文章编号:1674-2974(2016)05-0113-07

边坡稳定可靠度分析的新型四阶矩法

周 芬*,郭奥飞,杜运兴

(湖南大学木工程学院,湖南长沙 410082)

摘 要:提出了一种边坡稳定可靠度分析的新型四阶矩计算方法.该方法将均匀设计 法、径向基神经网络技术和最大熵原理相结合对边坡进行可靠性分析.采用均匀设计法确定 粘聚力和内摩擦角的网络训练样本空间,并采用基于有限元的强度折减法计算样本空间中 样本所对应的边坡安全系数.利用这些样本及对应的安全系数训练径向基神经网络.利用训 练好的神经网络获得满足统计数量要求的边坡安全系数,并计算边坡安全系数前四阶矩.利 用最大熵原理得到边坡安全系数的概率密度函数近似表达式、边坡失效概率以及相应的可 靠指标.该方法的计算结果与蒙特卡罗法的计算结果对比表明该方法具有较高的精度.

关键词:边坡稳定;均匀设计法;径向基神经网络;最大熵;可靠度;四阶矩 中图分类号:TB83,TM753 文献标识码:A

A New Method of Four Order Moments for Reliability Analysis on Slope Stability

ZHOU Fen[†], GUO Ao-fei, DU Yun-xing

(College of Civil Engineering, Hunan Univ, Changsha, Hunan 410082, China)

Abstract: In this study, a new four-order moment method for reliability analysis of slope stability was proposed. The reliability analysis of slope stability was conducted by the combination of the uniform design method, the RBF neural network technique, and the maximum entropy principle. The network training sample space of cohesion and internal friction angle was firstly determined by the uniform design method, and the slope safety factor related to the samples was obtained by the strength reduction method using the finite element analysis. The RBF neural network was trained by the samples and their corresponding safety factors. The safety factors of the slope satisfying the statistical requirement were obtained by the well-trained neural network, and the first four-order moments of the slope safety factor were calculated. Furthermore, the approximate expression of probability density function of the slope safety factor, the slope failure probability, and the corresponding reliability index were investigated by the maximum entropy principle. Compared with the results from Monte Carlo method, the proposed method shows high precision.

Key words:slope stability; uniform design method; RBF neural network; maximum entropy; reliability; four order moments

* 收稿日期:2015-05-29
 基金项目:国家自然科学基金资助项目(51108174,51378199), National Natural Science Foundation of China(51108174,51378199)
 作者简介:周 芬(1973-),女,湖北武汉人,湖南大学副教授
 † 通讯联系人,E-mail:zhoufen@hnu.edu.cn

边坡稳定性分析方法是岩土工程的一个重要研究 内容. 边坡稳定分析一般有确定性分析方法和基于概 率的不确定性分析方法. 杜运兴[1]和陈昌富[2]基于确 定性分析方法对边坡稳定性进行了研究,通过计算得 到边坡安全系数评估边坡的稳定程度.然而由于土体 参数的不确定性,在进行边坡稳定分析时,采用基于概 率的可靠度分析方法更为合适.目前,在边坡稳定可靠 度分析中常用的分析方法有一次二阶矩法[3-4]、二次二 阶矩法^[5]、响应面法^[6-7]、蒙特卡罗法^[8]等分析方法.采 用一次二阶矩法、二次二阶矩法对边坡进行可靠度分 析时需要在迭代点处对非正态随机变量进行近似当量 正态化,同时迭代求解过程较为繁琐;采用响应面法时 受响应面函数的形状和试验取样点选取多少的影响较 大;当采用蒙特卡罗法进行可靠度分析时,需要数十万 次的有限元数值分析,工作量太大.为了克服以上方法 所带来的问题,四阶矩法是一个较好的方法.王宇[9]将 四阶矩可靠度分析方法引入到边坡工程可靠度分析 中,提出了边坡工程可靠度分析的最大熵法, 左育龙^[10] 针对岩土工程的功能函数强非线性且难以显式表达的 特点,提出了基于人工神经网络的四阶矩法,以上两种 四阶矩方法均利用泰勒级数展开的方法由基本随机变 量的前四阶矩求得功能函数的前四阶矩,并借助 Pearson 系统获得功能函数的更高阶矩.采用以上两种四阶 矩方法时计算功能函数前四阶矩的公式较为繁琐并且 会遇到隐式功能函数求偏导的问题.本文在这些研究 的基础上提出了一种边坡稳定可靠度分析的新四阶矩 计算方法.该方法将均匀设计法、神经网络技术和最大 熵原理相结合对边坡进行可靠性分析,克服了以上两 种四阶矩法所具有的缺点.该方法考虑了基本随机变 量的概率分布类型,首先采用均匀设计法确定粘聚力 和内摩擦角的网络训练样本空间,并采用基于有限元 的强度折减法[11]确定样本空间中样本对应的边坡安全 系数,利用这些样本以及样本对应的安全系数训练径 向基神经网络.利用训练好的神经网络获得满足统计 数量要求的安全系数,并计算边坡安全系数的前四阶 矩,利用最大熵原理得到边坡安全系数的概率密度函 数近似表达式、边坡失效概率以及相应的可靠度.虽然 均匀设计法、径向基神经网络技术、最大熵方法在可靠 度领域均已被采用,然而将该3种方法的结合运用尚 属首次.

