

ATTI  
DELLA  
REALE ACCADEMIA DEI LINCEI

ANNO CCCIX.

1912

---

SERIE QUINTA

---

RENDICONTI

---

Classe di scienze fisiche, matematiche e naturali.

---

VOLUME XXI.

1° SEMESTRE.



ROMA

TIPOGRAFIA DELLA R. ACCADEMIA DEI LINCEI

---

PROPRIETÀ DEL CAV. V. SALVIUCCI

1912

**Meccanica.** — *Le equazioni generali per la Statica e la Dinamica dei sistemi materiali ad  $n$  dimensioni ed a curvatura costante, nell'analisi di Grassmann.* Nota di A. DEL RE, presentata dal Socio V. VOLTERRA.

1. In uno spazio ad  $n$  dimensioni ed a curvatura costante  $S_n$ , i cui punti siano riferiti, alla maniera di Grassmann, ad una piramide di  $n+1$  vertici indipendenti  $e_1, e_2, \dots, e_{n+1}$  mutuamente normali, e nei loro moduli pure normali  $\alpha_1, \alpha_2, \dots, \alpha_{n+1}$ , e sia perciò

$$(1) \quad x = x_1 e_1 + x_2 e_2 + \dots + x_{n+1} e_{n+1}$$

l'espressione che dà un punto qualunque  $x$  di coordinate  $x_1, x_2, \dots, x_{n+1}$ , sarà

$$(2) \quad (x|x) = \sum_{i=1}^{i=n+1} x_i^2 (e_i|e_i) = 0, \text{ ovvero } \sum_{i=1}^{i=n+1} \frac{x_i^2}{\alpha_i^2} = 0$$

l'equazione della quadrica dei punti a modulo nullo; e noi supporremo che questa rappresenti altresì l'assoluto (quando proprio occorrerà servirsi della ipotesi che  $S_n$  sia ellittico o iperbolico).

Ogni punto  $x$  non giacente su quella quadrica sarà supposto a modulo unitario, finchè non risulti il contrario dal contesto del ragionamento; epperò, quando  $x$  dipende da una variabile indipendente  $t$ , sarà:

$$(3) \quad (x|dx) = 0, \quad (dx|dx) + (x|d^2x) = 0$$

ove è ( $d$  essendo simbolo di differenziale):

$$(4) \quad dx = dx_1 \cdot e_1 + dx_2 \cdot e_2 + \dots + dx_{n+1} \cdot e_{n+1}, \quad d^2x = d^2x_1 \cdot e_1 + \dots$$

Se, in  $S_n$ , si prende come espressione di una forza agente in un punto  $x$  il prodotto  $xy$  di  $x$  per un altro punto  $y$ , come espressione dello spostamento elementare dovuto ad un cambiamento di  $x$  in  $x+dx$  il prodotto  $x(x+dx) = xdx$ , come definizione del lavoro elementare di  $xy$  nello spostamento  $xdx$  la funzione scalare

$$(5) \quad (xy|xdx),$$

che, per essere  $x, y$  nei loro moduli normali, assume la forma semplice

$$(6) \quad \pm (y|dx),$$

e se si tien conto che, negli spazi ellittici o iperbolici, per intervalli infi-

nitamente piccoli, valgono i teoremi della geometria euclidea, si può istituire una teoria generale in  $S_n$  che contiene, per  $n = 3$ , l'ordinaria Statica e l'ordinaria Dinamica.

2. Intanto, a parziale giustificazione delle nozioni qui assunte, si osservi che, se  $S_n$  è euclideo, e per  $y$  si prende il vettore  $u$  della forza  $F$  applicata in  $x$ , sicchè sia  $F = xu$ , e se  $i_1, i_2, \dots, i_n$  sono  $n$  vettori unitari due a due ortogonali fra loro ed  $e$  un punto arbitrario al finito di modulo 1, si potrà all'espressione (1) di  $x$  sostituire la seguente

$$(7) \quad x = e + x_1 i_1 + x_2 i_2 + \dots + x_n i_n,$$

ove  $x_1, x_2, \dots, x_n$  sono le coordinate cartesiane ortogonali di  $x$  rispetto agli  $n$  assi  $ex_1, ex_2, \dots, ex_n$  e prendere per  $u$  l'espressione

