

材料力学（II）

第十章 动载荷（Dynamic load）

第 29 讲



第十章 动载荷

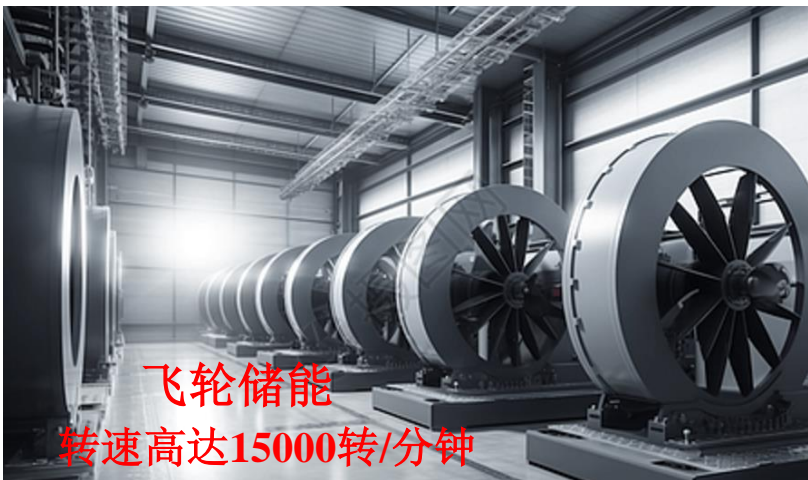
§ 10.1 概述

以前讨论的杆件变形问题，认为载荷从零开始平缓地增加，在加载过程中，杆件内各点的加速度很小，可以不计。即在加载过程中，认为杆件在任一时刻都处在平衡状态。

静力问题 { $\left. \begin{array}{l} \text{强度} \\ \text{刚度} \end{array} \right\}$ 拉（压）、弯、剪、扭
及其组合
稳定

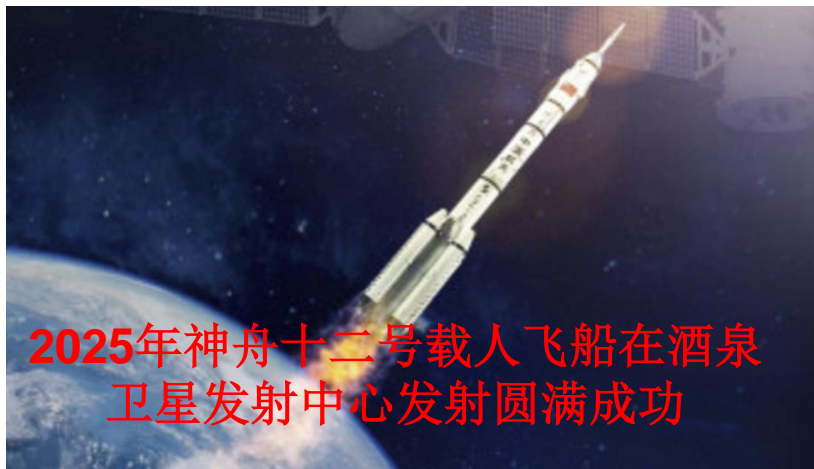
有些高速旋转的部件或加速提升的构件等，其质点的加速度是**明显的**。又如锻压空气锤的锤杆、紧急制动的转轴等，在非常短暂的时间内速度发生急剧的变化。也有些构件因工作条件而引起振动。此外，大量的机械零件又长期在周期性变化的载荷下工作。这些情况都属于**动载荷**。构件受动载荷作用是非常普遍的。

只要应力不超过比例极限，胡克定律仍适用于动载荷下应力和应变的计算，弹性模量与静载下的数值相同。

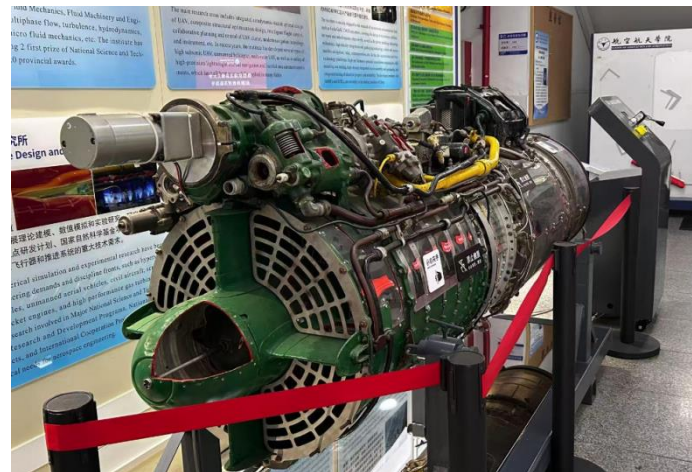
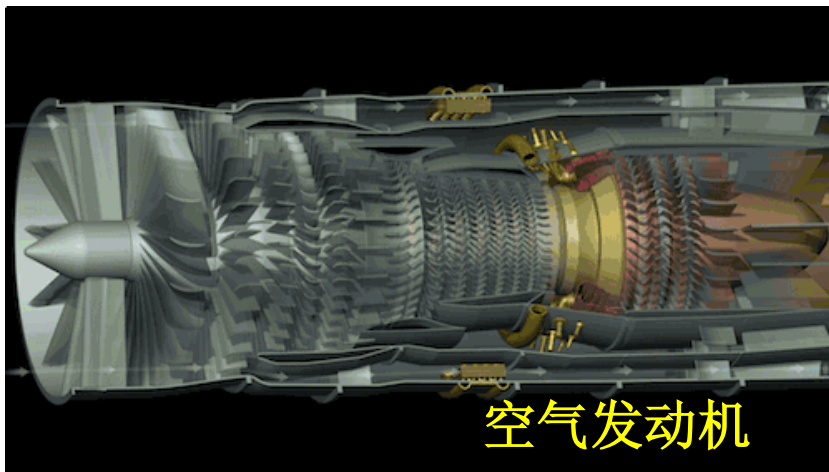


