# 基于最小二乘估计的声矢量阵稳健波束形成

### 王燕,吴文峰,梁国龙

(哈尔滨工程大学 水声技术重点实验室,黑龙江 哈尔滨 150001)

摘要:针对存在导向矢量失配和快拍数不足时,声矢量阵标准 Capon 波束形成器性能急剧下降的问题,提出了一种基于最小二乘估计的声矢量阵稳健波束形成算法。鉴于声矢量阵声压通道和振速通道的导向矢量误差来源不同,分别为声矢量阵声压通道和振速通道设计了广义旁瓣对消器;利用最差性能最优化的思想,将声矢量阵标准 Capon 波束形成器转化为稳健最小二乘估计问题;利用二阶锥规划求解。仿真分析表明,该算法在抗导向矢量失配、快拍数不足、阵元姿态误差方面均有良好的性能。

关键词:信息处理技术;稳健自适应波束形成;声矢量阵;广义旁瓣对消器;最小二乘估计 中图分类号:TB566 文献标志码:A 文章编号:1000-1093(2014)03-0379-06 DOI:10.3969/j.issn.1000-1093.2014.03.013

# Robust Adaptive Beamforming of Acoustic Vector-sensor Array Based on Least Squares Estimation

WANG Yan, WU Wen-feng, LIANG Guo-long

(Science and Technology on Underwater Acoustic Laboratory, Harbin Engineering University, Harbin 150001, Heilongjiang, China)

Abstract: The performance of Capon beamformer of acoustic vector-sensor array degrades sharply in the presence of array steering vector mismatch. A robust beamforming algorithm based on least squares estimation is proposed to solve this problem. Several generalized sidelobe cancellers are designed for acoustic pressure channel and vibration velocity channel in consideration of the different error sources of their steering vectors. The Capon beamformer of acoustic vector-sensor array is converted to a robust least-squares estimation problem based on the principle of worst-case performance optimization. The second-order cone programing is adopted to obtain the optimal solution. The simulation results show the efficiency of the proposed algorithm in the cases of steering vector mismatch, snapshot deficiency and sensor attitude error.

Key words: information processing; robust adaptive beamforming; acoustic vector-sensor array; generalized sidelobe canceller; least squares estimation

0 引言

矢量传感器可以同点输出声场的声压和振速信

息,相比于标量阵,基于矢量传感器的阵列不仅在目标方位估计方面有独特的优势,而且能获得更高的 空间增益<sup>[1]</sup>。由于矢量传感器在构造和信号处理

作者简介:王燕(1973—),女,教授,博士生导师。E-mail:wangyan@hrbeu.edu.cn; 吴文峰(1987—),男,博士研究生。E-mail:wwf@hrbeu.edu.cn

收稿日期: 2013-05-07

基金项目:国家自然科学基金项目(51279043、61201411、51209059);海军装备预先研究项目(1011204030104);水声技术国家重点实验室 基金项目(9140C200203110C2003);黑龙江省普通高校青年学术骨干支持计划项目(1253G019)

第35卷

方式上的复杂性,矢量阵的自适应信号处理方法受导向矢量失配和快拍数不足的影响更为严重<sup>[2]</sup>。 如矢量阵标准 Capon 波束形成(SCBV)在理想情况 下是最优处理器,但在实际应用中,除了阵元幅相误 差、位置误差、阵元间的互耦等失配外,各阵元的姿 态误差同样会引起 SCBV 性能的下降<sup>[3]</sup>,甚至导致 期望信号自消现象。

对角加载技术是提升自适应波束形成算法稳健 性常用的方法<sup>[4-6]</sup>,该方法主要的缺点是最优对角 加载量难以确定。Zhang等将基于广义协方差矩阵 拟合(GLCV)方法应用于矢量阵<sup>[7]</sup>,该方法在快拍 数不足时具有较高的稳健性,但并未充分考虑导向 矢量误差的影响。文献[8]将稳健波束形成方法移 植到矢量阵上,并通过对声压通道和振速通道设定 不同的导向矢量不确定集,提出了矢量阵稳健波束 形成(RCBV),该算法的性能受导向矢量不确定集 估计精度的影响。文献[9]同样区别对待声压和振 速分量,通过对二者的权向量赋予不同范数约束,提 出了基于双重范数约束的矢量阵波束形成 (DNCV),该方法能灵活处理声压和振速的稳健性, 但在抗阵元姿态误差方面仍存在不足。

