刘爱娟,崔玉龙,刘铁新.考虑动态临界加速度的地震边坡永久位移预测模型研究[J].地震工程学报,2021,43(2):445-452.doi: 10.3969/j.issn.1000-0844.2021.02.445

LIU Aijuan, CUI Yulong, LIU Tiexin, A Prediction Model for Permanent Displacement of Seismic Slopes Considering Dynamic Critical Acceleration[J]. China Earthquake Engineering Journal, 2021, 43(2): 445-452. doi:10.3969/j.issn.1000-0844.2021. 02.445

# 考虑动态临界加速度的地震边坡 永久位移预测模型研究

刘爱娟1,崔玉龙2,刘铁新3

(1. 中国长江三峡集团有限公司,北京 100038; 2. 安徽理工大学土木建筑学院,安徽 淮南 232001;3. 大连海事大学土木工程系,辽宁 大连 116026)

摘要:在区域边坡地震危险性评价中主要采用永久位移预测模型进行地震边坡永久位移计算。永 久位移预测模型以 Newmark 滑块理论为基础,通过大量实测地震时程记录统计拟合得出。针对 Newmark 理论中滑动面抗剪强度参数保持不变和已有位移预测模型的计算位移小于实测位移的 问题,利用动态临界加速度理论,分别构建含有峰值加速度和阿里亚斯强度的两种位移预测模型。 对该模型计算出的永久位移合理性进行讨论,发现永久位移计算结果符合滑坡实测位移的数量级。 采用本文模型计算的永久位移更加接近地震滑坡位移实际大小,可以解决一直存在的预测位移小 于实测位移的问题。在更进一步讨论发展的基础上,本文模型可满足更多的理论应用和工程实际, 为区域边坡地震危险性评价提供思路。

关键词:Newmark 永久位移;动态临界加速度;永久位移预测模型;地震边坡 中图分类号:TU42 文献标志码:A 文章编号:1000-0844(2021)02-0445-08 DOI:10.3969/j.issn.1000-0844.2021.02.445

## A Prediction Model for Permanent Displacement of Seismic Slopes Considering Dynamic Critical Acceleration

LIU Aijuan<sup>1</sup>, CUI Yulong<sup>2</sup>, LIU Tiexin<sup>3</sup>

(1. China Three Gorges Corporation, Beijing 100038, China;

2. School of Civil Engineering and Architecture, Anhui University of Science and Technology, Huainan 232001, Anhui, China;
3. Department of Civil Engineering, Dalian Maritime University, Dalian 116026, Liaoning, China)

**Abstract**: The prediction model of permanent displacement, mainly used to calculate permanent displacement of seismic slope in hazard assessment of regional seismic slope, is based on the Newmark sliding theory, and is obtained by statistical fitting of a large number of measured seismic acceleration records. Aiming at the problem of the shear strength parameters of a sliding surface remaining unchanged in the Newmark theory, and the calculated displacement from the existing

第一作者简介:刘爱娟(1980-),女,主要从事地震边坡研究和水电工程施工技术工作。E-mail:liuaijuan333@126.com。

通信作者:崔玉龙(1989一),男,主要从事地震滑坡方面的研究工作。E-mail:ylcui@aust.edu.cn。

收稿日期:2018-07-20

基金项目:国家自然科学基金资助项目(41807267);安徽省高校自然科学研究项目(KJ2020ZD34.KJ2017A094)

prediction model of permanent displacement being less than the measured displacement, two prediction models of displacement, including peak acceleration and Arias intensity, are established using the theory of dynamic critical acceleration. The rationality of the permanent displacement calculated by the model is discussed. It was found that the permanent displacement calculated by the proposed model is close to the actual displacement of an earthquake landslide. The model can solve the present problem wherein the predicted displacement is less than the measured displacement. On the basis of further discussion and development, this model can meet more theoretical applications in engineering practice, and provide new ideas for seismic risk assessment of regional slopes.