1 边坡稳定可靠度分析

1.1 网络训练样本点的选取

训练神经网络需要一定的样本点作为输入向 量,样本点的选取对神经网络的精度、效率尤其重 要.样本点的生成方法有中心复合设计法、随机取样 法和均匀设计法等.毕卫华^[12]研究了样本点的生成 方法对边坡可靠度的影响.该文献认为在相同的精 度下均匀设计取样法比中心复合设计法更加有效; 在相同的精度下均匀设计法比随机取样法需要生成 的样本点少,计算效率高.因此本文采用均匀设计 法^[13]进行样本点的选取.具体步骤如下:

 約土体参数粘聚力和内摩擦角作为需要考 虑的两个因素,确定这两个因素的取值范围,并确定 相应因素的样本空间容量,即均匀设计法中的水平 数.在相应因素的范围内均匀确定样本的数值;

2)根据样本空间容量选取均匀设计法中相应的 使用表和设计表.根据因素数在使用表中确定设计 表中所对应的列,设计表每一列的数值为影响因素 在其样本空间的位置;

3)在本研究中因素数为2.将粘聚力和内摩擦 角这两个因素按其在样本空间对应的位置获取相应 的样本数值并形成训练样本.

1.2 径向基神经网络的建立

根据选取的样本点,采用基于有限元的强度折减 方法^[11]计算这些样本点所对应的边坡稳定安全系数. 利用样本点和样本点对应的安全系数训练神经网络. 本文选用的神经网络是径向基神经网络^[14-15],这种神 经网络采用高斯函数等径向基函数作为神经元传递函 数,能够实现非线性关系的映射. 径向基神经网络相对 于 BP 神经网络而言往往需要更多的神经元,但是它的 训练速度很快. 在输入向量样本数目较多的情况下,径 向基神经网络的效果是很好的. 同时径向基神经网络 可以克服 BP 网络局部极小的缺点.

本文将土体参数 $\{c, \varphi\}$ 作为神经网络的输入向 量 x_i ,土体参数 $\{c, \varphi\}$ 对应的安全系数 F 作为期望 输出向量建立径向基神经网络.首先通过激活函数 $R_i(x)$ 对输入向量 x_i 进行运算,然后对运算结果进 行加权求和得到向量 y_i ,如图 1 所示.

最后根据得到的 yi. 和已知的期望输出向量 F 计算均方误差,当均方误差较大时,需要不断增加中 间神经元和个数,直到网络的均方误差满足预先设 定的值为止,从而建立一个精度较高的神经网络.

