

# 理论力学 CAI 刚体动力学

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

## 刚体的平面运动



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/刚体的平面运动

## 刚体的平面运动

- 刚体平面运动的动力学条件
- 处理动力学问题的一般方法
- 处理动力学问题的独立坐标方法
- 处理瞬时动力学问题的直接分析法



2018年11月24日

理论力学CAI 刚体动力学

2

## 说明

- 刚体平面运动动力学条件一般性了解
- 瞬时动力学问题直接分析方法是补充内容



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

3

刚体动力学/刚体的平面运动

## 刚体的平面运动

- 刚体平面运动的动力学条件
- 处理动力学问题的一般方法
- 处理动力学问题的独立坐标方法
- 处理瞬时动力学问题的直接分析法



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

4

## 刚体的平面运动

- 刚体平面运动的动力学条件
- 处理动力学问题的一般方法
- 处理动力学问题的独立坐标方法
- 处理瞬时动力学问题的直接分析法



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

5

## 刚体平面运动的动力学条件

- 刚体在力或力偶的作用下产生运动
- 作用于刚体上的一个平面力系，刚体是否一定作平面运动？



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

6

**[例1]** 对象： 哑铃(间距 $2l$ )

外力(不考虑重力)：力偶矩矢量  $\vec{M}_O = M_O \vec{z}$   
平面力系

假定在平面内绕 $Oz$ 作定轴转动 平面运动

$$\vec{L}_O = J_{Oz} \vec{\omega} = 2ml^2 \vec{\omega}$$

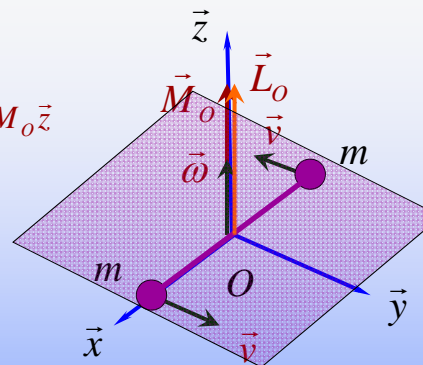
$$\dot{\vec{L}}_O = J_{Oz} \dot{\vec{\omega}}$$

动量矩定理  $\dot{\vec{L}}_O = \vec{M}_O$   $J_{Oz} \dot{\vec{\omega}} = M_O \vec{z}$  可能成立

哑铃可能在平面内绕 $Oz$ 作定轴转动

关系  $J_{Oz} \alpha = M_O$

平面力系  $\rightarrow$  平面运动



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学



7

**[例2]** 对象： 哑铃  $m_1 = m_2 = m$

$$\vec{r}_1 \quad \vec{r}_1 = (l \ 0 \ -l)^T$$

$$\vec{r}_2 \quad \vec{r}_2 = (l \ 0 \ l)^T$$

外力(不考虑重力)：力偶矩矢量  $\vec{M}_O = M_O \vec{z}$   
平面力系

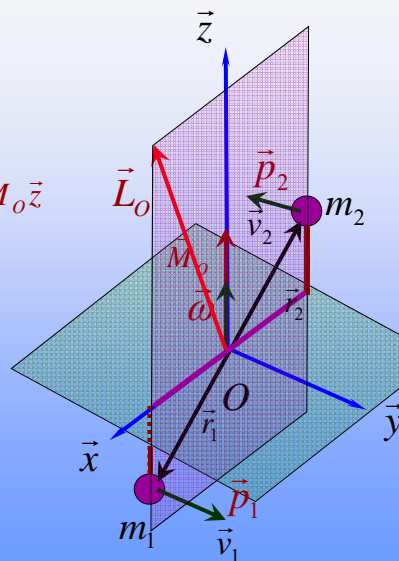
假定在平面内绕 $Oz$ 作定轴转动 平面运动

$$v_1 = v_2 = \omega l$$

动量  $\vec{p}_1 = m\vec{v}_1 \quad \vec{p}_2 = m\vec{v}_2$

动量矩  $\vec{L}_O = \vec{r}_1 \times \vec{p}_1 + \vec{r}_2 \times \vec{p}_2$

连体基  $\vec{e}$ :  $\vec{L}'_O = (2m\omega l^2 \ 0 \ 2m\omega l^2)^T$



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

8

刚体动力学/刚体的平面运动/动力学条件/例2

假定在平面内绕 $Oz$ 作定轴转动  $\vec{\omega} = \omega \vec{z}$

动量矩  $\vec{L}_O = \vec{r}_1 \times \vec{p}_1 + \vec{r}_2 \times \vec{p}_2$

连体基  $\vec{e}$ :  $L'_O = (2m\omega l^2 \quad 0 \quad 2m\omega l^2)^T$

$\vec{L}_O$  在连体基中为常矢量

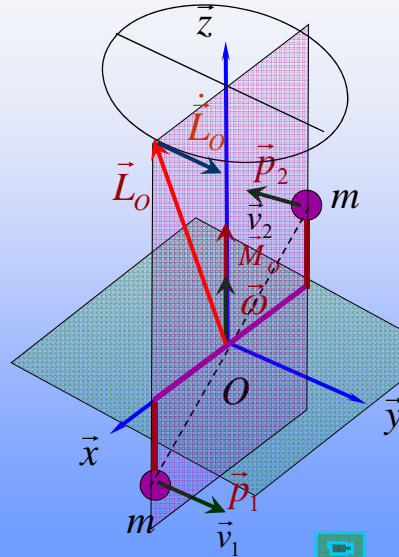
$$\dot{\vec{L}}_O = \cancel{\dot{\vec{L}}_O} + \vec{\omega} \times \vec{L}_O = \vec{\omega} \times \vec{L}_O$$

矢端作圆周运动

$$\dot{\vec{L}}_O \perp \vec{M}_O$$

动量矩定理要求  $\dot{\vec{L}}_O = \vec{M}_O$  不可能成立

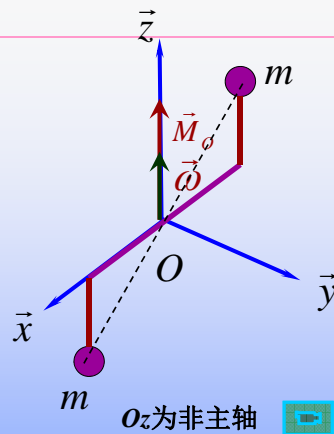
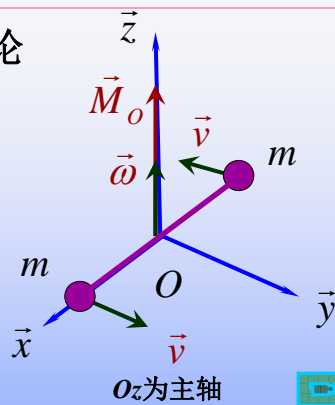
哑铃不可能绕 $Oz$ 作定轴转动



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

刚体动力学/刚体的平面运动/动力学条件

• 结论



刚体作平面运动的惯量条件: 刚体运动平面的法线方向  
应为刚体的一主轴

满足作平面运动动力学条件的刚体称为平面刚体



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

10

## 刚体的平面运动

- 刚体平面运动的动力学条件
- 处理动力学问题的一般方法
- 处理动力学问题的独立坐标方法
- 处理瞬时动力学问题的直接分析法



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

11

## 处理动力学问题的一般方法

- 单刚体动力学方程一般形式
- 单刚体动力学问题
- 刚体系动力学方程一般形式
- 刚体系动力学问题



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

12

# • 单刚体动力学方程一般形式

惯性基  $\vec{e} = (\vec{x} \ \vec{y})^T$

平动参考基  $\vec{e}^s = (\vec{x}^s \ \vec{y}^s)^T$

连体基  $\vec{e}^b = (\vec{x}^b \ \vec{y}^b)^T$  基点为质心C

作用于受约束刚体的外力

理想约束力系 通常未知

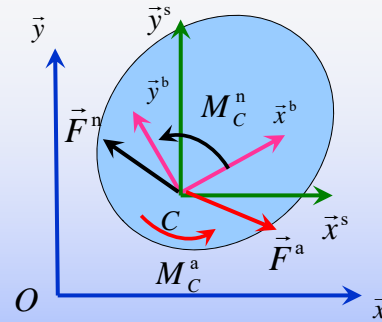
向质心C简化 主矢  $\vec{F}^n$   $\vec{e}: \mathbf{F}^n = (F_x^n \ F_y^n)^T$

主矩  $\vec{M}_C^n = M_C^n \vec{z}$

主动力系

向质心C简化 主矢  $\vec{F}^a$   $\vec{e}: \mathbf{F}^a = (F_x^a \ F_y^a)^T$

主矩  $\vec{M}_C^a = M_C^a \vec{z}$



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

13

惯性基  $\vec{e} = (\vec{x} \ \vec{y})^T$

平动参考基  $\vec{e}^s = (\vec{x}^s \ \vec{y}^s)^T$  基点为质心C

连体基  $\vec{e}^b = (\vec{x}^b \ \vec{y}^b)^T$

运动描述

位置  $\vec{r}_C$   $\vec{e}: \mathbf{r}_C = (x_C \ y_C)^T$

姿态  $\varphi$

动力学方程

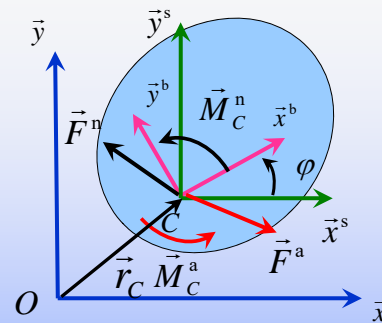
质心运动定理  $m\ddot{\mathbf{r}}_C = \mathbf{F}^a + \mathbf{F}^n$

