# 一种Alpha稳定分布噪声下目标螺旋桨特征提取方法

王 彬\* 侯越圣

(战略支援部队信息工程大学 郑州 450001)

摘 要:为了解决Alpha稳定分布噪声下目标螺旋桨特征提取问题,该文提出一种基于分数低阶循环谱的特征提 取方法。首先,从理论上推导出脉冲噪声条件下舰船辐射噪声分数低阶循环谱,指出分数低阶循环谱中出现峰值 与螺旋桨特征的关系。然后根据该关系,提出基于分数低阶循环谱的螺旋桨特征估计方法。最后,通过仿真实验 验证该方法的性能,并通过实测数据进一步验证了算法有效性。 关键词: Alpha稳定分布噪声;螺旋桨特征提取;分数低阶循环谱 中图分类号: TN911.7 文献标识码: A 文章编号: 1009-5896(2020)10-2478-07 DOI: 10.11999/JEIT190916

## **Extraction of Target Propeller Features in Alpha Distribution Noise**

WANG Bin HOU Yuesheng

(PLA Strategic Support Force Information Engineering University, Zhengzhou 450001, China)

Abstract: In order to solve the problem of target propeller features extraction under Alpha stable distribution noise, a method based on fractional low-order cyclic spectrum is proposed. Firstly, the low-order cyclic spectrum of ship radiation noise in impulse noise is derived, and the relationship between the propeller features and the peak value in the fractional low-order cyclic spectrum is given. Based on this, a propeller feature estimation method based on fractional low-order cyclic spectrum is proposed. Finally, the performance of method is verified by simulation experiments, and the effectiveness of the algorithm is further verified by the actual data.

Key words: Alpha stable distribution noise; Propeller feature extraction; Fractional low order cyclic spectrum

## 1 引言

螺旋桨是舰船在海上航行的动力来源,不同类型目标的螺旋桨差别较大,水面舰艇的螺旋桨通常 有3~4片桨叶,潜艇螺旋桨叶片数较多通常有7~ 8叶。如果能对目标螺旋桨特征进行准确的识别, 将为判断目标类型提供重要的参考依据<sup>[1]</sup>。

辐射噪声幅度上呈现的规律变化会使其听觉上 具有鲜明的节奏感,陶笃纯<sup>[2,3]</sup>对节奏感的产生机 理进行研究,将这种现象建模为多个具有随机幅 度、相同形状和相同重复周期的随机高斯脉冲,并 以该模型为基础证明对包络进行功率谱分析可估计 目标轴频、叶频和螺旋桨叶片数等螺旋桨特征。

基金项目: 国家自然科学基金 (61572518)

Lourens等人<sup>4</sup>在假设空化噪声和背景噪声服从高斯 分布且相互独立情况下,推导出了轴频最大似然估 计器。童峰等人<sup>6</sup>针对DEMON过程中低信噪比和 本舰干扰的问题,提出一种基于模糊判决的线谱识 别方式,并利用多普勒效应区分DEMON谱中线谱 的来源,抑制本舰干扰提取目标轴频。实际中,目 标产生的空化噪声以高斯色噪声刻画更为贴近,Clark 等人<sup>61</sup>提出了高斯色噪声下的特征估计方法。Wisdom 等人「「通过增加相关时间解决DEMON过程中调制 频率变化的问题。3/2维谱具有抑制加性高斯噪声 的优点,被用于代替传统DEMON过程中的功率谱 估计步骤,可获得更好的谱分析结果用于螺旋桨特 征提取<sup>[8-10]</sup>。不同频段获得的DEMON谱效果差别 较大,杨日杰等人<sup>[11]</sup>将不同频段获得的DEMON谱 进行融合处理, 增强特征线谱, 并提出一种序列匹 配方法实现轴频自动提取。

总地来说,现在有的螺旋桨特征提取方法大都 假设环境噪声是高斯分布的。但在浅海环境下,由

收稿日期: 2019-11-14; 改回日期: 2020-05-04; 网络出版: 2020-05-16 \*通信作者: 王彬 commutech@163.com

Foundation Item: The National Natural Science Foundation of China(61572518)

于人类活动、海洋生物和自然因素的影响,使得接收信号存在大量的脉冲干扰。这种噪声不再服从高斯分布,通常用Alpha稳定分布来刻画<sup>[12,13]</sup>。Alpha稳定分布噪声的2阶及其以上各阶统计量是不存在的,这使得适用于高斯噪声环境下的传统方法在Alpha稳定分布噪声下性能退化甚至失效。

