α 稳定噪声环境下多频微弱信号检测的参数 诱导随机共振现象^{*}

焦尚彬† 任超 黄伟超 梁炎明

(西安理工大学自动化与信息工程学院,西安 710048) (2013 年 5 月 27 日收到; 2013 年 7 月 28 日收到修改稿)

本文将 α 稳定噪声与双稳随机共振系统相结合, 研究了不同 α 稳定噪声环境下高低频 (均为多频) 微弱信号检测的参数诱导随机共振现象, 探究了 α 稳定噪声的特征指数 α (0 < $\alpha \leq 2$) 和对称参数 β ($-1 \leq \beta \leq 1$) 及随机共振 系统参数 a, b 对共振输出效应的作用规律. 研究结果表明, 在不同分布的 α 稳定噪声环境下, 通过调节系统参数 a和 b 均可诱导随机共振来实现多个高、低频微弱信号的检测, 且存在多个 a, b 参数区间均可诱导随机共振, 这些区 间不随 α 或 β 的变化而变化; 在高、低频微弱信号检测中, α 或 β 对随机共振输出效应的作用规律相同. 本研究结 果将有助于 α 稳定噪声环境下参数诱导随机共振现象中系统参数的合理选取, 进而可为实现基于随机共振的多频 微弱信号检测方法的工程应用奠定基础.

关键词:随机共振,α稳定噪声,多频微弱信号检测,平均信噪比增益 **PACS**: 05.45.-a, 05.40.-a, 05.40.Ca, 05.40.Fb **DOI**: 10.7498/aps.62.210501

1引言

在加性噪声环境中,随机共振是信号、噪声和 非线性系统三者之间产生的一种协同效应,通过调 节噪声的强度或系统参数都可以诱导随机共振^[1]. 这种噪声增强的反常机理,使得随机共振在物理 学、化学、生物学及信息论等诸多领域中得到了 广泛的关注和发展^[2-7].而在工业现场微弱信号的 检测中,通常噪声强度是未知的,而且也可能是随 机变化的,通过调节噪声强度诱导随机共振比较困 难,故参数诱导的随机共振现象受到了更多学者的 关注^[8-15].

综观已有的参数诱导随机共振研究成果, 其基本上都是假设在高斯噪声的条件下取得的. 由于高斯分布所描述的只是正常扩散, 即只能模拟在均值小范围内的起伏, 而不能模拟大幅度的涨落. 而在实际应用中遇到的很多随机信号都具有显著的脉冲特性和拖尾特性, 这时高斯分布就显得无能为力

了, 需要一种更加广义的高斯分布即 α 稳定分布来 描述这些信号. α 稳定分布是一种能够保持自然噪 声过程的产生机理和传播条件的极限分布,它能够 非常好地与实际数据相符合,高斯分布只是它的一 个特例 [16]. 用 α 稳定分布描述的 α 稳定噪声要比 高斯噪声更具有广泛的现实代表性.因此,近几年 来 α 稳定噪声环境下的随机共振现象得到了学者 们的广泛关注. Dybiec 等^[17] 研究了双稳系统中 α 稳定噪声分布参数 α . β 对信噪比及功率谱曲线的 影响. Srokowski^[18] 分析了乘性对称 Levy 噪声在双 稳系统中的影响,主要对平均首通时间等方面的内 容进行了研究.张文英等^[19]通过仿真实验的方法 实现了利用随机共振进行淹没在 Levy 噪声中单频 小参数信号的检测. 张广丽等^[20]研究了对称 α 稳 定噪声环境下的参数诱导随机共振现象,通过对单 频小参数信号的检测实验分析了不同特征指数 α $(\alpha \ge 1)$ 作用下系统参数 *a*, *b* 与信噪比之间的关系. 曾令藻等^[21,22]研究了在对称 Levy 噪声下通过噪 声诱导和参数诱导的非周期随机共振现象,并以随

^{*} 国家自然科学基金 (批准号: 61203114) 和教育部科学技术研究重点项目 (批准号: 212169) 资助的课题.

[†]通讯作者. E-mail: jsbzq@163.com

^{© 2013} 中国物理学会 Chinese Physical Society

机二进制信号的随机共振检测为例对非对称 Levy 噪声在参数诱导非周期随机共振中的影响进行了研究.

