

6. References

[1] KOLMOGOROV, A. N., *Foundations of probability*, Chelsea Publishing Company, New York, 1958.
 [2] MEXIA, J. T. P. N., *Subsídios para uma teoria estatística do problema da classificação*, Anais do Instituto Superior de Agronomia, Vol. 24, Lisboa, 1963.

[3] MAURIER, EDITH, *Elements aléatoires dans un espace de Banach*, Annales de l'Institut Henri Poincaré, Vol. XIII, Paris, 1953.
 [4] SAVAGE RICHARD, *Probability inequalities of the Tchebycheff type*, Journal of Research, series B, N.º 3, 1961, Washington, 1961,
 [5] TIAGO DE OLIVEIRA, J., *Estimação assintótica de parâmetros quase lineares*, Instituto Superior de Ciências Económicas e Financeiras, Lisboa, 1960.

Sobre as várias maneiras de escrever as equações gerais da mecânica dos sistemas com um determinado número finito de graus de liberdade

por P. de Varennes e Mendonça

1. **Objectivo** — Ao publicar este artigo só num aspecto o nosso intuito terá acaso excedido objectivos meramente didácticos — o de chamar a atenção para a superioridade formal das equações de MIRA FERNANDES (*) e de assim procurar fazê-las sair do esquecimento em que injustamente as mantém ainda a maioria dos programas universitários.

2. **Preliminar** — Consideremos o sistema material C sujeito apenas a ligações bilaterais.

Suponhamos ser possível encontrar um número u finito de parâmetros (coordenadas gerais) $q_s (s = 1, 2, \dots, u)$ tais que todo o ponto $P \in C$ é função somente dos q_s e do tempo t , unívoca e bidiferenciável:

$$(1) \quad P = P(q_1, q_2, \dots, q_u, t).$$

Então, o deslocamento virtual δP de P no instante t tem a expressão

$$(2) \quad \delta P = \sum_s \frac{\partial P}{\partial q_s} \delta q_s \quad (s = 1, 2, \dots, u)$$

e o seu deslocamento real dP no intervalo de tempo elementar dt sucessivo ao instante t vale

$$(3) \quad dP = \sum_s \frac{\partial P}{\partial q_s} dq_s + \frac{\partial P}{\partial t} dt.$$

Sejam as seguintes as $h < u$ equações de ligação (compatíveis e independentes) não consideradas quando da escolha dos u parâmetros q_s (diferenciadas quando holónomas):

$$(4) \quad \sum_s \varphi_{rs} dq_s + \eta_r dt = 0 \quad (r = 1, 2, \dots, h),$$

onde tanto os φ_{rs} como os η_r são funções de t e dos q_s . Às equações (4) correspondem num deslocamento virtual (compatível) de C

$$(5) \quad \sum_s \varphi_{rs} \delta q_s = 0.$$

O sistema C tem, por conseguinte, $k = u - h$ graus de liberdade.

Tirem-se de (4) os valores de h dos dq_s — por exemplo, os de $dq_{k+1}, dq_{k+2}, \dots, dq_u$ — e substituam-se em (3). Então, estas equações convertem-se em

(*) FERNANDES, A. de MIRA (1940) — *Equazioni della Dinamica*. «Portae Math.» 2: 1-6, 1941.

$$(6) \quad dP = \sum_j \vec{\psi}_j dq_j + \vec{\xi} dt \quad (j=1, 2, \dots, k),$$

onde $\vec{\psi}_j$ e $\vec{\xi}$ são ainda funções de q_1, q_2, \dots, q_u, t . Correlativamente é

$$(7) \quad \delta P = \sum_j \vec{\psi}_j \delta q_j.$$

O nosso ponto de partida nas deduções subsequentes será a equação simbólica da dinâmica ou forma lagrangeana do princípio de d'ALEMBERT:

$$(8) \quad S[(\vec{F}_a - m P'') | \delta P] = 0.$$

onde S representa a soma estendida a todo o sistema, $|$ é o sinal de produto interno, m a massa de P , e $P'' = d^2 P/dt^2$ a sua aceleração e \vec{F}_a a resultante das forças que lhe estão directamente applicadas no instante t . Como se sabe, esta equação é válida na ausência de atrito ou desde que se considerem as forças de atrito incluídas nas forças directamente applicadas.

