斜拉桥健康监测信号改进小波相关降噪

严鹏, 李 乔, 单德山 (西南交通大学土木工程学院 成都,610031)

摘要为提高斜拉桥健康监测动态信号的降噪效果,针对传统小波相关降噪算法的缺陷,提出一种改进小波相关 降噪算法。该算法将各层小波系数的主要能量周期作为相关检测邻域范围,并根据斜拉桥动态响应信号特征设置 降噪阈值,最后采用一种全新的信号重构算法,得到降噪后的信号。将该算法与传统小波相关降噪和小波默认阈值 降噪算法进行仿真试验比较,结果表明,改进小波相关降噪算法具有较好的降噪效果,能够应用于斜拉桥健康监测 动态响应信号的降噪处理。

关键词 斜拉桥;健康监测;小波分析;相关检测;降噪 中图分类号 U446

引 言

在建立桥梁结构健康监测系统后,需要对系统 采样信号进行分析,以评价结构状态和识别结构损 伤。桥梁结构通常处在复杂的外界环境中,在各种因 素的影响下,桥梁健康监测系统输出信号总是受到 噪声的干扰,结构的大量有用信号淹没在噪声之中, 导致损伤识别率偏低。因此,在信号分析过程中,首 先必须对系统输出信号进行降噪处理,最大限度地 消除噪声的影响,对准确评价结构状态和识别结构 损伤具有重要意义。

目前,国内外不少学者对降噪方法进行了研究, 小波降噪是其中较常用到的方法。小波降噪方法主 要有3类,即小波阈值降噪^[1]、小波模极大值降噪^[2] 和小波相关降噪^[3]。其中小波相关降噪充分利用了 信号和噪声在小波分解各层相应位置上不同的相关 性特点^[4],算法易于实现,降噪效果较好。文献[5]介 绍了一种传统小波相关降噪算法。文献[6]对传统算 法进行了改进,并通过数值试验证明该方法具有更 好的去噪效果。

在上述小波相关降噪的文献中,相邻小波系数 相关检测范围的确定没有考虑小波各尺度系数的特 征。将小波系数的绝对值或能量作为降噪阈值也不 准确,导致小波系数幅值较小的有用信号误判为噪 声而被滤除。在进行信号重构时,均采用传统算法, 忽视了除最后一层外所有尺度的低频系数相关检测 阈值处理结果,使得重构信号中缺少足够的趋势信 息。为此,笔者针对传统小波相关降噪算法的缺陷 基于斜拉桥健康监测信号特征,提出一种改进的小 波相关降噪算法,对斜拉桥健康监测动态信号的降 噪处理进行研究。

1 改进小波相关降噪算法

1.1 改进措施

1.1.1 相关检测邻域范围改进

相关检测邻域范围必须有合适的大小。桥梁响 应信号的整体信息由周期信号体现,而细节信息则 由突变信号体现。反映信号整体特征,需要相关检测 邻域范围足够大,能够将周期信号包含在内;而反映 信号细节特征,则需要相关检测邻域范围尽量小,以 突出突变信号的局部特征。因此,在确定相关检测邻 域范围时,需要做到两者之间的平衡。

小波变换将斜拉桥动态响应信号各阶主要能量 周期分解到不同尺度的小波系数中,采用主要能量 周期为各层相关检测邻域范围,在确保能将信号主 要整体特征包含在内的前提下,以最小范围反映了 信号局部特征。各层相关检测邻域范围随着该层系 数的主要能量周期自适应地变化,使求得的相关量 能够较为完整、无冗余地反映相邻系数的局部相似 程度。

^{*} 收稿日期:2011-01-19;修改稿收到日期:2011-06-19

1.1.2 降噪阈值改进

Bruce 等^[7]证明了硬阈值法有较大的方差,而 软阈值法有较大的偏差,信号重构的准确性比精密 性更为重要,选用硬阈值法进行降噪。为了避免传统 算法中低幅值信号误判为噪声而滤除的情况发生, 规定降噪阈值为某一固定值。当局部相关系数大于 该阈值时,保留此范围小波单支重构系数,反之则 置零。

