

# 第十四章

## 虚位移原理



## § 14-1 约束·虚位移·虚功

### 1 约束及其分类

限制质点或质点系运动的条件称为**约束**。

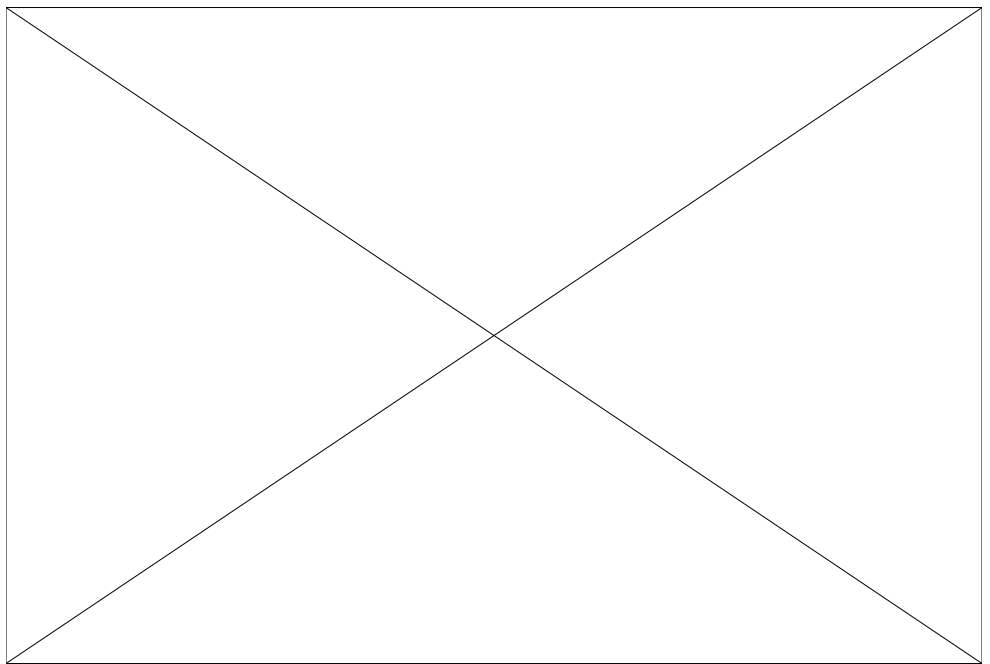
限制条件的数学方程称为**约束方程**。

#### (1) 几何约束和运动约束

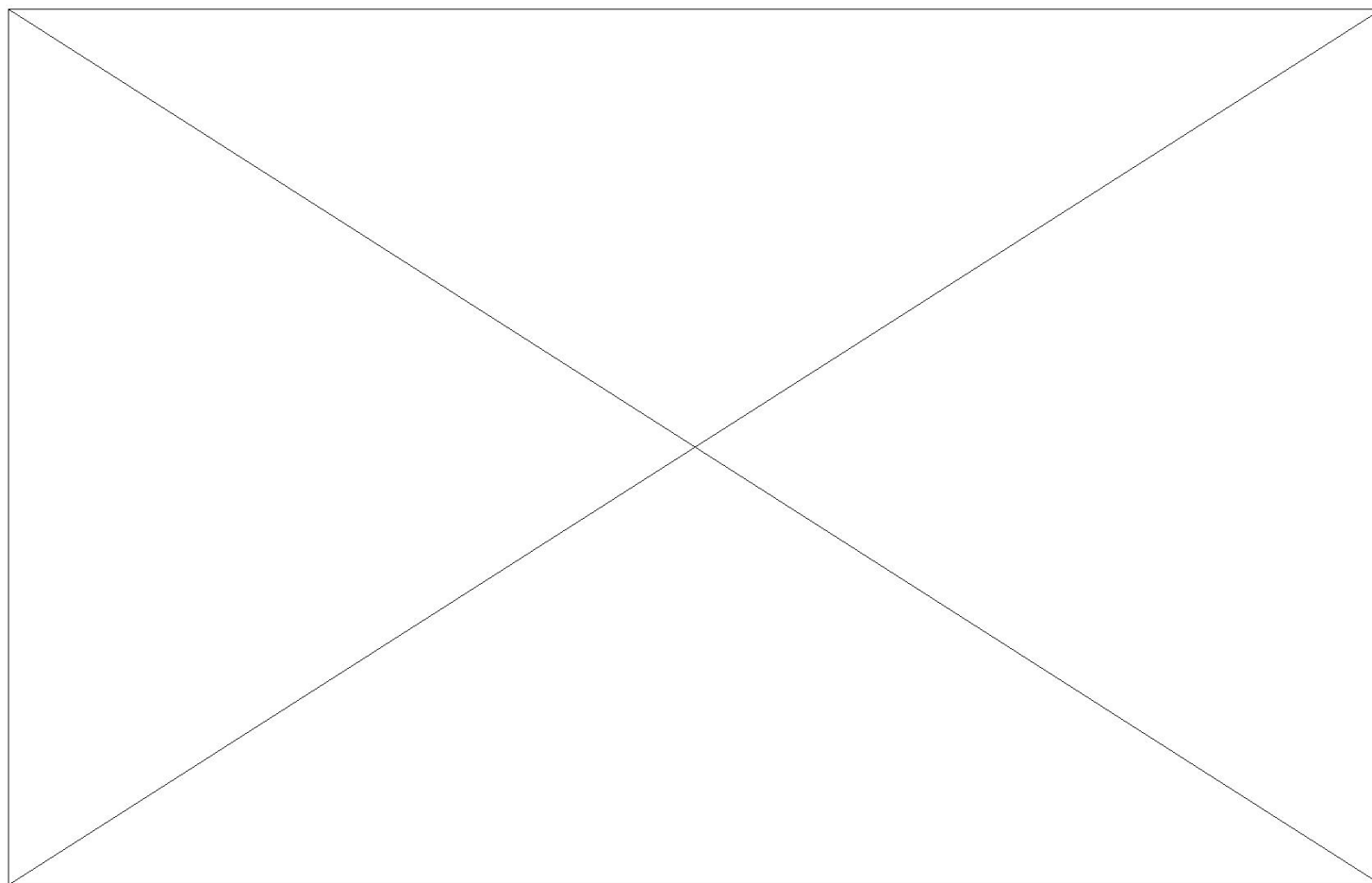
限制质点或质点系在空间的几何位置的条件称为**几何约束**。

如

$$x^2 + y^2 = l^2$$



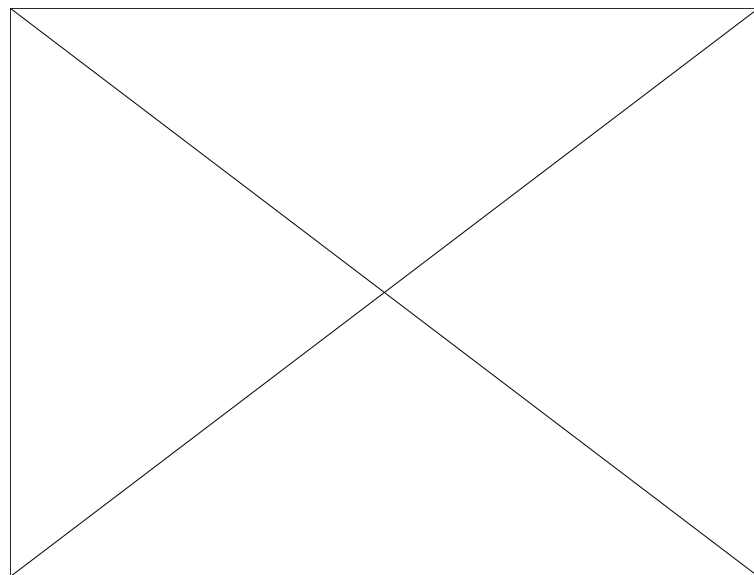
$$f(x, y, z) = 0$$



$$x_A^2 + y_A^2 = r^2$$

$$(x_B - x_A)^2 + (y_B - y_A)^2 = l^2$$

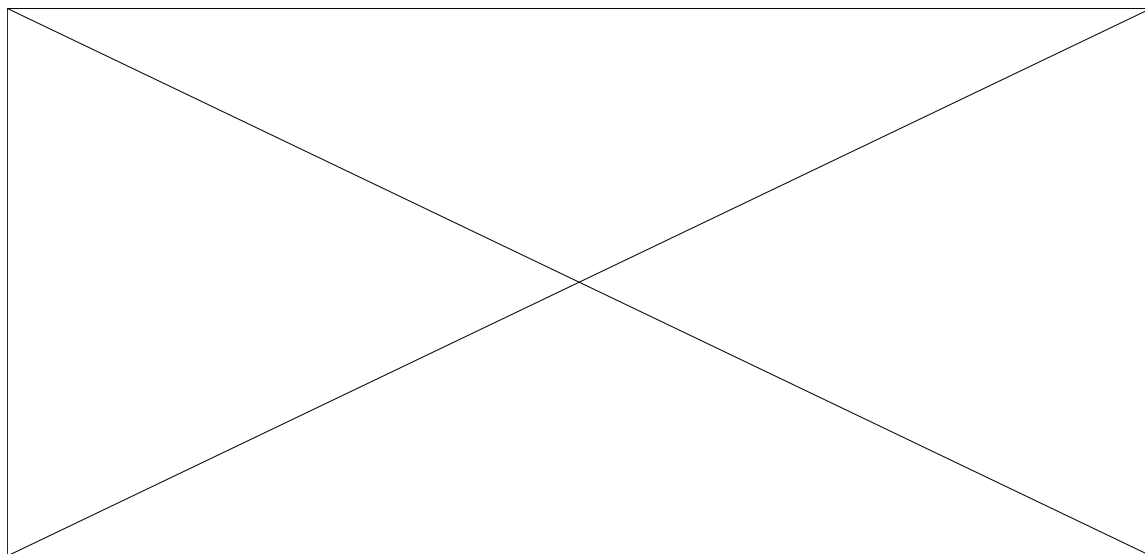
$$y_B = 0$$



限制质点系运动情况的运动学条件称**运动约束**。

$$v_A - r\omega = 0$$

$$\dot{x}_A - r\dot{\varphi} = 0$$