**Keywords:** Newmark permanent displacement; dynamic critical acceleration; prediction model of permanent displacement; seismic slope

#### 0 引言

边坡在地震影响下破坏程度的判定依据以边坡 稳定性分析为理论基础。目前地震边坡稳定性分析 方法主要有拟静力法、数值分析法和永久位移法。 其中永久位移法又称 Newmark 位移法,由 Newmark<sup>[1]</sup>于1965年提出。Newmark 位移原本作为 一种判断指标应用在堤坝稳定性分析中,后来越来 越广泛地应用于边坡稳定性分析。在区域边坡地震 危险性评价中,为了计算出 Newmark 位移,需要有 当地的加速度时程曲线。然而,特定地点的地震加 速度记录并不容易获取,所以 Ambraseys 和 Jibson 等人在 Newmark 提出的临界加速度比的基础上发 展了经验性的回归关系并在后期进行了改进,称为 永久位移预测模型,以此作为对无强震记录地区地 震边坡危险性评估的计算依据[2-5]。永久位移预测 模型主要建立永久位移 D<sub>N</sub> 与地震动峰值加速度 PGA、边坡临界加速度  $a_{\rm e}$  以及阿里亚斯强度  $I_{\rm A}$ 之 间的函数关系,是一种建立在统计学意义上的关系 模型,可以在具有相应已知参数的情况下求取其他 参数。此后, Roberto Romeo、徐光兴、Shang-Yu Hsieh、宋健、高广运、肖莉、Ren Mao-yuan 等多个国 家的研究者也根据所研究地区的实测地震资料做出 了符合本地区区域特征的模型表达式[6-12]。目前, 国内外已有大量文献[13-23]利用位移预测模型计算边 坡地震时产生的永久位移并进行区域范围内的边坡 地震危险性分析与评价。

然而,永久位移预测模型及其理论基础仍然存 在着很多问题,主要表现为以下两个方面。

(1) Newmark 永久位移法在计算边坡永久位 移时假设抗剪强度在地震时程中是保持不变的,由 此也假定临界加速度也是保持不变的。但实际上, 在地震作用过程中,随着时程的延长,边坡潜在滑动 面上的抗剪强度是逐渐减小的。在1965年原文中, Newmark 意识到了这种保持常量的抗剪强度以及 临界加速度是不合理的,他建议在使用该方法计算 永久位移时考虑抗剪强度以及临界加速度的变 化<sup>[1]</sup>。然而,这个建议并未被后续使用者重视并加 以研究。

(2)通过比较预测位移与滑坡实测位移的关 系,研究者发现许多地震滑坡案例都存在预测位移 小于实测位移的问题。例如 Al-Homoud 等<sup>[24]</sup>利用 六种经验公式预测了地震作用下边坡的永久位移并 与震后实际灾害调查结果进行对比,发现预测位移 比实际位移偏小。Meehan<sup>[25]</sup>利用 122 处大坝和堤 防的震后位移观测数据检验了 15 种位移预测模型 的可靠性,结果均显示无论平均值还是上限值,所有 预测地震位移都小于实际监测结果。在 Meehan 研 究的大部分实例中,预测数据和观测数据之间的差 别很大,一般都超过 1 m。所以,Meehan 提出设计 者在使用这些位移预测模型时,一定要注意预测值 和实际值之间的数值差异。

目前,针对预测位移小于实测位移的原因有以 下解释:(1)在 Newmark 永久位移法假设条件中, 滑块底面上的临界加速度是保持不变的,这就人为 高估了斜坡在经受地震时的抵抗能力,从而造成预 测位移小于实际位移。(2)预测永久位移是假想滑 面上的位移值,而且只是在地震持续时间内的位移 值。实际上,一旦滑面贯通,很难判断并区分后续的 滑动是由地震造成还是由坡体本身重力造成。(3) Newmark 永久位移理论以无限斜坡模型为假设状 态,斜坡长度为无限长。实际滑坡在到达坡底后的 运动状态已经不再是无限斜坡模型中的状态,其位 移产生的途径已经脱离了 Newmark 法的初始假设 条件,后期产生的位移并不适宜继续用 Newmark 法计算。(4)地震滑坡的实际观测位移一般包含同 震位移和震后位移两部分。由于震后降雨等原因会 使滑坡滑面的孔压增加,极易在大量余震作用下形 成不容忽视的震后位移。目前还不能在观测位移中 清晰区分同震位移和震后位移,Newmark 永久位移 仅计算同震位移,因此通常小于观测结果<sup>[17]</sup>。

为了解决抗剪强度和临界加速度无法动态变化 的问题。刘爱娟等<sup>[26]</sup>提出了考虑动态临界加速度 的永久位移计算法。该方法设定地震时边坡潜在滑 动面(Newmark 滑块底面)上各质点的黏聚力符合 一定概率分布形式,由此各质点具有不同的临界加 速度。在地震作用过程中,临界加速度被超过的质 点其黏聚力丧失,由此逐步实现潜在滑动面上的总 黏聚力以及总临界加速度随地震时程不断减小的过 程。采用蒙特卡罗法模拟可能出现的质点黏聚力数 值并编制 Matlab 计算程序,实现了边坡潜在滑动面 上黏聚力和边坡临界加速度的动态变化并计算出地 震边坡的永久位移。

