



中国科学技术大学
University of Science and Technology of China

理论力学

自动化系

2020年3月



自动控制的研究对象（机理）

- 机械工程（ME）：机器人、无人车、无人机
- 电子（电机）工程（EE）：电力电子、电磁场与微波、信息处理、计算机
- 化工、冶金.....

机电一体化（机电+光）：理论力学、电磁场（电机学）、电子线路

自然科学的形成：牛顿力学+微积分

理论力学：首次展现出一个严谨完备的科学体系之美，特别是Lagrange的“分析力学”（1788年，全书没有一张图）



第七章、刚体静力学

第八章、刚体运动动力学

第十六章、非惯性坐标系中的动力学问题

第九章、动静法（达朗伯原理）

第十章、分析静力学

第十一章、拉格朗日力学

第十七章、哈密顿力学



静力学应用场景：建筑、桥梁、机械零件与设计...

惯性定律（伽利略、牛顿第一定律）：

存在这样的参考系（惯性系），相对于它，所有不受外力作用的物体都保持匀速直线运动或静止。

不受外力 \rightarrow 合力为零 \rightarrow 平衡力系

匀速直线运动或静止 \rightarrow 平衡状态



平衡状态

- 质点: $\mathbf{v} = \mathbf{v}_0$ (常矢量)
- 质点系: $\mathbf{v}_k = \mathbf{v}_0$ (常矢量), $k = 1, 2, \dots, n$
- 刚体: $\mathbf{v}_i = \mathbf{v}_c + \boldsymbol{\omega} \times \mathbf{r}_i \equiv \mathbf{v}_c, \quad \forall \mathbf{r}_i$
 $\mathbf{v}_c = \mathbf{v}_0$ (常矢量), $\boldsymbol{\omega} = \mathbf{0}$



平衡力系

- 质点: $\mathbf{R} \stackrel{\text{def}}{=} \sum_i \mathbf{F}_i = \mathbf{0}$
- 质点系: $\mathbf{R}_k \stackrel{\text{def}}{=} \sum_i \mathbf{F}_{ki}^E + \sum_{j=1}^n \mathbf{F}_{kj}^I = \mathbf{0}, \quad k = 1, 2, \dots, n.$ $\left(\sum_{k=1}^n \sum_{j=1}^n \mathbf{F}_{kj}^I = \mathbf{0} \right)$
- 刚体: $\mathbf{R} \stackrel{\text{def}}{=} \sum_i \mathbf{F}_i = \frac{d}{dt} (M\mathbf{v}_c) = \mathbf{0}$
 $\mathbf{L}_c \stackrel{\text{def}}{=} \sum_i \mathbf{r}_i \times \mathbf{F}_i = \frac{d}{dt} (\mathbf{J}_c \boldsymbol{\omega}) = \mathbf{0}$

合力（主矢 \mathbf{R} ）为零、合力矩（主矩 \mathbf{L}_c ）为零



质点系处于平衡态的条件：

$$\mathbf{v}_k = \mathbf{v}_0 \Rightarrow \mathbf{R}_k = m_k \frac{d\mathbf{v}_k}{dt} = \mathbf{0} \Rightarrow \mathbf{v}_k = \mathbf{C}_k \text{ (依赖于 } k \text{ 的常数)}, \quad k = 1, 2, \dots, n$$



质点系平衡态的充要条件

$$\mathbf{R}_k = \mathbf{0}, \mathbf{v}_k|_{t=0} = \mathbf{v}_0, \quad k = 1, 2, \dots, n$$

刚体处于平衡态的条件：

$$\mathbf{v}_c = \mathbf{v}_0 \iff \mathbf{R} = \frac{d}{dt}(M\mathbf{v}_c) = \mathbf{0}$$

$$\boldsymbol{\omega} = \mathbf{0} \Rightarrow \mathbf{L}_c = \frac{d}{dt}(\mathbf{J}_c \boldsymbol{\omega}) = \mathbf{0}, \quad \mathbf{L}_c = \mathbf{0} \Rightarrow \boldsymbol{\omega} = \text{常矢量}$$



刚体平衡态的充要条件

$$\mathbf{R} = \mathbf{0}, \mathbf{L}_c = \mathbf{0}, \boldsymbol{\omega}|_{t=0} = \mathbf{0}$$



第七章、刚体静力学



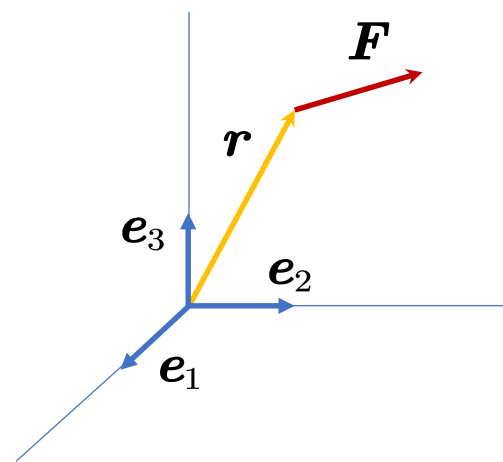
计算矢径 $\mathbf{r} = r_1 \mathbf{e}_1 + r_2 \mathbf{e}_2 + r_3 \mathbf{e}_3$ 上的力 $\mathbf{F} = f_1 \mathbf{e}_1 + f_2 \mathbf{e}_2 + f_3 \mathbf{e}_3$ 形成的力矩 $\mathbf{L} = L_1 \mathbf{e}_1 + L_2 \mathbf{e}_2 + L_3 \mathbf{e}_3$ 如下（其中 $\mathbf{e}_1, \mathbf{e}_2, \mathbf{e}_3$ 是坐标基向量）：

$$\mathbf{L} = \mathbf{r} \times \mathbf{F}$$

$$= \begin{vmatrix} r_1 & r_2 & r_3 \\ f_1 & f_2 & f_3 \\ \mathbf{e}_1 & \mathbf{e}_2 & \mathbf{e}_3 \end{vmatrix} = (r_2 f_3 - r_3 f_2) \mathbf{e}_1 + (r_3 f_1 - r_1 f_3) \mathbf{e}_2 + (r_1 f_2 - r_2 f_1) \mathbf{e}_3$$
$$\triangleq L_1 \mathbf{e}_1 + L_2 \mathbf{e}_2 + L_3 \mathbf{e}_3$$

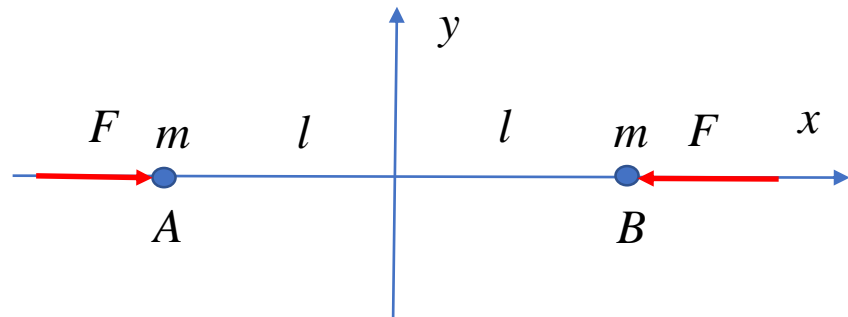
其中力矩在坐标基向量上的分量 L_1, L_2, L_3 在物理上就是分别绕坐标轴 $\mathbf{e}_1, \mathbf{e}_2, \mathbf{e}_3$ 的矩

显然，如果作用力与坐标轴（或在延长线上）相交，绕该轴的矩为零





例7.2 两个小球由弹簧相连，求小球的运动方程.



$$m\ddot{x}_A = -2k(l + x_A) + F$$

$$m\ddot{x}_B = 2k(l - x_B) - F$$

通过初始条件，可解出 x_A, x_B .