$$(8) \quad u = u_1 i_1 + u_2 i_2 + \dots + u_n i_n,$$

ove  $u_1, u_2, \dots, u_n$  sono le componenti di  $u$ , epperò pure quelle della forza  $F$ , secondo i medesimi assi. Allora, come dalla (7) si ricava

$$(9) \quad dx = dx_1 \cdot i_1 + dx_2 \cdot i_2 + \dots + dx_n \cdot i_n,$$

così da (8) e (9) si ricaverà

$$\cos(u, dx) = \frac{(u|dx)}{\sqrt{(u|u)} \sqrt{(dx|dx)}};$$

ovvero, per essere

$$\begin{aligned} (u|u) &= u_1^2 + u_2^2 + \dots + u_n^2 = F^2 \\ (dx|dx) &= dx_1^2 + dx_2^2 + \dots + dx_n^2 = ds^2 : \\ \cos(u, dx) &= \cos(F, ds) = \frac{(u|dx)}{F ds}, \end{aligned}$$

avendo messo  $F$  al posto di  $u$ , come usa farsi, ed avendo indicato con  $ds$  l'arco elementare descritto dal punto  $x$  nello spostamento  $dx$ . Da tale equazione si deduce per  $(u|dx)$  che, nel caso presente sostituisce la  $(y|dx)$  del caso generale, la espressione

$$(u|dx) = F ds \cdot \cos(F, ds),$$

che è appunto quella del lavoro elementare della forza  $F$  applicata nel punto  $x$  durante lo spostamento elementare  $ds$ , nel senso dell'ordinaria Statica.

[*N. B.* La determinazione  $+(y|dx)$  conviene agli spazî ellittici; nel caso di spazî iperbolici, la determinazione  $+(y|dx)$  conviene a punti dello spazio propriamente detto, e la determinazione  $-(y|dx)$  ai punti dell'*anti-spazio*, o *spazio ideale*].

3. Consideriamo ora un punto  $x$  in movimento; se, come avvertimmo, teniamo conto che negli spazi ellittici, e iperbolicici, per intervalli infinitamente piccoli valgono i teoremi della geometria euclidea, troviamo che, supponendo  $x_1, x_2, \dots, x_{n+1}$  funzioni di una variabile  $t$ , che si dirà *tempo*, le espressioni

$$x \frac{dx}{dt}, \quad x \frac{d^2x}{dt^2}$$

rappresentano *completamente* la *velocità* e l'*accelerazione* del punto  $x$  al tempo  $t$ . Quanto alla velocità *come misura effettiva* del rapporto fra lo spostamento subito dal punto  $x$  ed il tempo  $dt$  nel quale è seguito, va distinto esplicitamente il caso in cui lo spazio è ellittico da quello in cui è iperbolico.

Per fare uno spazio ellittico si supponrà  $\alpha_1 = \alpha_2 = \dots = \alpha_{n+1} = 1$ ; per farlo iperbolico si prenderà  $\alpha_1 = \alpha_2 = \dots = \alpha_n = \sqrt{-1}$ ,  $\alpha_{n+1} = 1$ . Allora, indicando con  $ds$  l'arco elementare di traiettoria descritta dal punto  $x$ , avremo

$$\frac{ds}{\gamma} = \text{sen} \frac{xdx}{\gamma} = \sqrt{(xdx|xdx)} = \sqrt{(dx|dx)} \text{ nel 1° caso}$$

$$\frac{ds}{\gamma} = \text{senh} \frac{xdx}{\gamma} = \sqrt{-(xdx|xdx)} = \sqrt{-(dx|dx)} \text{ nel 2° caso.}$$

