

理论力学 CAI 刚体动力学

- 前言
- 刚体的平面运动
- 非惯性系下刚体动力学
- 碰撞
- 刚体的定点运动



理论力学CAI

版权所有, 2000 (c) 上海交通大学工程力学系

刚体动力学/碰撞

碰撞

- 前言
- 基本假设、恢复因数
- 碰撞中刚体动量与动量矩的变化



2018年12月4日

理论力学CAI 刚体动力学

2

碰撞

- 前言
- 基本假设、恢复因数
- 碰撞中刚体动量与动量矩的变化



2018年12月4日
理论力学CAI 刚体动力学

3

前言

- 碰撞是物体运动的特殊形式
 - 特点是在很短的时间间隔内 物体的速度发生突然的变化
- 如工程中的锻铁、打桩，生活中踢足球，捶钉子等
- 如一个运动着的物体，突然对其施加约束，物体的速度也会发生突变
- 在力学上凡物体的速度或动量发生突变的现象均称为碰撞
- 本节将根据动力学的基本原理对碰撞现象进行描述，讨论碰撞运动的基本规律



2018年12月4日
理论力学CAI 刚体动力学

4

- 两物体发生碰撞的时间间隔在千分之一到万分之一秒之间
 - 在碰撞的时间间隔内，速度有很大的变化故物体的**加速度极大**
 - 在碰撞的时间间隔内，物体**相互的作用力非常大**
 - 这种在短暂时刻发生远大于普通力的力称为**碰撞力**
- 在巨大的碰撞力作用下，物体肯定产生变形，同时会发生**声、光与热**等物理现象。说明碰撞的**物理现象很复杂**
- 碰撞过程中将有一部分机械能转化为其他运动形式的能量，**机械能不守恒**



碰撞

- 前言
- 基本假设、恢复因数
- 碰撞中刚体动量与动量矩的变化



基本假定、恢复因数

- 在理论力学中不考虑碰撞时间间隔内的所有物理过程
- 主要讨论在碰撞力的作用下物体在碰撞前后的速度的变化



2018年12月4日
理论力学CAI 刚体动力学

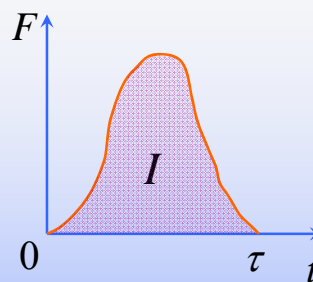
7

基本假定1

- 不考虑碰撞时间间隔中碰撞力的变化
- 碰撞力对物体的作用直接用碰撞力的冲量来描述

$$\vec{I} = \int_0^{\tau} \vec{F} dt$$

- 碰撞力的冲量称为碰撞冲量



τ 碰撞的时间间隔



2018年12月4日
理论力学CAI 刚体动力学

8

基本假定2

- 通常碰撞力是物体的普通作用力(如重力、弹性力等)的数百倍或数千倍
- 在讨论碰撞的效应时只考虑碰撞力，**其他的相互作用力均忽略**



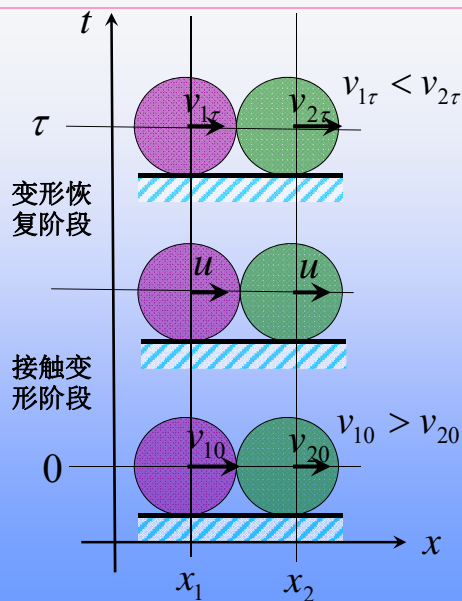
基本假定3

- 由于碰撞的时间间隔 τ 非常短，**质点的位移、刚体的位形变化非常小，而忽略不计**，只考虑它们的速度的变化
- 尽管该位形的变化很小，由于碰撞力很大，故**碰撞力所作的功为一有限值，不能忽略**



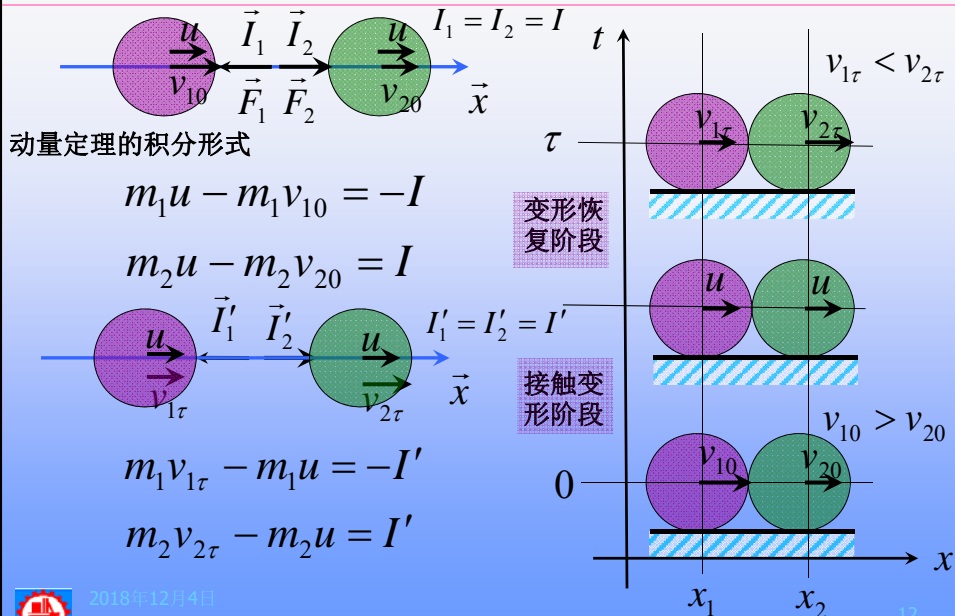
恢复因数

- 碰撞前后两碰撞点的速度方向与两球中心连线重合称为**正碰撞**
- 碰撞的两个阶段
 - 各阶段位形不变



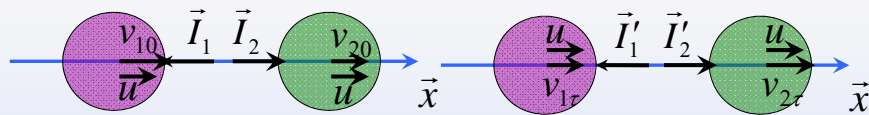
2018年12月4日
理论力学CAI 刚体动力学

11



2018年12月4日
理论力学CAI 刚体动力学

12



$$m_1 u - m_1 v_{10} = -I$$

$$m_2 u - m_2 v_{20} = I$$

I 接触变形阶段冲量

$$m_1 v_{1\tau} - m_1 u = -I'$$

$$m_2 v_{2\tau} - m_2 u = I'$$

I' 变形恢复阶段冲量

恢复因数 $e = \frac{I'}{I}$

牛顿认为

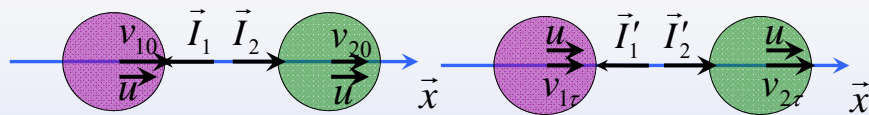
这两个碰撞冲量的比为常数，且该常数与碰撞物体的材料性质有关，与物体的形状、大小与碰撞前的速度无关



