DOI:10.19344/j.cnki.issn1671-5276.2021.06.013

# 基于二次调频小波变换的时变系统物理参数识别

赵宗爽1,史治宇1,张杰2

(1. 南京航空航天大学 航空学院,江苏 南京 210016; 2. 中国航发商用航空发动机有限责任公司,上海 201100)

摘 要:基于二次调频小波理论,提出函数积分运算的二次调频小波变换计算方法。应用此方法,仅利用时变结构的加速度响应信号就可以重构出速度和位移响应信号并将振动微分方程转换为线性方程。为解决随机激励下参数识别问题,进一步结合分数阶模糊函数推导二次调频信号的自相关性理论,得出相关系数与时变物理参数的线性表达式进而识别各时刻的物理参数。以一个4自由度时变结构为仿真算例,识别线性变化、周期变化、二次函数变化、快速突变4种不同类型的时变物理参数,验证了识别方法的正确性。 关键词:时变系统;随机激励;二次调频小波变换;分数阶模糊函数;参数识别 中图分类号:0324:TB123 文献标志码:B 文章编号:1671-5276(2021)06-0049-03

## Physical Parameter Identification of Time-varying Systems Based on Quadratic Chirplet Transform

ZHAO Zongshuang<sup>1</sup>, SHI Zhiyu<sup>1</sup>, ZHANG Jie<sup>2</sup>

 $(1. \ {\rm College \ of \ Aeronautics} \ , \ {\rm Nanjing \ University \ of \ Aeronautics} \ , \ {\rm Nanjing \ 210016} \ , \ {\rm China} \ ;$ 

2. AECC Commercial Aircraft Engine Co., Ltd., Shanghai 201100, China)

Abstract: Based on the theory of quadratic chirplet, a method of the quadratic chirplet transform with function integral operation is proposed, by which, the acceleration response signal of the time-varying structure is merely used to reconstruct the speed and displacement response signal and to transform vibration differential equation into linear one. To solve the problem of parameter identification under random excitation, by further combining with the fractional ambiguity, the autocorrelation theory of the quadratic frequency modulation signal is derived to abtain the linear expression of correlation coefficient and time-varying physical parameters, so as to identify the physical parameters of each time. With a 4-iDOF time-varying structure as a simulation example, four different types of time-varying physical parameters such as linear change, periodic change, quadratic function change and rapid mutation are identified, which verifies the correctness of the identification method.

Keywords: time-varying system; random excitation; quadratic chirplet transform; fractional ambiguity; parameter identification.

# 0 引言

过去几十年中,针对传统时不变系统的动力学参数识 别方法研究已十分成熟并逐步形成了一系列理论体系,按 照识别过程中是否采用激励数据可将时不变参数识别方 法分为试验模态分析(experimental modal analysis, EMA) 及运行模态分析(operational modal analysis, OMA)两大 类<sup>[1]</sup>。然而随着现代科技的突飞猛进和新兴领域的迅速 崛起,实际工程结构中出现了越来越多的时变问题,譬如 航天器中太阳能电池帆板和机械臂的展开问题;火箭和飞 机高速飞行过程中,随着质量不断减小结构气动刚度随时 间变化的问题;列车过桥时,随着列车位置的移动,车-桥 系统的刚度和阻尼随时间变化的问题;随时间变化能自动 调节结构参数的智能材料的使用问题等<sup>[2]</sup>。为了解决这 类时变结构的动力学问题,研究时变结构的参数识别方法 就显得尤其重要。

目前国内外学者对于时变系统参数识别问题的研究

提出了一系列方法,主要可以归为两类:第一类方法主要 基于短时时不变假设,应用具有局部时频分析能力的信号 处理工具[3-4](短时傅里叶变换(STFT)、维纳分布 (WVD)、小波变换(WT))或基于子空间模型进行参数识 别,而此类方法在计算量和识别精度上难以兼顾,识别效 率比较低。后有学者为解决此类问题引入了线调频小波 分析工具[5],虽有效提高了算法的识别精度和效率,但其 仍是基于短时线变假设,对于非线性变化情况的识别并不 理想。第二类方法是从信号的整体分解出发,自适应地将 信号分解成多个本征模态函数,再对每个分量作参数识 别,比较典型的就是希尔伯特黄变换(HHT)<sup>[6-8]</sup>。该类方 法主要基于经验分解,缺乏充分的理论依据,且存在模态 混叠、边界效应问题。基于以上识别方法的研究内容,结 合时变系统的响应特性,在短时时域区间内通过二次多项 式来拟合信号的频率变化,这种非线性的拟合方式相比于 短时时不变和短时线变,可进一步增长分析时窗的宽度, 降低迭代计算的次数提高计算效率。二次调频小波作为 一种广义的小波函数能够很好地实现信号的非线性拟