飞轮储能

转速高达15000转/分钟



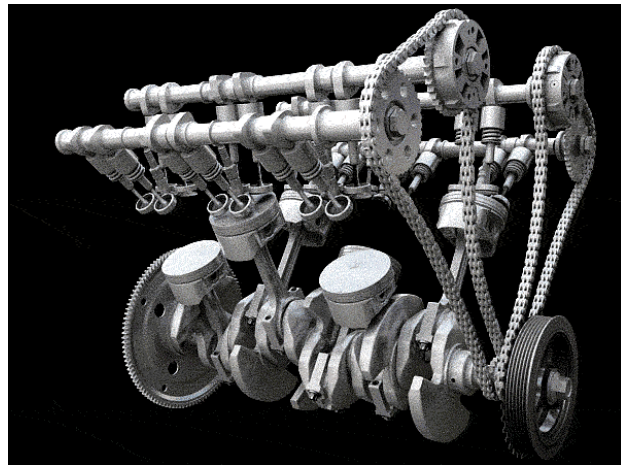
2025年神舟十二号载人飞船在酒泉
卫星发射中心发射圆满成功



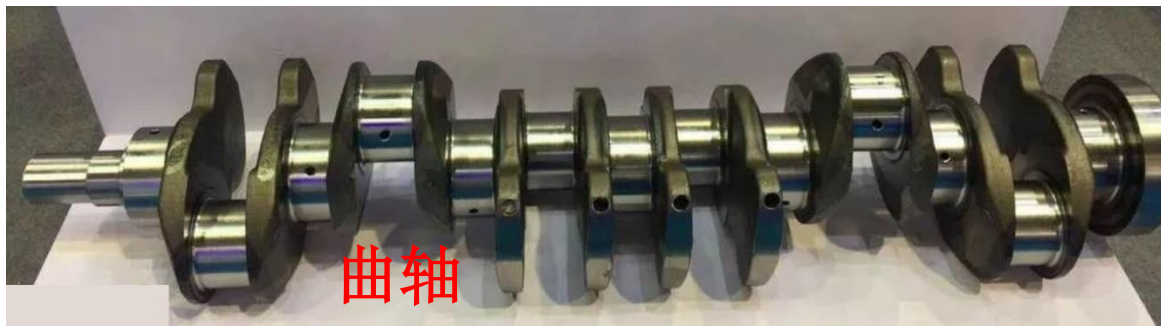
中国四大动力厂
以600MW和
1000MW（100
万kW）机组为
主导产品



也有大量的构件和机械零件长期在周期性变化的载荷下工作



汽车发动机
及其部件



有些构件因工作条件而引起振动





点击播放

又如打桩机、锻压汽锤的锤杆、
紧急制动的转轴等，在非常短暂
的时间内速度发生急剧变化。

这些情况都属于动载荷！

点击播放



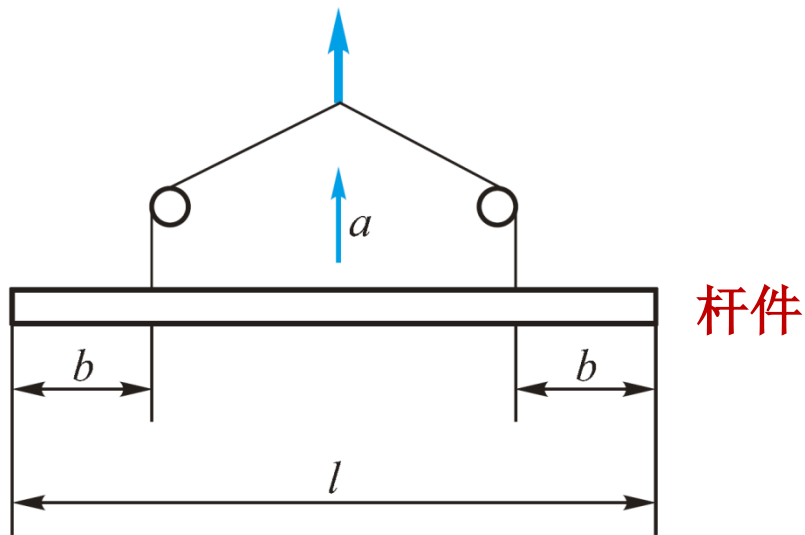
§ 10.2 动静法的应用

达朗贝尔原理指出，对作加速运动的质点系，如假想地在每一质点上加上惯性力，则质点系上的原力系与惯性力系组成“平衡力系”。这样，就可把动力学问题在形式上作为静力学问题来处理，这就是**动静法**。于是，以前关于应力和变形的计算方法，也可直接用于增加了惯性力的杆件。

对加速度为 a 的质点，惯性力等于质点的质量 m 与 a 的乘积，方向则与 a 的方向相反。

一、构件做匀加速直线运动

例1 以匀加速度 a 向上提升的杆件。若杆件长为 l ，横截面面积为 A ，抗弯截面系数为 W ，单位体积的质量（密度）为 ρ ，考虑杆件的自重时，求杆件中央横截面上的最大动应力。



解：杆件单位长度的质量为 $\rho A \cdot 1$ ，相应的惯性力为 ρAa ，且方向向下。

作用于杆件上的重力为 ρAg ，方向向下。

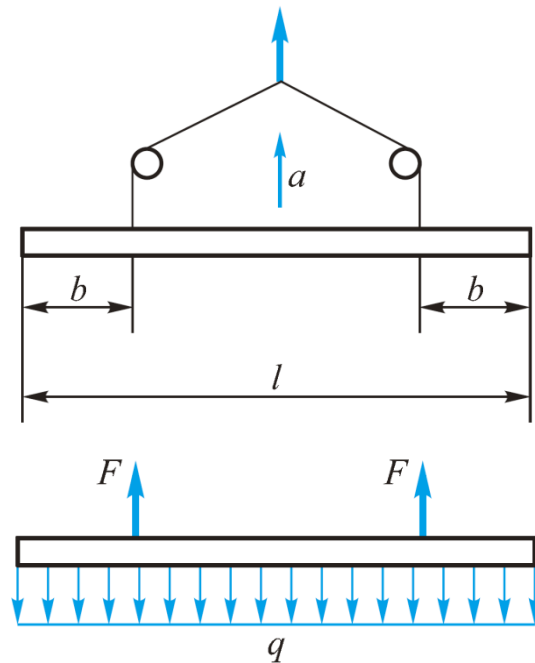
将惯性力加于杆件上，于是作用于杆件上的重力、惯性力和吊升力升组成平衡力系。杆件成为在横向力作用下的弯曲问题。

均布载荷的集度 q 为

$$q = \rho Ag + \rho Aa = \rho Ag \left(1 + \frac{a}{g} \right)$$

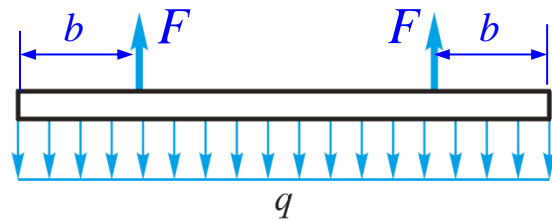
吊升力 F 为 $F = \frac{1}{2}ql$

杆件中央横截面上的弯矩为 $M = F \left(\frac{l}{2} - b \right) - q \frac{l}{2} \times \frac{l}{4} = \frac{1}{2}ql \left(\frac{l}{4} - b \right)$
 $= \frac{1}{2} \rho Ag \left(1 + \frac{a}{g} \right) \left(\frac{l}{4} - b \right) l$



杆件中央横截面上的最大应力（一般称为动应力， σ_d ）为

$$\sigma_d = \frac{M}{W} = \frac{\rho Ag}{2W} \left(1 + \frac{a}{g} \right) \left(\frac{l}{4} - b \right) l$$



加速度 a 等于零时，由上式求得杆件在静载下的应力为 $\sigma_{st} = \frac{\rho Ag}{2W} \left(\frac{l}{4} - b \right) l$

则动应力 σ_d 可以表示为 $\sigma_d = \sigma_{st} \left(1 + \frac{a}{g} \right)$

记 $K_d = 1 + \frac{a}{g}$ 称为动荷因数

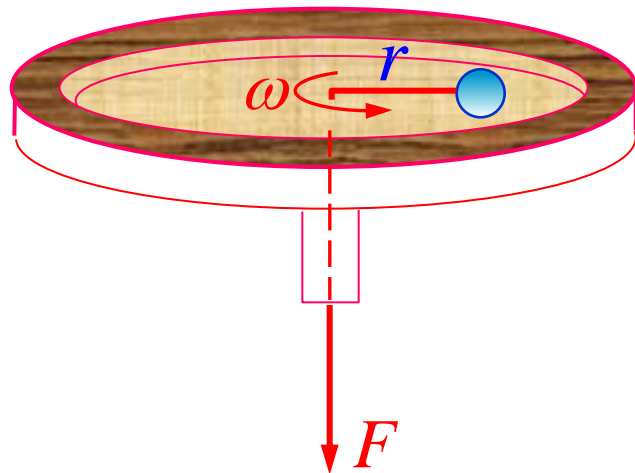
则 $\sigma_d = K_d \sigma_{st}$ 表明动应力等于静应力乘以动荷因数