$\vec{e}: m\ddot{x}_C = F_x^a + F_x^n$

$m\ddot{y}_C = F_y^a + F_y^n$

对质心动量矩定理  $J_C \ddot{\varphi} = M_C^a + M_C^n$

$\vec{L}_C = J_C \ddot{\varphi} \vec{z}$



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

14

位置  $\vec{r}_C$   $\vec{e}: \mathbf{r}_C = (x_C \ y_C)^T$   
 姿态  $\varphi$

单刚体动力学方程组

$$m\ddot{x}_C = F_x^a + F_x^n$$

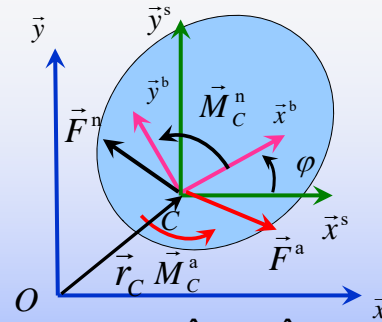
$$m\ddot{y}_C = F_y^a + F_y^n$$

$$J_C\ddot{\varphi} = M_C^a + M_C^n$$

单刚体动力学方程组缩并

$$\begin{pmatrix} m & 0 & 0 \\ 0 & m & 0 \\ 0 & 0 & J_C \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \ddot{x}_C \\ \ddot{y}_C \\ \ddot{\varphi} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} F_x^a \\ F_y^a \\ M_C^a \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} F_x^n \\ F_y^n \\ M_C^n \end{pmatrix}$$

$\mathbf{Z} \quad \ddot{\mathbf{q}} \quad \quad \hat{\mathbf{F}}^a \quad \quad \hat{\mathbf{F}}^n$



$$\mathbf{Z} \ddot{\mathbf{q}} = \hat{\mathbf{F}}^a + \hat{\mathbf{F}}^n$$

增广质量阵

位形加速度坐标阵

增广主动力阵

增广理想约束力阵

15



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

## 单刚体动力学问题

- 单刚体平面运动的动力学微分方程组由三个方程组成

$$m\ddot{x}_C = F_x^a + F_x^n$$

$$m\ddot{y}_C = F_y^a + F_y^n$$

$$J_C\ddot{\varphi} = M_C^a + M_C^n$$

- 动力学逆问题，刚体的运动已知
  - 通过方程组可求得作用于刚体的主动力(偶)与理想约束力(偶)的关系
  - 求解的未知量个数不能超过3



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

16



• 动力学正问题，作用于刚体的主动力(偶)

已知

– 如果刚体没受到约束，3个位形坐标未知

- 得到刚体质心的加速度和角加速度与主动力(矩)的关系
- 可通过积分方程组，得到位形坐标与速度的时间历程

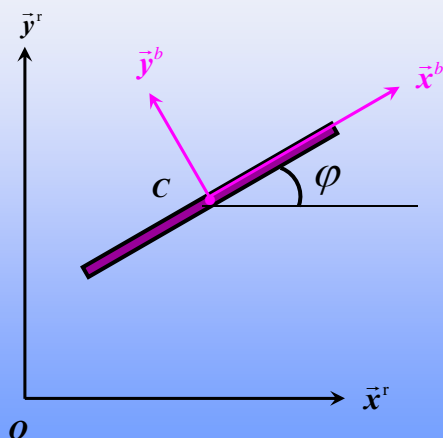
$$\begin{aligned} m\ddot{x}_C &= F_x^a + F_x^n \\ m\ddot{y}_C &= F_y^a + F_y^n \\ J_C\ddot{\varphi} &= M_C^a + M_C^n \end{aligned}$$

– 如果刚体受到约束，3个位形坐标未知，理想约束力未知

- 未知的变量超过方程的个数，必须附加方程



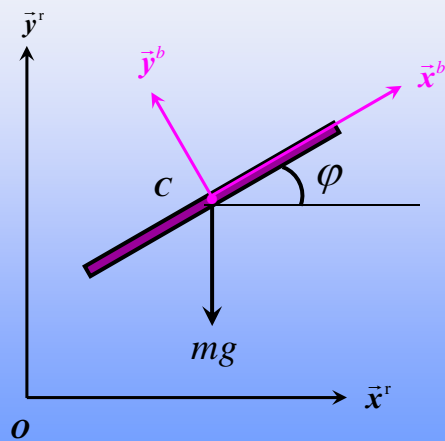
[例] 均质杆AB长为 $l$ ，质量为 $m$ 。不受约束。



位形坐标

$$\mathbf{q} = (x_C \quad y_C \quad \varphi)^T$$





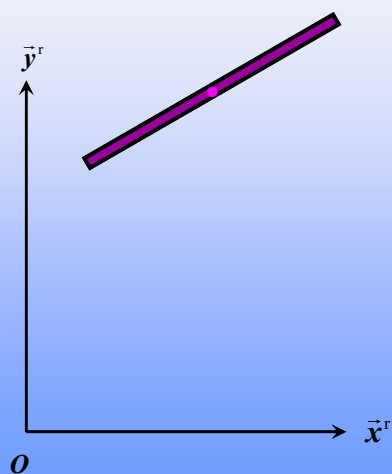
动力学方程:

$$\begin{aligned} m\ddot{x}_c &= 0 & \ddot{x}_c &= 0 \\ m\ddot{y}_c &= -mg & \ddot{y}_c &= -g \\ J_c\ddot{\phi} &= 0 & \ddot{\phi} &= 0 \end{aligned}$$

如何运动与初始条件有关

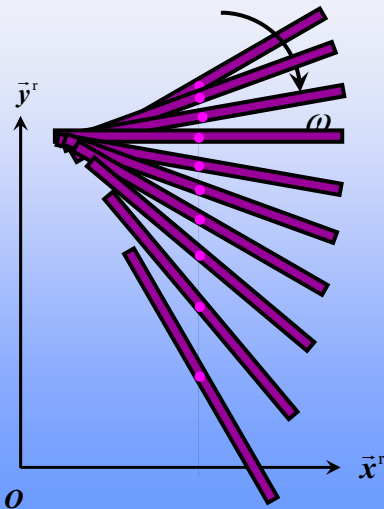


$$\dot{x}_c(0) = 0 \quad \dot{y}_c(0) = 0 \quad \dot{\phi}(0) = 0$$



刚体动力学/刚体的平面运动/一般方法/例

$$\dot{x}_C(0) = 0 \quad \dot{y}_C(0) = 0 \quad \dot{\phi}(0) \neq 0$$

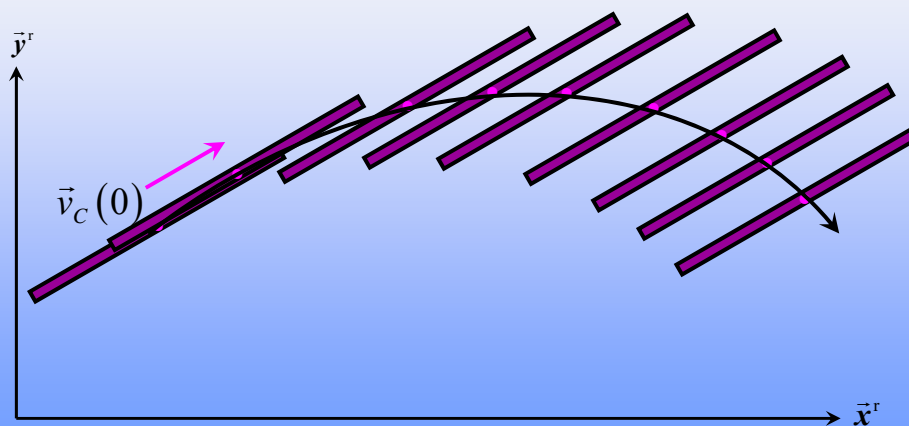


2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

21

刚体动力学/刚体的平面运动/一般方法/例

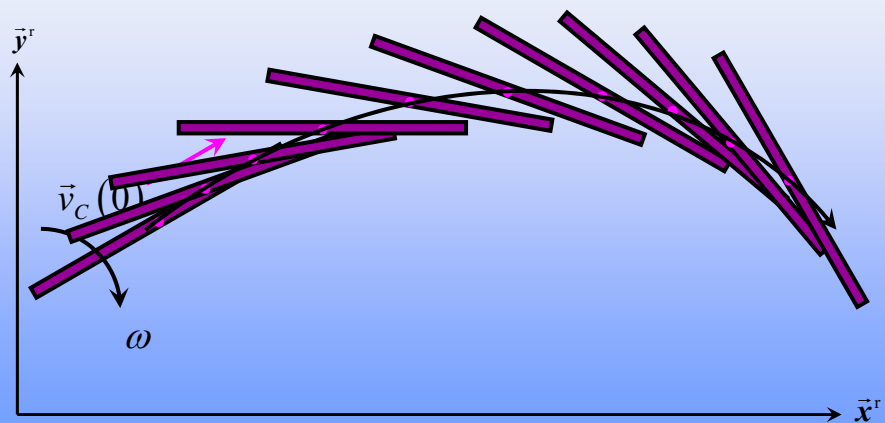
$$\dot{x}_C(0) \neq 0 \quad \dot{y}_C(0) \neq 0 \quad \dot{\phi}(0) = 0$$



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

22

$$\dot{x}_C(0) \neq 0 \quad \dot{y}_C(0) \neq 0 \quad \dot{\phi}(0) \neq 0$$



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

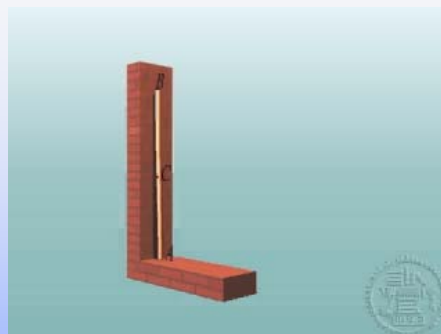
23

### [例]

均质杆 $AB$ 长为 $l$ ，质量为 $m$ 。  
当该杆由静止开始，在地面与墙面上无摩擦地滑动

**受约束刚体**

- 试建立杆的动力学方程
- 初始为静止状态，初始角为 $\varphi_0$ ，计算当杆下滑到角 $\varphi$ 位置瞬时的角速度 $\omega$
- 计算该瞬时杆受到的约束力
- 计算当杆与铅垂壁脱离时的角 $\varphi_1$
- 计算此瞬时杆的角速度与质心 $C$ 的水平运动速度



