

第三篇 《动力学》

第九章 质点动力学的基本方程

第十章 动量定理

第十一章 动量矩定理

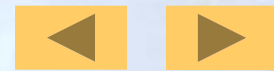
第十二章 动能定理

第十三章 达朗贝尔原理

第十四章 虚位移原理

理论力学

第十四章 虚位移原理



在第一篇静力学中，我们从静力学公理出发，通过力系的简化，得出刚体的平衡条件，用来研究刚体及刚体系统的平衡问题。

在这一章里，我们将介绍普遍适用于研究任意质点系的平衡问题的一个原理，它从位移和功的概念出发，得出任意质点系的平衡条件。该原理叫做**虚位移原理**。它是研究平衡问题的最一般的原理，不仅如此，将它与达朗贝尔原理相结合，就可得到一个解答动力学问题的动力学普遍方程。

第十四章 虚位移原理

§ 14-1 约束 • 虚位移 • 虚功

§ 14-2 虚位移原理



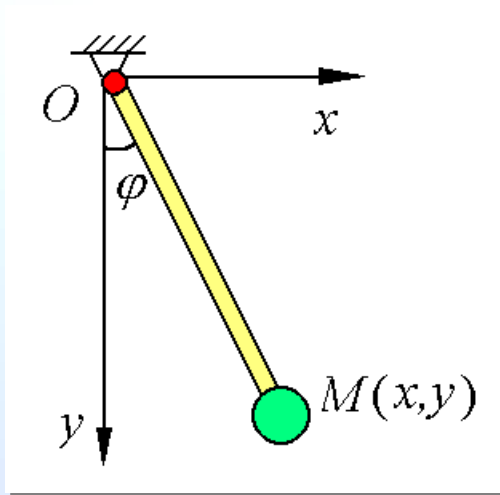
§ 14-1 约束 • 虚位移 • 虚功

一、约束

限制非自由质点（或质点系）运动的各种条件称为**约束**。

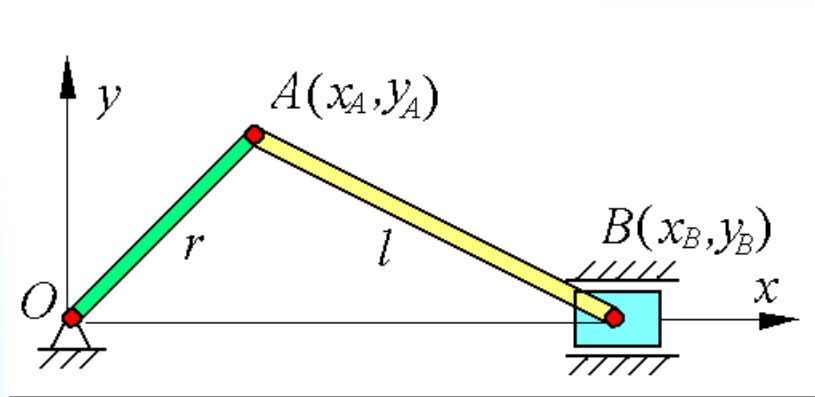
将约束的限制条件以数学方程来表示，则称为**约束方程**。

例如：



平面单摆

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



曲柄连杆机构

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

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

$$y_B = 0$$

约束的分类

根据约束的形式和性质，可将约束划分为不同的类型，通常按如下分类：

- 1、几何约束和运动约束
- 2、定常约束和非定常约束
- 3、完整约束和非完整约束



1、几何约束和运动约束

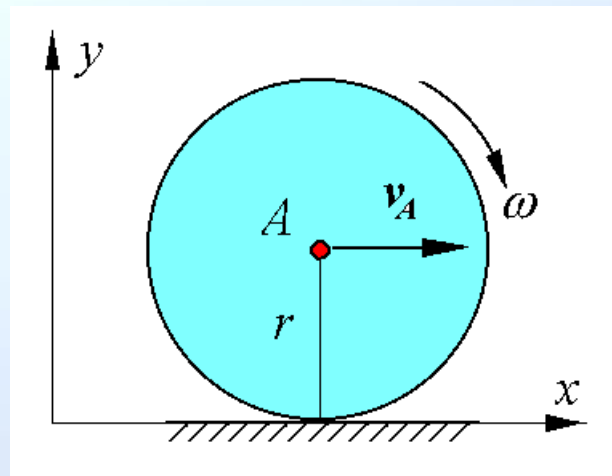
限制质点或质点系在空间几何位置的条件称为几何约束。如前述的平面单摆和曲柄连杆机构例子中的限制条件都是几何约束。

当约束对质点或质点系的运动情况进行限制时，这种约束条件称为运动约束。

例如：车轮沿直线轨道作纯滚动时。

几何约束： $y_A = r$

运动约束： $v_A - r\omega = 0$
 $(\dot{x}_A - r\dot{\phi} = 0)$

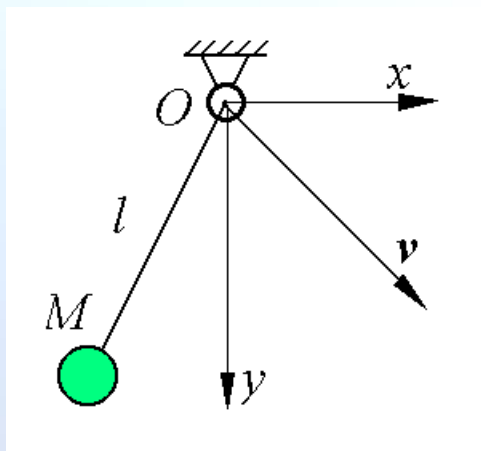


2、定常约束和非定常约束

约束条件不随时间改变的约束为稳定约束（定常约束）。

当约束条件与时间有关，并随时间变化时称为非定常约束。

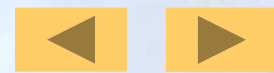
前面的例子中约束条件皆不随时间变化，它们都是定常约束。



例如：重物 M 由一条穿过固定圆环的细绳系住。初始时摆长 l_0 ，匀速 v 拉动绳子。

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

约束方程中显含时间 t



3、完整约束和非完整约束

如果在约束方程中含有坐标对时间的导数（例如运动约束）而且方程中的这些导数不能经过积分运算消除，即约束方程中含有的坐标导数项不是某一函数全微分，从而不能将约束方程积分为有限形式，这类约束称为**非完整约束**。一般地，非完整约束方程只能以微分形式表达。

如果约束方程中不含有坐标对时间的导数，或者约束方程中虽有坐标对时间的导数，但这些导数可以经过积分运算化为有限形式，则这类约束称为**完整约束**。

例如：车轮沿直线轨道作纯滚动， $\dot{x}_A - r\dot{\varphi} = 0$ 是微分方程，但经过积分可得到 $x_A - r\varphi = C$ （常数），该约束仍为完整约束。

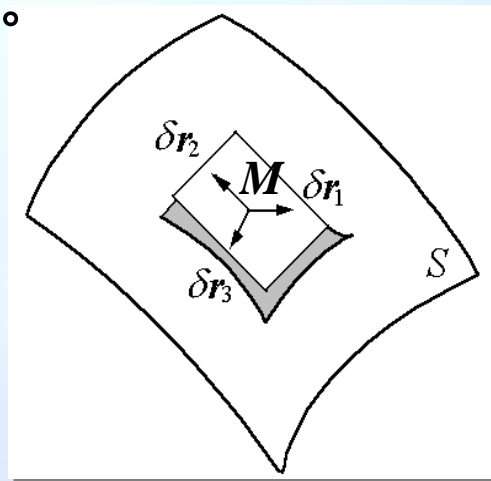
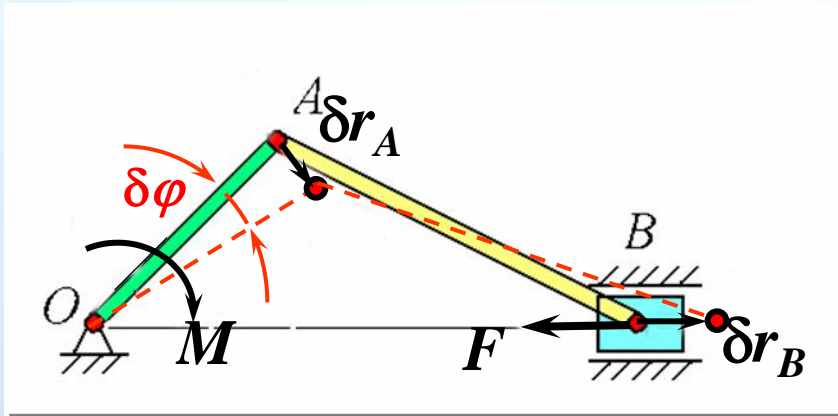
几何约束必定是完整约束，但完整约束未必是几何约束。
非完整约束一定是运动约束，但运动约束未必是非完整约束。



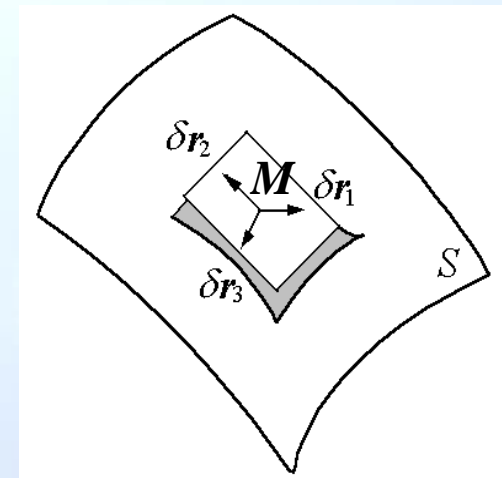
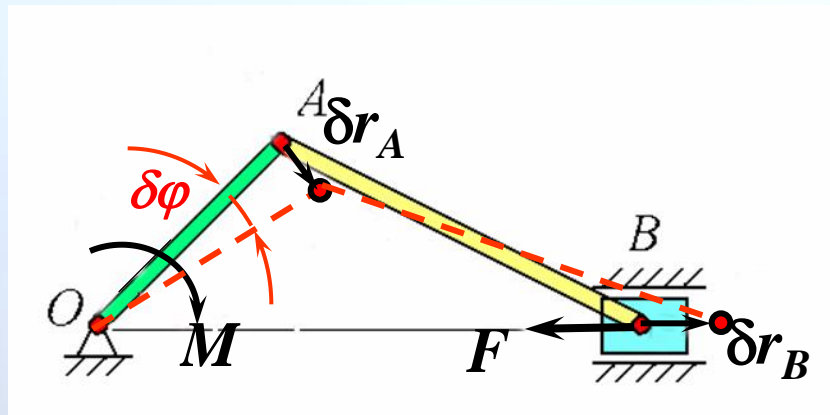
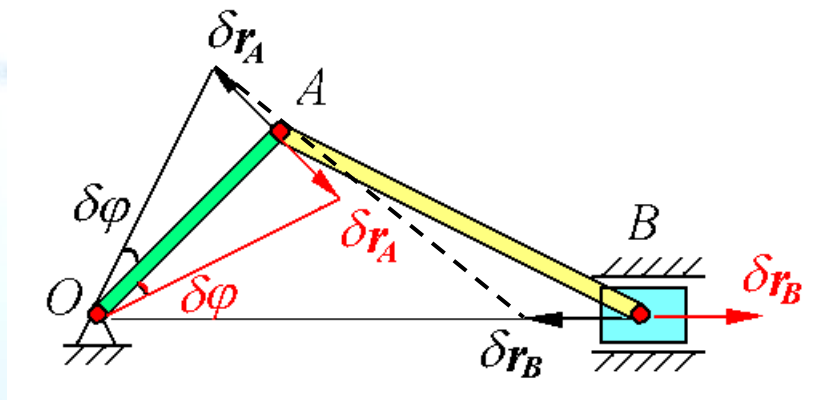
二、虚位移

