

混凝土坝强震观测资料的 ARX 模型分析

郑东健^{1,2}, 罗德河^{1,3}, 仇建春^{1,2}

(1. 河海大学水文水资源与水利工程科学国家重点实验室, 江苏 南京 210098;
2. 河海大学水利水电学院, 江苏 南京 210098; 3. 珠江水利科学研究院, 广东 广州 510611)

摘要:针对目前强震观测资料分析存在结构安全情况判估受计算模型和参数影响大的问题,通过建立强震资料时变参数自回归递推 ARX 模型,利用 ARX 模型参数反映结构系统动力特性变化的特点,提出了直接利用强震资料快速评估混凝土坝震后结构状态的方法,并采用遗忘因子提高模型效率。实例仿真结果表明,ARX 模型时变参数能反映混凝土坝结构状态的变化,所提出的评价方法是有效、可行的,可作为 DL/T 5416—2009《水工建筑物强震动安全监测技术规范》中方法的补充。

关键词:混凝土坝;强震;观测资料;ARX 模型;时变参数

中图分类号:TV122 文献标志码:A 文章编号:1006-7647(2018)05-0027-05

ARX model analysis of monitoring data for concrete dams under strong earthquake//ZHENG Dongjian^{1,2}, LUO Dehe^{1,3}, QIU Jianchun^{1,2} (1. State Key Laboratory of Hydrology-Water Resources and Hydraulic Engineering, Hohai University, Nanjing 210098, China; 2. College of Water Conservancy and Hydropower Engineering, Hohai University, Nanjing 210098, China; 3. Pearl River Hydraulic Research Institute, Guangzhou 510611, China)

Abstract: At present, the analysis of structure safety status of concrete dams using the monitoring data under strong earthquake is greatly influenced by calculation models and parameters. Based on the time series of the monitoring data under strong earthquake, the time-varying autoregressive recursive ARX model is established. The post-earthquake rapid evaluation method of concrete dams is then proposed based on the property that the ARX model parameters can reflect the dynamic variation of the structure system, and the efficiency of the model is improved by using the self-regulated forgetting factor. The simulation results for an example show that the time-varying parameters of ARX model can reflect the structure state variation of concrete dams, indicating that the proposed method is effective and feasibility and it can be a supplementary method to the Technical Specification of Strong Motion Monitoring for Seismic Safety of Hydraulic Structures (DL/T 5416-2009).

Key words: concrete dams; strong earthquake; monitoring data; autoregressive exogenous model (ARX model); time-varying parameter

我国是世界上遭受地震灾害比较严重的国家之一。为了减少地震带来的损害,需要科学地认识强震作用及其对水工结构工程的影响,对水工结构进行强震观测就是解决上述问题的重要途径。迄今为止,世界范围内的混凝土坝已有不少因遭遇强烈地震而破坏的实例。1962 年 3 月 19 日我国广东新丰江水库发生了 MS6.1 级强烈地震,使其混凝土大头坝头部发生水平裂缝^[1];1967 年 12 月 11 日印度的 Koyna 重力坝遭遇了 MS6.5 级水库诱发地震,使其下游折坡点附近的上、下游坝面出现大量的水平裂缝^[2];1971 年 2 月 9 日和 1994 年 1 月 17 日,美国 Pacoima 拱坝分别遭遇了 MS6.6 级和 MS6.8 级强烈

地震,造成左岸坝体与重力墩之间横缝张开^[3,4];1990 年 6 月 21 日伊朗的 Sefid Rud 大头坝遭遇了 MS7.6 级大震,坝体受到了严重损伤,上、下游坝面出现大量的水平裂缝^[5];1999 年 9 月 21 日台湾石岗闸坝遭遇 MS7.3 级强烈地震,北段三跨泄洪道断塌,断裂处错动达 8 m^[6];2008 年 5 月 12 日我国沙牌碾压混凝土坝遭遇 MS8.0 级汶川大地震,拱坝仅坝顶电梯井房发生破坏,其他部位表现良好,没有明显的损伤开裂等现象发生。以上工程震害相对明显,可以通过目视检查发现。但结构内部、水下等隐蔽部位损伤情况常难以目视检查,而一般损伤情况下渗流和变形观测资料也变化不明显,如何及时把