第一作者简介:赵宗爽(1997—),男,山东菏泽人,硕士研究生,研究方向为时变系统的参数识别。

合<sup>[9]</sup>,同时由于多个调频参数的引入,对于信号在短区间内快变、突变的情况也能够精确刻画并追踪时变特性。

本文首先基于二次调频小波变换(QCT)结合时域滤 波方法将多分量信号进行分解,在此基础上进一步推导了 二次调频小波基函数的积分运算,通过测量结构加速度响 应信号重构得出速度及位移响应信号,将时变系统微分方 程转化为线性方程。结合分数阶模糊函数的相关特 性<sup>[10-12]</sup>得出了二次调幅调频信号的相关性理论。在此基础 上对激励和响应作自相关得到系统时变参数和响应相关系 数之间的关系,进而实现结构时变物理参数的识别。最后通 过仿真算例和相关实验验证了本文算法的正确性及实用性。

# 1 QCT 及其函数积分运算

二次调频小波变换是将信号 s(t) 投影到一族二次调频小波基函数  $b_{(t_0,a_1,a_2,a_3)}(t)$ 上, $b_{(t_0,a_1,a_2,a_3)}(t)$ 可定义为

$$b_{(t_0,a_1,a_2,a_3)}(t) = w(t-t_0) \exp\{j[a_1(t-t_0) + a_2(t-t_0)^2 + a_3(t-t_0)^3]\}$$
(1)

其中:w(t) 一般取时宽  $\sigma$  的高斯窗函数, $w(t) = (2\sqrt{\pi\sigma})^{-1} \exp(-t^2/4\sigma); a_1, a_2, a_3$ 为调频参数。则二次 调频小波变换可表示为

$$Q_{CTb}(t_0, a_1, a_2, a_3) = \langle z(t), b_{(t_0, a_1, a_2, a_3)}(t) \rangle = \int_{-\infty}^{+\infty} z(t) w^*(t - t_0) \cdot \exp\{-j[a_1(t - t_0) + a_2(t - t_0)^2 + a_3(t - t_0)^3]\} dt$$
(2)

其中: $j = \sqrt{-1}$ ;上标 \* 表示取共轭;z(t) = s(t) + jH[s(t)]为s(t)的解析信号。

二次调频小波作为一种广义的高斯小波具有连续小 波的一般特性,则二次调频小波基函数具有二阶消失矩, 即满足 $\int_{-\infty}^{+\infty} t^i b_{(i_0,a_1,a_2,a_3)}(t) dt = 0, i = 0, 1, 并且基函数和它$ 的两阶导函数都在±∞处收敛为 0, 对于函数 <math>f(t),其一阶 积分可表示为 $\int f(t) dt = F_1(t) + f_0$ 。该不定积分的二次调 频小波变换为

$$Q_{\rm CT}\ddot{b}\left[\int f(t)\,\mathrm{d}t\right] = \int_{-\infty}^{+\infty} \left[F_1(t) + f_0\right]\ddot{b}_{(t_0,a_1,a_2,a_3)}^*(t)\,\mathrm{d}t$$
(3)

对上式分部积分,结合基函数满足的两个特性将上式 化简可得

$$Q_{\text{CT}\,\vec{b}}\left[\int f(t)\,\mathrm{d}t\right] = -\int_{-\infty}^{+\infty} f(t)\,\dot{b}_{(i_0,a_1,a_2,a_3)}^*(t)\,\mathrm{d}t \qquad (4)$$

由上式可以得出,对函数 f(t)一阶不定积分的二次调频小波变换相当于对 f(t)使用基函数的一阶原函数作为 基函数进行二次调频小波变换,即

$$Q_{\rm CT\,\vec{b}}\left[\int f(t)\,\mathrm{d}t\right] = -Q_{\rm CT\,\vec{b}}\left[f(t)\right] \tag{5}$$