质点从空间的一个位置运动到另一个位置，它的位置变化叫做质点在这一运动过程中的**位移**。它是一个有大小和方向的物理量。位移是**矢量**。物体在某一段时间内，如果由初位置移到末位置，则由初位置到末位置的有向线段叫做位移。它的大小是运动物体初位置到末位置的直线距离；方向是从初位置指向末位置。

某瞬时，质点系在**约束所允许的条件下**，可能实现的任何无限小的位移，称为**虚位移（可能位移）**。



虚位移可以是线位移，也可以是角位移。通常用变分符号 δ 表示虚位移。



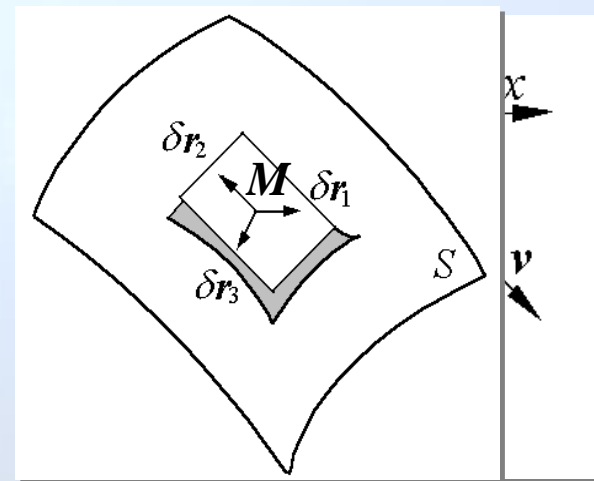
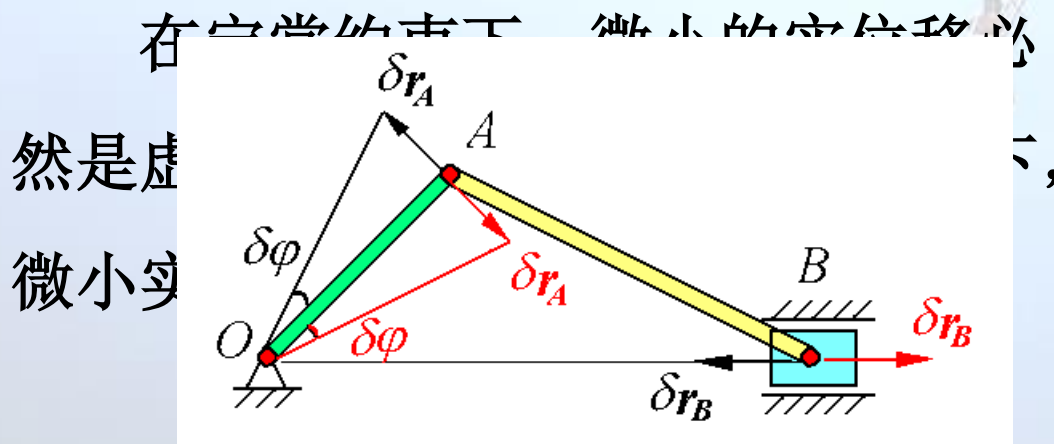
虚位移可以是线位移，也可以是角位移。通常用变分符号 δ 表示虚位移。

虚位移与真正运动时发生的实位移区别：

实位移是在一定的力作用下和给定的初条件下运动而实际发生的；虚位移是在**约束容许的条件下**可能发生的。

实位移具有确定的方向，可能是微小值，也可能是有限值；虚位移则是微小位移，视约束情况可能有几种不同的方向。

实位移是在一定的时间内发生的；虚位移只是纯几何的概念，完全与时间无关。



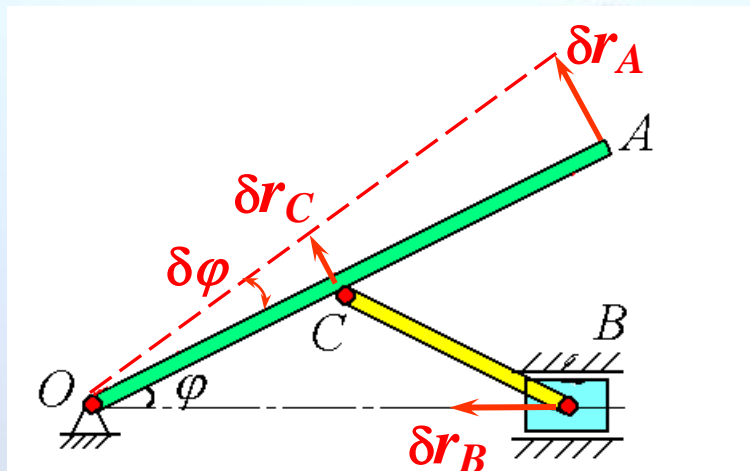
描述虚位移的两种方法——几何法和解析法。

(一) 几何法

作图法，用矢量直接在图上画出虚位移，

由运动学知，质点的位移与速度成正比，即 $d\bar{r} = \bar{v}dt$

因此可以用分析速度的方法分析各点虚位移之间的关系。



$$\frac{\delta r_A}{\delta r_C} = \frac{OA}{OC}$$

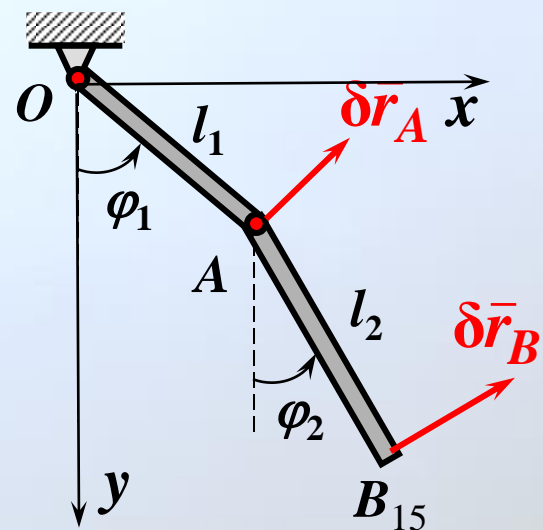
(二) 解析法

解析式，用虚位移在直角坐标上的投影来表示。

$$\begin{aligned}\bar{\mathbf{r}}_A &= x_A \bar{\mathbf{i}} + y_A \bar{\mathbf{j}} \\ \delta \bar{\mathbf{r}}_A &= \delta x_A \bar{\mathbf{i}} + \delta y_A \bar{\mathbf{j}}\end{aligned}$$

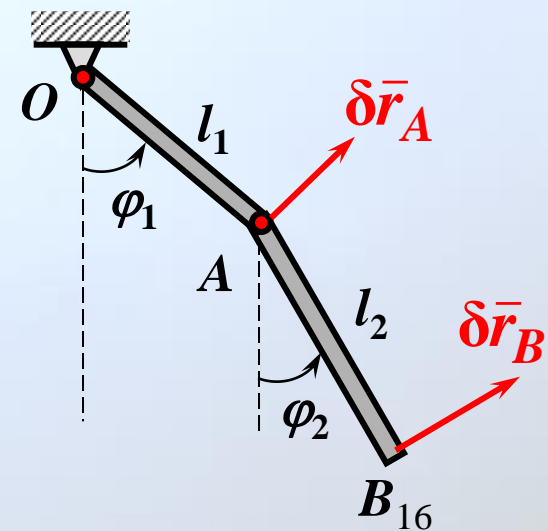
质点系中各质点的坐标可表示为广义坐标 $(\varphi_1, \varphi_2, \dots, \varphi_k)$ 的函数，广义坐标分别有变分 $\delta\varphi_1, \delta\varphi_2, \dots, \delta\varphi_k$ ，各质点的虚位移 $\delta\bar{\mathbf{r}}_i$ 在直角坐标上的投影可以表示为

$$\begin{cases} \delta x_i = \frac{\partial x_i}{\partial \varphi_1} \cdot \delta\varphi_1 + \frac{\partial x_i}{\partial \varphi_2} \cdot \delta\varphi_2 + \dots + \frac{\partial x_i}{\partial \varphi_k} \cdot \delta\varphi_k \\ \delta y_i = \frac{\partial y_i}{\partial \varphi_1} \cdot \delta\varphi_1 + \frac{\partial y_i}{\partial \varphi_2} \cdot \delta\varphi_2 + \dots + \frac{\partial y_i}{\partial \varphi_k} \cdot \delta\varphi_k \end{cases}$$

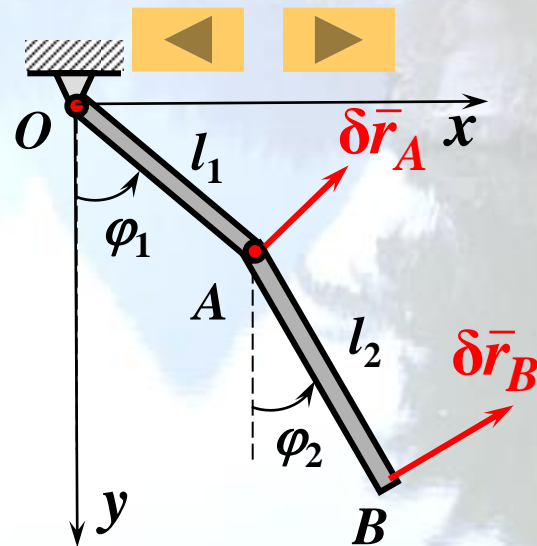




$$\begin{cases} \delta x_i = \frac{\partial x_i}{\partial \varphi_1} \cdot \delta \varphi_1 + \frac{\partial x_i}{\partial \varphi_2} \cdot \delta \varphi_2 + \dots + \frac{\partial x_i}{\partial \varphi_k} \cdot \delta \varphi_k \\ \delta y_i = \frac{\partial y_i}{\partial \varphi_1} \cdot \delta \varphi_1 + \frac{\partial y_i}{\partial \varphi_2} \cdot \delta \varphi_2 + \dots + \frac{\partial y_i}{\partial \varphi_k} \cdot \delta \varphi_k \end{cases}$$



$$\begin{cases} \delta x_i = \frac{\partial x_i}{\partial \varphi_1} \cdot \delta \varphi_1 + \frac{\partial x_i}{\partial \varphi_2} \cdot \delta \varphi_2 + \cdots + \frac{\partial x_i}{\partial \varphi_k} \cdot \delta \varphi_k \\ \delta y_i = \frac{\partial y_i}{\partial \varphi_1} \cdot \delta \varphi_1 + \frac{\partial y_i}{\partial \varphi_2} \cdot \delta \varphi_2 + \cdots + \frac{\partial y_i}{\partial \varphi_k} \cdot \delta \varphi_k \end{cases}$$



取广义坐标 φ_1 和 φ_2 ，广义坐标的变分 $\delta\varphi_1$ 和 $\delta\varphi_2$

A点:
$$\begin{cases} x_A = l_1 \sin \varphi_1 \\ y_A = l_1 \cos \varphi_1 \end{cases} \quad \begin{cases} \delta x_A = l_1 \cos \varphi_1 \delta \varphi_1 \\ \delta y_A = -l_1 \sin \varphi_1 \delta \varphi_1 \end{cases}$$

