

非完整系统的动力学偏加速度方程

龙运佳^①

(中国农业大学工程基础科学部)

摘要 基于偏加速度概念,给出建立一类非完整动力学系统运动微分方程的一般方法。应用结果表明,该方法比 Appell 方程和 Kane 方程更简便。

关键词 动力学;非完整系统;偏加速度;偏角加速度

中图分类号 O 313.2

Partial Acceleration Equations in Dynamics of Nonholonomic Systems

Long Yunjia

(College of Applied Engineering Sciences, CAU)

Abstract Based on the concept of partial acceleration, a general method for obtaining the differential equations governing the motions of a class of nonholonomic systems is presented. The application shows that the new method is more simple and convenient to be used than Appell equations and Kane equations.

Key words dynamics; nonholonomic systems; partial acceleration; partial angular acceleration

本文将给出建立一类非完整系统运动微分方程的一般方法。对于完整系统,本方法只要在系统的某个位置作加速度分析,而第 2 类 Lagrange 方程不仅要在系统的任意位置作速度分析,还要对系统动能取导数,其麻烦程度有时会超过加速度分析。对于非完整系统,本方法比第 1 类 Lagrange 方程(即不定乘法)更简明。本方法比 Appell 方程简单,因为 Appell 方程要计算复杂的 Gibbs 加速度能量,并取导数。本方法比 Kane 方程简捷,因为 Kane 除作加速度分析外,还要作速度分析以计算偏速度,而本方法从加速度分析即可得到偏加速度。

1 运动学

研究一类包含 N 个质点的非完整系统,它在惯性参考系 A 中的形位可用 n 个广义坐标 q_j ($j=1,2,\dots,n$) 确定,而它同时受到 g 个非完整约束,这样, $p=n-g$ 即为系统的自由度。数。

令 P_i 为系统中某个质点,其对 A 之矢径为 $\mathbf{r}_i(q_1, q_2, \dots, q_n; t)$, 则 $\delta \mathbf{r}_i, \mathbf{v}_i, \mathbf{a}_i$ 可写成

$$\delta \mathbf{r}_i = \sum_{j=1}^n \frac{\partial \mathbf{r}_i}{\partial q_j} \delta q_j \quad (1)$$

收稿日期:1998-03-18

①龙运佳,北京清华东路 17 号 中国农业大学(东校区)74 信箱,100083

$$\mathbf{v}_i = \sum_{j=1}^n \frac{\partial \mathbf{r}_i}{\partial q_j} \dot{q}_j + \frac{\partial \mathbf{r}_i}{\partial t} \quad (2)$$

$$\mathbf{a}_i = \sum_{j=1}^n \frac{\partial \mathbf{v}_i}{\partial \dot{q}_j} \ddot{q}_j + \sum_{j=1}^n \frac{\partial \mathbf{v}_i}{\partial q_j} \dot{q}_j + \frac{\partial \mathbf{v}_i}{\partial t} \quad (3)$$

由式(2)有

$$\frac{\partial \mathbf{v}_i}{\partial \dot{q}_j} = \frac{\partial \mathbf{r}_i}{\partial q_j} \quad (4)$$

现选 p 个广义速度 $\dot{q}_r (r=1, 2, \dots, p)$, 则

$$\dot{q}_{p+s} = \sum_{r=1}^p C_{r,p+s} \dot{q}_r + D_s \quad (s=1, 2, \dots, g) \quad (5)$$

其中 $C_{r,p+s}$ 与 D_s 为 $(q_1, q_2, \dots, q_n; t)$ 的函数。由式(5)有

$$\delta q_{p+s} = \sum_{r=1}^p C_{r,p+s} \delta q_r \quad (r=1, 2, \dots, p; s=1, 2, \dots, g) \quad (6)$$

将式(1)右边分成两部分, 即

$$\delta \mathbf{r}_i = \sum_{r=1}^p \frac{\partial \mathbf{r}_i}{\partial q_r} \delta q_r + \sum_{s=1}^g \frac{\partial \mathbf{r}_i}{\partial q_{p+s}} \delta q_{p+s} \quad (7)$$