本文提出基于分数低阶循环谱的螺旋桨特征提 取方法,解决Alpha稳定分布噪声下目标螺旋桨特 征提取问题。针对舰船辐射噪声表现出的非平稳 性,本文从分数低阶循环平稳角度出发,从理论上 对分数低阶循环谱提取包络调制频率的可行性进行 论证。然后,基于理论分析结果给出了Alpha稳定 分布噪声下目标螺旋桨特征提取方法,在不增加过 多计算量的情况下可实现目标螺旋桨特征提取。理 论推导和实验结果均证明了所提方法在Alpha稳定 分布噪声下的有效性。

#### 2 信号模型

在浅海脉冲环境下,接收到的辐射噪声*r*(*t*)可表示为

$$r(t) = s(t) + n_{\text{env}}(t) \tag{1}$$

其中*s*(*t*)表示舰船辐射噪声, *n*<sub>env</sub>(*t*)为环境噪声, *s*(*t*)可表示为

$$s(t) = (1 + m(t))n_{cav}(t)$$
 (2)

 $n_{cav}(t)$ 为螺旋桨空化噪声,服从均值为0、方差为  $\sigma_{cav}^2$ 的高斯分布。m(t)为舰船辐射噪声的包络调制 信号,可将其建模为具有相同重复周期、相同形 状、幅度随机的高斯脉冲随机过程。螺旋桨叶片数 为B,每B个脉冲为1组,则2K + 1组高斯脉冲序列 可表示为<sup>[2]</sup>

$$m(t) = \sum_{k=-K}^{K} \left[ \sum_{i=0}^{B-1} \xi_n^{(k)} u\left(t - i\frac{T}{B} - kT\right) \right]$$
(3)

其中T为螺旋桨旋转周期,单个脉冲表达式为

$$u(t) = \frac{1}{\sqrt{2\pi}} e^{\frac{-t^2}{2\sigma^2}} \tag{4}$$

每个高斯脉冲的持续时间 $T_0 = 1/Bf_0$ ,  $f_0$ 为轴频。  $\xi_n^{(k)}$ 是每个脉冲的幅值,其概率密度函数可认为在  $(\xi_n/2, 3\xi_n/2)$ 内均匀分布, $\xi_n(n = 1, 2, \dots, B)$ 是每个 桨叶产生高斯脉冲幅度均值。

式(1)中的 $n_{\text{env}}(t)$ 表示与s(t)相互独立的环境噪声,服从Alpha稳定分布。对于Alpha稳定分布噪声而言,  $\alpha$ 是噪声特征指数。当 $\alpha < 2$ 时可用于刻画

脉冲噪声, α越小表示噪声的脉冲性越强, 当 α=2时表示高斯白噪声。因此,用Alpha稳定分布 噪声来表征浅海环境噪声更具普适性。由于Alpha稳定分布噪声方差的理论值是无穷大的,因此 通常用混合信噪比(Mixed Signal-to-Noise Ratio, MSNR)

$$MSNR = 10 \lg(\sigma_s^2 / \gamma) \tag{5}$$

来描述信号功率和噪声功率的关系, $\sigma_s^2$ 为信号平均 功率, $\gamma(\gamma \ge 0)$ 为噪声分散系数。

## 3 基于分数低阶循环谱的螺旋桨特征提取

DEMON谱是提取螺旋桨特征的重要工具,其 中线谱出现的频率与螺旋桨轴频、叶频和螺旋桨叶 片数等特征有关。DEMON谱获取流程为:首先利 用带通滤波器滤除低频线谱,然后送入解调器获得 信号的包络,而后对解调获得的包络波形做谱估计 即可获得DEMON谱,如图1所示<sup>[14]</sup>。

目前,常用的解调方法有平方解调和绝对值解 调,但这两种方法在Alpha稳定分布噪声环境中性 能下降。主要原因是服从Alpha稳定分布的随机变 量,当0 < α < 2有

$$\mathbf{E}\left[|X|^{p}\right] = \infty, p \ge \alpha \tag{6}$$

$$\mathbf{E}\left[\left|X\right|^{p}\right] < \infty, 0 \le p < \alpha \tag{7}$$

其中,E[表示期望。特别地,分数低阶Alpha稳定 分布随机变量不存在有限的2阶矩。显然,信号的 2阶统计量不收敛,所以在Alpha稳定分布噪声环 境下,基于平方/绝对值解调的DEMON谱分析性 能退化甚至失效。