2018年12月4日

理论力学CAI 刚体动力学

13



$$m_1 u - m_1 v_{10} = -I$$

$$m_2 u - m_2 v_{20} = I$$

$$m_1 v_{1\tau} - m_1 u = -I'$$

$$m_2 v_{2\tau} - m_2 u = I'$$

未知量个数=方程数

无恢复因数的条件无法解

$e = \frac{I'}{I}$

$$u = \frac{m_1 v_{10} + m_2 v_{20}}{m_1 + m_2}$$

$$I = \frac{m_1 m_2 (v_{10} - v_{20})}{m_1 + m_2}$$



$$I' = eI$$

$$v_{1\tau} = v_{10} - (1+e) \frac{m_2 (v_{10} - v_{20})}{m_1 + m_2}$$

$$v_{2\tau} = v_{20} + (1+e) \frac{m_1 (v_{10} - v_{20})}{m_1 + m_2}$$

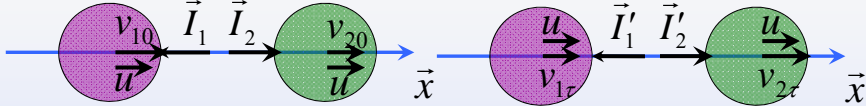


2018年12月4日

理论力学CAI 刚体动力学

14

刚体动力学/碰撞/基本假定恢复因数



$$u = \frac{m_1 v_{10} + m_2 v_{20}}{m_1 + m_2}$$

$$I = \frac{m_1 m_2 (v_{10} - v_{20})}{m_1 + m_2}$$

$$e = \frac{I'}{I} \quad I' = eI$$

$$v_{1\tau} = v_{10} - (1+e) \frac{m_2 (v_{10} - v_{20})}{m_1 + m_2}$$

$$v_{2\tau} = v_{20} + (1+e) \frac{m_1 (v_{10} - v_{20})}{m_1 + m_2}$$

$$v_{2\tau} - v_{1\tau} = (v_{20} - v_{10}) + (1+e) \frac{(m_1 + m_2)(v_{10} - v_{20})}{m_1 + m_2}$$

$$= (v_{20} - v_{10}) + (1+e)(v_{10} - v_{20})$$

$$= e(v_{10} - v_{20})$$

$$e = \frac{v_{2\tau} - v_{1\tau}}{v_{10} - v_{20}}$$



2018年12月4日

理论力学CAI 刚体动力学

恢复因数等于碰撞前后两物体碰撞点相对分离与相对接近速度的绝对值之比（球心连线方向）

15

刚体动力学/碰撞/基本假定恢复因数

$$e = \frac{I'}{I} \quad e = \frac{v_{2\tau} - v_{1\tau}}{v_{10} - v_{20}}$$

相碰撞的材料	铁/铅	木/橡皮	木/木	铁/铁	玻璃/玻璃
恢复因数	0.14	0.26	0.50	0.56	0.94

$$0 < e < 1$$

$$e=0$$

$$v_{2\tau} = v_{1\tau} = u$$

变形不恢复

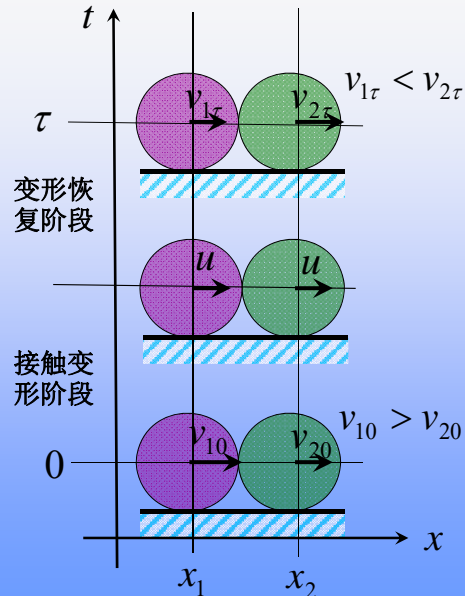
完全塑性碰撞

$$e=1$$

$$v_{2\tau} - v_{1\tau} = v_{10} - v_{20}$$

变形完全恢复

完全弹性碰撞



2018年12月4日

理论力学CAI 刚体动力学

16

刚体动力学/碰撞/基本假定恢复因数

$$v_{1\tau} = v_{10} - (1+e) \frac{m_2(v_{10} - v_{20})}{m_1 + m_2}$$

$$v_{2\tau} = v_{20} + (1+e) \frac{m_1(v_{10} - v_{20})}{m_1 + m_2}$$

碰撞前后的机械能损失

$$T_0 = \frac{1}{2}(m_1 v_{10}^2 + m_2 v_{20}^2) \quad T_\tau = \frac{1}{2}(m_1 v_{1\tau}^2 + m_2 v_{2\tau}^2)$$

假定(3): 碰撞前后刚体位形变化忽略不计

碰撞前后势能不变

$$T_0 - T_\tau = (1-e^2) \frac{m_1 m_2 (v_{10} - v_{20})^2}{2(m_1 + m_2)}$$

$$T_0 - T_\tau \geq 0 \quad \text{碰撞前后有机能损失}$$

$e=0$: 完全塑性碰撞

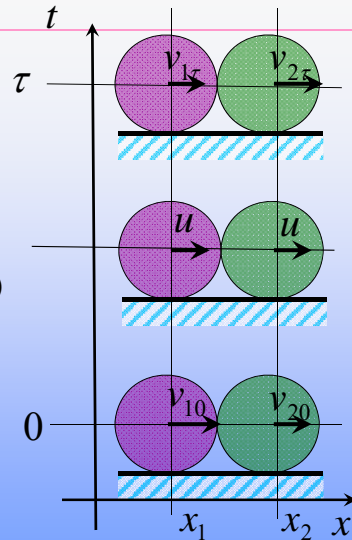
$e=1$: 完全弹性碰撞

$0 < e < 1$: 一般碰撞

损失最大

损失为零

损失居中



2018年12月4日

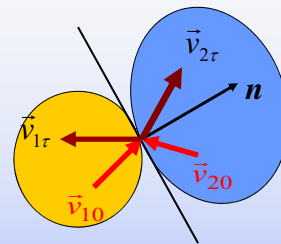
理论力学CAI 刚体动力学

17

恢复因数的一般性定义

$$e = \frac{v_{2\tau n} - v_{1\tau n}}{v_{10n} - v_{20n}}$$

恢复因数等于碰撞前后两物体碰撞点沿公法线方向相对分离与相对接近速度之比



恢复因数的取值范围:

- $0 < e < 1$, 部分弹性碰撞: 变形不能完全恢复
- $e=1$, 完全弹性碰撞: 无能量损耗, 碰撞后变形完全恢复
- $e=0$, 完全塑性碰撞: 能量完全损耗, 变形完全不能恢复

两种定义等价



2018年12月4日

理论力学CAI 刚体动力学

18

碰撞

- 前言
- 基本假设、恢复因数
- 碰撞中刚体动量与动量矩的变化



研究碰撞的矢量力学方法

- 碰撞的动量定理
- 碰撞的动量矩定理



质点系

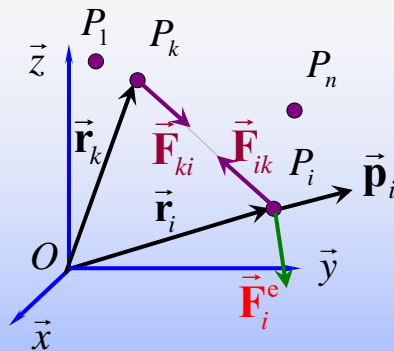
对于质点 P_i

$$\frac{d\vec{p}_i}{dt} = \frac{d(m_i \vec{v}_i)}{dt} = \vec{F}_i^{(e)} + \sum_{k=1, k \neq i}^n \vec{F}_{ik}$$

动量定理的积分形式:

$$\int_0^\tau d\vec{p}_i = \int_0^\tau \vec{F}_i^{(e)} dt + \int_0^\tau \sum_{k=1, k \neq i}^n \vec{F}_{ik} dt$$

$$\vec{p}_{i\tau} - \vec{p}_{i0} = \vec{I}_i^{(e)} + \sum_{k=1, k \neq i}^n \vec{I}_{ik} \quad (i, k=1, 2, \dots, n)$$



2018年12月4日
理论力学CAI 刚体动力学

21

碰撞的质心运动定理

对于质点 P_i

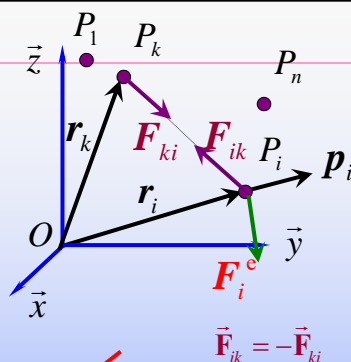
$$\vec{p}_{i\tau} - \vec{p}_{i0} = \vec{I}_i^{(e)} + \sum_{k=1, k \neq i}^n \vec{I}_{ik}$$

$$\sum \vec{p}_{i\tau} - \sum \vec{p}_{i0} = \sum \vec{I}_i^{(e)} + \sum_{k=1, k \neq i}^n \vec{I}_{ik}$$

$$m\vec{v}_{C\tau} - m\vec{v}_{C0} = \sum \vec{I}_i^{(e)}$$

发生碰撞的质点系动量的改变等于作用在质点系上所有外力冲量的主矢。

适用于任何刚体或刚体（系）



2018年12月4日
理论力学CAI 刚体动力学

22

研究碰撞的矢量力学方法

- 碰撞的动量定理
- 碰撞的动量矩定理



2018年12月4日
理论力学CAI 刚体动力学

23

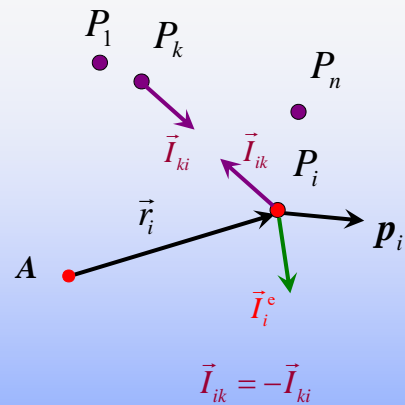
质点系

对于质点 P_i

动量定理的积分形式:

$$\vec{p}_{i\tau} - \vec{p}_{i0} = \vec{I}_i^{(e)} + \sum_{k=1, k \neq i}^n \vec{I}_{ik}$$

$$\vec{r}_i \times (\vec{p}_{i\tau} - \vec{p}_{i0}) = \vec{r}_i \times \left(\vec{I}_i^{(e)} + \sum_{k=1, k \neq i}^n \vec{I}_{ik} \right)$$



A是空间中的任意点（定点、动点或质心均可）



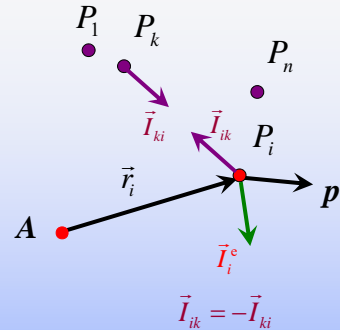
2018年12月4日
理论力学CAI 刚体动力学

24

质点系

对于质点 P_i

$$\begin{aligned} & \vec{r}_i \times (\vec{p}_{i\tau} - \vec{p}_{i0}) \\ &= \vec{r}_i \times \left(\vec{I}_i^{(e)} + \sum_{k=1, k \neq i}^n \vec{I}_{ik} \right) \end{aligned}$$



碰撞过程中 \vec{r}_i 不变

$$\begin{aligned} & \sum \vec{r}_i \times (\vec{p}_{i\tau} - \vec{p}_{i0}) \\ &= \sum \vec{r}_i \times \vec{I}_i^{(e)} + \sum \vec{r}_i \times \left(\sum_{k=1, k \neq i}^n \vec{I}_{ik} \right) \end{aligned}$$



2018年12月4日
理论力学CAI 刚体动力学

25

$$\begin{aligned} & \underline{\sum \vec{r}_i \times \vec{p}_{i\tau}} - \underline{\sum \vec{r}_i \times \vec{p}_{i0}} = \underline{\sum \vec{r}_i \times \vec{I}_i^{(e)}} \\ & \vec{L}_{A\tau} - \vec{L}_{A0} = \sum_{i=1}^n \vec{M}_A(\vec{I}_i^e) \end{aligned}$$

在一定的时间间隔内，质点系对A点动量矩的改变等于同一时间间隔内，作用在质点系上所有外力冲量对同一点的矩之和。

A点可为任意点（固定点、动点、质心均可）

动量须为绝对动量！！！！

适用于任何刚体或刚体（系）



2018年12月4日
理论力学CAI 刚体动力学

26

碰撞中刚体动量与动量矩的变化

- 定轴转动的碰撞问题
- 刚体平面运动的碰撞问题

定轴转动的碰撞问题（单刚体）

惯性基 $O-\vec{e}$ 连体基 $O-\vec{e}^b$

利用动量矩定理的积分形式

$$L_{Oz\tau} - L_{Oz0} = \sum_{k=1}^n \int_0^{\tau} M_{Oz} \, dt$$

运动分析 姿态坐标 φ $\omega = \dot{\varphi}$

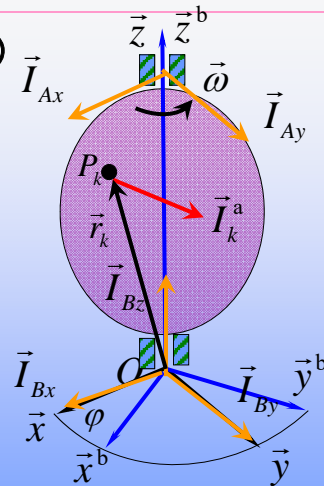
$$L_{O_7} = J_{O_7} \omega = J_{O_7} \dot{\phi}$$

