

与夹层梁稳定性相联系的一个本征值问题

胡海昌 (北京中国空间技术研究院卫星总体部)

(1979年10月收到)

摘 要

本文指出了与夹层梁稳定性相联系的本征值问题的几个特点, 并说明了本征函数的一些应用。

一、引 言

本征值问题是力学中经常碰到的问题。本征值理论已是一个比较成熟的理论, 但是与夹层梁的稳定性相联系的本征值问题却有一些不平常的特点, 这主要是在这个本征值问题中, 本征值虽也有无穷多个, 但却有一个上限, 这在别的本征值问题中是少见的, 本文充分说明了这个特点, 证明了任意函数对本征函数的展开式, 并说明了展开的一些应用。

二、关于临界载荷的本征值问题

考虑一个等剖面的夹层梁, 在轴向压力作用下的本征值问题。在专著[1]中有夹层板(包括梁)的平衡、稳定和振动的微分方程。本文如无特别说明, 一概采用专著[1]的记号, 梁的挠度 w 和转角 ψ 应满足下列方程

$$\begin{aligned} D\psi'' + C(w' - \psi) &= 0 \\ C(w'' - \psi') - Pw'' &= 0 \end{aligned} \quad (2.1)$$

关于梁的支承情况, 考虑固支与简支两种, 相应的边界条件是

$$\left. \begin{aligned} \text{在固支端上: } w &= 0 & \psi &= 0 \\ \text{在简支端上: } w &= 0 \end{aligned} \right\} \quad (2.2a)$$

$$\psi' = 0 \quad (2.2b)$$

(2.2a)是关于位移的边界条件, (2.2b)是关于力的边界条件, 从力学性质上看, 两者是不相同的。

方程(2.1)、(2.2)定义了一个微分方程的本征值问题。最小的本征值 P_1 便是临界载荷 P_{cr} 。

为了探讨上述本征值问题的许多特性, 先把它转化为泛函的驻立值问题是有利的。不难证明, 所需的泛函的驻立值问题便是

$$P = \min_{\psi} \operatorname{st} \frac{\int_0^l [D\psi'^2 + C(w' - \psi)^2] dx}{\int_0^l w'^2 dx} \quad (2.3)$$

这里的自变函数 w 和 ψ , 应满足位移边界条件(2.2a)。

将本征值及相应的本征函数按本征值从小到大的顺序进行编号。第 i 个本征值记为 P_i , 相应的本征函数记为 w_i, ψ_i 。在本征函数中有一个常倍数可以随意选定, 为了确定起见, 本文采用下列归一化条件

$$\int_0^l w_i'^2 dx = \frac{1}{I} \quad (2.4)$$

这样便有

$$P_i = I \int_0^l [D\psi_i'^2 + C(w_i' - \psi_i)^2] dx \quad (2.5)$$

P_1 既是最小的本征值, 则有

$$P_{cr} = P_1 = \min \frac{\int_0^l [D\psi'^2 + C(w' - \psi)^2] dx}{\int_0^l w'^2 dx} \quad (2.6)$$

方程 (2.1), (2.2) 或变分式 (2.3) 定义的本征值, 虽然也有无穷多个, 但本征值趋于一个极限, 而不像力学中的其它本征值那样, 本征值无限增大。从变分式 (2.3) 出发, 不难证明这个特点。在公式 (2.3) 中命 $w = w_i$, 注意到归一化条件 (2.4), 便有

$$P_i = \min_{\psi} I \int_0^l [D\psi'^2 + C(w_i' - \psi)^2] dx \quad (2.8)$$

再在这个公式中取

$$\psi = 0 \quad (2.9)$$

便有

$$P_i \leq IC \int_0^l w_i^2 dx = C \quad (2.10)$$

可见, 剪切刚度 C 是本征值的上限。事实上 C 是本征值的上确界。这是因为当 i 很大时, w_i 和 ψ_i 都是波长很短的波浪形函数。命波长的量级为 λ , 则由方程 (2.1) 的第一个可知, w_i 和 ψ_i 的量级之间存在下列关系:

$$\frac{\psi_i}{\lambda^2} \approx \frac{w_i}{\lambda}, \quad \text{即} \quad \psi_i \approx \lambda w_i \quad (2.11)$$

可见, 当波长很短时, ψ_i 的确很小, 而以 (2.9) 为极限。

下面再来证明本征函数的正交关系: 当 $i \neq j$ 时,

$$\int_0^l w_i' w_j' dx = 0 \quad (2.12a)$$

$$\int_0^l [D\psi_i' \psi_j' + C(w_i' - \psi_i)(w_j' - \psi_j)] dx = 0 \quad (2.12b)$$