注意：力系对刚体来说是平衡力系，但本系统存在弹簧元件、不是刚体，所以不能保持平衡，实际上两小球作简谐振动。



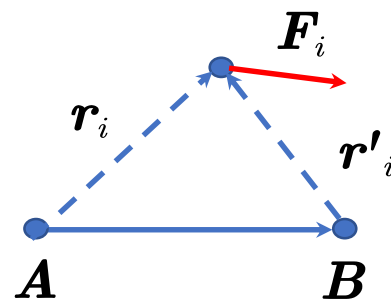
等效力系：两组力系等效，系指两组力系分别作用于同一物体（质点、质点系、刚体），其动力学特征相同（动量及动量矩的变化率相同）。

对刚体来说，只要主矢 \mathbf{R} 、对质心的主矩 \mathbf{L}_c 相同，即为等效力系。

力系主矩定理（对刚体）： $\mathbf{L}_A = \mathbf{L}_B + \overrightarrow{AB} \times \mathbf{R}$.

证明：

$$\begin{aligned}\mathbf{L}_A &= \sum_i m_A(\mathbf{F}_i) = \sum_i \mathbf{r}_i \times \mathbf{F}_i \\ &= \sum_i (\overrightarrow{AB} + \mathbf{r}'_i) \times \mathbf{F}_i = \overrightarrow{AB} \times \sum_i \mathbf{F}_i + \sum_i \mathbf{r}'_i \times \mathbf{F}_i \\ &= \overrightarrow{AB} \times \mathbf{R} + \mathbf{L}_B\end{aligned}$$



显然，若 $\overrightarrow{AB} \parallel \mathbf{R}$ ，则有 $\mathbf{L}_A = \mathbf{L}_B$ 。由此可得：在力矢量延长线上任取一点作为力作用点，其力矩保持不变。



第七章、刚体静力学



根据主矩定理可以得到：

$$\mathbf{R} = 0, \mathbf{L}_C = 0 \iff \mathbf{R} = 0, \mathbf{L}_A = 0, \forall A$$

刚体力系平衡的充要条件：主矢为零、对任一点的主矩为零。

刚体力系等效原理：主矢相同、对任一点的主矩相同。

具体来说，力系1与力系2等效的充要条件为：力系1与力系2的主矢相同，力系1与力系2对质心（或其它点）的主矩相同，即有

$$\begin{cases} \mathbf{R}_1 = \mathbf{R}_2 \\ \mathbf{L}_{C1} = \mathbf{L}_{C2} \end{cases} \iff \begin{cases} \mathbf{R}_1 = \mathbf{R}_2 \\ \mathbf{L}_{A1} = \mathbf{L}_{A2}, \quad \forall A \end{cases}$$

其中考虑到了力系主矩定理： $\mathbf{L}_{A1} = \mathbf{L}_{C1} + \overrightarrow{AC} \times \mathbf{R}_1$
 $\mathbf{L}_{A2} = \mathbf{L}_{C2} + \overrightarrow{AC} \times \mathbf{R}_2$

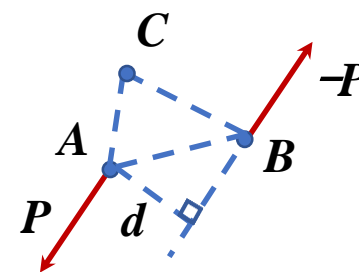


力偶：大小相等方向相反（不共线）的一对力 $\{\mathbf{P}, -\mathbf{P}\}$

主矢 $\mathbf{R} = \mathbf{0}$

对任一点 \mathbf{C} 的主矩

$$\begin{aligned}\mathbf{L}_C &= \overrightarrow{CA} \times \mathbf{P} + \overrightarrow{CB} \times (-\mathbf{P}) = (\overrightarrow{CA} - \overrightarrow{CB}) \times \mathbf{P} \\ &= \overrightarrow{BA} \times \mathbf{P} \triangleq \mathbf{M}\end{aligned}$$



力矩（力偶矩）与查考点的选取无关，其大小为

$$|\mathbf{M}| = |\mathbf{P}|d, \text{ 其中 } d \text{ 为力偶臂}$$

作用力沿力矢量延长线移动，是相互等效的；作用力平行移动，产生附加力偶。



第七章、刚体静力学



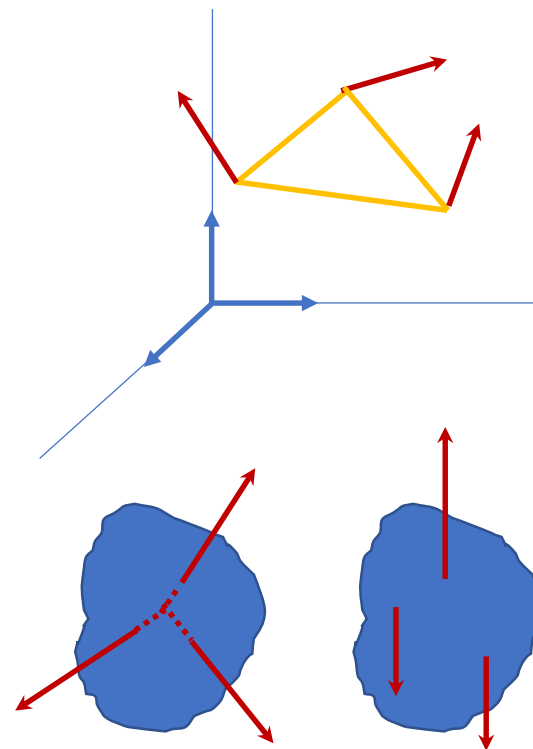
三力平衡原理：若刚体上三力平衡，则三力共面且汇交（平行线相交于无穷远点）

简单证明，只证三力共面：

若三力作用点构成三角形，则每个力一定处于该三角形平面上。否则三力对三角形三条边轴分别取矩，其中边轴上的二力对该轴力矩为零，另一力若不在三角形平面上就必然对该轴产生非零力矩，与平衡状态矛盾。