3. Método dos multiplicadores de Lagrange. Equações de Lagrange e equações de Appell — Substituindo (2) em (8), vem

$$S \left[(\vec{F}_a - m P'') | \sum_s \frac{\partial P}{\partial q_s} \delta q_s \right] = 0,$$

donde

$$(9) \quad \sum_s S \left[(\vec{F}_a - m P'') | \frac{\partial P}{\partial q_s} \right] \delta q_s = 0.$$

As (5) formam um sistema de h equações, que são lineares e homogéneas nos δq_s . A equação (9) é também linear e homogénea nos δq_s . Logo, para que (9) seja satisfeita por todas as soluções do sistema (5), hão-de os seus coeficientes ser combinações lineares dos coeficientes das equações (5). Quer dizer, tem-se

$$(10) \quad S \left[(\vec{F}_a - m P'') | \frac{\partial P}{\partial q_s} \right] + \sum_r \lambda_r \varphi_{rs} = 0.$$

É no raciocínio anterior que consiste o chamado método dos multiplicadores de LAGRANGE. São os λ_r que se designam por multiplicadores de LAGRANGE.

As u equações (10), juntamente com as h equações (5), formam um sistema de $u + h$ equações que, para dadas condições iniciais, determina as u coordenadas gerais q_s e os h multiplicadores λ_r em função do tempo. Os $q_s(t)$, por (1), fornecem P em função de t , isto é, definem o movimento de C ; pode verificar-se facilmente que os λ_r , embora em geral não sejam suficientes para as calcular, estão relacionados com as forças devidas às ligações traduzidas pelas equações (4).

Por (2), o trabalho virtual das forças directamente applicadas vale

$$\delta W_a = S(\vec{F}_a | \delta P) = \sum_s S \left(\vec{F}_a | \frac{\partial P}{\partial q_s} \right) \delta q_s,$$

equação que mostra ser

$$(11) \quad Q_s = S \left(\vec{F}_a | \frac{\partial P}{\partial q_s} \right)$$

a componente segundo a coordenada q_s de um vector do espaço de configuração u -dimensional, o vector força generalizada actuante sobre o ponto representativo de C .

Substituindo (11) em (10), esta equação converte-se em

$$(12) \quad S \left(m P'' | \frac{\partial P}{\partial q_s} \right) = Q_s + \sum_r \lambda_r \varphi_{rs}.$$

As equações de LAGRANGE obtêm-se dando nova forma ao primeiro membro de (12) mediante a introdução da energia cinética de C :

$$(13) \quad T = \frac{S(m P'^2)}{2},$$

onde $P' = dP/dt$ é a velocidade de P .

Vejamos como.

Derivando $S\left(m P' \mid \frac{\partial P}{\partial q_s}\right)$ em ordem ao tempo, vem

$$\left[S\left(m P' \mid \frac{\partial P}{\partial q_s}\right) \right]' = S\left(m P'' \mid \frac{\partial P}{\partial q_s}\right) + S\left[m P' \mid \left(\frac{\partial P}{\partial q_s}\right)'\right],$$

donde

$$(14) \quad S\left(m P'' \mid \frac{\partial P}{\partial q_s}\right) = \left[S\left(m P' \mid \frac{\partial P}{\partial q_s}\right) \right]' - S\left[m P' \mid \left(\frac{\partial P}{\partial q_s}\right)'\right].$$

Por outro lado, supondo os q_s (bem como os $q'_s = dq_s/dt$) independentes, a despeito das relações (4), tem-se, por derivação de (13),

$$(15) \quad \frac{\partial T}{\partial q_s} = S\left(m P' \mid \frac{\partial P'}{\partial q_s}\right)$$

e

$$(16) \quad \frac{\partial T}{\partial q'_s} = S\left(m P' \mid \frac{\partial P'}{\partial q'_s}\right);$$

e de (1) ou (3) tira-se

$$(17) \quad P' = \sum_s \frac{\partial P}{\partial q_s} q'_s + \frac{\partial P}{\partial t},$$

donde

$$\frac{\partial P'}{\partial q_s} = \sum_p \frac{\partial^2 P}{\partial q_p \partial q_s} q'_p + \frac{\partial^2 P}{\partial t \partial q_s}$$

($p = 1, 2, \dots, u$) e

$$(18) \quad \frac{\partial P'}{\partial q'_s} = \frac{\partial P}{\partial q_s};$$

logo, é

$$(19) \quad \left(\frac{\partial P}{\partial q_s}\right)' = \sum_p \frac{\partial^2 P}{\partial q_s \partial q_p} q'_p + \frac{\partial^2 P}{\partial q_s \partial t} = \frac{\partial P'}{\partial q_s},$$

pois a bidiferenciabilidade implica a igualdade das derivadas cruzadas.

