ; il piano α involuppa una rigata.

(1) Dalla identità $\mathbf{v} = \mathbf{v} \times \mathbf{t} \cdot \mathbf{t} + \mathbf{v} \times \mathbf{n} \cdot \mathbf{n} + \mathbf{v} \times \mathbf{b} \cdot \mathbf{b}$ si ha

$$\int \mathbf{v} \times \mathbf{f} ds = \int \left\{ \frac{\mathbf{v} \times \mathbf{b}}{\rho} - \frac{\mathbf{v} \times \mathbf{t}}{\tau} \right\} ds = \mathbf{v} \times \mathbf{b} \cdot \int \frac{ds}{\rho} - \mathbf{v} \times \mathbf{t} \cdot \int \frac{ds}{\tau},$$

e quindi Q si può esprimere mediante gli archi delle indicatrici P_1, P_3 .

Il piano normale alla linea M nel punto M è parallelo alla normale al piano α (al vettore \mathbf{u}) e alla generatrice della rettificante in P (al vettore \mathbf{f}). La caratteristica, in α , dell'involuppo del piano α , sta nel piano uscente da O e parallelo al piano normale in M. Il punto di regresso, in α , dell'involuppo del piano α sta nella retta uscente da O e parallela alla binormale in M.

Dalle (6) si ha subito

$$\mathbf{M}' = \mathbf{f} \wedge \mathbf{u} \quad , \quad \alpha' = O | (\mathbf{f} \wedge \mathbf{u}) = O \mathbf{f} \mathbf{u}$$

che dimostrano le prime due parti del teorema, perchè la retta $\alpha\alpha'$ è la caratteristica in α e \mathbf{M}' è la direzione della tangente in M.

Derivando ancora si ha

$$\mathbf{M}'' = \mathbf{f}' \wedge \mathbf{u} + \mathbf{f} \wedge (\mathbf{f}' \wedge \mathbf{u}) \quad , \quad \alpha'' = O \mathbf{f}' \mathbf{u} + O \mathbf{f} | (\mathbf{f}' \mathbf{u}) \quad ,$$

e quindi

$$\begin{aligned} \mathbf{M}' \wedge \mathbf{M}'' &= \mathbf{f} \wedge \mathbf{f}' \times \mathbf{u} \cdot \mathbf{u} + (\mathbf{f} \wedge \mathbf{u})^2 \cdot \mathbf{f} \quad . \\ \alpha' \alpha'' &= O \mathbf{f}' \mathbf{u} \cdot O \mathbf{u} - O \mathbf{u} \mathbf{f} | (\mathbf{f}' \mathbf{u}) \cdot O \mathbf{f} \\ &= \frac{1}{6} O \{ \mathbf{f} \wedge \mathbf{f}' \times \mathbf{u} \cdot \mathbf{u} + (\mathbf{f} \wedge \mathbf{u})^2 \cdot \mathbf{f} \} \quad , \end{aligned}$$

che dimostrano l'ultima parte del teorema, perchè $\mathbf{M}' \wedge \mathbf{M}''$ ha la direzione della binormale in M, ed essendo $\alpha\alpha'\alpha''$ il punto di regresso in α tale punto sta nella retta $\alpha'\alpha''$ ⁽¹⁾.

4. Dalle formule precedenti risultano facilmente le proprietà che seguono.

Delle rette (r) P_2P_3 , P_3P_1 , P_1P_2 , soltanto P_3P_1 descrive una rigata sviluppabile; i punti R per queste rette sono

$$\begin{aligned} (2\rho^2 + \tau^2) R_1 &= \rho^2 P_2 + (\rho^2 + \tau^2) P_3 \\ (\tau - \rho) R_2 &= \tau P_3 - \rho P_1 \\ (\rho^2 + 2\tau^2) R_3 &= (\rho^2 + \tau^2) P_1 + \tau^2 P_2 \quad , \end{aligned}$$

⁽²⁾ Calcolando il prodotto regressivo di $\alpha'\alpha''$ per α e dividendo per la massa, risulta facilmente che il punto di regresso in α è

$$O + \frac{m}{\mathbf{f} \wedge \mathbf{f}' \times \mathbf{u} \cdot \mathbf{u} + \mathbf{f} \times \mathbf{u} \cdot (\mathbf{f} \wedge \mathbf{u})^2} \{ \mathbf{f} \wedge \mathbf{f}' \times \mathbf{u} \cdot \mathbf{u} + (\mathbf{f} \wedge \mathbf{u})^2 \cdot \mathbf{f} \} \quad .$$

e risulta subito (da 1^a e 3^a sommando) che la retta R_1R_3 passa per il punto

$$G = \frac{P_1 + P_2 + P_3}{3},$$

baricentro dei punti P_1, P_2, P_3 (1).

Le rigate descritte dalle rette P_2P_3, P_1P_2 sono toccate dal piano $P_1P_2P_3$ nei punti H_1, H_3 tali che

$$\begin{aligned} (2\varrho + \tau) H_1 &= \varrho P_2 + (\varrho + \tau) P_3 \\ (\varrho + 2\tau) H_3 &= (\varrho + \tau) P_2 + \tau P_3, \end{aligned}$$

e la retta H_1H_3 passa per i punti G, R_2 .