此时强度条件可以写成 $\sigma_d = K_d \sigma_{st} \leq [\sigma]$

二、构件作圆周运动

匀速直线运动，没有动载荷（加速度为零）；但是匀速转动则不一样，存在向心加速度。

惯性力大小 $F = ma_n = m\omega^2 r$



例2 在竖直平面内匀速转动杆件的应力计算

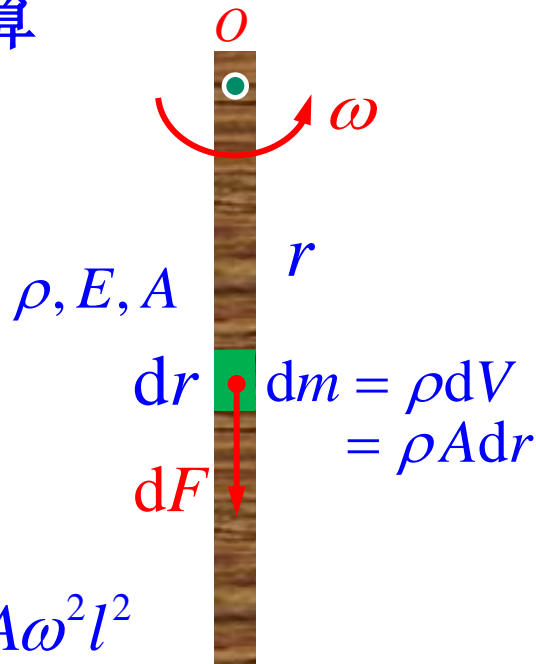
若不计重力

应力与密度有关

$$\sigma_{\max} = \frac{F_{\max}}{A} = \frac{1}{2} \rho \omega^2 l^2 \leq [\sigma]$$

$$F_{\max} = \int_0^l dm \cdot \omega^2 r$$

$$= \int_0^l \rho A dr \cdot \omega^2 r = \rho A \omega^2 \int_0^l r dr = \frac{1}{2} \rho A \omega^2 l^2$$



匀速转动杆件，选材时要求所用的材料密度要小，强度要高！

比强度和比刚度的概念：

比强度：材料的强度除以重度 $[\sigma]/\gamma = [\sigma]/(\rho g)$

比刚度：材料的模量除以重度 $E/\gamma = E/(\rho g)$

$$\frac{1}{2} \rho \omega^2 l^2 \leq [\sigma]$$

$$\omega^2 \leq \frac{2}{l^2} \cdot \frac{[\sigma]}{\rho} \quad \text{大}$$

↑
也称比模量

使满足高速转动，
应如何选材？

高强钢：

密度 $7.8 \times 10^3 \text{kg/m}^3$ ；抗拉强度 1010MPa；弹性模量 206GPa；

比强度 $1.3 \times 10^4 \text{m}$ ；比模量 $2.6 \times 10^6 \text{m}$

碳纤维：

密度 $1.6 \times 10^3 \text{kg/m}^3$ ；抗拉强度 1050MPa；弹性模量 235GPa；

比强度 $6.6 \times 10^4 \text{m}$ ；比模量 $14.7 \times 10^6 \text{m}$

比强度: $\frac{[\sigma]}{\gamma}$

单位: $\frac{\text{N/m}^2}{\text{N/m}^3} = \text{m}$

$$G = mg = \rho \cdot Al \cdot g$$

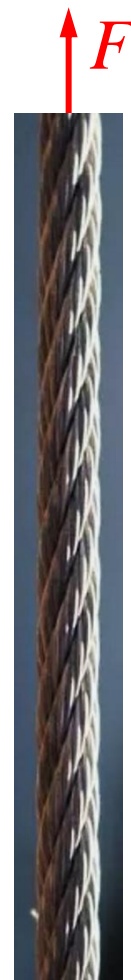
$$\sigma_{\max} = \frac{G}{A} = \rho \cdot l \cdot g$$

$$\frac{\sigma_{\max}}{\gamma} = \frac{\sigma_{\max}}{\rho g} = l$$

即 $l < \frac{[\sigma]}{\gamma}$ 时不会断

碳纤维的比强度 $6.6 \times 10^4 \text{m}$, 可拉起 66km 不会断!

比强度的物理意义

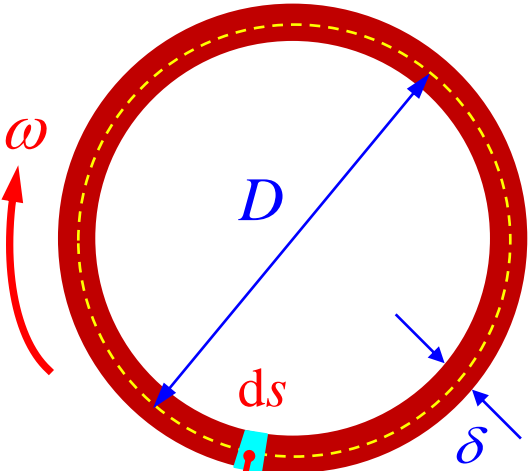


ρ, A, l

材料的力学性能比较

材 料	密度 10^3kg/m^3	抗拉强度 MPa	弹性模量 GPa	比强度 10^4m	比模量 10^6m
钢	7.8	1010	206	1.3	2.6
铝	2.8	460	74	1.7	2.6
钛	4.5	940	112	2.1	2.5
玻璃钢	2.0	1040	39	5.2	2.0
CFII/Epoxy	1.45	1470	137	10.2	9.5
CFI /Epoxy	1.6	1050	235	6.6	14.7
Kevlar/Epoxy	1.4	1370	78	9.8	5.6
硼纤维/Epoxy	2.1	1340	206	6.4	9.8
硼纤维/铝	2.65	980	196	3.7	7.4

例3 求匀速旋转薄壁圆环周向的应力



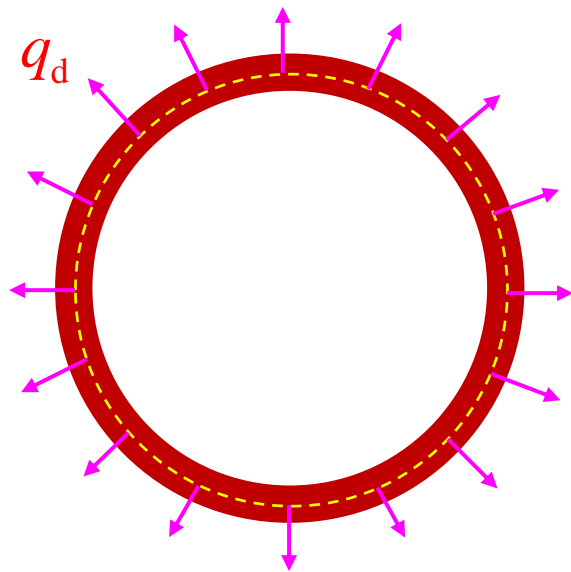
匀角速度为 ω
横截面面积为 A
材料的密度为 ρ
平均直径为 D
厚度为 δ

$\delta \ll D$

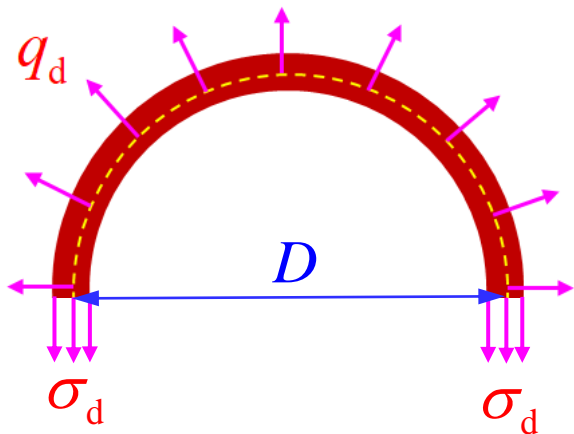
可近似认为环内各点的向心加速度大小相等

$$dm = \rho dV = \rho A ds \quad a_n = \omega^2 \frac{D}{2}$$
$$q_d = \frac{dF}{ds} = \frac{dm \cdot a_n}{ds} = \frac{\rho A ds}{ds} a_n = \rho A a_n = \rho A \omega^2 \frac{D}{2}$$