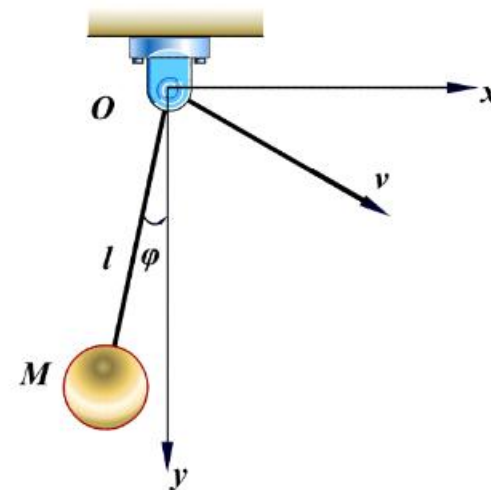
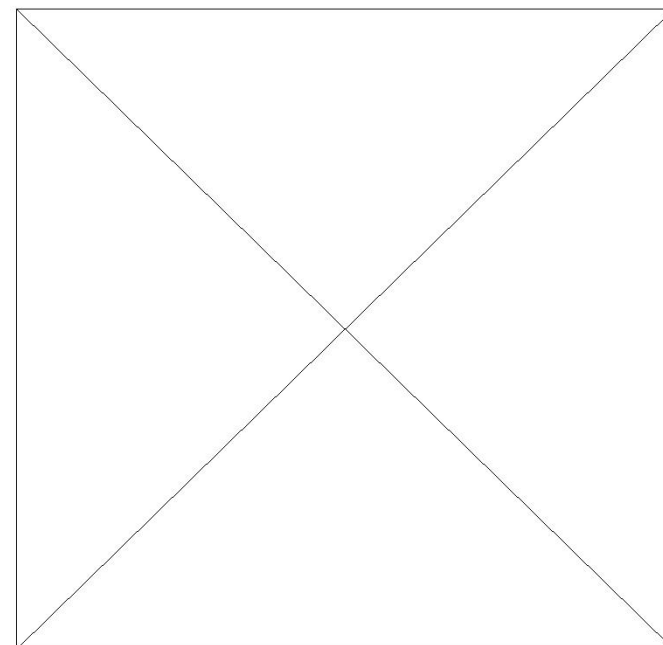


## (2) 定常约束和非定常约束

不随时间变化的约束称**定常约束**。

约束条件随时间变化的称**非定常约束**。

$$x^2 + y^2 = (l_0 - vt)^2$$



### (3) 其它分类

约束方程中包含坐标对时间的导数，且不可能积分成有限形式的约束称**非完整约束**。

约束方程中不包含坐标对时间的导数，或者约束方程中的积分项可以积分为有限形式的约束为**完整约束**。

约束方程是等式的，称**双侧约束**（或称**固执约束**）。

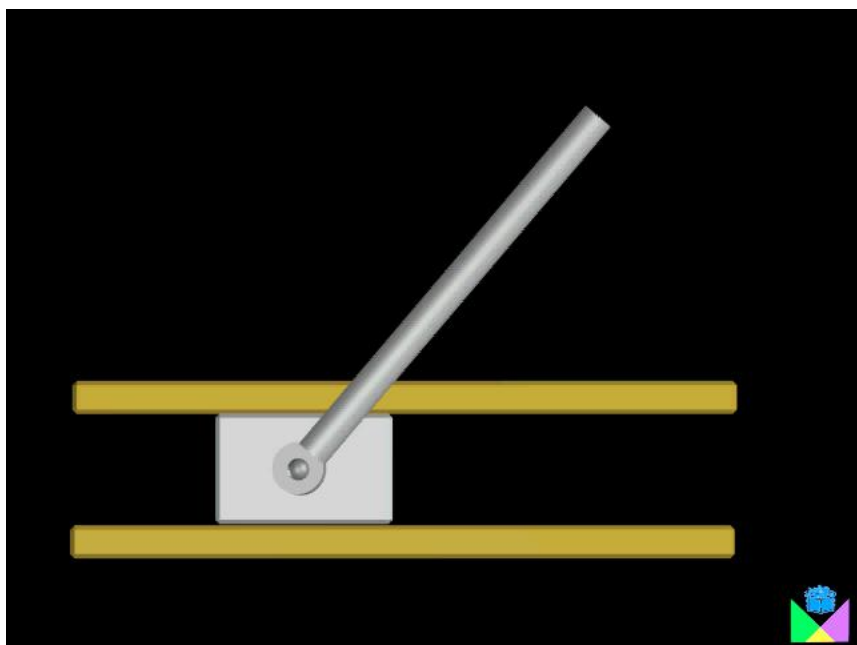
约束方程为不等式的，称**单侧约束**（或称**非固执单侧约束**）。

本章只讨论**定常的双侧、完整、几何约束**。

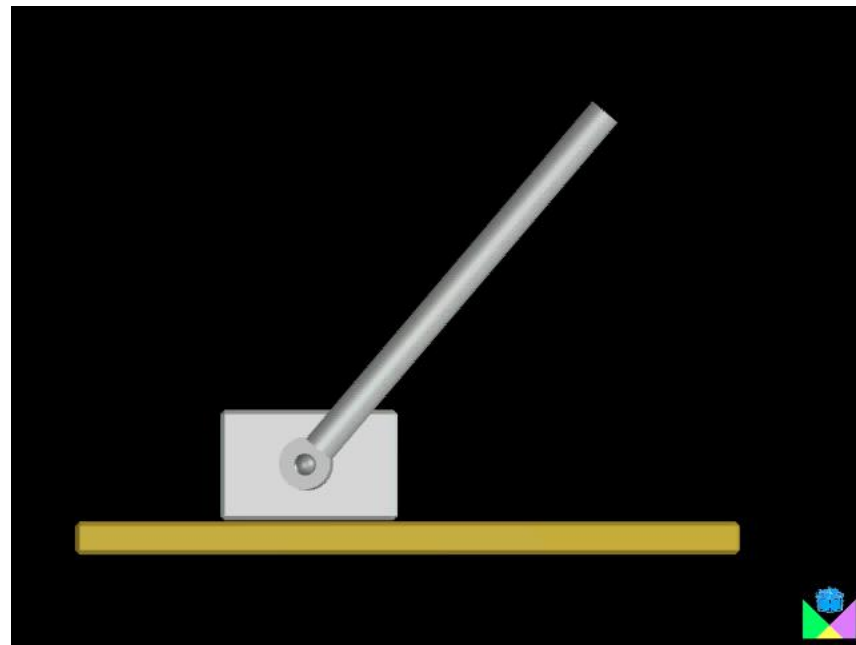
$$f_i(x_1, y_1, z_1, \dots, x_n, y_n, z_n) = 0 \quad i = 1, 2, \dots, s$$