受力分析

在点 P_k 的碰撞主动冲量 \vec{I}_k^a 对 M_{Oz} 有贡献

其他非碰撞主动力不计

碰撞理想约束力 \vec{I}_{Ax} \vec{I}_{Ay} \vec{I}_{Bx} \vec{I}_{By} \vec{I}_{Bz}
对 M_{Oz} 无贡献



刚体动力学/碰撞/刚体动量与动量矩的变化

$$L_{Oz} = J_{Oz} \omega = J_{Oz} \dot{\phi}$$

$$L_{Oz\tau} - L_{Oz0} = \sum_{k=1}^n \int_0^{\tau} M_{Oz} dt$$

$$\int_0^{\tau} M_{Oz} dt = \int_0^{\tau} M_{Oz}(\vec{F}_k^a) dt = \int_0^{\tau} \vec{z} \cdot (\vec{r}_k \times \vec{F}_k^a) dt$$

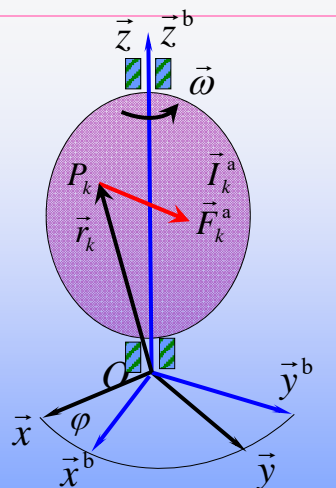
假定(3): 碰撞前后
刚体位形变化忽略
不计

$$= \vec{z} \cdot \left(\vec{r}_k \times \int_0^{\tau} \vec{F}_k^a dt \right)$$

$$\vec{r}_k \quad \text{与时间无关} \quad = \vec{z} \cdot (\vec{r}_k \times \vec{I}_k^a)$$

$$J_{Oz} \omega_{\tau} - J_{Oz} \omega_0 = \sum_{k=1}^n M_{Oz}(\vec{I}_k^a)$$

刚体碰撞前后对该轴动量矩的改变等于主动碰撞力的冲量对该轴的矩之和



$$M_{Oz}(\vec{I}_k^a) \vec{z}_k = \vec{z} \cdot (\vec{r}_k \times \vec{I}_k^a)$$

冲量对点O的矩 $\vec{M}_O(\vec{I}_k^a)$



2018年12月4日

理论力学CAI 刚体动力学

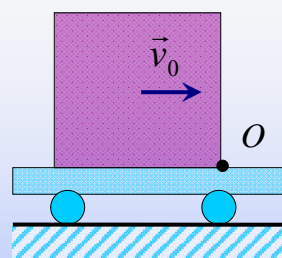
30

刚体动力学/碰撞/刚体动量与动量矩的变化/例

[例]

以速度为 v_0 匀速运动的小车上有一边长为 l 的方块。

当小车突然停住时，方块将绕底面的一边翻转



求此时方块翻转的角速度与方块能量的损耗



2018年12月4日

理论力学CAI 刚体动力学

31

[解] 惯性基 $C-\vec{e}$

运动分析

碰撞前瞬时 $t=0$

碰撞后瞬时 $t=\tau$

滑块的平动

突变 绕O的定轴转动

\vec{v}_0

位形不变

$\vec{\omega}_\tau$

设定正向

滑块的动量

对点O的动量矩

$$p_{x0} = mv_0$$

$$L_{Oz\tau} = -J_{Oz}\omega_\tau = -\frac{2}{3}ml^2\omega_\tau$$

对点O的动量矩

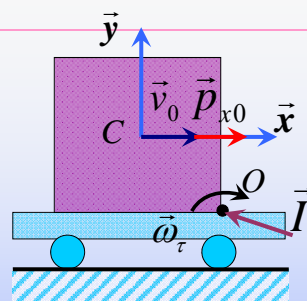
$$L_{Oz0} = -mv_0 \frac{l}{2}$$

$$L_{Oz\tau} - L_{Oz0} = \sum_{k=1}^n M_{Oz}(\vec{I}_k^a)$$

冲量分析

铰O \vec{I}

$$-\frac{2}{3}ml^2\omega_\tau - \left(-\frac{1}{2}mv_0l\right) = 0 \quad \omega_\tau = \frac{3v_0}{4l}$$



2018年12月4日

理论力学CAI 刚体动力学

32

碰撞前瞬时 $t=0$

碰撞后瞬时 $t=\tau$

滑块的平动

突变 绕O的定轴转动

\vec{v}_0

$\vec{\omega}$

滑块的动能

$$T_0 = \frac{1}{2}mv_0^2$$

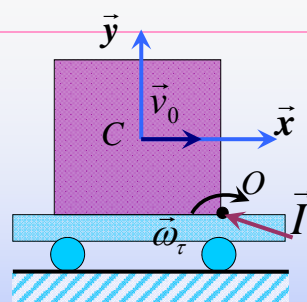
$$T_\tau = \frac{1}{2}J_{Oz}\omega_\tau^2$$

机械能的改变

$$T_0 - T_\tau = \frac{1}{2}mv_0^2 - \frac{1}{2} \cdot \frac{2}{3}ml^2 \cdot \left(\frac{3v_0}{4l}\right)^2$$

$$\omega_\tau = \frac{3v_0}{4l}$$

$$T_0 - T_\tau = \frac{5}{16}mv_0^2$$



2018年12月4日

理论力学CAI 刚体动力学

O处约束冲量?