针对存在导向矢量失配和快拍数不足时,声矢 量阵标准 Capon 波束形成器性能下降问题,提出了 一种基于声矢量阵最小二乘(LSV)估计的稳健波束 形成算法。该算法通过若干个广义旁瓣对消器抵消 声压通道和各振速分量干扰,在抑制干扰的同时,还 能获得足够的稳健性。如无特殊说明,矩阵的范数 均指 F 范数。

#### 1 声矢量阵稳健波束形成

二维声矢量传感器能同时拾取声场中同一点的 振速  $\mathbf{x}_{vx}, \mathbf{x}_{vy}$ 和声压  $\mathbf{x}_{p}$ . 对 $\theta$ 方向入射的远场平面 波,单矢量传感器的时域输出为

$$\begin{cases} \boldsymbol{x}_{p}(n) = \boldsymbol{s}(n), \\ \boldsymbol{x}_{vx}(n) = \boldsymbol{s}(n)\cos(\theta), \\ \boldsymbol{x}_{vy}(n) = \boldsymbol{s}(n)\sin(\theta), \end{cases}$$
(1)

式中:*s*(*n*)为传感器接收的声压波形,*n*为快拍数序 号,为了分析方便假设波阻抗为1,这并不影响问题 的分析。考虑一个*M*元二维声矢量阵列,*K*(*K* < *M*) 组独立远场窄带平面波从 *θ*<sub>k</sub>(*k* = 1,…,*K*)方向入射 到基阵,则矢量阵输出模型可以表示为

$$\boldsymbol{x}(n) = \begin{bmatrix} \boldsymbol{x}_{p}(n) \\ \boldsymbol{x}_{vx}(n) \\ \boldsymbol{x}_{vy}(n) \end{bmatrix} = \sum_{k=1}^{K} \boldsymbol{a}(\theta_{k})\boldsymbol{s}_{k}(n) + \begin{bmatrix} \boldsymbol{n}_{p}(n) \\ \boldsymbol{n}_{vx}(n) \\ \boldsymbol{n}_{vy}(n) \end{bmatrix},$$

$$n=1,\cdots,N,$$
 (2)

式中: $s_k(n)$ 为第 k 组源信号,假设第一组为目标信 号; $a(\theta_k) = [a_p^T(\theta_k) a_v^T(\theta_k)]^T$ , $a_p(\theta_k)$ 为标量阵对 第 k 组信号的导向矢量, $a_v(\theta_k) = u(\theta_k) \otimes a_p(\theta_k)$ 为 振速分量导向矢量,其中  $u(\theta_k) = [\cos(\theta_k);$  $\sin(\theta_k)]$ ; $n_{vx}$ , $n_{vy}$ 和  $n_p$ 分别为振速和声压通道的噪 声; $x_{vx}$ , $x_{vy}$ 和  $x_p$ 分别为振速通道和声压通道的输 出;N为快拍数。SCBV<sup>[10]</sup>可以表示为

$$\min_{\boldsymbol{w}} \boldsymbol{w}^{\mathrm{H}} \, \overline{\boldsymbol{R}}_{s} \boldsymbol{w}, \, \mathrm{s.\,t.} \, \boldsymbol{w}^{\mathrm{H}} \, \overline{\boldsymbol{a}}_{s} = 1 \,, \quad (3)$$

式中:  $\overline{R}_{*}$  为估计数据协方差矩阵;  $\overline{a}_{*} = [\overline{a}_{p}^{T}(\theta_{1}) \ \overline{a}_{v}^{T}(\theta_{1})]^{T}$ 为预设的导向矢量。实际应用中,预设导向矢量和期望信号真实导向矢量总存在误差,导致 SCBV 性能下降。文献[9]将约束波束加权向量的范数可以提高波束形成器稳健性的思想应用于矢量阵,提出 DNCV,该算法可以描述为

$$\min \boldsymbol{w}_{d}^{H} \, \overline{\boldsymbol{R}}_{x} \, \boldsymbol{w}_{d},$$
s. t. 
$$\begin{cases}
\boldsymbol{w}_{d}^{H} \, \overline{\boldsymbol{a}}_{s} = 1, \\
\| \boldsymbol{w}_{p} \| \leq \xi_{1}, \| \boldsymbol{w}_{y} \| \leq \xi_{2},
\end{cases}$$
(4)