$n$ 为质点数， $s$ 为约束方程数。



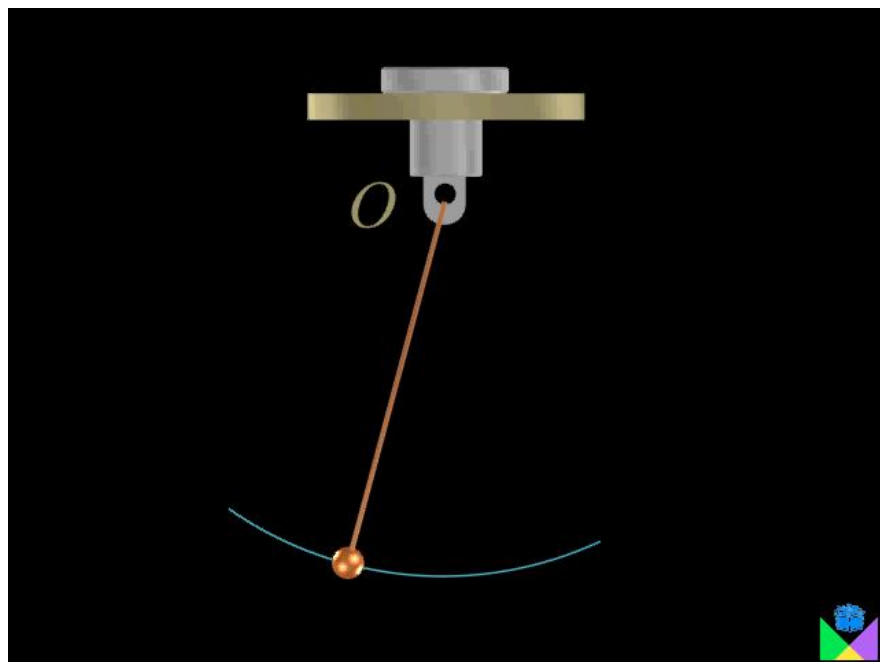


双侧约束

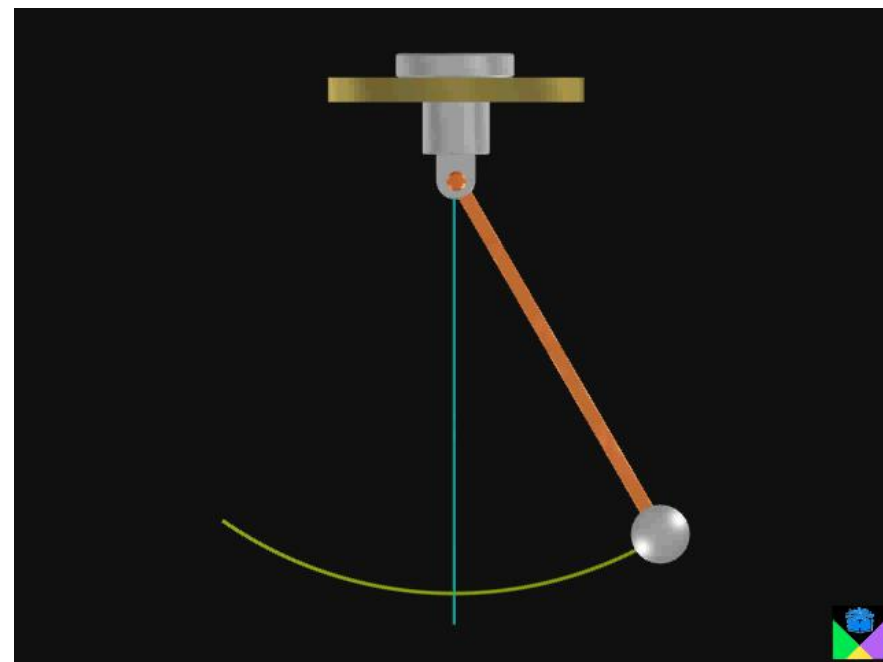


单侧约束





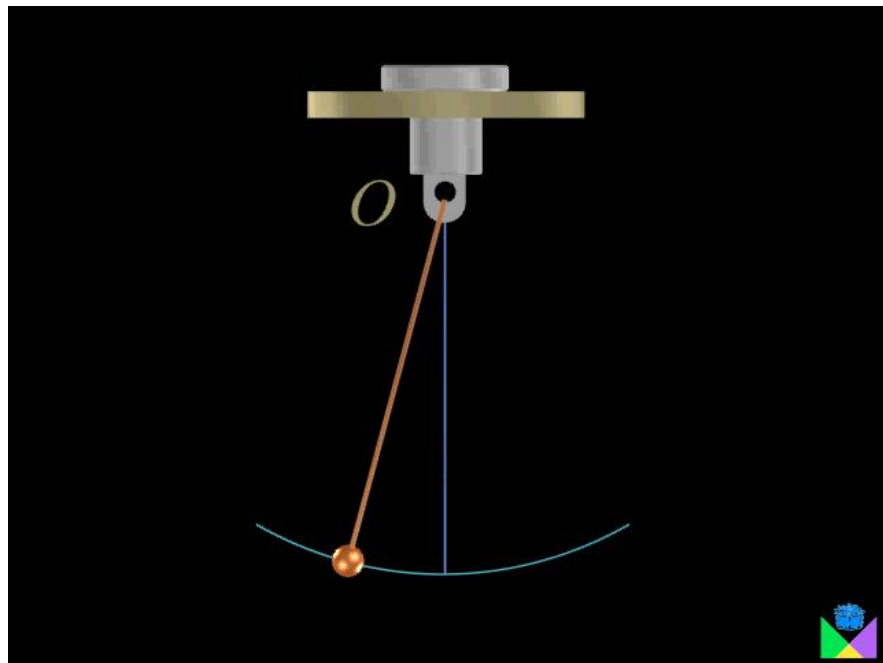
单侧约束



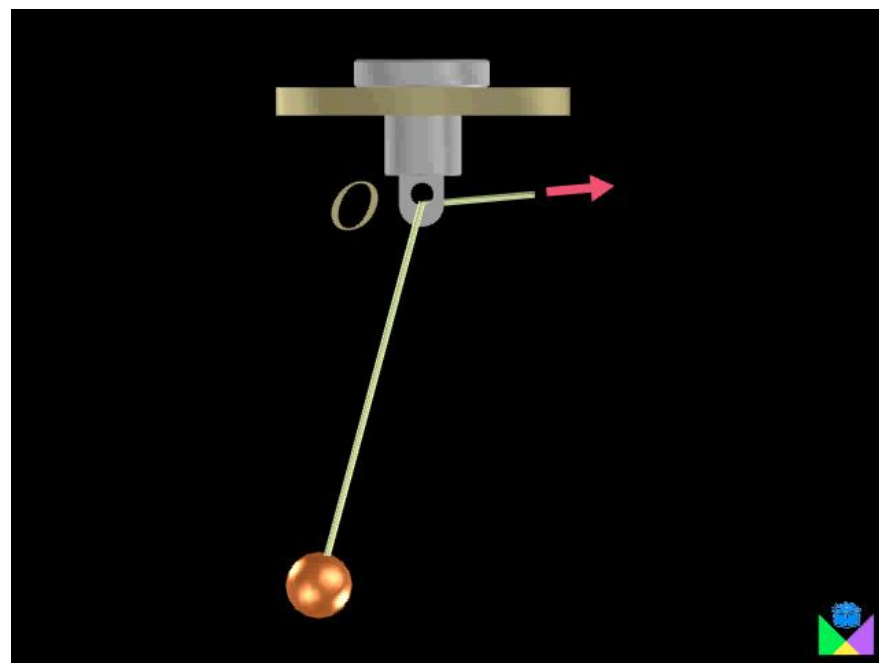
双侧约束





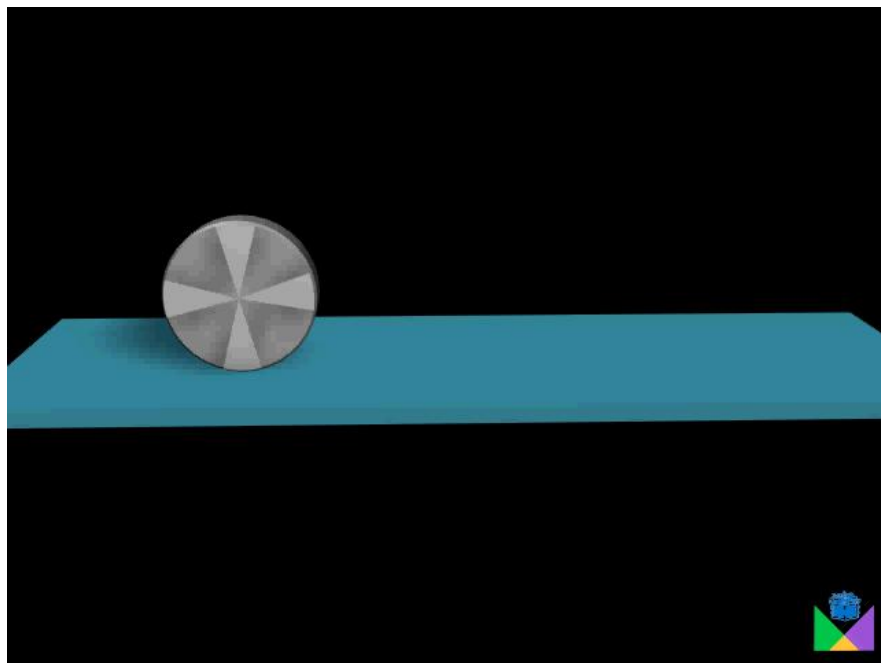


定常约束

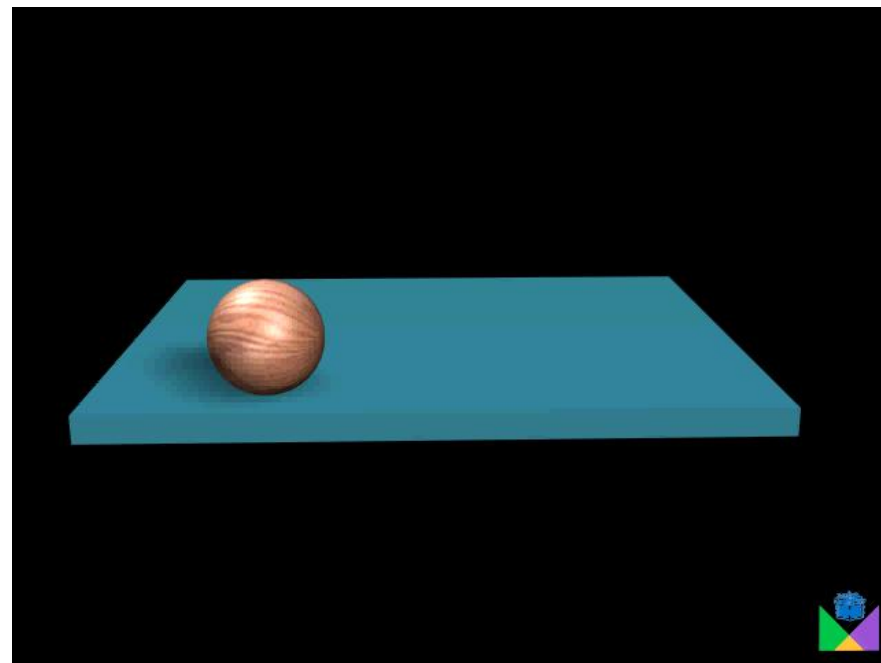


非定常约束





完整约束



非完整约束





**导弹追踪敌机的可控系统**

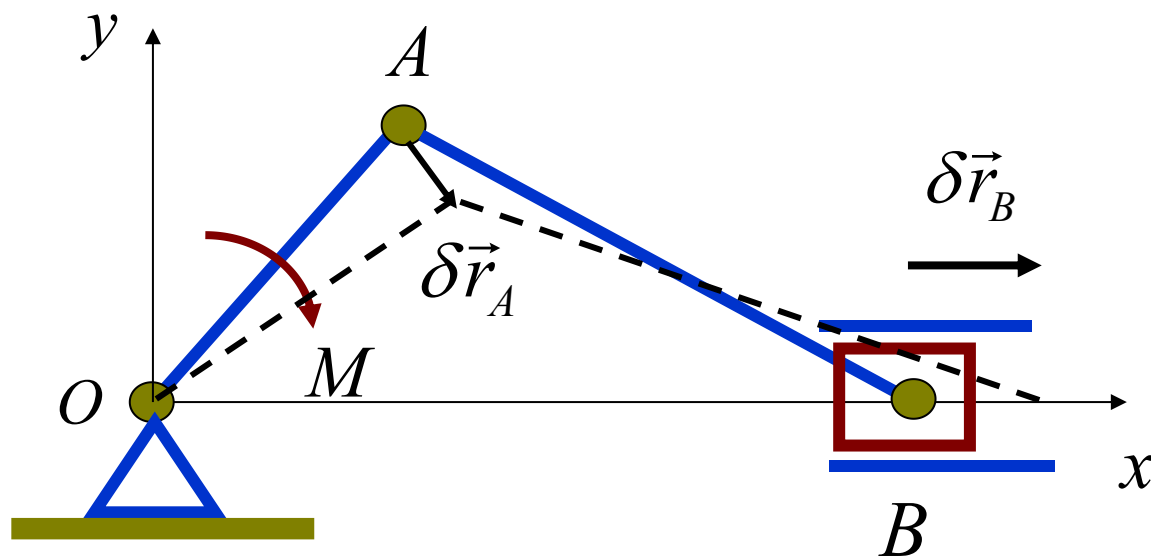
**非完整约束**



## 2 虚位移

在某瞬时，质点系在约束允许的条件下，可能实现的任何无限小的位移称为**虚位移**。只与约束条件有关。

虚位移  $\delta \vec{r}, \delta x, \delta \varphi$  等



**实位移**是质点系真实实现的位移，它与约束条件、时间、主动力以及运动的初始条件有关。

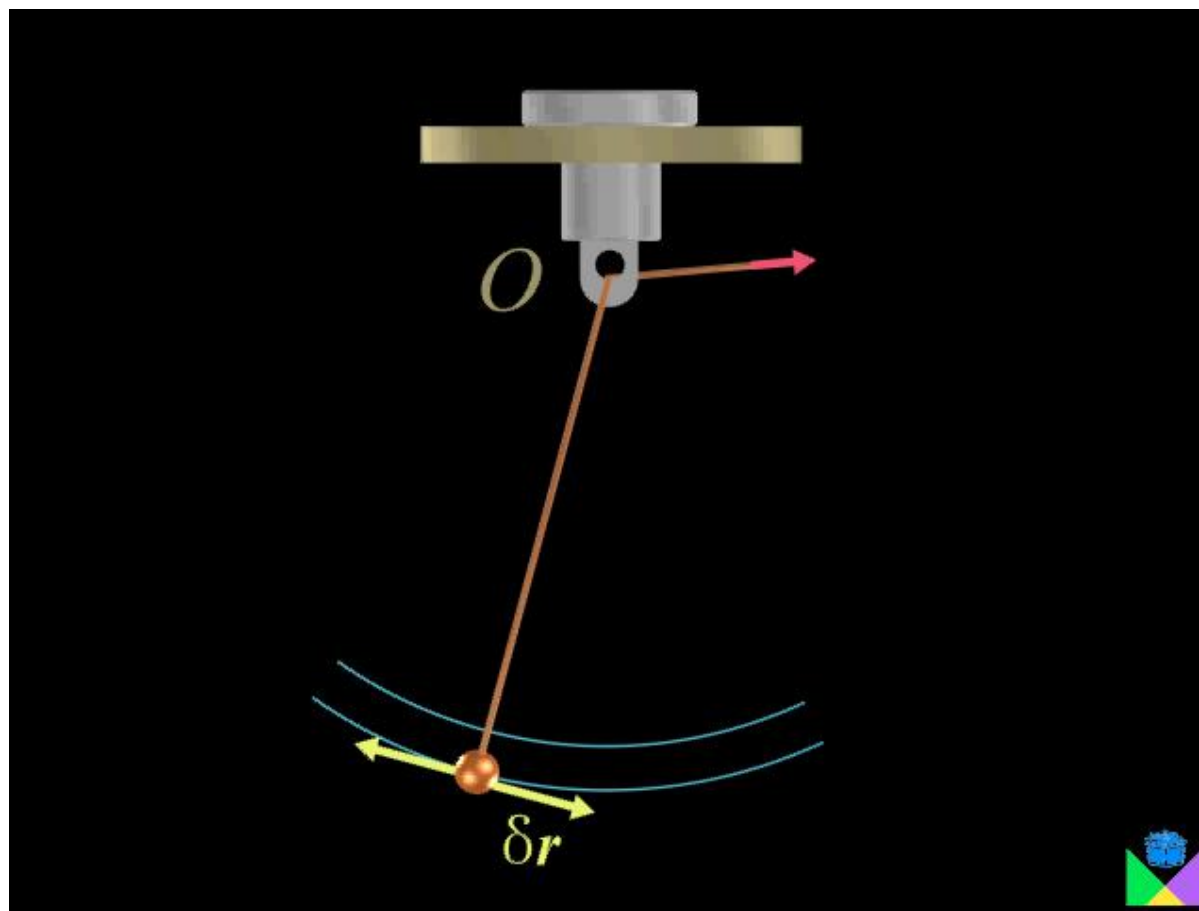