本文利用动态临界加速度的计算理论,采用实 测地震波记录,重新构建永久位移与峰值加速度、阿 里亚斯强度、临界加速度之间的回归关系,即考虑动 态临界加速度的永久位移预测模型,为区域边坡地 震危险性评价提供思路。

#### 1 地震记录选用

选用下载自太平洋地震工程研究中心(PEER) 网站的地震加速度实测记录,包含 1999 年 9 月 16 日台湾集集地震、1952 年 7 月 21 日 Kern County 地震、1992 年 4 月 25 日 Cape Mendocino 地震、 1978 年 9 月 16 日 Tabas Iran 地震和 1986 年 11 月 14 日 Taiwan Smart 地震的实测地震加速度时程记 录并结合 2008 年汶川地震部分实测地震波加速度 时程数据进行回归分析。在计算过程中,由于地震 加速度较小时会出现边坡永久位移为 0 的情况,所 以实际选用时对以上地震记录进行了筛选。

#### 2 回归方法和模型形式

针对不同档次的临界加速度,给定一系列黏聚 力平均值 c<sub>0</sub>、黏聚力标准差σ,摩擦角 φ、重度 γ、坡 角 α 以及滑块厚度值 t,在程序中分别求算出每条 地震时程记录对应的永久位移 D<sub>N</sub>。利用永久位 移、临界加速度、地震峰值加速度或阿里亚斯强度几 种数据,回归分析出永久位移预测模型。此外,由于 地下水位位置未知,暂不考虑水的作用,黏聚力、摩 擦角和重度均按照水位线以上设定。

对于位移预测模型中的变量,一般应包含临界 加速度、峰值加速度和永久位移。如果使用的地震 参数不是峰值加速度而是阿里亚斯强度,则应包含 临界加速度、阿里亚斯强度和永久位移。总结已有 文献中位移预测模型的形式,临界加速度与峰值加 速度的组合形式可统一表示为式(1)。即因变量永 久位移  $D_N$ 或  $lgD_N$ ;自变量为边坡参数和地震动参 数,可采取多种形式,如边坡临界加速度  $a_c$ 、地震动 峰值加速度 PGA 或阿里亚斯强度  $I_A$ ,也可以是它 们的组合如  $a_c/PGA$  和  $lg(a_c/PGA)$ 。

$$D_{\rm N} \equiv \lg D_{\rm N} = f\left(a_{\rm c}, PGA, I_{\rm A} \equiv \frac{a_{\rm c}}{PGA}, \lg \frac{a_{\rm c}}{PGA}\right)$$
(1)

采用哪些参数作为模型的变量,应采取试算的 方法,根据不同变量组合后模型的拟合优度大小进 行对比选择。分析已有的位移预测模型表达式,以 拟合优度为判断模型优劣的指标时,均显示 a<sub>c</sub>/ PGA 以及(1-a<sub>c</sub>/PGA)与 lgD<sub>N</sub> 组合呈现较高的 拟合优度,所以本文也以这些形式为预测模型的变 量表达式。

### 3 计算结果分析

#### 3.1 永久位移与原永久位移的关系

为了比较考虑动态临界加速度的永久位移值与 传统方法计算的永久位移值(原永久位移)的大小关 系,本文计算了动态临界加速度方法下的永久位移, 并按传统方法计算了临界加速度保持不变时的永久 位移,各获得了154组计算结果。比较发现,前者比 后者增大约90.7%。永久位移增大的幅度与黏聚力 在临界加速度中所占的份额以及地震加速度波形有 关,即使具有同样峰值加速度的两列地震波,波形不 同,峰值加速度出现的时刻不同,都可能会产生不同 大小的永久位移。