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

24

**[解] (a)建动力学方程**

惯性基  $O-\vec{e}$       连体基  $C-\vec{e}^b$

杆的运动为平面一般运动  
受力分析（一般位置）

主动力  $m\vec{g}$

理想约束力  $\vec{F}_{NA} \quad \vec{F}_{NB}$

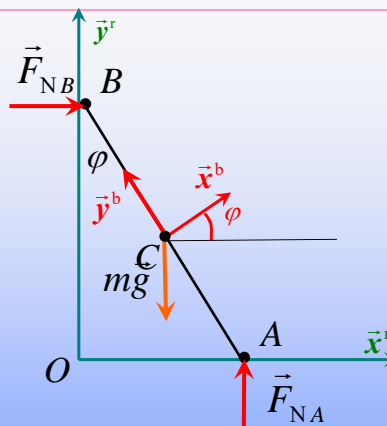
动力学方程

$$m\ddot{x}_C = F_{NB}$$

$$m\ddot{y}_C = F_{NA} - mg$$

$$\frac{ml^2}{12}\ddot{\varphi} = F_{NA}\frac{l}{2}\sin\varphi - F_{NB}\frac{l}{2}\cos\varphi$$

$$J_C = \frac{ml^2}{12}$$



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

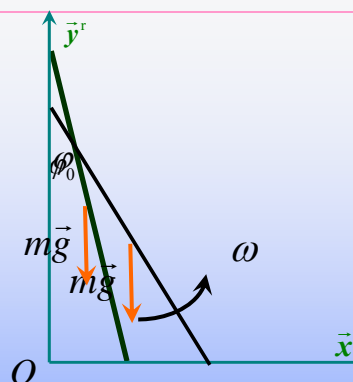
25

**(b)**

初始  $\varphi_0 \quad \omega_0 = 0$

当前  $\varphi \quad \omega?$

动力学正问题      已知主动力求运动



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

26

方程（一般位形）

$$m\ddot{x}_C = F_{NB}$$

$$m\ddot{y}_C = F_{NA} - mg$$

$$\frac{ml^2}{12}\ddot{\varphi} = F_{NA}\frac{l}{2}\sin\varphi - F_{NB}\frac{l}{2}\cos\varphi$$

未知量数(5)>方程数(3) 需附加2个方程

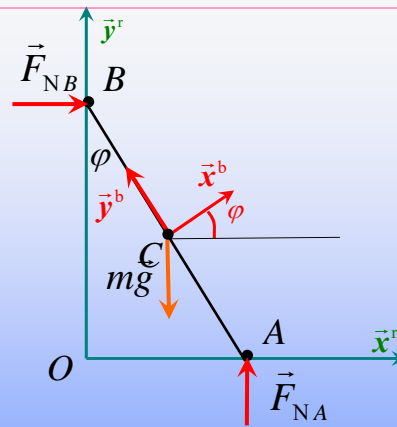
约束方程(一般位置)

$$x_C = \frac{l}{2}\sin\varphi, \quad y_C = \frac{l}{2}\cos\varphi$$

加速度约束方程

$$\ddot{x}_C = \frac{l}{2}\cos\varphi\ddot{\varphi} - \frac{l}{2}\sin\varphi\dot{\varphi}^2$$

$$\ddot{y}_C = -\frac{l}{2}\sin\varphi\ddot{\varphi} - \frac{l}{2}\cos\varphi\dot{\varphi}^2$$



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

27

补充运动学方程的另一方法



方程（一般位形）

$$m\ddot{x}_C = F_{NB}$$

$$m\ddot{y}_C = F_{NA} - mg$$

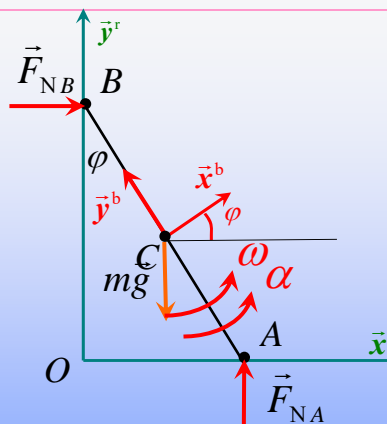
$$\frac{ml^2}{12}\ddot{\varphi} = F_{NA}\frac{l}{2}\sin\varphi - F_{NB}\frac{l}{2}\cos\varphi$$

未知量数(5)>方程数(3) 需附加2个方程

$\ddot{x}_C, \ddot{y}_C, \ddot{\varphi}$  之间的关系?

$$\vec{a}_A = \vec{a}_{tA}^e + \vec{a}_{\omega A}^e + \vec{a}_{\alpha A}^e$$

$$\vec{a}_B = \vec{a}_{tB}^e + \vec{a}_{\omega B}^e + \vec{a}_{\alpha B}^e$$



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

29

方程（一般位形）

$$m\ddot{x}_C = F_{NB}$$

$$m\ddot{y}_C = F_{NA} - mg$$

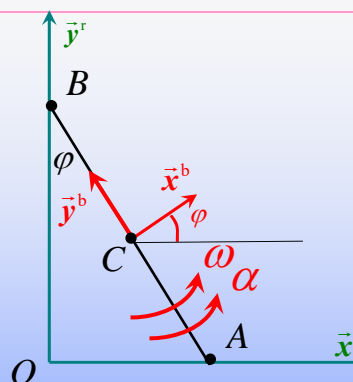
$$\frac{ml^2}{12}\ddot{\varphi} = F_{NA}\frac{l}{2}\sin\varphi - F_{NB}\frac{l}{2}\cos\varphi$$

未知量数(5)>方程数(3) 需附加2个方程

$\ddot{x}_C, \ddot{y}_C, \ddot{\varphi}$  之间的关系?

$$\vec{a}_A = \vec{a}_{tA}^e + \vec{a}_{\omega A}^e + \vec{a}_{\alpha A}^e \quad \vec{a}_{tA}^e = \vec{a}_C = \vec{a}_{Cx} + \vec{a}_{Cy}$$

$$a_{Cx} = \ddot{x}_C \quad a_{Cy} = \ddot{y}_C \quad a_{\omega A}^e = \dot{\varphi}^2 l / 2 \quad a_{\alpha A}^e = \ddot{\varphi} l / 2$$



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

30

$\ddot{x}_C, \ddot{y}_C, \ddot{\varphi}$  之间的关系?

$$\vec{a}_A = \vec{a}_{tA}^e + \vec{a}_{\omega A}^e + \vec{a}_{\alpha A}^e$$

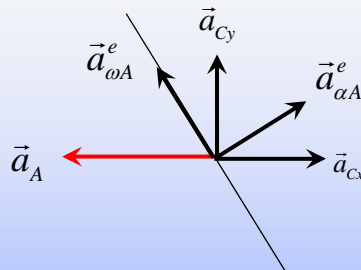
$$\vec{a}_{tA}^e = \vec{a}_C = \vec{a}_{Cx} + \vec{a}_{Cy}$$

$$a_{Cx} = \ddot{x}_C \quad a_{Cy} = \ddot{y}_C$$

$$a_{\omega A}^e = \dot{\varphi}^2 l / 2 \quad a_{\alpha A}^e = \ddot{\varphi} l / 2$$

$$\vec{y}^r: 0 = a_{Cy} + a_{\omega A}^e \cos \varphi + a_{\alpha A}^e \sin \varphi$$

$$\ddot{y}_C = -\frac{l}{2} \sin \varphi \ddot{\varphi} - \frac{l}{2} \cos \varphi \dot{\varphi}^2$$



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

$\ddot{x}_C, \ddot{y}_C, \ddot{\varphi}$  之间的关系?

$$\vec{a}_B = \vec{a}_{tB}^e + \vec{a}_{\omega B}^e + \vec{a}_{\alpha B}^e$$

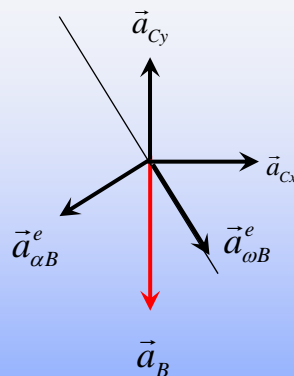
$$\vec{a}_{tB}^e = \vec{a}_C = \vec{a}_{Cx} + \vec{a}_{Cy}$$

$$a_{Cx} = \ddot{x}_C \quad a_{Cy} = \ddot{y}_C$$

$$a_{\omega B}^e = \dot{\varphi}^2 l / 2 \quad a_{\alpha B}^e = \ddot{\varphi} l / 2$$

$$\vec{x}^r: 0 = a_{Cx} + a_{\omega B}^e \sin \varphi - a_{\alpha B}^e \cos \varphi$$

$$\ddot{x}_C = \frac{l}{2} \cos \varphi \ddot{\varphi} - \frac{l}{2} \sin \varphi \dot{\varphi}^2$$



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学



## 另一方法 结束



刚体动力学/刚体的平面运动/一般方法/解

$$m\ddot{x}_C = F_{NB}$$

$$m\ddot{y}_C = F_{NA} - mg$$

$$\frac{ml^2}{12}\ddot{\varphi} = F_{NA}\frac{l}{2}\sin\varphi - F_{NB}\frac{l}{2}\cos\varphi$$

$$\ddot{x}_C = \frac{l}{2}\cos\varphi\ddot{\varphi} - \frac{l}{2}\sin\varphi\dot{\varphi}^2$$