若三力作用点不能构成三角形，但在一力延长线上改变其作用点，仍能构成三角形，归结为上述情形，三力是共面的。

若三力作用点不能构成三角形，且在任一力延长线上改变作用点，也不能构成三角形，则三力同轴自然共面。
由三力共面不难证明三力汇交。

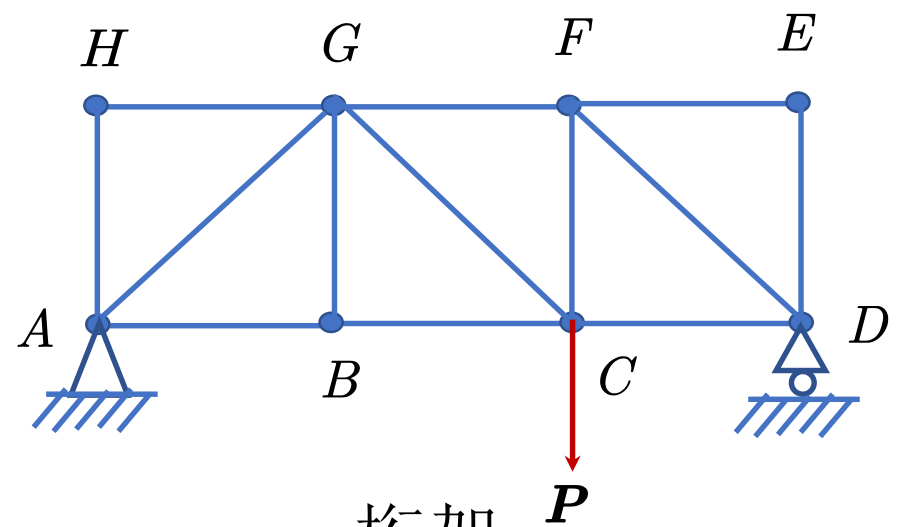




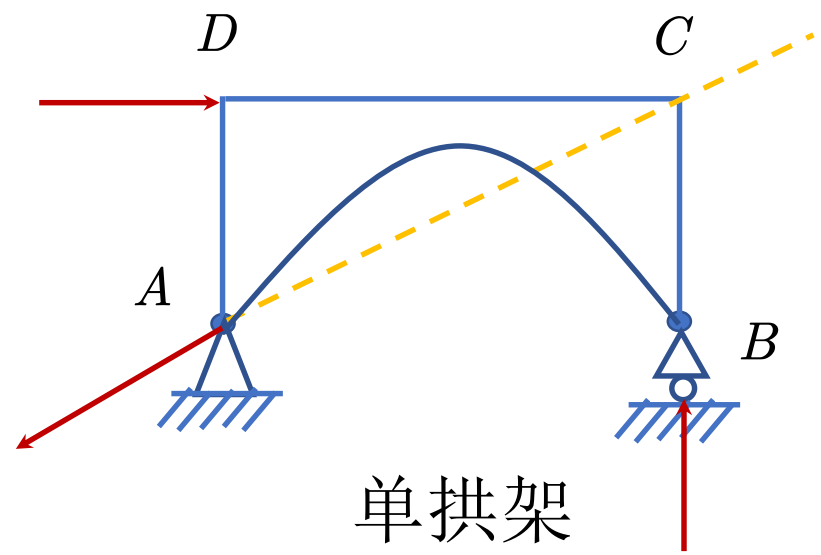
二力构件
三力构件



二力杆



桁架

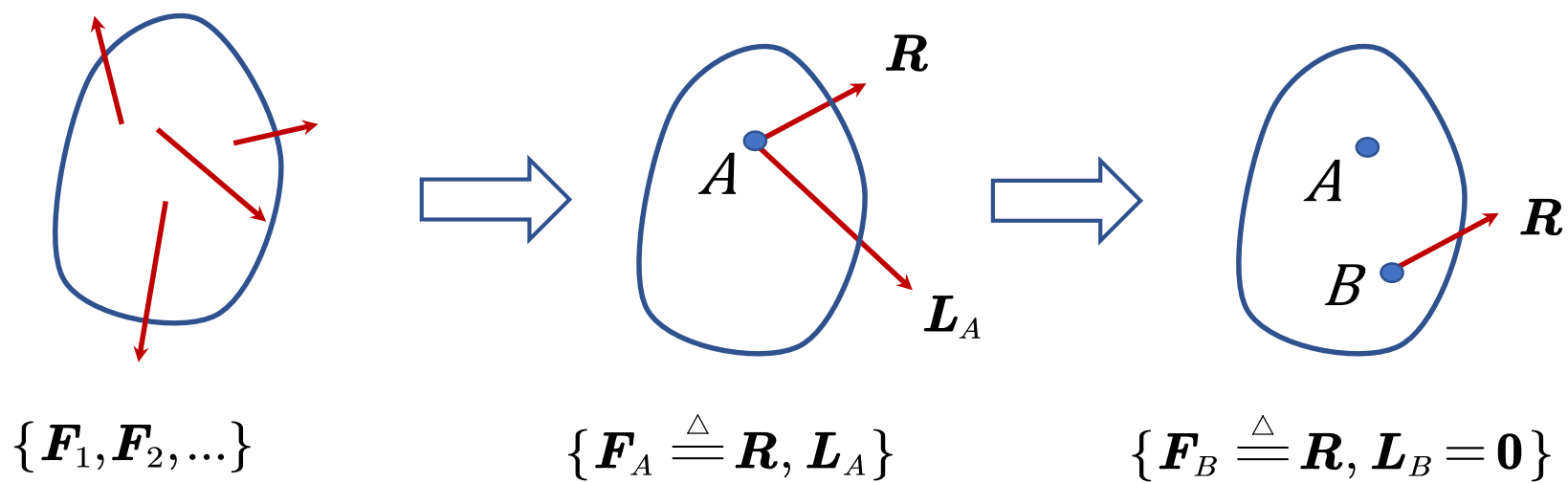


单拱架



力系简化

我们知道，刚体上力系的动力学特征取决于主矢 \mathbf{R} 与主矩 \mathbf{L}_A （对某点 A ），利用力系等效原理，可以把复杂力系简化为由主矢与主矩组成的简单力系 $\{\mathbf{R}, \mathbf{L}_A\}$ ，根据等效原理，主矢 \mathbf{R} 保持不变而主矩 \mathbf{L}_A 依赖于简化中心 A



因主矢具有简化不变性，我们称主矢 \mathbf{R} 为第一不变量，现在考查是否存在点 B ，使得 $\mathbf{L}_B = \mathbf{0}$ ？



考虑到两力系 $\{\mathbf{R}, \mathbf{L}_A\}$ 与 $\{\mathbf{R}, \mathbf{L}_B = \mathbf{0}\}$ 等效，对 A 点的矩相等，就有

$$\mathbf{L}_A = \overrightarrow{AB} \times \mathbf{R} \implies \mathbf{L}_A \perp \mathbf{R}, \mathbf{L}_A \perp \overrightarrow{AB}$$

上式左边等式实际上是这两力系等效的充分必要条件，右边垂直关系是等效的必要条件。若 $\mathbf{L}_A \perp \mathbf{R}$ ，作过 \mathbf{R} 且以 \mathbf{L}_A 为法向量的平面 Σ 。

又因 $\mathbf{L}_A \perp \overrightarrow{AB}$ ，这样一来 B 点可在 Σ 平面中选取，令

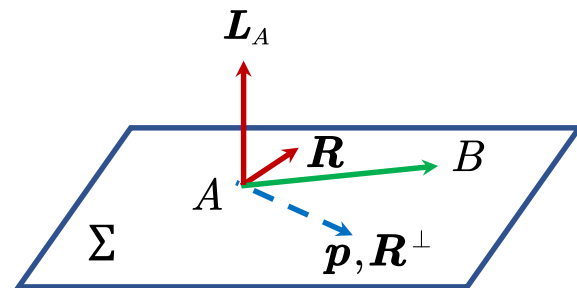
$$\mathbf{p} = \mathbf{L}_A \times \mathbf{R} \triangleq \mathbf{R}^\perp$$

向量组 $\{\mathbf{L}_A, \mathbf{R}, \mathbf{p}\}$ 形成三维直角坐标架。考虑到

$$\overrightarrow{AB} = \overrightarrow{AB}_R + \overrightarrow{AB}_{R^\perp} \quad \text{// 为零}$$

$$\mathbf{L}_A = \overrightarrow{AB} \times \mathbf{R} = \overrightarrow{AB}_R \times \mathbf{R} + \overrightarrow{AB}_{R^\perp} \times \mathbf{R} = \overrightarrow{AB}_{R^\perp} \times \mathbf{R}$$

可以看到，只需在 $\mathbf{p} = \mathbf{R}^\perp$ 方向上寻找 B 点即可，因此我们取





第七章、刚体静力学



$$\overrightarrow{AB} = k\mathbf{p} = k\mathbf{L}_A \times \mathbf{R}, \quad k \text{ 待定}$$

从而有 $\mathbf{L}_A = \overrightarrow{AB} \times \mathbf{R} = k(\mathbf{L}_A \times \mathbf{R}) \times \mathbf{R}$ ，取长度

$$|\mathbf{L}_A| = |k| |\mathbf{L}_A| R^2, \quad (\mathbf{R} \cdot \mathbf{R} \triangleq R^2)$$

得到 $|k| = \frac{1}{R^2} \xrightarrow{\text{方向相反}} k = -\frac{1}{R^2}, \quad (R \neq 0)$