#### 3.2 永久位移与临界加速度的关系

为了了解永久位移与临界加速度之间相关性, 为预测模型的变量构成提供直观依据,讨论永久位 移与临界加速度的关系。选用一组地震动加速度 时程曲线,设定5组黏聚力、摩擦角与重度数值,滑 块厚度取5m,选取不同的坡角,从而得到不同的 临界加速度值,最后计算出永久位移值。在设定这 些数据的时候,应注意参数之间的关联性,比如黏 聚力和摩擦角要符合常规的数据大小,不能与实际 相差太多。分析结果见图 1 所示。可以看出,临界 加速度  $a_c$  与  $D_N$  的关系拟合优度达到 0.811 9,而  $a_c$  与  $lg(D_N)$ 、 $lg(a_c)$  与  $lg(D_N)$ 的拟合优度只有 0.535和0.292 4。需要说明的是,由于黏聚力等参 数设定时的不确定性,临界加速度减小过程不一, 不同的抗剪强度参数设定比例也会带来一定的偏 差,导致拟合优度不如传统方法中仅以临界加速度 为变量时高。



Fig.1 Relation between permanent displacement and critical acceleration

#### 4 预测模型构建

#### 4.1 含峰值加速度的预测模型

根据相关性分析结果,永久位移预测模型的变量选择为 lg(D<sub>N</sub>)、a<sub>c</sub>、a<sub>c</sub>/PGA、(1-a<sub>c</sub>/PGA),其中 PGA 以 a<sub>max</sub>表示。筛选出可用地震时程记录 155条,峰值加速度利用程序进行统计,临界加速度和永久位移利用程序进行计算,最后经统计回归分析,可得式(2)与式(3)两种形式的预测模型。

$$lgD_{N} = 2.961 + lg \left[ \left( 1 - \frac{a_{c}}{a_{\max}} \right)^{0.179} \left( \frac{a_{c}}{a_{\max}} \right)^{-0.394} \right] \pm 0.207$$
(2)

$$\lg D_{\rm N} = 3.317 - 0.963a_{\rm c} +$$

$$\lg \left[ \left( 1 - \frac{a_{c}}{a_{\max}} \right)^{0.556} \left( \frac{a_{c}}{a_{\max}} \right)^{-0.067} \right] \pm 0.35 \quad (3)$$

公式(2)的拟合优度  $R^2$ 为 0.563,公式(3)的拟合优度为 0.614, $D_N$ 单位为 cm, $a_c$ 单位为 g。

从拟合优度大小上来看,本文模型的拟合优度 要小于其他文献模型的拟合优度。究其原因,是由 于建立模型的时候考虑了临界加速度的动态减小, 减小的速度和效果取决于黏聚力标准差的大小、坡 体参数的组合形式和地震加速度时程曲线的形状。 如果不考虑临界加速度的变化,临界加速度与峰值 加速度的关系是设定的几种固定参数,模型只受地 震波时程曲线的影响,因此会呈现出拟合优度较大 的情况。虽然存在拟合优度相对较小的问题,但在 样本数据数量充足的情况下,根据本文模型计算的 永久位移结果仍然能够代表地震危险程度的相对高 低。与公式(2)相比较,由于拟合优度较大,可选取 公式(3)进行区域地震边坡永久位移计算。

#### 4.2 含阿里亚斯强度的预测模型

建立地震动参数和永久位移之间的经验关系 时,目前大多数研究成果选取的参数主要是地震动 峰值加速度,但若仔细分析可以发现,峰值加速度仅 代表某一时刻地震动的最大幅值,难以体现地震波 时程的整体能量。阿里亚斯强度则能很好地表现某 一时程地震波的能量大小,更符合永久位移的计算 原理。

以含阿里亚斯强度的位移预测模型计算永久位 移时,需要区域阿里亚斯强度的分布图,目前这部分 工作的研究成果不如区域峰值加速度丰富,在无实际地震记录地区预估阿里亚斯强度分布难免不够准确。所以,本文仅做出以阿里亚斯强度为变量的位移预测模型,但不对其结果进行验证。模型的变量构成形式采用 Shang-Yu Hsieh<sup>[27]</sup>分析的最佳组合形式,所得结果见式(4)。

$$\lg D_{\rm N} = 3.442 \pm 0.547 \lg I_{\rm A} - 0.812 a_{\rm c} -$$

 $0.735a_{\rm c} \lg I_{\rm A} \pm 0.381$  (4)

式中: $D_N$ 单位为 cm, $I_A$ 单位为 m/s, $a_c$ 单位为 g。 拟合优度为 0.954。

#### 5 永久位移值大小讨论

永久位移预测模型的理论基础为无限斜坡模

型,无限斜坡模型默认了只要地震尚未停止,滑块会 在无限长斜坡上一直向下滑行,滑块位移可以一直 增大。理论上来讲,位移值可以无限累积增大直至 地震时程结束,达到永久位移的最终值。从前文的 分析可知,临界加速度是否以动态减小的过程参与 计算,很大程度上影响永久位移值的最终结果。