将式(6)代入(7)得

$$\delta \mathbf{r}_i = \sum_{r=1}^p \mathbf{a}_{ir} \delta q_r \quad (8)$$

其中

$$\mathbf{a}_{ir} = \frac{\partial \mathbf{r}_i}{\partial q_r} + \sum_{s=1}^g \frac{\partial \mathbf{r}_i}{\partial q_{p+s}} C_{r,p+s} \quad (9)$$

对式(5)取导数得

$$\ddot{q}_{p+s} = \sum_{r=1}^p C_{r,p+s} \ddot{q}_r + E_s \quad (10)$$

其中

$$E_s = D_s + \sum_{r=1}^p \dot{C}_{r,p+s} \dot{q}_r$$

将式(3)右边第1个连加号部分分成两部分写, 则式(3)变成

$$\mathbf{a}_i = \sum_{r=1}^p \frac{\partial \mathbf{v}_i}{\partial \dot{q}_r} \ddot{q}_r + \sum_{s=1}^g \frac{\partial \mathbf{v}_i}{\partial \dot{q}_{p+s}} \ddot{q}_{p+s} + \sum_{j=1}^n \frac{\partial \mathbf{v}_i}{\partial q_j} \dot{q}_j + \frac{\partial \mathbf{v}_i}{\partial t} \quad (11)$$

将式(10), (4)和(9)代入(11)得

$$\mathbf{a}_i = \sum_{r=1}^p \mathbf{a}_{ir} \ddot{q}_r + \mathbf{U}_i \quad (12)$$

其中

$$\mathbf{U}_i = \sum_{s=1}^g \frac{\partial \mathbf{r}_i}{\partial q_{p+s}} E_s + \sum_{j=1}^n \frac{\partial \mathbf{v}_i}{\partial q_j} \dot{q}_j + \frac{\partial \mathbf{r}_i}{\partial t}$$

从式(12)可知

$$\mathbf{a}_{ir} = \frac{\partial \mathbf{a}_i}{\partial \ddot{q}_r} \quad (r=1, 2, \dots, p) \quad (13)$$

这 p 个矢量 \mathbf{a}_{ir} 称为偏加速度。

2 动力学

将式(8)代入动力学普遍方程^[1],有

$$\sum_{i=1}^N (\mathbf{F}_i + \mathbf{F}_i^*) \cdot \delta \mathbf{r}_i = 0 \quad (14)$$

其中 $\mathbf{F}_i, \mathbf{F}_i^*$ 分别为主动力与惯性力 $-m_i \mathbf{a}_i$, m_i 是点 P_i 的质量。由式(14)可得

$$\sum_{r=1}^p \left(\sum_{i=1}^N \mathbf{F}_i \cdot \mathbf{a}_{ir} + \sum_{i=1}^N \mathbf{F}_i^* \cdot \mathbf{a}_{ir} \right) \delta q_r = 0$$

因 $\delta q_r (r=1, 2, \dots, p)$ 相互独立,故

$$\sum_{i=1}^N \mathbf{F}_i \cdot \mathbf{a}_{ir} + \sum_{i=1}^N \mathbf{F}_i^* \cdot \mathbf{a}_{ir} = 0 \quad (r=1, 2, \dots, p)$$

或

$$L_r + L_r^* = 0 \quad (r=1, 2, \dots, p) \quad (15)$$

称式(15)为动力学的偏加速度方程。其中 L_r 定义为

$$L_r = \sum_{i=1}^N \mathbf{F}_i \cdot \mathbf{a}_{ir} \quad (r=1, 2, \dots, p) \quad (16)$$

称为第 r 阶广义主动力,而 L_r^* 定义为

$$L_r^* = \sum_{i=1}^N \mathbf{F}_i^* \cdot \mathbf{a}_{ir} \quad (r=1, 2, \dots, p) \quad (17)$$