尽管一些学者已经在 α 稳定噪声环境下的随 机共振现象研究中取得了显著的成果,但这些成果 基本上都是在单频小参数信号的随机共振检测实 验的基础上取得的.而在实际中,比如进行机械故 障诊断时,故障特征信号频率可能不止一个,并且 一般都在几十赫兹、几百赫兹,甚至上千赫兹,这 远远超出了随机共振理论所要求的频率范围^[1].因 此,需要对多个低频微弱信号及高频微弱信号的检 测问题展开研究.针对上述情况,文献 [23,24] 分别 对高斯噪声环境下多频微弱信号检测的随机共振 现象进行了研究.然而到目前为止,α稳定噪声环 境下多频微弱信号检测的随机共振现象尚未见相 关报道.本文在对称和非对称 α 稳定噪声环境下, 先对多个低频微弱信号的参数诱导随机共振现象 进行研究,随后结合参数补偿的方法对多个高频微 弱信号的参数诱导随机共振现象进行研究,探究了 α 稳定噪声特征指数 α (0 < $\alpha \leq 2$)、对称参数 β (-1 $\leq \beta \leq 1$)及随机共振系统参数 a, b 对共振输出 效应的作用规律.

2 模型与方法

2.1 α 稳定分布的特征函数

α稳定分布的概念是 1925 年由利维 (Levy) 在 研究广义中心极限定理时提出来的^[16].除了高斯 分布、柯西分布和 Levy 分布等少数几种情况外, α 稳定分布概率密度函数和分布函数均没有显式表 达式,因此通常用特征函数来表示 α稳定分布.α 稳定分布的特征函数表达式^[25-27]如下:

$$\varphi(t) = \begin{cases} \exp\left[-\sigma|t|\left(1+i\beta\frac{2}{\pi}\operatorname{sign}(t)\log|t|\right)+i\mu t\right], & \alpha=1, \\ \exp\left[-\sigma^{\alpha}|t|^{\alpha}\left(1-i\beta\operatorname{sign}(t)\tan\left(\frac{\pi\alpha}{2}\right)\right)+i\mu t\right], & \alpha\neq1, \end{cases}$$
(1)

式中,特征指数 $\alpha \in (0,2]$, 决定了分布的脉冲特性 和拖尾特性; 对称参数 $\beta \in [-1,1]$, 用于确定分布的 对称性; 尺度参数 $\sigma \in [0, +\infty)$, 又称为分散系数, 是 关于样本相对于均值的分散程度的度量; 位置参数 $\mu \in (-\infty, +\infty)$, 表明了分布的中心. 通常记 α 稳定 分布为 $S_{\alpha}(\sigma, \beta, \mu)$, 并且其有三个特例: 1) 当 $\alpha = 2$ 时, 表示均值为 μ 、方差为 $2\sigma^2$ 的正态分布; 2) 当 $\alpha = 1, \beta = 0$ 时, 表示位置参数为 μ 、尺度参数为 σ 的柯西分布; 3) 当 $\alpha = 1/2$, $\beta = 1$ 时, 表示位置参数 为 μ 、 尺度参数为 σ 的 Levy 分布. 图 1 为不同分 布参数下 α 稳定分布的概率密度曲线.

从图 1(a) 中, 我们可以看出, α 越小, 稳定分布 的脉冲特性越强、拖尾特性越弱; 而 α 越大, 则脉 冲特性越弱、拖尾特性越强. 从图 1(b) 中, 我们可 以看出, 当 $\beta = 0$ 时, 稳定分布呈对称分布; 当 $\beta < 0$ 时, 分布偏右; 当 $\beta > 0$ 时, 分布偏左.



图 1 (a) α 稳定分布 $S_{\alpha}(1,0,0)$ 概率密度函数曲线, 其中 $\alpha \in \{0.5,1.0,1.5,2.0\}$; (b) α 稳定分布 $S_{1,2}(1,\beta,0)$ 概率密度函数曲线, 其中 $\beta \in \{-1,0,1\}$

2.2 α 稳定噪声的产生方法

假设 *V*, *W* 为两个独立的随机变量,其中 *V* 服从 ($-\pi/2, \pi/2$) 上的均匀分布, *W* 服从均值为 1 的 指数分布,可用 Janicki-Weron 方法 ^[17,25,28], 由 *V*, *W* 构造性地得到服从 α 稳定分布的随机变量 *X*. 当 $\alpha \neq 1$ 时,

$$X = N_{\alpha,\beta,\sigma} \frac{\sin(\alpha(V + M_{\alpha,\beta}))}{(\cos(V))^{1/\alpha}} \times \left[\frac{\cos(V - \alpha(V + M_{\alpha,\beta}))}{W}\right]^{(1-\alpha)\alpha} + \mu, \quad (2)$$

其中

$$M_{\alpha,\beta} = \frac{\arctan(\beta \tan(\pi \alpha/2))}{\alpha},\tag{3}$$

$$N_{\alpha,\beta,\sigma} = \sigma [\cos(\arctan(\beta \tan(\pi \alpha/2)))]^{-1/\alpha}.$$
 (4)