#### 3.1 包络调制信号的分数低阶循环谱

对于特征指数为α的Alpha稳定分布噪声,只 有阶数小于α的分数低阶统计量是有限的。分数低 阶循环谱是其中的一类重要概念,在Alpha稳定分 布噪声下处理非平稳信号中发挥了重要作用<sup>[15,16]</sup>。

目标螺旋桨特征提取是通过分析辐射噪声信号 的包络调制频率实现,为了表示方便将辐射噪声模 型简化为单频包络调制信号的形式

$$x(t) = (1 + m\cos(2\pi f_0 t)) n(t)$$
(8)

其中m为调制度,满足0 < m < 1, f<sub>0</sub>为调制频率, n(t)为高斯白噪声。其分数低阶循环谱表达式如式(9) 所示(推导过程略)





$$S_{x^{b}}^{\varepsilon}(f) = \begin{cases} \left(1 + m^{2} \frac{b(b-1)}{4}\right) \delta\left(f\right) + \frac{b^{2}}{4} m^{2} \delta\left(f - f_{0}\right) + \frac{b^{2}(b-1)^{2}}{64} m^{2} \delta\left(f - 2f_{0}\right), & \varepsilon = 0\\ \left(1 + m^{2} \frac{b(b-1)}{4}\right) \frac{b}{2} e^{\mp j\theta} \delta\left(f - f_{0}/2\right) + \frac{b^{2}(b-1)}{16} m^{2} e^{\mp j\theta} \delta\left(f - 5f_{0}/2\right), & \varepsilon = \pm f_{0} \end{cases}$$

$$S_{x^{b}}^{\varepsilon}(f) = \begin{cases} \frac{b^{2}}{4} m^{2} e^{\mp j2\theta} \delta\left(f\right) + \left(1 + m^{2} \frac{b(b-1)}{4}\right) \frac{b(b-1)}{8} m e^{\mp j2\theta} \delta\left(f - f_{0}\right), & \varepsilon = \pm 2f_{0} \end{cases}$$

$$\frac{b^{2}(b-1)}{16} m^{2} e^{j\mp 3\theta} \delta\left(f - 3f_{0}/2\right), & \varepsilon = \pm 3f_{0} \end{cases}$$

$$\frac{b^{2}(b-1)^{2}}{64} m^{2} e^{\mp j4\theta} \delta\left(f\right), & \varepsilon = \pm 4f_{0} \end{cases}$$

$$(9)$$

式中f为频率、 $\varepsilon$ 为循环频率、b为分数低阶循环谱 的阶数。从式(9)中可以看出 $\varepsilon$  = 0的分数低阶循环 谱中会出现与包络调制频率有关的谱线。对于式(3) 所表示的高斯脉冲包络而言,其 $\varepsilon$  = 0的分数低阶 循环谱表达式为(推导过程略)

$$S_{m^{b}}^{\varepsilon}(f) = \frac{\left|g^{b}(f)\right|^{2}}{T} \left\{ \left(U^{b}_{0} - U^{b}_{5}\right) + \frac{2\pi}{T} \left(U^{b}_{5} + 2U^{b}_{1}\cos\frac{2\pi fT}{5} + 2U^{b}_{2}\cos\frac{4\pi fT}{5}\right) + 2U^{b}_{2}\cos\frac{4\pi fT}{5}\right\}$$
(10)

其中

$$U_{0}^{b} = \left(\xi_{0}^{b}\right)^{2} + \left(\xi_{1}^{b}\right)^{2} + \left(\xi_{2}^{b}\right)^{2} + \left(\xi_{3}^{b}\right)^{2} + \left(\xi_{4}^{b}\right)^{2} \\ U_{1}^{b} = \xi_{0}^{b}\xi_{1}^{b} + \xi_{1}^{b}\xi_{2}^{b} + \xi_{2}^{b}\xi_{3}^{b} + \xi_{3}^{b}\xi_{4}^{b} + \xi_{4}^{b}\xi_{0}^{b} \\ U_{2}^{b} = \xi_{0}^{b}\xi_{2}^{b} + \xi_{1}^{b}\xi_{3}^{b} + \xi_{2}^{b}\xi_{4}^{b} + \xi_{3}^{b}\xi_{0}^{b} + \xi_{4}^{b}\xi_{1}^{b} \\ U_{5}^{b} = \left(\xi_{0}^{b}\right)^{2} + \left(\xi_{1}^{b}\right)^{2} + \left(\xi_{2}^{b}\right)^{2} + \left(\xi_{3}^{b}\right)^{2} + \left(\xi_{4}^{b}\right)^{2} \right)^{2}$$
(11)

