

关于刚体的动量矩和动量矩定理

刘传庠

(华中师范大学物理系)

在一般的普通物理力学有关刚体力学部分中,讨论过刚体绕固定轴转动的动力学问题,引入了动量矩的概念,并从牛顿第二定律出发,推导出了动量矩定理。在引入转动惯量的基础上,进一步从动量矩定理推导出了转动定律。普通物理力学不涉及刚体绕固定点的转动。因此,在转动定律中,力矩、动量矩、角速度、角加速度均表现为对轴的力学量,动量矩表示为特殊的形式 $J = I\omega$,转动定律的表达式为 $M = I\alpha$ 。其实,转动定律只是动量矩定理的特殊情况,只不过是动量矩定理沿固定轴的分量,上述两式必须满足一定的条件才能成立。

刚体的定点转动是理论力学研究的内容,只有从定点转动出发,引出一般的动量矩的定义和对定点的动量矩定理,将定轴转动时的转动定律,作为动量矩定理沿固定轴的分量来分析,才能加深对定轴转动下的动量矩和转动定律的理解。

1 刚体对定点的动量矩

设由 n 个质点组成的刚体,在某一时刻以角速度 ω 作定点转动,取其中任一质量为 m_i 的质点 p_i ,设其速度为 v_i 。 p_i 对定点 o 的位矢为 r_i (图 1),则 p_i 对 o 点的动量矩为

$$r_i \times m_i v_i$$

整个刚体对 o 点的动量矩为

$$\begin{aligned} J &= \sum_{i=1}^n (r_i \times m_i v_i) \\ &= \sum_{i=1}^n m_i [r_i \times (\omega \times r_i)] \\ &= \sum_{i=1}^n m_i [\omega r_i^2 - r_i (\omega \cdot r_i)] \quad (1) \end{aligned}$$

由上式看出,由于 r_i 和 v_i 与参照系和参照点的选择有关,所以动量矩不仅与参照系的选择有关,对于确定的参照系,动量矩还依赖于

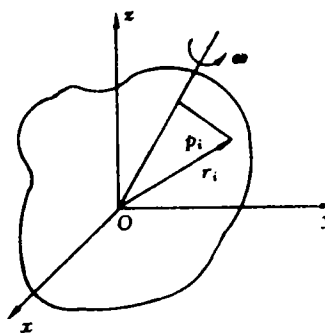


图 1

参照点的选择,这是动量矩的重要性质。与平动中动量 $p = mv$ 不同,在一般情况下,动量矩 J 与角速度 ω 的方向不一致,即动量矩 $J \neq I\omega$ 。

取定点 o 为坐标原点,建立直角坐标系 $o - xyz$,将 $r_i = x_i i + y_i j + z_i k$

$$\omega = \omega_x i + \omega_y j + \omega_z k$$

代入(1)式,得动量矩 J 在 x, y, z 轴方向的分量为

$$\left. \begin{aligned} J_x &= I_{xx}\omega_x - I_{xy}\omega_y - I_{xz}\omega_z \\ J_y &= -I_{yx}\omega_x + I_{yy}\omega_y - I_{yz}\omega_z \\ J_z &= -I_{zx}\omega_x - I_{zy}\omega_y + I_{zz}\omega_z \end{aligned} \right\} \quad (2)$$

其中,

$$\left. \begin{aligned} I_{xx} &= \sum_{i=1}^n m_i (y_i^2 + z_i^2), \\ I_{yy} &= \sum_{i=1}^n m_i (z_i^2 + x_i^2), \\ I_{zz} &= \sum_{i=1}^n m_i (x_i^2 + y_i^2) \end{aligned} \right\} \quad (3)$$

$$\left. \begin{aligned} I_{yz} &= I_{zy} = \sum_{i=1}^n m_i y_i z_i \\ I_{zx} &= I_{xz} = \sum_{i=1}^n m_i z_i x_i \\ I_{xy} &= I_{yx} = \sum_{i=1}^n m_i x_i y_i \end{aligned} \right\} \quad (4)$$

(3) 式为轴转动惯量, (4) 式为惯量积。从(2)式看出, 刚体对定点的动量矩在各坐标轴方向的分量, 决定于轴转动惯量、惯量积、角速度分量。

如果刚体绕过定点 o 的固定轴转动, 我们分以下几种情况进行讨论:

1) 如果固定轴不与 x 、 y 、 z 轴中的任一轴重合, 由于角速度 ω 的方向是沿着固定轴方向的, 所以其分量 ω_x 、 ω_y 、 ω_z 都不为零。刚体在任一瞬间动量矩的分量由(2)式决定。此时 $J \neq I\omega$ 。

2) 如果选择固定轴与 x 、 y 、 z 轴中的任一轴重合, 例如固定轴与 z 轴重合, 则我们有 $\omega_x = \omega_y = 0$, $\omega_z = \omega$, 于是(2)式变成

$$\left. \begin{aligned} J_x &= -I_{xz}\omega \\ J_y &= -I_{yz}\omega \\ J_z &= I_{zz}\omega \end{aligned} \right\} \quad (5)$$

(5) 式表明, 即使刚体做定轴转动, 而且选取固定轴与任一坐标轴重合, 仍然是 $J \neq I\omega$ 。

3) 如果选择惯量主轴(或对称轴)为坐标轴(例如 z 轴), 使固定轴与这根坐标轴重合, 则有

$$I_{xz} = \sum_{i=1}^n m_i x_i z_i = 0, I_{yz} = \sum_{i=1}^n m_i y_i z_i = 0$$

于是(3)式变成

$$\left. \begin{aligned} J_x &= 0 \\ J_y &= 0 \\ J_z &= I_{zz}\omega \end{aligned} \right\} \quad (6)$$

从(6)式可以看出, 在这种情况下, 动量矩的 x 轴分量和 y 轴分量为零, $J_z = I_{zz}\omega$ 代表总动量矩。也只有在这种情况下, 才有 $J = I\omega$ 的关系。

以上分析说明, 不能将定轴转动而且定轴又必须是惯量主轴时的动量矩 $I\omega$ 作为动量矩的定义, 因为这种定义不能反映普遍的动量矩的含义, 甚至也不能反映定轴转动的动量矩。如果固定轴不与惯量主轴重合, 动量矩必须由(2)式确定, 或由动量矩的定义公

式(1)确定。

2 刚体对定点的动量矩定理

设刚体由 n 个质点组成, 取其中质量为 m_i 的质点 p_i , p_i 对定点 o 的位矢为 r_i , 受到的内力为 $F_i^{(i)}$, 外力 $F_i^{(e)}$, 由质点动量矩定理得

$$r_i \times (F_i^{(e)} + F_i^{(i)}) = \frac{d}{dt} (r_i \times m_i v_i) \quad (7)$$

对刚体所有质点求和, 得

$$\begin{aligned} \sum_{i=1}^n (r_i \times F_i^{(e)}) + \sum_{i=1}^n (r_i \times F_i^{(i)}) \\ = \sum_{i=1}^n \frac{d}{dt} (r_i \times m_i v_i) \end{aligned} \quad (8)$$

由于诸内力成对地出现, 它们的量值相等而方向相反, 并且在同一直线上, 所以这些力对定点 o 的力矩之和为零, 即

$$\sum_{i=1}^n (r_i \times F_i^{(i)}) = 0$$

又因求和与求导符号先后可对换, 于是(8)式变成

$$\sum_{i=1}^n (r_i \times F_i^{(e)}) = \frac{d}{dt} \sum_{i=1}^n (r_i \times m_i v_i) \quad (9)$$

式中等号左方是诸外力对定点 o 的力矩的矢量和, 以 M 表示; 等号右方求微商符号内, 是刚体对 o 点动量矩的矢量和, 以 J 表示, 则(9)式简化为

$$M = \frac{dJ}{dt} \quad (10)$$

上式就是刚体动量矩定理的数学表达式。它表明, 相对于惯性系中的固定点, 作用在刚体上诸外力力矩的矢量和, 等于刚体动量矩对时间的微商。

将(10)式投影在以定点 o 为原点的三直角坐标轴上, 得到动量矩定理的分量表达式:

$$\left. \begin{aligned} \sum_{i=1}^n (y_i F_{ix}^{(e)} - z_i F_{iy}^{(e)}) &= \frac{d}{dt} \sum_{i=1}^n m_i (y_i \dot{z}_i - z_i \dot{y}_i) \\ \sum_{i=1}^n (z_i F_{iy}^{(e)} - x_i F_{iz}^{(e)}) &= \frac{d}{dt} \sum_{i=1}^n m_i (z_i \dot{x}_i - x_i \dot{z}_i) \\ \sum_{i=1}^n (x_i F_{iz}^{(e)} - y_i F_{ix}^{(e)}) &= \frac{d}{dt} \sum_{i=1}^n m_i (x_i \dot{y}_i - y_i \dot{x}_i) \end{aligned} \right\} \quad (11)$$