称为第 r 阶广义惯性力。

矢量 \mathbf{a}_{ir} 在本方法中起了关键性作用,但不必用式(9)或(13)计算;从式(12)可知,若找到 \mathbf{a}_i 的表达式,则 \mathbf{a}_{ir} 只是 \dot{q}_r 前的系数。

3 应用

例1 研究如图1所示的包含2个相同质点 P 与 P' 的 $p=2$ 系统。2个薄圆轮(设其质量 $m=0$) D 与 D' 的半径均为 R , 安放在长为 $2R$ 的杆的两端(可自由转动)。 P 与 P' 位于 D 与 D' 的中心。两圆轮在与地面成 θ 角的足够粗糙的斜面上作纯滚动。 P 与 P' 的加速度分别为

$$\mathbf{a}_P = \mathbf{a}_P^r + \mathbf{a}_P^b + \mathbf{a}_P^c = -R\dot{q}_1 \boldsymbol{\tau} + [\dot{q}_2 \mathbf{b} \times (-R\dot{q}_1 \boldsymbol{\tau})] + 0 = -R\dot{q}_1 \boldsymbol{\tau} + R\dot{q}_1 \dot{q}_2 \mathbf{n} \quad (18)$$

$$\mathbf{a}_{P'} = \mathbf{a}_{P'}^r + \mathbf{a}_{P'}^b + \mathbf{a}_{P'}^c = -R\dot{q}_3 \boldsymbol{\tau} + [\dot{q}_2 \mathbf{b} \times (-R\dot{q}_3 \boldsymbol{\tau})] + 0 = -R\dot{q}_3 \boldsymbol{\tau} + R\dot{q}_2 \dot{q}_3 \mathbf{n} \quad (19)$$

因为 $\mathbf{a}_{P'}^r = \mathbf{a}_P^r + \mathbf{a}_{P'-P}^r$, $R\dot{q}_3 \boldsymbol{\tau} = R\dot{q}_1 \boldsymbol{\tau} + 2R\dot{q}_2 \boldsymbol{\tau}$, 所以

$$\dot{q}_3 = \dot{q}_1 + 2\dot{q}_2 \quad (20)$$

将式(20)代入(19)得

$$\mathbf{a}_{P'} = -R(\dot{q}_1 + 2\dot{q}_2) \boldsymbol{\tau} + R(\dot{q}_1 \dot{q}_2 + 2\dot{q}_2^2) \mathbf{n} \quad (21)$$

由式(13), (18)和(21)可得偏加速度

$$\mathbf{a}_{P1} = -R\boldsymbol{\tau}, \mathbf{a}_{P2} = 0 \quad (22)$$

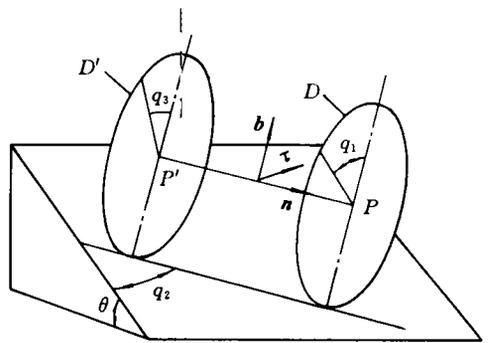


图1 例1与例2共用力学简图

$$\mathbf{a}_{P'1} = -R\boldsymbol{\tau}, \mathbf{a}_{P'2} = -2R\boldsymbol{\tau} \quad (23)$$

系统中的主动力为作用在 P 与 P' 上的 2 个重力, 即

$$\mathbf{F}_1 = \mathbf{F}_2 = mg \{ \sin \theta \cos q_2 \mathbf{n} - \sin \theta \sin q_2 \boldsymbol{\tau} - \cos \theta \mathbf{b} \} \quad (24)$$

