

弹性介质中直杆临界荷载 P_{cr} 的加权余量解

杜耀星

(土木工程系)

摘要 本文利用加权余量法推导出位于弹性介质中的直杆, 承受轴向荷载而发生弹性失稳时, 临界荷载 P_{cr} 的计算式.

关键词 弹性介质, 直杆, 弹性失稳, 临界荷载, 加权余量法

0 前言

建筑结构中的中心受压杆、中心受压柱, 当其发生弹性失稳时, 除了杆端受到约束外, 杆和柱的周围, 一般地说都与大气接触, 即所谓的无弹性介质存在, 这类压杆的稳定计算, 是大家较为熟悉的. 此外, 工程中还会遇到另外一种类型的压杆, 它是位于弹性介质中, 例如在桩基工程中, 直接打到基岩上的钢桩和钢筋混凝土桩, 桩的周围就是地基, 它就是位于弹性介质中的压杆. 这种杆件当它发生屈曲时, 弹性介质就会引起反力而反作用于压杆上. 弹性介质的反力 $q(x)$ 并非均匀分布, 一般地说 $q(x)$ 与杆件的挠度有关. 我们在下面的推导中将假设弹性介质反力 $q(x)$ 与杆件的挠度成正比.

可以推想得到, 位于弹性介质中的压杆, 其弹性失稳时的临界荷载会比无弹性介质中的压杆要大. 求解这各类型杆的稳定问题, 可以用一般解微分方程的办法, 也可以用能量法, 本文介绍一种简捷的方法——加权余量法来求解, 而所得的结果与能量解完全一致. 加权余量法根据所取的权函数不同而分为子域法、配点法、最小二乘法、伽辽金法和矩法, 本文是利用加权余量法中的矩法, 关于加权余量法的计算原理可参阅参考文献[1], [2].

1 杆件挠曲线近似微分方程的推导

长度为 l 的直杆 AB , 假定两端铰支, 当它在临界荷载 P_{cr} 作用下而处于微弯状态, 如图1所示. 在推导出挠曲线近似微分方程之前必须先知道弹性介质的反力 $q(x)$, 进而再求出任意截面上的弯矩 $M(x)$, 然后利用材料力学中弯曲基本方程式, 立即可以得出杆件挠曲线近似微分方

* 本文1990-09-04收到.

程式.

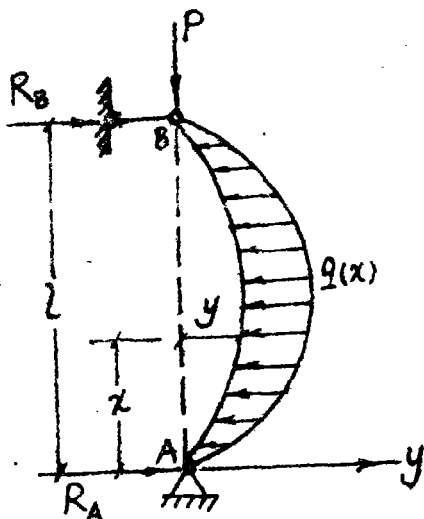


图1 弹性介质中压杆的临界状态

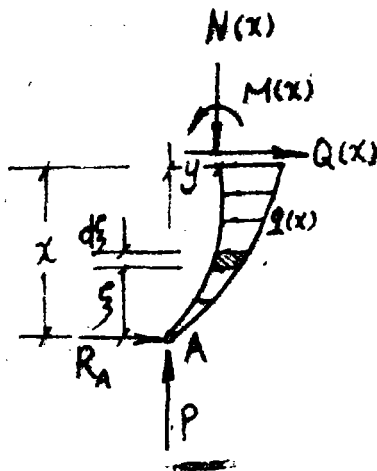


图2 压杆的分离体图

1.1 关于弹性介质的反力 $q(x)$

如前所述,假定弹性介质的反力 $q(x)$ 与 AB 杆的挠度 y 成正比,即

$$q(x) = \beta y, \quad (1)$$

式中 β 为弹性介质的反力系数,其因次为力除以长度的平方.对于两端为铰支的压杆,其弹性曲线可以表示为正弦曲线,即

$$y = a_m \sin\left(\frac{m\pi x}{l}\right), \quad (2)$$

所以弹性介质的反力可改写为

$$q(x) = \beta a_m \sin\left(\frac{m\pi x}{l}\right), \quad (3)$$

式中 a_m 为待定常数, m 为杆件弯曲时,半波的个数.考虑杆 AB 的平衡,由 $\sum y = 0$, $\sum M_A = 0$ 可得

$$\begin{aligned} R_A &= \frac{1}{2} \int_0^l q(x) dx = \frac{1}{2} \int_0^l \beta a_m \sin\left(\frac{m\pi x}{l}\right) dx = -\frac{\beta a_m l}{2m\pi} \left[\cos\left(\frac{m\pi x}{l}\right)\right]_0^l \\ &= \frac{a_m \beta l}{m\pi}, \quad (m = 1, 2, 3, \dots). \end{aligned} \quad (4)$$

1.2 关于杆件任意横截面上的弯矩 $M(x)$

在距 A 端为 x 处用水平截面假想地截开,弃除上面部分,保留下面部分,如图2所示.考虑留下部分的平衡可得

$$M(x) = py - R_A x + \int_0^x q(\xi)(x - \xi) d\xi = py - \frac{a_m \beta l}{m\pi} x + \frac{1}{2} \beta x^2 y. \quad (5)$$

1.3 建立杆件挠曲线的近似微分方程

由材料力学可得

$$EI y'' = -M(x), \quad (6)$$

将式(5)代入式(6), 则得杆件弯曲时挠曲线的近似微分方程为

$$y'' + \frac{2p + \beta x^2}{2EI} y - \frac{\beta a_m l}{m\pi EI} x = 0, \quad (7)$$

式中 EI 为杆件的抗弯刚度.