基金项目:国家自然科学基金(51579085,51739003);“十三五”国家重点研发计划(2016YFC0401601)

作者简介:郑东健(1965—),男,教授,博士,主要从事水工建筑物安全监控理论及应用研究。E-mail: zhengdj@hhu.edu.cn

握地震过程结构状态变化是目前面临的巨大挑战。随着我国西南地震高烈度区一批高坝大库的完建运行,及时分析强震观测资料,在线快速评估地震过程大坝结构状态变化,对确保大坝安全有重要意义。目前 DL/T 5416—2009《水工建筑物强震动安全监测技术规范》第 9 条加速度记录的处理分析,规定根据强震观测系统“各个测点的记录和预存的抗震设计计算求得的各个测点能抗御的最大加速度值,对大坝进行安全评估”(以下简称“规范法”),并规定“应对加速度记录进行常规处理分析”,其内容包括校正加速度记录、速度和位移时程、5 个阻尼值(0,0.02,0.05,0.1,0.2)反应谱和傅里叶谱等。SL 486—2011《水工建筑物强震动安全监测技术规范》第 7 条加速度记录的处理分析,规定与 DL/T 5416—2009 类似,这些条款对水工建筑物的震后评价起重要作用。但由于工程的复杂性以及运行环境的影响,设计模型和参数与工程实际情况会存在差异,根据设计计算的测点能抗御最大加速度评估大坝震后安全有其不足。为此,本文直接应用混凝土坝强震观测资料,在强震加速度记录常规处理分析基础上,研究了强震资料时间序列 ARX (autoregressive exogenous)模型,通过跟踪 ARX 模型的时变参数变化,提出混凝土坝结构状态震后评价方法,并采用遗忘因子提高模型效率,实现混凝土坝强震观测资料的在线快速评估。

1 ARX 模型

ARX 模型可以看作系统的动力学方程,其参数反映了系统的动力特性^[7]。混凝土坝强震观测资料是混凝土坝在受地震作用下的振动响应。当地震作用的强度较小时,一般不会对结构的状况产生影响,此时结构系统获得的动力响应较为平稳,强震观测时间序列为平稳时间序列;当地震作用强度较大时,混凝土坝可能会进入非弹性阶段并出现损伤,观测资料为非平稳时间序列。用强震观测资料时间序列建立 ARX 模型,可以实现用较少参数反映序列所蕴含的结构动力特性,识别混凝土坝结构状态的变化。

本文所采用时间序列 ARX 模型如下:

$$y(t) + \sum_{i=1}^{n_a} a_i y(t-i) = \sum_{j=0}^{n_b} b_j u(t-j) + \xi(t) \quad (1)$$

式中: $y(t)$ 为混凝土坝强震测点采集的信号; $u(t)$ 为混凝土坝基础或周边场地强震仪采集的信号; $\xi(t)$ 为与误差和模型不确定性有关的白噪声信号; t 为时间; a_i 、 b_j 为系数; n_a 、 n_b 为系统模型的阶次,可根据 AIC 准则^[8-9]确定。

为判断混凝土坝结构在不同时间段的结构参

数,在式(1)基础上,将结构参数表示为时间的函数,即:

$$y(t) = \varphi^T(t)\theta(t) + \xi(t) \quad (t=1,2,\dots,N) \quad (2)$$

$$\begin{aligned} \text{其中 } \varphi^T(t) &= (-y(t-1), -y(t-2), \dots, \\ &-y(t-n_a), u(t), u(t-1), \dots, u(t-n_b)) \\ \theta(t) &= (a_1(t), a_2(t), \dots, a_{n_a}(t), b_0(t), b_1(t), \\ &b_2(t), \dots, b_{n_b}(t))^T \end{aligned}$$