B点:
$$\begin{cases} x_B = l_1 \sin \varphi_1 + l_2 \sin \varphi_2 \\ y_B = l_1 \cos \varphi_1 + l_2 \cos \varphi_2 \end{cases} \quad \begin{cases} \delta x_B = l_1 \cos \varphi_1 \delta \varphi_1 + l_2 \cos \varphi_2 \delta \varphi_2 \\ \delta y_B = -l_1 \sin \varphi_1 \delta \varphi_1 - l_2 \sin \varphi_2 \delta \varphi_2 \end{cases}$$



[例1] 用解析式表示A、B、C三点的虚位移

将A、B、C点的坐标表示成广义坐标 φ 的函数，得

$$\begin{cases} x_A = 2a \cos \varphi \\ y_A = 2a \sin \varphi \end{cases}$$

$$\begin{cases} \delta x_A = -2a \sin \varphi \cdot \delta \varphi \\ \delta y_A = 2a \cos \varphi \cdot \delta \varphi \end{cases}$$

$$\begin{cases} x_B = 2a \cos \varphi \\ y_B = 0 \end{cases}$$

$$\begin{cases} \delta x_B = -2a \sin \varphi \cdot \delta \varphi \\ \delta y_B = 0 \end{cases}$$

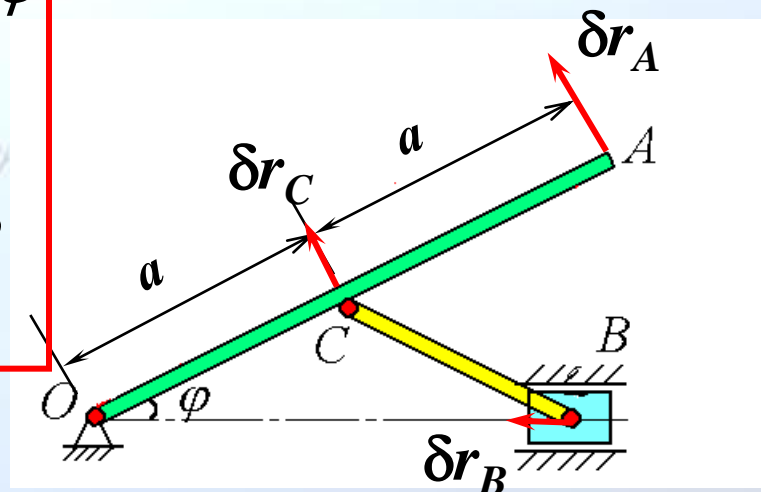
$$\begin{cases} x_C = a \cos \varphi \\ y_C = a \sin \varphi \end{cases}$$

$$\begin{cases} \delta x_C = -a \sin \varphi \cdot \delta \varphi \\ \delta y_C = a \cos \varphi \cdot \delta \varphi \end{cases}$$

$$\delta r_C = a \delta \varphi,$$

$$\delta r_A = 2a \delta \varphi,$$

$$\delta r_B = 2a \sin \varphi \cdot \delta \varphi,$$



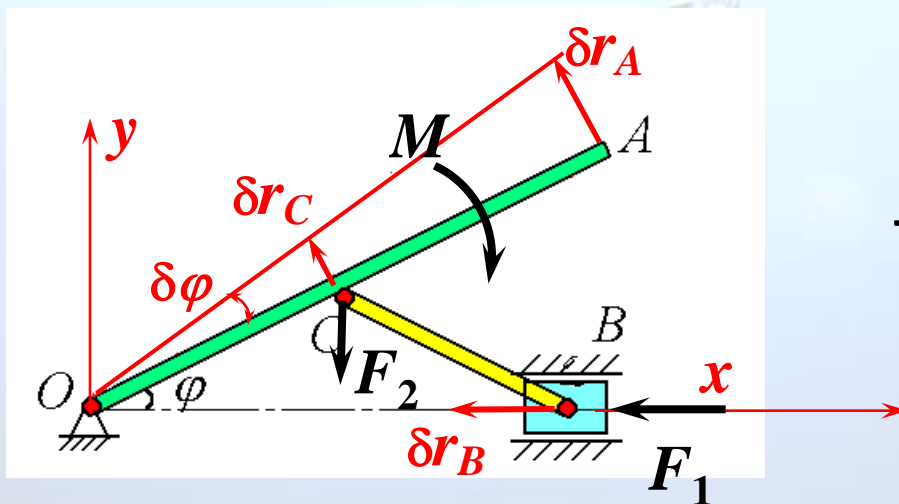
三、虚功

力 \bar{F} 在质点发生的虚位移 $\delta\bar{r}$ 上所作的功称为**虚功**，记为 δW 。

$$\delta W = \bar{F} \cdot \delta\bar{r} \quad \left(\text{不是变力作功, 没有 } \frac{1}{2} \right)$$

解析式: $\bar{F} = F_x \bar{i} + F_y \bar{j} \qquad \delta\bar{r} = \delta x \bar{i} + \delta y \bar{j}$

$$\therefore \delta W = F_x \delta x + F_y \delta y$$



$$\begin{aligned} & F_1 \delta r_B \\ & - F_2 \delta r_C \cos \varphi \\ & - M \delta \varphi \end{aligned}$$

四、理想约束

如果在质点系的任何虚位移上，质点系的所有约束反力 F_{Ni} 的虚功之和等于零，则称这种约束为理想约束。

质点系受有理想约束的条件：

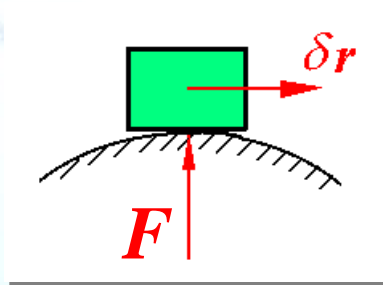
$$\sum \delta W_N = \sum \bar{F}_{Ni} \cdot \delta \bar{r}_i = 0$$





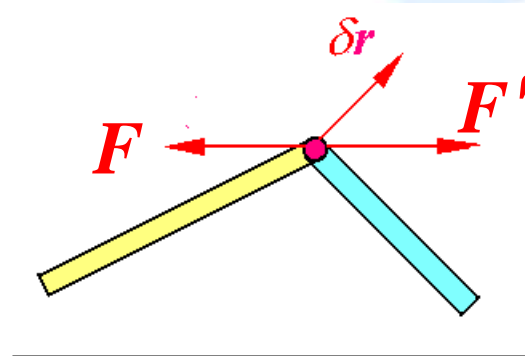
理想约束的典型例子如下：

1、光滑支承面



$$\delta W = \bar{F} \cdot \delta \bar{r} = 0$$

2、光滑铰链



$$\sum \delta W = \bar{F} \cdot \delta \bar{r} + \bar{F}' \cdot \delta \bar{r} = 0$$

3、无重刚杆

4、不可伸长的柔索

5、固定端



§ 14-2 虚位移原理

具有理想约束的质点系，平衡的必要与充分条件是：作用于质点系的所有**主动力**在任何虚位移上所作的**虚功**之和等于零。
即

$$\sum \bar{\mathbf{F}}_i \cdot \delta \bar{\mathbf{r}}_i = 0$$

解析式： $\sum (F_{ix} \delta x_i + F_{iy} \delta y_i) = 0$ (平面问题)



[例14-3] 图示椭圆规机构，连杆AB长 l ，杆重和滑道摩擦不计，铰链为光滑的，求在图示位置平衡时，主动力 F_A 和 F_B 之间的关系。

解：研究整个机构。系统的所有约束都是理想约束。

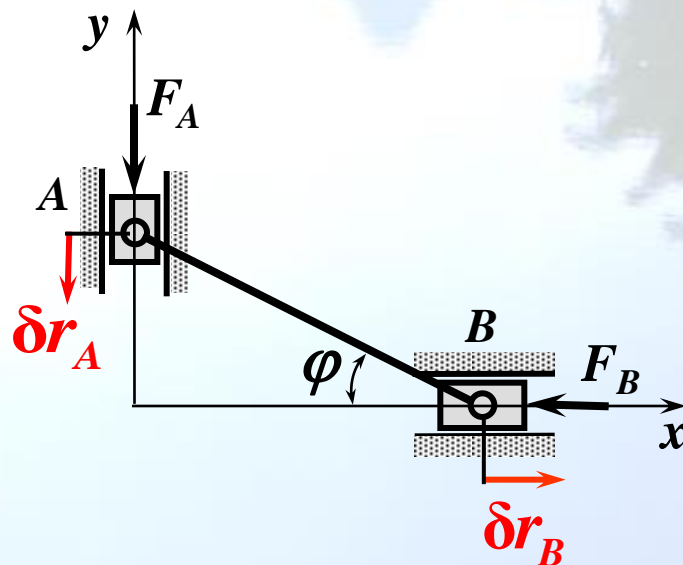
1、几何法：使A发生虚位移 $\delta \bar{r}_A$ ，B的虚位移 $\delta \bar{r}_B$ ，则由虚位移原理，得虚功方程：

$$F_A \delta r_A - F_B \delta r_B = 0$$

$$\text{而 } \delta r_A \cdot \sin \varphi = \delta r_B \cdot \cos \varphi$$

$$\Rightarrow \delta r_B = \delta r_A \cdot \tan \varphi$$

$$\therefore F_A \delta r_A - F_B \tan \varphi \delta r_A = 0$$



$$\text{或 } (F_A - F_B \tan \varphi) \cdot \delta r_A = 0$$

$$F_A - F_B \tan \varphi = 0$$

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

$$\therefore F_A = F_B \tan \varphi$$

2、解析法

$$\sum (F_{ix} \delta x_i + F_{iy} \delta y_i) = 0$$

$$i=1,2$$

虚功方程: $-F_A \delta y_A - F_B \delta x_B = 0$,

$$\begin{cases} y_A = l \sin \varphi \\ x_B = l \cos \varphi \end{cases}$$

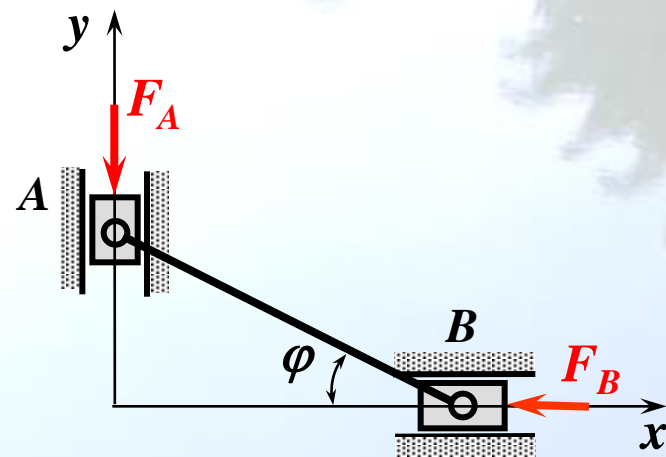
$$\begin{cases} \delta y_A = l \cos \varphi \delta \varphi \\ \delta x_B = -l \sin \varphi \delta \varphi \end{cases}$$

$$\therefore -F_A l \cos \varphi \delta \varphi + F_B l \sin \varphi \delta \varphi = 0$$

$$(-F_A \cos \varphi + F_B \sin \varphi) l \delta \varphi = 0$$

解得: $F_A = F_B \tan \varphi$

$$(F_{1x} \delta x_1 + F_{1y} \delta y_1) + (F_{2x} \delta x_2 + F_{2y} \delta y_2) = 0$$