Contemporaneamente per la richiesta misura della velocità si avrà

$$(10) \quad v = \gamma \sqrt{\left(\frac{dx}{dt} \middle| \frac{dx}{dt}\right)} = \gamma \sqrt{\left(\frac{dx_1}{dt}\right)^2 + \left(\frac{dx_2}{dt}\right)^2 + \dots + \left(\frac{dx_{n+1}}{dt}\right)^2}$$

nel 1° caso, e

$$(10') \quad v = \gamma \sqrt{-\left(\frac{dx}{dt} \middle| \frac{dx}{dt}\right)} = \\ = \gamma \sqrt{\left(\frac{dx_1}{dt}\right)^2 + \left(\frac{dx_2}{dt}\right)^2 + \dots + \left(\frac{dx_n}{dt}\right)^2 - \left(\frac{dx_{n+1}}{dt}\right)^2}$$

nel 2° caso. Per abbracciare i due casi in una sola scrittura quando non occorre tener presenti gli sviluppi effettivi, e nemmeno la diversità di significato della costante  $\gamma$  nelle due formule, scriveremo

$$(10'') \quad v = \gamma \sqrt{\tau \left(\frac{dx}{dt} \middle| \frac{dx}{dt}\right)},$$

dove è stato introdotto il simbolo  $\tau$  a rappresentare la differenza dei due casi.

Se  $m$  è una costante durante il moto di  $x$  che si dirà *massa* del punto  $x$ , sarà

$$(11) \quad T = \frac{1}{2} mv^2 = \frac{m\gamma^2}{2} \tau \left( \frac{dx}{dt} \middle| \frac{dx}{dt} \right)$$

ciò che si dirà *energia cinetica*, o *semi-forza viva*, del punto  $x$  all'istante  $t$ .

4. Se, sotto l'azione della forza  $xy$ , il punto  $x$ , supposto libero, assume un moto di accelerazione  $x \frac{d^2x}{dt^2}$ , si riterrà

$$(12) \quad mx \frac{d^2x}{dt^2} = xy,$$

dalla quale segue essere

$$(13) \quad m \frac{d^2x}{dt^2} = \lambda x + y,$$

ove  $\lambda$  è una costante che può essere scelta arbitrariamente.

Questa equazione conduce all'altra

$$(14) \quad m \left( \frac{d^2x}{dt^2} \middle| \frac{dx}{dt} \right) = (y | dx),$$

la quale, per integrazione fornisce il teorema dell'equivalenza fra energia cinetica e lavoro nel moto di un punto.

5. Se il moto di  $x$  deve aver luogo con *determinati vincoli*, sotto l'azione della forza  $xy$ , al moto *libero* del punto, i vincoli offrono una *reazione*, che può essere rappresentata dal prodotto di  $x$  per un punto  $r$ , il quale dipende, oltre che dalla qualità dei vincoli, anche dalla posizione di  $x$  (vale a dire dalle  $x_1, x_2, \dots, x_{n+1}$ ) ed eventualmente anche da  $\frac{dx}{dt}$ .

Il moto di  $x$  si può, dunque, considerare come il moto che avrebbe  $x$  se, essendo libero, fosse sotto l'azione della forza

$$xy + xr = x(y + r),$$

epperò, per la (13)

$$(15) \quad m \frac{d^2x}{dt^2} = \lambda x + y + r.$$

Tenuto conto della dipendenza di  $r$  da  $x$ , si può, al posto di  $\lambda x + r$  scrivere  $r$ , e presentare la (15) nella forma (di *identico contenuto*):

$$(16) \quad m \frac{d^2x}{dt^2} = y + r.$$

6. Consideriamo ora due sistemi di punti: il sistema  $X$  dei punti distinti  $x_1, x_2, \dots, x_p$  ed il sistema  $y$  dei punti  $y_1, y_2, \dots, y_p$  univocamente riferiti a quei primi e tali che siano distinti, o (alcuni, o tutti), coincidenti.

Supponiamo X soggetto al sistema delle forze  $x_1 y_1, x_2 y_2, \dots, x_p y_p$ , ed ammettiamo il *principio delle velocità virtuali*, consistente nell'esistenza dell'equazione ( $\delta$  essendo simbolo di variazione):

$$(17) \quad (y_1 | \delta x_1) + (y_2 | \delta x_2) + \dots + (y_p | \delta y_p) = 0$$

per tutti gli spostamenti  $x_1 \delta x_1, x_2 \delta x_2, \dots, x_p \delta x_p$  compatibili con i vincoli del sistema X; sarà questa l'*equazione generale della Statica*.

Ammettiamo poi la estensione al caso nostro del *principio* di d'Alembert relativamente alle forze *perdute*, ed avremo nella

$$(18) \quad \left( m_1 \frac{d^2 x}{dt^2} - y_1 \right) | \delta x_1 + \\ + \left( m_2 \frac{d^2 x}{dt^2} - y_2 \right) | \delta x_2 + \dots + \left( m_p \frac{d^2 x}{dt^2} - y_p \right) | \delta x_p = 0$$

l'*equazione generale della Dinamica*.