当 $\alpha = 1$ 时,

$$X = \frac{2\sigma}{\pi} \left[\left(\frac{\pi}{2} + \beta V \right) \tan(V) -\beta \ln\left(\frac{(\pi/2)W\cos(V)}{\pi/2 + \beta V} \right) \right] + \mu.$$
 (5)

2.3 双稳随机共振系统的朗之万方程及其数值解法

朗之万 (Langevin) 方程所描述的双稳态模型 是研究随机共振系统应用较多的模型之一^[1,29],由 布朗粒子运动的碰撞机理推导得到,表达式如下:

$$dx/dt = -U'(x) + s(t) + \eta_{\alpha}(t), \qquad (6)$$

式中, U(x) 为非线性双稳态势函数, $U(x) = (-a/2)x^2 + (b/4)x^4$, a, b 为系统参数, $\exists a > 0, b > 0$; $\eta_{\alpha}(t)$ 代表 α 稳定噪声; s(t) 为输入信号, 在本文中 为多频叠加信号, 如下式所示:

$$s(t) = \sum_{i=1}^{n} A_i \sin(2\pi f_i t), \quad i = 1, 2, \cdots, n,$$
(7)

式中, A_i 为第 i 路信号幅值, f_i 为第 i 路信号频率, n 表示输入信号的数量.

本文采用四阶龙格 - 库塔 (Runge-Kutta) 算法 对 (6) 式进行求解^[19,20]. 具体解法如下:

$$\begin{aligned} x(n+1) &= x(n) + \frac{1}{6}(k_1 + 2k_2 + 2k_3 + k_4) + h^{1/\alpha} \eta_{\alpha}(n) \\ k_1 &= h(ax(n) - bx^3(n) + s(n)), \\ k_2 &= h\left(a\left(x(n) + \frac{k_1}{2}\right) - b\left(x(n) + \frac{k_1}{2}\right)^3 + s(n)\right), \\ k_3 &= h\left(a\left(x(n) + \frac{k_2}{2}\right) - b\left(x(n) + \frac{k_2}{2}\right)^3 + s(n)\right), \end{aligned}$$

$$k_4 = h(a(x(n) + k_3) - b(x(n) + k_3)^3 + s(n)),$$
(8)

式中, *x*(*n*) 为系统输出第*n* 次采样值; *s*(*n*) 为输入信 号第*n* 次采样值; *η*_α(*n*) 为 α 稳定噪声第*n* 次采样 值; *h* 为采样步长, 其取值实际上为采样间隔.

由于特征指数 α 越小, α 稳定分布的脉冲性 就越强,这就导致粒子长时间跳跃过程中路径变化 很快以至无限大,因此,在数值模拟中需要对输出 信号 x(t)进行人为的截断 ^[22,30],来解决粒子跳跃 轨迹无限大的问题,文中所采取的截断措施为:当 |x(t)| > 3时, $令 x(t) = \text{sign}(x(t)) \times 3$.

2.4 信噪比增益及平均信噪比增益

信噪比增益是衡量随机共振系统对输入信号 增强和改善作用的重要指标,只有当信噪比增益大 于1时,才能说明随机共振系统对信号具有明显的 增强和改善作用^[1,31,32],并且信噪比增益越大检测 效果越好.假设输入信号为(7)式所示多频信号,第 *i*个信号的信噪比增益记为*G_i*,则其定义如下:

$$G_{i} = \frac{SP(\omega_{i})_{\text{out}}/NP(\omega_{i})_{\text{out}}}{SP(\omega_{i})_{in}/NP(\omega_{i})_{\text{in}}},$$
(9)

式中, *SP*(ω_i)_{in} 和 *SP*(ω_i)_{out} 分别表示随机共振前后 第 *i* 个信号的功率, *NP*(ω_i)_{in} 和 *NP*(ω_i)_{out} 分别表示 在第 *i* 个输入信号频率处系统的输入输出平均噪声 功率.

为了衡量随机共振系统对多个频率信号的整体检测效果,利用平均信噪比增益对随机共振系统输出效应进行衡量.平均信噪比增益记为*MG*,其定义如下:

$$MG = \frac{1}{n} \sum_{i=1}^{n} G_i, \qquad (10)$$

式中各参数定义同(9)式.