当螺旋桨为非均匀调制时,即每片桨叶的脉冲 幅值不完全相等的情况,ε=0的分数低阶循环谱 的第1根线谱对应螺旋桨轴频,能量最高线谱对应 螺旋桨叶频,两者频率倍数差为螺旋桨叶片数。如 果为均匀调制,即每片桨叶的脉冲幅值相等时,只 有叶频谱线,没有轴频谱线。

#### 3.2 目标螺旋桨特征估计方法

通过上一小节对信号分数低阶循环谱表达式的 推导,发现其频率轴和循环频率轴都会出现与包络 调制频率有关的线谱信息,可用于分析辐射噪声的 包络调制频率。但计算分数低阶循环谱的过程复 杂,计算量太大。ε=0的分数低阶循环谱也出现 了与调制频率有关的峰值。从计算简便角度出发, 本文提出如下螺旋桨特征估计方法,该方法流程如 图2所示,具体步骤如下:

步骤 1 对信号进行带通滤波,去除低频线谱 的影响,选择幅度调制较强的频段进行分析;

步骤 2 计算滤波后信号 $\varepsilon = 0$ 的分数低阶循环谱;

步骤 3 从获得的谱中提取目标螺旋桨特征, 出现的第1根线谱对应螺旋桨轴频,能量最高的线 谱对应螺旋桨叶频,两者的倍数差为螺旋桨叶片数。

#### 4 实验与性能分析

#### 4.1 仿真数据性能分析

以五叶非均匀调制螺旋桨为例进行仿真,设螺 旋桨轴频3.6 Hz,各桨片的脉冲幅值的均值分别为 1.0,0.5,0.7,0.4,0.6,包络调制后的仿真信号时域 波形如图3所示。图4到图6分别是在MSNR= 10 dB,  $\alpha = 2.0$ ,  $\alpha = 1.5$ 和 $\alpha = 1.2$ 情况下的分析结 果,图(a),图(b),图(c)依次为平方解调、绝对值 解调和本文方法。



图 2 螺旋桨特征提取方法流程

图 6  $\alpha = 1.2$ 时的谱分析结果



对不同方法性能进行衡量,不同方法在不同噪 声特征指数下的正确率如图7所示。

图7中本文方法曲线是设定阶数b = 0.2获得的结果,可以看出本文方法在 $1.1 \le \alpha \le 2.0$ 均可稳健估计螺旋桨的叶频。

仿真条件不变, 在α = 1.5情况下测试不同混合 信噪比下叶频估计性能。混合信噪比从-10~26 dB 以2 dB为间隔,每组参数下进行100次测试,正确 率结果如图8所示。脉冲噪声对特征提取的影响在 于其功率较大,会将有用线谱淹没。噪声特征指数 不变的情况下,随着混合信噪比的升高,噪声功率 相对减小,因此基于传统解调的叶频提取方法可在







图 8 混合信噪比对叶频估计性能影响





高混合信噪比条件下实现叶频估计。在 $\alpha = 1.5$ 情况 下,绝对值检波在混合信噪比高于10 dB时性能达 到稳定,平方检波则需要更高的混合信噪比条件才 能取得较好的性能。本文方法,通过分数低阶处理 抑制了脉冲噪声的功率,因此在混合信噪比高于 -2 dB时已经具有较好性能。

#### 4.2 AUV辐射噪声性能分析

在人工湖中进行实验多次实验,采用icListen HF水听器采集天和防务TH-B050R型AUV的辐射 噪声。AUV动力装置为一个三叶螺旋桨,螺旋桨 的转速可通过岸段控制台在300/400/500(r/min)中 选定。实验区域水深1.5 m,测试时水听器位于距 离岸边0.5 m、水深0.5 m处。控制AUV做匀速直 线运动从水听器附近通过,图9所示的辐射噪声信 号波形是在AUV与水听器的横正距离1.5 m, 螺旋 桨转速为400 r/min(6.67 r/s)情况下采集获得。

螺旋桨旋转引起的辐射噪声信号幅度调制是全 频带的,但由于环境噪声分布不均、不同频段调制 指数不同,在对包络中包含的螺旋桨特性进行提取 时,不同频段的结果会出现差异。采用本文方法对 不同频段进行分析获得的 $\varepsilon = 0$ 的分数低阶循环谱 如图10所示。

