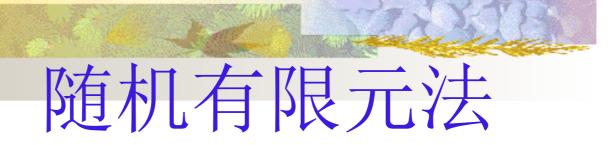
第七章



目 录

- 90
- W
- W
- W
- W

- 1. 概述
- 2. 摄动随机有限元法
- 3. 纽曼 (Neumann) 随机有限元法
- 4. 验算点展开随机有限元法
- 5. 蒙特卡罗随机有限元法

7. 1 概

述

在各类工程结构中,存在着很多不确定 性因素的影响。这些因素可以采用随机变 量、随机过程或随机场来描述。随机分析理 论与传统的有限元法相结合而产生的随机有 限元法,是分析结构可靠性的最有效的方法

根据对结构进行随机分析的方法与手段 不同,随机有限元法可分为两类:一类是统 计的方法,就是通过大量的随机抽样,对结 构反复进行有限元计算,将得到的结果作统 计分析,得到该结构的失效概率或可靠度, 这种方法称为蒙特卡罗(Monte Carlo) 随机 有限元法。Monte Carlo 随机有限元法需要 进行大量的模拟计算,工作量很大。

另一类是分析的方法,就是以数学、力学 分析作为工具,找出结构系统(确定的或 随机的)的响应与输入信号(确定的或随 机的)之间的关系,并据此得到结构内 力、应力或位移的统计规律,得到结构的 失效概率或可靠度。

按照随机分析的目的与结果不同,可分为两种。一种是分析结构响应的统计特性及其分布规律,如摄动随机有限元法(PSFEM)、纽曼(Neumann)随机有限元法等;另一种是直接分析结构的可靠度或失效概率,如验算点展开随机有限元法等。

7. 2摄动随机有限元法

设有限元位移法的支配方程为:

$$K\delta = F \tag{7-1}$$

式中为K劲度矩阵, δ 为结点位移向量,F为结点荷载向量。若材料特性、所受荷载或几何现状有一微小扰动,则结点位移对此将产生扰动响应。

设结构的某一参数Z为随机摄动量,则 摄动量Z可以表示为确定部分和随机部分之 和,即:

$$Z = Z_0 (1 + \varepsilon) \tag{7-2}$$

式中 Z_0 为均值; ε 是均值为零的随机量,它反映了参数Z的随机性。

采用摄动随机有限元法分析结构的可靠 度,可以在均值点进行泰勒级数展开,并取 至二次项,得到:

$$K = K_0 + \sum_{i=1}^n \frac{\partial K}{\partial \alpha_i} \alpha_i + \frac{1}{2} \sum_{i=1}^n \sum_{j=1}^n \frac{\partial^2 K}{\partial \alpha_i \partial \alpha_j} \alpha_i \alpha_j \qquad (7-3)$$

$$F = F_0 + \sum_{i=1}^{n} \frac{\partial F}{\partial \alpha_i} \alpha_i + \frac{1}{2} \sum_{i=1}^{n} \sum_{j=1}^{n} \frac{\partial^2 F}{\partial \alpha_i \partial \alpha_j} \alpha_i \alpha_j \quad (7-4)$$

$$\delta = \delta_0 + \sum_{i=1}^n \frac{\partial \delta}{\partial \alpha_i} \alpha_i + \frac{1}{2} \sum_{i=1}^n \sum_{j=1}^n \frac{\partial^2 \delta}{\partial \alpha_i \partial \alpha_j} \alpha_i \alpha_j \qquad (7-5)$$

式中 K_0 、 F_0 、 δ_0 分别为K、F、 δ 在各随机变量均值点的值 $\alpha_{i_1} = X$ 为、 $\overline{\mu}_{x_i}$ 机变量 X_i 在均值点 m_{X_i} 处的微小摄动量。