2.5 参数补偿随机共振

由于受绝热近似理论和线性响应理论假设条件的限制,使得随机共振只适合于频率远小于1Hz 信号的检测,应用范围受到限制.目前还没有有效 的方法来直接处理高频信号使其发生随机共振,而 实际应用中可以采用二次采样^[15,33-36]、调制^[37] 以及参数补偿^[24,38]等方法来间接处理高频信号. 与二次采样、调制等方法相比,参数补偿法在高频 信号检测时不受采样频率以及要求待检测信号频 率已知等因素的影响,只需知道待检测信号频率所 处的大致频段即可,从而提高了高频微弱信号检测 的灵活性,因此本文采用参数补偿的方法来实现高频微弱信号的随机共振检测.

参数补偿随机共振的原理:由 Langevin 方程所 描述的双稳态模型可知,此 Langevin 方程的解,亦 即双稳系统的输出,是通过对该方程右端求积分得 到,此积分环节会将输入信号的幅值缩减为原信号 的 1/(2πf),输入信号的频率越高,被缩减的程度就 越大,这样高频信号即使经过双稳系统的处理,输 出信号中也无法发现高频信号的存在.于是,可以 在 Langevin 方程中加入一个放大环节来抵消阻尼 项的影响^[24,38].加入放大环节后的 Langevin 方程 变为

$$dx/dt = K[ax - bx^3 + s(t) + \eta_{\alpha}(t)], \quad (11)$$

式中, *K* 为补偿参数, 理论上 *K* 的取值要与 2π*f* 相当, 但在仿真实验中, 为了取得相对较好的检 测效果, *K* 的取值一般要大于 2π*f*; 其余参数含义 不变.

3 α稳定噪声环境下的多频微弱信号 检测及参数诱导随机共振现象

根据随机共振理论的概念可知,只有当输入信 号、噪声及非线性系统三者达到一定的匹配关系 时,才能产生随机共振现象.这里所谓的"一定的匹 配关系",其实是通过非线性双稳态势函数的势垒 高度 ΔU ($\Delta U = a^2/4b$) 来体现的. 势垒高度越高, 就 要求输入信号和噪声具有较多的能量才能产生随 机共振;反之,要求的输入信号和噪声能量就越小. 由势垒高度定义式可知,势垒高度是由 a, b 两个系 统参数共同决定的,因此,本文将在 α 稳定噪声分 布参数 α, β 分别取不同值时, 研究在一定范围内 通过调节系统参数 a 或 b 来实现高低频 (均为多频) 微弱信号检测的随机共振现象,探究不同噪声分布 参数 α , β 和系统参数 a, b 对系统共振输出效应的 作用规律. 需要说明的是, 文中所给出的 MG 随系 统参数 a, b 的演变规律曲线均是取 20 次实验的平 均值绘制而成的.

3.1 低频 (多频) 微弱信号检测的参数诱导 随机共振现象

在研究低频 (多频) 微弱信号检测的参数诱导 随机共振现象时, 仿真试验中所选取的淹没在 α 稳

定噪声中的输入信号为

$$s(t) = A_1 \sin(2\pi f_1 t) + A_2 \sin(2\pi f_2 t) + A_3 \cos(2\pi f_3 t), \qquad (12)$$

其中信号幅值 $A_1 = A_2 = A_3 = 0.8$, 信号频率分别为 $f_1 = 0.01$ Hz, $f_2 = 0.03$ Hz, $f_3 = 0.05$ Hz. 另外, 取 α 稳定噪声分布参数 $\alpha = 1$, $\beta = 0$, $\sigma = 1$, $\mu = 0$; 系统 参数 a = 11.2, b = 0.126; 采样频率为 $f_s = 3.098$ Hz, 进行仿真实验, 实验结果如图 2 所示. 对于双稳态 系统而言, 系统参数 a > 0, b > 0, 且其阈值 (双稳态 临界值) 为 $A_c = \sqrt{4a^3/27b}$.

图 2(a) 为输入信号与 α 稳定噪声混合信号的 时域图,图 2(b)为图 2(a)的局部放大图.从图 2(a) 和 (b) 中可以看出, 输入信号完全被 α 稳定噪声所 淹没,无法从时域图中得到输入信号的时域信息. 对上述混合信号进行快速傅里叶变换 (FFT) 得到 其功率谱如图 2(c) 所示, 从该图中也无法得到输 入信号的频率信息. 将该混合信号作为输入信号送 入随机共振系统,然后调节系统参数,当系统参数 为 a = 11.2, b = 0.126 时,随机共振系统输出功率 谱如图 2(d) 所示, 从图中可以清晰地看出, 在频率 0.01 Hz, 0.03 Hz 及 0.05 Hz 处出现了三个明显的尖 峰,这三个尖峰所对应的频率恰恰就是混合信号中 三个输入信号的频率. 说明通过调节系统参数改变 了势垒高度使粒子有足够的能量越过势垒,在非线 性双稳态系统的两个势阱间周期性的跳跃,即达到 随机共振状态,实现了 α 稳定噪声环境下多个低频 微弱信号的随机共振检测.