1.3 边坡安全系数前四阶矩计算

利用以上建立的径向基神经网络便可以获得任 意一组土体参数{*c*,*q*}所对应的安全系数 *F*.按照统 计要求的数量形成安全系数的样本空间.根据此样 本空间便可以计算边坡安全系数的前四阶中心矩, 具体步骤如下: 1)采用舍选法生成服从一定概率密度函数的粘 聚力 *c* 和内摩擦角 *φ* 随机数.本文采用的舍选法^[16] 按照如下步骤确定随机数.



Fig. 1 RBF neural network

①确定随机数的产生区间[a,b]及概率密度函数为 $f_x(x)$.

②确定概率密度函数的上确界 f.

③取(0,1)区间上的两个均匀随机数 u_1 和 u_2 , 如果有条件 $f_0 \cdot u_2 < f[(b-a)u_1+a]$,那么 $x = (b-a)u_1+a$ 就可选作符合该概率密度函数 $f_x(x)$ 的一 个随机数.

本文分别选取粘聚力 c,內摩擦角 φ 作为随机 变量,根据以上方法随机生成 n 个服从一定概率密 度函数的粘聚力数值 c_i 以及 n 个服从一定概率密度 函数的内摩擦角数值 φ_i ,将两者按顺序组合即为 $\{c_i, \varphi_i\}(i=1, 2, \dots, n), 共 n$ 个组合.

2)根据建立的神经网络计算每个组合的安全系数 $F_i(i=1,2,...,n)$ 形成了一个计算四阶矩的样本空间,样本容量为 n,当样本容量 n 足够多时,可以近似代替总体.所取样本的均值根据统计学公式(1)计算,前 m 阶中心矩根据公式(2)计算.

$$\overline{F} = \frac{1}{n} \sum_{i=1}^{n} F_i , \qquad (1)$$

$$\mu_{Fj} = \frac{1}{n} \sum_{i=1}^{n} (F_i - \overline{F})^j, \ j = 0, 1, \cdots, m.$$
 (2)

根据式(3)可以得到安全系数样本标准差、偏度 系数和峰度系数.

$$\begin{cases}
\mu_{F_0} = 1, \\
\mu_{F_1} = 0, \\
\mu_{F_2} = \sigma_F^2, \\
\mu_{F_3} = C_{SF}\sigma_F^3, \\
\mu_{F_4} = C_{KF}\sigma_F^4.
\end{cases}$$
(3)

式中: μ_{F_0} , μ_{F_1} , μ_{F_2} , μ_{F_3} 和 μ_{F_4} 分别为安全系数 F 的 第零、一、二、三和四阶中心矩; C_{SF} 为安全系数 F 的 偏态系数; C_{KF} 为安全系数 F 的峰度系数; σ_F 为安全 系数 F 的标准差.

1.4 数据处理

为了避免在计算时溢出中断求解,将安全系数 F标准化,转变为标准随机变量Y,如式(4)所示:

$$Y = \frac{F - \overline{F}}{\sigma_F}.$$
(4)

安全系数 F 的中心矩与标准随机变量 Y 的原 点矩关系如式(5)所示:

$$\mu_{F_i} = E[(F - \overline{F})^i] = E[(\sigma_F Y)^i] = \sigma_F^i E(Y^i) = \sigma_F^i v_{Y_i}, i = 0, 1, \cdots, m.$$

(5)

式中: μ_{Fi} 为安全系数 F 的第 i 阶中心矩; ν_{Yi} 为标准随机变量 Y 的第 i 阶原点矩; σ_F 为安全系数 F 的标准差.

简化 Y 的前四阶原点矩可以表示为公式(6), 即安全系数 F 的标准随机变量 Y 的前四阶原点矩.

$$\begin{cases}
\nu_{Y_0} = 1, \\
\nu_{Y_1} = 0, \\
\nu_{Y_2} = 1, \\
\nu_{Y_3} = C_{SY} = C_{SF}, \\
\nu_{Y_4} = C_{KY} = C_{KF}.
\end{cases}$$
(6)

式中: v_{Y_0} , v_{Y_1} , v_{Y_2} , v_{Y_3} , v_{Y_4} 分别为标准随机变量 Y 的 第零、一、二、三和四阶原点矩; C_{SY} 为标准随机变量 Y 的偏态系数; C_{KY} 为标准随机变量 Y 的峰度系数.