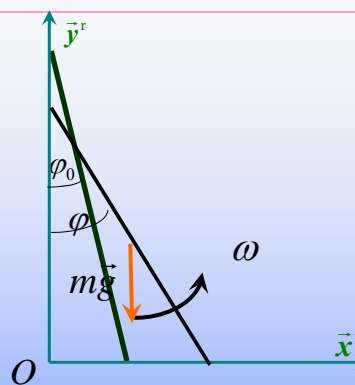
$$\ddot{y}_C = -\frac{l}{2}\sin\varphi\ddot{\varphi} - \frac{l}{2}\cos\varphi\dot{\varphi}^2$$

$$\ddot{\varphi} - \frac{3g}{2l}\sin\varphi = 0 \quad \dot{\varphi}d\varphi = \frac{3g}{2l}\sin\varphi d\varphi$$

$$\int_0^\omega \dot{\varphi}d\varphi = \int_{\varphi_0}^\varphi \frac{3g}{2l}\sin\varphi d\varphi$$

$$\ddot{\varphi} = \frac{d\dot{\varphi}}{d\varphi} \frac{d\varphi}{dt} = \dot{\varphi} \frac{d\dot{\varphi}}{d\varphi}$$

$$\omega = \dot{\varphi} = \sqrt{\frac{3g(\cos\varphi_0 - \cos\varphi)}{l}}$$



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

34

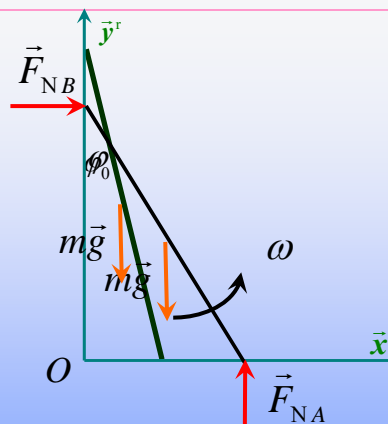
(c)

初始  $\varphi_0$   $\omega_0 = 0$

当前  $\varphi$   $\omega?$

$$\omega = \dot{\varphi} = \sqrt{\frac{3g(\cos\varphi_0 - \cos\varphi)}{l}}$$

当前  $F_{NA}?$   $F_{NB}?$



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

35

方程

$$m\ddot{x}_C = F_{NB}$$

$$m\ddot{y}_C = F_{NA} - mg$$

$$\frac{ml^2}{12}\ddot{\varphi} = F_{NA}\frac{l}{2}\sin\varphi - F_{NB}\frac{l}{2}\cos\varphi$$

$$\ddot{x}_C = \frac{l}{2}\cos\varphi\ddot{\varphi} - \frac{l}{2}\sin\varphi\dot{\varphi}^2$$

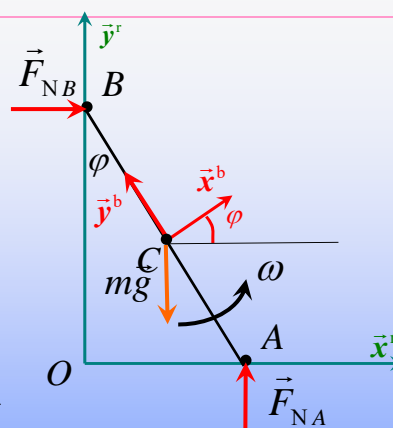
$$\ddot{y}_C = -\frac{l}{2}\sin\varphi\ddot{\varphi} - \frac{l}{2}\cos\varphi\dot{\varphi}^2$$

当前态  $\varphi$   $\omega = \dot{\varphi} = \sqrt{3g(\cos\varphi_0 - \cos\varphi)/l}$

$$\ddot{\varphi} - \frac{3g}{2l}\sin\varphi = 0$$

$$F_{NB} = \frac{3mg}{4}\sin\varphi(3\cos\varphi - 2\cos\varphi_0)$$

$$F_{NA} = m\ddot{y}_C + mg = mg\left[1 - \frac{3}{4}\sin^2\varphi - \frac{3}{2}\cos\varphi(\cos\varphi_0 - \cos\varphi)\right]$$



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

需要速度层面的信息

36

(d)

初始  $\varphi_0$   $\omega_0 = 0$ 过程  $\varphi$   $\omega$ 

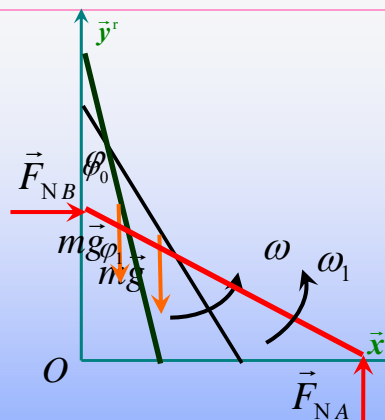
$$\omega = \dot{\varphi} = \sqrt{\frac{3g(\cos\varphi_0 - \cos\varphi)}{l}}$$

当前 杆与铅垂壁脱离瞬时

 $\varphi_1$ ?

何谓杆与铅垂壁脱离

$$F_{NB} = 0 \quad F_{NA} \neq 0$$

2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

37

求杆离壁时的姿态

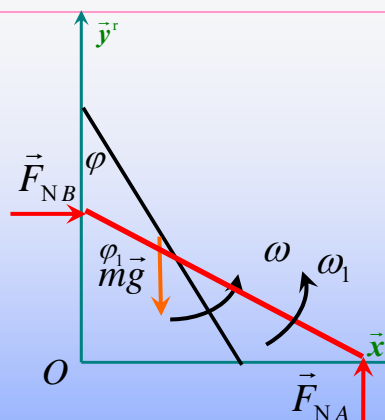
离壁条件  $F_{NB} = 0$ 

$$F_{NB} = \frac{3mg}{4} \sin\varphi (3\cos\varphi - 2\cos\varphi_0)$$

$$\frac{3mg}{4} \sin\varphi (3\cos\varphi - 2\cos\varphi_0) = 0$$

解1  $\sin\varphi = 0$  $\varphi^* = 0$  与题意不符解2  $3\cos\varphi - 2\cos\varphi_0 = 0$ 

$$\varphi_1 = \arccos\left(\frac{2}{3}\cos\varphi_0\right)$$



$\varphi_0(^{\circ})$	30	45	60
$\varphi_1(^{\circ})$	54.74	61.87	70.53

2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

38

(e)

初始  $\varphi_0$   $\omega_0 = 0$

过程  $\varphi$   $\omega$

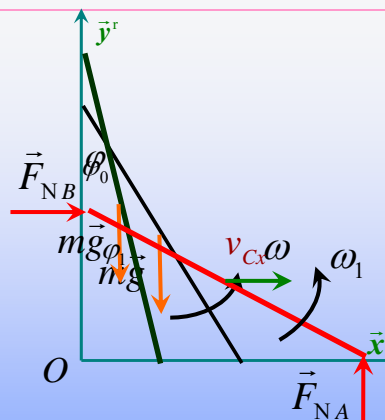
$$\omega = \dot{\varphi} = \sqrt{\frac{3g(\cos\varphi_0 - \cos\varphi)}{l}}$$

当前 杆与铅垂壁脱离瞬时

$$\varphi_1 = \arccos\left(\frac{2}{3}\cos\varphi_0\right)$$

$$\omega_1? \quad v_{Cx}?$$

运动学问题



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

39

(e)求杆离壁时位形速度(运动学问题)

离壁瞬时  $\varphi_1 = \arccos\left(\frac{2}{3}\cos\varphi_0\right)$

离壁瞬时杆角速度

$$\omega_1 = \sqrt{\frac{g}{l}\cos\varphi_0}$$

约束方程

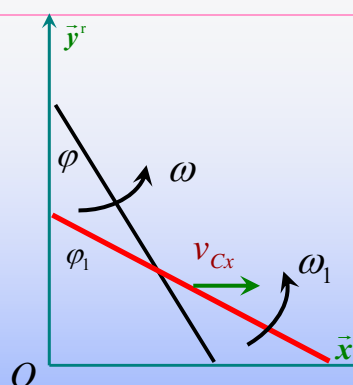
$$x_C = \frac{l}{2}\sin\varphi, \quad y_C = \frac{l}{2}\cos\varphi$$

速度约束方程

$$\dot{x}_C = \frac{l}{2}\dot{\varphi}\cos\varphi, \quad \dot{y}_C = -\frac{l}{2}\dot{\varphi}\sin\varphi$$

离壁瞬时质心水平速度

$$v_{Cx} = \dot{x}_C = \frac{l}{2}\omega_1\cos\varphi_1 = \frac{1}{3}\cos\varphi_0\sqrt{gl\cos\varphi_0}$$



$$\omega = \sqrt{3g(\cos\varphi_0 - \cos\varphi)/l}$$



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

运动学矢量瞬时分析法

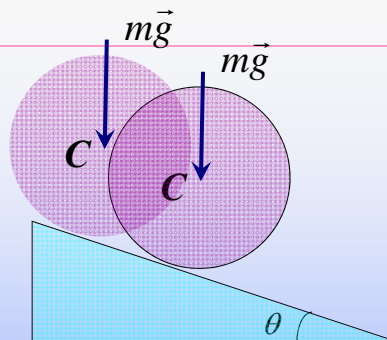
后续运动?