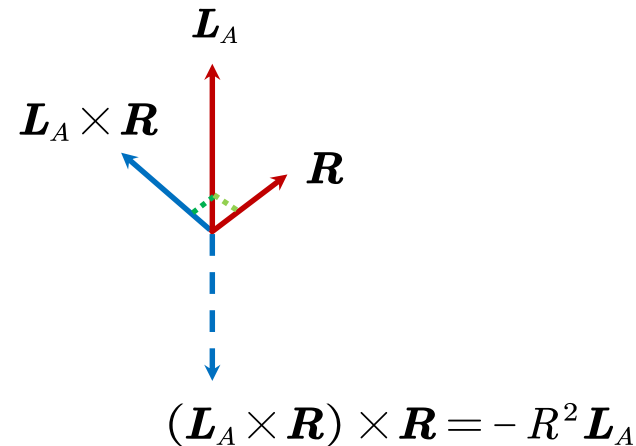
于是

$$\overrightarrow{AB} = -\frac{\mathbf{L}_A \times \mathbf{R}}{R^2} = \frac{\mathbf{R} \times \mathbf{L}_A}{R^2}$$

上述 B 点的选择满足了力系等效的条件，事实上

$$\overrightarrow{AB} \times \mathbf{R} = -\frac{\mathbf{L}_A \times \mathbf{R}}{R^2} \times \mathbf{R} = \mathbf{L}_A$$

因此力系 $\{\mathbf{R} \neq \mathbf{0}, \mathbf{L}_A\}$ 可简化为 $\{\mathbf{R}, \mathbf{L}_B = \mathbf{0}\}$ 的充分必要条件是 $\mathbf{L}_A \perp \mathbf{R}$





第七章、刚体静力学



满足力系等效条件的 B 点取法是不唯一的，事实上一般地可取

$$\overrightarrow{AB} = \frac{\mathbf{R} \times \mathbf{L}_A}{R^2} + \alpha \mathbf{R}, \quad \alpha \text{ 为任意实数}$$

因为前面已知添加主矢 \mathbf{R} 方向的分量不改变主矩 \mathbf{L}_A 的值。

如果 $\mathbf{L}_A \perp \mathbf{R}$ ，就不能作通过选点使主矩为零的简化，但可做一些分析

一般地 $\mathbf{L}_A = \mathbf{L}_B + \overrightarrow{AB} \times \mathbf{R}$

从而有投影关系

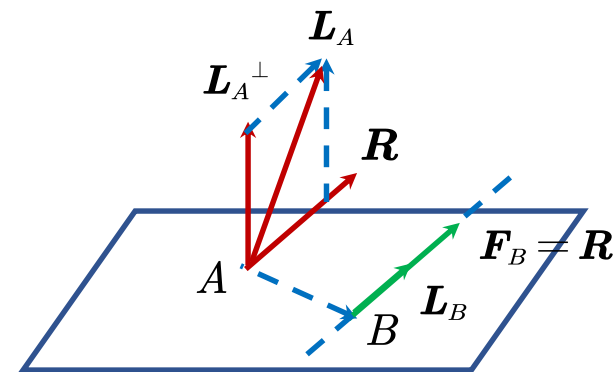
$$\mathbf{L}_B \cdot \mathbf{R} = \mathbf{L}_A \cdot \mathbf{R}$$

第二不变量

即，主矩在主矢上的投影不变

$$\mathbf{L}_A^{\parallel} = \left(\mathbf{L}_A \cdot \frac{\mathbf{R}}{R} \right) \frac{\mathbf{R}}{R} = (\mathbf{L}_A \cdot \mathbf{R}) \frac{\mathbf{R}}{R^2}$$

$$\mathbf{L}_A^{\perp} = \mathbf{L}_A - (\mathbf{L}_A \cdot \mathbf{R}) \frac{\mathbf{R}}{R^2}$$





第七章、刚体静力学



因此力系 $\{\mathbf{F}_A = \mathbf{R}, \mathbf{L}_A\}$ 可简化为 $\{\mathbf{F}_B = \mathbf{R}, \mathbf{L}_B\}$ ，其中同样选择

$$\overrightarrow{AB} = \frac{\mathbf{R} \times \mathbf{L}_A^\perp}{R^2} = \frac{\mathbf{R} \times \mathbf{L}_A}{R^2}$$

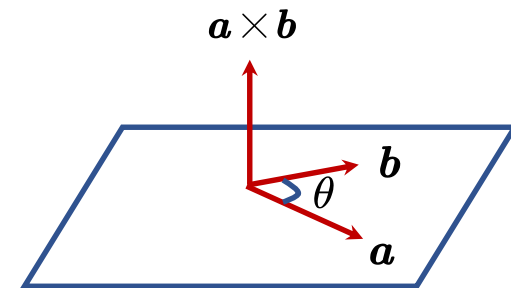
对该选点 B ，有

$$\mathbf{L}_B = \mathbf{L}_A^\parallel = (\mathbf{L}_A \cdot \mathbf{R}) \frac{\mathbf{R}}{R^2} \triangleq \mathbf{M}$$

不变量

事实上对该选点 B 可以直接证明：

$$\begin{aligned}\mathbf{L}_B &= \mathbf{L}_A + \overrightarrow{BA} \times \mathbf{R} = \mathbf{L}_A + \frac{\mathbf{L}_A \times \mathbf{R}}{R^2} \times \mathbf{R} \\ &= \mathbf{L}_A + (\mathbf{L}_A \cdot \mathbf{R}) \frac{\mathbf{R}}{R^2} - (\mathbf{R} \cdot \mathbf{R}) \frac{\mathbf{L}_A}{R^2} \\ &= (\mathbf{L}_A \cdot \mathbf{R}) \frac{\mathbf{R}}{R^2}\end{aligned}$$



$$(\mathbf{a} \times \mathbf{b}) \times \mathbf{b} = \lambda \mathbf{a} + \mu \mathbf{b}$$

$$((\mathbf{a} \times \mathbf{b}) \times \mathbf{b}) \times \mathbf{b} = \lambda (\mathbf{a} \times \mathbf{b})$$

$$ab \sin \theta \cdot b \cdot b = -\lambda ab \sin \theta, \quad a = |\mathbf{a}|, b = |\mathbf{b}|$$

$$\lambda = -b^2 = -\mathbf{b} \cdot \mathbf{b}$$

$$0 = \lambda \mathbf{a} \cdot \mathbf{b} + \mu \mathbf{b} \cdot \mathbf{b}$$

$$\mu = \mathbf{a} \cdot \mathbf{b}$$



第七章、刚体静力学



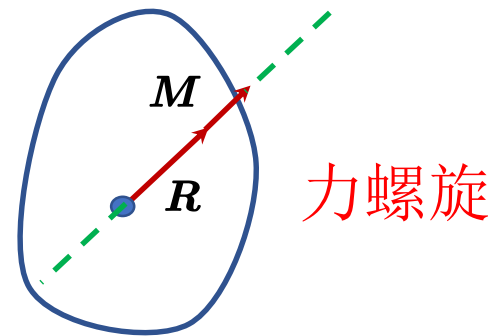
刚体上力系简化的四种情形

➤ $\mathbf{R} = \mathbf{0}, \mathbf{L}_A = \mathbf{0}$ \Rightarrow 平衡力系

➤ $\mathbf{R} = \mathbf{0}, \mathbf{L}_A \neq \mathbf{0}$ \Rightarrow 力偶 $\mathbf{M} = \mathbf{L}_A$

➤ $\mathbf{R} \neq \mathbf{0}, \mathbf{L}_A \perp \mathbf{R}$ \Rightarrow 合力 $\mathbf{F}_B = \mathbf{R}$, $\overrightarrow{AB} = \frac{\mathbf{R} \times \mathbf{L}_A}{R^2}$

➤ $\mathbf{R} \neq \mathbf{0}, \mathbf{L}_A \not\perp \mathbf{R}$ \Rightarrow 力螺旋 $\mathbf{F}_B = \mathbf{R}$, $\mathbf{L}_B = (\mathbf{L}_A \cdot \mathbf{R}) \frac{\mathbf{R}}{R^2} \triangleq \mathbf{M}$, $\overrightarrow{AB} = \frac{\mathbf{R} \times \mathbf{L}_A}{R^2}$