1.5 建立边坡安全系数概率密度函数

将以上确定的随机变量 Y 的前四阶原点矩与 最大熵原理^[16]结合可以获取边坡安全系数概率密 度函数.利用式(6)求得的标准随机变量 Y 的前四 阶原点矩与最大熵概率密度函数表达式(7)建立等 式(8):

$$f_Y(y) = \exp(-\sum_{i=0}^m a_i y^i),$$
 (7)

$$\int_{-\infty}^{+\infty} y^{i} \exp\left(-\sum_{j=0}^{m} a_{j} y_{j}\right) \mathrm{d}y = v_{Y_{i}}, i = 0, 1, 2, 3, 4.$$
(8)

从中可以解出 f(y)中的系数 a_0, a_1, \dots, a_4, M 而可以得到边坡安全系数的概率密度函数.

1.6 边坡失效概率

边坡失效的条件是安全系数小于 1,因此边坡 的失效概率计算公式如(9)所示.

$$P_{f} = P(F \leqslant 1) = P(Y \leqslant \frac{1-F}{\sigma_{F}}) = \int_{-\infty}^{\frac{1-\mu_{F}}{\sigma_{F}}} \exp\left(-\sum_{i=0}^{4} a_{i}y^{i}\right) \mathrm{d}y.$$
(9)

1.7 边坡稳定可靠度分析流程图

本文所提出边坡稳定分析方法流程如图 2 所示.



图 2 边坡稳定可靠度分析流程图 Fig. 2 Reliability analysis diagram of slope stability

2 算例分析

本文所取算例为:考虑土体粘聚力、内摩擦角为随机变量,假设粘聚力和内摩擦角服从独立正态分布,其均值分别为 25 kPa,20°,标准差分别为 7.5 kPa,4°,土体重度假设为一定值 19.6 kN/m³,边坡 剖面如图 3 所示.

2.1 网络训练样本点的选取

本文对边坡稳定可靠性进行研究,选取粘聚力 和內摩擦角作为随机变量,因此属于二因素试验,由 于正态分布在[µ-3σ,µ+3σ]范围内部可以覆盖总 体 99%以上的区域,因此在[μ -3 σ , μ +3 σ]范围内 部的取值可以近似地认为完全覆盖了总体区域.本 文将粘聚力和内摩擦角取值限定在[μ -3 σ , μ +3 σ] 范围内,粘聚力左、右截尾点分别为 2.5 kPa,47.5 kPa,内摩擦角左右截尾点分别为 8°,32°,根据式 (10)得到粘聚力、内摩擦角截尾正态概率密度曲线 分别如图 4 和图 5 所示.



$$f(x) = \frac{e^{-\frac{1}{2\sigma^2}}}{\left[\Phi(\frac{X_{T_2} - \mu}{\sigma}) - \Phi(\frac{X_{T_1} - \mu}{\sigma})\right]\sqrt{2\pi\sigma}},$$
$$X_{T_1} \leqslant x \leqslant X_{T_2}.$$
 (10)

式中: X_{T_1} , X_{T_2} 分别为概率密度曲线左右截尾点; μ 为土体参数(粘聚力和内摩擦角)均值; σ 为土体参数(粘聚力和内摩擦角)标准差.



本文将神经网络训练样本空间容量定为17,即 粘聚力和内摩擦角水平数均为17,粘聚力样本数值 为(2.5,5.3125,8.125,10.9375,13.75,16.562 5,19.375,22.1875,25,27.8125,30.625, 33.4375,36.25,39.0625,41.875,44.6875, 47.5),单位为 kPa;内摩擦角样本数值为(8.0,9.5, 11.0,12.5,14.0,15.5,17.0,18.5,20.0,21.5, 23.0,24.5,26.0,27.5,29.0,30.5,32.0),单位 为(°).根据均匀设计法选取具有17个水平数的均 匀设计表和使用表,如表1和表2所示.