33

平面运动的碰撞问题（单刚体）

惯性基 $O-\vec{e}$ 连体基 $C-\vec{e}^b$

受力分析

在点 P_k 的碰撞外力 \vec{F}_k

包括 碰撞主动力 碰撞理想约束力

运动分析

碰撞前瞬时 $t=0$

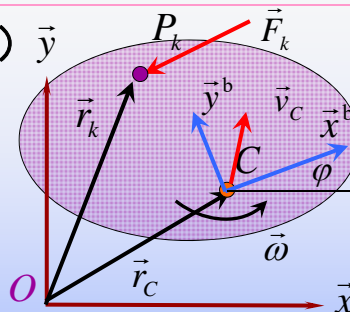
质心速度 \vec{v}_{C0} 刚体角速度 $\vec{\omega}_0 = \dot{\phi}_0 \vec{z}$

动量 $\vec{p}_0 = m\vec{v}_{C0}$ 对 C 的动量矩 $L_{Cz0} = J_{Cz}\omega_0$

碰撞后瞬时 $t=\tau$

质心速度 $\vec{v}_{C\tau}$ 刚体角速度 $\vec{\omega}_\tau = \dot{\phi}_\tau \vec{z}$

动量 $\vec{p}_\tau = m\vec{v}_{C\tau}$ 对 C 的动量矩 $L_{Cz\tau} = J_{Cz}\omega_\tau$



2018年12月4日

理论力学CAI 刚体动力学

34

在点 P_k 的碰撞外力 \vec{F}_k

碰撞前瞬时 $t=0$

质心速度 \vec{v}_{C0} 动量 $\vec{p}_0 = m\vec{v}_{C0}$

碰撞后瞬时 $t=\tau$

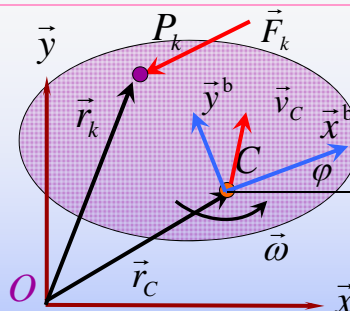
质心速度 $\vec{v}_{C\tau}$ 动量 $\vec{p}_\tau = m\vec{v}_{C\tau}$

动量定理的积分形式

$$m\vec{v}_{C\tau} - m\vec{v}_{C0} = \sum_{k=1}^n \vec{I}_k$$

$$\vec{e} : m\vec{v}_{C\tau} - m\vec{v}_{C0} = \sum_{k=1}^n \vec{I}_k$$

$$mv_{Cx\tau} - mv_{Cx0} = \sum_{k=1}^n I_{kx} \quad mv_{Cy\tau} - mv_{Cy0} = \sum_{k=1}^n I_{ky}$$



$$\vec{I} = \int_0^\tau \vec{F} dt \quad \vec{I} = \int_0^\tau \vec{F} dt$$



2018年12月4日

理论力学CAI 刚体动力学

35

刚体动力学/碰撞/刚体动量与动量矩的变化

在点 P_k 的碰撞外力 \vec{F}_k

碰撞前瞬时 刚体角速度 对 C 的动量矩

$$t=0 \quad \vec{\omega}_0 = \dot{\varphi}_0 \vec{z} \quad L_{Cz0} = J_{Cz} \omega_0$$

碰撞后瞬时

$$t=\tau \quad \vec{\omega}_\tau = \dot{\varphi}_\tau \vec{z} \quad L_{Cz\tau} = J_{Cz} \omega_\tau$$

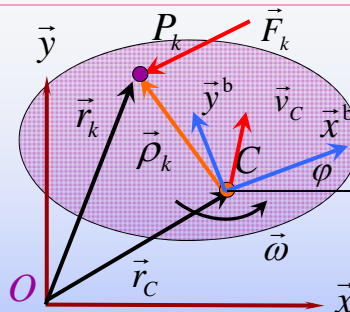
对质心 C 的动量矩的积分形式

$$L_{Cz\tau} - L_{Cz0} = \sum_{k=1}^n \int_0^\tau M_{Cz}(\vec{F}_k) dt$$

$$\int_0^\tau M_{Cz}(\vec{F}_k) dt = \int_0^\tau \vec{z} \cdot (\vec{\rho}_k \times \vec{F}_k) dt$$

$$= \vec{z} \cdot \left(\vec{\rho}_k \times \int_0^\tau \vec{F}_k dt \right) = \vec{z} \cdot (\vec{\rho}_k \times \vec{I}_k)$$

$$J_{Cz} \omega_\tau - J_{Cz} \omega_0 = \sum_{k=1}^n M_{Cz}(\vec{I}_k)$$



假定(3): 碰撞前后刚体位形变化忽略不计

$\vec{\rho}_k$ 与时间无关

$$\vec{I}_k = \int_0^\tau \vec{F}_k dt$$

$$M_{Cz}(\vec{I}_k) = \vec{z} \cdot (\vec{\rho}_k \times \vec{I}_k)$$



2018年12月4日

理论力学CAI 刚体动力学

36

刚体动力学/碰撞/刚体动量与动量矩的变化

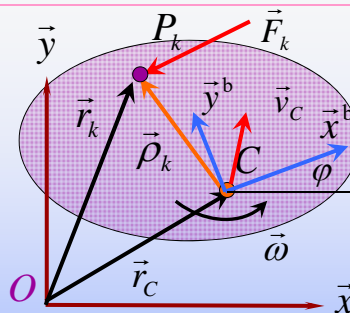
刚体平面运动碰撞前后的动量与动量矩的变化

$$mv_{Cx\tau} - mv_{Cx0} = \sum_{k=1}^n I_{kx}$$

$$mv_{Cy\tau} - mv_{Cy0} = \sum_{k=1}^n I_{ky}$$

$$J_{Cz} \omega_\tau - J_{Cz} \omega_0 = \sum_{k=1}^n M_{Cz}(\vec{I}_k)$$

$$\vec{I}_k = \int_0^\tau \vec{F}_k dt \quad M_{Cz}(\vec{I}_k) = \vec{z} \cdot (\vec{\rho}_k \times \vec{I}_k)$$



2018年12月4日

理论力学CAI 刚体动力学

37

[例] 自由刚体

水平面内质量为 m 的长为 l 的均质细杆处于静止状态，在其一端作用一垂直冲量，求撞击后杆的运动状态。

【解】未知量分析：3个独立未知运动量

3个独立方程, 可解

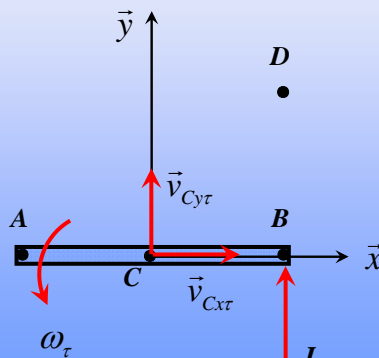
动量定理

$$mv_{Cx\tau} - 0 = 0 \quad v_{Cx\tau} = 0$$

$$mv_{Cy\tau} - 0 = I \quad v_{Cy\tau} = \frac{I}{m}$$

对质心C动量矩定理

$$\frac{ml^2}{12}\omega_\tau - 0 = I \frac{l}{2} \quad \omega_\tau = \frac{6I}{ml}$$