2 用加权余量法求临界荷载 p_m

式(7)就是利用加权余量法求解 p_m 的控制方程, 在使用本方法时, 应选定杆件挠曲线形状的试函数, 选取式(2)为试函数

$$y = a_m \sin\left(\frac{m\pi x}{l}\right), \quad (2)$$

则有

$$y'' = -a_m \left(\frac{m\pi}{l}\right)^2 \sin\left(\frac{m\pi x}{l}\right). \quad (8)$$

由于所选取的试函数式(2)满足杆件的边界条件(并非一定必要), $x=0$ 和 $x=l$ 时, $y=0$ 所以将式(2)、(8)代入式(7)则得余量 R_L 为

$$R_L = -a_m \left(\frac{m\pi}{l}\right)^2 \sin\left(\frac{m\pi x}{l}\right) + \frac{2p + \beta x^2}{2EI} a_m \sin\left(\frac{m\pi x}{l}\right) - \frac{a_m \beta l x}{m\pi EI}. \quad (9)$$

利用加权余量法中的矩法, 并取权函数为1, 即所谓取零次矩 $W=N=1$, 于是得加权余量的积分为

$$\begin{aligned} \int_0^l W_i R_L dv &= \int_0^l 1 \left[-a_m \left(\frac{m\pi}{l}\right)^2 \sin\left(\frac{m\pi x}{l}\right) + \frac{2p + \beta x^2}{2EI} a_m \sin\left(\frac{m\pi x}{l}\right) - \frac{a_m \beta l x}{m\pi EI} \right] dx \\ &= a_m \left[\frac{2pl}{m\pi EI} - \frac{2m\pi}{l} - \frac{2\beta l^3}{m^3 \pi^3 EI} \right], \end{aligned}$$

为了消除余量, 令加权余量积分等于零, 即

$$a_m \left[\frac{2pl}{m\pi EI} - \frac{2m\pi}{l} - \frac{2\beta l^3}{m^3 \pi^3 EI} \right] = 0,$$

因为 $a_m \neq 0$, 所以必是

$$\left[\frac{2pl}{m\pi EI} - \frac{2m\pi}{l} - \frac{2\beta l^3}{m^3 \pi^3 EI} \right] = 0.$$

最后得弹性介质中直杆临界荷载 p_m 的计算式为

$$p_m = \frac{\pi^2 EI}{l^2} \left(m^2 + \frac{\beta l^4}{m^2 \pi^4 EI} \right). \quad (10)$$

3 讨论

式(10)中, m 为杆件弯曲时半波的个数, 它是1, 2, 3, ... 的正整数, 其值与弹性介质反力系数 β 有关. 如果杆件是位于无弹性介质之中, 此时 $\beta=0$, 则 m 应取为1, 在这种情况下, 式(10)

就成为中心受压直杆临界荷载的欧拉公式.

根据临界荷载的含义, m 的取值原则是应当使按式(10)所求得临界荷载为最小. 对于极为柔软的弹性介质, 此时 β 很小, 而 m 仍必须取等于1. 由分析可知, 如果 $\beta < \frac{4\pi^4 EI}{l^4}$ 时, 应当取 $m=1$; $\beta > \frac{4\pi^4 EI}{l^4}$ 时, 应当取 $m=2$. 如果 β 很大, 则半波个数 m 可能增大至3, 4, ...等, 此时应当分别以 $m=3, 4, 5$ 等正整数代入式(10)计算出二至三个 p_{cr} , 然后取其中较小者即为所求的临界荷载值.

参 考 文 献

- [1] 徐文煥、陈虬, 加权余量法在结构分析中的应用, 中国铁道出版社, (1985), 5—26.
- [2] 杜耀星, 圆环圆拱承受均匀径向荷载时弹性失稳的加权余量解, 华侨大学学报(自然科学版), 4(1990), 371—376.
- [3] 湖南大学结构理论教研组, 结构力学(下册), 人民教育出版社, 694—696.
- [4] Timoshenko, S. P., *Mechanic of Materials*, Van Nostrand Reinhold, (1972), 222—225.

Weighted Residual Solution for the Critical Load P_{cr} of a Straight Bar in an Elastic Medium

Du Yaoping

(Dept. of Civil Engineering)

Abstract With respect to a straight bar subjected an axial load in an elastic medium, this paper makes use of the method of weighted residual to derive a formula for calculating its critical load p_{cr} from then the elastic instability occurs.

Key words elastic medium, straight bar, elastic instability, critical load, method of weighted residuals