实位移  $d\vec{r}, dx, d\varphi$  等



## 思考：实位移与虚位移的区别？

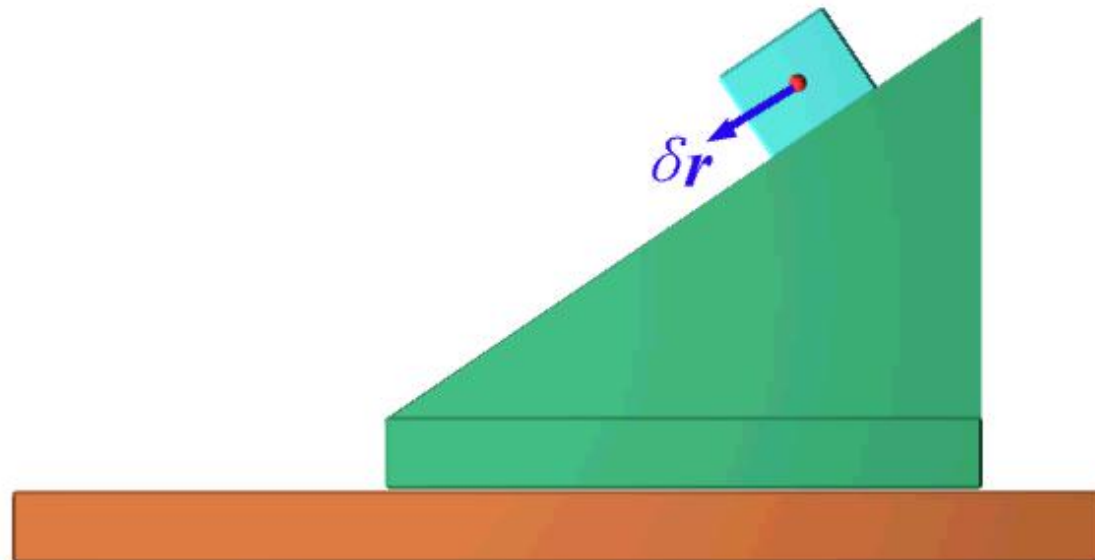
- ✦ 虚位移是假想的，实位移是实际发生的。
- ✦ 虚位移是瞬时的，实位移是有时间经历的。
- ✦ 虚位移可朝约束允许的任意方向运动，实位移只朝某一方向运动。
- ✦ 质点系静止时，可有虚位移，而无实位移。
- ✦ 虚位移与运动的初始条件无关，而虚位移与运动的初始条件有关。
- ✦ 定常约束中，实位移是所有虚位移中的一个，对于非定常约束，某瞬时的虚位移是指将时间固定，约束所允许的无限小位移，而实位移是不能固定时间的，所以虚位移不是实位移中的一个。





## 虚位移与实位移





## 虚位移与实位移



### 3 虚功

力在虚位移上作的功称虚功.

$$\delta W = \vec{F} \cdot \delta \vec{r}$$

$$\delta W = M \delta \varphi$$

### 4 理想约束

如果在质点系的任何虚位移中, 所有约束力所作虚功的和等于零, 称这种约束为理想约束.

$$\delta W_N = \sum \delta W_{Ni} = \sum \vec{F}_{Ni} \cdot \delta \vec{r}_i = 0$$

光滑固定面约束、光滑铰链、无重刚杆, 不可伸长的柔索、固定端等约束为理想约束.