2018年12月4日
理论力学CAI 刚体动力学

也可对A、B、D动量矩定理

38

[例] 受约束的单个刚体

上面例子中杆的一端用铰链固定，求撞击后杆的角速度及铰链的撞击冲量。

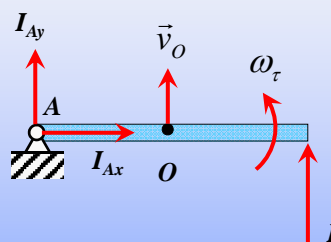
对点A的动量矩定理

$$\frac{1}{3}ml^2\omega_\tau - 0 = Il \quad \omega_\tau = \frac{3I}{ml}$$

动量定理

$$mv_O - 0 = I + I_{Ay} \quad v_O = \frac{3I}{2m} \quad I_{Ay} = \frac{I}{2}$$

$$0 - 0 = I_{Ax} \quad I_{Ax} = 0$$



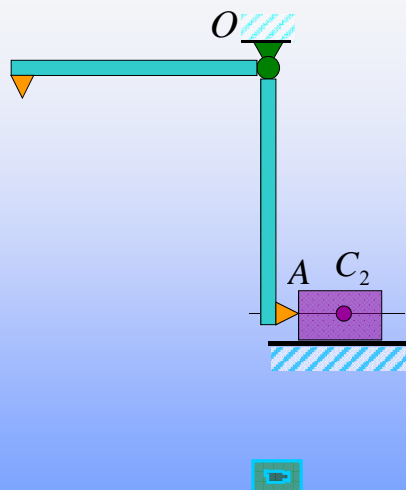
2018年12月4日
理论力学CAI 刚体动力学

39

[例] 刚体系问题

均质杆 OA 质量为 m_1 ，长为 l ，一端 O 由铰链与机座相连。从水平位置下落，在铅垂位置杆的另一端 A 撞击一质量为 m_2 的方块
设点 A 与方块的质心 C_2 在同一水平线上
已知恢复因数为 e

求撞击后杆的角速度与方块的速度，杆对方块的冲量



2018年12月4日
理论力学CAI 刚体动力学

40

[解] (1) 撞击后杆的角速度与方块的速度

惯性基 $O-\vec{e}$

碰撞发生前杆的角速度

杆由水平位置 $\xrightarrow{\text{重力}}$ 铅垂位置

势能 $V' = m_1 g \cdot \frac{l}{2}$

$V_0 = 0$

动能 $T' = 0$

$T_0 = \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{3} m_1 l^2 \cdot \omega_{10}^2$

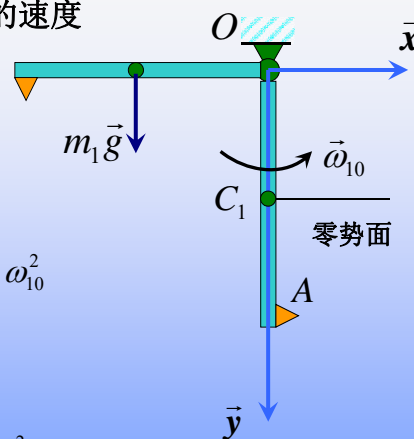
约束力不作功

机械能守恒

$T' + V' = T_0 + V_0$

$0 + m_1 g \cdot \frac{l}{2} = \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{3} m_1 l^2 \cdot \omega_{10}^2 + 0$

$\omega_{10} = \sqrt{\frac{3g}{l}}$



2018年12月4日
理论力学CAI 刚体动力学

41

碰撞运动分析

杆定轴转动 滑块平动

碰撞前瞬时 $t = 0$

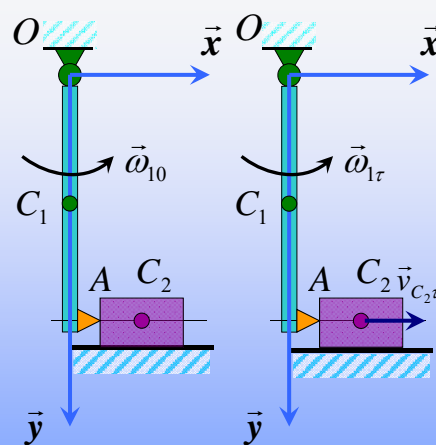
杆角速度 $\omega_{10} = \sqrt{\frac{3g}{l}}$