式中 N 为采集到的输入输出观测数据 $\{y(t), u(t)\}$ 的组数。利用最小二乘法可以得到式(2)参数的最小二乘估计 $\hat{\theta}$ 为

$$\hat{\theta}(t) = (\Phi^T(t)\Phi(t))^{-1}\Phi(t)^T Y(t) \quad (3)$$

$$\begin{aligned} \text{其中 } Y &= (y(1), y(2), \dots, y(N))^T \\ \Phi &= (\varphi^T(1) \varphi^T(2) \dots \varphi^T(N))^T \end{aligned}$$

用最小二乘法进行参数估计时,由于输入输出数据是一段时间内记录的,因此储存的数据量较大。为了提高计算效率,同时为了实现参数的在线识别,可采用递推的最小二乘算法进行实现。最小二乘估计 $\hat{\theta}$ 的递推公式^[10]为

$$\hat{\theta}(t) = \hat{\theta}(t-1) + K(t)[y(t) - \varphi^T(t)\hat{\theta}(t-1)] \quad (4)$$

$$\begin{aligned} \text{其中 } K(t) &= \frac{P(t-1)\varphi(t)}{1 + \varphi^T(t)P(t-1)\varphi(t)} \\ P(t) &= [I - K(t)\varphi^T(t)]P(t-1) \end{aligned}$$

式中: I 为单位矩阵。

在采集到结构系统输入输出数据的同时,为实现结构时变参数的实时在线识别,跟踪混凝土坝结构系统不确定性规律的参数变化且提高计算效率,可引入遗忘因子 $f(t)$,结合递推最小二乘算法实现时变参数的识别,其主要公式如下^[10]:

$$\hat{\theta}(t) = \hat{\theta}(t-1) + K(t)e(t) \quad (5)$$

$$\begin{aligned} \text{其中 } K(t) &= \frac{P(t-1)\varphi(t)}{f(t) + \varphi^T(t)P(t-1)\varphi(t)} \\ P(t) &= \frac{1}{f(t)}[I - K(t)\varphi^T(t)]P(t-1) \\ e(t) &= y(t) - \varphi^T(t-1)\hat{\theta}(t-1) \end{aligned}$$

式中: $f(t)$ 为遗忘因子,计算过程中需满足 $0 < f(t) < 1$,可取 0.95 ~ 0.99,也可采用文献[11-13]中的方法计算 $f(t)$ 。

根据递推最小二乘公式进行系统参数求解时,需要确定初值 $P(0)$ 、 $\hat{\theta}(0)$,可采用以下方法进行确定

$$P(0) = \alpha I \quad (6)$$

$$\hat{\theta}(0) = \varepsilon \quad (7)$$

式中: α 为充分大的正实数($10^4 \sim 10^{10}$); ε 为零向量或充分小的正实向量。

2 实例验证

为验证 ARX 模型时变参数对混凝土坝结构状

态评价的有效性,采用印度 Koyna 地震波对西部某混凝土拱坝进行结构动力有限元分析,并将拱坝典型位置动力响应作为仿真强震资料。该坝为混凝土双曲拱坝,水库正常蓄水位 1 880 m,电站装机容量 3 600 MW,坝顶高程 1 885.00 m,坝基最低建基面高程 1 580.00 m,最大坝高为 305.0 m,坝顶宽度 16.0 m,坝底厚度 63.0 m。图 1 为拱坝的有限元模型,模型上游、下游和地基取 1 倍的坝高。模型采用 ABAQUS 软件 8 节点六面体实体单元 C3D8R 进行网格划分,整个模型共有 61 909 个单元,68 448 个节点,其中坝体单元 4 708 个。