为了明确多个低频微弱信号检测时 α 稳定噪 声分布参数 α, β, 系统参数 a, b 与随机共振系统 共振输出效应三者之间的关系, 展开如下仿真实 验研究.

3.1.1 不同特征指数 α 下的低频随机共振

令特征指数 α 分别为 0.5, 0.8, 1, 1.2 和 1.5, 其 余噪声分布参数分别为 $\beta = 0, \sigma = 1, \mu = 0,$ 待检测 信号和采样频率不变. 固定系统参数 b = 0.126, 仿 真实验得到 MG 随系统参数 a 的演变规律曲线如 图 3 所示. 为了更加清楚地观察坐标接近于零时曲 线的变化趋势, 对图 3 和下文中部分图的坐标原点 进行了调整. 固定系统参数 a = 11.2, 仿真实验得到 MG 随系统参数 b 的演变规律曲线如图 4 所示. 为 了便于观察曲线的变化趋势, 将图 4 和下文中图 6 均分为 (a) 和 (b) 两部分进行显示.



图 2 (a) 系统输入时域图; (b) 系统输入时域图的局部放大图; (c) 系统输入功率谱图; (d) 系统输出功率谱图 (多个低频信号)



图 3 不同 a 作用下 MG 随系统参数 a 的演变规律曲线 (低频)

从图 3 中可以看出, *MG* 随系统参数 *a* 的增大 是波动变化的, 出现了多个波峰. 通过分析发现, 当 $a \in (0, 0.81]$ 时, 此时 $A > A_c$, 粒子只靠输入信号的 作用不需借助噪声的能量就可以越过势垒, 在双稳 态系统的两个势阱间周期性的跳跃, 从而产生随机 共振现象. 当 *a* 从 0.81 开始减小时, 势垒高度在不 断的降低, 此时粒子就更容易发生跃迁, 因此, *MG* 随着 *a* 的减小呈上升趋势; 当 *a* 从 0.81 开始增大时, 势垒高度的增加使得 $A < A_c$, 输入信号的能量无法 使粒子产生跃迁, 而此时输入信号、噪声及非线性

系统三者还未达到一定的匹配关系,并未发生随机 共振现象. 随着 a 的继续增大, 当 a ∈ [10.28, 13.1] 时,此时尽管A < Ac,但输入信号、噪声及非线性 系统三者达到了较好的匹配, 粒子在输入信号及 噪声共同作用下越过了势垒,在两个势阱间周期 性的跳跃,实现了随机共振.并且,当a从10.28 增 加到 11.2 的过程中, 输入信号、噪声及非线性系 统三者逐渐达到了最佳的匹配关系,即当a = 11.2时, MG达到了最大值, 当 a 从 11.2 增加到 13.1 的 过程中,由于势垒高度还在不断的升高,输入信 号、噪声及非线性系统三者之间的最佳匹配关系 也逐渐被打破, 故 MG 在 a ∈ [10.28, 13.1] 上呈现 出先增大后减小的趋势. 另外研究还发现, 随着 a 的增大,在区间 [22.1, 24], [25.41, 26.84] 及 [28.58, 31.25] 上也产生了随机共振现象. 从图 4(a), (b) 中 也可以看出, MG 随系统参数 b 的增大也是波动变 化的,并且出现了多个波峰. 当 b ∈ [0.118, 0.142] 时,此时与 a ∈ [10.28, 13.1] 时的情形是相符合的, 随着 b 的增大,发现在区间 [1.185, 1.367]、[1.856, 2.005] 及 [2.356, 2.465] 上也产生了随机共振现象. 这就意味着,对于一个确定的系统参数 a(或 b),同 时存在多个共振效应较好的系统参数 b(或 a) 区

间与之对应. 另外还发现, 共振效应较好的系统 参数 a, b 区间不随特征指数 α 的变化而变化; 对 于同一个共振效应较好的系统参数 $a(ext{gd} b)$ 区间, 当 $\alpha > 1$ 时, 随着 α 的增大, 系统的随机共振输 出效应呈逐渐递减的趋势, 当 $\alpha < 1$ 时, 随着 α 的减小, 系统的随机共振输出效应呈逐渐递减的 趋势.