其中 m 为任一质点的质量。这样, 从式(16), (22), (23)和(24)可得广义主动力

$$L_1 = L_2 = 2gRm \sin \theta \sin q_2 \quad (25)$$

由式(17), (18), (21), (22)和(23)可得广义惯性力

$$L_1^* = -2mR^2(\ddot{q}_1 + \ddot{q}_2) \quad (26)$$

$$L_2^* = -2mR^2(\ddot{q}_1 + 2\ddot{q}_2) \quad (27)$$

由式(25)和(26)代入(15)得

$$\ddot{q}_1 + \ddot{q}_2 = \frac{g}{R} \sin \theta \sin q_2 \quad (28)$$

将式(25)和(27)代入(15)得

$$\ddot{q}_1 + 2\ddot{q}_2 = \frac{g}{R} \sin \theta \sin q_2 \quad (29)$$

式(28)和(29)即为系统的运动微分方程。

例 2 研究如图 1 所示含有刚体的系统。

用类似推导式(12)的方法可求得系统中第 i 个刚体的角加速度

$$\alpha_i = \sum_{r=1}^p \alpha_{ir} \ddot{q}_r + k_i \quad (30)$$

其中: α_{ir} 为偏角加速度; k_i 为 q_r, \dot{q}_r ($r=1, 2, \dots, p$) 的函数。由式(30)有

$$\alpha_{ir} = \partial \alpha_i / \partial \ddot{q}_r \quad (r=1, 2, \dots, p) \quad (31)$$

第 i 个广义主动力 L_{ir} 变成

$$L_{ir} = \mathbf{F}_i \cdot \mathbf{a}_{ir} + \mathbf{T}_i \cdot \boldsymbol{\alpha}_{ir} \quad (32)$$

其中 $\mathbf{F}_i, \mathbf{T}_i$ 分别是作用在第 i 个刚体上的力与力偶, 而第 i 个广义惯性力变成

$$L_{ir}^* = \mathbf{F}_i^* \cdot \mathbf{a}_{ir}^c + \mathbf{T}_i^* \cdot \boldsymbol{\alpha}_{ir} \quad (33)$$

其中 \mathbf{a}_{ir}^c 为第 i 个刚体质心 C 的偏加速度, 而 $\mathbf{F}_i^*, \mathbf{T}_i^*$ 分别是刚体的惯性力和惯性力偶。由文献 [2] 不难得到式(34)和(35)

$$\mathbf{F}_i^* = -m_i \mathbf{a}_i^c \quad (34)$$

其中: m_i 是第 i 个刚体的质量; \mathbf{a}_i^c 是其质心 C 的加速度。而

$$\mathbf{T}_i^* = -[J_n \alpha_n + (J_b - J_\tau) \omega_b \omega_\tau] \mathbf{n} - [J_\tau \alpha_\tau + (J_b - J_n) \omega_b \omega_n] \boldsymbol{\tau} - [J_b \alpha_b + (J_\tau - J_n) \omega_\tau \omega_n] \mathbf{b} \quad (35)$$

其中: $\mathbf{n}, \boldsymbol{\tau}, \mathbf{b}$ 是过质心 C 的右手正交坐标; $\omega_n, \omega_\tau, \omega_b$ 与 $\alpha_n, \alpha_\tau, \alpha_b$ 分别是 $\boldsymbol{\omega}$ 和 $\boldsymbol{\alpha}$ 在 $\mathbf{n}, \boldsymbol{\tau}, \mathbf{b}$ 上的分量; J_n, J_τ, J_b 分别是对 $\mathbf{n}, \boldsymbol{\tau}, \mathbf{b}$ 的转动惯量。