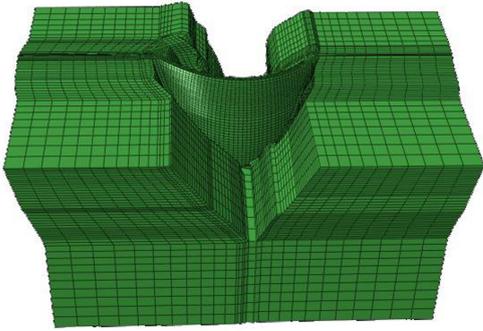


图 1 某拱坝有限元模型

为简化计算,将坝基简化为相同材料参数。结构动力分析时采用动弹模,即在静弹模的基础上提高 30% 作为动弹模进行分析^[14],采用无质量地基进行模拟。为了模拟地震作用过程中坝体损伤的发生和发展,采用混凝土塑性损伤模型(CDP 模型)进行分析,并通过损伤因子直观的得到结构的损伤位置与程度。坝体和坝基动弹性模量分别取 32 GPa 和 20 GPa,密度分别取 2.4 t/m³ 和 2.7 t/m³,泊松比分别取 0.167 和 0.25;坝体混凝土材料塑性参数膨胀角取 30°,偏心率取 0.1,双轴极限抗压强度与单轴受压极限强度之比 f_{b0}/f_{c0} 取 1.16,拉伸子午面上与压缩子午面上的第二应力不变量之比 K 取 0.666 7,黏性参数取 0.000 5。

混凝土塑性损伤模型的损伤因子采用张劲公式法^[15],该方法将规范提供的混凝土本构模型与 CDP 模型统一起来,并提出损伤因子 d_k 可表示为

$$d_k = \frac{(1 - \beta)\varepsilon_{in}E_0}{\alpha_k + (1 - \beta)\varepsilon_{in}E_0} \quad (k = t, c) \quad (8)$$

式中: t, c 分别为拉伸和压缩情况; β 为塑性应变和非弹性应变之比,在受压情况时取值为 0.35 ~ 0.7,在受拉情况时取值为 0.5 ~ 0.95; ε_{in} 为混凝土在拉压情况下的非弹性阶段应变; E_0 为坝体初始(无损)弹性模量。 $d_k = 0$ 表示无损伤, $d_k = 1$ 表示完全损伤。

进行混凝土拱坝损伤有限元模拟时,输入的地震波采用有完整记录的印度 Koyna 地震波,取其顺

河向地震波作为输入波,地震加速度时程曲线如图 2 所示。数值仿真模拟的采集时长取 10 s,采样频率取 50 Hz。为了分析不同地震强度下拱坝结构状态变化,将加速度峰值分别调整为 0.1g 和 0.2g 的两条 Koyna 地震波时程曲线,作为结构的地震激励输入,用 ABAQUS 有限元软件模拟相应地震强度下拱坝损伤的发展,并分析其与 ARX 模型参数变化的对应关系。

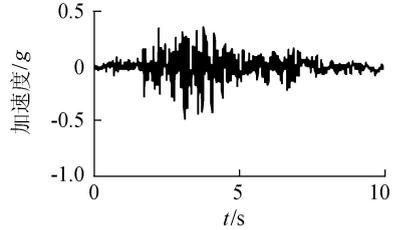


图 2 水平向地震加速度时程曲线

为了提取各地震工况拱坝的动力响应时间序列,在拱冠坝顶、1/2 坝高、左右岸 1/4 拱坝处分别设置动力响应采集测点,编号为 1 号 ~ 4 号,具体位置如图 3 所示。建立 ARX 时间序列模型时,采用下游河床坝基位置的一个测点响应信息作为 ARX 时间序列模型的响应输入。

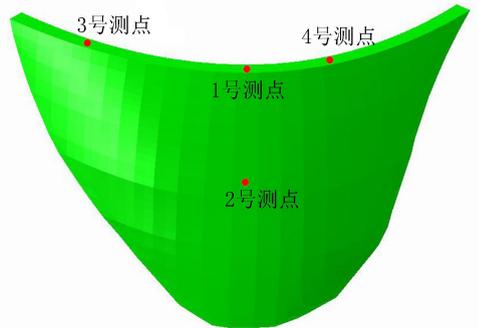


图 3 拱坝强震测点仿真布置

下面通过模拟两种不同工况下的损伤情况,分析各测点加速度响应时间序列建立的 ARX 模型参数和结构状态变化的对应关系。

a. 峰值加速度为 0.1g。当结构输入加速度峰值为 0.1g 的地震激励时,有限元模拟仿真的结果表明,坝体总体上保持完好,没有发生损伤。坝基测点、1 号、2 号、3 号测点加速度时程曲线见图 4。将坝基位置测得的加速度响应信息作为输入信息,各个测点的加速度响应信息作为输出建立 ARX 模型(n_a, n_b 分别取 6 和 2)。图 5 给出了 1 号测点 ARX 模型的时变参数辨识结果(2 号 ~ 4 号测点类似)。从图 5 可以看出,测点的响应时间序列计算的系统参数值在整个地震期间保持稳定不变,说明结构系统状态没有发生变化,即拱坝在小震情况下没有发生损伤,与仿真分析结果一致。由于递推迭代原因,迭代初始阶段