证明正交关系, 可以从微分方程出发, 也可以从变分式出发, 但从变分式出发比较简单明了, 并且易于推广到其它更复杂的问题。

设想取

$$w = \xi_i w_i + \xi_j w_j, \quad \psi = \xi_i \psi_i + \xi_j \psi_j \quad (2.13)$$

而用瑞利—里兹—铁木辛柯法求待定系数 ξ_i, ξ_j 。将 (2.13) 代入变分式 (2.3), 注意到等式 (2.4), (2.5), 便有

$$P = sI \frac{P_i \xi_i^2 + 2K_{ij} \xi_i \xi_j + P_j \xi_j^2}{\xi_i^2 + 2G_{ij} \xi_i \xi_j + \xi_j^2} \quad (2.14)$$

其中

$$\begin{aligned} K_{ij} &= l \int_0^l [D\psi' \psi' + C(w'_i - \psi_i)(w'_j - \psi_j)] dx \\ G_{ij} &= l \int_0^l w'_i w'_j dx \end{aligned} \quad (2.15)$$

将 (2.14) 化为代数本征值问题, 得到

$$\begin{aligned} (P_i - P)\xi_i + (K_{ij} - PG_{ij})\xi_j &= 0 \\ (K_{ij} - PG_{ij})\xi_i + (P_j - P)\xi_j &= 0 \end{aligned} \quad (2.16)$$

按定义, 这组齐次代数方程的两组解是

$$\begin{aligned} P &= P_i, \quad \xi_i = 1, \quad \xi_j = 0 \\ P &= P_j, \quad \xi_i = 0, \quad \xi_j = 1 \end{aligned} \quad (2.18)$$

将此代入 (2.16), 得到

$$K_{ij} - P_i G_{ij} = 0, \quad K_{ij} - P_j G_{ij} = 0$$

因为 $P_i \neq P_j$, 从上式得:

$$K_{ij} = 0, \quad G_{ij} = 0 \quad (2.19)$$

这就是正交关系 (2.12)

利用正交关系, 可以把第一个以后的其他的本征值表达为泛函的条件极小值。例如, 对于第 n 个本征值 P_n , 有

$$P_n = \min \frac{\int_0^l [D\psi'^2 + C(w' - \psi)^2] dx}{\int_0^l w'^2 dx} \quad (2.20)$$

这里的自变函数 w 和 ψ , 除需满足位移边界条件 (2.2a) 外, 还需满足正交条件

$$\int_0^l w' w'_i dx = 0, \quad i=1, 2, \dots, (n-1) \quad (2.21)$$

条件 (2.21) 排除了前 $(n-1)$ 个本征值, 因此剩下的就算 P_n 是最小的本征值了, 因此原来的 st 可改为 \min 。

三、任意函数对本征函数的展开

在一般的本征函数理论中, 任意一组函数可以对本征函数组展开。但是在本问题中, 任意两个函数 w 和 ψ 不能同时对本征函数 w_i 和 ψ_i 展开, 而只能是一个任意函数 w 对 w_i 展开, 这又是本问题的一个特点。

设函数 $w(x)$ 满足与本征函数 w_i 相同的位移边界条件, 对 x 连续可导, 并且 w' 只在有限个点上不连续, 这样的函数 $w(x)$, 可以对本征函数 w_i 展开如下:

$$w = \sum_{i=1}^{\infty} \xi_i w_i \quad (3.1)$$

式中 ξ_i 为适当的常数系数。如果承认 (3.1) 能够成立, 那末求 ξ_i 的问题并不难, 利用正交关系 (2.12a) 便可以了。先求 (3.1) 的导数

$$w' = \sum_{i=1}^{\infty} \xi_i w'_i \quad (3.2)$$

用 w_n 乘上式, 然后对 x 积分, 根据正交关系 (2.12a) 和归一化条件 (2.4), 便可求得

$$\xi_n = l \int_0^l w_n' w' dx \quad (3.3)$$

为了证明级数 (3.1) 的收敛性, 命

$$R_n = w - \sum_{i=1}^n \xi_i w_i \quad (3.4)$$

然后证明

$$\lim_{n \rightarrow \infty} R_n = 0 \quad (3.5)$$

如果上式确实成立, 那末级数 (3.1) 也就收敛了。为此先根据下列方程和边界条件求一个函数 ψ , 以便和 w 配成一对:

$$D\psi'' + C(w' - \psi) = 0 \quad (3.6)$$

在固支端上: $\psi = 0$

$$\text{在简支端上: } \psi' = 0 \quad (3.7)$$

这样定义的 ψ 是唯一的。求得 ψ 后再作一个函数 S_n 如下:

$$S_n = \psi - \sum_{i=1}^n \xi_i \psi_i \quad (3.8)$$

函数 S_n 满足下列方程和边界条件:

$$DS_n'' + C(R_n' - S_n) = 0 \quad (3.9)$$

在固支端上: $S_n = 0$

$$(3.10)$$

在简支端上: $S_n' = 0$

函数 S_n 正好与 R_n 配成一对。用 S_n 乘方程 (3.9), 然后对 x 积分, 利用分部积分和边界条件 (3.10) 后, 得到

$$\int_0^l C(R_n' - S_n) S_n dx = - \int_0^l DS_n S_n'' dx = \int_0^l DS_n'^2 dx$$

即有

$$\int_0^l CS_n R_n' dx = \int_0^l DS_n'^2 dx + \int_0^l CS_n^2 dx \quad (3.11)$$

另根据定义 (3.4) 可证明 R_n 与 $w_i (i=1, 2, \dots, n)$ 正交,

$$\int_0^l R_n' w_i' dx = 0 \quad (i=1, 2, \dots, n) \quad (3.12)$$

因此若在变分式 (2.20) 右端取 $w = R_n$, $\psi = S_n$, 给出不比 P_{n+1} 小的一个值, 即

$$P_{n+1} \leq \frac{\int_0^l [DS_n'^2 + C(R_n' - S_n)^2] dx}{\int_0^l R_n'^2 dx} \quad (3.13)$$

利用(3.11)后此式化为

$$P_{n+1} \leq C - \frac{\int_0^l (DS_n'^2 + CS_n^2) dx}{\int_0^l R_n'^2 dx} \quad (3.14)$$

即

$$\int_0^l (DS_n'^2 + CS_n^2) dx \leq (C - P_{n+1}) \int_0^l R_n'^2 dx. \quad (3.15)$$

最后再从定义(3.4)有

$$\int_0^l R_n'^2 dx = \int_0^l w'^2 dx - \frac{1}{l} \sum_{i=1}^n \xi_i^2 \leq \int_0^l w'^2 dx \quad (3.16)$$

于是有

$$\lim_{n \rightarrow \infty} \int_0^l (DS_n'^2 + CS_n^2) dx = \lim_{n \rightarrow \infty} (C - P_{n+1}) \int_0^l w'^2 dx = 0 \quad (3.17)$$

由于上式左端的两项都不可能小于零, 所以有

$$\lim_{n \rightarrow \infty} S_n = 0 \quad (3.18)$$

于是再从微分方程(3.9)得到

$$\lim_{n \rightarrow \infty} R_n' = 0 \quad (3.19)$$

由于 w , 因而 R_n 在梁的两端等于零, 因此从上式即有

$$\lim_{n \rightarrow \infty} R_n = 0$$

到此收敛性证毕。

四、用迭代法求临界载荷

用迭代法求最小的本征值是常用的方法。在本问题中, 普通的迭代法如下:

先选取一个适当的 $w^{(1)}$, 然后按下列方程和边界条件求一组改进的 $w^{(2)}$, $\psi^{(2)}$ 和临界载荷的近似值 $P^{(2)}$:

$$\left. \begin{aligned} D\psi^{(2)''} + C(w^{(2)'} - \psi^{(2)}) &= 0 \\ C(w^{(2)''} - \psi^{(2)'}) &= P^{(2)} w^{(1)''} \end{aligned} \right\} \quad (4.1)$$

$$\left. \begin{aligned} \text{在固支端上: } w^{(2)} &= 0, \psi^{(2)} = 0 \\ \text{在简支端上: } w^{(2)} &= 0, \psi^{(2)'} = 0 \end{aligned} \right\} \quad (4.2)$$

$$l \int_0^l w^{(2)'^2} dx = 1 \quad (4.3)$$

如果将 $w^{(1)}$ 对本征函数 w_i 展开:

$$w^{(1)} = \sum_{i=1}^{\infty} \xi_i w_i \quad (4.4)$$

那末经过一次迭代后得到

$$w^{(2)} = P^{(2)} \sum_{i=1}^{\infty} \frac{\xi_i}{P_i} w_i \quad (4.5)$$

由于 P_i 随 i 的增加而增加, 所以 $w^{(2)}$ 比 $w^{(1)}$ 更接近于 w_1 , 此即表明上述迭代法是收敛的。

根据夹层梁稳定问题的特点, 上述迭代法还可以加以改进以加快收敛速度。从 $w^{(1)}$, $w^{(2)}$ 再作一个函数 $w^{(3)}$ 如下:

$$w^{(3)} = w^{(2)} - \frac{P^{(2)}}{C} w^{(1)} = P^{(2)} \sum_{i=1}^{\infty} \frac{\xi_i}{P_i} \left(1 - \frac{P_i}{C}\right) w_i \quad (4.6)$$