表 1 U_{17} * (17⁵)均匀设计表 Tab. 1 U_{17} * (17⁵) uniform design chart

编号	1	2	3	4	5
1	1	7	11	13	17
2	2	14	4	8	16
3	3	3	15	3	15
4	4	10	8	16	14
5	5	17	1	11	13
6	6	6	12	6	12
7	7	13	5	1	11
8	8	2	16	14	10
9	9	9	9	9	9
10	10	16	2	4	8
11	11	5	13	17	7
12	12	12	6	12	6
13	13	1	17	7	5
14	14	8	10	2	4
15	15	15	3	15	3
16	16	4	14	10	2
17	17	11	7	5	1

根据表 2 确定两因素设计应当选择表 1 的第 一,二列,表 1 中的每一列的数值为影响因素在其样 本空间的位置,如表 3 第一、二列所示.本文根据均 匀设计法选取的粘聚力和内摩擦角训练样本点如表 3 第三列所示,本算例选用基于有限元的强度拆减 法计算这些样本点对应的安全系数,计算结果如表 3 第四列所示.将粘聚力和内摩擦角训练样本点绘 制在平面图上,如图 6 所示,可以清楚看到利用均匀 设计法选取的样本点分布比较均匀,能够较好地展 现总体性质.

表	2 U ₁₇ *(17 ⁵)使用表
Tab. 2	Usage chart of U_{17} * (17 ⁵)

\$	列号	D
2	1 2	0.085 6
3	$1 \ 2 \ 4$	0.133 1
4	$2 \ 3 \ 4 \ 5$	0.178 5

注:s为因素数;D为刻画均匀性的离散度,离散度越小,均匀性越好.

表 3 均匀设计法样本点 Tab. 3 Design points of uniform design method

粘聚力 位置编号	内摩擦角 位置编号	样本点	安全系数
1	7	(2.5,17)	0.631 9
2	14	(5.3125,27.5)	0.899 1
3	3	(8.125,11)	0.712 0
4	10	(10.9375,21.5)	1.000 6
5	17	(13.75,32)	1.294 7
6	6	(16.5625,15.5)	0.870 1
7	13	(19.375,26)	1.195 3
8	2	(22.1875,9.5)	1.002 7
9	9	(25,20)	1.089 8
10	16	(27.8125,30.5)	1.685 5
11	5	(30.625,14)	1.010 0
12	12	(33.4375,24.5)	1.486 7
13	1	(36.25,8)	1.050 8
14	8	(39.0625,18.5)	1.333 8
15	15	(41.875,29)	2.072 0
16	4	(44.6875,12.5)	1.186 0
17	11	(47.5,23)	1.747 5



2.2 建立径向基神经网络

根据 1.2 所述方法建立径向基神经网络.为了 验证所建立的径向基神经网络的良好性,本文将在 粘聚力和内摩擦角取值范围内均匀选取 9 个验证样 本点,分别利用训练好的神经网络、边坡稳定分析软 件计算这些验证样本点的安全系数,如图 7 所示,可 以清楚观察到径向基神经网络对隐式功能函数近似 效果良好.



图 7 样本点的验证 Fig. 7 Verification of sampling points

2.3 边坡安全系数前四阶中心矩计算并对数据 进行处理

采用 1.3 所述方法得到一个样本容量为 n 的安 全系数样本空间.当 n 的数目足够多时可以近似总 体,可以根据统计学知识比较精确地得到安全系数 样本的各阶矩,然而 n 的数目太大时会对计算效率 有一定影响.因此本文通过研究 n 的变化对边坡可 靠度的影响,建议 n 取 $1 \times 10^5 \sim 1 \times 10^6$ 之间的数 值.根据式(1)~式(3)计算安全系数 F 样本的均 值、标准差、前四阶中心矩以及偏度系数、峰度系数, 结果如表 4 所示.根据式(6)计算边坡安全系数 F的标准随机变量 Y 的前四阶原点矩,结果如表 5 所 示.