作为特别情形：

刚体上平面力系可以简化为合力或合力偶；

刚体上空间平行力系可以简化为合力或合力偶；

最一般的情形是力螺旋。



第七章、刚体静力学



作为例子，现来计算空间平行力系的合力

在三维直角坐标系中，设有 n 个 z 方向的力

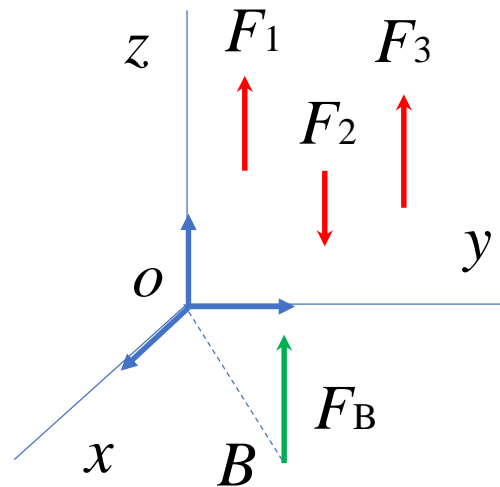
$$\mathbf{F}_i = (0, 0, F_i), \text{ 作用点 } (x_i, y_i, z_i), \quad i = 1, 2, \dots, n$$

对坐标为 $(x_B, y_B, 0)$ 的B点简化，其合力

$$\mathbf{F}_B = (0, 0, F_B), \quad F_B = \sum_{i=1}^n F_i$$

利用平行力系对原点的矩与等效力对原点的矩相等，
可求出等效力的位置坐标

$$\begin{aligned} \sum_i \mathbf{r}_i \times \mathbf{F}_i &= \mathbf{r}_B \times \mathbf{F}_B \implies \sum_i \begin{vmatrix} x_i & y_i & z_i \\ 0 & 0 & F_i \\ \mathbf{e}_1 & \mathbf{e}_2 & \mathbf{e}_3 \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} x_B & y_B & 0 \\ 0 & 0 & F_B \\ \mathbf{e}_1 & \mathbf{e}_2 & \mathbf{e}_3 \end{vmatrix} \\ x_B &= \frac{\sum_{i=1}^n x_i F_i}{\sum_{i=1}^n F_i}, \quad y_B = \frac{\sum_{i=1}^n y_i F_i}{\sum_{i=1}^n F_i} \end{aligned}$$





例7.3 水坝水压力

水对坝体产生分布式正压力，其压强随位置的变化关系

$$p = \rho g (h - x \sin 60^\circ) = \rho g \left(h - \frac{\sqrt{3}}{2} x \right)$$

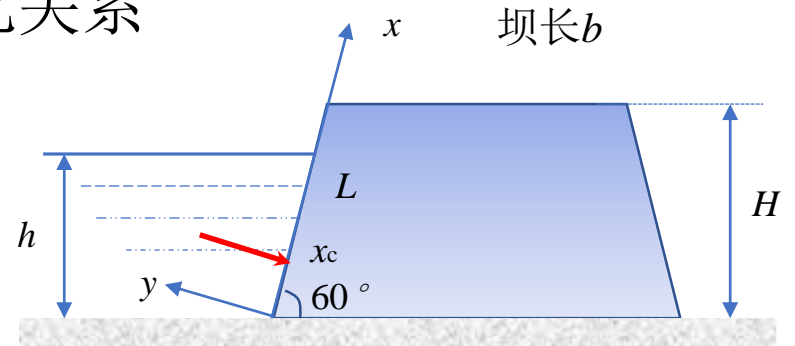
分布式压力是平行力系，其合力为

$$F = \int_0^L b p \, dx = \frac{\sqrt{3}}{3} \rho g b h^2, \quad L = \frac{h}{\sin 60^\circ} = \frac{2\sqrt{3}}{3} h$$

水平行压力的合力位置（压心），通过对原点的主矩相等关系

$$F x_c = \int_0^L b p x \, dx = \frac{2}{9} \rho g b h^3$$

得到压心位置 $x_c = \frac{2\sqrt{3}}{9} h = \frac{1}{3} L$





例7.4 三维空间等效力系（向D点简化）

先考虑图解法， \mathbf{P}_1 与 \mathbf{P}_2 的合力正好与 \mathbf{P}_5 形成力偶，而 \mathbf{P}_3 与 \mathbf{P}_4 也形成了力偶，因此最终的等效力系为合力偶。具体计算可用坐标矢量分析法进行。

图中5个力矢量及其作用点位置分别为

$$\mathbf{P}_1 = (0, -a, 0), \quad \mathbf{P}_2 = (0, 0, -a)$$

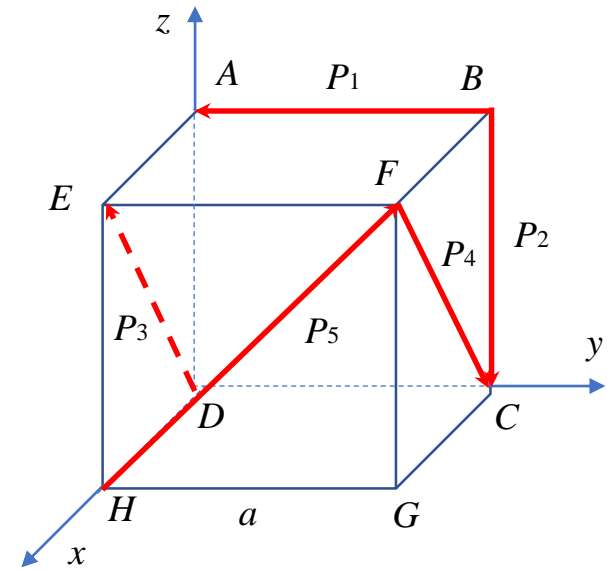
$$\mathbf{P}_3 = (a, 0, a), \quad \mathbf{P}_4 = (-a, 0, -a)$$

$$\mathbf{P}_5 = (0, a, a)$$

$$B(0, a, a), D(0, 0, 0), F(a, a, a), H(a, 0, 0)$$

$$\text{合力为零: } \mathbf{R} = \sum_{i=1}^5 \mathbf{P}_i = (0, 0, 0)$$

$$\text{合力矩: } \mathbf{L}_D = \sum_{i=1}^5 \mathbf{r}_i \times \mathbf{P}_i = (-a^2, -a^2, 2a^2)$$