## § 14-2 虚位移原理

设质点系处于平衡, 有

$$\vec{F}_i + \vec{F}_{Ni} = 0$$

$$\vec{F}_i \cdot \delta \vec{r}_i + \vec{F}_{Ni} \cdot \delta \vec{r}_i = 0$$

$$\sum \vec{F}_i \cdot \delta \vec{r}_i + \boxed{0} = 0$$

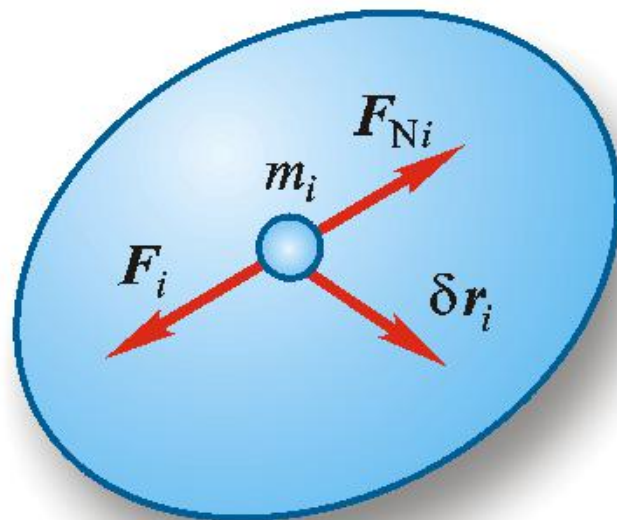
即 
$$\sum \vec{F}_i \cdot \delta \vec{r}_i = 0$$

或记为 
$$\sum \delta W_{Fi} = 0$$

此方程称**虚功方程**, 其表达的原理称**虚位移原理**或**虚功原理**.

对于具有理想约束的质点系, 其平衡的充分必要条件是:  
作用于质点系的所有主动力在任何虚位移中所作的虚功的和  
等于零.

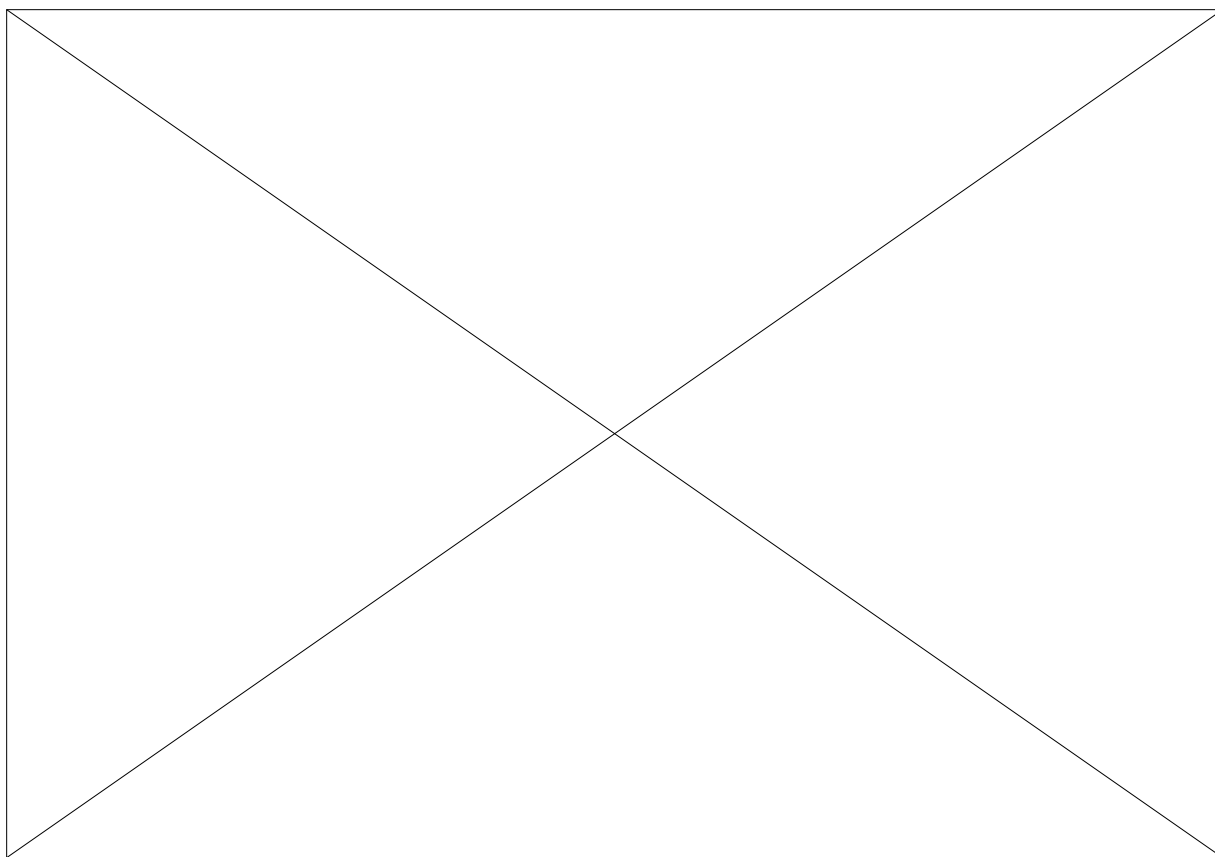
解析式为 
$$\sum (F_{xi} \delta x_i + F_{yi} \delta y_i + F_{zi} \delta z_i) = 0$$



## 例14-1

已知：如图所示，在螺旋压榨机的手柄 $AB$ 上作用一在水平面内的力偶(  $\vec{F}, \vec{F}'$  )，其力矩  $M = 2Fl$ ，螺杆的导程为  $h$ 。

求：机构平衡时加在被压物体上的力。



**解：** 以手柄、螺杆和压板组成的系统为研究对象  
受力如图。

给虚位移  $\delta\varphi$  与  $\delta s$

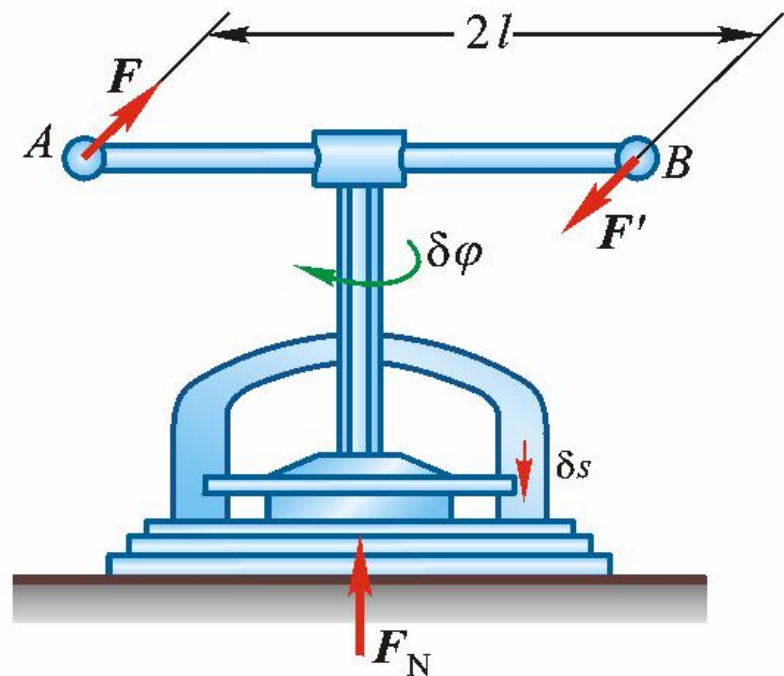
$$\frac{\delta\varphi}{2\pi} = \frac{\delta s}{h}$$

$$\sum \delta W_F = -F_N \delta s + 2Fl\delta\varphi = 0$$

$$\sum \delta W_F = \left( 2Fl - \frac{F_N h}{2\pi} \right) \delta\varphi = 0$$

因  $\delta\varphi$  是任意的

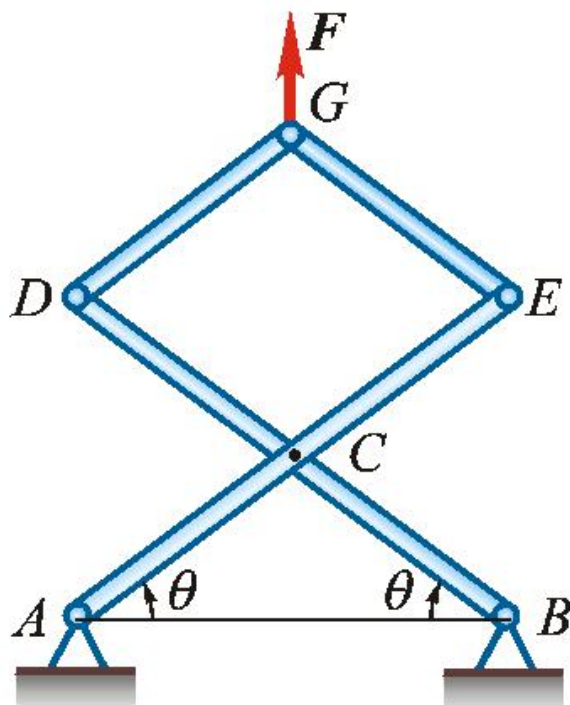
$$2Fl - \frac{F_N h}{2\pi} = 0 \quad F_N = \frac{4\pi l}{h} F$$