图10(b)中出现第1根谱线频率为6.256 Hz对应 目标轴频,与设定转速400 r/min(6.667 r/s)相差 0.411 Hz。从图10(b)可以看出有3根较为明显的线 谱, 第3根线谱频率为18.73 Hz对应目标叶频, 约 为轴频的3倍,可认为该目标是由三叶螺旋桨推进, 估计结果与目标螺旋桨叶片数相同。对比图10不同 频段的解调结果,可以看出对实际信号进行分析时, 解调频带的选择会对最后结果有较大影响,在某区 间不是很明显的线谱在其他频带可能较为明显。例 如,在图10(a)可以看到基频和倍频线谱,在图10(b) 可以看到较为明显的3根线谱,图10(c)16 kHz以上 的频段获得的则看不出包络调制现象。但是如何选 取到最优的频段并没有理论上的指导。



图 10 AUV辐射噪声不同频段循环谱分析结果

通过岸段控制台改变AUV螺旋桨转速,获得 不同工况下的AUV辐射噪声。采用本文方法对8~ 16 kHz频段进行分析获得的轴频估计结果如表1所 示。多次测试结果获得的轴频估计值与螺旋桨转速 设定值较为接近,与转速设定值的相对误差均在 6%以内。

表 1 AUV轴频估计结果

距离(m)	1	1	2	2	2.5
螺旋桨转速 设定值(r/min)	300	400	300	500	400
轴频估计值(Hz)	4.71	6.34	4.73	7.93	6.28
估计误差(Hz)	0.29	0.33	0.27	0.40	0.39

### 5 结束语

本文提出一种Alpha稳定分布噪声下目标螺旋 桨特征提取方法。首先,对分数低阶循环谱估计信 号包络调制频率的可行性进行理论分析。然后探究 了 $\varepsilon = 0$ 的分数低阶循环谱中出现的峰值与螺旋桨 特征的关系。此基础上,给出了一种计算简便的螺 旋桨特征估计方法。仿真结果表明:本文方法对噪 声特征指数1  $\leq \alpha \leq 2$ 的Alpha稳定分布噪声具有稳 健性,在混合信噪比高于-2 dB能够有效估计目标 轴频。采用本文方法对实测辐射噪声进行分析,螺 旋桨特征提取结果与AUV螺旋桨特征一致,验证 了本文方法有效性。

#### 参考文献

[1] 白敬贤,高天德,夏润鹏.基于DEMON谱信息提取算法的目标识别方法研究[J]. 声学技术,2017,36(1):88-92. doi: 10.16300/j.cnki.1000-3630.2017.01.016.

BAI Jingxian, GAO Tiande, and XIA Runpeng. Target recognition based on the information extraction algorithm of DEMON spectrum[J]. *Technical Acoustics*, 2017, 36(1): 88–92. doi: 10.16300/j.cnki.1000-3630.2017.01.016.

[2] 陶笃纯. 舰船噪声节奏的研究(I)——数学模型及功率谱密度
 [J]. 声学学报, 1983, 8(2): 65-76. doi: 10.15949/j.cnki.0371-0025.1983.02.001.

TAO Dunchun. A study on ship radiated noise rhythms (I) — mathematical model and power spectrum density[J]. *Acta Acustica*, 1983, 8(2): 65–76. doi: 10.15949/j.cnki.0371-0025.1983.02.001.

[3] 陶笃纯. 舰船噪声节奏的研究(II)——自相关函数及节奏信息的提取[J]. 声学学报, 1983, 8(5): 280-289. doi: 10.15949/j.cnki.0371-0025.1983.05.004.

TAO Duchun. A study on ship-radiated noise rhythms (II) — atuocorrelation function and extraction of rhythm information[J]. Acta Acustica, 1983, 8(5): 280–289. doi:

10.15949/j.cnki.0371-0025.1983.05.004.

- [4] LOURENS J G and DU PRCEZ J A. Passive sonar ML estimator for ship propeller speed[J]. *IEEE Journal of Oceanic Engineering*, 1998, 23(4): 448–453. doi: 10.1109/ 48.725238.
- [5] 童峰, 陆佶人, 方世良. 水声目标识别中一种轴频提取方法[J].
   声学学报, 2004, 29(5): 398-402. doi: 10.15949/j.cnki.0371-0025.2004.05.003.

TONG Feng, LU Jiren, and FANG Shiliang. A method to estimate the propeller shaft rate in underwater acoustic vessel classification[J]. *Acta Acustica*, 2004, 29(5): 398–402. doi: 10.15949/j.cnki.0371-0025.2004.05.003.