向D点简化的等效力系为力偶，实际上向空间任一点简化均为力偶。



静力学分析

- 研究对象：确定分离体
- 受力分析：主动力、被动力（约束力）、受力图
- 平衡方程：列出平衡方程并求解
- 结果讨论：讨论与问题总结

对象平衡方程是一组代数方程，平衡方程个数为：

N 个平面刚体 \longrightarrow $3N$ 个独立方程

N 个空间刚体 \longrightarrow $6N$ 个独立方程

三维空间单刚体平衡
方程（6个标量方程）

$$\sum_i \mathbf{F}_i = 0, \quad \sum_i \mathbf{r}_i \times \mathbf{F}_i = 0$$

可解性？

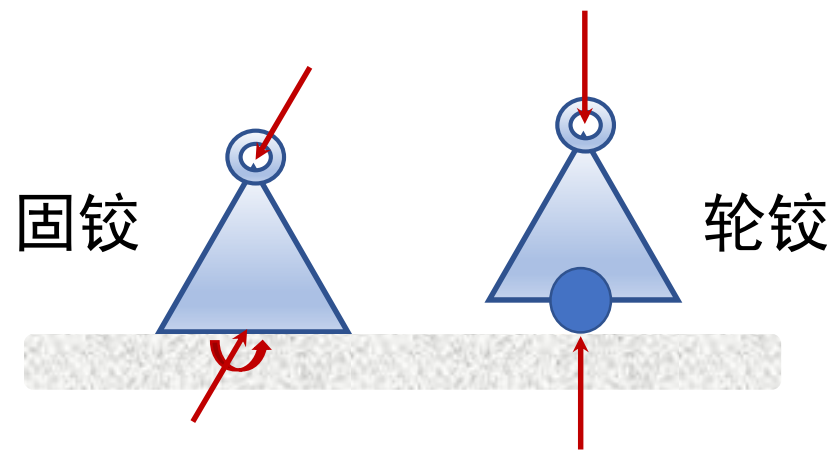
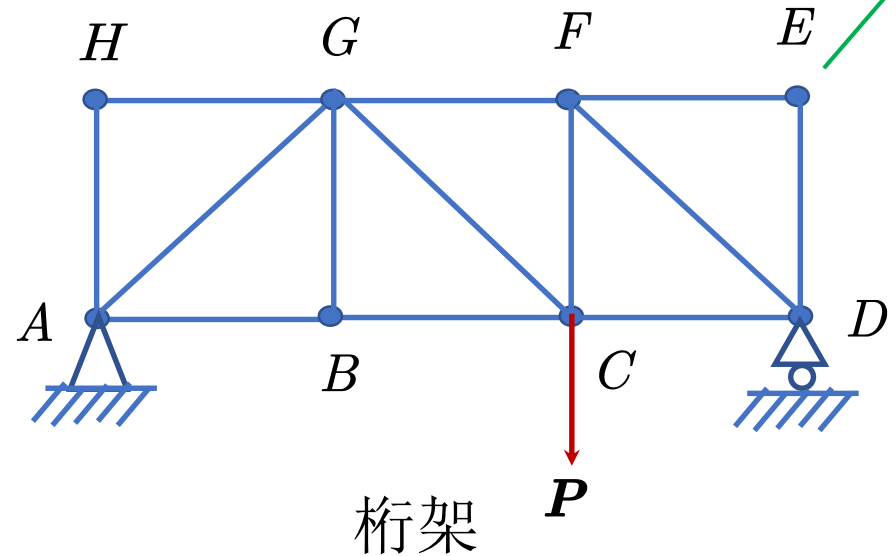
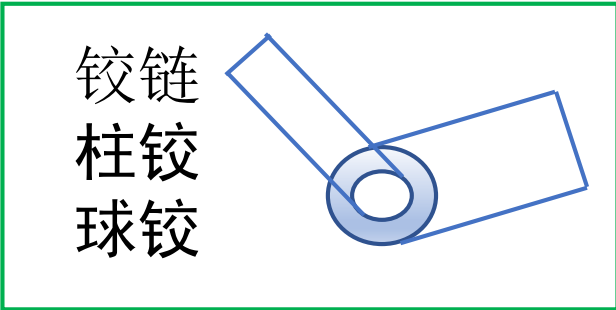
如果通过平衡方程可以解出所有未知量（主要是约束力），称为静定问题；反之，如果不能全部解出未知量，成为静不定问题或超静定问题。



桁架结构与常见约束



二力杆



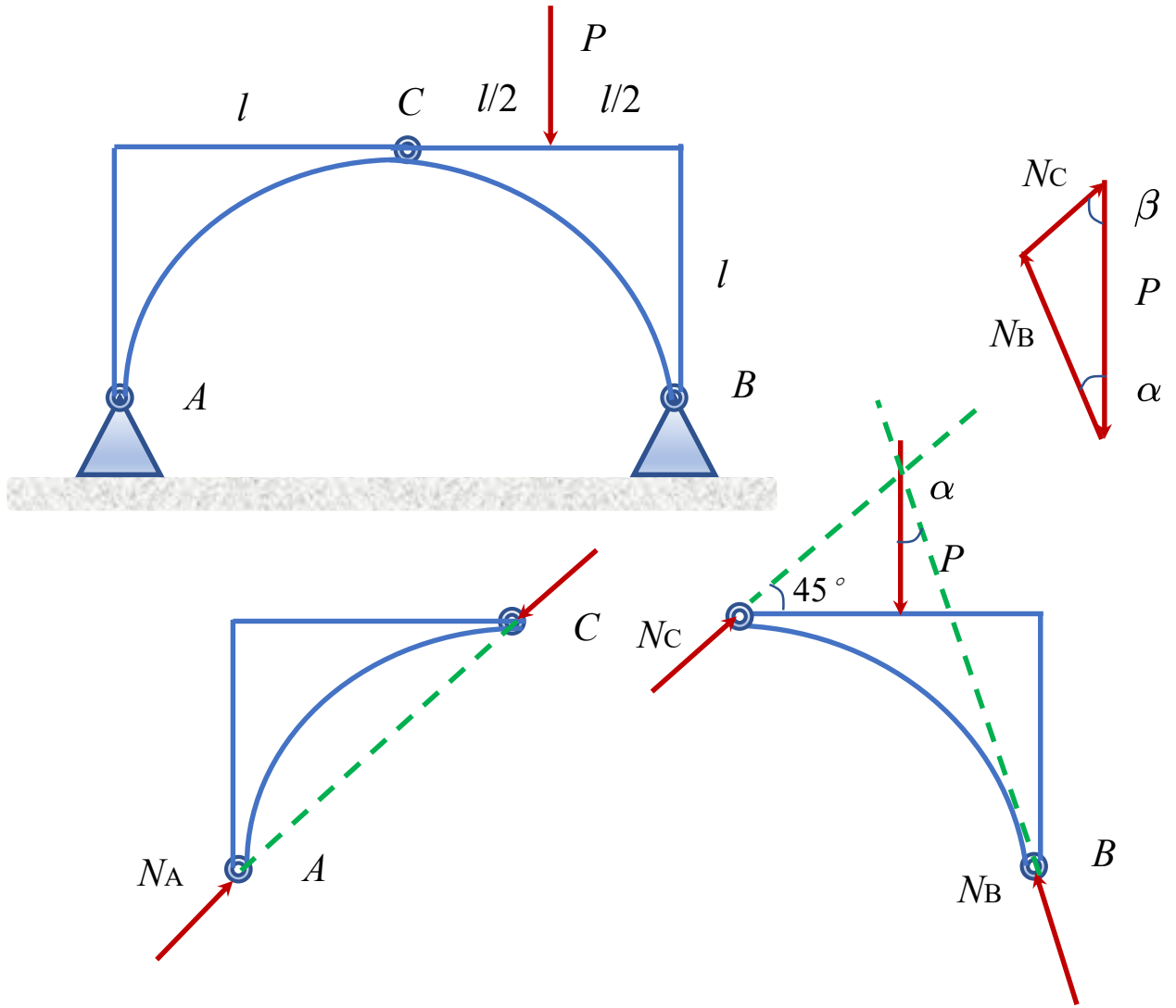


例7.7 求三铰拱的约束反力

拱重量不计，将左拱分离出来，只有铰A与铰C两端受力，成为二力构件，二铰受力 N_A 与 N_C 的方向确定。

再将右拱分离出来，有主动力 P 、铰B与铰C三处受力（与左拱C处受力大小相等方向相反），形成三力平衡，从而汇交，于是 N_B 的方向确定，三力形成矢量三角形。

$$\tan \alpha = \frac{1}{3}, \quad \beta = \frac{\pi}{4}$$





矢量三角形的正弦定理

$$\frac{N_B}{\sin \beta} = \frac{N_C}{\sin \alpha} = \frac{P}{\sin(\pi - \alpha - \beta)} = \frac{\sqrt{20}}{4} P$$