为了对此问题进行讨论,选取溪洛渡至新市镇 金沙江两岸边坡作为研究区域,设定地震震级为7.3 级,选用四种预测模型分别计算研究区的永久位移 并对结果加以对比分析,模型编号从1~4,其中编 号1为本文拟合的预测模型公式(3),编号2~4为 未考虑滑动面抗剪强度参数减小的预测模型,如表 1。分别做出研究区位移分布如图2中(a)~(d)。

	Table 1 Four	<ul> <li>predictive models for permanent displacement</li> </ul>
编号	模型来源	公式
1	本文	$\lg D_{\rm N} = 3.317 - 0.963 a_{\rm c} + \lg \left[ \left( 1 - \frac{a_{\rm c}}{a_{\rm max}} \right)^{0.556} \left( \frac{a_{\rm c}}{a_{\rm max}} \right)^{-0.067} \right]$
2	$Ambraseys^{[2]}$	$\lg D_{\rm N} = 0.94 + \lg \left[ \left( 1 - \frac{a_{\rm c}}{a_{\rm max}} \right)^{2.53} \left( \frac{a_{\rm c}}{a_{\rm max}} \right)^{-1.09} \right]$
3	Jibson <sup>[4]</sup>	$\lg D_{\rm N} = 0.215 + \lg \left[ \left( 1 - \frac{a_{\rm c}}{a_{\rm max}} \right)^{2.341} \left( \frac{a_{\rm c}}{a_{\rm max}} \right)^{-1.438} \right]$
4	徐光兴[8]	$\lg D_{\rm N} = 0.94 + \lg \left[ \left( 1 - \frac{a_{\rm c}}{a_{\rm max}} \right)^{2.53} \left( \frac{a_{\rm c}}{a_{\rm max}} \right)^{-1.09} \right]$

表1 四种永久位移预测模型
---------------

分析这 4 种位移结果可以看出,由模型 1~4 计 算出的研究区永久位移最大值分别为1 771.46 cm、 59.157 5 cm、23.496 3 cm、43.528 7 cm。本文预测 模型计算结果最大值达到 17.71 m,数值量级为数 十米,其他预测模型计算结果最大值达到的量级仅 为分米。由动态临界加速度为基础理论计算出的永 久位移要远远大于传统方法的计算结果,为了说明 本文位移数据的合理性,给出 4 个滑坡实例<sup>[28]</sup>,以 此来判断地震边坡永久位移可能达到的数值量级。

实例 1:2006 年 3 月 19 日,委内瑞拉加拉加斯 拉瓜伊拉高速公路 1 号高架桥附近滑坡的最后一次 监测位移值为 1.22 m。

实例 2:1999 年 7 月 23 日兰州市西部文昌阁黄 土滑坡最后一次观测位移 1.22 m。

实例 3:1963 年 10 月 9 日意大利瓦伊昂滑坡监测位移达 2.5 m。

实例 4:1985 年 6 月 12 日长江西陵峡新滩滑坡 监测位移达 7 m。

这些滑坡滑动前的观测位移均超过1m,由此 可以推断地震作用过程中最大滑移量应该达到的量 级至少为米才有可能使滑动面贯穿并诱发边坡整体 滑动,另外 Meehan<sup>[25]</sup>也通过 122 个实例发现实测 值和预测值之间的差值均超过了 1 m。所以从研究 区的最大计算位移数值上来看,2、3、4 三种传统预 测模型计算的永久位移值相对于产生滑坡应达到的 位移量偏小,达不到引发滑坡所需的数值,但实际上 7.3 级地震完全可以诱发大量崩塌或滑坡,例如 2013 年 7 级芦山地震诱发了 703 处崩塌滑坡灾害, 2010 年玉树 7.1 级地震极震区诱发崩塌数量约 530 个,滑坡数量约 12 个<sup>[29]</sup>。

需要指出的是,永久位移预测模型假设边坡坡 面为无限长,计算中如果滑块永久位移数值超过了 边坡坡面的实际长度,并不代表该滑块的实际运移 距离等于计算永久位移值。例如坡体基本参数相 同、坡角相同而坡高不同的两个边坡,虽然斜坡长度 相差很大,在同一列地震波下,其永久位移的计算值 是相同的,但实际地震时,滑块在较低坡中已经滑至 坡脚并停止滑动,而在较高坡中还未滑至坡底,滑动 距离完全不同。无限斜坡模型可以让所有不同规模 的边坡处在同一种模型下进行比较,其数值可以作 为边坡相对危险性大小的比较,但不能简单地作为 滑坡的实际滑动距离。