- [6] CLARK P, KIRSTEINS I, and ATLAS L. Multiband analysis for colored amplitude-modulated ship noise[C]. 2010 IEEE International Conference on Acoustics, Speech and Signal Processing, Dallas, USA, 2010: 3970–3973.
- [7] WISDOM S, ATLAS L, and PITTON J. Extending coherence time for analysis of modulated random processes[C]. 2014 IEEE International Conference on Acoustics, Speech and Signal Processing, Florence, Italy, 2014: 340-344.
- [8] LI Sichun and YANG Desen. DEMON feature extraction of acoustic vector signal based on 3/2-D spectrum[C]. The 2007 2nd IEEE Conference on Industrial Electronics and Applications, Harbin, China, 2007: 2239–2243.
- [9] 温旋旋. 基于高阶统计量的舰船辐射噪声包络特征提取[D].[硕 士论文],哈尔滨工程大学,2017.
  WEN Xuanxuan. Envelope signature extraction of shipradiated noise based on HOS[D].[Master dissertation], Harbin Engineering University, 2017.
- [10] 许劲峰,郑威. 基于EMD-1(1/2)维谱的舰船辐射噪声调制特征提取[J]. 舰船电子工程, 2018, 38(10): 197-203. doi: 10.3969/j.issn.1672-9730.2018.10.048.

XU Jinfeng and ZHENG Wei. Modulation feature extraction of ship radiated nose based on EMD 1(1/2)dimensional spectrum[J]. *Ship Electronic Engineering*, 2018, 38(10): 197–203. doi: 10.3969/j.issn.1672-9730.2018.10.048.

[11] 杨日杰,郑晓庆,韩建辉,等.基于序列匹配的螺旋桨轴频自动 提取方法[J].振动与冲击,2018,37(16):57-61.doi: 10.13465/ j.cnki.jvs.2018.16.009.

YANG Rijie, ZHENG Xiaoqing, HAN Jianhui, et al. An automatic extraction method of propeller shaft frequency based on sequence matching[J]. Journal of Vibration and Shock, 2018, 37(16): 57-61. doi: 10.13465/j.cnki.jvs. 2018.16.009.

[12] CHITRE M, POTTER J, and HENG O S. Underwater acoustic channel characterisation for medium-range shallow water communications[C]. OCEANS '04 MTS/IEEE TECHNO-OCEAN '04, Kobe, Japan, 2004: 40–45.

- [13] 张安清, 邱天爽, 章新华. α稳定分布的水声信号处理新方法[J]. 电子与信息学报, 2005, 27(8): 1201–1204.
  ZHANG Anqing, QIU Tianshuang, and ZHANG Xinhua. A new underwater acoustic signals processing approach to α-stable distribution[J]. Journal of Electronics & Information Technology, 2005, 27(8): 1201–1204.
- [14] 程玉胜,王易川,史广智,等. 基于现代信号处理技术的舰船噪
   声信号DEMON分析[J]. 声学技术, 2006, 25(1): 71–74. doi:
   10.3969/j.issn.1000-3630.2006.01.016.
   CHENG Yusheng, WANG Yichuan, SHI Guangzhi, et al.

DEMON analysis of underwater target radiation noise based on modern signal processing[J]. *Technical Acoustics*, 2006, 25(1): 71–74. doi: 10.3969/j.issn.1000-3630.2006.01.016.

[15] 张俊林,刘明骞.脉冲噪声衰落信道下MPSK信号的符号周期估计[J]. 西安电子科技大学学报:自然科学版,2018,45(5):38-42,49. doi: 10.3969/j.issn.1001-2400.2018.05.007. ZHANG Junlin and LIU Mingqian. Estimation of the symbol period of MPSK signals over fading channels with impulsive noise[J]. *Journal of Xidian University: Natural Science*, 2018, 45(5): 38–42, 49. doi: 10.3969/j.issn.1001-2400.2018.05.007.

[16] 张娟娟. α稳定分布噪声下数字调制信号的分数低阶循环谱分析[D]. [硕士论文], 西安理工大学, 2017.
ZHANG Juanjuan. Fractional Low-order cyclic spectrum analysis of digital modulation signals under alpha stable distribution noise[D]. [Master dissertation], Xi'an University of Technology, 2017.

王 彬: 女,1971年生,副教授,研究方向为信号分析与处理.侯越圣: 男,1995年生,硕士生,研究方向为信号分析与处理.

责任编辑:余 蓉