[例2] 机构在图示位置平衡，求 F_1 和 F_2 的关系。

解：几何法，给出虚位移

建立 F_1 和 F_2 的虚功方程：

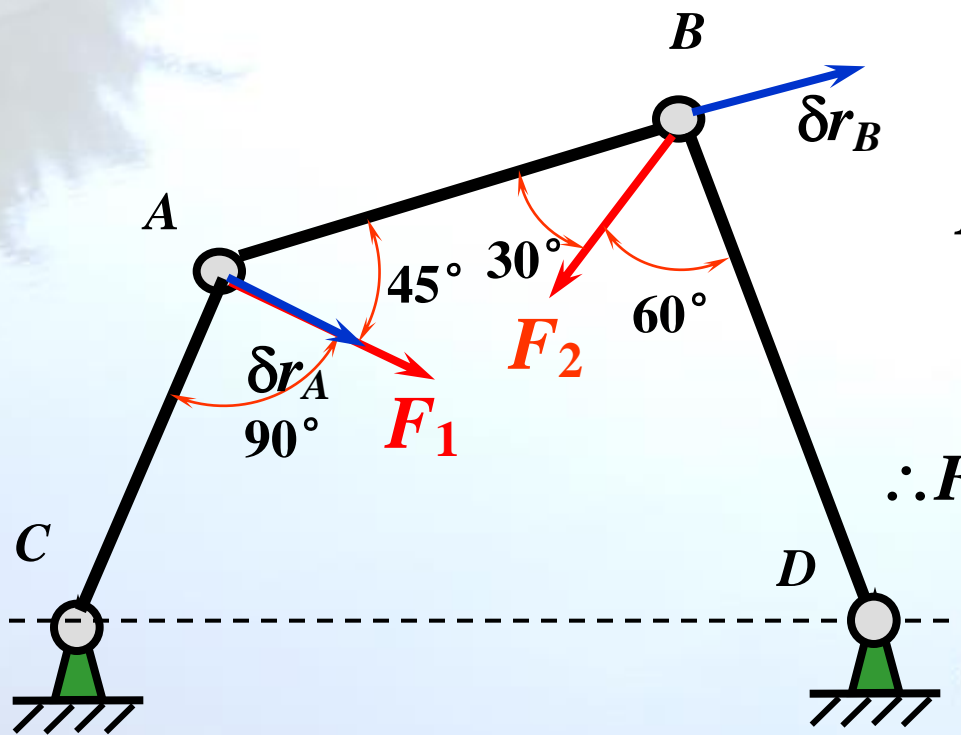
$$F_1 \cdot \delta r_A - F_2 \cos 30^\circ \cdot \delta r_B = 0$$

$$\because \delta r_A \cos 45^\circ = \delta r_B$$

$$\therefore F_1 \cdot \delta r_A - F_2 \cos 30^\circ \cdot \delta r_A \cos 45^\circ = 0$$

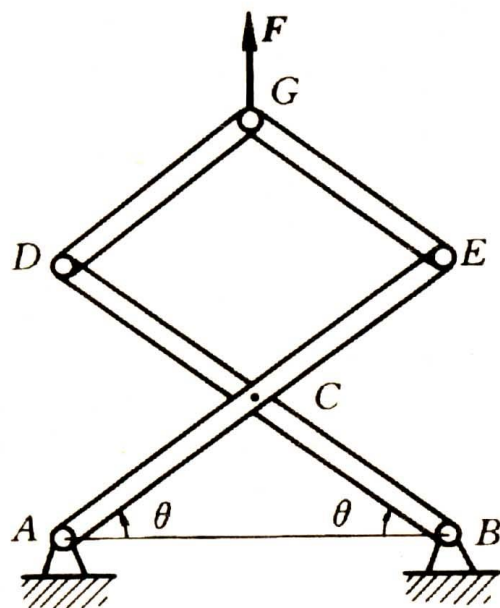
$$\therefore \frac{F_1}{F_2} = \cos 30^\circ \cos 45^\circ$$

$$= 0.612$$

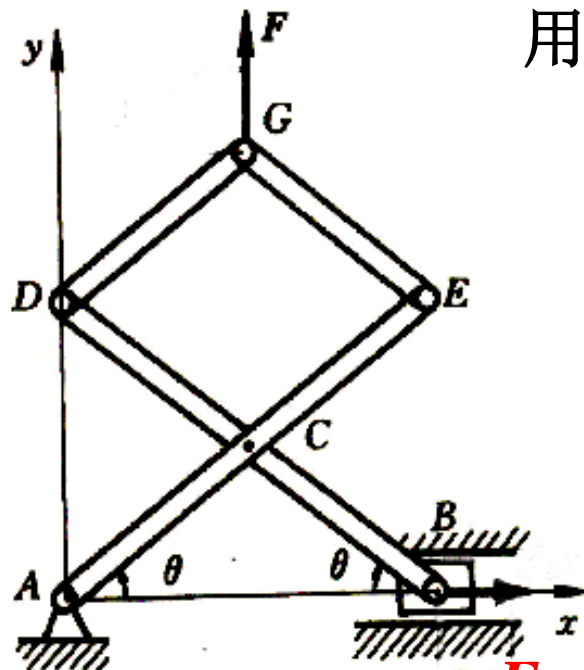


$$\sum \bar{F}_i \cdot \delta \bar{r}_i = 0$$

[例14-2] $AC=CE=BC=CD=DG=GE=$
(P353) 的水平约束反力。



(a)



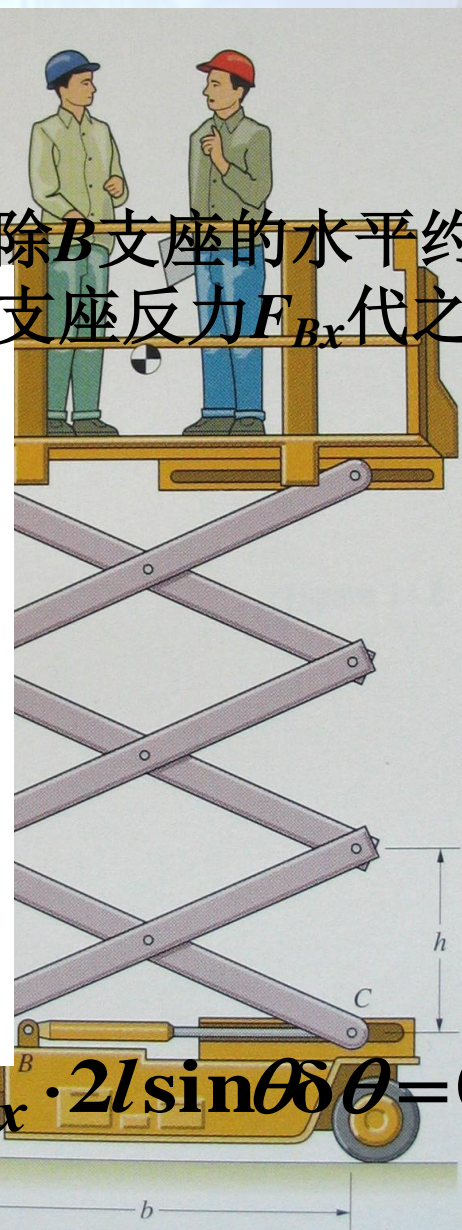
(b)

解：解除B支座的水平约束，
用支座反力 F_{Bx} 代之。

代入 (a) 得：

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

$$\therefore F_{Bx} = \frac{2}{3} F$$

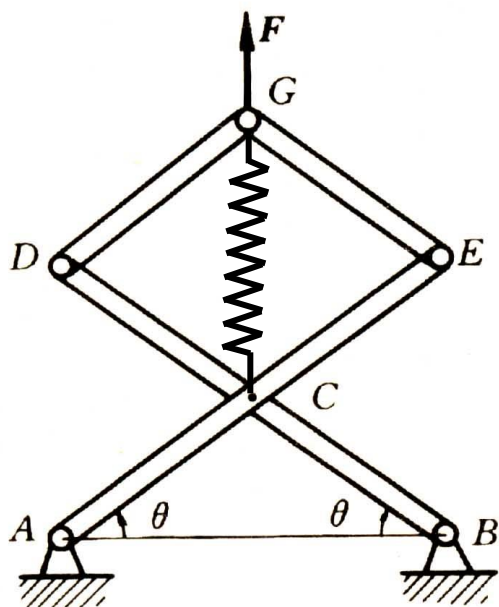




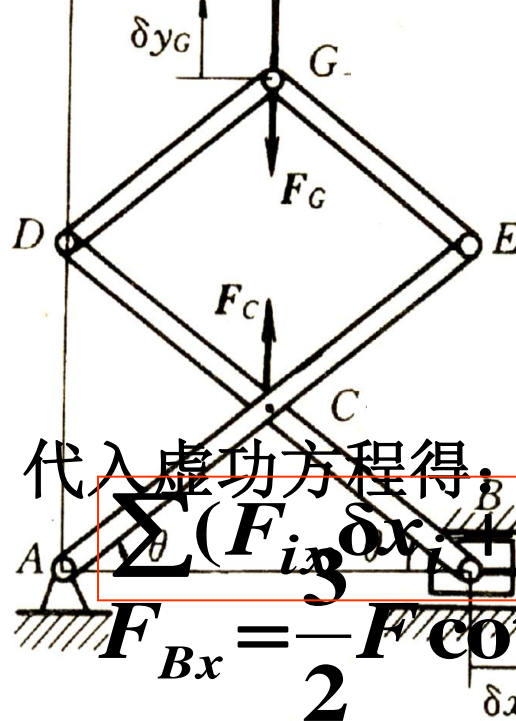
另：如在 G 、 C 之间加一弹簧，弹簧刚度为 k ，在图示位置弹簧伸长量为 δ_0 ，求支座 B 的水平约束反力。

解：解除 B 支座的水平约束，用支座反力 F_{Bx} 代之，
去掉弹簧，用拉力代之。 应用解析法，

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



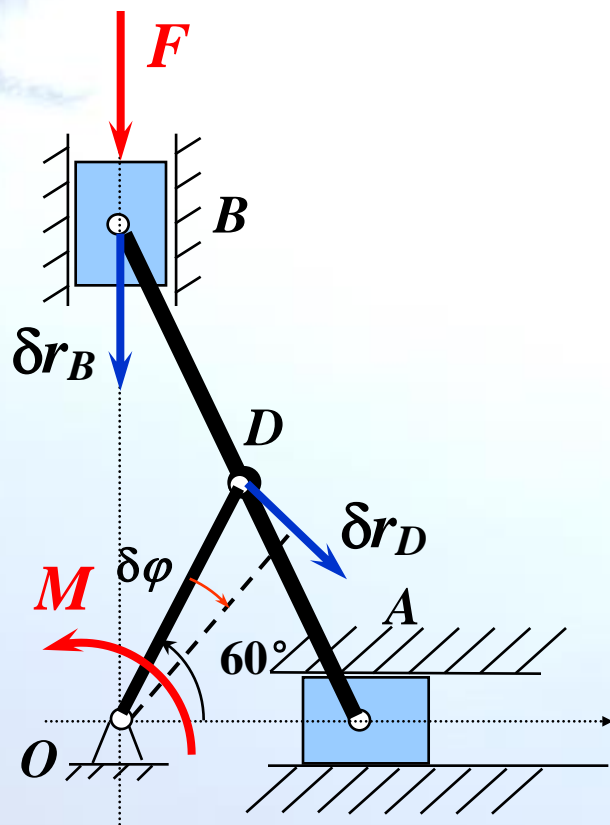
(a)



代入虚功方程得

$$\sum (F_{ix}\delta x_i + F_{iy}\delta y_i) = 0$$
$$F_{Bx} = \frac{F}{2} \cot \theta - k \delta_0 \cot \theta$$