È superfluo avvertire che le (17), (18) contengono le ordinarie equazioni generali della Statica e della Dinamica classica.

7. Tenendo conto dei vincoli, dobbiamo ora cercare come si trasformano le (17), (18).

I. Supponiamo che, in primo luogo, i vincoli siano rappresentati da un sistema di  $\mu$  equazioni, in termini finiti, fra  $x_1, x_2, \dots, x_p$ , e siano queste

$$(19) \quad f_h(x_{1v}, x_{2v}, \dots, x_{pv} \dots) = 0 \quad (h = 1, 2, \dots, \mu).$$

Indicando con  $\mathbf{G}_i f_h$  il *gradiente* della  $f_h$  (secondo una definizione data ed uno studio fatto da me in altro lavoro) *rispetto ad*

$$x_i = x_{i_1} e_1 + x_{i_2} e_2 + \dots + x_{i_{n+1}} e_{n+1},$$

cioè, ponendo

$$(20) \quad \mathbf{G}_i = \alpha_i^1 \frac{\partial}{\partial x_{i_1}} e_1 + \alpha_i^2 \frac{\partial}{\partial x_{i_2}} e_2 + \dots + \alpha_{i_{n+1}}^2 \frac{\partial}{\partial x_{i_{n+1}}} e_{n+1} \\ (i = 1, 2, \dots, n + 1),$$

ed operando su  $f_h$  si ha:

$$\delta f_h = \mathbf{G}_1 f_h | \delta x_1 + \mathbf{G}_2 f_h | \delta x_2 + \dots + \mathbf{G}_\mu f_h | \delta x_p = 0$$

per  $h = 1, 2, \dots, \mu$ . Moltiplicando ordinatamente queste equazioni per  $\lambda_1, \lambda_2, \dots, \lambda_\mu$  e sommando con la (17) si avrà, dopo di aver posto

$$\lambda_1 f_1 + \lambda_2 f_2 + \dots + \lambda_\mu f_\mu = f;$$

$$(21) \quad (\mathbf{G}_1 f + y_1) | \delta x_1 + (\mathbf{G}_2 f + y_2) | \delta x_2 + \dots + (\mathbf{G}_p f + y_p) | \delta x_p = 0.$$

Ora, se determiniamo le  $\lambda_1, \lambda_2, \dots, \lambda_\mu$  in guisa che  $\mu$  delle espressioni moltiplicatrici degli  $p(n+1)$  differenziali  $\delta x_{ik}$  ( $i=1, 2, \dots, p; k=1, 2, \dots, n+1$ ) si annullino, la (21) diverrà un'equazione soddisfatta da valori arbitrari dei rimanenti  $p(n+1) - \mu$  differenziali; epperò, per quei valori delle  $\lambda_1, \lambda_2, \dots, \lambda_\mu$  dovranno essere nulli anche le corrispondenti espressioni moltiplicatrici.

Ciò equivale ad uguagliare a zero tutte le espressioni moltiplicatrici delle  $\delta x_{ik}$ , e poi a determinare le  $\lambda$  col mezzo di  $\mu$  fra esse. In questa intesa, noi possiamo dunque immaginare scritta la *equazione generale della Statica* in  $S_n$  nella maniera seguente:

$$(22) \quad \sum_{r=1}^{r=p} (\mathbf{G}_r f + y_r) \delta x_r = 0.$$

Con l'enunciato delle forze perdute *l'equazione generale della Dinamica* si può allora scrivere nella forma

$$(23) \quad \sum_{r=1}^{r=p} \left( m_r \frac{d^2 x_r}{dt^2} - \mathbf{G}_r f - y_r \right) \delta x_r = 0.$$

II. Se, invece delle (19), i vincoli fossero dati dando  $x_1, x_2, \dots, x_p$  come funzioni, in termini finiti, di un certo numero  $s$  di parametri indipendenti  $q_1, q_2, \dots, q_s$ ; sicchè sia, ad esempio,

$$(24) \quad x_{ik} = \varphi_{ik}(q_1, q_2, \dots, q_s)$$

per  $i = 1, 2, \dots, p$  e  $k = 1, 2, \dots, n+1$ :

introducendo allora un altro parametro  $q_{s+1}$ , che si dirà parametro di omogeneità con lo scrivere  $q_i:q_{s+1}$  al posto di  $q_i$  ( $i=1, 2, \dots, s$ ) e che si farà poi eguale ad 1, vi saranno da distinguere tre casi, secondochè  $s \leq n$ .