1.1.3 信号重构计算改进

根据小波分解的 Mallat 算法,重构信号可以表示为各单支重构系数之和^[8]。据此提出一种全新的 信号重构算法,该算法推导过程为

$$\begin{cases}
S = A_{L} + D_{L} + D_{L-1} + \dots + D_{1} \\
S = A_{L-1} + D_{L-1} + D_{L-2} + \dots + D_{1} \\
\vdots \\
S = A_{1} + D_{1} \\
等式左右同时求和,得
\end{cases}$$
(1)

 $L \cdot \mathbf{S} = \mathbf{A}_{L} + \mathbf{A}_{L-1} + \cdots + \mathbf{A}_{1} + 1 \cdot \mathbf{D}_{L} + 2 \cdot \mathbf{D}_{L-1} + \cdots + L \cdot \mathbf{D}_{1} = P \quad (2)$ $\mathbf{S} = \mathbf{P}/L \qquad (3)$

其中:S为重构信号;A为小波分解低频系数的单支 重构系数;D为小波分解高频系数的单支重构系数; L为小波分解层数;P为临时向量。

按式(3)重构信号,在计算中充分利用了所有尺度的低频系数,使得重构的信号保留了足够的经过 阈值处理的趋势信息。

1.2 改进步骤

改进小波相关降噪算法具体步骤如下:

 1)小波变换。确定小波基和小波分解层数,进 行监测信号二进小波变换;

2)小波系数单支重构。为了便于相关检测,进行各层小波系数单支重构,使相邻各层系数长度相同;

3) 计算各层单支重构信号的自相关函数,求出 其频谱。采用峰值法求得各层信号的主要能量周期 T_i,j为分解层数,以该周期作为之后相关检测的邻 域范围值;

4)信号延拓。对所有各层单支重构信号进行延 拓,采用反对称延拓模式,向两个方向各延拓信号原 长度的1/4;

5) 计算延拓后相邻小波单支重构系数 Y_i和 Y_{j+1}的局部相关量

Corr(m) =
$$\prod_{i=0}^{n} Y_{(i+i)}(m - n/2 \cdot m + n/2)$$
 (4)

其中: *j* 为尺度; *m* 为相关检测邻域的中心值; *n* 为相 关检测邻域的大小,即等于各层主要能量周期值*T*; 其中*j* 的最大值为*L*-1,*L* 为小波分解层数。

相关量计算从延拓前信号的初始位置开始,并 将求得的相关系数赋给以*m*为中心、*n*/2范围大小 邻域组成的分段叠加相关系数

newCorr $(m - n/4 \cdot m + n/4, j) = Corr(m)$ (5)

6)循环移动相关检测。重复步骤5,每次正向移动n/2,直至m移动到延拓前信号的结束位置;

7)阈值处理。将分段叠加相关系数的绝对值与 固定阈值进行比较,如果前者较大,则保留分支重构 系数的值,反之则置零;

8) 求出降噪信号。对阈值处理后的各层分支重 构系数按式(3)计算,得到降噪信号。

改进小波相关降噪算法流程如图1所示。



图1 改进小波相关降噪算法流程图

在进行信号降噪研究时,无噪信号是已知的,可 以采用信噪比改善比(SNRI)作为评价各种条件下 不同算法的降噪效果指标。SNRI 是降噪后与降噪 前含噪信号的信噪比相对增量,其值越大,降噪效果 越好。SNRI 定义为

$$SNRI = \frac{SNR_{out} - SNR_{in}}{SNR_{in}} \times 100\%$$
 (6)

其中:SNR_{in}为降噪前信号的信噪比;SNR_{out}为降噪 后信号的信噪比。

其中信噪比SNR 计算公式为

$$SNR = 10 \times lg \left(\frac{\sum_{n=1}^{N} s^{2}(n)}{\sum_{n=1}^{N} [s(n) - \overline{s}(n)]^{2}} \right)$$
(7)