40

[例]

一均质圆柱质量为 $m$ ，半径为 $r$ ，无初速地放在倾斜角为 $\theta$ 的斜面上，不计滚阻力偶，考虑滑动摩擦力

试讨论圆柱运动的情况



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

41

[解] 惯性基  $O-\vec{e}$  连体基  $C-\vec{e}^b$

圆柱运动为平面一般运动

受力分析（一般位置）

重力  $m\vec{g}$

理想约束力  $\vec{F}_N$

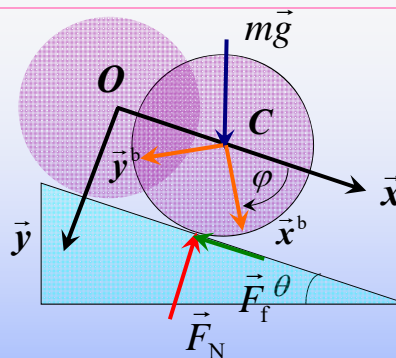
滑动摩擦力  $\vec{F}_f$

圆柱与斜面的相对光滑程度  
不同会产生不同的摩擦效应

(a) 理想光滑

(b) 非常粗糙

(c) 两者之间



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

42

[解] (a)圆柱与斜面理想光滑

无滑动摩擦力

受力分析 (一般位置)

重力  $m\vec{g}$

理想约束力  $\vec{F}_N$

圆柱运动为平面一般运动

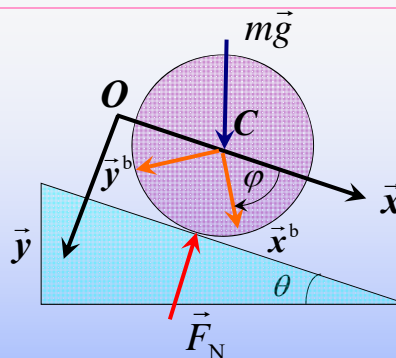
动力学方程

$$m\ddot{x}_C = mg \sin \theta$$

$$m\ddot{y}_C = mg \cos \theta - F_N$$

$$\frac{mr^2}{2} \ddot{\varphi} = 0$$

$$J_C = \frac{mr^2}{2}$$



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

43

动力学方程

$$m\ddot{x}_C = mg \sin \theta$$

$$m\ddot{y}_C = mg \cos \theta - F_N$$

$$\frac{mr^2}{2} \ddot{\varphi} = 0$$

未知量数(4)>方程数(3) 需附加1个方程

约束方程(一般位置)

$$y_C \equiv 0 \quad \ddot{y}_C \equiv 0 \quad F_N = mg \cos \theta$$

求解

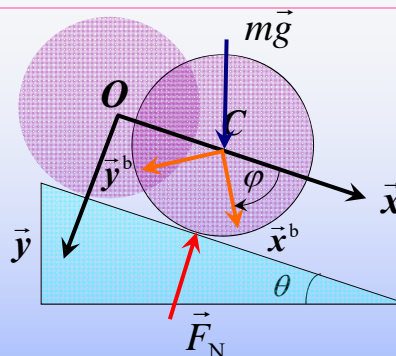
$$t=0 \quad \varphi_0=0 \quad \dot{\varphi}_0=0$$

$$\varphi(t)=0$$

$$x_C=0 \quad \dot{x}_C=0$$

$$x_C(t) = \frac{1}{2} g t^2 \sin \theta$$

圆柱匀加速度斜面平移下滑



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

44

(b)圆柱与斜面**非常粗糙**

受力分析 (一般位置)

重力  $m\vec{g}$   
理想约束力  $\vec{F}_N$  未知  
滑动摩擦力  $\vec{F}_f$  未知

?  ~~$F_f = fF_N$~~  临界状态?

圆柱运动为平面一般运动

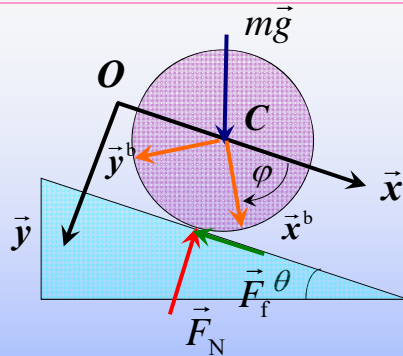
动力学方程

$$m\ddot{x}_C = mg \sin \theta - F_f$$

$$m\ddot{y}_C = mg \cos \theta - F_N$$

$$\frac{mr^2}{2} \ddot{\varphi} = F_f r$$

$$J_C = \frac{mr^2}{2}$$



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

45

动力学方程

$$m\ddot{x}_C = mg \sin \theta - F_f$$

$$m\ddot{y}_C = mg \cos \theta - F_N$$

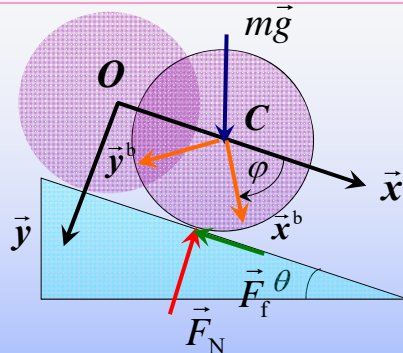
$$\frac{mr^2}{2} \ddot{\varphi} = F_f r$$

未知量数(5) > 方程数(3) 需附加2个方程  
约束方程(一般位置)

$$y_C \equiv 0 \quad \ddot{y}_C \equiv 0 \quad F_N = mg \cos \theta$$

$$\text{纯滚动} \quad x_C = r\varphi \quad \ddot{x}_C = r\ddot{\varphi}$$

构成封闭的方程组



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

46

$$m\ddot{x}_C = mg \sin \theta - F_f$$

$$\frac{mr^2}{2} \ddot{\varphi} = F_f r$$

$$\ddot{x}_C = r \ddot{\varphi}$$

未知量数(3)=方程数(3)

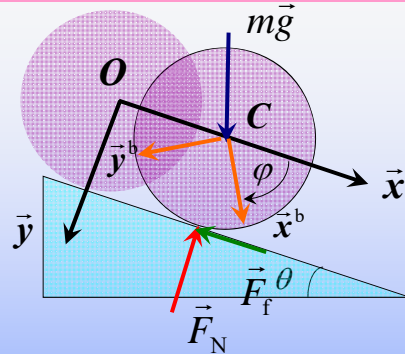
$$\ddot{x}_C = \frac{2}{3} g \sin \theta$$

求解  $t=0 \quad x_C=0 \quad \dot{x}_C=0$

$$x_C(t) = \frac{2}{3} g t^2 \sin \theta \quad \varphi(t) = \frac{2}{3r} g t^2 \sin \theta$$

圆柱沿斜面纯滚动，质心的加速度不变

$$F_f = \frac{1}{3} mg \sin \theta$$



$$F_f = \frac{m}{2} \ddot{x}_C$$

$$x_C = r \varphi$$



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

47

讨论  $F_f = \frac{1}{3} mg \sin \theta$

$$F_N = mg \cos \theta$$

斜面极限静摩擦力

$$F_m = f_s mg \cos \theta$$

圆柱与斜面无相对滑动的条件

$$F_m \geq F_f$$

$$f_s mg \cos \theta \geq \frac{1}{3} mg \sin \theta$$

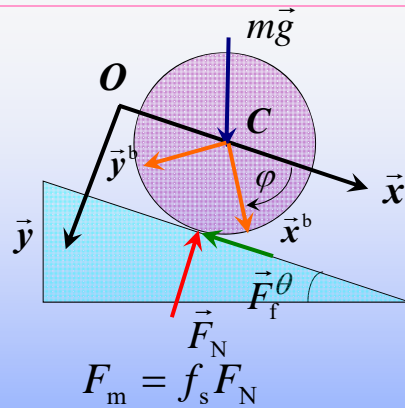
$$f_s \geq \frac{1}{3} \tan \theta$$

圆柱在斜面纯滚动的条件

非常粗糙的含义

$$f_s < \frac{1}{3} \tan \theta$$

圆柱在斜面将又滚又滑



$$F_m = f_s F_N$$



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

48



### 讨论

$$f_s \geq \frac{1}{3} \tan \theta \quad \text{圆柱在斜面纯滚动的条件}$$

**非常粗糙**的含义

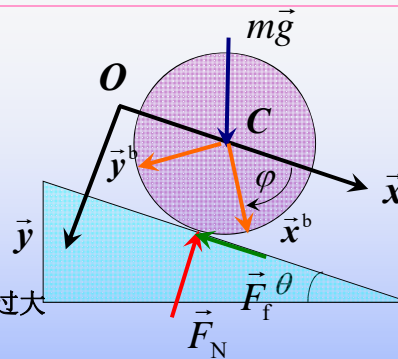
当摩擦因数给定  $f_s$

纯滚动与斜面的倾角有关，该角不能过大

当斜面的倾角给定  $\theta$

摩擦因数愈大，纯滚动愈能发生

$$f_s < \frac{1}{3} \tan \theta \quad \text{圆柱在斜面将又滚又滑}$$



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

49

(c) 圆柱与斜面**不很粗糙**  $f_s < \frac{1}{3} \tan \theta$

受力分析（一般位置）

重力  $m\vec{g}$

理想约束力  $\vec{F}_N$  未知

滑动摩擦力  $\vec{F}_f$  ?  $F_f = fF_N$

$$F_f = fF_N \text{sign}(v_D)$$

$$\text{sign}(v_D) = \begin{cases} 1 & \text{当 } v_D > 0 \\ -1 & \text{当 } v_D < 0 \end{cases}$$

$$\vec{v}_D = \vec{v}_{tD}^e + \vec{v}_{\omega D}^e$$

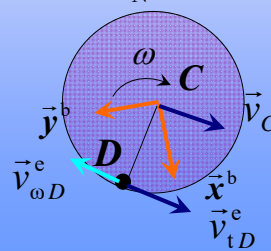
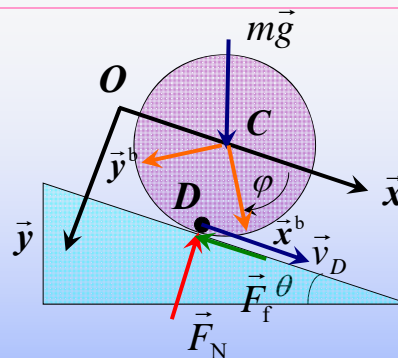
$$v_{tD}^e = v_C$$

$$v_{\omega D}^e = r\omega = r\dot{\phi}$$

$$v_D = v_{tD}^e - v_{\omega D}^e$$

$$= \dot{x}_C - r\dot{\phi}$$

$$F_f = fF_N \text{sign}(\dot{x}_C - r\dot{\phi})$$



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

50

### 动力学方程

$$m\ddot{x}_C = mg \sin \theta - fF_N \text{sign}(\dot{x}_C - r\dot{\phi})$$

$$m\ddot{y}_C = mg \cos \theta - F_N$$

$$\frac{mr^2}{2}\ddot{\phi} = fF_N r \text{sign}(\dot{x}_C - r\dot{\phi})$$

未知量数(4)>方程数(3) 需附加1个方程  
约束方程(一般位置)

$$y_C \equiv 0 \quad \ddot{y}_C \equiv 0 \quad F_N = mg \cos \theta$$

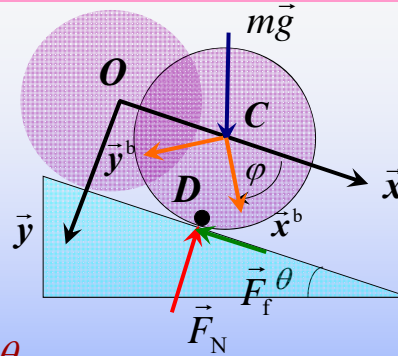
$$\begin{aligned} \ddot{x}_C &= g \sin \theta - fg \cos \theta \text{sign}(\dot{x}_C - r\dot{\phi}) \\ \ddot{\phi} &= 2 \frac{fg}{r} \cos \theta \text{sign}(\dot{x}_C - r\dot{\phi}) \end{aligned} \quad \text{封闭} \quad \begin{aligned} x_C(t) \\ \phi(t) \end{aligned}$$

具体如何运动与初始条件有关!