Substituindo (19) e (18) respectivamente em (15) e (16), resulta

$$\frac{\partial T}{\partial q_s} = S\left[m P' \mid \left(\frac{\partial P}{\partial q_s}\right)'\right]$$

e

$$\frac{\partial T}{\partial q'_s} = S\left(m P' \mid \frac{\partial P}{\partial q_s}\right),$$

expressões que convertem (14) em

$$(20) \quad S\left(m P'' \mid \frac{\partial P}{\partial q_s}\right) = \left(\frac{\partial T}{\partial q'_s}\right)' - \frac{\partial T}{\partial q_s}.$$

A substituição de (20) em (12) fornece finalmente as equações de Lagrange, com multiplicadores,

$$(21) \quad \left(\frac{\partial T}{\partial q'_s}\right)' - \frac{\partial T}{\partial q_s} = Q_s + \sum_r \lambda_r \varphi_{rs}.$$

Derivando a energia de aceleração de C ,

$$(22) \quad A = \frac{S(m P''^2)}{2},$$

em ordem a q''_s e atendendo a que de (1), (3) ou (17) se tira

$$P'' = \sum_s \frac{\partial P}{\partial q_s} q''_s + \dots,$$

donde

$$(23) \quad \frac{\partial P''}{\partial q''_s} = \frac{\partial P}{\partial q_s},$$

vem

$$(24) \quad \frac{\partial A}{\partial q''_s} = S\left(m P'' \mid \frac{\partial P''}{\partial q''_s}\right) = S\left(m P'' \mid \frac{\partial P}{\partial q_s}\right).$$

A substituição de (24) em (12) conduz às equações de Appell, com multiplicadores:

$$(25) \quad \frac{\partial A}{\partial q''_s} = Q_s + \sum_r \lambda_r \varphi_{rs}.$$

4. Supressão dos multiplicadores. Equações de Appell pròpriamente ditas—
Veamos o que sucede quando se substituem em (8) as (7), em lugar das (2). Fica

$$\sum_j S[(\vec{F}_a - m P'') | \vec{\psi}_j] \delta q_j = 0.$$

Ora, os δq_j são arbitrários e independentes. Logo, tem-se

$$S[(\vec{F}_a - m P'') | \vec{\psi}_j] = 0$$

ou

$$(26) \quad S(m P'' | \vec{\psi}_j) = S(\vec{F}_a | \vec{\psi}_j).$$

Por (7), o trabalho virtual das forças directamente applicadas vale

$$\delta W_a = S(\vec{F}_a | \delta P) = \sum_j S(\vec{F}_a | \vec{\psi}_j) \delta q_j,$$

que mostra serem agora

$$(27) \quad Q_j = S(\vec{F}_a | \vec{\psi}_j)$$

as componentes da força generalizada.

Derivando $S(m P' | \vec{\psi}_j)$ em ordem ao tempo, vem

$$[S(m P' | \vec{\psi}_j)]' = S(m P'' | \vec{\psi}_j) + S(m P' | \vec{\psi}'_j)$$

ou, fazendo

$$(28) \quad B_j = S(m P' | \vec{\psi}'_j),$$

$$(29) \quad S(m P'' | \vec{\psi}_j) = [S(m P' | \vec{\psi}_j)]' - B_j.$$

De (6) tira-se

$$(30) \quad P' = \sum_j \vec{\psi}_j q'_j + \vec{\xi},$$

donde

$$\frac{\partial P'}{\partial q'_j} = \vec{\psi}_j$$

e, por (13),

$$(31) \quad S(m P' | \vec{\psi}_j) = S\left(m P' \left| \frac{\partial P'}{\partial q'_j} \right. \right) = \frac{\partial T}{\partial q'_j}.$$

Mediante (27), (29) e (31), a equação (26) escreve-se

$$(32) \quad \left(\frac{\partial T}{\partial q'_j} \right)' - B_j = Q_j.$$

Contudo, em geral, por ser

$$\vec{\psi}_j \neq \frac{\partial P}{\partial q_j},$$

é também

$$B_j \neq \frac{\partial T}{\partial q_j} = S\left(m P' \left| \frac{\partial P'}{\partial q_j} \right. \right),$$

de modo que não é possível dar a (32) a forma (21) com supressão dos multiplicadores.