Fig.2 Distribution of permanent displacement in the study area

上述计算位移与实测位移的对比分析也可证明 以动态临界加速度为基础拟合的预测模型可以在一 定程度上克服普遍存在的预测永久位移量偏小的问 题。以此所计算的研究区永久位移结果更加接近滑 坡实际位移,能够体现出 Newmark 滑块理论在无 限边坡应用中的实际可能数值,证明该方法具有一 定合理性。

#### 6 结论与建议

(1)动态临界加速度的实现过程与地震时程相 对应,不仅在一定程度上解决了地震作用过程中抗 剪强度参数变化无法度量的问题,也解决了传统计 算法中预测位移比实际位移偏小的问题。 依据动态临界加速度理论并结合多条地震波加 速度时程记录,本文构建了分别含有峰值加速度和 阿里亚斯强度的两种位移预测模型。采用本文模型 计算永久位移,不仅可以解决一直存在的预测位移 小于实测位移的问题而且可以更加接近实际状况, 在更进一步讨论细化的基础上,还可满足更多的理 论应用和工程实际。

(2)含峰值加速度的以动态临界加速度为基础的永久位移预测模型在存在拟合优度较小的缺点,原因可归结为传统预测模型构建过程中只需要设定一系列临界加速度固定值,由其回归出的模型只受地震波形影响,基本不受位移模型表达式的影响,所以拟合优度很高。而本文方法需要设定多个参数,

在很大程度上会造成回归模型的离散性比较大。对 于该问题,还需要后续更深入全面地分析与研究。

含阿里亚斯强度的以动态临界加速度为基础的 永久位移预测模型的拟合优度比较大,说明阿里亚 斯强度具有较好表现地震能量的优点,应在以后的 研究中加以重视和研究,逐步由以峰值加速度为主 参数过渡至以阿里亚斯强度为主参数,以使地震能 量在滑坡中的计算更加准确。

(3)建议加强地震边坡失稳全过程分析,详细 划分滑动阶段如滑面贯通前与贯通后、滑坡体到达 坡底前和到达坡底后、同震位移和震后位移等,建立 相应的地震边坡失稳或滑动的判断依据和预测 模型。

#### 参考文献(References)

- [1] NEWMARK N M.Effects of Earthquakes on Dams and Embankments[J].Géotechnique, 1965, 15(2):139-160.
- [2] AMBRASEYS N N, MENU J M. Earthquake-Induced Ground Displacements[J]. Earthquake Engineering & Structural Dynamics, 1988, 16(7):985-1006.
- [3] JIBSON R W. Predicting Earthquake-induced Landslide Displacements Using Newmark's Sliding Block Analysis [J]. Transportation Research Record1411.1993.
- [4] JIBSON R W, HARP E L, MICHAEL J A.A Method for Producing Digital Probabilistic Seismic Landslide Hazard Maps
   [J].Engineering Geology, 2000, 58(3-4): 271-289.
- [5] JIBSON R W. Regression Models for Estimating Coseismic Landslide Displacement[J]. Engineering Geology, 2007, 91 (2-4):209-218.
- [6] ROMEO R. Seismically Induced Landslide Displacements: A Predictive Model[J].Engineering Geology, 2000, 58(3-4): 337-351.
- [7] HSIEH S Y, LEE C T. Empirical Estimation of the Newmark Displacement from the Arias Intensity and Critical Acceleration[J].Engineering Geology,2011,122(1-2):34-42.
- [8] 徐光兴,姚令侃,李朝红,等.基于汶川地震强震动记录的边坡 永久位移预测模型[J].岩土工程学报,2012,34(6):1131-1136. XU Guangxing, YAO Lingkan, LI Chaohong, et al. Predictive Models for Permanent Displacement of Slopes Based on Recorded Strong-Motion Data of Wenchuan Earthquake[J].Chinese Journal of Geotechnical Engineering,2012,34(6):1131-1136.
- [9] 宋健,高广运.基于速度脉冲地震动的边坡地震位移统一预测模型[J].岩土工程学报,2013,35(11):2009-2017.
   SONG Jian, GAO Guangyun. Empirical Predictive Model for Seismic Displacement of Slopes under Velocity Pulse-Like Ground Motions[J].Chinese Journal of Geotechnical Engineering,2013,35(11):2009-2017.
- [10] 高广运,宋健.近断层速度脉冲地震动引起的边坡永久位移预 测模型[J].岩土力学,2014,35(5):1340-1347.