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

51



讨论 1: 初始条件  $\dot{x}_{C0} = 0, \dot{\phi}_0 = 0$

$$\ddot{x}_C = g \sin \theta - fg \cos \theta$$

$$\ddot{\phi} = 2 \frac{fg}{r} \cos \theta$$

$$\dot{x}_C = (g \sin \theta - fg \cos \theta)t$$

$$r\dot{\phi} = 2fg \cos \theta t$$

$$\dot{x}_C - r\dot{\phi} = (g \sin \theta - 3fg \cos \theta)t$$

$$= g \cos \theta (tg \theta - 3f)t > 0$$

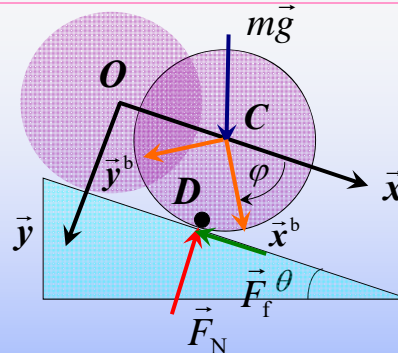
摩擦力方向始终斜面向上

质心速度、滚动角速度均越来越大



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

52



讨论 2: 初始条件  $\dot{x}_{C0} = 0, \dot{\phi}_0 \neq 0$

$$\ddot{x}_C = g \sin \theta + fg \cos \theta$$

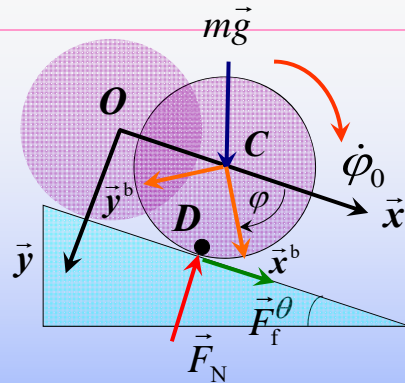
$$\ddot{\phi} = -2 \frac{fg}{r} \cos \theta$$

$$\dot{x}_C = (g \sin \theta + fg \cos \theta)t$$

$$r\dot{\phi} = r\dot{\phi}(0) - 2fg \cos \theta t$$

$$\dot{x}_C - r\dot{\phi} = (g \sin \theta + 3fg \cos \theta)t - r\dot{\phi}_0 = 0$$

$$t_1 = \frac{r\dot{\phi}_0}{g \sin \theta + 3fg \cos \theta}$$



摩擦力方向斜面向下

质心速度增大、角速度减小



2018年11月24日

理论力学CAI 刚体动力学

$t \leq t_1$



53

讨论 2: 初始条件  $\dot{x}_{C0} = 0, \dot{\phi}_0 \neq 0$

$$t > t_1 \quad \ddot{x}_C = g \sin \theta - fg \cos \theta$$

$$\ddot{\phi} = +2 \frac{fg}{r} \cos \theta$$

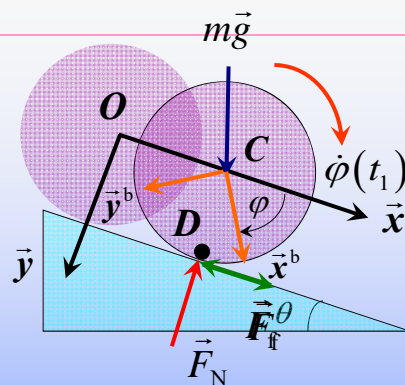
$$\dot{x}_C = (g \sin \theta - fg \cos \theta)t'$$

$$r\dot{\phi} = 2fg \cos \theta t'$$

$$\begin{aligned} \dot{x}_C - r\dot{\phi} &= (g \sin \theta - 3fg \cos \theta)t' \\ &= g \cos \theta (tg \theta - 3f)t' > 0 \end{aligned}$$

摩擦力方向斜面向上

质心速度始终增大、角速度增大



可见摩擦力起着调节又滚又滑的过程的作用



2018年11月

理论力学CAI 刚体动力学



54

## • 动力学正问题小结

– 如果刚体受到约束，3个位形坐标未知，理想约束力未知

- 未知的变量超过方程的个数，必须附加方程
- 刚体位形坐标的加速度层次上的关系可以作为附加方程
- 也可利用运动学方法，直接寻找加速度关系
- 对于未知的非理想约束力，还需增加一些描述非理想约束力关系式（如摩擦）

$$\begin{aligned} m\ddot{x}_C &= F_x^a + F_x^n \\ m\ddot{y}_C &= F_y^a + F_y^n \\ J_C\ddot{\phi} &= M_C^a + M_C^n \end{aligned}$$



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

56

## • 动力学正问题解题过程

$$\begin{aligned} m\ddot{x}_C &= F_x^a + F_x^n \\ m\ddot{y}_C &= F_y^a + F_y^n \\ J_C\ddot{\phi} &= M_C^a + M_C^n \\ \Phi_q \ddot{q} &= \gamma \end{aligned}$$

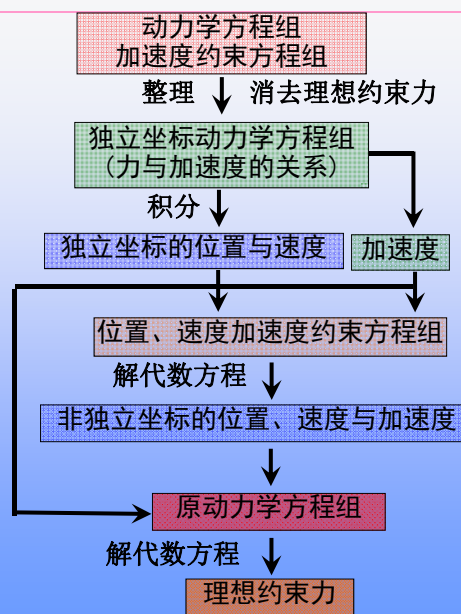
$$M\ddot{w} = F^a$$

$$w \quad \dot{w}$$

$$\Phi = 0 \quad \Phi_q \dot{q} = -\Phi_t \quad \Phi_q \ddot{q} = \gamma$$

$$u \quad \dot{u} \quad \ddot{u}$$

$$F_x^n \quad F_y^n \quad M_C^n$$



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

57

# 刚体系动力学方程一般形式

刚体系  $B_i$  ( $i=1,2,\dots,N$ )

$B_i$  所受的外力

主动力系

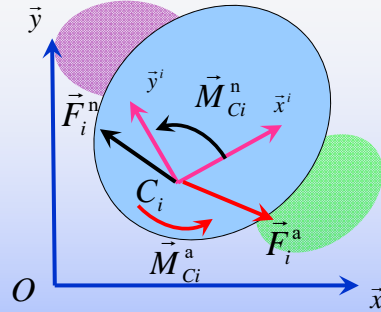
$$\text{主矢 } \vec{F}_i^a \quad \vec{e}: \mathbf{F}_i^a = (F_{xi}^a \quad F_{yi}^a)^T$$

$$\text{主矩 } \vec{M}_{Ci}^a = M_{Ci}^a \vec{z}$$

理想约束力系 包括刚体间的理想约束力

$$\text{主矢 } \vec{F}_i^n \quad \vec{e}: \mathbf{F}_i^n = (F_{xi}^n \quad F_{yi}^n)^T$$

$$\text{主矩 } \vec{M}_{Ci}^n = M_{Ci}^n \vec{z}$$



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

58

# 刚体系动力学方程组

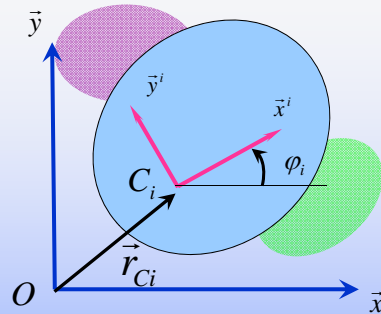
$$m_i \ddot{x}_{Ci} = F_{xi}^a + F_{xi}^n$$

$$m_i \ddot{y}_{Ci} = F_{yi}^a + F_{yi}^n \quad (i=1,2,\dots,N)$$

$$J_{Ci} \ddot{\varphi}_i = M_{Ci}^a + M_{Ci}^n$$

$$\mathbf{Z}_i \ddot{\mathbf{q}}_i = \hat{\mathbf{F}}_i^a + \hat{\mathbf{F}}_i^n \quad (i=1,2,\dots,N)$$

$$\mathbf{Z}_i = \begin{pmatrix} m_i & 0 & 0 \\ 0 & m_i & 0 \\ 0 & 0 & J_{Ci} \end{pmatrix}, \quad \mathbf{q}_i = \begin{pmatrix} x_{Ci} \\ y_{Ci} \\ \varphi_i \end{pmatrix}, \quad \hat{\mathbf{F}}_i^a = \begin{pmatrix} F_{ix}^a \\ F_{iy}^a \\ M_{Ci}^a \end{pmatrix}, \quad \hat{\mathbf{F}}_i^n = \begin{pmatrix} F_{ix}^n \\ F_{iy}^n \\ M_{Ci}^n \end{pmatrix}$$