参数变化可能较大,可通过预先加1~2s白噪声激励(幅值与地震波初始振幅接近)来消除。

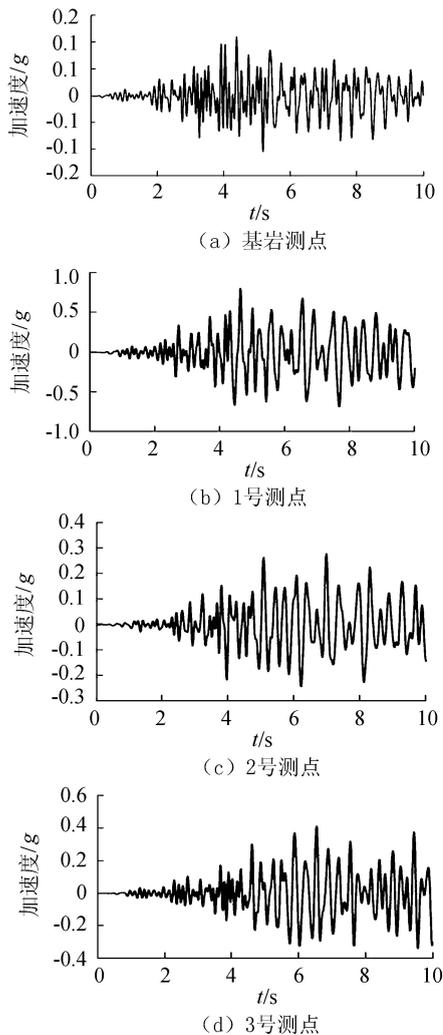


图4 测点响应时间序列

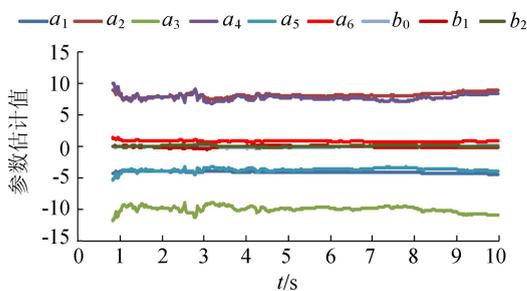
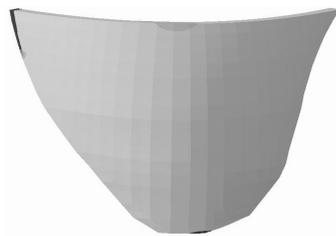
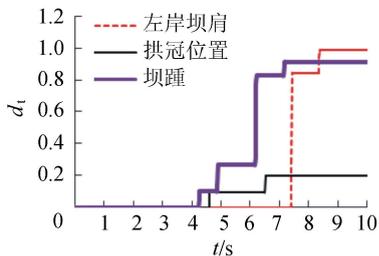


图5 ARX模型参数辨识结果

b. 峰值加速度为 $0.20g$ 。为了使拱坝出现损伤,将峰值加速度为 $0.2g$ 的 Koyna 地震波作为地震动作用输入,结构的破坏情况如图 6(a) 所示。从图中可以看出拱坝的损伤区域集中在拱冠、两岸坝肩及坝踵处,拱冠位置上下游面均发生破坏。其中拱坝的中上部位区域破坏的较为严重。在地震作用的后期,破坏区域逐渐向两侧和坝体下方扩展。本文模拟的大坝损伤结果与文献[16]结果较为一致。三个损伤区域的拉伸损伤因子时程图如图 6(b) 所