其中:s(n)为含噪信号; $\overline{s}(n)$ 为无噪信号;N为信号 采样数量;SNR 的单位为dB。

3 仿真试验

3.1 仿真试验信号

斜拉桥主梁结构振动频率较低,通常在[0.15 2]Hz内^[9-10]。考虑到结构响应的频谱为多极值曲 线,极值即对应各阶频率,可以将数值仿真信号简化 为极值对应频率在该范围内的信号。

根据桥梁健康监测动态信号特征,选取3种典型信号作为数值仿真信号,以验证提出的改进小波 相关降噪算法的适用性和有效性。这3种数值仿真 信号分别为单频率正弦信号、单频率正弦+脉冲信 号和双频率正弦信号,分别用于模拟单自由度结构 响应、受冲击荷载的单自由度结构响应以及两自由 度结构响应。各种信号添加高斯白噪声,然后对不同 频率和信噪比的含噪信号进行降噪处理。数值仿真 信号特征见表1。

表1 数值仿真信号

项目	单频率正弦信号	单频率正弦+脉冲信号	双频率正弦信号
函数	$\sin(2\pi ft)$	$ sin(2\pi ft) + x_{p} \\ x_{p} = \begin{cases} 3 & 5.12 \text{ s} \leqslant t \leqslant 5.17 \text{ s} \\ 0 & 其他 \end{cases} $	$\sin(2\pi ft) + \sin(2\pi f_a t)$
时长/s	20.48		
f/Hz		f=0.15,0.5,1,1.5,2	f=0.15, 0.5, 1, 1.5, 2 $f_a=0.5, 1, 1.5, 2, 2.5$
SNR/dB		SNR=13,10,7,4,3	

为了验证实际斜拉桥结构响应的降噪效果,采用ANSYS 建立桥梁结构有限元模型,进行有限元 仿真信号降噪处理研究。模型以如图2所示某大型 桁架斜拉桥为依据,其主桥为双塔双索面斜拉桥,跨 度布置为(81.9+135+432+135+81.9)m,总长 865.8 m。





模拟桥址所在位置的环境振动,对有限元模型

施加均值为 0、标准差为 0.1 m/s² 的高斯白噪声激励,进行瞬态分析,提取主梁跨中正中结点的竖向位移响应进行处理,响应时长为 20.48 s。根据模态分析可知,该桥前 10 阶振型的频率范围为 0.184~1.010 1 Hz,其位移响应的主要频率也在此范围。进行降噪处理研究时,在位移响应中添加高斯白噪声为便于对比,信噪比 SNR 的取值与前述数值仿真信号相同。

在仿真信号的改进小波相关降噪处理的同时 进行传统小波相关降噪(小波系数相关检测邻域范 围固定为含噪信号主要能量周期)和小波默认阈值 降噪^[11]的对比。在降噪计算时,参照常用小波基参 数^[12],小波基采用bior3.1,分解层数定为5层。

3.2 降噪阈值确定

降噪阈值的准确确定是提出的改进算法能够有

效降噪的关键。根据斜拉桥有限元仿真结果,可以归 纳出最佳降噪阈值。当信噪比分别为13,10,7,4和3 dB时,降噪后信号的SNRI值随降噪阈值的变化如 图3所示。



图 3 SNRI 随降噪阈值变化

由图3可见,在含噪信号的各信噪比条件下,降 噪后信号的SNRI值均在降噪阈值为0.7时达到最 大。因此,对于斜拉桥健康监测动态响应信号降噪来 说,降噪阈值可以取为0.7。

值得注意的是,该降噪阈值是通过试算确定的。 由于桥梁结构种类繁多,体型各异,其响应并没有统 一的信号特征,无法采用相同的阈值进行降噪处理, 因此在实际工程应用中,可以采用上述方法,通过有 限元建模计算完成降噪阈值的选择。

3.3 各层局部相关系数

小波单支重构系数局部相关的阈值降噪是本文 算法的核心内容。以斜拉桥有限元仿真结果为例,对 相邻各层小波单支重构系数进行局部相关检测,得 到的各层相关系数如图4 所示。图中A₁和A₂表示小 波单支重构系数A₁和A₂的局部互相关系数,其他 名称以此类推。其中:A 表示小波分解的低频部分; D表示小波分解的高频部分。