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

59

### 刚体系动力学方程组

$$\mathbf{Z}_i \ddot{\mathbf{q}}_i = \hat{\mathbf{F}}_i^a + \hat{\mathbf{F}}_i^n \quad (i=1,2,\dots,N)$$

$$\mathbf{Z}_i = \begin{pmatrix} m_i & 0 & 0 \\ 0 & m_i & 0 \\ 0 & 0 & J_{Ci} \end{pmatrix}, \quad \mathbf{q}_i = \begin{pmatrix} x_{Ci} \\ y_{Ci} \\ \varphi_i \end{pmatrix}, \quad \hat{\mathbf{F}}_i^a = \begin{pmatrix} F_{ix}^a \\ F_{iy}^a \\ M_{Ci}^a \end{pmatrix}, \quad \hat{\mathbf{F}}_i^n = \begin{pmatrix} F_{ix}^n \\ F_{iy}^n \\ M_{Ci}^n \end{pmatrix}$$

组集

$$\begin{pmatrix} \mathbf{Z}_1 & \mathbf{0} & \dots & \mathbf{0} \\ \mathbf{0} & \mathbf{Z}_2 & \dots & \mathbf{0} \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ \mathbf{0} & \mathbf{0} & \dots & \mathbf{Z}_N \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \ddot{\mathbf{q}}_1 \\ \ddot{\mathbf{q}}_2 \\ \vdots \\ \ddot{\mathbf{q}}_N \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \hat{\mathbf{F}}_1^a \\ \hat{\mathbf{F}}_2^a \\ \vdots \\ \hat{\mathbf{F}}_N^a \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} \hat{\mathbf{F}}_1^n \\ \hat{\mathbf{F}}_2^n \\ \vdots \\ \hat{\mathbf{F}}_N^n \end{pmatrix} \quad \mathbf{Z}\ddot{\mathbf{q}} = \hat{\mathbf{F}}^a + \hat{\mathbf{F}}^n$$

$\mathbf{Z} \quad \ddot{\mathbf{q}} \quad \hat{\mathbf{F}}^a \quad \hat{\mathbf{F}}^n$



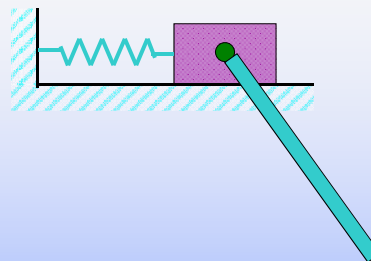
### 刚体系动力学问题

- 对于 $N$ 个刚体作平面运动的系统，可以系统的每一个刚体为单位，定义它们的位形坐标，建立动力学方程
  - 位形坐标与方程的个数均为 $3N$
- 有多少未知的理想约束力需增加多少的加速度约束关系
  - 约束包括刚体间的约束



[例]

图示机构由均质滑块和长为 $2l$ 的均质杆组成。  
刚度为 $k$ 的线弹簧连接滑块与墙面。  
滑块在光滑的水平面滑动，均质杆由转动铰悬挂在滑块的质心 $C_1$ 上可在铅垂面内摆动。滑块和摆杆质量分别为 $m_1$ 和 $m_2$



试建立系统的动力学方程



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

62

[解] 惯性基  $O - \vec{e}$  点 $O$ 在弹簧原长处

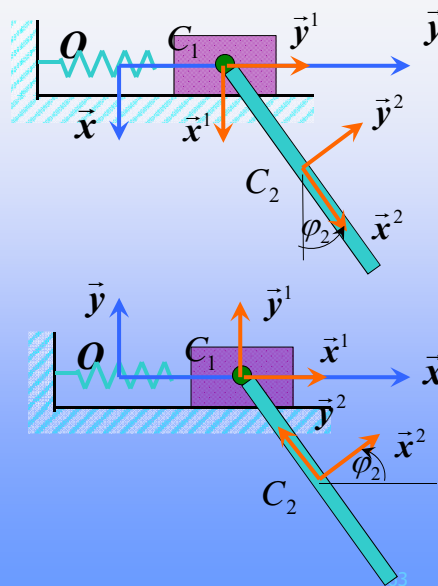
滑块连体基  $C_1 - \vec{e}^1$   
摆杆连体基  $C_2 - \vec{e}^2$

坐标基的选取是人为的

考虑建立约束方程的方便

连体基的基点在惯性基的第1象限

姿态角为锐角



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

刚体动力学/刚体的平面运动/一般方法/解

惯性基  $O-\vec{e}$  点 $O$ 在弹簧原长处

受力分析（一般位置）

滑块

重力  $m_1 \vec{g}$

线弹性力

$$F_s = ky_1$$

滑槽理想约束力

$$\vec{F}_{N1} \quad M_1$$

设定正向

铰理想约束力

$$\vec{F}_{1x} \quad \vec{F}_{1y}$$

设定正向

摆杆

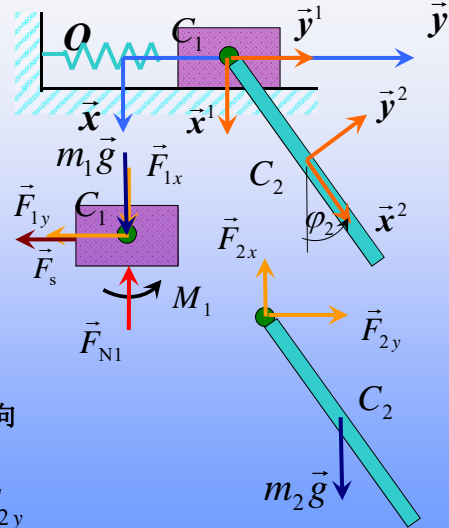
重力  $m_2 \vec{g}$

铰理想约束力

$$\vec{F}_{2x} \quad \vec{F}_{2y}$$

设定正向

$$F_{1x} = F_{2x} \quad F_{1y} = F_{2y}$$



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

64

刚体动力学/刚体的平面运动/一般方法/解

惯性基  $O-\vec{e}$  点 $O$ 在弹簧原长处

滑块连体基  $C_1-\vec{e}^1 \quad q_1 = (x_1 \quad y_1 \quad \phi_1)^T$

摆杆连体基  $C_2-\vec{e}^2 \quad q_2 = (x_2 \quad y_2 \quad \phi_2)^T$

动力学方程

滑块

$$m_1 \ddot{x}_1 = -F_{N1} + m_1 g + F_{1x}$$

$$m_1 \ddot{y}_1 = -ky_1 - F_{1y}$$

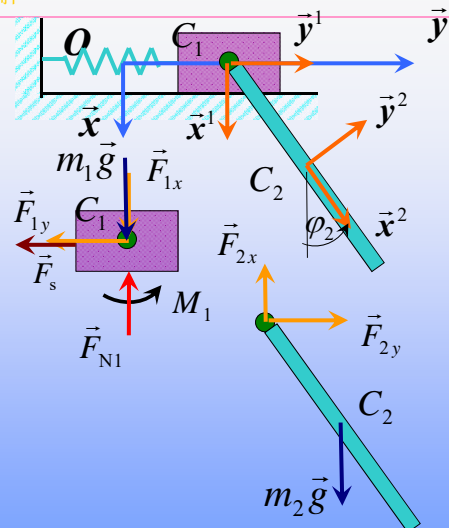
$$J_1 \ddot{\phi}_1 = M_1$$

摆杆

$$m_2 \ddot{x}_2 = -F_{2x} + m_2 g$$

$$m_2 \ddot{y}_2 = F_{2y}$$

$$\frac{1}{3} m_2 l^2 \ddot{\phi}_2 = -F_{2y} l \cos \phi_2 - F_{2x} l \sin \phi_2$$



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

65



### 动力学方程

$$m_1 \ddot{x}_1 = -F_{N1} + m_1 g + F_{1x}$$

$$m_1 \ddot{y}_1 = -ky_1 - F_{1y}$$

$$J_1 \ddot{\phi}_1 = M_1$$

$$m_2 \ddot{x}_2 = -F_{2x} + m_2 g$$

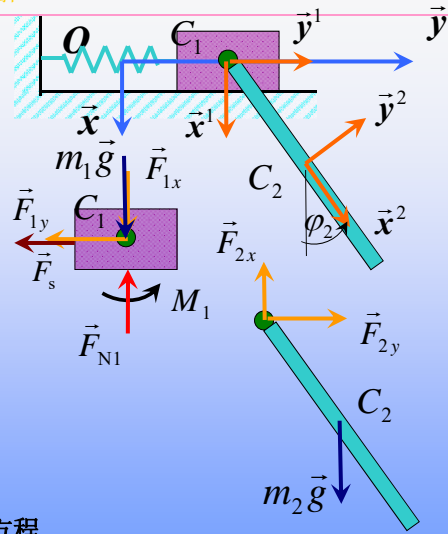
$$m_2 \ddot{y}_2 = F_{2y}$$

$$\frac{1}{3} m_2 l^2 \ddot{\phi}_2 = -F_{2y} l \cos \phi_2 - F_{2x} l \sin \phi_2$$

$$F_{1x} = F_{2x}$$

$$F_{1y} = F_{2y}$$

未知量数(12) > 方程数(8) 需附加4个方程



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

66

### 约束方程(一般位置)

$$\underline{x_1 \equiv 0} \quad \underline{\dot{x}_1 \equiv 0}$$

$$\underline{\phi_1 \equiv 0} \quad \underline{\dot{\phi}_1 \equiv 0}$$

铰  $C_1$

$$x_2 = \underline{x_1} + l \cos \phi_2$$

$$y_2 = y_1 + l \sin \phi_2$$

求导

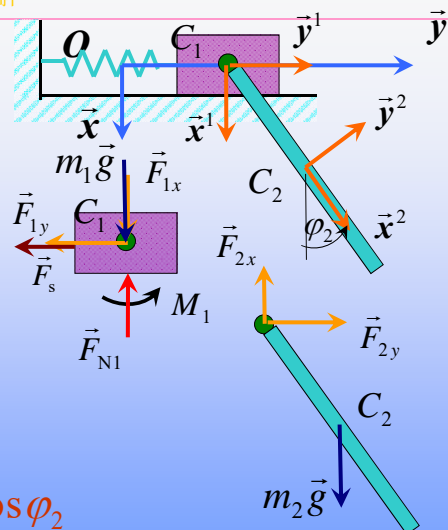
$$\dot{x}_2 = -l \dot{\phi}_2 \sin \phi_2$$

$$\dot{y}_2 = \dot{y}_1 + l \dot{\phi}_2 \cos \phi_2$$

求导

$$\ddot{x}_2 = -l \ddot{\phi}_2 \sin \phi_2 - l \dot{\phi}_2^2 \cos \phi_2$$

$$\ddot{y}_2 = \ddot{y}_1 + l \ddot{\phi}_2 \cos \phi_2 - l \dot{\phi}_2^2 \sin \phi_2$$



