

## 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  $\delta P$  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  $\varphi_{rs}$  como os  $\eta_r$  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  $\delta q_s$ . A equação (9) é também linear e homogénea nos  $\delta q_s$ . 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  $\lambda_r$  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  $\lambda_r$  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  $\lambda_r$ , 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  $\delta q_j$  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-