[例] 椭圆规机构， $OD=AD=BD=l$ ，在图示位置平衡，求 F 和 M 的关系。



解：建立 F 和 M 的虚功方程。几何法。

$$F \cdot \delta r_B - M \cdot \delta \varphi = 0$$

$$\therefore \delta r_B \cos 30^\circ = \delta r_D \cos 30^\circ$$

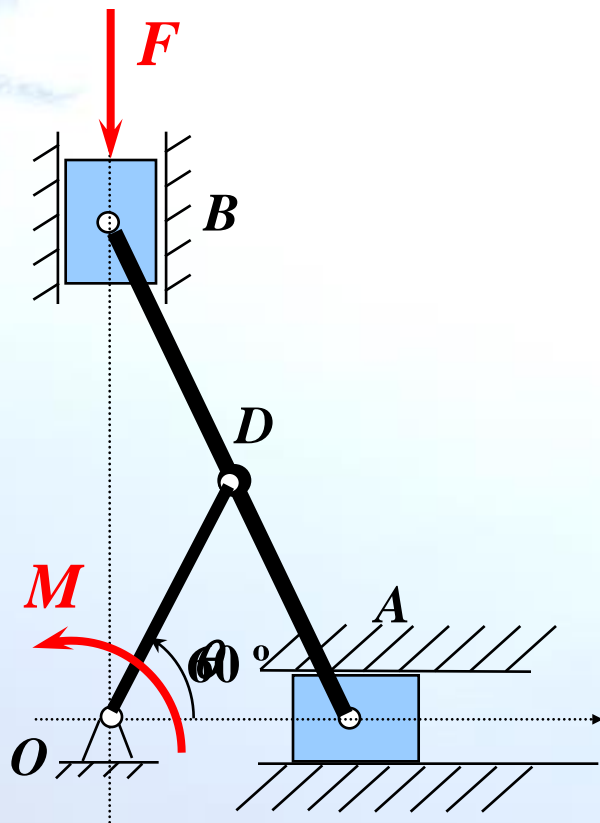
$$\delta r_D = l \delta \varphi$$

$$\therefore \delta r_B = \delta r_D = l \delta \varphi$$

$$\therefore F l \delta \varphi = M \delta \varphi$$

$$\text{解得：} \frac{F}{M} = \frac{1}{l}$$

[例] 椭圆规机构， $OD=AD=BD=l$ ，在图示位置平衡，求 F 和 M 的关系。



另解：解析法。取 θ 为广义坐标。

$$-F \cdot \delta y_B + M \cdot \delta \theta = 0$$

$$y_B = 2l \sin \theta$$

$$\delta y_B = 2l \cos \theta \delta \theta$$

$$\therefore -F 2l \cos \theta \delta \theta + M \delta \theta = 0$$

$$\text{即 } 2Fl \cos \theta = M$$

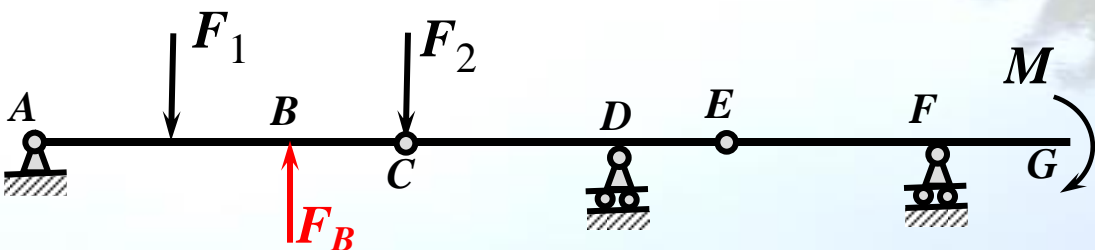
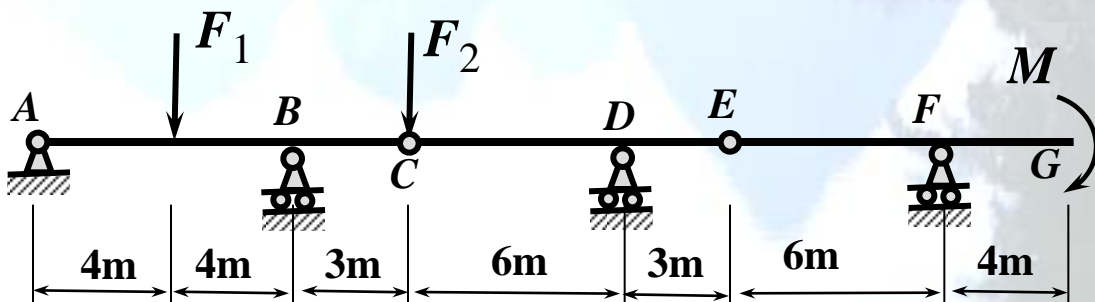
$$\text{取 } \theta = 60^\circ, \text{ 解得: } \frac{F}{M} = \frac{1}{l}$$



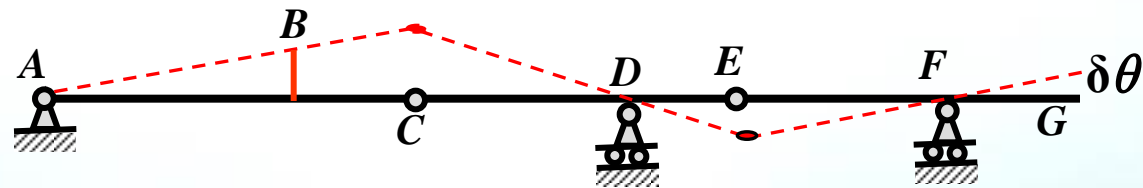
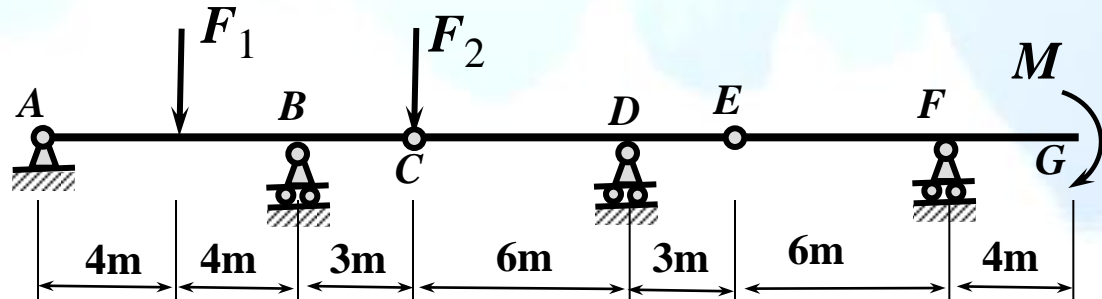
[例3] 多跨静定梁，
求支座B处反力。

解：将支座B除去，
代入相应的
约束反力。

给出虚位移
建立虚功方程：



$$-F_1 \delta r_1 + F_B \delta r_B - F_2 \delta r_C - M \delta \theta = 0$$
$$\therefore F_B = F_1 \frac{\delta r_1}{\delta r_B} + F_2 \frac{\delta r_C}{\delta r_B} + M \frac{\delta \theta}{\delta r_B}$$
$$\text{由 } \frac{\delta r_1}{\delta r_B} = \frac{1}{2}, \quad \frac{\delta r_C}{\delta r_B} = \frac{11}{8},$$



$$\therefore \delta\theta = \frac{\delta r_E}{EF} = \frac{\delta r_E}{6}$$

$$\therefore \frac{\delta\theta}{\delta r_B} = \frac{\delta r_E}{6 \times \delta r_B} = \frac{\delta r_C / 2}{6 \delta r_B} = \frac{1}{12} \cdot \frac{\delta r_C}{\delta r_B} = \frac{1}{12} \times \frac{11}{8} = \frac{11}{96}$$

$$\therefore F_B = F_1 \frac{\delta r_1}{\delta r_B} + F_2 \frac{\delta r_C}{\delta r_B} + M \frac{\delta\theta}{\delta r_B} = \frac{1}{2}F_1 + \frac{11}{8}F_2 + \frac{11}{96}M$$

[例4] 平面桁架，已知 $AB=BC=CA=a$ ， $AD=DC=\frac{1}{\sqrt{2}}a$
用虚位移原理求 BD 杆的内力。

解：几何法，给出虚位移，建立虚功方程：

$$F_{BD} \cdot \delta r_B \cos 60^\circ - F_{BD} \delta r_D \cos 45^\circ + F \delta r_D \cos 45^\circ = 0$$

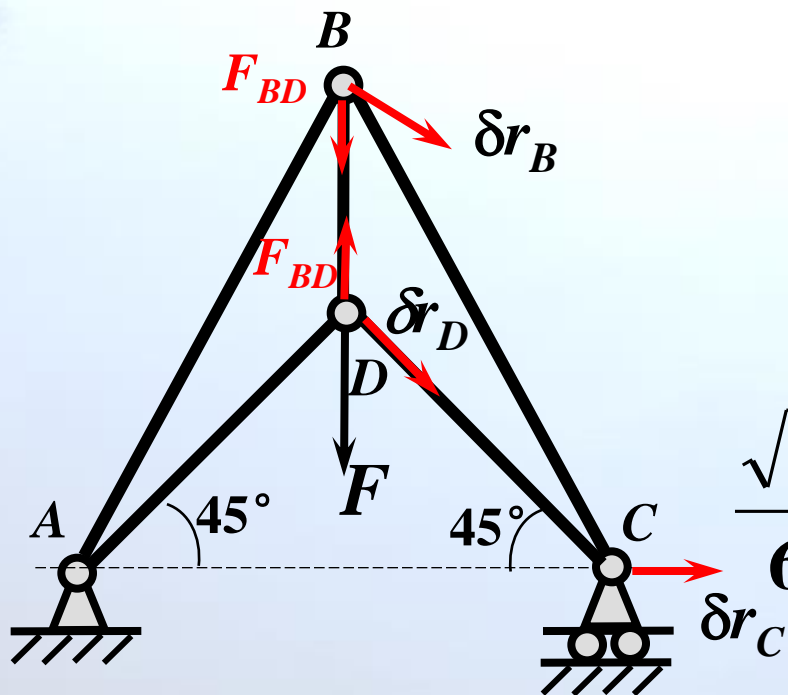
$$\delta r_C \cos 60^\circ = \delta r_B \cos 30^\circ$$

$$\delta r_C \cos 45^\circ = \delta r_D$$

$$\delta r_B = \frac{1}{\sqrt{3}} \delta r_C \quad \delta r_D = \frac{\sqrt{2}}{2} \delta r_C$$

$$\frac{\sqrt{3}}{6} F_{BD} \cdot \delta r_C - \frac{1}{2} F_{BD} \delta r_C + \frac{1}{2} F \delta r_C = 0$$