等效成静载荷问题



圆环横截面上的应力



$$q_d = \rho A \omega^2 \frac{D}{2}$$

横截面积 A

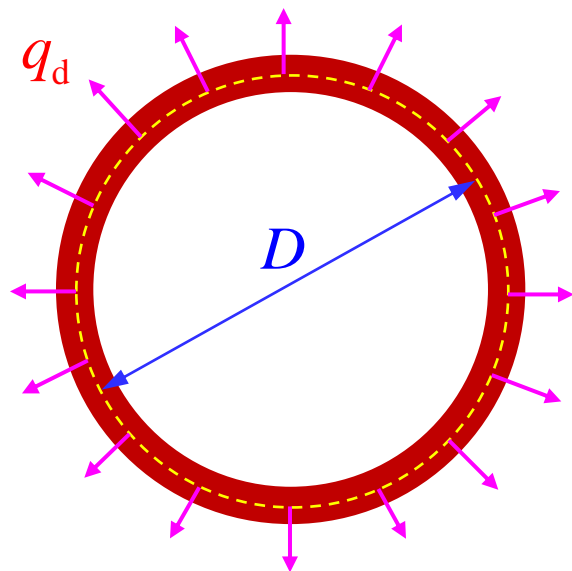
仿照算薄壁圆筒周向应力的求解方法

$$\sigma_d = \frac{q_d \cdot D}{2A} = \rho A \omega^2 \frac{D}{2} \cdot \frac{D}{2A} = \frac{\rho \omega^2 D^2}{4}$$

旋转薄壁圆环的周向拉应力与横截面的面积 A 无关！

要保证强度，应限制圆环的转速，增加横截面面积无济于事。

等效成静载荷问题



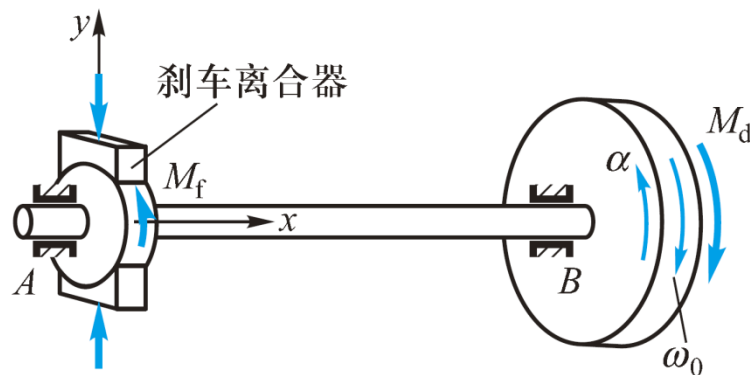
例4 在AB轴的B端有一个质量很大的飞轮。与飞轮相比，轴的质量可以忽略不计。轴的另一端A装有刹车离合器。飞轮的转速为 $n=1000$ 转/分，转动惯量 $J_x=0.5 \text{ kN}\cdot\text{m}\cdot\text{s}^2$ 。轴的直径 $d=100\text{mm}$ 。刹车时使轴在10s内均匀减速至停止转动。求轴内的最大动切应力。

解：飞轮与轴的转动角速度为

$$\omega_0 = \frac{2\pi \cdot n}{60} = \frac{2\pi \cdot 1000}{60} = \frac{10\pi}{3} \text{ rad/s}$$

当飞轮与轴同时作匀减速转动时，其角加速度为

$$\alpha = \frac{\omega_1 - \omega_0}{t} = \frac{0 - \frac{10\pi}{3}}{10} = -\frac{\pi}{3} \text{ rad/s}^2$$



利用动静法

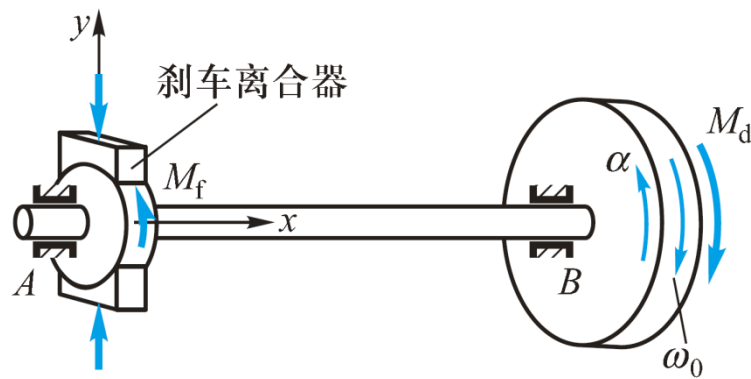
$$M_d = -J_x \cdot \alpha = -0.5 \times \left(-\frac{\pi}{3} \right) = \frac{\pi}{6} \text{ kN} \cdot \text{m}$$

AB轴上横截面上的扭矩为

$$T = M_d = \frac{\pi}{6} \text{ kN} \cdot \text{m}$$

横截面上的最大扭转切应力为

$$\tau_{\max} = \frac{T}{W_p} = \frac{\frac{\pi}{6} \times 10^3}{\frac{\pi}{16} \times (100 \times 10^{-3})^3} = 2.67 \times 10^6 \text{ Pa} = 2.67 \text{ MPa}$$



例5 为简单起见，将汽轮机叶片近似地简化为变截面直杆，且横截面面积沿轴线按线性规律变化。叶根的横截面面积 A_0 为叶顶的横截面面积 A_1 的2倍（ $A_0=2 A_1$ ）。叶根和叶顶的半径分别为 R_0 和 R_1 ，转速为 ω ，材料的密度为 ρ 。试求叶片根部的应力和叶片的总伸长量。

解：1. 求叶片根部的应力

设距叶根为 x 的横截面 $m-m$ 的面积为 $A(x)$

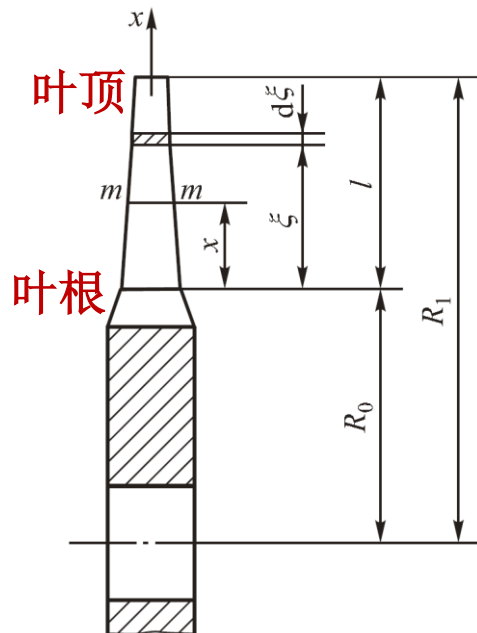
$$A(x) = A_0 \left(1 - \frac{x}{2l} \right) \quad \text{按线性规律变化}$$