同理,函数f(t)二阶不定积分的二次调频小波变换可 由f(t)使用基函数的二阶原函数作为基函数进行二次调 频小波变换得出,即

$$Q_{\text{CT}\,\ddot{b}}\left[\iint f(t)\,\mathrm{d}t\mathrm{d}t\right] = \int_{-\infty}^{+\infty} \left[F_2(t) + f_1 + f_2\right]\ddot{b}_{(t_0,a_1,a_2,a_3)}^*(t)\,\mathrm{d}t = Q_{\text{CT}\,b}\left[f(t)\right] \quad (6)$$

#### 2 时变系统参数识别

对于一个 K 自由度的线性时变动力学系统,其受迫振动可用下列方程来表示:

M(t)  $\mathbf{x}$  (t) +C(t)  $\mathbf{x}$  (t) +K(t)  $\mathbf{x}$  (t) = u(t) (7) 其中:M(t)、C(t)、K(t)分别为  $K \times K$ 的时变质量矩阵、阻 尼矩阵和刚度矩阵; $\mathbf{x}$  (t)、u(t)分别为  $K \times 1$ 的位移向量和 激励力向量。

结合上节积分推导,时变系统微分方程可转化为线性 方程:

$$\begin{bmatrix} \boldsymbol{M}(t) & \boldsymbol{C}(t) & \boldsymbol{K}(t) \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \vdots & \mathbf{x} & (t) \\ \vdots & \mathbf{x}(t) \\ \mathbf{x}(t) \\ \mathbf{x}(t) \end{bmatrix} = \boldsymbol{u}(t) \qquad (8)$$

通过上式便能对确定性激励下的时变系统进行物理 参数识别,但对于随机激励仍需对其相关性做进一步研 究。分数阶傅里叶变换作为傅里叶变换的广义形式定 义为

$$F_p(u) = \int_{-\infty}^{+\infty} K_p(u,t) f(t) dt$$
(9)

 $K_{p}(u,t) = \begin{cases} \sqrt{1-j\cot\alpha}\exp[j2\pi(u^{2}\cot\alpha-2ut\csc\alpha+t^{2}\cot\alpha)] & \alpha \neq n\pi \\ \delta(u-t) & \alpha = 2n\pi \\ \delta(u+t) & \alpha = (2n+1)\pi \end{cases}$ (10)

其中: $F_p(u)$ 为信号 f(t)的 p 阶分数阶傅里叶变换;  $K_p(u,t)$ 为核函数;p为分数阶傅里叶变换的阶数; $\alpha = p\pi/2$ 。 结合其模糊函数的相关理论可得信号的自相关函数为

$$R_{ff}(\tau) = \begin{cases} \sqrt{2\pi}A_{0}^{2}, & \tau = 0\\ A_{0}^{2}\sqrt{\frac{j}{6a_{3}\tau}} \cdot \exp\left[j\left(a_{1}\tau + \frac{a_{3}\tau^{3}}{4} - \frac{(a_{2}\tau)^{2}}{3a_{3}\tau}\right)\right], & \tau \neq 0 \end{cases}$$
(11)

自相关函数在  $\tau=0$  处取得峰值, $R_{j}(0) = \sqrt{2\pi}A_{0}^{2}$ 。而 对于二次调频信号的互相关函数,借鉴相关文献中的分数 阶互模糊函数分析并结合雷达中波形严格正交性的相关 理论<sup>[13-14]</sup>,可以得出: $R_{j,j}(\tau \rightarrow 0) \approx 0$ 。

在得出以上二次调幅调频信号相关性理论的基础上, 可进一步推导随机环境激励下时变系统的物理参数识别 算法。

# 3 仿真算例

4 自由度的弹簧阻尼时变结构如图 1 所示。系统的 初始位移和初始速度均为 0,结构参数随时间变化之前的 设定如下:

$$\begin{cases} m_1 = m_3 = 10, m_2 = m_4 = 20 \quad (kg) \\ k_1 = 80 \ 000, k_2 = 60 \ 000 \\ k_3 = 40 \ 000, k_4 = 20 \ 000 \\ c_1 = c_2 = 3, c_3 = c_4 = 5 \quad (Ns/m) \end{cases}$$
(12)