(a) 坝体损伤情况



(b) 不同位置损伤因子时程

图6 峰值加速度为 $0.20g$ 时坝体损伤状态

示,可以清晰地看出各区域的损伤情况,此时结构发生破坏的时间不集中,并且损伤因子值呈阶梯状增长。如坝踵部位,4.26s 首先发生损伤,到 4.9s 时损伤因子值为 0.268,但损伤程度较小,到 6.2s 时损伤因子值突变为 0.775;左岸坝肩 1/4 拱位置在 7.44s 时损伤因子突变为 0.849;拱冠位置 4.62s 时损伤初始,6.52s 时损伤因子值为 0.191。将坝基位置测得的加速度响应信息作为输入信息,各个测点的加速度响应信息作为输出建立 ARX 模型。ARX 模型时变参数的辨识结果如图 7 所示,可以看出,1 号、3 号和 4 号测点 ARX 模型参数在 4~5s 之间发生变化,尤其 1 号测点突变明显;在 6~7s 间各测点 ARX 模型参数再一次出现较明显变化,2~4 号测点突变最明显;随后各测点模型参数仍有不同程度变化,但幅度有所减小。对比图 6(b) 和图 7 可见模型参数突变时段损伤因子值也发生了突变,且不同位置测点识别出的结构损伤发生时间与仿真模型损伤因子值突变时间基本一致,表明混凝土坝强震资料的 ARX 模型参数具有较好的结构状态识别能力,且坝顶等动力响应较大的位置测点对损伤初始判别更为敏感。

3 结 语

我国许多高混凝土坝建在高地震烈度区,在经受各种程度地震动荷载作用下,这些高坝是否出现损伤直接关系到大坝安全和震后应急措施。本文直接利用实测强震观测资料,通过建立 ARX 模型,利用模型参数反映结构动力特性的原理,结合遗忘因子递推最小二乘算法,可以实现混凝土坝震后结构状态的快速评估。混凝土拱坝地震作用仿真分析表

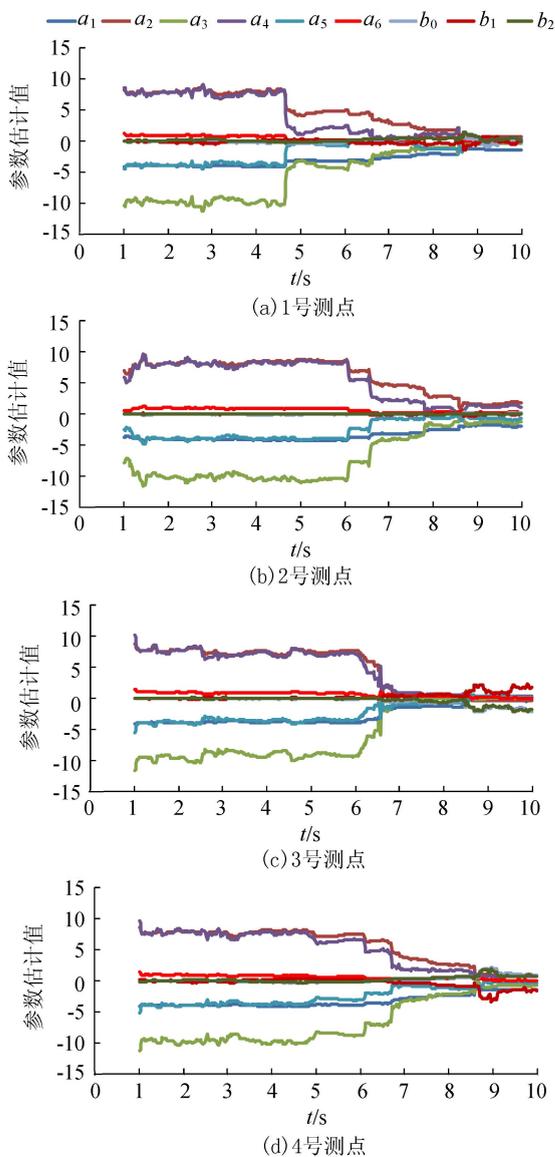


图7 ARX模型参数辨识结果

明,ARX模型参数的时变过程与损伤因子的变化过程较为一致,验证了时变参数识别方法的有效性。强震观测资料的ARX模型分析法具有快速和便于在线评价的特点,可以作为规范法的补充。

参考文献:

[1] SHEN Chungkang, CHEN Houchun, CHANG Chuhan, et al. Earthquakes induced by reservoir impounding and their effect on the Hsinfengkang Dam [J]. Scientia Sinica, 1974, 17(2): 239-272.