表 4 安全系数样本信息 Tab. 4 Sample information of safety fator

均值	标准	二阶	三阶	四阶	偏度	峰度
	差	中心矩	中心矩	中心矩	系数	系数
1.138 9	0.184 4	0.034 0	0.006 5	0.005 5	1.039 2	4.7507

偏度系数是描述分布偏离对称性程度的一个特 征数.当分布左右对称时,偏度系数为0;当偏度系 数大于0时,该分布右偏;当偏度系数小于0时,该 分布左偏.峰度系数是用来度量数据在中心的聚集 程度.对于正态分布,峰度系数为3;峰度系数大于3 说明观察量更加集中,有比正态分布更短的尾部;峰 度系数小于3说明观察量不那么集中,有比正态分 布更长的尾部.通过对表4与表5中偏度系数和峰 度系数的观察,该算例边坡安全系数概率密度分布 并非对称,而是稍微有点右偏,相比于正态分布而言 分布较为集中.

表	5 标准变量Y的前四阶原点矩			
Tab. 5	The first four order origin moments			
of normalized variable Y				

ν_{Y_0}	ν_{Y_1}	ν_{Y_2}	ν_{Y_3}	ν_{Y_4}
1.000 0	0.000 0	1.000 0	1.039 2	4.750 7

2.4 边坡安全系数概率密度函数

当求得边坡安全系数 F 的标准随机变量 Y 的 前四阶原点矩后,根据式(7),(8)可以得到安全系数 的概率密度函数表达式式(11),安全系数的概率密 度函数曲线如图 8 所示.

$$v = e^{(-0.026\ 0t^4 + 0.218\ 3t^3 - 0.593\ 2t^2 - 0.546\ 8t - 0.849\ 6)} \tag{11}$$

式中:
$$t = \frac{x - 1.1389}{0.1844}$$
. (12)

安全系数 图 8 安全系数概率密度曲线 Fig. 8 The probability density curve of safety factor

2.5 边坡失效概率

利用式(9)可以得到边坡的失效概率,然后根据 失效概率计算可靠指标.将计算结果与蒙特卡罗法 计算结果进行比较,可发现两个方法得到的结果较 为吻合(见表 6),说明本文所述方法精度较为良好.

表 6 算例计算结果 Tab. 6 Calculation result of examples				
指标	本文方法	蒙特卡罗法		
破坏概率	0.222 7	0.227 8		
可靠指标	0.762 9	0.746 1		

3 结 论

建立了一套边坡稳定可靠度分析的新型四阶距 方法,该方法具有如下优势:

1)采用强度折减法确定边坡的安全系数,该方 法考虑了土体中的应力、应变的分布及变化,概念清 晰,鲁棒性较好.

2)提出的方法兼备了均匀设计法、径向基神经 网络技术、最大熵原理的优点.均匀设计法具有在相 同精度下需要较少的样本点同时精度较高的优点; 径向基神经网络技术具有训练速度快同时又能克服 BP 神经网络局部极小缺点的优点;最大熵原理具有 仅根据样本的前几阶矩就能得到样本概率密度函数 的优点.

3)提出的方法不需要求取功能函数的偏导数, 克服了传统可靠度分析方法不能精确计算功能函数 偏导数、工作量大的缺点,能更加简便地进行边坡稳 定可靠度分析且精度良好.

将本文方法计算得到的边坡可靠指标与蒙特卡 罗法计算结果进行对比,两者结果吻合较好,表明本 文所述方法精度良好,具有一定可行性.

参考文献

- [1] 杜运兴,尚守平,周芬. 基于遗传算法的边坡稳定有限元分析
 [J]. 湖南大学学报:自然科学版,2006,33(6):29-32.
 DU Yun-xing, SHANG Shou-ping, ZHOU Fen. finite element analysis of slope stability based on genetic algorithm[J]. Journal of Hunan University: Natural Sciences, 2006, 33(6): 29-32. (In Chinese)
- [2] 陈昌富,杨宇. 边坡稳定性分析水平条分法及其进化计算[J]. 湖南大学学报:自然科学版,2004,31(3):72-75.
 CHEN Chang-fu,YANG Yu. Horizontal slice method of slope stability analysis based on evolutionary algorithm[J]. Journal of Hunan University: Natural Sciences, 2004, 31(3): 72-75. (In Chinese)
- [3] CHOWDHURY R N, XU D W. Rational polynomial technique in lope-Reliability analysis[J]. Journal of Geotechnical Engineering, 1993, 119(12): 1910-1928.
- [4] 苏永华,赵明华,张月英,等.利用差分法计算基于 Spencer 分 析模式的边坡稳定可靠度[J]. 岩石力学与工程学报,2006, S1:2751-2756.