将式(7-3)、(7-4)、(7-5)代入支配方程(7-1),根据二阶摄动法得到如下方程:

$$\delta_0 = K_0^{-1} F_0 \tag{7-6}$$

$$\frac{\partial \delta}{\partial \alpha_{i}} = K_{0}^{-1} \left(\frac{\partial F}{\partial \alpha_{i}} - \delta_{0} \frac{\partial K}{\partial \alpha_{i}} \right) \tag{7--7}$$

$$\frac{\partial^{2} \delta}{\partial \alpha_{i} \partial \alpha_{j}} = K_{0}^{-1} \left(\frac{\partial^{2} F}{\partial \alpha_{i} \partial \alpha_{j}} - \delta_{0} \frac{\partial^{2} K}{\partial \alpha_{i} \partial \alpha_{j}} - \frac{\partial \delta}{\partial \alpha_{i} \partial \alpha_{j}} \cdot \frac{\partial K}{\partial \alpha_{i}} \cdot \frac{\partial K}{\partial \alpha_{j}} - \frac{\partial K}{\partial \alpha_{i}} \cdot \frac{\partial \delta}{\partial \alpha_{j}} \right)$$

若取式(7-5)的线性项分析,可得结点位移一阶近似的均值和协方差为:

$$E[\delta] = \delta_0 \tag{7-9}$$

(7-8)

$$Cov\left(\delta, \delta^{T}\right) = \sum_{i=1}^{n} \sum_{j=1}^{n} \frac{\partial \delta}{\partial \alpha_{i}} \cdot \frac{\partial \delta^{T}}{\partial \alpha_{j}} E\left[\alpha_{i} \alpha_{j}\right]$$
 (7-10)

在式(7-5)中保留二次项,可得结点位移二阶近似的均值和协方差为:

$$E[\delta] = \delta_0 + \frac{1}{2} \sum_{i=1}^n \sum_{j=1}^n \frac{\partial^2 \delta}{\partial \alpha_i \partial \alpha_j} E[\alpha_i \alpha_j]$$
 (7-11)

(7-12)

13

摄动随机有限元法是通过随机变量在

其均值附近产生的随机扰动,得到结构位

移响应的均值和协方差。因此概念明确,

方法清楚。又因为是用泰勒级数将随机函

数展开, 故可根据对问题的精度要求取舍

非线性项, 所以该方法应用较广。

应用摄动随机有限元法分析工程实际 问题,由式(7-6)求得确定性位移 δ_0 以后, 再求解式(7-7)中的n阶线性方程组和式(7-8) 中的n2阶的线性方程组,得到结点位移对 各随机变量的一阶、二阶偏导数,然后代 入式(7-11)和式(7-12)求得位移的均值和方 差。

注意到各线性方程组中的系数矩阵K。 均相同,因此求解上述递归方差组的计算工作 量并不是很大。显然,采用一阶近似的方法计 算响应的均值和协方差比较简单, 计算效率也 高,但要求摄动量是微小的(一般不超过均值 的20%或30%),否则,得到的结果误差较大。

二阶近似得到的结果精度较高, 对摄 动量的要求亦可适当放宽,特别是对于非 线性问题, 能够得到较好的结果, 但是二 阶近似算法的公式复杂,对于随机变量较 多的情况, 计算效率较低, 使这一算法的 实际应用受到影响。

7.3 纽曼(Neumann)随机有限元法

Neumann随机有限元法是将Neumann级数展开式与随机有限元相结合而形成的一种方法。Neumann级数展开式的形式如下:

$$(I-T)^{-1} = I + T + T^{2} + T^{3} + \dots + T^{k} + \dots$$
 (7-13)

式中I为恒同算子,T为 $||T|| \prec 1$ 的线性算子。

对于有限元支配方程 $K\delta = F$,不妨设荷载F为确定性量。设劲度矩阵K可表示为 $K = K_0 + \Delta K$ 则 $K^{-1} = (K_0 + \Delta K)$ 将其展开为Neumann级数得:

$$K^{-1} = (K_0 + \Delta K)^{-1} = K_0^{-1} (I + K_0^{-1} \Delta K)^{-1}$$
$$= K_0^{-1} (I + P)^{-1} = K_0^{-1} (I - P + P^2 - P^3 + \dots) \qquad (7-14)$$

式中 K_0 为随机变量均值处的劲度矩阵, ΔK 为劲度矩阵 K_0 在附近的波动量, $P = K_0^{-1} \Delta K$

以上内容仅为本文档的试下载部分,为可阅读页数的一半内容。如要下载 或阅读全文,请访问: https://d.book118.com/075224213342011233