$$\sum \bar{F}_{BD} \delta \bar{r}_i = 0 \quad \frac{3}{3-\sqrt{3}} F$$



[例6] AB 和 AO 为均质杆，重量分别为 Q 和 P ，不计各处的摩擦和滑块的重量，用虚位移原理求维持系统平衡的力 F 的大小。

解：建立虚功方程，几何法

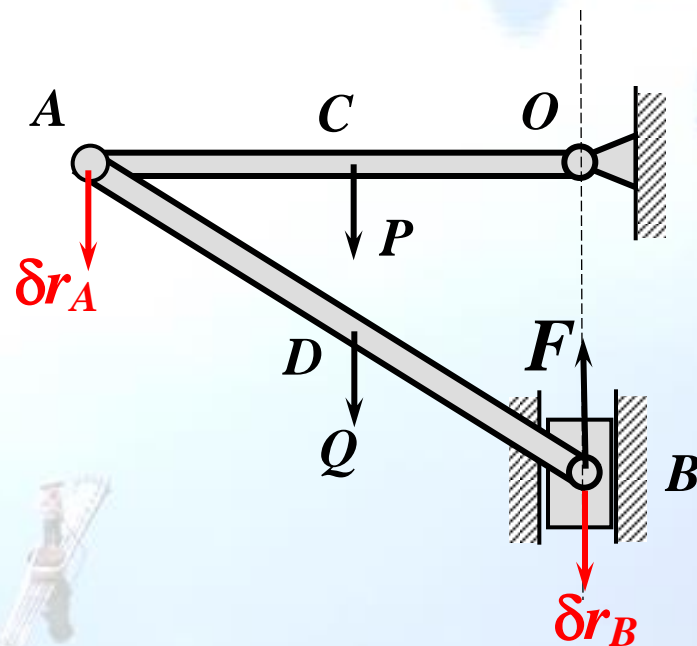
$$-F\delta r_B + Q\delta r_D + P\delta r_C = 0$$

$$\delta r_D = \delta r_B$$

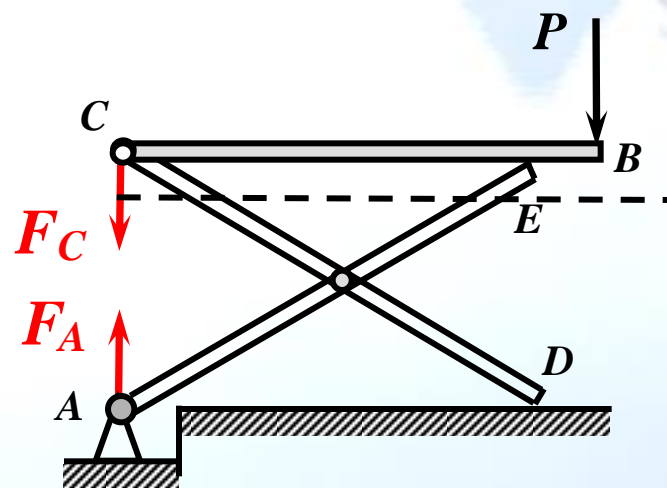
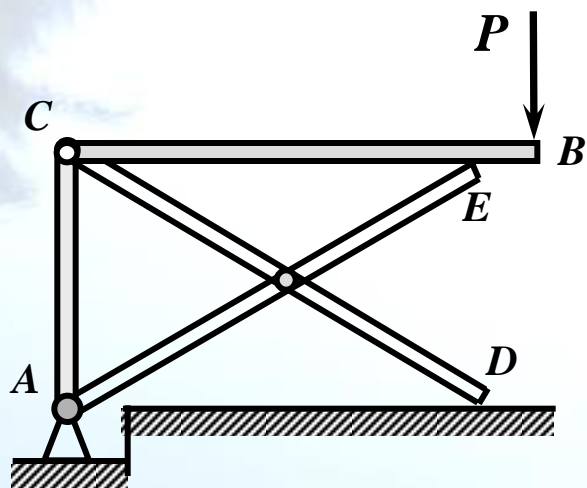
$$\delta r_C = \frac{\delta r_A}{2} = \frac{\delta r_B}{2}$$

$$-F\delta r_B + Q\delta r_B + P\frac{\delta r_B}{2} = 0$$

$$\left(-F + Q + \frac{P}{2}\right)\delta r_B = 0 \quad \text{即：} -F + Q + \frac{P}{2} = 0 \quad \therefore F = Q + \frac{P}{2}$$



【题3】已知： $AE=CD=CB=0.5\text{m}$ ， $AC=0.3\text{m}$ ， $P=60\text{kN}$ ，
求 CA 杆内力。

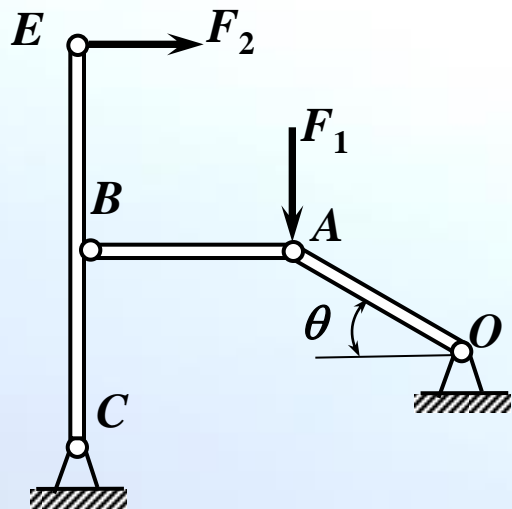


建立虚功方程： $P\delta r_B + F_C\delta r_C = 0$

$$\delta r_B = \delta r_C$$

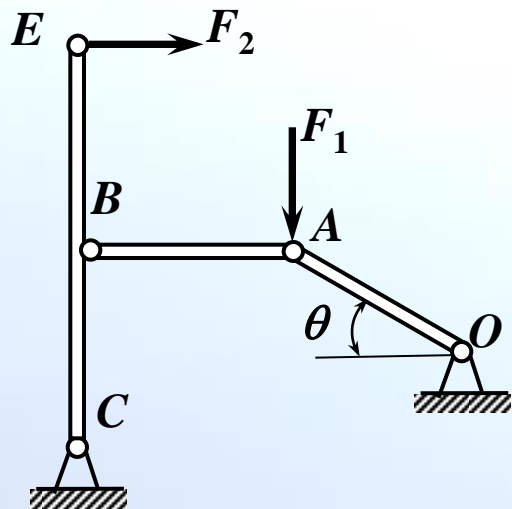
$$\therefore F_C = -P = -60\text{kN}$$

【例3】 图示机构，已知 $OA=AB=BC=BE=l$ ，不计各构件的自重与各处摩擦，在图示位置，杆 AB 水平，杆 EC 铅垂， $\theta=30^\circ$ ；试应用虚位移原理，求机构在图示位置平衡时，力 F_1 与 F_2 之间的关系。



【例3】 图示机构，已知 $OA=AB=BC=BE=l$ ，不计各构件的自重与各处摩擦，在图示位置，杆 AB 水平，杆 EC 铅垂， $\theta=30^\circ$ ，试应用虚位移原理，求机构在图示位置平衡时，力 F_1 与 F_2 之间的关系。

不能使用解析法

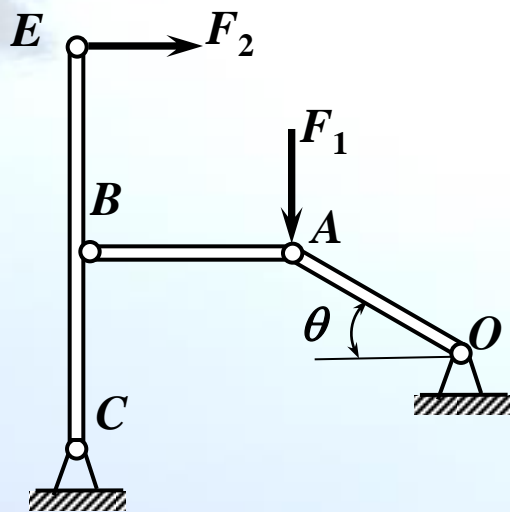


$$\sum \bar{\mathbf{F}}_i \cdot \delta \bar{\mathbf{r}}_i = 0$$

$$\sum (F_{ix} \delta x_i + F_{iy} \delta y_i) = 0$$

【例3】 图示机构，已知 $OA=AB=BC=BE=l$ ，不计各构件的自重与各处摩擦，在图示位置，杆 AB 水平，杆 EC 铅垂， $\theta=30^\circ$ ，试应用虚位移原理，求机构在图示位置平衡时，力 F_1 与 F_2 之间的关系。

不能使用解析法



$$(-F_1 \cos \theta + F_2 \sin \theta) l \delta \theta = 0$$

$$F_1 = F_2 \tan \theta$$

$$\therefore F_1 = \frac{\sqrt{3}}{3} F_2 \quad \times$$

$$\sum (F_{ix} \delta x_i + F_{iy} \delta y_i) = 0$$

$$-F_1 \delta y_A + F_2 \delta x_E = 0,$$

$$y_A = l \sin \theta$$

$$x_E = l + l \cos \theta \quad \times$$

$$\delta y_A = l \cos \theta \delta \theta$$

$$\delta x_E = -l \sin \theta \delta \theta$$

$$\therefore -F_1 l \cos \theta \delta \theta + F_2 l \sin \theta \delta \theta = 0$$

【例3】 图示机构，已知 $OA=AB=BC=BE=l$ ，不计各构件的自重与各处摩擦，在图示位置，杆 AB 水平，杆 EC 铅垂， $\theta=30^\circ$ ；试应用虚位移原理，求机构在图示位置平衡时，力 F_1 与 F_2 之间的关系。

正确解法：使用几何法

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

$$F_1 \delta r_A \cos 30^\circ - F_2 \delta r_E = 0,$$

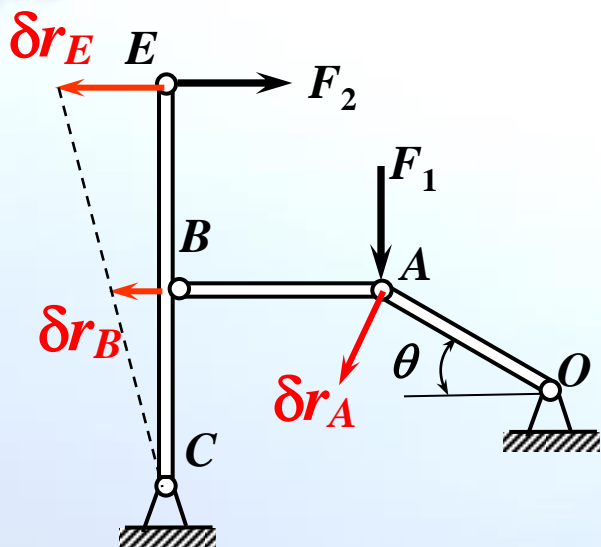
$$\delta r_B = \delta r_A \sin 30^\circ$$