解出

$$N_B = \frac{\sqrt{20}}{4} P \sin \beta = \frac{\sqrt{10}}{4} P$$

$$N_A = N_C = \frac{\sqrt{20}}{4} P \sin \alpha = \frac{\sqrt{2}}{4} P$$



例7.9 桥梁桁架中各杆的内力

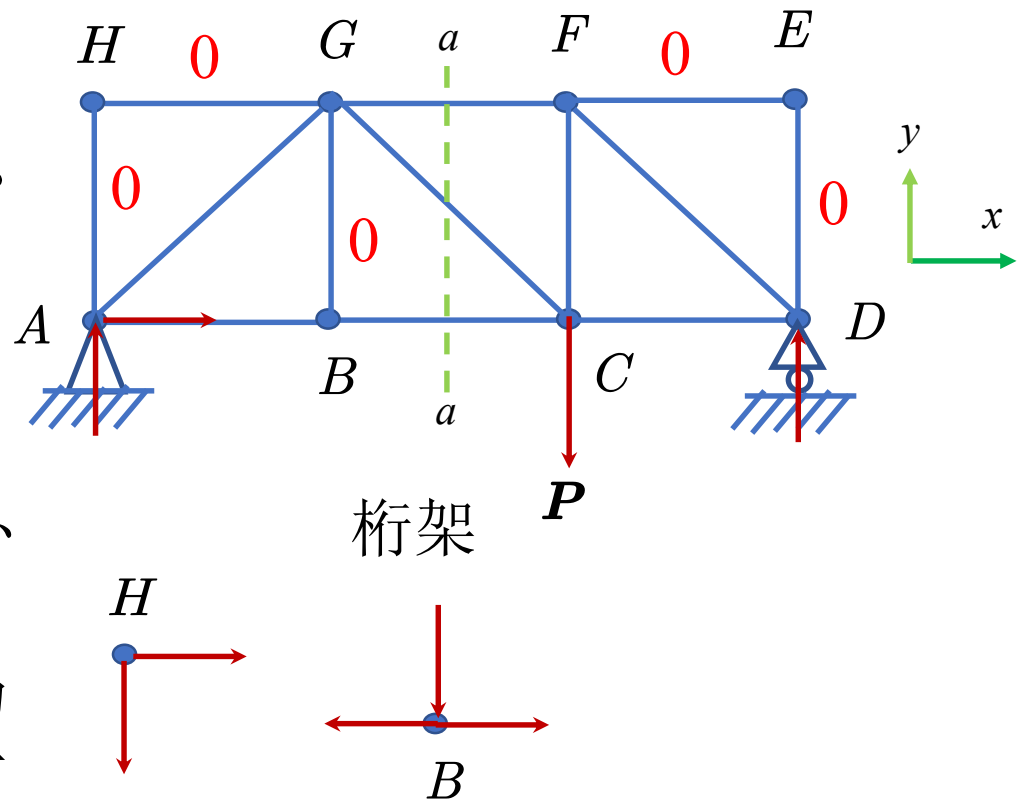
桁架中各杆长为1米，所有杆均为二力杆。

节点法是以节点为研究对象，进行受力分析。

截面法是设想以一截面将桁架截开，取其中一部分为研究对象，进行受力分析。

对节点 H ，所受二力相互垂直，因此均为零，即杆 AH 与杆 HG 都是零力杆，类似可知杆 BG 、 EF 、 DE 均为零力杆。

注意到 A 处为固定铰， A 处支承力设为水平力 N_{Ax} 与 N_{Ay} ， D 处为轮式铰，其支承力为垂直方向设为 N_D ，现取桁架整体为研究对象，由水平方向合力为零得到 $N_{Ax} = 0$





分别对 A 点与 D 点取矩，就有

$$\sum m_A = 0 \implies N_D \times 3 - P \times 2 = 0$$

$$\sum m_D = 0 \implies P \times 1 - N_{Ay} \times 3 = 0$$

由此求出 $N_A = N_{Ay} = P/3$, $N_D = 2P/3$

现以 $a-a$ 为截面，取桁架左半部为研究对象，分别对 C 点与 G 点取矩，得到

$$\sum m_C = 0 \implies N_{FG} \times 1 - N_A \times 2 = 0$$

$$\sum m_G = 0 \implies N_{BC} \times 1 - N_A \times 1 = 0$$

求出 $N_{FG} = 2P/3$, $N_{BC} = P/3$ ，再由铅垂方向的平衡方程，得到

$$-N_{CG} \cos 45^\circ + N_A = 0 \implies N_{CG} = \sqrt{2} P/3$$

其它各杆内力可类似求得。



空间力系 平衡方程

前面讨论的力矩一般是对某点的矩，在一定坐标系之下其坐标分量就是对坐标轴的矩，实际上我们可以对任意方向求力矩。

考查力矩 \mathbf{L} 和一个单位矢量 \mathbf{p}

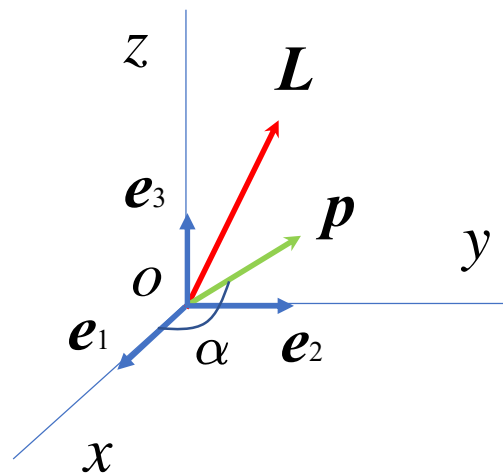
$$\mathbf{L} = L_1 \mathbf{e}_1 + L_2 \mathbf{e}_2 + L_3 \mathbf{e}_3, \quad \mathbf{p} = p_1 \mathbf{e}_1 + p_2 \mathbf{e}_2 + p_3 \mathbf{e}_3$$

其中 $p_1 = \cos \alpha, p_2 = \cos \beta, p_3 = \cos \gamma$ 是矢量 \mathbf{p} 的方向余弦。

力矩 \mathbf{L} 在单位矢量 \mathbf{p} 上的投影称为广义的轴矩

$$L_p = \mathbf{L} \cdot \mathbf{p} = L_1 p_1 + L_2 p_2 + L_3 p_3$$

如果有三个线性无关的单位矢量 $\mathbf{p}, \mathbf{q}, \mathbf{r}$ ，不难证明



$$\mathbf{L} = \mathbf{0} \iff \begin{pmatrix} L_1 \\ L_2 \\ L_3 \end{pmatrix} = \mathbf{0} \iff \begin{bmatrix} p_1 & p_2 & p_3 \\ q_1 & q_2 & q_3 \\ r_1 & r_2 & r_3 \end{bmatrix} \begin{pmatrix} L_1 \\ L_2 \\ L_3 \end{pmatrix} = \mathbf{0} \iff L_p = L_q = L_r = 0$$



我们来证明在空间平衡力系中平行不共面的取轴矩最多只能取三条
考查三点 A, B, C ，它们形成平面，再取点 D ，其上均有单位矢量 \boldsymbol{p} ，只需证明轴矩关系

$$L_{Ap} = L_{Bp} = L_{Cp} = 0 \implies L_{Dp} = 0$$

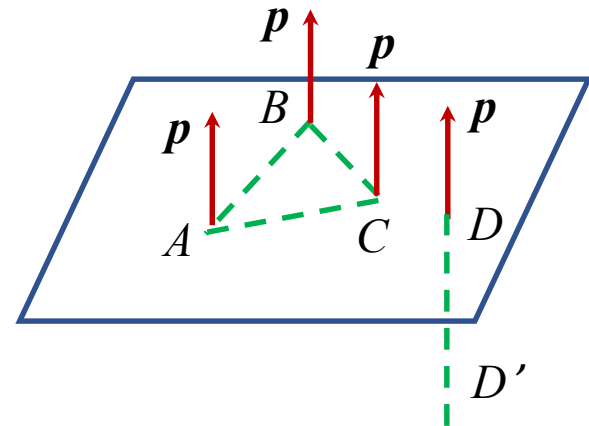
这里 D 可取在平面 ABC 上，事实上，对于经过 D 在 \boldsymbol{p} 方向上的另一点 D' ，我们有

$$L_{D'p} = \boldsymbol{L}_{D'} \cdot \boldsymbol{p} = (\boldsymbol{L}_D + \overrightarrow{D'D} \times \boldsymbol{R}) \cdot \boldsymbol{p} = \boldsymbol{L}_D \cdot \boldsymbol{p} = L_{Dp}$$