上式等号左方外力矩的分量分别用 M_x 、 M_y 、

M_z 表示, 等号右方微商符号内动量矩的分量分别用 J_x 、 J_y 、 J_z 表示, 则(11) 式可简化为

$$\left. \begin{aligned} M_x &= \frac{dJ_x}{dt} \\ M_y &= \frac{dJ_y}{dt} \\ M_z &= \frac{dJ_z}{dt} \end{aligned} \right\} \quad (12)$$

如果刚体以角速度 ω 绕过定点 O 的 z 轴作定轴转动, 则由(12) 式, 刚体动量矩定理沿 z 轴的分量为

$$M_z = \frac{dJ_z}{dt} \quad (13)$$

由于角速度方向沿固定轴 z , 所以有 $\omega_x = \omega_y = 0$, $\omega_z = \omega$ 。将这些值代入(2) 式中的第 3 式, 得

$$J_z = I_{zz}\omega \quad (14)$$

式中 I_{zz} 为刚体绕 z 轴的轴转动惯量, 且为常量。将(14) 式代入(13) 式得

$$M_z = I_{zz}\dot{\omega} = I_{zz}\alpha \quad (15)$$

这就是普通物理力学中讨论过的转动定律。

从刚体动量矩定理推导出转动定律的过程中, 一直都体现出转动定律只不过是动量矩定理沿固定轴的分量, 力矩和动量矩也表现为对轴的性质, 因此, 不能将动量矩定理表示为矢量形式

$$\mathbf{M} = I \frac{d\boldsymbol{\omega}}{dt}$$

也不能将转动定律用外力矩和角加速度的矢量式 $\mathbf{M} = I\boldsymbol{\alpha}$ 来表示。

3 实例解析

设质量均为 m 的两质点, 连接在长为 $2l$ 的轻质杆两端。两质点以匀角速 ω 绕过杆中点的固定轴转动, 杆与固定轴的夹角为 θ (图 2)。试求两质点转动时的动量矩和所受的外力矩。

取杆的中点 O 为坐标原点, 建立活动直角坐标系 $O-xyz$, 令 z 轴与固定轴重合, x 轴在 z 轴与杆构成的平面内, y 轴在图中所示时刻垂直图面向内。随质点组转动, x 轴和 y

轴都绕 z 轴以角速 ω 转动。

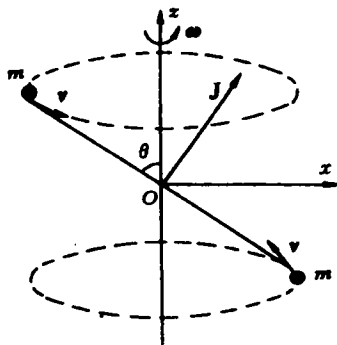


图 2

因为角速度 $\boldsymbol{\omega}$ 的方向沿着 z 轴, 故

$$\omega_x = \omega_y = 0, \omega_z = \omega = \frac{v}{l \sin \theta}$$

由于 x 轴和 z 轴不是惯量主轴 (非对称轴), 惯量积不为零。由(2) 式得

$$\left. \begin{aligned} J_x &= -I_{xz}\omega_z = -I_{xz}\omega \\ J_y &= -I_{yz}\omega_z = -I_{yz}\omega \\ J_z &= I_{zz}\omega_z = I_{zz}\omega \end{aligned} \right\} \quad (16)$$

由于选取了固定在质点组上并随质点组转动的坐标系, 惯量系数均为常数。上式中的惯量积和轴转动惯量分别为

$$\begin{aligned} I_{xz} &= \sum_{i=1}^n m_i x_i z_i \\ &= \sum_{i=1}^n [m(-l \sin \theta)(l \cos \theta) \\ &\quad + m(l \sin \theta)(-l \cos \theta)] \\ &= -2ml^2 \sin \theta \cos \theta \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} I_{yz} &= \sum_{i=1}^n m_i y_i z_i \\ &= \sum_{i=1}^n [m(0)(l \cos \theta) + m(0)(-l \cos \theta)] \\ &= 0 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} I_{zz} &= \sum_{i=1}^n m_i (x_i^2 + y_i^2) = \sum_{i=1}^n m_i x_i^2 \\ &= m(-l \sin \theta)^2 + m(l \sin \theta)^2 \\ &= 2ml^2 \sin^2 \theta \end{aligned}$$