$$\delta r_E = 2\delta r_B$$

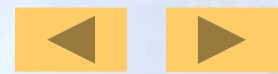
$$\therefore \delta r_E = \delta r_A$$

$$F_1 \delta r_A \cos 30^\circ - F_2 \delta r_A = 0,$$

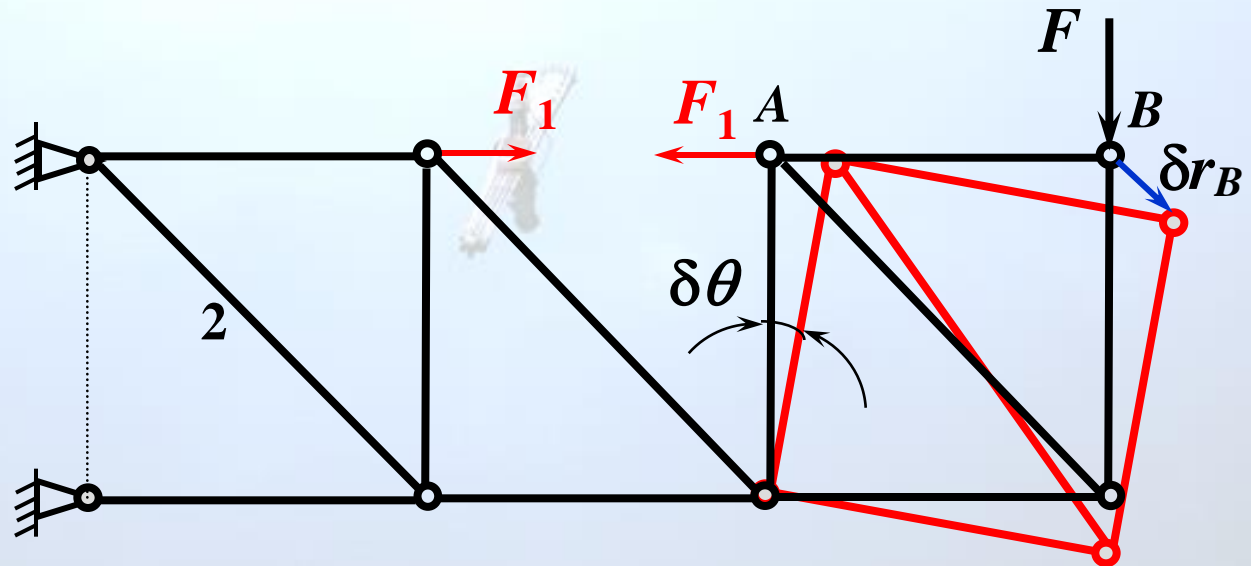
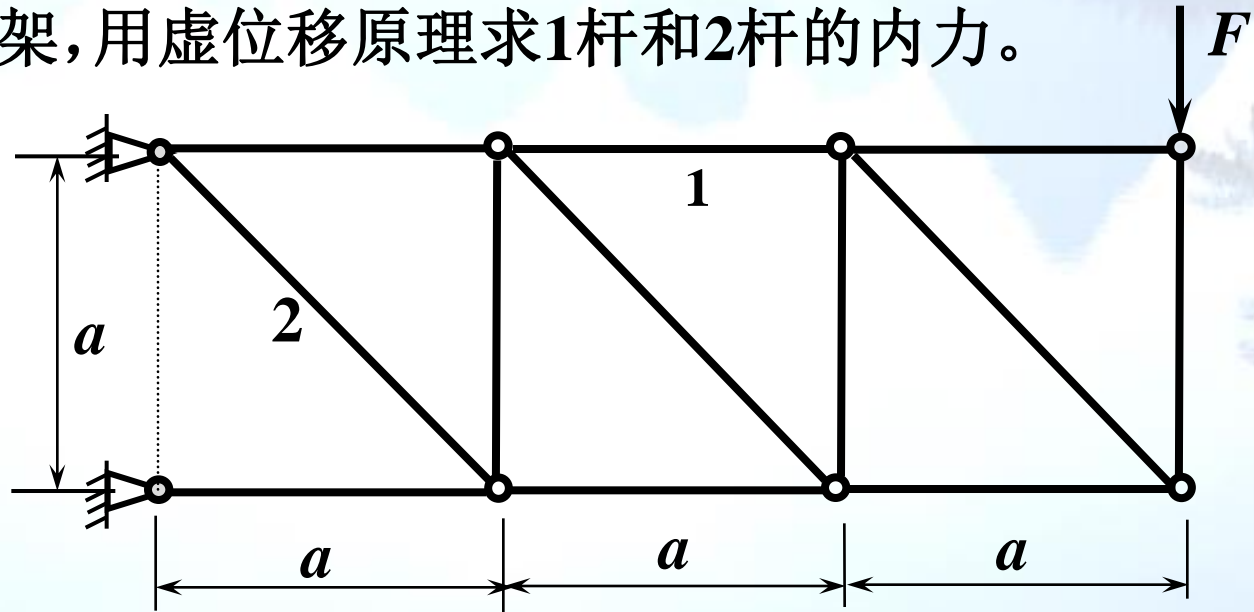
$$(F_1 \cos 30^\circ - F_2) \delta r_A = 0$$



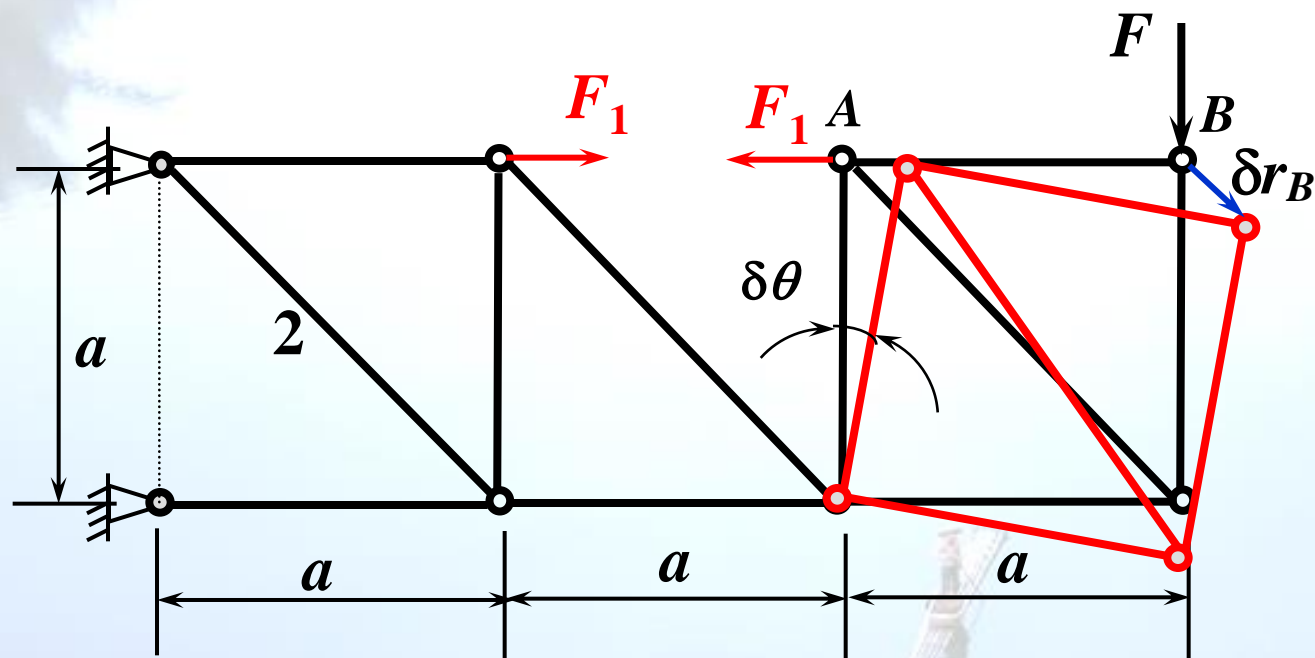
$$F_1 = \frac{2\sqrt{3}}{3} F_2$$



[例5] 平面桁架, 用虚位移原理求1杆和2杆的内力。



[例5] 平面桁架，用虚位移原理求1杆和2杆的内力。



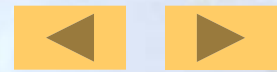
解：建立虚功方程

$$-F_1 \delta r_A + F \delta r_B \cos 45^\circ = 0$$

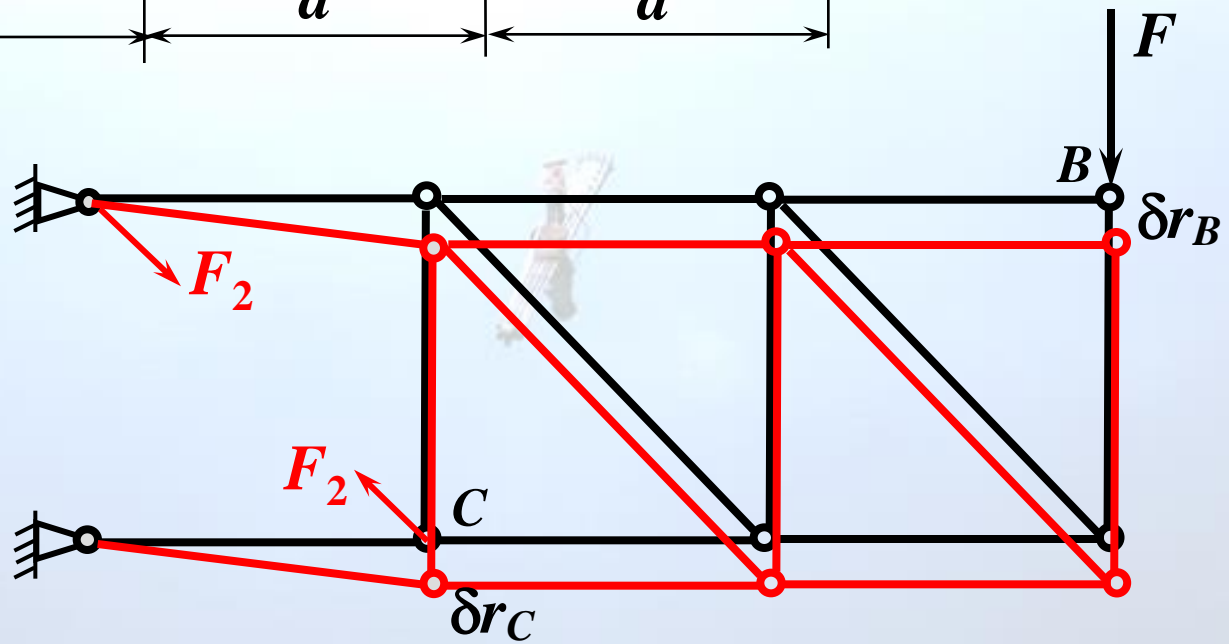
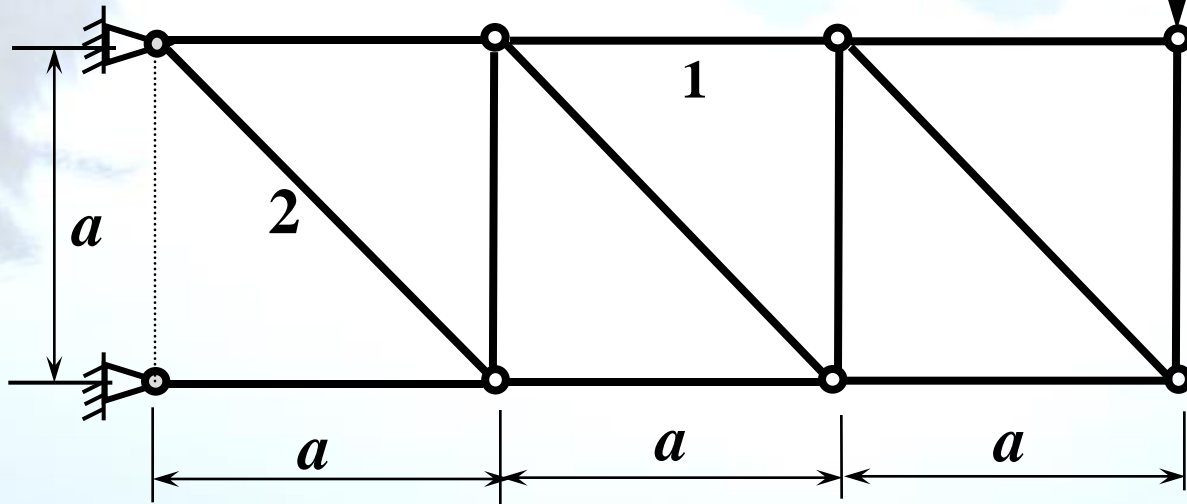
$$\delta r_A = a \cdot \delta \theta$$