在距叶根为 ξ 处取长度为 $d\xi$ 的微段，其质量为

$$dm = \rho A(\xi) d\xi$$

距叶根为 ξ 的点处向心加速度为

$$a_n = \omega^2 (R_0 + \xi)$$



dm的惯性力为

$$dF = dm \cdot a_n = \rho A(\xi) d\xi \cdot \omega^2 (R_0 + \xi)$$

截面 $m-m$ 上的轴力为

$$F_{Nx} = \int_x^l dF = \int_x^l \rho \omega^2 (R_0 + \xi) A(\xi) d\xi \quad l = R_1 - R_0$$

$$= \rho \omega^2 A_0 \int_x^l (R_0 + \xi) \left(1 - \frac{\xi}{2l}\right) d\xi$$

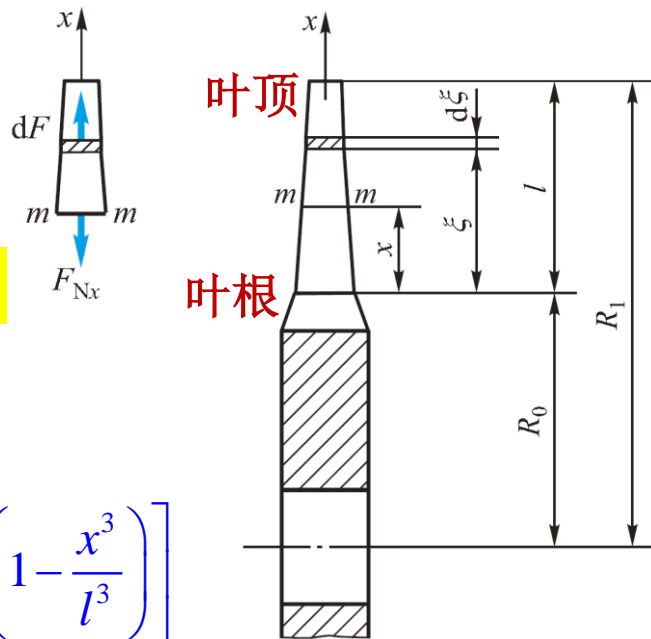
$$= \rho \omega^2 A_0 \left[R_0 l \left(1 - \frac{x}{l}\right) + \frac{l^2}{2} \left(1 - \frac{R_0}{2l}\right) \left(1 - \frac{x^2}{l^2}\right) - \frac{l^2}{6} \left(1 - \frac{x^3}{l^3}\right) \right]$$

最大轴力发生在叶根横截面上($x=0$)

$$F_{N\max} = \rho \omega^2 A_0 \left(\frac{l^2}{3} + \frac{3}{4} R_0 l \right)$$

在叶根横截面上的拉应力为

$$\sigma = \frac{F_{N\max}}{A_0} = \rho \omega^2 \left(\frac{l^2}{3} + \frac{3}{4} R_0 l \right)$$



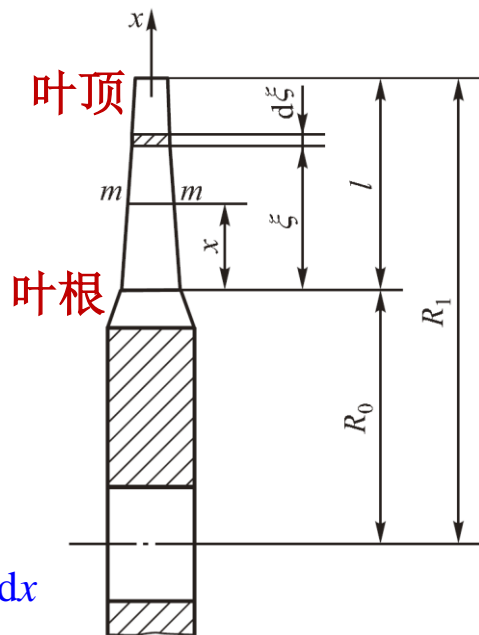
2. 求叶片的总伸长量

根据胡克定律，在距叶根为 x 处取出长度为 dx 一段的伸长量为

$$d(\Delta l) = \frac{F_{Nx} dx}{EA(x)}$$

积分求出叶片的总伸长量为

$$\begin{aligned}\Delta l &= \int_0^l \frac{F_{Nx} dx}{EA(x)} = \frac{\rho \omega^2 l}{E} \int_0^l \frac{R_0 \left(1 - \frac{x}{l}\right) + \frac{l}{2} \left(1 - \frac{R_0}{2l}\right) \left(1 - \frac{x^2}{l^2}\right) - \frac{l}{6} \left(1 - \frac{x^3}{l^3}\right)}{\left(1 - \frac{x}{2l}\right)} dx \\ &= \frac{\rho \omega^2 l}{E} \left[\left(\frac{3}{4} - \frac{1}{2} \ln 2 \right) R_0 l + \left(\frac{13}{18} - \frac{2}{3} \ln 2 \right) l^2 \right]\end{aligned}$$



3. 结果分析

$$\sigma = \rho \omega^2 \left(\frac{l^2}{3} + \frac{3}{4} R_0 l \right)$$

$$\Delta l = \frac{\rho \omega^2 l}{E} \left[\left(\frac{3}{4} - \frac{1}{2} \ln 2 \right) R_0 l + \left(\frac{13}{18} - \frac{2}{3} \ln 2 \right) l^2 \right]$$

I. 汽轮机叶片旋转过程中，叶根横截面上的拉应力 σ 与材料的密度 ρ 成正比

II. 叶片的总伸长量 Δl 与材料的密度 ρ 成正比，与弹性模量 E 成反比

✚ 叶片旋转时要满足强度和刚度的要求，除了材料应有较高的强度极限和较高的弹性模量外，还应有较低的密度。

小 结

直线运动情形和匀速转动情形，此时物体虽然发生了运动，但是作用在物体上的力是恒定的，在处理此问题时，没有必要处理成是时间 t 的函数，实质上相当于静态问题。



§ 10.4 杆件受冲击时的应力和变形

锻造时，锻锤在与锻件接触的非常短暂的时间内，速度发生很大变化，这种现象称为**冲击或撞击**。以重锤打桩，用铆钉枪进行铆接，高速转动的飞轮或砂轮突然刹车等，都是冲击问题。在上述的一些例子中，重锤、飞轮等为冲击物，而被打的桩和固接飞轮的轴等则是承受冲击的构件。在冲击物与受冲构件的接触区域内，应力状态非常复杂，且冲击持续时间非常短，接触力随时间的变化**难以准确分析**。这些都使冲击问题的精确计算十分困难。