将惯量积和轴转动惯量代入(16) 式, 得

$$J_x = 2ml^2 \sin \theta \cos \theta \omega$$

电动机空载电流及其故障判断

董军生

(江汉大学物理系)

异步电机出厂前都要做空载试验,空载试验所测试的参数主要有空载电流 I_0 和机械损耗 P_m 。试验电路如图 1 所示:

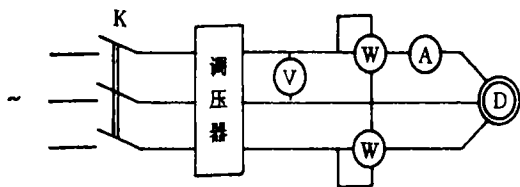


图 1

试验时,电动机和转轴不加任何负载,即电动机处于空载运行,把定子绕组接到频率额定的三相对称电源上,当电源电压为额定值时,让电动机运行一段时间,使其机械损耗达到额定值,用调压器改变加在定子绕组上的电压,使其从 $(1.1 - 1.3) U_N$ 开始,逐渐降低

电压,直到电动机转速发生明显变化为止。记录电动机端电压 U_1 、空载电流 I_0 、空载功率 P_0 和转速 n ,并画成曲线图,如图 2 所示,即异步电动机的空载特性。

本人通过多年工作实践,谈谈如何从空载电流的异常来分析、判断电动机的故障问题。

大家知道电动机在空载运行时,其空载电流近似等于励磁电流,且空载电流

$$I_0 \approx I_m = \frac{2PF_{o1}}{0.9m_1K_{w1}W_1} = \frac{2P(F_{\delta 1} + F_{fe})}{0.9m_1K_{w1}W_1} \quad (1)$$

式中 $K_{w1} = K_{q1}K_{y1}$

$$\text{而 } K_{q1} = \frac{E_{q1}(q \text{ 个分布线圈的合成电势})}{qE_c(q \text{ 个集中线圈合成电势})}$$

$$K_{y1} = \frac{E_t(y_1 < \tau)}{E_t(y_1 = \tau)} = \sin\left(\frac{y_1}{\tau} \times 90^\circ\right)$$

$$J_y = 0$$

$$J_z = 2ml^2 \sin^2 \theta \omega$$

则动量矩的量值为

$$J = \sqrt{J_x^2 + J_y^2 + J_z^2} = 2ml^2 \sin \theta \omega$$

动量矩矢量式为

$$\begin{aligned} \mathbf{J} &= J_x \mathbf{i} + J_y \mathbf{j} + J_z \mathbf{k} \\ &= 2ml^2 \sin \theta \omega (\cos \theta \mathbf{i} + \sin \theta \mathbf{k}) \\ &= J (\cos \theta \mathbf{i} + \sin \theta \mathbf{k}) \end{aligned} \quad (17)$$

从上式看出,动量矩 \mathbf{J} 位于 $o-xz$ 平面内,与 x 轴的夹角为 θ 。随质点组转动,矢量 \mathbf{J} 以角速度 ω 扫出一个圆锥面。

考虑到 J 、 θ 、 k 都不随时间变化,只有 x 轴上的单位矢量 \mathbf{i} 的方向不断地变化,所以

将(17)式代入动量矩定理的表达式(10),得外力矩

$$\begin{aligned} \mathbf{M} &= \frac{d\mathbf{J}}{dt} = \frac{d}{dt} [J (\cos \theta \mathbf{i} + \sin \theta \mathbf{k})] \\ &= J \cos \theta \frac{d\mathbf{i}}{dt} = J \cos \theta \boldsymbol{\omega} \times \mathbf{i} \\ &= 2ml^2 \omega^2 \sin \theta \cos \theta \mathbf{j} \end{aligned}$$

上式表明,外力矩的方向沿着 y 轴。

参考文献

- 1 赵景员、王淑贤. 力学. 人民教育出版社, 1981. 295 - 299
- 2 周衍柏. 理论力学教程. 高等教育出版社, 1994. 176 - 181
- 3 蔡伯濂. 大学物理力学教学研究. 北京大学出版社, 1982. 59 - 66