

第八章 压杆稳定性

1. 稳定性问题的提法

稳定性: $\forall \eta > 0, \exists \varepsilon > 0, \text{st. 扰动 } |Q| < \varepsilon, |V| < \eta.$

不稳定: $\exists \eta > 0, \forall \varepsilon > 0, \text{st. 扰动 } |Q| \leq \varepsilon, |V| > \eta.$

对于弹性系统, 临界力是与扰动特性无关的; 对于塑性体, 临界力可能与扰动特性有关。

2. 按欧拉方法给出的压杆临界力

$M_z = -Pv(x)$, 挠曲轴的微分方程为

$$EI_2 v'' + Pv = 0,$$

边界条件 $v(0) = v(l) = 0.$

令 $k^2 = \frac{P}{EI_2}$ 得 $v(x) = A \sin kx + B \cos kx$, $B = 0$, $kl = n\pi$

$\therefore P_n = \frac{n^2 \pi^2 EI_2}{l^2}$, 对应平衡态为 $v_n(x) = A \sin \frac{n\pi}{l} x$, 称为失稳形式, 或屈曲形式。

最小临界力称为欧拉临界力,

$$P_E = \pi^2 EI_2 / l^2, \text{ 对应屈曲形式 } v(x) = A \sin \frac{\pi}{l} x.$$

在扰动 M_z^* 下, 纵-横弯曲方程为

$$v'' + k^2 v = \frac{M_z^*}{EI_2}$$

解得挠度表达式 $v(x) = \sum_{n=1}^{\infty} \frac{m_n}{P - P_n} \sin \frac{n\pi x}{l}$, 其中 $m_n = \frac{2}{l} \int_0^l M_z^* \sin \frac{n\pi x}{l} dx$

这说明当 $P = P_n$ 时, $v \rightarrow \infty$, 发生失稳

3. 欧拉弹性线

基里赫里定理: 稳定平衡状态下系统的总势能取极小值。

在压力 P 作用下, 位移 $\Delta = \frac{1}{2} \int_0^l v'^2 dx$ (微小扰动 $v(x)$ 为对直线平衡态的偏移)

$$\text{杆的弯曲变形能 } U = \frac{1}{2EI_2} \int_0^l M_z^2 dx = \frac{EI_2}{2} \int_0^l v''^2 dx$$

小扰动引起的总势能变化

$$W = U - P\Delta \quad (\text{把压力 } P \text{ 视为有势场})$$

若 $W > 0$, 则杆的直线形态平衡是稳定的; 若 $W < 0$, 则不稳。

~~稳定~~

对任意扰动 $V(x) = \sum_{k=1}^{\infty} a_k \sin \frac{k\pi x}{l}$, $W = \frac{\pi^2}{4l} \sum_{k=1}^{\infty} a_k^2 (P_k - P)$

若 $P < P_1 = P_E$, 则对任意扰动 $V(x)$, $W > 0$; 若 $P > P_E$, 则 $\exists V(x)$, 使 $W < 0$.

压杆稳定性的计算

1° 已知稳定系数 μ_{cr} :

稳定条件 $\frac{P}{A} \leq \frac{\sigma_{cr}}{\mu_{cr}}$

$$\text{其中 } \sigma_{cr} = \begin{cases} \sigma_y [1 - a \left(\frac{\lambda}{\lambda_c}\right)^2] & (\lambda < \lambda_c) \\ \sigma_E = \frac{\pi^2 E}{\lambda^2} & (\lambda > \lambda_c) \end{cases}$$

临界柔度 $\lambda_c = \pi \sqrt{\frac{E}{0.57 \sigma_y}}$

系数 $a = 0.43$ (A2, A3 钢, 轻钢)

2° 已知压缩许应力 $[\sigma]$: 稳定条件 $\frac{P}{A} \leq [\sigma]$

其中折减系数 $\varphi(N)$ 用查表与插值表确定。