从而点 D 的位置可表示为 $\overrightarrow{DA} = \lambda \overrightarrow{BA} + \mu \overrightarrow{CA}$ ，注意到

$$L_{Ap} = \boldsymbol{L}_A \cdot \boldsymbol{p}, \quad L_{Bp} = \boldsymbol{L}_B \cdot \boldsymbol{p} = (\boldsymbol{L}_A + \overrightarrow{BA} \times \boldsymbol{R}) \cdot \boldsymbol{p}$$

$$L_{Cp} = \boldsymbol{L}_C \cdot \boldsymbol{p} = (\boldsymbol{L}_A + \overrightarrow{CA} \times \boldsymbol{R}) \cdot \boldsymbol{p}$$





于是

$$\begin{aligned} L_{Dp} &= (\mathbf{L}_A + \overrightarrow{DA} \times \mathbf{R}) \cdot \mathbf{p} = (\mathbf{L}_A + \lambda \overrightarrow{BA} \times \mathbf{R} + \mu \overrightarrow{CA} \times \mathbf{R}) \cdot \mathbf{p} \\ &= (1 - \lambda - \mu) L_{Ap} + \lambda L_{Bp} + \mu L_{Cp} = 0 \end{aligned}$$

得证

对空间力系作静力学分析时，灵活的取轴矩可能带来解题方便。



例7.12 悬挂薄板

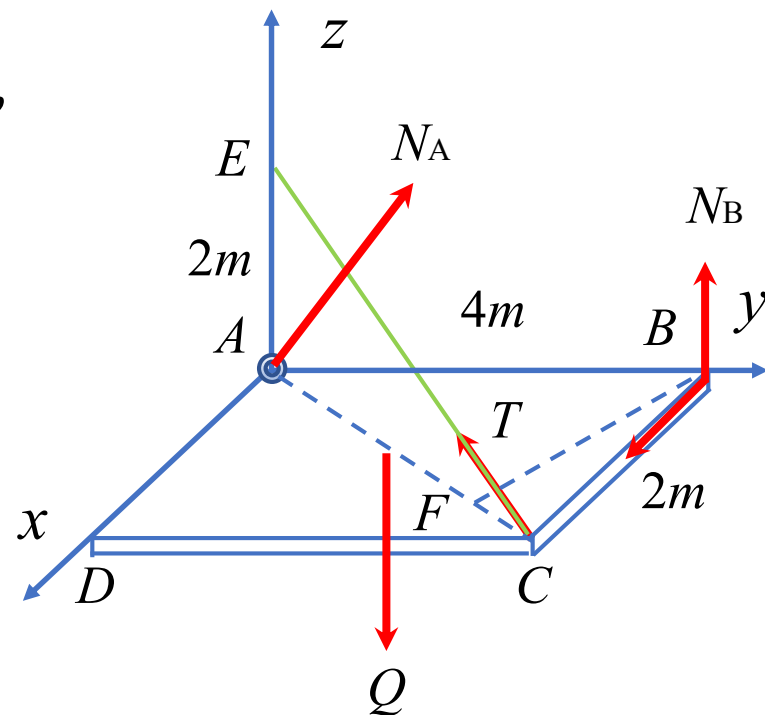
题中角 A 处为球铰、 EC 为绳索、角 B 处嵌入水平滑槽， A 处球铰支承力 N_A 方向不定， B 点滑槽支承力 N_B 处于 xz 平行平面中，板重为 Q 。

因位置 $C(2,4,0)$ 及 $E(0,0,2)$ 确定， CE 方向单位矢量为

$$\overrightarrow{CE} = (0, 0, 2) - (2, 4, 0) = (-2, -4, 2)$$

$$\tau = \frac{\overrightarrow{CE}}{|\overrightarrow{CE}|} = \left(-\frac{\sqrt{6}}{6}, -\frac{\sqrt{6}}{3}, \frac{\sqrt{6}}{6} \right)$$

一共有六个未知量 N_{Ax} 、 N_{Ay} 、 N_{Az} 、 N_{Bx} 、 N_{Bz} 、以及绳索拉力 $\mathbf{T} = T\tau = (T_x, T_y, T_z)$ ，可以通过刚体六个平衡方程来求解。





三个坐标方向的平衡方程

$$N_{Ax} + N_{Bx} + T_x = 0$$

$$N_{Ay} + T_y = 0$$

$$N_{Az} + N_{Bz} - Q + T_z = 0$$

分别对 z 轴、 AC 轴和 BC 轴取矩，得到

$$-N_{Bx} \cdot \overline{AB} = 0$$

$$N_{Bz} \cdot \overline{FB} = 0$$

$$-N_{Az} \cdot \overline{AB} + Q \cdot \overline{AB}/2 = 0$$

解方程求出

$$N_{Bx} = N_{Bz} = 0$$

$$N_{Ax} = Q/2, N_{Ay} = Q, N_{Az} = Q/2, T = \sqrt{6} Q/2$$



摩擦力

摩擦力是两个物体接触处存在的阻碍相对运动的力，摩擦的微观力学机理复杂，这里只探讨其宏观表象规律，即库伦摩擦定律

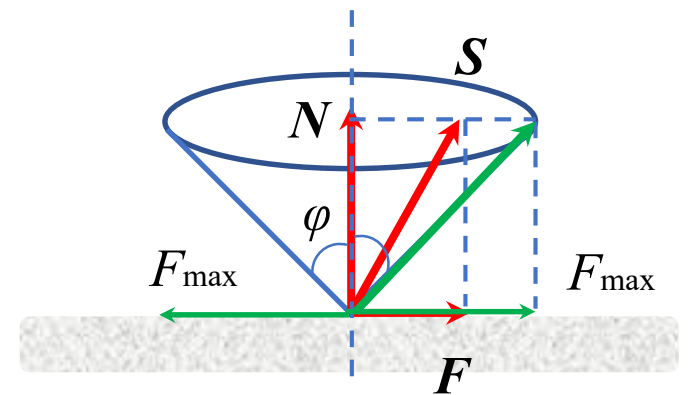
$$|\mathbf{F}| \leq F_{\max} = fN, \quad |\mathbf{M}| \leq M_{\max} = \delta N$$

其中 $|\mathbf{N}|=N$ 为正压力， \mathbf{F} 为切向摩擦力（ F_{\max} 为最大值）， \mathbf{M} 为滚阻摩擦力偶矩（ M_{\max} 为最大值）， f 为静（滑动）摩擦系数， δ 为滚动摩擦系数。一般地，动摩擦系数小于等于静摩擦系数。由于

$$\mathbf{F} + \mathbf{N} \triangleq \mathbf{S}$$

$$\frac{F_{\max}}{N} = f \triangleq \tan \varphi, \quad \varphi = \arctan f$$

这里摩擦力与正压力的合力（全反力）记为 \mathbf{S} ，以摩擦角 φ 为半顶角作一圆锥（摩擦锥）。物体滑动的自锁条件是接触反力 \mathbf{S} 处于摩擦锥内。





例7.13 靠墙梯子

梯子 AB 架在铅垂的光滑墙上，与墙交成 α 角，梯长为 l ，水平地面的静摩擦系数为 f ，梯子重量不计，为保证重为 P 的工人从底部安全到达梯子顶点，求角 α 满足的条件。

保证安全的条件是攀登过程中摩擦力满足 $|F| \leq F_{\max} = fN$

地面与墙的约束反力 N_A 、 N_B 和体重 P 三力平衡

利用几何关系 $\overline{AC} \sin \alpha = \overline{OB} \tan \beta = l \cos \alpha \cdot \tan \beta$

考虑到地面摩擦力

$$F = P \tan \beta = \frac{\overline{AC}}{l} \cdot P \tan \alpha \leq fN = fP, \quad \tan \alpha \leq \frac{l}{\overline{AC}} f$$

安全角 α 随着工人位置的上升而减小，处于顶点到达最大安全角

$$\alpha \leq \arctan f \triangleq \alpha_{\max}$$