#### 图1 4自由度系统示意图

对4个自由度均施加高斯白噪声激励,均值为0,方 差为100,响应信号由 Newmark-β 计算,总的采样时间为 t=20 s,采样频率1 200 Hz。为充分考察识别方法的有效 性和可靠性,设置时变结构的质量系数和刚度系数随时间 同时变化,且时变情况为线性变化、周期变化、二次函数变 化、快速突变的组合,具体变化情况设置如下:

$$\begin{cases} \Delta m_1 = -0.5t \\ \Delta m_2 = 0.5t \\ \Delta m_3 = 10 \sin\left(\frac{1}{4}\pi t\right) & (kg), \\ \Delta m_4 = -0.2t^2 + 4t \end{cases}$$

$$\begin{cases} \Delta k_1 = 30 \ 000 \sin\left(\frac{1}{4}\pi t\right) \\ \Delta k_2 = 3 \ 000t \\ \Delta k_3 = 200t^2 - 4 \ 000t \\ \Delta k_4 = 40 \ 000, (7 \ s); & -40 \ 000, (14 \ s) \end{cases}$$

应用本文提出的算法对结构的时变参数进行识别,质 量、刚度识别结果如图 2、图 3 所示,从识别结果可以看出本 文算法对于数量级较小的质量识别精度高、误差小,有效避 免了与数值较大的刚度一同识别时质量识别误差很大的情 况,表明本文算法具有较好的工程应用前景和实用价值。







# 4 结语

1)本文基于二次调频小波理论,对时变结构响应信号的频率信息进行短时非线性拟合,结合二次调频小波变换将多分量信号分解为单分量的调幅调频信号;

2)提出了函数积分运算的二次调频小波变换计算方法,通过测量得到的时变结构加速度响应,将时变系统微分方法转化为线性方程;同时结合分数阶模糊函数的相关特性,推导了二次调频信号的自相关理论,得出了随机激励下时变系统物理参数的识别方法。

3) 仿真算例中4自由度时变结构,质量和刚度参数的 变化为线性变化、周期变化、二次函数变化、快速突变4种 的组合情况,有效验证了本文所提算法的正确性。

#### 参考文献:

- [1]周传荣,赵淳生. 机械振动参数识别及其应用[M]. 北京:科 学出版社,1989.
- [2] 徐晴晴,史治宇. 基于改进 EMD 分解的时变结构密集模态的 瞬时 参数 识别 [J]. 机 械 科 学 与 技 术, 2015, 34 (8): 1161-1165.
- [3] LIU K. Identification of linear time-varying systems [J]. Journal of Sound and Vibration, 1997, 206(4):487-505.
- [4] XU X, SHI Z Y, YOU Q. Identification of linear time-varying systems using a wavelet - based state - space method [J]. Mechanical Systems and Signal Processing, 2012,26:91-103.
- [5] 张杰,史治宇,李利荣.环境激励下基于 chirplet 变换的线性 时变系统参数识别[J]. 航空动力学报,2020,35(1):9-17.
- [6] 程军圣,张亢,杨宇,等. 局部均值分解与经验模式分解的对 比研究[J]. 振动与冲击,2009,28(5):13-16,201.
- [7] SHI Z Y, LAW S S, XU X. Identification of linear time-varying mdof dynamic systems from forced excitation using Hilbert transform and EMD method[J]. Journal of Sound and Vibration, 2009, 321(3/4/5):572-589.
- [8] BAO C X, HAO H, LI Z X, et al. Time varying system identification using a newly improved HHT algorithm [J]. Computers and Structures, 2009,87(23/24):1611-1623.
- [9] 邱剑锋,谢娟,汪继文,等. Chirplet 变换及其推广[J]. 合肥工 业大学学报(自然科学版),2007,30(12):1575-1579.
- [10] OZAKTAS H M, ARIKAN O, KUTAY M A, et al. Digital computation of the fractional fourier transform [J]. IEEE Transactions on Signal Processing, 1996,44(9):2141-2150.
- [11] 陈喆,王宏禹,邱天爽. 基于分数阶傅里叶变换的模糊函数 的研究[J]. 信号处理,2003,19(6):499-502.
- [12] LI L, QIU T S. A novel phase parameter estimation method of quadratic FM signal based on Sigmoid fractional ambiguity function in impulsive noise environment [J]. AEU – International Journal of Electronics and Communications, 2018, 93:268-276.
- [13] 刘波. MIMO 雷达正交波形设计及信号处理研究[D]. 成都: 电子科技大学,2008.
- [14] 胡亮兵,刘宏伟,吴顺君. 基于约束非线性规划的 MIMO 雷 达正交波形设计[J]. 系统工程与电子技术,2011,33(1): 64-68.

收稿日期:2020-10-15