图 4(c~j)的横坐标为采样点数,纵坐标为相关 系数值。图中实线为相邻各层的局部相关系数,各实 线为分段直线,而分段长度就是其局部相关检测的 邻域范围;水平点线为降噪阈值,这里均为0.7。当局 部相关系数值大于降噪阈值时,认为该段小波单支 重构系数为信号而保留;反之认为是噪声而去除。

由图 4 可见,大部分低频系数相邻各层的局部 相似性均较阈值高,这部分系数作为有用信号而保 留;大部分高频系数相邻各层的局部相似性则较阈 值低,仅有少数系数值大于阈值,这部分较大的系数 作为原始信号中的突变信号而保留。

从相关检测邻域范围的分析可知,邻域范围过



图 4 相邻各层小波单支重构系数局部相关系数

小或过大均会导致相关系数值减小,这样低频成分 的部分有用信号和高频成分的部分噪声将会被误 判,从而降低降噪效果。因此,以各层主要能量周期 作为相关检测邻域范围,能够最大程度地实现信噪 分离。

此外,小波低频系数的相关检测邻域范围较大 适合用于周期信号的识别;而高频系数的邻域范围 则较小,随着阶数降低而减小,适合突变信号的识 别。这种变化进一步充分证实了该方法相关检测邻 域范围变化的自适应性。

3.4 降噪效果随频率的变化

信号频率的改变将导致不同算法降噪效果的差 异,特定的降噪算法只能适用于某一频率区间,对于 该区间之外的频率,其降噪效果则急剧下降。在验证 降噪算法效果时,根据斜拉桥健康监测动态信号的 频率范围,近似等间隔地选取频率为0.15,0.5,1 1.5 和2 Hz 的仿真信号作为研究对象,添加相同信 噪比的高斯白噪声并进行不同算法的降噪处理。

图 5 为 SNR = 7 dB 时,3 种类型数值仿真含噪 信号的 SNRI 随信号频率的变化情况。

在3种降噪算法中,改进小波相关降噪显示了 独特的优势,其SNRI值不仅在不同频段皆大于零 而且数值较大;传统小波相关降噪由于其固有缺陷 降噪效果最差,反而致使信噪比下降;小波默认阈值 降噪则不适用于斜拉桥健康监测信号频段,当频率 较高时SNRI值小于零。因此,改进小波相关降噪算 法更适用于斜拉桥健康监测动态响应信号降噪。

不管哪种类型的信号,经改进小波相关降噪后 其SNRI值均随频率增加而下降。噪声通常处于较



图 5 SNRI 随信号频率的变化

高的频段,随着无噪信号频率的增加,两者在频域上 逐渐难以区分,因此,SNRI值将随着信号频率的增 加而降低。

3.5 降噪效果随信噪比的变化

SNR 的大小将直接影响含噪信号与无噪信号 的差异,信噪比越小则所含噪声比例越大,越难以将 原信号从含噪信号中分离出来。一种好的降噪算法 能够适应不同的信噪比,为了验证各种降噪算法的 有效性,对一组固定频率的信号进行研究,其 SNR 分别为13,10,7,4 和 3 dB,采用不同算法对其进行 降噪处理研究。

图 6 为 3 种类型数值仿真含噪信号(频率 f = 1 Hz)和有限元模型位移响应含噪信号的 SNRI 随 信噪比的变化情况。

在3种降噪算法中,改进小波相关降噪算法的

效果尤为明显,其 SNRI 值均大于零,数值相对较 大,不同信号类型也都有较好的数值稳定性;传统小 波相关降噪算法由于其固有缺陷,降噪效果最差,处 理后的信号信噪比反而降低;小波默认阈值降噪算 法的降噪效果处于两者之间,在某些信噪比条件下 其SNRI 值小于零。因此,改进小波相关降噪算法更 适用于斜拉桥健康监测动态响应信号处理。

图 7 为各种算法对有限元模型位移响应含噪信 号降噪结果对比,图中含噪信号信噪比SNR=7 dB。 由图可以直观看出,改进小波相关降噪算法的降噪 结果较好,不仅体现了无噪信号的总体趋势,也较大 程度保留了其突变细节部分,具有另外两种降噪算 法不可比拟的重构无噪信号的优势。因此,改进小波 相关降噪算法更适用于斜拉桥健康监测的动态响应 信号降噪。