3.1.2 不同对称参数β下的低频随机共振

1500

1000

500

0

0.1

MG

(a)

令对称参数 β 分别为 -1, 0 和 1, 其余噪声分 布参数分别为 $\alpha = 1.2$, $\sigma = 1$, $\mu = 0$, 待检测信号和 采样频率不变. 固定系统参数 b = 0.126, 仿真实验

> = 1.5= 1.2

> > 1.0

0.8

0.5

0.4

得到 *MG* 随系统参数 *a* 的演变规律曲线如图 5 所示. 固定系统参数 *a* = 11.2, 仿真实验得到 *MG* 随系统参数 *b* 的演变规律曲线如图 6 所示.

从图 5 和图 6(a), (b) 中可以看出, 对于一个确 定的系统参数 a (或 b), 同时存在多个共振效应较 好的系统参数 b(或 a) 区间与之对应, 并且这些区间 不随对称参数 β 的变化而变化. 另外, 对于同一个 共振效应较好的系统参数 a(或 b) 区间, $\beta = 0$ 时的 MG 要高于 $\beta \neq 0$ 时的 MG, 即 α 稳定噪声呈对称 分布时系统的共振输出效应要好于非对称分布时 的情形.



图 4 (a), (b) 分别表示不同 α 作用下 MG 随系统参数 b 的演变规律曲线的前半部分和后半部分 (低频)



0.2

Ь

0.3

图 5 不同 β 作用下 MG 随系统参数 a 的演变规律曲线 (低频)

3.2 高频 (多频) 微弱信号检测的参数诱导 随机共振现象

在研究高频 (多频) 微弱信号检测的参数诱导随机共振现象时, 仿真试验所选取的输入信号如 (12) 式所示, 其中 $A_1 = A_2 = A_3 = 1$, $f_1 = 1000$ Hz, $f_2 = 2000$ Hz, $f_3 = 3000$ Hz. 另外, 取噪声分布参

数分别为 $\alpha = 1$, $\beta = 0$, $\sigma = 1$, $\mu = 0$, 补偿参数 K = 100000, 系统参数 a = 5.8, b = 0.126, 采样频率 $f_s = 204800$ Hz, 仿真实验, 结果如图 7 所示.

图 7(a) 和 (b) 分别为输入信号与 α 稳定噪声 混合信号的时域图和功率谱图, 从这两幅图中可以 看出, 输入信号完全被 α 稳定噪声所淹没, 无法得 到输入信号的时频域信息. 同样, 将该混合信号作 为输入信号送入随机共振系统, 然后调节系统参数, 当系统参数为 *a* = 5.8, *b* = 0.126 时, 随机共振系统 输出功率谱如图 7(c) 所示, 从图中可以清晰地看出, 在频率 1000 Hz, 2000 Hz 及 3000 Hz 处出现了三个 明显的尖峰, 这三个尖峰所对应的频率恰恰也是混 合信号中三个输入信号的频率. 此时, 参数诱导随 机共振的物理机理与多个低频微弱信号检测的机 理是一致的.

为了明确多个高频微弱信号检测时 α 稳定噪 声分布参数 α , β , 系统参数 a, b 与随机共振系统输 出效应三者之间的关系, 进一步按研究多个低频微 弱信号随机共振的方法对不同特征指数 α 和对称 参数 β 下的多个高频微弱信号随机共振展开研究,



图 7 (a) 系统输入时域图; (b) 系统输入功率谱图; (c) 系统输 出功率谱图 (多个高频信号)

由于在高低频微弱信号检测时系统产生随机 共振的物理机理是相同的,因此,在对图8、图9、

15

1.5

图 10 以及图 11 进行分析时发现, 在不同特征指数 α 和对称参数 β 分别作用下, 高低频 (均为多频) 微 弱信号检测时 MG 随系统参数 a 或 b 演变规律的 大体趋势是一致的.



图 10 不同 β 作用下 MG 随系统参数 a 的演变规律曲线 (b=0.126, α=1.2, 高频)



图 11 不同 β 作用下 MG 随系统参数 b 的演变规律曲线 (a = 5.8, α = 1.2, 高频)