Nel terzo caso si *amplierà* l' $S_n$  costruendo un  $S_s$  con l'aggiungere alle  $n+1$  unità  $e_1, e_2, \dots, e_{n+1}$  che hanno servito alla costruzione di  $S_n$  altre  $s-n$  unità  $e_{n+2}, e_{n+3}, \dots, e_{s+1}$  indipendenti da quelle prime, indipendenti fra loro ed a moduli normali  $\alpha_{n+2}, \alpha_{n+3}, \dots, \alpha_{s+1}$ ; negli altri due casi, si indicherà con  $S_s$  lo spazio *contenuto* in  $S_n$ , o *combaciante* con  $S_n$ , individuato dalle  $s+1$  unità  $e_1, e_2, \dots, e_{s+1}$ .

Ciò fatto, si consideri, in  $S_s$ , il punto

$$(25) \quad q = q_1 e_1 + q_2 e_2 + \dots + q_{s+1} e_{s+1};$$

per ogni punto generico  $x$  del sistema X, si avrà

$$\delta x_r = \delta \varphi_{r1} \cdot e_1 + \delta \varphi_{r2} \cdot e_2 + \dots + \delta \varphi_{r,n+1} \cdot e_{n+1},$$

da cui

$$(26) \quad \sum_{r=1}^{r=p} (y_r | \delta x_r) = \sum_{r=1}^{r=p} \left( \frac{y_{r1}}{\alpha_1^2} \delta \varphi_{r1} + \frac{y_{r2}}{\alpha_2^2} \delta \varphi_{r2} + \dots + \frac{y_{r,n+1}}{\alpha_{n+1}^2} \delta \varphi_{r,n+1} \right).$$

Ora, è  $\delta \varphi_{ri} = \mathbf{G}_q \varphi_{ri} | \delta q$ , ove  $\mathbf{G}_q$  è il simbolo di *gradiente* rispetto a  $q$ , cioè l'operatore

$$\mathbf{G}_q = \alpha_1^2 \frac{\partial}{\partial q_1} e_1 + \alpha_2^2 \frac{\partial}{\partial q_2} e_2 + \dots + \alpha_{s+1}^2 \frac{\partial}{\partial q_{s+1}} e_{s+1};$$

dunque sarà, ritenendo le  $y$  come costanti rispetto a  $\mathbf{G}_q$ , anche quando dipendano dalle  $q$ , e ponendo

$$(27) \quad \frac{1}{\alpha_1^2} \sum_{r=1}^{r=p} y_{r1} \varphi_{r1} + \frac{1}{\alpha_2^2} \sum_{r=1}^{r=p} y_{r2} \varphi_{r2} + \dots + \frac{1}{\alpha_{n+1}^2} \sum_{r=1}^{r=p} y_{r,n+1} \varphi_{r,n+1} = \mathbf{Q};$$

$$(28) \quad \sum_{r=1}^{r=p} (y_r | \delta x_r) = (\mathbf{G}_q \mathbf{Q} | \delta q).$$

Tenendo conto della (28), scriviamo ora la (18) nella forma

$$(29) \quad (\mathbf{G}_q \mathbf{Q} | \delta q) = \sum_{r=1}^{r=p} m_r \left( \frac{d^2 x_r}{dt^2} | \delta x_r \right),$$

e denotiamo con

$$(30) \quad \mathbf{T} = \frac{\gamma^2}{2} \sum_{r=1}^{r=p} m_r \tau \left( \frac{dx_r}{dt} | \frac{dx_r}{dt} \right)$$

l'energia cinetica del sistema X all'epoca  $t$  (le  $q_1, q_2, \dots, q_{s+1}$  sono funzioni del tempo); avremo:

$$(31) \quad (\mathbf{G}_q \mathbf{T} | \delta q) = \delta \mathbf{T} = \gamma^2 \sum_{r=1}^{r=p} m_r \tau \left( \frac{dx_r}{dt} | \delta \frac{dx_r}{dt} \right) = \gamma^2 \sum_{r=1}^{r=p} m_r \tau \left( \frac{dx_r}{dt} | \frac{d}{dt} \delta x_r \right).$$