GAO Guangyun, SONG Jian.Predictive Models for Permanent Displacement of Slopes Induced by Near-fault Pulse-like Ground Motions[J].Rock and Soil Mechanics, 2014, 35(5): 1340-1347.

- [11] 肖莉.考虑近断层地震动脉冲特性的边坡永久位移预测模型研究[D].成都:西南交通大学,2018.
   XIAO Li. Regression Equations of Permanent Displacements of Seismic Slopes Subjected to Near-Fault Pulse-Like Ground Motions[D].Chengdu;Southwest Jiaotong University,2018.
- [12] YUANR M, DENG Q H, CUNNINGHAM D, et al. Newmark Displacement Model for Landslides Induced by the 2013 M<sub>S</sub>7.0 Lushan Earthquake, China[J]. Frontiers of Earth Science, 2016, 10(4):740-750.
- [13] 陈启国,葛华,周洪福,等.利用 Newmark 方法进行地震滑坡 制图:以映秀研究区为例[J].中国煤炭地质,2011,23(11): 44-48,56.

CHEN Qiguo, GE Hua, ZHOU Hongfu, et al. Mapping of Seismic Triggered Landslide through Newmark Method: An Example from Study Area Yingxiu[J].Coal Geology of China,2011,23(11):44-48,56.

[14] 王涛,吴树仁,石菊松,等.基于简化 Newmark 位移模型的区域地震滑坡危险性快速评估:以汶川 M<sub>S</sub>8.0 级地震为例[J].
 工程地质学报,2013,21(1):16-24.

WANG Tao, WU Shuren, SHI Jusong, et al. Case Study on Rapid Assessment of Regional Seismic Landslide Hazard Based on Simplified Newmark Displacement Model: Wenchuan M<sub>8</sub>8.0 Earthquake[J].Journal of Engineering Geology, 2013,21(1):16-24.

- [15] LIU J M, GAO M T, WU S R, et al. A Hazard Assessment Method for Potential Earthquake-Induced Landslides - A Case Study in Huaxian County, Shaanxi Province[J]. Acta Geologica Sinica - English Edition, 2016, 90(2):590-603.
- [16] KHAZAI B, SITAR N. Landsliding in native ground: a GISbased approach to regional seismic slope stability assessment, report. Accessed 20 September 2000.
- [17] 王涛,吴树仁,石菊松,等.地震滑坡危险性概念和基于力学模型的评估方法探讨[J].工程地质学报,2015,23(1):93-104.
  WANG Tao, WU Shuren, SHI Jusong, et al. Concepts and Mechanical Assessment Method for Seismic Landslide Hazard:a Review[J]. Journal of Engineering Geology, 2015, 23 (1):93-104.
- [18] JIBSON R W, MICHAEL J A. Maps Showing Seismic Landslide Hazards in Anchorage, Alaska[J]. Center for Integrated Data Analytics Wisconsin Science Center, 2009(5).
- [19] 葛华,陈启国,王德伟.地震滑坡危险性评价及编图——以映 秀震中区为例[J].中国地质,2013,40(2):644-652.
  GE Hua,CHEN Qiguo,WANG Dewei. The Assessment and Mapping of Seismic Landslide Hazards: a Case Study of Yingxiu Area,Sichuan Province[J].Geology in China,2013, 40(2):644-652.
- [20] WIECZOREK G F, WILSON R C, HARP E L. Map Showing Slope Stability During Earthquakes in San Mateo County, Cal-

ifornia[J]. Metallurgical & Materials Transactions A, 1993, 681 (6431):155-164.

- KHAZAI B, SITAR N. Assessment of Seismic Slope Stability  $\lceil 21 \rceil$ Using GIS Modeling[J].Journal of Applied Physiology, 2000, 6(2):121-128.
- [22] RODRÍGUEZ-PECES M J, GARCÍA-MAYORDOMO J, AZAÑÓN J M, et al. GIS Application for Regional Assessment of Seismically Induced Slope Failures in the Sierra Nevada Range, South Spain, along the Padul fault[J]. Environmental Earth Sciences, 2014, 72(7); 2423-2435.
- [23] WANG K L, LIN M L. Development of Shallow Seismic Landslide Potential Map based on Newmark's Displacement: the Case Study of Chi-Chi Earthquake, Taiwan [J]. Environmental Earth Sciences, 2010, 60(4): 775-785.
- AL-HOMOUD A S, TAHTAMONI W. Comparison between  $\lceil 24 \rceil$ Predictions Using Different Simplified Newmark's Block-onplane Models and Field values of Earthquake induced Displacements [J]. Soil Dynamics and Earthquake Engineering. 2000,19 (2):73-90.
- MEEHAN C L, VAHEDIFARD F. Evaluation of Simplified [25] Methods for Predicting Earthquake-induced Slope Displacements in Earth Dams and Embankments[J]. Engineering Ge-

ology.2013,152(1):180-193.