[2] CHOPRA A K, CHAKRABARTI P. The Koyna Earthquake of December 11, 1967, and the Performance of Koyna Dam [R]. Berkeley: Pacific Earthquake Engineering Research Center, 1971.

[3] SWANSON A A, SHARMA R P. Effects of the 1971 San Fernando Earthquake on Pacoima Arch Dam [C]// Proceedings of the 13th International Congress on Large Dams (ICOLD). New Delhi: ICOLD, 1979: 797-824.

[4] 李瓚、陈飞、郑建波. 特高拱坝枢纽分析与重点问题研究[M]. 北京:中国电力出版社, 2004.

[5] WIELAND M. Features of seismic hazard in large dam projects and strongmotion monitoring of large dams [J]. Frontiers of Structural and Civil Engineering in China, 2010, 4(1): 56-64.

[6] ZHANG Chunhan. Challenges of high dam construction to computational mechanics [J]. Frontiers of Architecture and Civil Engineering in China, 2007, 1(1): 12-33.

[7] 傅志方. 振动模态分析与参数辨识[M]. 北京:机械工业出版社, 1990.

[8] AKAIKE H. Information theory and an extension of the maximum likelihood principle [C]//Proceedings of the 2nd International Symposium on Information Theory. Budapest: Akademiai Kiado, 1973: 199-213.

[9] AKAIKE H. A new look at the statistical model identification [J]. IEEE Transactions on Automatic Control, 1974, 19(6): 716-723.

[10] 邓自立. 自校正滤波理论及其应用-现代时间序列分析方法[M]. 哈尔滨:哈尔滨工业大学出版社, 2003.

[11] XIE X Y, EVANS R J. Discrete-time adaptive control for deterministic time-varying systems [J]. Automatic, 1984, 20(3): 309-319.

[12] ZHENG Yuanjin, LIN Zhiping. Recursive adaptive algorithms for fast and rapidly time-varying systems [J]. IEEE Transactions on Circuits and Systems II: Analog and Digital Signal Processing, 2003, 50(9): 602-614.

[13] 阎晓明, 李言俊, 陈新海. 一种自动调整遗忘因子的快速时变参数辨识方法 [J]. 自动化学报, 1991, 17(3): 336-339. (YAN Xiaoming, LI Yanjun, CHEN Xinhai. An identification algorithm with auto-regulation forgetting factor for fast time varying system [J]. Acta Automatica Sinica, 1991, 17(3): 336-339 (in Chinese)).

[14] 国家能源局. DL 5073—2000 水工建筑物抗震设计规范[S]. 北京:中国电力出版社, 2000.

[15] 张劲, 王庆扬, 胡守营, 等. ABAQUS混凝土损伤塑性模型参数验证 [J]. 建筑结构, 2008, 20(8): 127-130. (ZHANG Jin, WANG Qingyang, HU Shouying, et al. Parameters verification of concrete damaged plastic model of ABAQUS [J]. Building Structure, 2008, 20(8): 127-130 (in Chinese)).

[16] 范书立, 陈健云, 王建涌, 等. 高拱坝振动台地震破坏试验研究及数值仿真 [J]. 岩石力学与工程学报, 2009, 28(3): 467-474. (FAN Shuli, CHEN Jianyun, WANG Jianyong, et al. Experimental study and numerical simulation for seismic failure of high arch dam on shaking table [J]. Chinese Journal of Rock Mechanics and Engineering, 2009, 28(3): 467-474. (in Chinese))

(收稿日期:2018-06-06 编辑:雷燕)