## 例14-2

已知：图中所示结构，各杆自重不计，在  $G$  点作用一铅直向上的力  $F$ ， $AC = CE = CD = CB = DG = GE = l$ 。

求：支座  $B$  的水平约束力。



**解：** 解除B端水平约束，以力代替。

$$\delta W_F = F_{Bx} \delta x_B + F \delta y_G = 0$$

$$x_B = 2l \cos \theta, \quad y_G = 3l \sin \theta$$

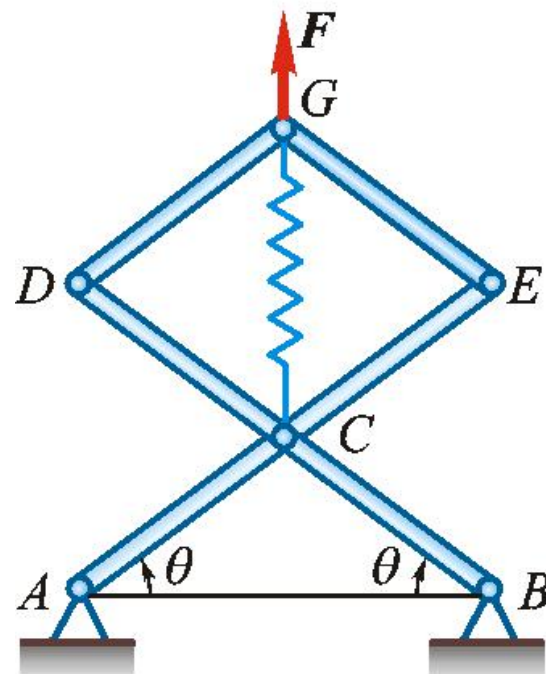
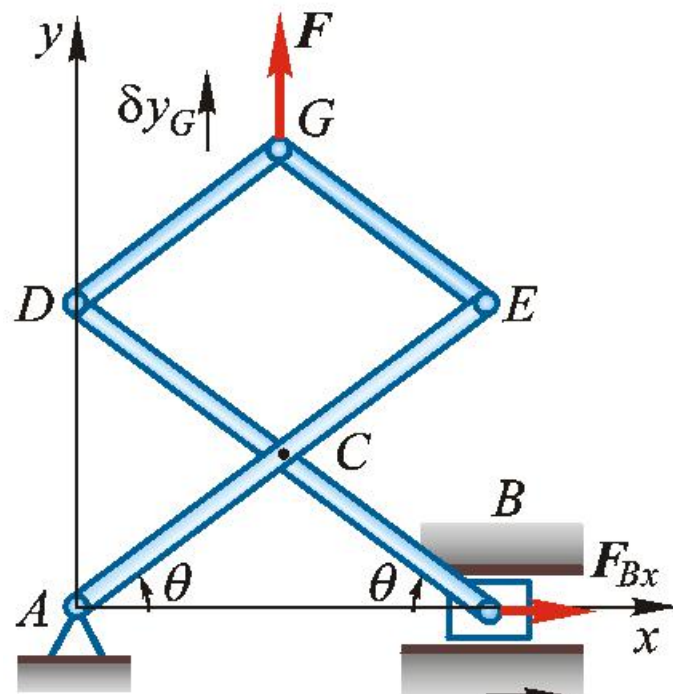
$$\delta x_B = -2l \sin \theta \delta \theta, \quad \delta y_G = 3l \cos \theta \delta \theta$$

代入虚功方程

$$F_{Bx} (-2l \sin \theta \delta \theta) + F \cdot 3l \cos \theta \delta \theta = 0$$

$$F_{Bx} = \frac{3}{2} F \cot \theta$$

**问题：** 如图在CG间加一弹簧，刚度 $k$ ，且已有伸长量 $\delta_0$ ，仍求 $F_{Bx}$ 。

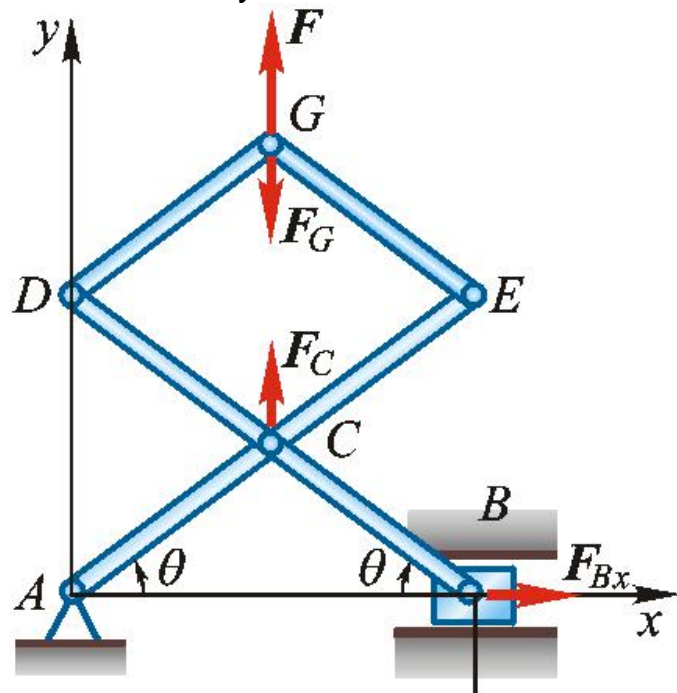


在弹簧处也代之以力，如图。

$$F_C = F_G = k\delta_0$$

$$\delta W_F = 0$$

$$F_{Bx} \cdot \delta x_B + F_C \cdot \delta y_C - F_G \cdot \delta y_G + F \cdot \delta y_G = 0$$



$$x_B = 2l \cos \theta, \quad y_C = l \sin \theta, \quad y_G = 3l \sin \theta$$

$$\delta x_B = -2l \sin \theta \delta \theta, \quad \delta y_C = l \cos \theta \delta \theta, \quad \delta y_G = 3l \cos \theta \delta \theta$$

$$F_{Bx} (-2l \sin \theta \delta \theta) + k\delta_0 l \cos \theta \delta \theta - k\delta_0 3l \cos \theta \delta \theta + F 3l \cos \theta \delta \theta = 0$$

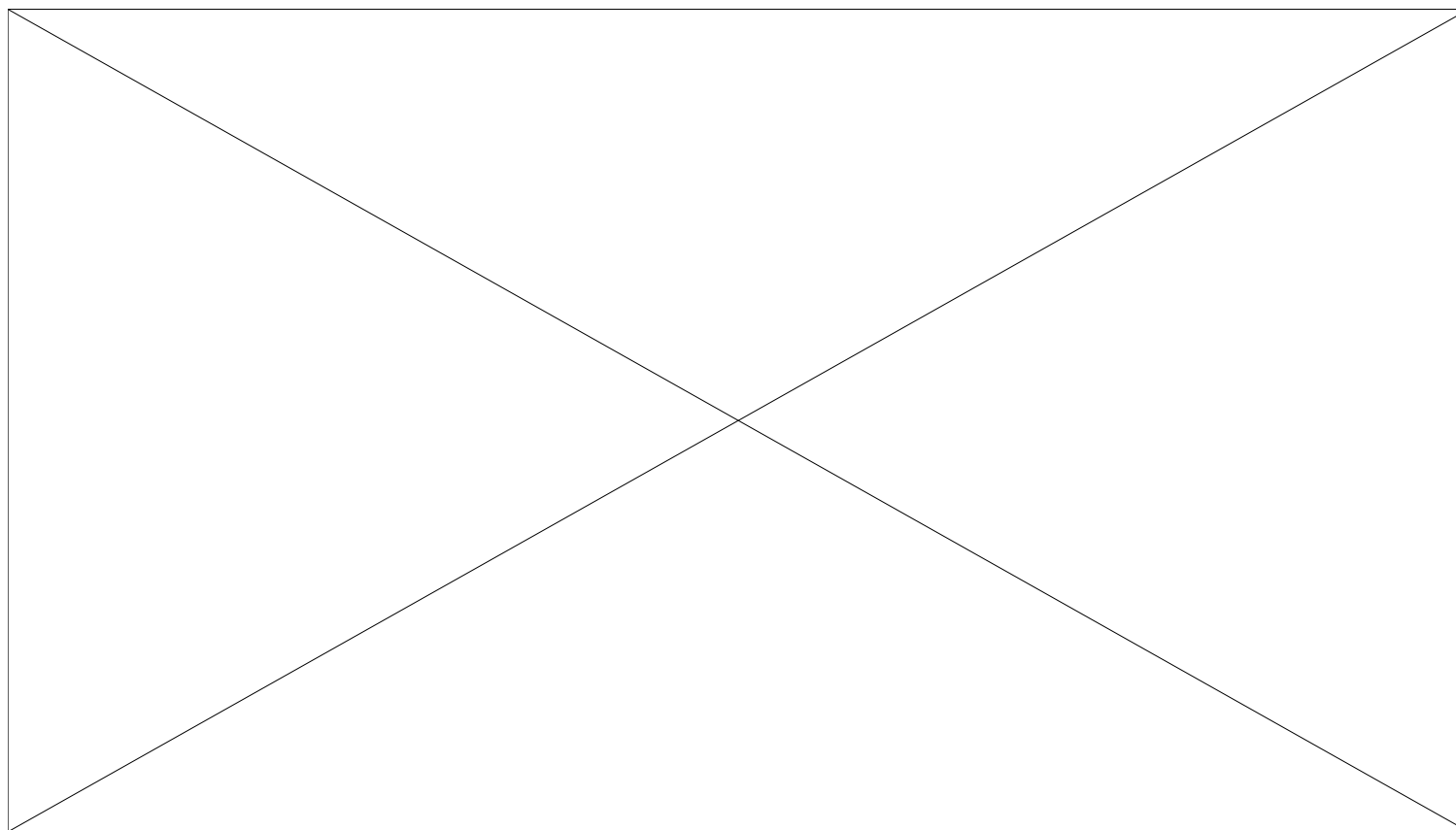
$$\longrightarrow F_{Bx} = \frac{3}{2} F \cot \theta - k\delta_0 \cot \theta \quad \text{——解析法}$$