- [26] 刘爱娟,郑路,刘铁新,等,考虑动态临界加速度的地震边坡永 久位移研究「J].地震工程学报,2017,39(5):876-882. LIU Aijuan, ZHENG Lu, LIU Tiexin, et al. Study of Seismic Slope Permanent Displacements with Dynamic Critical Acceleration[J]. China Earthquake Engineering Journal, 2017, 39 (5):876-882.
- [27] SHANG-YU HSIEH, CHYI-TYI LEE, Empirical Estimation of the Newmark Displacement from the Arias Intensity and Critical Acceleration J]. Engineering Geology. 2011; 34-42.
- [28] 秦四清,王媛媛,马平.崩滑灾害临界位移演化的指数律[J]. 岩石力学与工程学报,2010,29(5):873-880. QIN Siqing, WANG Yuanyuan, MA Ping. Exponential Laws of Critical Displacement Evolution for Landslides and Avalanches[J].Chinese Journal of Rock Mechanics and Engineering,2010,29(5):873-880.
- [29] 蒋瑶,吴中海,李家存,等.2010年玉树7.1级地震诱发滑坡特 征及其地震地质意义[J].地质学报,2014,88(6):1157-1176. JIANG Yao, WUZhonghai, LI Jiacun, et al. The Characteristics of Landslides Triggered by the Yushu  $M_{\rm S}7.1$  Earthquake and its Seismogeology Implication[J]. Acta Geologica Sinica, 2014,88(6):1157-1176.

\*\*\*\* 量监督检验检疫总局,建筑抗震设计规范:GB 50011-2010 (上接第 429 页)

ZHENG Shiju, JIANG Lixue, ZHANG Weiping, et al. Experimental Research and Analysis of Effective Flange Width of Beam End Section in Cast-in-Situ Concrete Frames[J].Structural Engineers, 2009, 25(2): 134-140.

- 宁宁,屈文俊,朱鹏.现浇板框架抗震性能的试验研究及理论 [10] 分析[J].同济大学学报(自然科学版),2014,42(2):183-189. NING Ning, QU Wenjun, ZHU Peng. Experimental and Theoretical Study on Seismic Performance of RC Frames with Cast In-Situ Slabs[J].Journal of Tongji University (Natural Science), 2014, 42(2): 183-189.
- [11] 中华人民共和国住房和城乡建设部.混凝土结构设计规范: GB 50010-2010 [S].北京:中国建筑工业出版社,2011. Ministry of Housing and Urban-RuralDevelopment of the People's Republic of China.Code for Design of Concrete Structures: GB 50010-2010 [S]. Beijing: China Architecture & Building Press, 2011.
- $\lceil 12 \rceil$ 中华人民共和国住房和城乡建设部,中华人民共和国国家质

「S].北京:中国建筑工业出版社,2010.

Ministry of Housing and Urban-RuralDevelopment of the People's Republic of China, General Administration of Quality Supervision, Inspection and Quarantine of the People's Republic of China.Code for Seismic Design of Buildings:GB 50011-2010 S].Beijing; China Architecture & Building Press, 2010.

- [13] 蒋永生,陈忠范,周绪平,等.整浇梁板的框架节点抗震研究 [J].建筑结构学报,1994,15(6):11-16. JIANG Yongsheng, CHEN Zhongfan, ZHOU Xuping, et al. Aseismic Research on RC Frame Joint of Monolithically Casted Slab[J]. Journal of Building Structures, 1994, 15(6): 11-16.
- 「14〕 吴勇,雷汲川,杨红,等.板筋参与梁端负弯矩承载力问题的探 讨[J].重庆建筑大学学报,2002,24(3):33-37. WU Yong, LEI Jichuan, YANG Hong, et al. Discussion on Negative Flexural Strength of Beams Including Slabs [J]. Journal of Chongqing Jianzhu University, 2002, 24(3): 33-37.