SU Yong-hua, ZHAO Ming-hua, ZHANG Yue-ying, *et al.* Reliability of slope stability based on spencer analytical patter by difference method[J]. Chinese Journal of Rock Mechanics and Engineering, 2006,S1: 2751-2756. (In Chinese)

- [5] BREITUNG K. Asymptotic approximations for multinormalintegrals[J]. Journal of Engineering Mechanics, 1984, 110(3): 357-366.
- [6] WONG F S. Slope reliability and response surface method[J]. Journal of Geotechnical Engineering, 1985, 111(1): 32-53.

- [7] ZHENG Y, DAS P K. Improved response surface method and its application to stiffened plate reliability analysis[J]. Engineering Structures, 2000, 22(5): 544-551.
- [8] HUSEIN MALKAWI A I, HASSAN W F, ABDULLA F A. Uncertainty and reliability analysis applied to slope stability
 [J]. Structural Safety, 2000, 22(2): 161-187.
- [9] 王宇,张慧,贾志刚. 边坡工程可靠性分析的最大熵方法[J]. 工程地质学报,2012,20(1):51-57.
 WANG Yu,ZHANG Hui,JIA Zhi-gang. The maximum entropy method for reliability analysis of slope engineering [J]. Journal of Engineering Geology,2012,20(1):51-57. (In Chinese)
- [10] 左育龙,朱合华,李晓军. 岩土工程可靠度分析的神经网络四阶矩法[J]. 岩土力学,2013,34(2):513-519.
 ZUO Yu-long,ZHU He-hua,LI Xiao-jun. An ANN-based four order moments method for geotechnical engineering reliability analysis[J]. Rock and Soil Mechanics, 2013, 34(2):513-519. (In Chinese)
- [11] ZIENKIEWICZ O C, HUMPHESON C, LEWIS R W. Associated and non-associated visco-plasticity and plasticity in soil mechanics[J]. Geotechnique, 1975, 25(4): 671-689.
- [12] 毕卫华,谭晓慧,侯晓亮,等. 基于 RBF 神经网络的边坡稳 定可靠度分析[J].地下空间与工程学报,2010,6(2):423-428.

BI Wei-hua, TAN Xiao-hui, HOU Xiao-liang, *et al*. Reliability analysis of slope based on RBF neural network[J]. Chinese Journal of Underground Space and Engineering, 2010, 6(2); 423-428. (In Chinese)

- [13] 方开泰. 均匀设计与均匀设计表[M]. 北京:科学出版社, 1994:5-46.
 FANG Kai-tai. Uniform design method and uniform design chart[M]. Beijing:Science Press,1994:5-46. (In Chinese)
- [14] 朱凯,王正林. 精通 MATLAB 神经网络[M]. 北京:电子工业 出版社,2010:225-245.
 ZHU Kai, WANG Zheng-lin. Proficiency in MATLAB neural network[M]. Beijing: Publishing House of Electronics Industry, 2010: 225-245. (In Chinese)
- [15] 史峰,王小川,郁磊,等. MATLAB 神经网络 30 个案例分析
 [M].北京:北京航空航天大学出版社,2010:65-72.
 SHI Feng, WANG Xiao-chuan, YU Lei, et al. Thirty case studies of MATLAB neural network[M]. Beijing: Beihang University Press,2010:65-72. (In Chinese)
- [16] 张明.结构可靠度分析——方法与程序[M].北京:科学出版 社,2009:89-174.

ZHANG Ming. Structural reliability analysis: methods and procedures[M]. Beijing: Science Press, 2009:89-174. (In Chinese)