Sommando, membro a membro, questa equazione con la (29), moltiplicata per  $\gamma^2 \tau$ , avremo ancora

$$\mathbf{G}_q (\gamma^2 \tau \mathbf{Q} + \mathbf{T}) | \delta q = \gamma^2 \sum_{r=1}^{r=p} m_r \tau \left[ \left( \frac{d^2 x_r}{dt^2} | \delta x_r \right) + \left( \frac{dx_r}{dt} | \frac{d}{dt} \delta x_r \right) \right],$$

ovvero:

$$(32) \quad \mathbf{G}_q (\gamma^2 \tau \mathbf{Q} + \mathbf{T}) | \delta q = \gamma^2 \frac{d}{dt} \sum_{r=1}^{r=p} m_r \tau \left( \frac{dx_r}{dt} | \delta x_r \right).$$

Introduciamo il punto

$$q' = \frac{dq}{dt} = q'_1 e_1 + q'_2 e_2 + \dots + q'_{s+1} e_{s+1}; \quad \left( q'_h = \frac{dq_h}{dt}, h = 1, 2, \dots, s+1 \right)$$



si avrà:

$$(33) \quad \frac{dx_r}{dt} = \sum_{i=1}^{i=n+1} (\mathbf{G}_q \varphi_{ri} | q') e_i \dots,$$

$$(34) \quad \delta x_r = \sum_{i=1}^{i=n+1} (\mathbf{G}_q \varphi_{ri} | \delta q) e_i \dots,$$

e da queste segue

$$\left( \frac{dx_r}{dt} | \delta x_r \right) = \sum_{i=1}^{i=n+1} \frac{1}{\alpha_i^2} (\mathbf{G}_q \varphi_{ri} | q') (\mathbf{G}_q \varphi_{ri} | \delta q),$$

ovvero:

$$(35) \quad \left( \frac{dx_r}{dt} | \delta x_r \right) = \left[ (\mathbf{G}_q \varphi_{r1} | q') \frac{\mathbf{G}_q \varphi_{r1}}{\alpha_1^2} + \dots + (\mathbf{G}_q \varphi_{r,n+1} | q') \frac{\mathbf{G}_q \varphi_{r,n+1}}{\alpha_{n+1}^2} \right] | \delta q.$$

Dal confronto con la (32) viene

$$\begin{aligned} \mathbf{G}_q(\gamma^2 \tau \mathbf{Q} + \mathbf{T}) | \delta q &= \\ &= \gamma^2 \frac{d}{dt} \sum m_r \tau \left[ (\mathbf{G}_q \varphi_{r1} | q') \frac{\mathbf{G}_q \varphi_{r1}}{\alpha_1^2} + \dots + (\mathbf{G}_q \varphi_{r,n+1} | q') \frac{\mathbf{G}_q \varphi_{r,n+1}}{\alpha_{n+1}^2} \right] | \delta q; \end{aligned}$$

e da questa poichè  $\delta q$  è arbitrario:

$$(36) \quad \begin{aligned} \mathbf{G}_q(\gamma^2 \tau \mathbf{Q} + \mathbf{T}) &= \\ &= \gamma^2 \frac{d}{dt} \sum m_r \tau \left[ (\mathbf{G}_q \varphi_{r1} | q') \frac{\mathbf{G}_q \varphi_{r1}}{\alpha_1^2} + \dots + (\mathbf{G}_q \varphi_{r,n+1} | q') \frac{\mathbf{G}_q \varphi_{r,n+1}}{\alpha_{n+1}^2} \right]. \end{aligned}$$