求 $w^{(3)}$ 不需多大的工作量, 但因为 $(1 - P_i/C)$ 随着 i 的增加而趋近于零, 所以 $w^{(3)}$ 又比 $w^{(2)}$ 更接近 w_1 。在下次迭代时, 可以拿 $w^{(3)}$ 作为新的出发点。

五、用本征函数的级数解平衡问题

考虑一个等剖面的夹层梁在轴向拉力 N 和横向分布载荷 $q(x)$ 联合作用下的平衡问题。梁的挠度 w 和转角 ψ 满足下列方程

$$D\psi'' + C(w' - \psi) = 0 \quad (5.1)$$

$$C(w'' - \psi') + Nw'' = -q \quad (5.2)$$

梁的支承情况仍考虑固支与简支两种, 因而有边界条件

$$\text{在固支端上: } w = 0, \psi = 0 \quad (5.3)$$

$$\text{在简支端上: } w = 0, \psi' = 0$$

这个问题的解可以展开成第二节定义的本征函数的级数:

$$\begin{bmatrix} w \\ \psi \end{bmatrix} = \sum_{i=1}^{\infty} \xi_i \begin{bmatrix} w_i \\ \psi_i \end{bmatrix} \quad (5.4)$$

不论 ξ_i 等于何值, 算式(5.4)已满足了方程(5.1)。这也就表明, 本征函数的展开式(5.4)只能用于方程(5.1)右端等于零的情况, 而不能用于不等于零的情况。这一点也与其他许多本征函数不一样。为了确定 ξ_i 的值, 适宜用变分原理。与(5.1)~(5.3)等价的最小势能原理是

$$\delta\pi = 0 \quad (5.5)$$

其中

$$\pi = \int_0^l \left[\frac{D}{2} \psi'^2 + \frac{C}{2} (w' - \psi)^2 + \frac{N}{2} w'^2 - qw \right] dx \quad (5.6)$$

将算式(5.4)代入(5.6), 算出积分, 得到

$$\pi = \sum_{i=1}^{\infty} \left[\frac{1}{2} (N + P_i) \xi_i^2 - q_i \xi_i \right] \quad (5.7)$$

其中

$$q_i = \frac{1}{l} \int_0^l q w_i dx \quad (5.8)$$

将(5.7)代入(5.5)便得到 ξ_i 的方程, 由此可解得

$$\xi_i = \frac{q_i}{N + P_i} \quad (5.9)$$

将此代入(5.4), 便得到 w 与 ψ 的算式

$$\begin{bmatrix} w \\ \psi \end{bmatrix} = \sum_{i=1}^{\infty} \frac{q_i}{N + P_i} \begin{bmatrix} w_i \\ \psi_i \end{bmatrix} \quad (5.10)$$

算式(5.10)还可用于定跨度的夹层梁的平衡问题。对于定跨度的梁, 轴向拉力 N 是未知常数, 它应由下列条件决定:

$$N = -\frac{B}{2l} \int_0^l w'^2 dx \quad (5.11)$$

这里 B 是梁的拉压刚度, 将算式(5.10)代入(5.11), 便得到关于 N 的一个超越方程

$$N = -\frac{B}{2l^2} \sum_{i=1}^{\infty} \frac{q_i^2}{(N + P_i)^2} \quad (5.12)$$

在专著[1]中讨论过定跨度的简支和固支夹层梁的弯曲问题, 本节的方法可以说是专著[1]中的方法的推广。

参 考 文 献

1. 中国科学院北京力学研究所固体力学研究室板壳组著: 夹层板壳的弯曲、稳定与振动。科学出版社出版, (1977)。

On An Eigenvalue Problem Related to the Buckling of Sandwich Beams

Hu Hai-chang

(Institute of Space Craft System Engineering, Chinese Academy of Space
Technology, Peking.)

Abstract

This paper gives various properties of eigen-value problems related to the buckling of sandwich beams. The applications of eigen-functions are also indicated.