### 例14-3

已知：如图所示椭圆规机构中，连杆 $AB$ 长为 $l$ ，滑块 $A, B$ 与杆重均不计，忽略各处摩擦，机构在图示位置平衡。

求：主动力 $F_A$ 与 $F_B$ 之间的关系。



解： (1) 给虚位移  $\delta \vec{r}_A, \delta \vec{r}_B$ ,

$$\sum \vec{F}_i \cdot \delta \vec{r}_i = 0 \quad F_A \delta r_A - F_B \delta r_B = 0$$

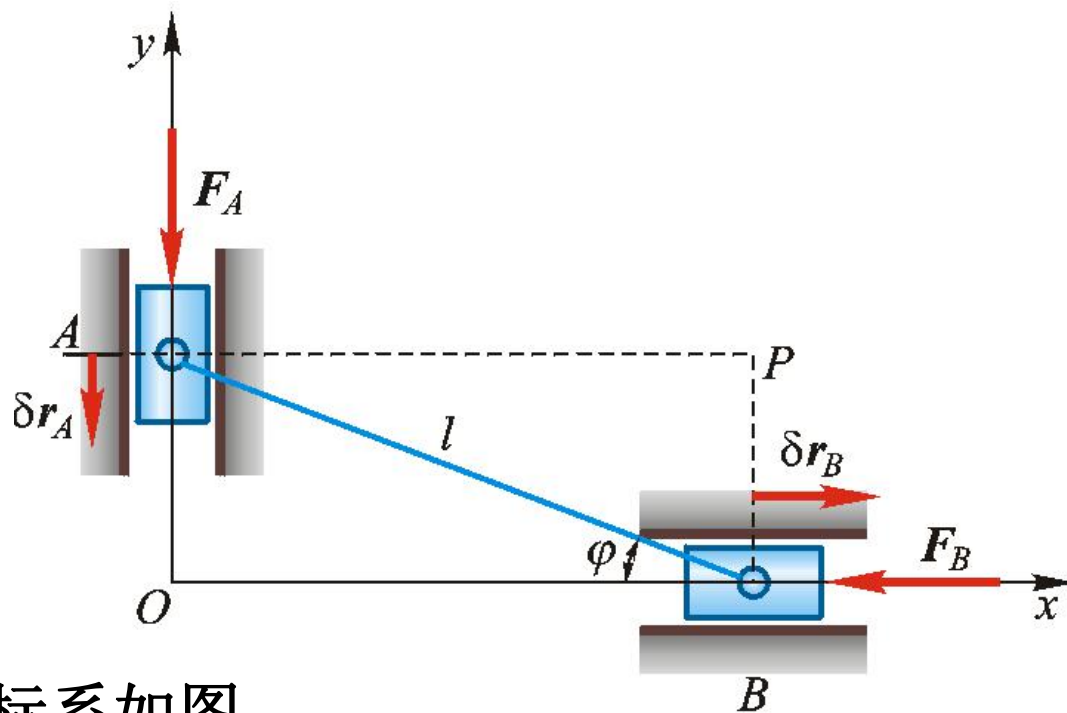
由  $\delta r_B \cos \varphi = \delta r_A \sin \varphi$  ( $\delta \vec{r}_A, \delta \vec{r}_B$  在  $A, B$  连线上投影相等)

代入虚功方程, 有

$$F_A \delta r_B \cot \varphi = F_B \delta r_B$$

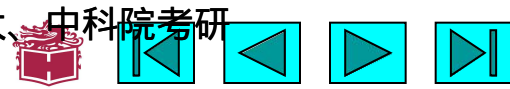
➔  $F_A = F_B \tan \varphi$

——直接法 (几何法)



(2) 解析法 建立坐标系如图.

$$\sum (F_{xi} \delta x_i + F_{yi} \delta y_i + F_{zi} \delta z_i) = 0$$





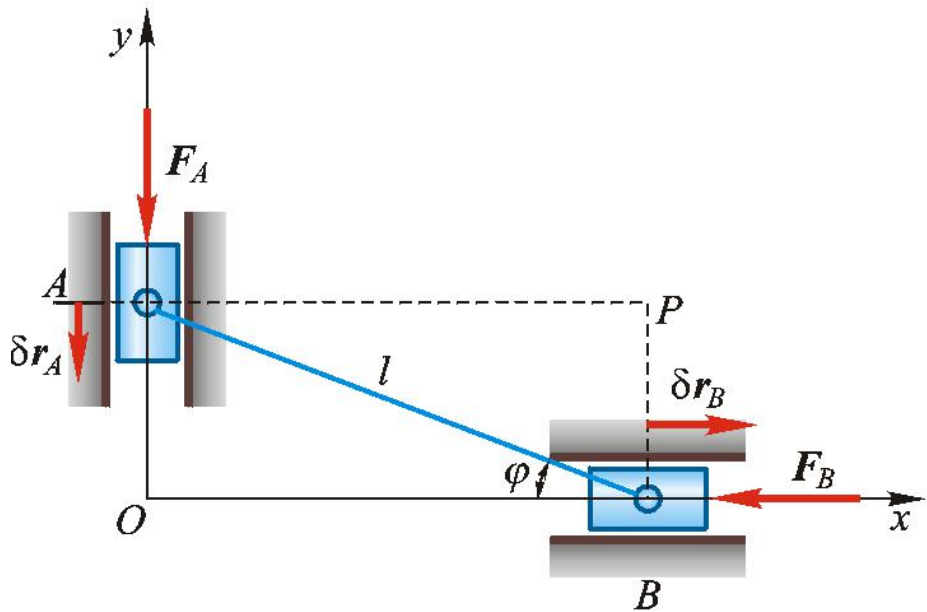
$$-F_B \delta x_B - F_A \delta y_A = 0$$

$$x_B = l \cos \varphi, \quad y_A = l \sin \varphi$$

$$\delta x_B = -l \sin \varphi \delta \varphi$$

$$\delta y_A = -l \cos \varphi \delta \varphi$$

$$\longrightarrow F_A = F_B \tan \varphi$$



### (3) 虚速度法

定义：  $\vec{v}_A = \frac{\delta \vec{r}_A}{dt}$ ,  $\vec{v}_B = \frac{\delta \vec{r}_B}{dt}$  为虚速度

代入到  $\sum \vec{F}_i \cdot \delta \vec{r}_i = 0$  中, 得  $F_B v_B - F_A v_A = 0$

由速度投影定理, 有  $v_B \cos \varphi = v_A \sin \varphi$

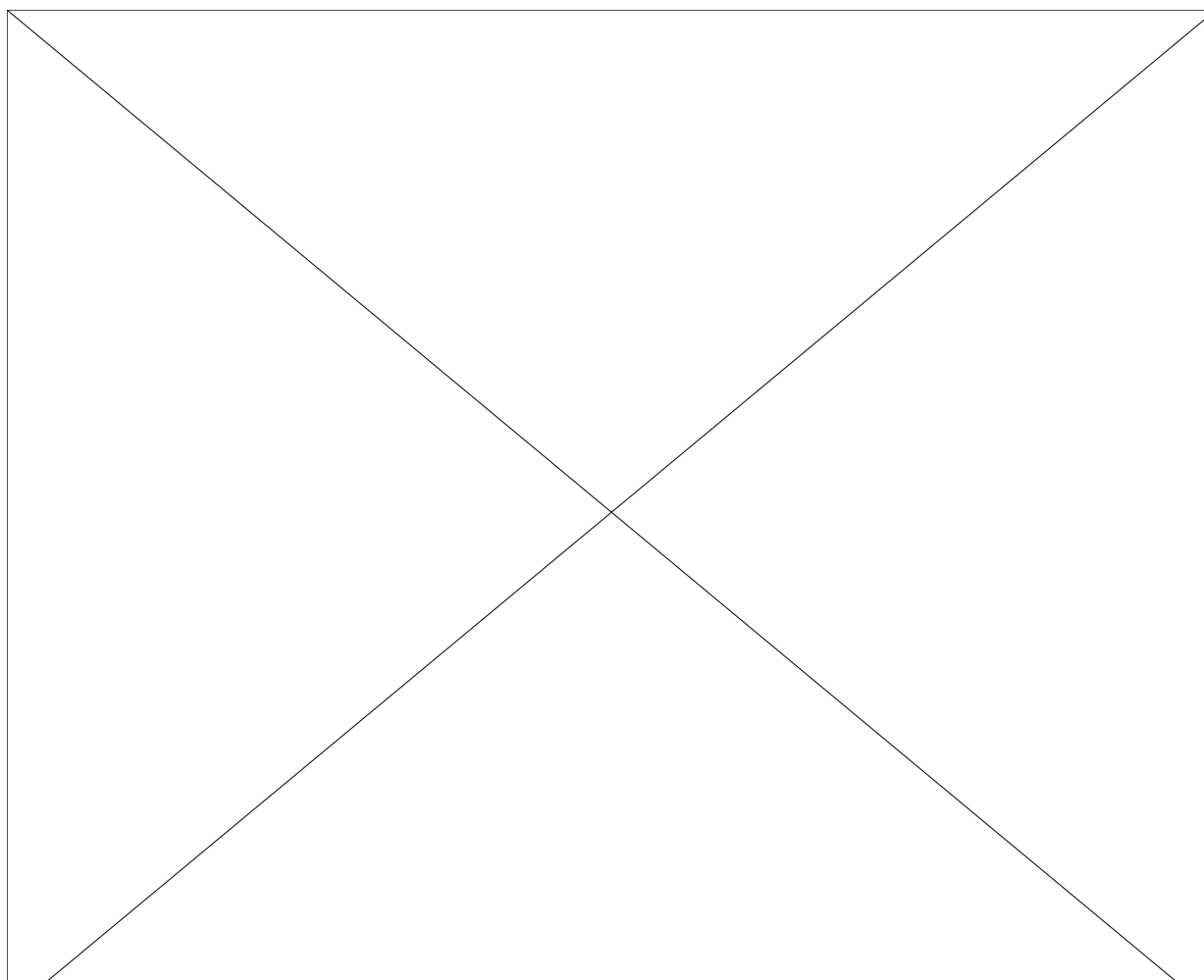
$$\longrightarrow F_A = F_B \tan \varphi$$