La caratteristica nel piano $P_1P_2P_3$ è la retta H_1H_3 , o, il che equivale, la retta GR_2 , e il punto di regresso è il baricentro di

$$3 \left| \begin{array}{c} \varrho \tau \\ \varrho' \tau' \end{array} \right| G - 2 \frac{\varrho^2 - \tau^2}{\varrho\tau} R_2 \quad (2).$$

(1) Dalle stesse formule risulta pure che

$$(2\varrho^2 + \tau^2)(\varrho^2 + 2\tau^2) R_1 R_2 R_3 = \varrho\tau(\varrho^2 + \tau^2) P_1 P_2 P_3,$$

e quindi i punti R_1, R_2, R_3 non sono collineari.

La forma di seconda specie, ad invariante nullo,

$$q = \tau^2 P_2 P_3 - (\varrho^2 + \tau^2) P_3 P_1 + \varrho^2 P_1 P_2$$

sta nella retta R_1R_3 , ed è notevole che

$$q'q' = \tau - \varrho.$$

Per l'involuzione λ che lega le coppie di punti, ad es., di P_2P_3 nei quali i piani tangenti sono ortogonali, si ha

$$\lambda = \left(\begin{array}{cc} \varrho^2 P_2 + (\varrho^2 + 2\tau^2) P_3 & , & -\varrho^2 P_2 - \varrho^2 P_3 \\ P_2 & & P_3 \end{array} \right),$$

che applicata a $P_2 - P_3$ dà, appunto, R_1 .

(2) La caratteristica in $P_1P_2P_3$ è la posizione di

$$p = \tau P_2 P_3 - (\varrho + \tau) P_3 P_1 + \varrho P_1 P_2,$$

e si ha

$$p' = \left(\frac{\varrho + \tau}{\varrho} + \tau' \right) P_2 P_3 + \left(\frac{\varrho^2 + \tau^2}{\varrho\tau} - \varrho' - \tau' \right) P_3 P_1 + \left(\frac{\varrho + \tau}{\tau} + \varrho' \right) P_1 P_2;$$

il prodotto regressivo, nel piano $P_1P_2P_3$, di p per p' dà

$$(\varrho\tau' - \varrho'\tau)(P_1 + P_2 + P_3) + \frac{2(\varrho^2 + \tau^2 + \varrho\tau)}{\varrho\tau} (\tau P_3 - \varrho P_1),$$

che si pone facilmente sotto la forma precedente.

I piani OP_2P_3 , OP_1P_2 inviluppano i coni direttori (vertice O) delle rigate delle binormali e tangenti della linea P (generatrici OP_3 , OP_1), e il piano OP_3P_1 inviluppa il cono direttore della rettificante (generatrice OR_2).

Il cono direttore (vertice O) della rigata delle normali principali è l'inviluppo dei piani condotti per O normalmente alle generatrici della rettificante della linea P (perchè $Onn' = O \mid \{ n \wedge (f \wedge n) \} = O \mid f$) e il piano tangente a tale cono lungo la retta OP_2 taglia la retta P_3P_1 nel simmetrico, rispetto al punto medio tra P_1 , P_3 , del coniugato armonico di R_2 rispetto a P_1 e P_3 .

Analisi algebrica. — Nuova rappresentazione della sostituzione lineare binaria primitiva. Nota di C. CELLITTI, presentata dal Socio V. VOLTERRA ⁽¹⁾.

Noi vogliamo qui stabilire una relazione che riesce assai utile in qualche importante questione di analisi. A quest'ordine di idee mi hanno efficacemente spinto alcuni risultati già noti, che trovansi nel *Formulario matematico del Peano*, e i lavori, sulla teoria delle sostituzioni, contenuti nell'*Encyclopédie des sciences mathématiques*.

Posto

$$(s) = \begin{pmatrix} 1 & 1 \\ 0 & 1 \end{pmatrix}, \quad K(s) = \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 1 & 1 \end{pmatrix}, \quad N = \begin{pmatrix} D & 0 \\ 0 & 1 \end{pmatrix},$$

dove D è un intero qualunque, io dico che ogni arbitraria sostituzione lineare binaria primitiva

$$S = \begin{pmatrix} p & q \\ r & s \end{pmatrix}$$

di modulo D può sempre esprimersi mediante la formula

$$S = H^\mu \cdot K^\nu \cdot H^\xi \cdot K^\omega \dots N \cdot K^\rho \cdot H^\sigma,$$

ove $\mu, \nu, \xi, \omega, \dots, \rho, \sigma$ sono numeri interi positivi o negativi; il prodotto

⁽¹⁾ Pervenuta all'Accademia il 12 settembre 1914.

⁽²⁾ Considerando la sostituzioni H e K, si scorge di leggieri che, per effettuare potenze qualsiasi di esse basta moltiplicare il secondo coefficiente di H ed il terzo coefficiente di K per l'esponente

$$H^n = \begin{pmatrix} 1 & n \\ 0 & 1 \end{pmatrix}, \quad K^n = \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ n & 1 \end{pmatrix}.$$