4 结 论

由于 α 稳定分布既能模拟噪声信号比较平稳 时的情形(噪声信号符合高斯分布时的情形),又能 够较好的刻画噪声信号大幅度跳跃时的状态,因此, 用 α 稳定分布描述的噪声信号即 α 稳定噪声能够 非常好地与实际数据相符合.本文将α稳定噪声与 随机共振系统相结合,研究了α稳定噪声环境下 多频微弱信号检测的参数诱导随机共振现象, 探究 了 α 稳定噪声分布参数、随机共振系统参数与系 统共振输出效应的关系,揭示了α稳定噪声分布参 数、随机共振系统参数对共振输出效应的作用规 律.得到如下结论:1)通过调节系统参数 a 和 b 可 以实现 α 稳定噪声环境下多个低频微弱信号的随 机共振检测,结合参数补偿的方法,可以进一步实 现多个高频微弱信号的随机共振检测. 2) 对于一个 确定的系统参数 a(或 b),存在多个共振效应较好的 系统参数 b(或 a) 区间与之对应,并且这些区间不随 噪声分布参数 α 或 β 的变化而变化. 3) 对于同一 个共振效应较好的系统参数 a(或 b) 区间, 当特征 指数 $\alpha > 1$ 时,系统的共振输出效应随 α 的增大而 减弱; 当 $\alpha < 1$ 时, 系统的共振输出效应随 α 的减 小而减弱. 4) 对于同一个共振效应较好的系统参数 a(或 b)区间,对称参数 $\beta = 0$ 时的平均信噪比增益 *MG* 要高于 $\beta \neq 0$ 时的值, 即 α 稳定噪声呈对称分 布时系统的共振输出效应要好于非对称分布时的 情形. 5) 在高低频 (均为多频) 微弱信号检测中, α 或 β 对随机共振系统输出效应的作用规律是相同 的. 上述结论将有助于自适应调参随机共振系统中 参数的合理选取,为实现 α 稳定噪声环境下多频微 弱信号随机共振检测的实际工程应用奠定基础.

- HuNQ 2012 Stochastic Resonance Weak Characteristic Signal Detection Theory and Methods (Beijing: National Defense Industry Press) p60 (in Chinese) [胡茑庆 2012 随机共振微弱特征信号检测理论与 方法 (北京: 国防工业出版社) 第 60 页]
- [2] Basso M, Dahleh M, Mezic I, Salapaka M V 1999 Proceedings of the American Control Conference San Diego, California, June, 1999 p3774
- [3] McNamara B, Wiesenfield K, Roy R 1998 Phys. Rev. Lett. 60 2626
- [4] Wellens T, Buchleitner A 2001 Chem. Phys. 268 313
- [5] Wang L Y, Yin C S, Cai W S, Pan Z X 2001 Chem. J. Chin. U. 22 762 (in Chinese) [王利亚, 蔡文生, 印春生, 潘忠孝 2001 高等学校化学 学报 22 762]
- [6] Cardo P, Timothy Inglis J, Verschueren S, Collins J J, Merfeld D M, Rosenblum S, Buckley S, Moss F 1996 *Nature* 383 769
- [7] Ditzinger T, Stadler M, Struber D, Kelso J A S 2000 Phys. Rev. E 62

2566

- [8] Anishchenko V S, Safonova M A, Chua L O 1993 Journal of Circuit, System and Computer 3 553
- [9] Anishchenko V S, Safonova M A, Chua L O 1992 International Journal of Bifurcation and Chaos 2 397
- [10] Xu B H, Duan F B, Bao R H, Li J L 2002 Chaos, Solitons and fractals 13 633
- [11] Xu B H, Li J L, Duan F B, Zheng J Y 2003 Chaos, Solitons and fractals 16 93
- [12] Jiang S Q, Hou M J, Jia C H, He J R, Gu T X 2009 Chin. Phys. B 18 2667
- [13] Li J L, Xu B H 2006 Chin. Phys. 15 2867
- [14] Li J L 2009 Chin. Phys. B 18 5196
- [15] Leng Y G 2009 Acta Phys. Sin. 58 5196 (in Chinese) [冷永刚 2009

物理学报 58 5196]

- [16] Qiu T S, Zhang X X, Li X B, Sun Y M 2004 Statistical Signal Processing-Non-Gaussian Signal Processing and its Applications (Beijing: Publishing House of Electronics Industry) p140 (in Chinese) [邱 天爽, 张旭秀, 李小兵, 孙永梅 2004 统计信号处理 — 非高斯信号 处理及其应用 (北京: 电子工业出版社) 第 140 页]
- [17] Dybiec B, Gudowska-Nowak E 2006 Acta Phys. Pol. B 37 1479
- [18] Srokowski T 2012 The European Physical Journal B 85 1
- [19] Zhang W Y, Wang Z L, Zhang W D 2009 Control Engineering of China 16 638 (in Chinese) [张文英, 王自力, 张卫东 2009 控制工程 16 638]
- [20] Zhang G L, Lü X L, Kang Y M 2012 Acta Phys. Sin. 61 040501 (in Chinese) [张广丽, 吕希路, 康艳梅 2012 物理学报 61 040501]
- [21] Zeng L Z, Bao R H, Xu B H 2007 J. Phys. A: Math. Theor. 40 7175
- [22] Zeng L Z, Xu B H 2010 Journal of Physics A: Statistical Mechanics and its Applications 22 5128
- [23] Li J L, Xu B H 2006 Phys. A 361 11
- [24] Jiao S B, He T 2013 Computer Engineering and Applications (in Chinese) [焦尚彬, 何童 2013 计算机工程与应用]
- [25] Leccardi M 2005 ENOC'05(Fifth EUROMECH Nonlinear Dynamics Conference), Mini Symposium on Fractional Derivatives and Their Applications Eindhoven, The Netherland 2005
- [26] Nolan J P 1999 Mathematical and Computer Modelling 29 229
- [27] Tang Y, Zou W, Lu J Q, Kurths J 2012 Phys. Rev. E 85 1539