No caso de o sistema C ser holónomo é que, por redução do número de parâmetros ao mínimo k (coordenadas livres), há identificação de (6) com (3), obtendo-se as equações de LAGRANGE, sem multiplicadores ou pròpriamente ditas:

$$(33) \quad \left(\frac{\partial T}{\partial q'_j} \right)' - \frac{\partial T}{\partial q_j} = Q_j.$$

Semelhante impossibilidade para os sistemas anolónomos não ocorre com as equações de APPELL. De facto, por (30), tem-se

$$P'' = \sum_j \vec{\psi}'_j q'_j + \sum_j \vec{\psi}_j q''_j + \vec{\xi}',$$

donde

$$(34) \quad \frac{\partial P''}{\partial q''_j} = \vec{\psi}_j$$

e, por conseguinte, derivando em ordem a q''_j a energia de aceleração [(22)], vem

Os parâmetros arbitrários e_j dizem-se *características cinéticas*. Querendo, podem aliás fazer-se coincidir com k determinados dos q'_s , para o que basta escolher convenientemente os coeficientes das equações (41); mas tal não é necessário.

O sistema (5) fornece correspondentemente

$$(44) \quad \delta q_s = \sum_j \alpha_{js} \delta \varepsilon_j,$$

onde arbitrários são também os parâmetros infinitésimos $\delta \varepsilon_j$.

Substituindo (44) em (2), resulta

$$(45) \quad \delta P = \sum_j \sum_s \alpha_{js} \frac{\partial P}{\partial q_s} \delta \varepsilon_j,$$

equações que, introduzidas em (8), fornecem

$$S \left[(\vec{F}_a - m P'') \left| \sum_j \sum_s \alpha_{js} \frac{\partial P}{\partial q_s} \delta \varepsilon_j \right. \right] = 0$$

ou

$$\sum_j S \left[(\vec{F}_a - m P'') \left| \sum_s \alpha_{js} \frac{\partial P}{\partial q_s} \right. \right] \delta \varepsilon_j = 0,$$

donde se deduz, por motivo da arbitrariedade dos $\delta \varepsilon_j$,

$$(46) \quad S \left[(\vec{F}_a - m P'') \left| \sum_s \alpha_{js} \frac{\partial P}{\partial q_s} \right. \right] = 0$$

ou

$$(47) \quad \sum_s \alpha_{js} S \left(\vec{F}_a \left| \frac{\partial P}{\partial q_s} \right. \right) = \\ = \sum_s \alpha_{js} S \left(m P'' \left| \frac{\partial P}{\partial q_s} \right. \right).$$

Façamos

$$(48) \quad \Psi_j = \sum_s \alpha_{js} Q_s,$$

isto é, atendendo a (11),

$$(49) \quad \Psi_j = \sum_s \alpha_{js} S \left(\vec{F}_a \left| \frac{\partial P}{\partial q_s} \right. \right).$$

Por sua vez, (20) fornece

$$(50) \quad \sum_s \alpha_{js} S \left(m P'' \left| \frac{\partial P}{\partial q_s} \right. \right) = \\ = \sum_s \alpha_{js} \left[\left(\frac{\partial T}{\partial q'_s} \right)' - \frac{\partial T}{\partial q_s} \right].$$

A introdução de (49) e (50) em (47) conduz às equações de Maggi:

$$(51) \quad \sum_s \alpha_{js} \left[\left(\frac{\partial T}{\partial q'_s} \right)' - \frac{\partial T}{\partial q_s} \right] = \Psi_j.$$

Derivando (43) em ordem ao tempo, vem

$$q''_s = \sum_j \alpha_{js} e'_j + \dots,$$

donde se tira

$$(52) \quad \frac{\partial q''_s}{\partial e'_j} = \alpha_{js}.$$

Derivando agora a energia de aceleração A [(22)] em relação a e'_j , resulta, atendendo a (52),

$$(53) \quad \frac{\partial A}{\partial e'_j} = \sum_s \frac{\partial A}{\partial q''_s} \frac{\partial q''_s}{\partial e'_j} = \sum_s \alpha_{js} \frac{\partial A}{\partial q''_s}.$$

Ora, comparando (21) com (25), vê-se que é

$$(54) \quad \frac{\partial A}{\partial q''_s} = \left(\frac{\partial T}{\partial q'_s} \right)' - \frac{\partial T}{\partial q_s},$$

de modo que (53) ainda se pode escrever

$$\frac{\partial A}{\partial e'_j} = \sum_s \alpha_{js} \left[\left(\frac{\partial T}{\partial q'_s} \right)' - \frac{\partial T}{\partial q_s} \right]$$

ou, por (51),

$$(55) \quad \frac{\partial A}{\partial e'_j} = \Psi_j,$$

que são de designar por *equações de Levi-Civita-Amaldi*, apesar de terem sido deno-

minadas pelos seus autores «equações de APPELL» (*).