$$\delta r_B = \sqrt{2}a \cdot \delta \theta$$

$$\therefore F_1 = F$$

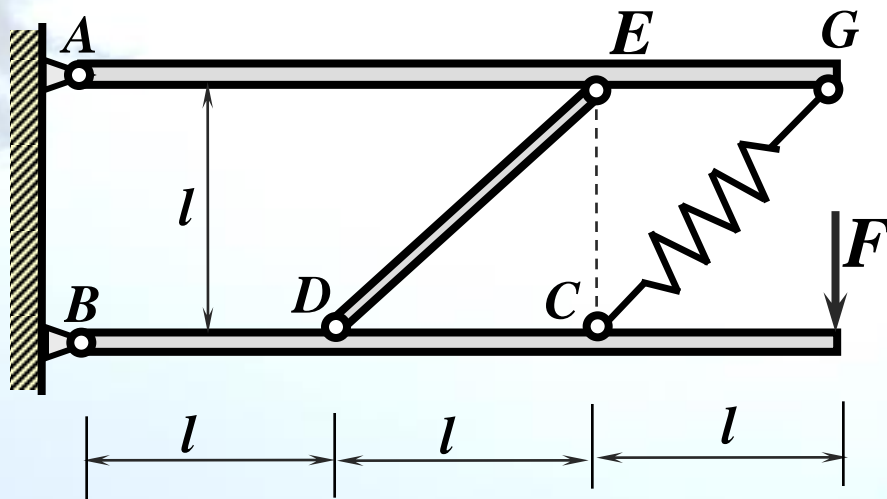


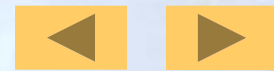
[例5] 平面桁架, 用虚位移原理求1杆和2杆的内力。





[例] 机构如图所示，在 F 作用下平衡，求弹簧拉力的大小，不计构件自重和所有摩擦。





应用虚位移原理求解质点系平衡问题的步骤和要点:

1、正确选取研究对象:

以不解除约束的理想约束系统为研究对象，系统至少有一个自由度。若系统存在非理想约束，如弹簧力、摩擦力等，可把它们计入主动力，则系统又是理想约束系统，可选为研究对象。

若要求解约束反力，需解除相应的约束，代之以约束反力，并计入主动力。应逐步解除约束，每一次研究对象只解除一个约束，将一个约束反力计入主动力，增加一个自由度。



2、正确进行受力分析：

画出主动力的受力图，包括计入主动力的弹簧力、摩擦力和待求的约束反力。

3、正确进行虚位移分析，确定虚位移之间的关系。

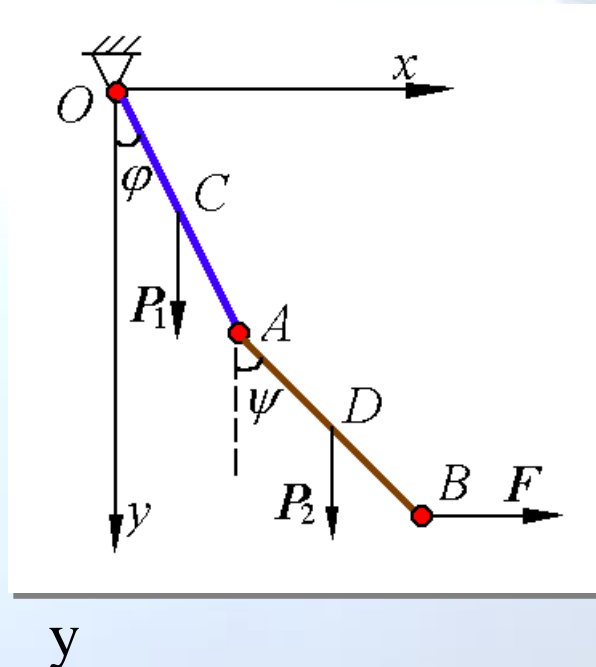
4、应用虚位移原理建立方程。

5、解虚功方程求出未知数。



[例4] 均质杆 OA 及 AB 在 A 点用铰连接，并在 O 点用铰支承，如图所示。两杆各长 $2a$ 和 $2b$ ，各重 P_1 及 P_2 ，设在 B 点加水平力 F 以维持平衡，求两杆与铅直线所成的角 φ 及 ψ 。

解：这是一个具有两个自由度的系统，取角 φ 及 ψ 为广义坐标，现用两种方法求解。



解法一：解析法

应用虚位移原理，

$$P_1 \delta y_C + P_2 \delta y_D + F \delta x_B = 0 \quad (a)$$

而 $y_C = a \cos \varphi$, $\delta y_C = -a \sin \varphi \delta \varphi$

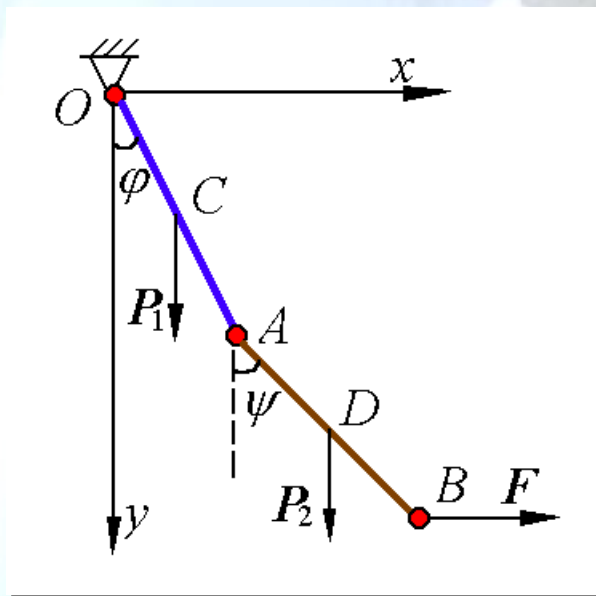
$$y_D = 2a \cos \varphi + b \cos \psi ,$$

$$\delta y_D = -2a \sin \varphi \delta \varphi - b \sin \psi \delta \psi$$

$$x_B = 2a \sin \varphi + 2b \sin \psi , \quad \delta x_B = 2a \cos \varphi \delta \varphi + 2b \cos \psi \delta \psi$$

代入(a)式，得：

$$(-P_1 a \sin \varphi - P_2 2a \sin \varphi + F 2a \cos \varphi) \delta \varphi + (-P_2 b \sin \psi + F 2b \cos \psi) \delta \psi = 0$$



$$(-P_1 a \sin \varphi - P_2 2a \sin \varphi + F 2a \cos \varphi) \delta \varphi + (-P_2 b \sin \psi + F 2b \cos \psi) \delta \psi = 0$$

由于 $\delta \varphi, \delta \psi$ 是彼此独立的，所以：

$$-P_1 \cdot a \sin \varphi - P_2 \cdot 2a \sin \varphi + F \cdot 2a \cos \varphi = 0$$

$$-P_2 \cdot b \sin \psi + F \cdot 2b \cos \psi = 0$$

由此解得：

$$\tan \varphi = \frac{2F}{P_1 + 2P_2}, \quad \tan \psi = \frac{2F}{P_2}$$

解法二：

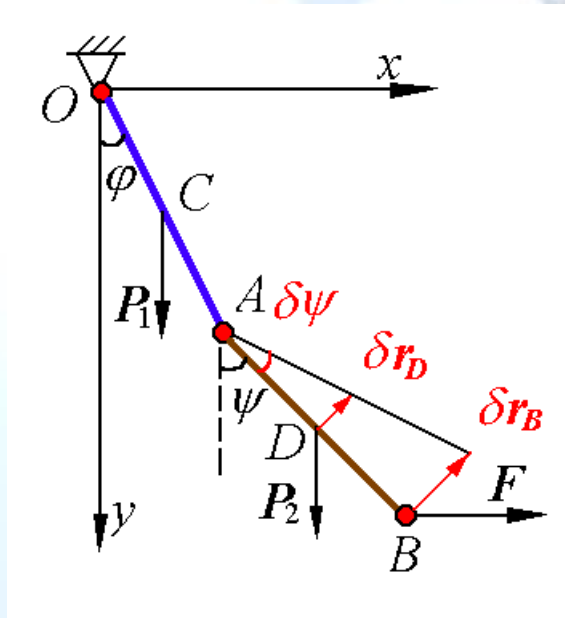
先使 φ 保持不变，而使 ψ 获得变分 $\delta\psi$ ，得到系统的一组虚位移，如图所示。

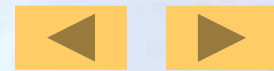
$$F \delta r_B \cos\psi - P_2 \delta r_D \sin\psi = 0$$

而 $\delta r_B = 2b \delta\psi$ ， $\delta r_D = b \delta\psi$

代入上式，得

$$\tan\psi = \frac{F \cdot 2b \delta\psi}{P_2 \cdot b \delta\psi} = \frac{2F}{P_2}$$





再使 ψ 保持不变，而使 φ 获得变分 $\delta\varphi$ ，得到系统的另一组虚位移，如图所示。

图示中： $\delta\vec{r}_A = \delta\vec{r}_D = \delta\vec{r}_B$

$$F\delta\vec{r}_B \cos\varphi - P_1\delta\vec{r}_C \sin\varphi - P_2\delta\vec{r}_D \sin\varphi = 0$$

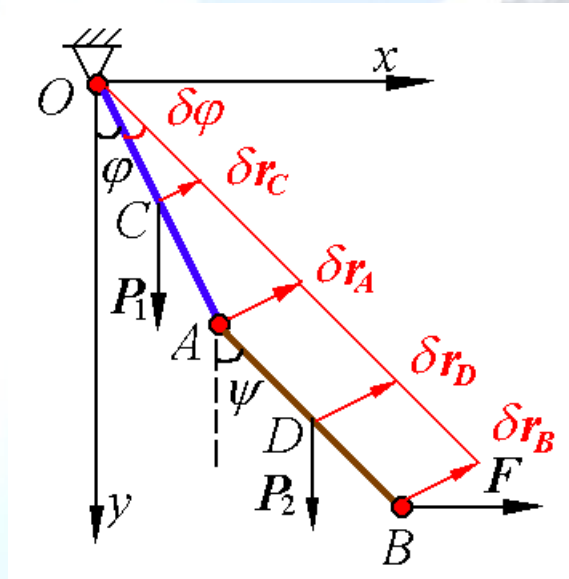
而 $\delta\vec{r}_C = a\delta\varphi$,

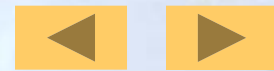
$$\delta\vec{r}_B = \delta\vec{r}_D = \delta\vec{r}_A = 2a\delta\varphi$$

代入上式后，得：

$$(F \cos\varphi \cdot 2a - P_1 \cdot a \sin\varphi - P_2 \cdot 2a \sin\varphi) \delta\varphi = 0$$

$$\tan\varphi = \frac{2F}{P_1 + 2P_2}$$





应用虚位移原理求解质点系平衡问题的步骤和要点:

1、正确选取研究对象:

以不解除约束的理想约束系统为研究对象，系统至少有一个自由度。若系统存在非理想约束，如弹簧力、摩擦力等，可把它们计入主动力，则系统又是理想约束系统，可选为研究对象。

若要求解约束反力，需解除相应的约束，代之以约束反力，并计入主动力。应逐步解除约束，每一次研究对象只解除一个约束，将一个约束反力计入主动力，增加一个自由度。



2、正确进行受力分析：

画出主动力的受力图，包括计入主动力的弹簧力、摩擦力和待求的约束反力。

3、正确进行虚位移分析，确定虚位移之间的关系。

4、应用虚位移原理建立方程。

5、解虚功方程求出未知数。