- [28] Liang Y J, Chen W 2013 Signal Processing 93 242
- [29] Mitaim S, Kosko B 1998 Process of The IEEE 86 2152
- [30] Weron R 1996 Statist. Prob. Lett. 28 165
- [31] Gong D C, Qin G R, Hu G, Wen X D 1992 Sci. China A 8 828(in Chinese) [龚德纯, 秦光戎, 胡岗, 温孝东 1992 中国科学 A 辑 8 828]
- [32] Wan P, Zhan Y J, Li X C, Wang Y H 2011 Acta Phys. Sin. 60 040502 (in Chinese) [万频, 詹宜巨, 李学聪, 王永华 2011 物理学报 60 040502]
- [33] Leng Y G, Wang T Y 2003 Acta Phys. Sin. 52 2432 (in Chinese) [冷 永刚, 王太勇 2003 物理学报 52 2432]
- [34] Leng Y G, Wang T Y, Guo Y, Wu Z Y 2007 Acta Phys. Sin. 56 30 (in Chinese) [冷永刚, 王太勇, 郭焱, 吴振勇 2007 物理学报 56 30]
- [35] Leng Y G, Wang T Y, Qin X D, Li R X, Guo Y 2004 Acta Phys. Sin.
 53 0717 (in Chinese) [冷永刚, 王太勇, 秦旭达, 李瑞欣, 郭焱 2004 物理学报 53 0717]
- [36] Yang D X, Hu Z, Yang Y M 2012 Acta Phys. Sin. 61 080501 (in Chinese) [杨定新, 胡政, 杨拥民 2012 物理学报 61 080501]
- [37] Lin M, Huang Y M 2006 Acta Phys. Sin. 55 3277 (in Chinese) [林敏, 黄咏梅 2006 物理学报 55 3277]
- [38] Lü Y, Wang C Y, Tian Y, Hou B 2010 China Academic Journal Electronic Publishing House 8 40 (in Chinese) [吕运, 王长悦, 田野, 侯彪 2010 机械与电子 8 40]

Parameter-induced stochastic resonance in multi-frequency weak signal detection with α stable noise*

Jiao Shang-Bin[†] Ren Chao Huang Wei-Chao Liang Yan-Ming

(Faculty of Automation and Information Engineering, Xi'an University of Technology, Xi'an 710048, China) (Received 27 May 2013; revised manuscript received 28 July 2013)

Abstract

In this paper we combine α stable noise with bistable stochastic resonance to investigate the parameter-induced stochastic resonance in the high-and low-frequency (both for multi-frequency) weak signal detection with different α stable noise, and explore the action laws between the stability index $\alpha(0 < \alpha \leq 2)$ and skewness parameter $\beta(-1 \leq \beta \leq 1)$ of α stable noise, and the resonance system parameters *a*, *b* on the resonant output effect. Results show that for different distribution of α stable noise, the high- and low-frequency weak signal detection can be realized by tuning the system parameters *a* and *b*. The intervals of *a* and *b* which can induce stochastic resonances are multiple, and do not change with α or β . Moreover, while detecting the high- and low-frequency weak signal, the action laws of the resonant output effect which are affected by α or β are the same. These results will contribute to realize a reasonable selection of parameter-induced stochastic resonance system parameters under α stable noise, and lay the foundation for a practical engineering application of multi-frequency weak signal detection based on the stochastic resonance.

Keywords: stochastic resonance, α stable noise, multi-frequency weak signal detection, mean of signal-to-noise ratio gain

PACS: 05.45.-a, 05.40.-a, 05.40.Ca, 05.40.Fb

DOI: 10.7498/aps.62.210501

^{*} Project supported by the National Natural Science Foundation of China (Grant No. 61203114), and the Key Project of Chinese Ministry of Education (Grant No. 212169).

[†] Corresponding author. E-mail: jsbzq@163.com