Ora, dalla (30) e dalla (33) caviamo

$$(37) \quad \mathbf{T} = \frac{\gamma^2}{2} \sum m_r \tau \left[ \frac{(\mathbf{G}_q \varphi_{r1} | q')^2}{\alpha_1^2} + \frac{(\mathbf{G}_q \varphi_{r2} | q')^2}{\alpha_2^2} + \dots + \frac{(\mathbf{G}_q \varphi_{r,n+1} | q')^2}{\alpha_{n+1}^2} \right]$$

e da questa, considerando la T come funzione quadratica delle  $q'_1, q'_2, \dots, q'_{s+1}$

$$(38) \quad \left( \frac{\partial \mathbf{T}}{\partial q'_h} \right) = \gamma^2 \sum m_r \tau \left[ \frac{(\mathbf{G}_q \varphi_{r1} | q')}{\alpha_1^2} \mathbf{G}_q \varphi_{r1} + \dots + \frac{(\mathbf{G}_q \varphi_{r,n+1} | q')}{\alpha_{n+1}^2} \mathbf{G}_q \varphi_{r,n+1} \right] | e_h$$

( $h = 1, 2, \dots, s+1$ ).

Ne segue, indicando con  $\mathbf{G}_{q'}$  il *gradiente* rispetto al punto  $q'$ , cioè l'operatore

$$(39) \quad \mathbf{G}_{q'} = \alpha_1^2 \frac{\partial}{\partial q'_1} e_1 + \alpha_2^2 \frac{\partial}{\partial q'_2} e_2 + \dots + \alpha_{s+1}^2 \frac{\partial}{\partial q'_{s+1}} e_{s+1}$$

che si avrà

$$(40) \quad \mathbf{G}_{q'} \mathbf{T} = \gamma^2 \sum_{r=1}^{r=s} m_r \tau \left[ (\mathbf{G}_q \varphi_{r1} | q') \frac{\mathbf{G}_q \varphi_{r1}}{\alpha_1^2} + \dots + (\mathbf{G}_q \varphi_{r,n+1} | q') \frac{\mathbf{G}_q \varphi_{r,n+1}}{\alpha_{n+1}^2} \right],$$

ed allora la (41) diventa

$$(41) \quad \mathbf{G}_q(\gamma^2 \tau \mathbf{Q} + \mathbf{T}) = \frac{d}{dt} \mathbf{G}_q \mathbf{T},$$

e questa è l'equazione generale della Dinamica del sistema X nelle condizioni supposte. Quanto all'equazione generale della Statica nelle medesime condizioni, dalla (28) si deduce che essa si presenta nella forma

$$(42) \quad (\mathbf{G}_q \mathbf{Q} | \delta q) = 0,$$

e, per essere  $\delta q$  arbitrario, si riduce alla seguente

$$(43) \quad \mathbf{G}_q \mathbf{Q} = 0.$$

La (41) si scinde nelle seguenti  $s + 1$ :

$$(44) \quad \gamma^2 \tau \left( \frac{\partial \mathbf{Q}}{\partial q_h} \right) + \frac{\partial \mathbf{T}}{\partial q_h} = \frac{d}{dt} \left( \frac{\partial \mathbf{T}}{\partial \dot{q}_h} \right) \quad h = 1, 2, \dots, s + 1,$$

dove le parentesi per le  $\left( \frac{\partial \mathbf{Q}}{\partial q_h} \right)$  e le  $\left( \frac{\partial \mathbf{T}}{\partial \dot{q}_h} \right)$  stanno ad indicare che le derivate vanno prese solo in quanto le  $q_1, q_2, \dots, q_{s+1}$  entrano nelle  $\varphi_{ri}$  (vedi form. 27) e le  $q'_1, q'_2, \dots, q'_{s+1}$  esplicitamente nella T.

Le (44) convengono ad ogni spazio nel quale una determinazione metrica conferisca al quadrato dell'elemento lineare la forma

$$ds^2 = \gamma^2 \tau (dx | dx) = \gamma^2 \tau \sum_{i=1}^{i=n+1} \frac{dx_i^2}{\alpha_i^2},$$

ove  $\gamma, \tau, \alpha_i$  ( $i = 1, 2, \dots, n + 1$ ) hanno il significato dato innanzi; e sia

$$x = x_1 e_1 + x_2 e_2 + \dots + x_{n+1} e_{n+1}.$$

**Matematica.** — *Sulla teoria delle equazioni integrali generalizzate.* Nota dell'ing. GIOVANNI GIORGI, presentata dal Corrisp. G. LAURICELLA.

Questa Nota sarà pubblicata nel prossimo fascicolo.