Mas, por outro lado, em vista de (23) e (52), é

$$\frac{\partial P''}{\partial e_j'} = \sum_s \frac{\partial P''}{\partial q_s''} \frac{\partial q_s''}{\partial e_j'} = \sum_s \alpha_{js} \frac{\partial P}{\partial q_s},$$

de maneira que, derivando em ordem a e_j' a função γ [(37)], resulta imediatamente

$$\begin{aligned} \frac{\partial \gamma}{\partial e_j'} &= -S \left[(\vec{F}_a - m P'') \middle| \frac{\partial P''}{\partial e_j'} \right] \\ &= -S \left[(\vec{F}_a - m P'') \middle| \sum_s \alpha_{js} \frac{\partial P}{\partial q_s} \right], \end{aligned}$$

ou seja, por (46),

(56)
$$\frac{\partial \gamma}{\partial e_j'} = 0,$$

que são as equações de Mira Fernandes.

6. Confronto das equações de Mira Fernandes com a segunda forma das equações de Appell pròpriamente ditas — As equações (56), $\partial \gamma / \partial e_j' = 0$, e a segunda forma das equações de APPELL [(39)], $\partial \gamma / \partial q_j'' = 0$, constituem as duas maneiras de reduzir à forma mais condensada as equações gerais da mecânica dos sistemas com um determinado número finito de graus de liberdade.

A sua identidade é apenas aparente, pois um exame atento logo mostra que as equações de MIRA FERNANDES têm maior generalidade, visto não obrigarem a escolher as características cinéticas entre os q_s' .

Isto implica que as equações (39) possuem, em comum com as (36), uma particularidade que facilmente passa despercebida.

(*) LEVI-CIVITA, Tullio & Ugo AMALDI — *Lezioni di Meccanica Razionale*, Vol. II, Parte I. Bologna, Nicola Zanichelli, 1926. (Nuova edizione, 1951, p. 395-397.)

Referindo-se às (36) em termos válidos *mutatis mutandis* para as (39), eis como o próprio APPELL no-lo indica no trecho que a seguir se traduz (*), substituindo as notações pelas empregadas no presente artigo:

«...

(10)
$$\frac{\partial A}{\partial q_1''} = Q_1, \quad \frac{\partial A}{\partial q_2''} = Q_2, \dots, \quad \frac{\partial A}{\partial q_k''} = Q_k.$$

Vê-se que, para as escrever, basta calcular a função A e exprimi-la de maneira que não contenha nenhuma outras segundas derivadas além das dos parâmetros q_1, q_2, \dots, q_k , cujas variações são encaradas como arbitrárias. Pode suceder que esta função A , calculada em função de q_1, q_2, \dots, q_{k+h} ($k+h = u$) contenha as suas primeiras derivadas $q_1', q_2', \dots, q_{k+h}'$ e as suas segundas derivadas $q_1'', q_2'', \dots, q_{k+h}''$; as relações

$$\begin{cases} q_{k+1}' = \alpha_{1, k+1} q_1' + \alpha_{2, k+1} q_2' + \dots + \\ \hspace{10em} + \alpha_{k, k+1} q_k' + \beta_{k+1} \\ \dots \\ q_{k+h}' = \alpha_{1, k+h} q_1' + \alpha_{2, k+h} q_2' + \dots + \\ \hspace{10em} + \alpha_{k, k+h} q_k' + \beta_{k+h} \end{cases}$$

dão $q_{k+1}', \dots, q_{k+h}'$ em função linear de q_1', q_2', \dots, q_k' , e, derivando em ordem ao tempo, obtêm-se também $q_{k+1}'', \dots, q_{k+h}''$ em função linear de $q_1'', q_2'', \dots, q_k''$; pode, portanto, fazer-se sempre de modo que a função A não contenha outras segundas derivadas além de $q_1'', q_2'', \dots, q_k''[\dots]$. Uma vez a função A assim preparada, podem escrever-se as equações (10).»

Parece fora de dúvida que estas operações «ocultas», que as equações (36) e (39) só por si não deixam transparecer, as tornam menos perfeitas que as equações de LEVI-CIVITA-AMALDI e de MIRA FERNANDES.

(*) APPELL, Paul — *Traité de Mécanique Rationnelle*, Tome II. Paris, Gauthier-Villars. (4^e éd., nouv. tirage, 1931, p. 384-385; 6^e éd., 1953 p. 391.)