下面介绍的用**能量方法求解冲击问题**，大致上可以估算出冲击时的位移和应力，是一种**有效的近似方法**。

在线弹性范围内，忽略了其他种类能量的损失，冲击物所减少的动能和势能全部转变为受冲构件的应变能。

承受各种变形的弹性杆件都可看作一个**弹簧**

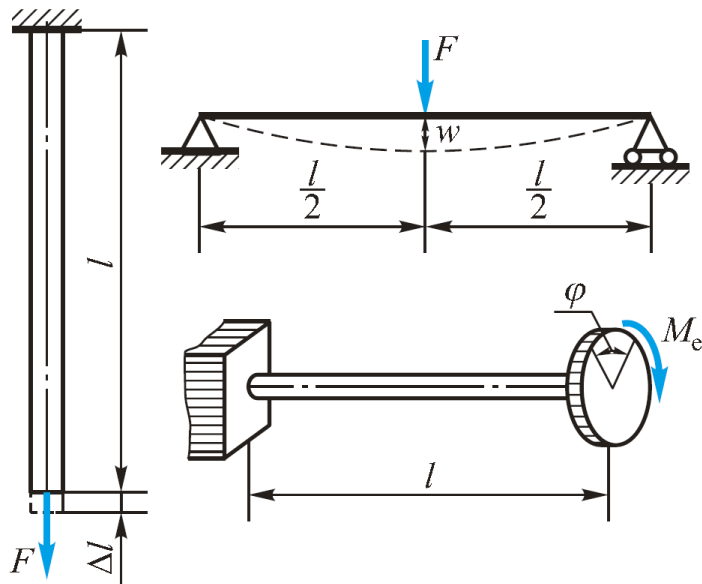
$$\Delta l = \frac{Fl}{EA} = \frac{F}{EA/l}$$

$$w = \frac{Fl^3}{48EI} = \frac{F}{48EI/l^3}$$

$$\varphi = \frac{M_e l}{GI_p} = \frac{M_e}{GI_p/l}$$

把这些杆件看作弹簧时，其**弹簧刚度系数**分别是

$$\frac{EA}{l}, \frac{48EI}{l^3}, \frac{GI_p}{l}$$



一、弹性杆件受竖向冲击

设重量为 P 的冲击物一经与受冲弹簧接触，就相互附着作共同运动。

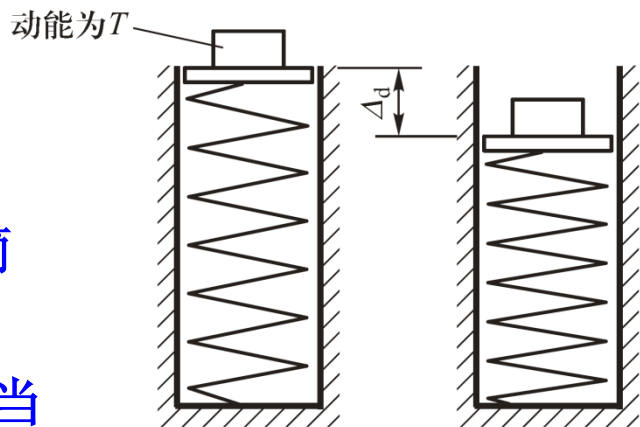
忽略弹簧的质量，只考虑其弹性，系统便简化成一个自由度的运动系统。

设冲击物与弹簧开始接触的瞬时动能为 T ，当弹簧变形到达最大位置时，系统的速度变为零，弹簧的变形为 Δ_d 。

从冲击物与弹簧开始接触到变形发展到最大位置，动能的变化为 $\Delta T = T$ 重物 P 向下移动的距离为 Δ_d ，势能的变化为 $\Delta V = P\Delta_d$

由能量守恒定律，冲击系统的动能和势能的变化应等于弹簧的应变能 $V_{\varepsilon d}$

$$\Delta T + \Delta V = V_{\varepsilon d}$$

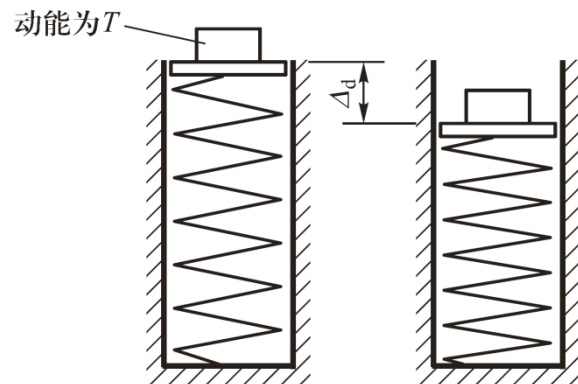


设系统的速度为零时作用于弹簧上的动载荷为 F_d 。

材料服从胡克定律，冲击过程中动载荷完成的功为

$$W = \frac{1}{2} F_d \Delta_d$$

即等于弹簧的应变能 $V_{\varepsilon d} = W = \frac{1}{2} F_d \Delta_d$



设重物 P 以静载的方式作用于构件上，其静变形和静应力分别为 Δ_{st} 和 σ_{st} 。

在动载荷为 F_d 作用下，相应的变形和应力分别为 Δ_d 和 σ_d 。

在线弹性范围内，载荷、变形和应力均成正比，故有

$$\frac{F_d}{P} = \frac{\Delta_d}{\Delta_{st}} = \frac{\sigma_d}{\sigma_{st}} \Rightarrow F_d = \frac{\Delta_d}{\Delta_{st}} P, \quad \sigma_d = \frac{\Delta_d}{\Delta_{st}} \sigma_{st}$$

$$\left. \begin{aligned} V_{\varepsilon d} &= \frac{1}{2} F_d \Delta_d \\ F_d &= \frac{\Delta_d}{\Delta_{st}} P \end{aligned} \right\} \rightarrow V_{\varepsilon d} = \frac{1}{2} \frac{\Delta_d^2}{\Delta_{st}} P$$

$$\left. \begin{aligned} \Delta T + \Delta V &= V_{\varepsilon d} \\ \Delta V &= P \Delta_d \\ \Delta T &= T \end{aligned} \right\} \rightarrow V_{\varepsilon d} = P \Delta_d + T$$

$$\frac{1}{2} \frac{\Delta_d^2}{\Delta_{st}} P = P \Delta_d + T$$

$$\Delta_d^2 - 2\Delta_d \Delta_{st} - \frac{2T \Delta_{st}}{P} = 0$$

$$K_d = \frac{\Delta_d}{\Delta_{st}} = 1 + \sqrt{1 + \frac{2T}{P \Delta_{st}}}$$

冲击动荷因数

$$F_d = K_d P, \quad \Delta_d = K_d \Delta_{st}, \quad \sigma_d = K_d \sigma_{st}$$

$$\Delta_d = \Delta_{st} \left(1 + \sqrt{1 + \frac{2T}{P \Delta_{st}}} \right)$$

$$\Delta_d = \Delta_{st} \left(1 - \sqrt{1 + \frac{2T}{P \Delta_{st}}} \right)$$

舍去!