图 6 SNRI 随信号 SNR 的变化



图 7 动态位移响应信号降噪结果

4 结 论

 1)针对斜拉桥动态响应信号特征,依据小波单 支重构系数的主要能量周期,创造性地提出了小波 相关降噪算法中相关检测邻域范围的自适应确定算 法。该算法能够最大限度地反映相邻系数的局部相 似程度,使小波相关降噪达到最佳效果。

2)重新确定新的降噪阈值,避免传统算法中较 小幅值信号被误作噪声滤除的现象发生。该降噪阈 值是通过试算产生的,对同类型斜拉桥健康监测动 态响应信号的降噪计算具有参考意义。其他类型的 桥梁可以参照该方法,得到相应的降噪阈值。

3)提出一种全新的信号重构算法。该算法在计算中充分利用了所有尺度的低频系数,使得重构的 信号保留了足够的经过阈值处理的趋势信息,最后 采用平均处理得到降噪信号。

4)改进的小波相关降噪算法仅对斜拉桥动态 响应频率范围内信号的白噪声去除有较好的效果。

参考文献

 Donoho D L, Johnstone I M. Ideal spatial adaptation via wavelet shrinkage [J]. Biomefrika, 1994, 81: 425-455.

- [2] Mallat S ,Hwang W L. Singularity detection and processing with wavelets [J]. IEEE Trans Inform Theory, 1992, 38 (2): 617-643.
- [3] Xu Y, Weaver J B, Healy D M, et al. Wavelet transform domain filters: a spatially selective noise filtration technique [J]. IEEE Trans Image Processing , 1994, 3 (6): 747-758.
- [4] 周美玲.基于二进小波相关系数的比例萎缩图像去噪 [D].曲阜:曲阜师范大学,2007.
- [5] 成礼智,王红霞,罗永.小波的理论与应用[M].北京 科学出版社,2004:283-284.
- [6] 向东阳,吴正国,胡文彪,等.改进的小波变换系数相关 去噪方法[J].振动、测试与诊断,2010,30(5):561-565.

Xiang Dongyang, Wu Zhenguo, Hu Wenbiao, et al. Improved denoising algorithm using correction of wavelet coefficient [J]. Journal of Vibration, Measurement &. Diagnosis, 2010, 30 (5): 561-565. (in Chinese)

- [7] Bruce A G, Gao Hongye. Understanding wave shrink: variance and bias estimation [J]. Biometrika, 1996, 83(4): 727-745.
- [8] 杨福生.小波变换的工程分析与应用[M].北京:科学 出版社,1999:64-68.
- [9] 樊可清, 倪一清, 高赞明. 大跨度桥梁模态频率识别中的温度影响研究[J]. 中国公路学报, 2006, 19(2): 67-73.

Fan Keqing, Ni Yiqing Gao Zanming. Research on temperuture influences in long-span bridge eigen frequencies identificaton[J]. China Journal of High Way and Transport, 206,19(2):67-73. (in Chinese)

[10] 车树汶,陈权,楼松庆.质量矩阵模式对桥梁自振频率 的影响[J].兰州铁道学院学报:自然科学版,2003,22 (6):80-83.

Chen Shuwen, Chen Quan, Lou Songqing. Influence of mass matrix model on natural vibration frequency of bridges[J]. Journal of Lanzhou Railway University: Edition of Natural Science, 2003, 22(6):80-83. (in Chinese)

- [11] 胡昌华,李国华,刘涛,等. 基于 MATLAB 6.x 的系统 分析与设计——小波分析[M].3版.西安:西安电子 科技大学出版社,2004:292-301.
- [12] Daubechies I. Ten lectures on wavelets [M]. Philadephia: Society for Insductrial and Mathematics, 1994 194-202.

第一作者简介:严鹏,男,1984年3月 生,博士研究生,主要研究方向为桥梁 工程。

E-mail:swjtu_yp@126.com