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

67

约束方程与连体基选择有关

滑块连体基  $C_1 - \vec{e}^1$   
摆杆连体基  $C_2 - \vec{e}^2$

$$x_1 \equiv 0 \quad \varphi_1 \equiv 0$$

$$x_2 = x_1 + l \cos \varphi_2$$

$$y_2 = y_1 + l \sin \varphi_2$$

对于第二种基

$$y_1 \equiv 0 \quad \varphi_1 \equiv 0$$

铰  $C_1$

$$x_2 = x_1 + l \sin \varphi_2$$

$$-y_2 = y_1 + l \cos \varphi_2$$

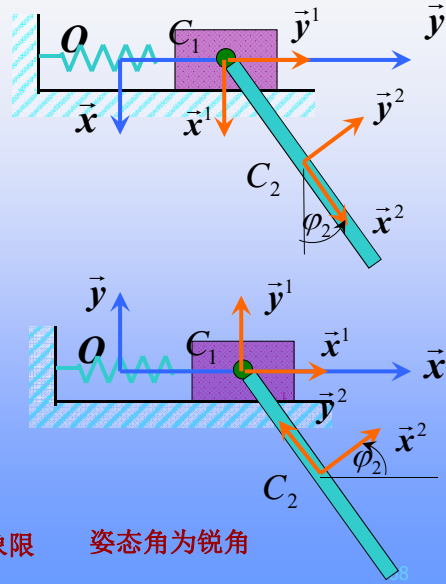
建议



2018年  
理论力学CAI 刚体动力学

连体基的基点在惯性基的第1象限

姿态角为锐角



约束方程与连体基选择有关

滑块连体基  $C_1 - \vec{e}^1$   
摆杆连体基  $C_2 - \vec{e}^2$

$$x_1 \equiv 0 \quad \varphi_1 \equiv 0$$

$$x_2 = x_1 + l \cos \varphi_2$$

$$y_2 = y_1 + l \sin \varphi_2$$

$$\dot{x}_2 = \dot{x}_1 - l \dot{\varphi}_2 \sin \varphi_2$$

$$\dot{y}_2 = \dot{y}_1 + l \dot{\varphi}_2 \cos \varphi_2$$

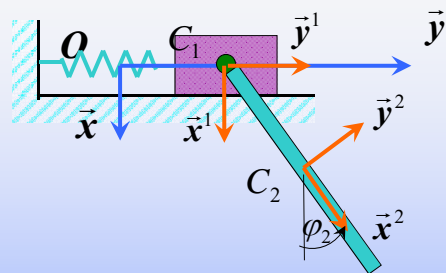
$$\ddot{x}_2 = \ddot{x}_1 - l \ddot{\varphi}_2 \sin \varphi_2 - l \dot{\varphi}_2^2 \cos \varphi_2$$

$$\ddot{y}_2 = \ddot{y}_1 + l \ddot{\varphi}_2 \cos \varphi_2 - l \dot{\varphi}_2^2 \sin \varphi_2$$



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

69



动力学方程

$$m_1 \ddot{x}_1 = -F_{N1} + m_1 g + \underline{F_{1x}} = 0$$

$$m_1 \ddot{y}_1 = -ky_1 - \underline{F_{1y}}$$

$$J_1 \ddot{\phi}_1 = M_1 = 0$$

$$m_2 \ddot{x}_2 = -F_{2x} + m_2 g$$

$$m_2 \ddot{y}_2 = F_{2y}$$

$$\frac{1}{3} m_2 l^2 \ddot{\phi}_2 = -F_{2y} l \cos \phi_2 - F_{2x} l \sin \phi_2$$

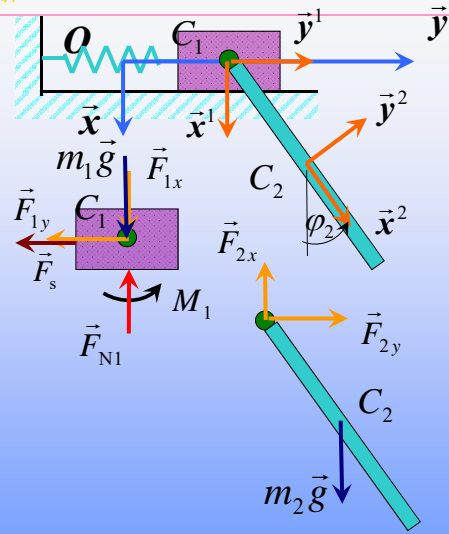
$$\underline{\ddot{x}_1} \equiv 0 \quad \underline{\ddot{\phi}_1} \equiv 0$$

$$\ddot{x}_2 = \cancel{\ddot{x}_1} - l \ddot{\phi}_2 \sin \phi_2 - l \dot{\phi}_2^2 \cos \phi_2$$

$$\ddot{y}_2 = \ddot{y}_1 + l \ddot{\phi}_2 \cos \phi_2 - l \dot{\phi}_2^2 \sin \phi_2$$

$$\underline{F_{1x} = F_{2x}} \quad \underline{F_{1y} = F_{2y}}$$

未知量数(12)=方程数(12)



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

70

$$\underline{m_1 \ddot{y}_1} = -ky_1 - \underline{F_{2y}}$$

$$\underline{m_2 \ddot{x}_2} = -\underline{F_{2x}} + m_2 g$$

$$\underline{m_2 \ddot{y}_2} = \underline{F_{2y}}$$

$$\underline{\frac{1}{3} m_2 l^2 \ddot{\phi}_2} = \underline{-F_{2y} l \cos \phi_2} - \underline{F_{2x} l \sin \phi_2}$$

$$\underline{\ddot{x}_2} = -l \ddot{\phi}_2 \sin \phi_2 - l \dot{\phi}_2^2 \cos \phi_2$$

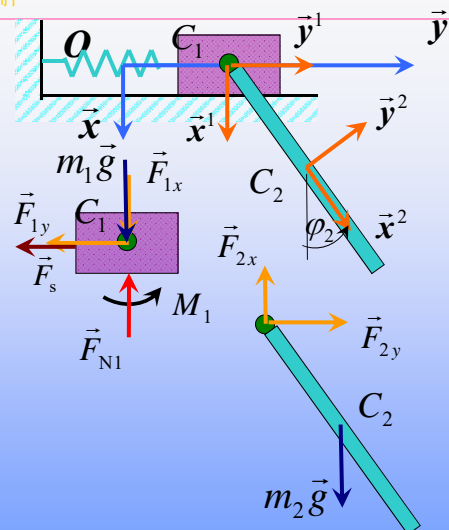
$$\underline{\ddot{y}_2} = \ddot{y}_1 + l \ddot{\phi}_2 \cos \phi_2 - l \dot{\phi}_2^2 \sin \phi_2$$

变量  $y_1$   $x_2$   $y_2$   $\phi_2$   $F_{2x}$   $F_{2y}$

方程个数=变量个数 方程封闭

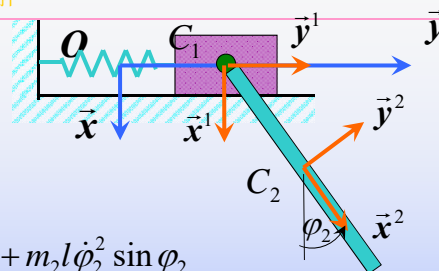
消去理想约束力方程可化简

两个变量的封闭方程组  $y_1$   $\phi_2$



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

71



$$(m_1 + m_2)\ddot{y}_1 + m_2 l \ddot{\varphi}_2 \cos \varphi_2 = -ky_1 + m_2 l \dot{\varphi}_2^2 \sin \varphi_2$$

$$\ddot{y}_1 \cos \varphi_2 + \frac{4}{3} l \ddot{\varphi}_2 = -g \sin \varphi_2$$

变量的个数=系统的自由度数 方程封闭

变量  $y_1$   $\varphi_2$  方程不含未知的理想约束力



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

72

讨论

$$(m_1 + m_2)\ddot{y}_1 + m_2 l \ddot{\varphi}_2 \cos \varphi_2 = -ky_1 + m_2 l \dot{\varphi}_2^2 \sin \varphi_2$$

$$\ddot{y}_1 \cos \varphi_2 + \frac{4}{3} l \ddot{\varphi}_2 = -g \sin \varphi_2$$

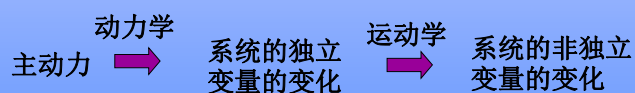
系统位形坐标

$$\mathbf{q}_1 = (x_1 \ y_1 \ \varphi_1)^T \quad \mathbf{q}_2 = (x_2 \ y_2 \ \varphi_2)^T$$

系统有4个约束方程

变量  $y_1$   $\varphi_2$  是系统的独立变量

求解正动力学问题的另一个途径



求未知约束力?



2018年11月24日  
理论力学CAI 刚体动力学

73

## 处理动力学问题的一般方法小结

- 动力学问题的求解规模与系统刚体的个数有关
  - 刚体的个数为 $N$ ，系统的位形坐标为 $n=3N$ ，动力学方程的个数也为 $n$
- 对于存在约束的系统，动力学方程中将出现未知的理想约束力
  - 如果它们个数为 $s$ 。对于动力学正问题，需要补充 $s$ 个独立的加速度约束关系式
- 通过消去理想约束力，动力学方程可缩并为 $\delta=3N-s$ 个方程
  - 变量为系统的独立坐标