若冲击是因重量为 P 的物体从高度为 h 处自由下落造成的，则物体与弹簧接触时，由机械能守恒定律，知

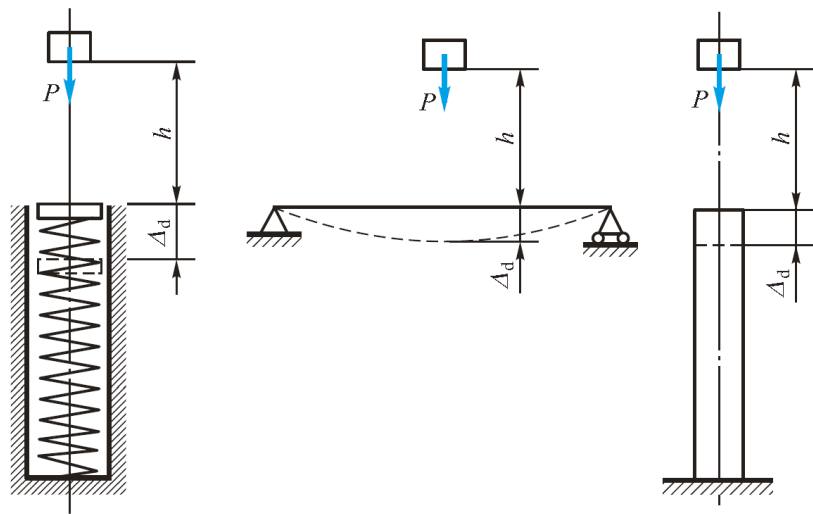
$$T = Ph$$

$$K_d = 1 + \sqrt{1 + \frac{2T}{P\Delta_{st}}} = 1 + \sqrt{1 + \frac{2h}{\Delta_{st}}}$$

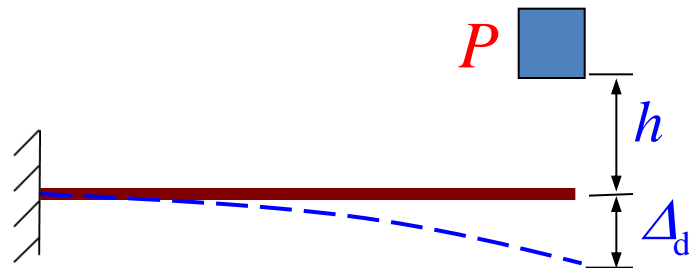
得物体从高度 h 自由下落时的动荷因数。

物体自由下落时 $h=0$ 的情况，有 $K_d=2$ 。

称为突然加于构件上的载荷，此时构件的瞬时最大应力 and 变形皆为静载时的2倍。



例6 弯曲刚度为 EI 的悬臂梁，重量为 P 的重物从距梁顶面 h 处自由落下，冲击到悬臂梁自由端的顶面。

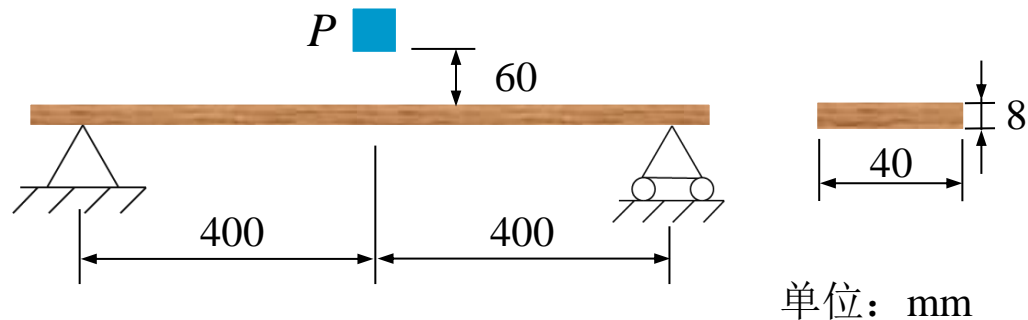


试求：自由端的最大挠度。

解： $K_d = \frac{\Delta_d}{\Delta_{st}} = 1 + \sqrt{1 + \frac{2h}{\Delta_{st}}} \quad P_d = K_d P \quad \sigma_d = K_d \sigma_{st}$

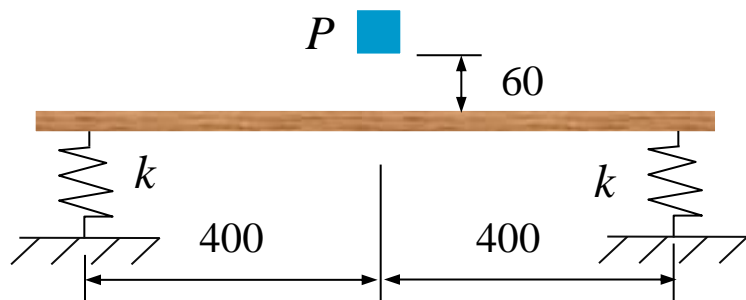
$$\Delta_{st} = \frac{Pl^3}{3EI}, \quad \Delta_d = K_d \Delta_{st} = \left(1 + \sqrt{1 + \frac{2h}{\Delta_{st}}} \right) \frac{Pl^3}{3EI}$$

例7 已知 $E=210\text{GPa}$, $P=40\text{N}$, $k=25.32\text{N/mm}$ 。求下列两种情形梁内的最大动应力。



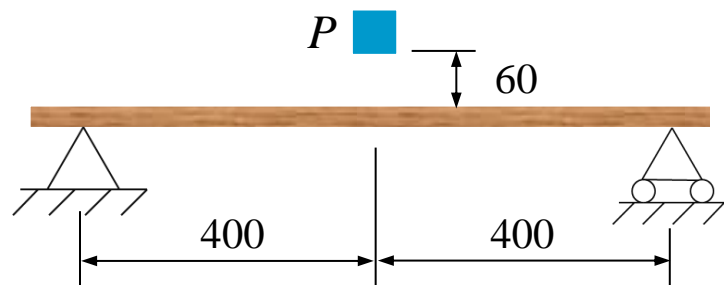
$$\begin{aligned}\text{解: } \Delta_{st1} &= \frac{Pl^3}{48EI} \\ &= \frac{40 \times 0.8^3}{48 \times 210 \times 10^9 \times \frac{1}{12} \times 40 \times 10^{-3} \times (8 \times 10^{-3})^3} \\ &= 1.19\text{mm}\end{aligned}$$

$$K_{d1} = 1 + \sqrt{1 + \frac{2h}{\Delta_{st1}}} = 11.09$$

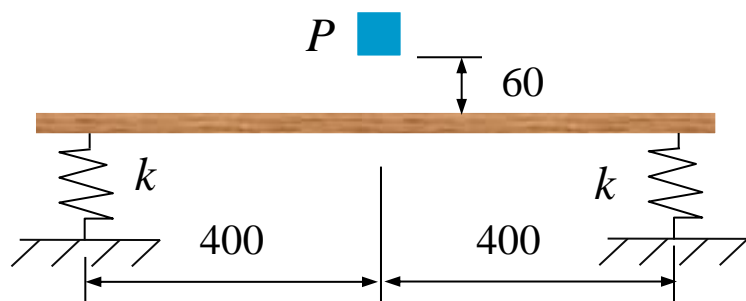


$$\begin{aligned}\Delta_{st2} &= \frac{Pl^3}{48EI} + \frac{P/2}{k} \\ &= \Delta_{st1} + \frac{40/2}{25.32} \\ &= 1.19 + 0.79 = 1.98\text{mm}\end{aligned}$$

$$K_{d2} = 1 + \sqrt{1 + \frac{2h}{\Delta_{st2}}} = 8.85$$



单位: mm



$$K_{d1} = 11.09$$

$$K_{d2} = 8.85$$

梁内的最大静应力

$$\sigma_{st1} = \sigma_{st2} = \frac{M}{W} = \frac{\frac{1}{4}Pl}{\frac{1}{6}bh^2} = 18.75 \text{ MPa}$$