## 例14-4

已知：如图所示机构，不计各构件自重与各处摩擦。

求：机构在图示位置平衡时，主动力偶矩  $M$  与主动力  $F$  之间的关系。



**解：** 给虚位移  $\delta\theta, \delta r_c$

$$\sum \delta W_F = M\delta\theta - F\delta r_c = 0 \quad \delta r_a = \frac{\delta r_e}{\sin\theta}$$

$$\delta r_e = OB\delta\theta = \frac{h}{\sin\theta}\delta\theta, \quad \delta r_c = \delta r_a = \frac{h\delta\theta}{\sin^2\theta}$$

→  $M = \frac{Fh}{\sin^2\theta}$

虚速度法：

$$v_e = OB \cdot \omega = \frac{h}{\sin\theta}\omega, \quad v_a = v_c = \frac{h\omega}{\sin^2\theta}$$

$$M\omega - Fv_c = 0 \quad M = \frac{Fh}{\sin^2\theta}$$

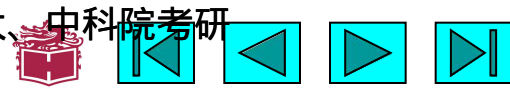
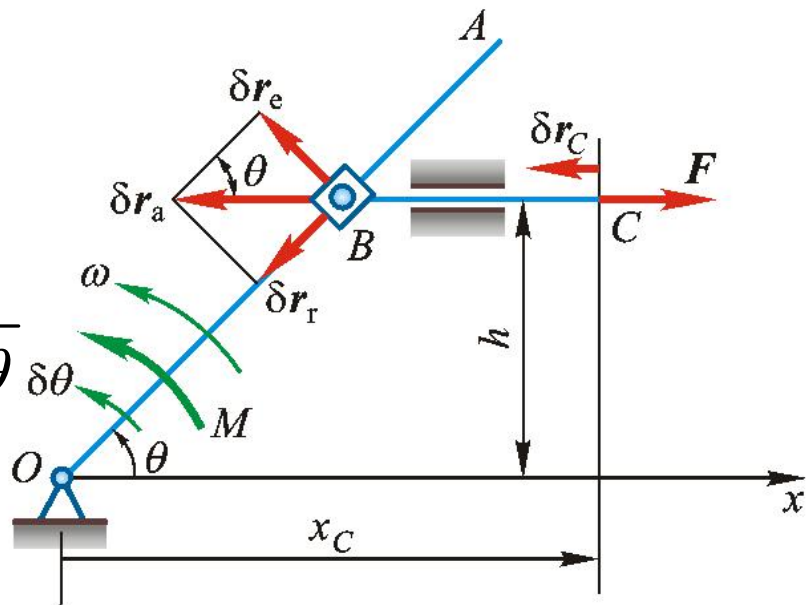
解析法：

$$M\delta\theta + F\delta x_c = 0$$

$$x_c = h \cot\theta + BC$$

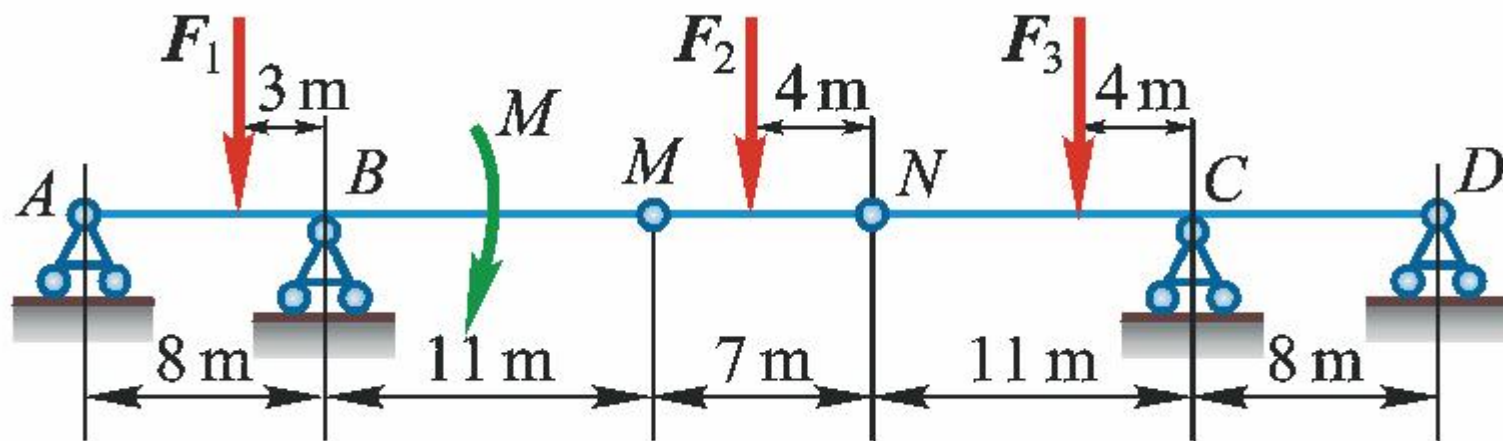
$$\delta x_c = -\frac{h\delta\theta}{\sin^2\theta}$$

→  $M = \frac{Fh}{\sin^2\theta}$

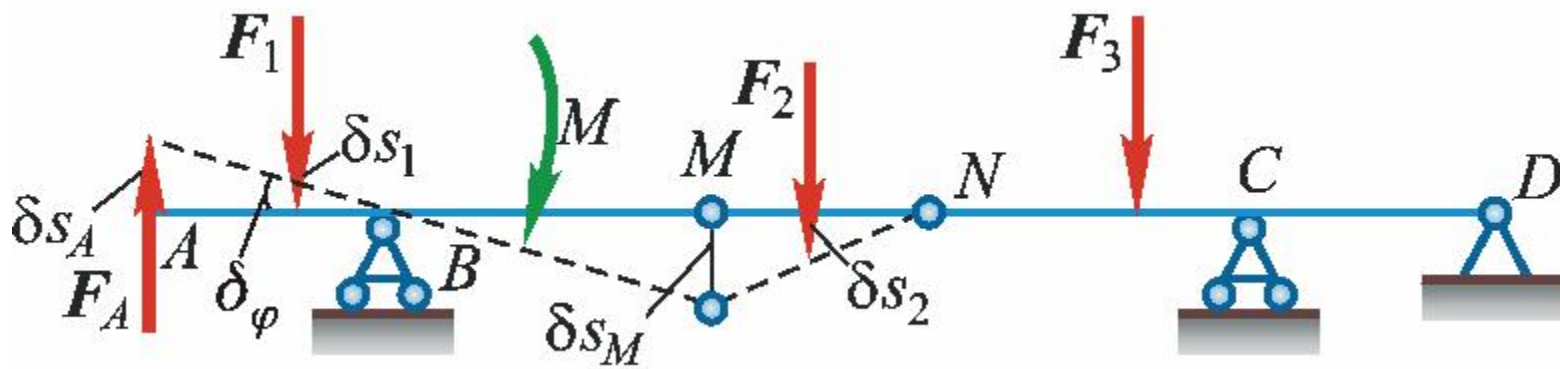


### 例14-5

求图所示无重组合梁支座  $A$  的约束力。



解：解除A处约束，代之  $F_A$ ，给虚位移，如图



$$\delta W_F = F_A \delta s_A - F_1 \delta s_1 + M \delta \varphi + F_2 \delta s_2 = 0$$

$$\delta \varphi = \frac{\delta s_A}{8}, \quad \delta s_1 = 3\delta \varphi = \frac{3}{8} \delta s_A, \quad \delta s_M = 11\delta \varphi = \frac{11}{8} \delta s_A$$

$$\delta s_2 = \frac{4}{7} \delta s_M = \frac{4}{7} \cdot \frac{11}{8} \delta s_A = \frac{11}{14} \delta s_A$$

$$\longrightarrow F_A = \frac{3}{8} F_1 - \frac{11}{14} F_2 - \frac{1}{8} M$$