本例的几何尺寸与例 1 相同, 只是 2 个轮的质量均为 m (略去杆及点 P 与 P' 的质量)。转动惯量均为

$$J_n = m\rho^2, J_\tau = J_b = m\rho^2/2 \quad (36)$$

L_1 与 L_2 仍然由式(25)给出。

据式(17), (33)和(34), 可得广义惯性力

$$L_1^* = (-ma_P) \cdot \mathbf{a}_{P1} + (-ma_{P'}) \cdot \mathbf{a}_{P'1} + \mathbf{T}_D^* \cdot \boldsymbol{\alpha}_{D1} + \mathbf{T}_D^* \cdot \boldsymbol{\alpha}_{D'1} \quad (37)$$

$$L_2^* = (-ma_p) \cdot a_{p2} + (-ma_{p'}) \cdot a_{p'2} + T_D^* \cdot \alpha_{D2} + T_{D'}^* \cdot \alpha_{D'2} \quad (38)$$

其中(由式(35)与(36)得)

$$T_D^* = -\frac{m\rho^2}{2} [2\alpha_{Dn}n + (\omega_{D6}\omega_{Dn} + \alpha_{D\tau})\tau - (\omega_{Dn}\omega_{D\tau} - \alpha_{D6})b] \quad (39)$$

$$T_{D'}^* = -\frac{m\rho^2}{2} [2\alpha_{D'n}n + (\omega_{D'6}\omega_{D'n} + \alpha_{D'\tau})\tau - (\omega_{D'n}\omega_{D'\tau} - \alpha_{D'6})b] \quad (40)$$

其中

$$\omega_{Dn} = \dot{q}_1, \omega_{D\tau} = 0, \omega_{D6} = \dot{q}_2, \alpha_{Dn} = \ddot{q}_1, \alpha_{D6} = \ddot{q}_2, \alpha_{D\tau} = \dot{q}_1\dot{q}_2 \quad (41)$$

$$\omega_{D'n} = \dot{q}_3, \omega_{D'\tau} = 0, \omega_{D'6} = \dot{q}_2, \alpha_{D'n} = \ddot{q}_3, \alpha_{D'6} = \ddot{q}_2, \alpha_{D'\tau} = \dot{q}_3\dot{q}_1 \quad (42)$$

因为

$$\alpha_D = \ddot{q}_1n + \ddot{q}_2b + \dot{q}_1\dot{q}_2\tau \quad (43)$$

$$\alpha_{D'} = \ddot{q}_3n + \ddot{q}_2b + \dot{q}_3\dot{q}_2\tau = (\ddot{q}_1 + 2\ddot{q}_2)n + \ddot{q}_2b + (\dot{q}_1 + 2\dot{q}_2)\dot{q}_2\tau = \ddot{q}_1n + (2n+b)\ddot{q}_2 + (\dot{q}_1 + 2\dot{q}_2)\dot{q}_2\tau \quad (44)$$

所以,由式(31),(43)和(44)可得

$$\alpha_{D1} = n, \alpha_{D2} = b \quad (45)$$

$$\alpha_{D'1} = n, \alpha_{D'2} = 2n + b \quad (46)$$

由式(37)和(38)可得

$$L_1^* = -2m(R^2 + \rho^2)(\dot{q}_1 + \dot{q}_2) \quad (47)$$

$$L_2^* = -2m(R^2 + \rho^2)(\dot{q}_1 + 2\dot{q}_2) - m\rho^2\dot{q}_2 \quad (48)$$

由式(15),(25),(47)和(48)得系统的运动微分方程

$$\ddot{q}_1 + \ddot{q}_2 = \frac{gR}{R^2 + \rho^2} \sin \theta \sin q_2$$

$$\ddot{q}_1 + \frac{4R^2 + 5\rho^2}{2(R^2 + \rho^2)}\ddot{q}_2 = \frac{gR}{R^2 + \rho^2} \sin \theta \sin q_2$$

4 结 论

本文给出建立一类非完整系统动力学方程的一般方法,有时它比 Lagrange, Appell, Kane 等方程更为方便。

参 考 文 献

- 1 Desloge E A. Classical Mechanics (Vol 2). New York: John Wiley & Sons, 1982. 835
- 2 Landau L D, Lifshitz E M. Mechanics. Oxford: Pergamon Press, 1976. 115