梁内的最大动应力

$$\sigma_{d1} = K_{d1} \sigma_{st1} = 11.09 \times 18.75 = 207.9 \text{ MPa}$$

$$\sigma_{d2} = K_{d2} \sigma_{st2} = 8.85 \times 18.75 = 165.9 \text{ MPa}$$

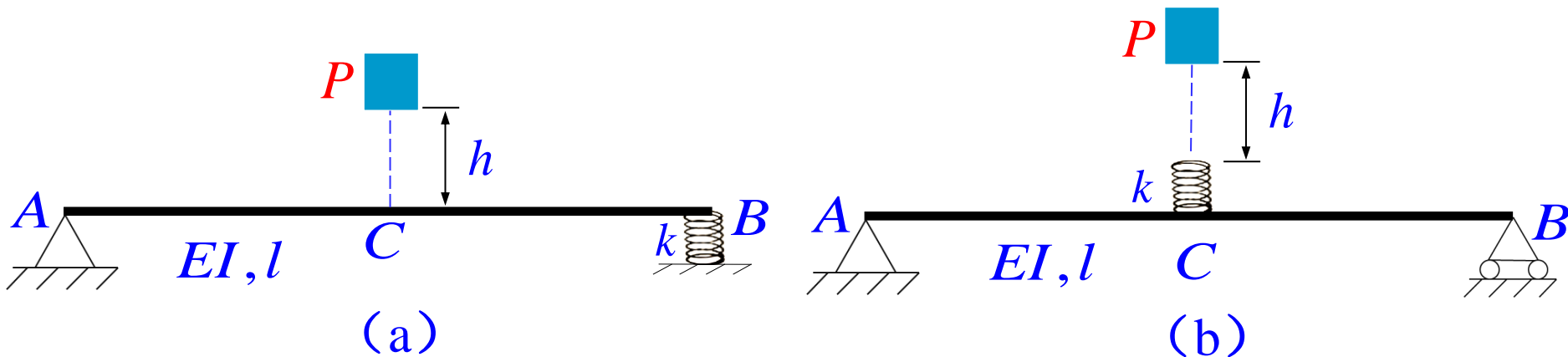
例8 图示两梁抗弯刚度相同，弹簧的刚度系数也相同，两梁最大动应力的关系为：

(A) $(\sigma_{\text{dmax}})_a = (\sigma_{\text{dmax}})_b$

(B) $(\sigma_{\text{dmax}})_a > (\sigma_{\text{dmax}})_b$

(C) $(\sigma_{\text{dmax}})_a < (\sigma_{\text{dmax}})_b$

(D) 不能确定，与 h 有关



$$K_d = 1 + \sqrt{1 + \frac{2h}{\Delta_{\text{st}}}}$$

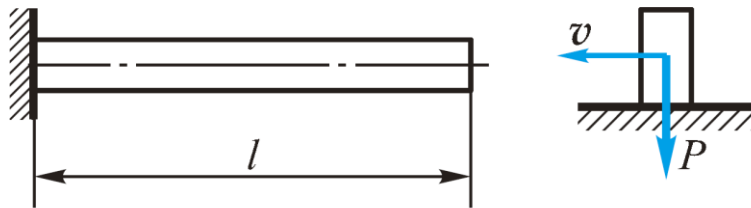
$$(\Delta_{\text{st}})_a < (\Delta_{\text{st}})_b$$

$$(K_d)_a > (K_d)_b$$

二、弹性杆件受水平冲击

冲击过程中系统的势能不变 $\Delta V = 0$

若重量为 P 的冲击物与杆件接触时的速度为 v ，则动能 $T = \frac{1}{2} \frac{P}{g} v^2$



$$\left. \begin{aligned} V_{\varepsilon d} &= \frac{1}{2} F_d \Delta_d \\ F_d &= \frac{\Delta_d}{\Delta_{st}} P \end{aligned} \right\} \Rightarrow V_{\varepsilon d} = \frac{1}{2} \frac{\Delta_d^2}{\Delta_{st}} P$$

$$\left. \begin{aligned} \Delta T + \Delta V &= V_{\varepsilon d} \\ \Delta V &= 0 \\ \Delta T &= T = \frac{1}{2} \frac{P}{g} v^2 \end{aligned} \right\} \Rightarrow V_{\varepsilon d} = \frac{1}{2} \frac{P}{g} v^2$$

$$\frac{1}{2} \frac{\Delta_d^2}{\Delta_{st}} P = \frac{1}{2} \frac{P}{g} v^2 \Rightarrow \Delta_d = \sqrt{\frac{v^2 \Delta_{st}}{g}}$$

$$K_d = \frac{\Delta_d}{\Delta_{st}} = \sqrt{\frac{v^2}{g \Delta_{st}}}$$

例9 变截面杆a的最小截面与等截面杆b的截面相等。在相同的冲击载荷下，试比较两杆的强度。

解：P以静载的方式作用于杆端时，杆a和杆b的最大静应力相同

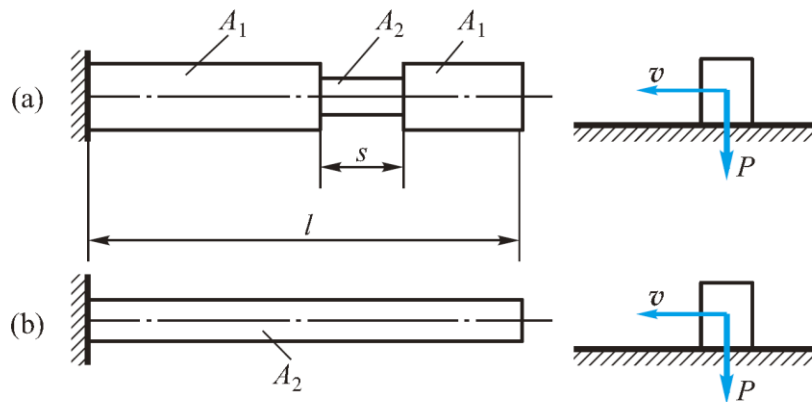
$$\sigma_{st}^a = \sigma_{st}^b = \frac{P}{A_2}$$

变截面杆a: $\Delta_{st}^a = \frac{Ps}{EA_2} + \frac{P(l-s)}{EA_1}$

等截面杆b: $\Delta_{st}^b = \frac{Pl}{EA_2} = \frac{Ps}{EA_2} + \frac{P(l-s)}{EA_2}$

$$\because A_1 > A_2 \quad \therefore \Delta_{st}^a < \Delta_{st}^b$$

$$K_d = \sqrt{\frac{v^2}{g\Delta_{st}}} \Rightarrow K_d^a > K_d^b \Rightarrow \sigma_d = K_d \sigma_{st} \left. \begin{array}{l} \sigma_{st}^a = \sigma_{st}^b = \frac{P}{A_2} \end{array} \right\} \Rightarrow \sigma_d^a > \sigma_d^b$$



s越小，则杆a静变形越小，就更加增大了杆a动应力的数值！

总结：冲击问题的求解步骤

冲击问题的求解的关键：重物冲击过程结束后将其看成一个动载荷作用问题来求解。

1. 先求静位移 Δ_{st} ；

2. 求出冲击动荷因数

$$\text{竖向冲击: } K_d = \frac{\Delta_d}{\Delta_{st}} = \left[1 + \sqrt{1 + \frac{2h}{\Delta_{st}}} \right]; \quad \text{水平冲击: } K_d = \sqrt{\frac{v^2}{g\Delta_{st}}};$$

3. 求出动载荷、动位移、动应力等

$$P_d = K_d P, \quad \Delta_d = K_d \Delta_{st}, \quad \sigma_d = K_d \sigma_{st}$$

谢谢大家

Page 21: 10.3

作业（第II册） Page 24: 10.12

Page 28: 10.24

对应第6版的题号 Page 21: 10.3; Page 23: 10.12; Page 26: 10.24

下次课将交变应力