滑块速度 $v_{C_2 0} = 0$

碰撞后瞬时 $t = \tau$

杆角速度 $\omega_{1\tau} = ?$ 设定正向

滑块速度 $v_{C_2 \tau} = ?$ 设定正向



2018年12月4日
理论力学CAI 刚体动力学

42

碰撞冲量分析

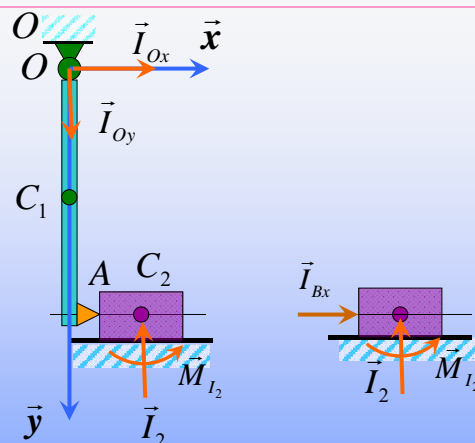
铰O约束力冲量

\vec{I}_{Ox} \vec{I}_{Oy} 设定正向

滑块约束力冲量 \vec{I}_2 \vec{M}_{I_2}

滑块与杆之间的碰撞冲量 \vec{I}_{Bx}

其他非碰撞力不计 重力、摩擦力



2018年12月4日
理论力学CAI 刚体动力学

43

未知量分析

碰撞后瞬时 $t = \tau$

杆角速度 $\omega_{1\tau} = ?$

滑块速度 $v_{C_2\tau} = ?$

铰O约束力冲量 \vec{I}_{Ox} \vec{I}_{Oy}

滑块约束力冲量 \vec{I}_2 \vec{M}_{I_2}

滑块与杆之间的碰撞冲量 \vec{I}_{Bx}

7个独立未知数

$\omega_{1\tau}, v_{C_2\tau}, I_{Ox}, I_{Oy}, I_{Bx}, I_2, M_{I_2}$

两个刚体, 6个独立动力学方程 + 恢复因数关系

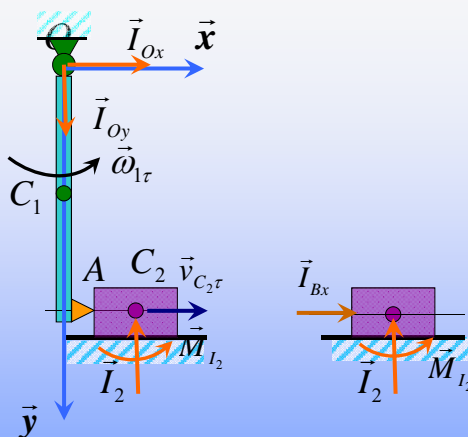


2018年12月4日

理论力学CAI 刚体动力学

7个独立未知数, 7个独立方程, 问题封闭

44



$$\omega_{10} = \sqrt{3g/l} \quad v_{C_20} = 0$$

$$\omega_{1\tau} = ? \quad v_{C_2\tau} = ?$$

分析滑块

平移运动, 角速度为 0

$$0 - 0 = I_2 \quad I_2 = 0$$

$$J_{C_2z} \omega_{2\tau} - J_{C_2z} \omega_{20} = M_{I_2}$$

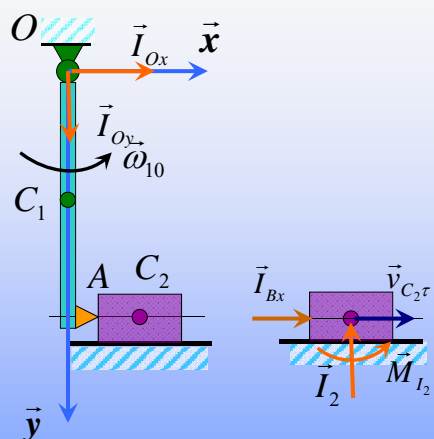
$$0 - 0 = M_{I_2} \quad M_{I_2} = 0$$



2018年12月4日

理论力学CAI 刚体动力学

45



刚体动力学/碰撞/刚体动量与动量矩的变化/解

$$\omega_{10} = \sqrt{3g/l} \quad v_{C_2 0} = 0$$

$$\omega_{1\tau} = ? \quad v_{C_2 \tau} = ?$$

$$\text{铰 } O \text{ 约束力冲量 } \vec{I}_{Ox} \quad \vec{I}_{Oy}$$

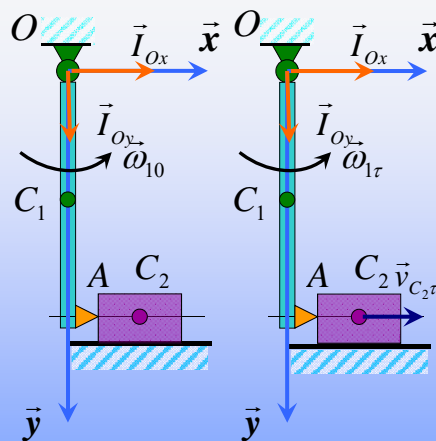
碰撞前后瞬时 系统对点 O 的动量矩

$$L_{Oz0} = -J_{Oz} \omega_{10}$$

$$L_{Oz\tau} = -J_{Oz} \omega_{1\tau} - m_2 v_{C_2 \tau} l$$

$$L_{Oz\tau} - L_{Oz0} = \sum_{k=1}^n M_{Oz}(\vec{I}_k)$$

$$-(m_2 v_{2\tau} l + J_{Oz} \omega_{1\tau}) + J_{Oz} \omega_{10} = 0$$



2018年12月4日

理论力学CAI 刚体动力学

46

刚体动力学/碰撞/刚体动量与动量矩的变化/解

$$\omega_{10} = \sqrt{3g/l} \quad v_{C_2 0} = 0$$

$$\omega_{1\tau} = ? \quad v_{C_2 \tau} = ?$$

$$(m_2 v_{2\tau} l + J_{Oz} \omega_{1\tau}) - J_{Oz} \omega_{10} = 0$$

未知量(2) > 方程数(1) 附加方程

恢复因数定义

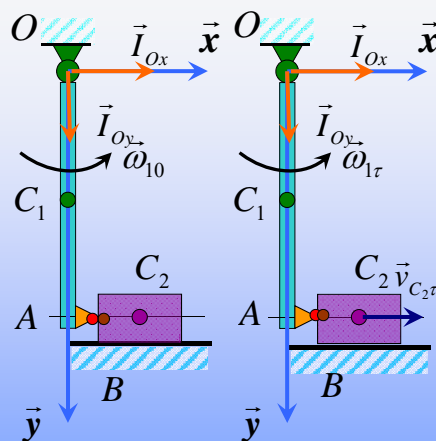
$$e = \frac{v_{B\tau} - v_{A\tau}}{v_{A0} - v_{B0}} = \frac{v_{C_2 \tau} - \omega_{1\tau} l}{\omega_{10} l - 0}$$

$$v_{C_2 \tau} = (\omega_{1\tau} + e \omega_{10}) l$$

$$\omega_{1\tau} = \frac{-m_2 l^2 e + J_{Oz}}{m_2 l^2 + J_{Oz}} \omega_{10} = \frac{m_1 - 3m_2 e}{m_1 + 3m_2} \sqrt{\frac{3g}{l}}$$

$$m_1 - 3m_2 e > 0 \quad \omega_{1\tau} > 0$$

$$m_1 - 3m_2 e < 0 \quad \omega_{1\tau} < 0$$



2018年12月4日

理论力学CAI 刚体动力学



47

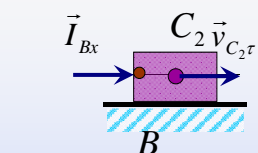
(2) 杆对滑块的冲量

碰撞前瞬时 $t = 0$

滑块速度 $v_{C_2 0} = 0$

碰撞后瞬时 $t = \tau$

滑块速度 $v_{C_2 \tau} = (\omega_{1\tau} + e\omega_{10})l$



$$\omega_{10} = \sqrt{3g/l}$$

动量定理的积分形式

$$m_2 v_{C_2 \tau} - m_2 v_{C_2 0} = I_{Bx}$$

$$I_{Bx} = m_2 v_{C_2 \tau}$$

$$I_{Bx} = \frac{(1+e)m_1}{(m_1 + 3m_2)m_2} \sqrt{3gl}$$

$$\omega_{1\tau} = \frac{m_1 - 3m_2 e}{m_1 + 3m_2} \sqrt{\frac{3g}{l}}$$



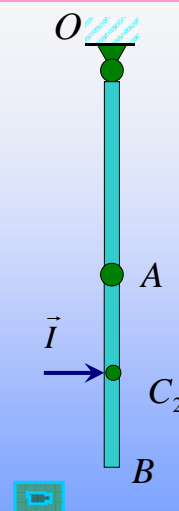
2018年12月4日
理论力学CAI 刚体动力学

48

[例] 刚体系问题

质量为 m ，长为 l 的两均质杆 OA 与 AB ，
以铰 A 相连，一端 O 由铰链与机座相连
现在杆 AB 的质心 C_2 作用一水平冲量 I

求撞击后两杆的角速度与 C_2 的速度



2018年12月4日
理论力学CAI 刚体动力学

49

[解] 惯性基 $O-\vec{e}$

运动分析 OA: 定轴转动

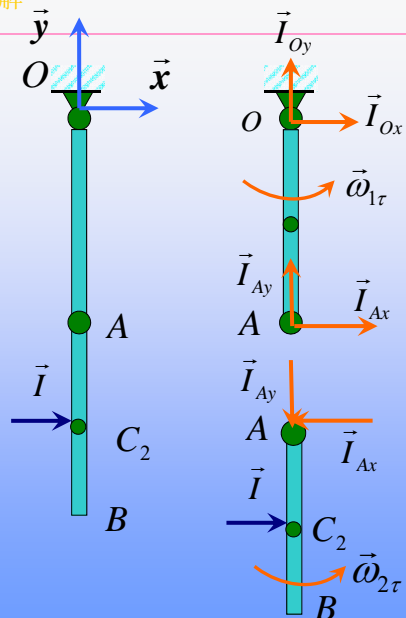
AB: 平面一般运动

冲量分析 $\vec{I}_{Ox}, \vec{I}_{Oy}, \vec{I}_{Ax}, \vec{I}_{Ay}$

未知量:

$$I_{Ox}, I_{Oy}, I_{Ax}, I_{Ay}, \omega_{1\tau}, \omega_{2\tau}$$

6个独立未知量, 6个独立碰撞动力学方程, 问题封闭



2018年12月4日
理论力学CAI 刚体动力学

50

[法一] 惯性基 $O-\vec{e}$

以OA为对象

运动分析 定轴转动

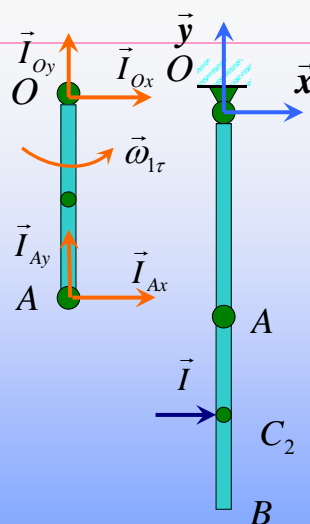
冲量分析 铰O与A理想约束力冲量

$\vec{I}_{Ox}, \vec{I}_{Oy}, \vec{I}_{Ax}, \vec{I}_{Ay}$ 设定正向

对点O的动量矩定理的积分形式

$$J_{Oz} \omega_{1\tau} - J_{Oz} \omega_{10} = I I_{Ax}$$

$$J_{Oz} \omega_{1\tau} = I I_{Ax}$$



2018年12月4日
理论力学CAI 刚体动力学

51

以AB为对象 平面一般运动

冲量分析 铰A理想约束力冲量

$$\vec{I}'_{Ax} \quad \vec{I}'_{Ay} \quad \text{设定正向} \quad I'_{Ax} = I_{Ax} \quad I'_{Ay} = I_{Ay}$$

对质心 C_2 的动量矩定理的积分形式

$$J_{C_2z} \omega_{2\tau} - J_{C_2z} \omega_{20} = \frac{1}{2} I'_{Ax} \quad J_{C_2z} \omega_{2\tau} = \frac{1}{2} I'_{Ax}$$

动量定理的积分形式 连体基 $A - \vec{e}^2$

$$\vec{v}_{C_2\tau} = \vec{v}_{tC_2\tau}^e + \vec{v}_{\omega C_2\tau}^e \quad v_{C_2\tau} = \omega_{1\tau} l + \frac{1}{2} \omega_{2\tau} l$$

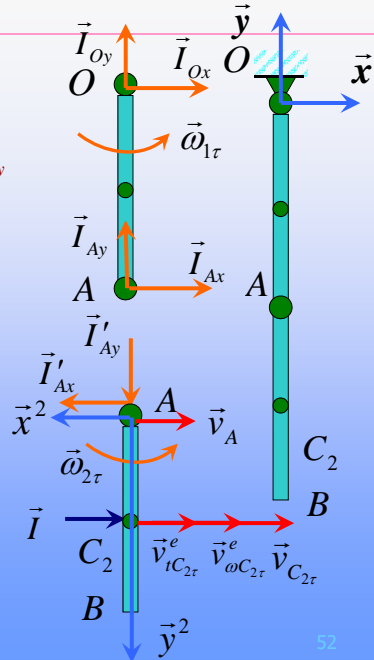
$$mv_{C_2\tau} - 0 = I - I'_{Ax} \quad mv_{C_2\tau} = I - I_{Ax}$$

$$0 - 0 = -I'_{Ay} \quad 0 = -I_{Ay}$$



2018年12月4日

理论力学CAI 刚体动力学



52

$$\begin{cases} J_{Oz} \omega_{1\tau} = I'_{Ax} & v_{C_2\tau} = \omega_{1\tau} l + \frac{1}{2} \omega_{2\tau} l \\ J_{C_2z} \omega_{2\tau} = \frac{1}{2} I'_{Ax} \\ mv_{C_2\tau} = m \left(\omega_{1\tau} l + \frac{1}{2} \omega_{2\tau} l \right) = I - I_{Ax} \end{cases}$$

三个方程联合求解

$$J_{Oz} = \frac{1}{3} ml^2 \quad J_{C_2z} = \frac{1}{12} ml^2$$

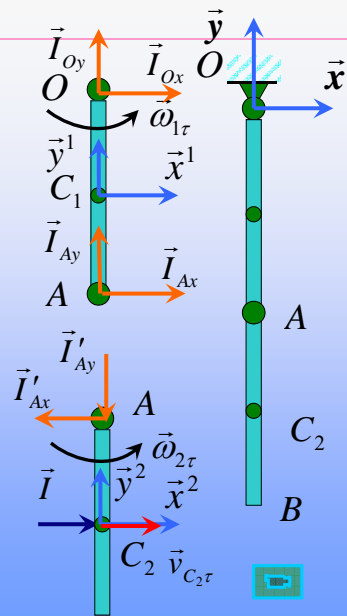
$$\omega_{1\tau} = \frac{3I}{7ml} \quad \omega_{2\tau} = \frac{6I}{7ml} \quad v_{C_2x\tau} = \frac{6I}{7m}$$

$$I_{Ax} = \frac{I}{7} \quad \text{约束有冲量}$$



2018年12月4日

理论力学CAI 刚体动力学



54

[法二]

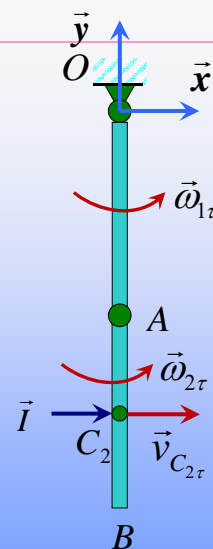
以整体为对象，对点O的动量矩定理

$$J_O \omega_{1\tau} + J_{C_2} \omega_{2\tau} + m v_{C_2\tau} \frac{3l}{2} = I \frac{3l}{2}$$

以AB为对象，对点A的动量矩定理

$$m v_{C_2\tau} \frac{l}{2} + J_{C_2} \omega_{2\tau} = I \frac{l}{2}$$

$$v_{C_2\tau} = \omega_{1\tau} l + \frac{1}{2} \omega_{2\tau} l \quad \omega_{1\tau} = \frac{3I}{7ml} \quad \omega_{2\tau} = \frac{6I}{7ml}$$



2018年12月4日
理论力学CAI 刚体动力学

$$J_A \omega_{2\tau} = I \frac{l}{2}$$

错!!!

55

刚体动力学/碰撞/刚体动量与动量矩的变化

碰撞问题的小结

- 碰撞动力学方程利用**积分形式**的动量定理或动量矩定理
- 在碰撞问题中未知量可能包括**理想约束力的冲量**、刚体质心速度与角速度等运动学量
- 合理选取方程，尽可能减少未知量的出现，使问题求解方便
- 对于较复杂的问题，也可利用程式化的方式
 - 可能出现未知量的个数超过方程的个数的情况，需增加运动学条件
 - 碰撞动力学方程均在速度的层次上，需要速度约束条件**
 - 这些条件可以通过约束方程求导得到，比较方便的是直接寻找速度约束关系
- 涉及碰撞前后速度的关系的碰撞问题



21.6 利用恢复因数的条件
理论力学CAI 刚体动力学

56