式中: $w_{d} = [w_{p}^{T}, w_{v}^{T}]^{T}, w_{p} 和 w_{v} 分别为声压通道和$  $振速通道的加权向量;<math>\xi_{1} \ \pi \xi_{2} \$ 为用户设定值,其值 越小,波束形成器稳健性越高,但阵增益会随之下 降,通过对两参数选取合适的值,可使 DNCV 波束 形成器在高增益和高稳健性之间折中。

## 2 基于 LSV 估计的稳健波束形成算法

#### 2.1 算法描述

广义旁瓣对消器将波束形成器的权向量分解为 静态权向量和自适应权向量两个部分<sup>[11]</sup>,其中自适 应权向量由阻塞矩阵和对应系数组成。利用该思想 可为矢量阵各通道设计广义旁瓣对消器,若将矢量 阵常规波束形成器的权值作为静态权值,则(3)式 中的权向量可以表示为

 $w = w_a - B\eta = \bar{a}_s/2M - B\eta$ , (5) 式中: $w_a = \bar{a}_s/2M$ 为静态权值;B为与之正交的阻塞

矩阵; $\eta$  为待求系数向量。首先分析声压通道阻塞 矩阵 Q,其需满足 $Q^{H}Q = I \ \pi Q^{H} \overline{a}_{p}(\theta_{1}) = 0$ ,因此 Q可由 $\overline{a}_{p}(\theta_{1})$ 的 QR 分解所得正交矩阵的后 M - 1 个 列向量组成。显然 Q 也可以作为各振速通道的阻 塞矩阵,因此声矢量阵的广义旁瓣对消结构如图 1 所示。

图 1 中,  $\eta_{p}$ 、 $\eta_{x}$ 、 $\eta_{y} \in C^{M-1}$ 分别为声压、x 轴和 y 轴对应阻塞矩阵的系数向量,在此结构下(5)式中 的阻 塞矩 阵为  $B = I_{3\times3} \otimes Q$ , 相应系数为  $\eta =$ 





Fig. 1 Generalized sidelobe cancellers of vector-sensor array

 $\begin{bmatrix} \boldsymbol{\eta}_{p}^{T} & \boldsymbol{\eta}_{x}^{T} & \boldsymbol{\eta}_{y}^{T} \end{bmatrix}^{T}$ . 将(5)式代人(3)式,并注意到  $\boldsymbol{w}^{H} \boldsymbol{\bar{a}}_{s} = 1$ 自然满足,则(3)式所述优化问题变为

$$\min_{\boldsymbol{\eta}} (\boldsymbol{B}\boldsymbol{\eta} - \overline{\boldsymbol{a}}_{s}/2M)^{\mathrm{H}} \boldsymbol{R}_{x} (\boldsymbol{B}\boldsymbol{\eta} - \overline{\boldsymbol{a}}_{s}/2M) = \\\min \| \overline{\boldsymbol{R}}_{x}^{1/2} \boldsymbol{B}\boldsymbol{\eta} - \overline{\boldsymbol{R}}_{x}^{1/2} \overline{\boldsymbol{a}}_{s}/2M \|^{2}, \qquad (6)$$

式中: $\overline{R}_{x}^{1/2}$  为 $\overline{R}_{x}$  的正定 Hermitian 平方根。若令 $A = \overline{R}_{x}^{1/2} B, b = \overline{R}_{x}^{1/2} \overline{a}_{s}/2M, 则(6)$ 式等价如下最小二乘估 计:

$$\min \| A\boldsymbol{\eta} - \boldsymbol{b} \|. \tag{7}$$

由于利用有限快拍估计的 $\overline{R}_{x}$ 和实际数据协方 差矩阵 $R_{x}$ 之间存在误差,导致 A 和 b 均存在误差  $\Delta A$  和  $\Delta b$ ,则有

$$\Delta \boldsymbol{A} = (\boldsymbol{R}_x^{1/2} - \overline{\boldsymbol{R}}_x^{1/2}) \boldsymbol{B}, \qquad (8)$$

$$\Delta \boldsymbol{b} = (\boldsymbol{R}_{x}^{1/2} - \overline{\boldsymbol{R}}_{x}^{1/2}) \overline{\boldsymbol{a}}_{s} / 2M.$$
(9)

LSV 估计对上述误差极为敏感,在考虑存在误差情况下,(7)式更为精确的表达式为

$$\min \parallel (\boldsymbol{A} + \Delta \boldsymbol{A})\boldsymbol{\eta} - (\boldsymbol{b} + \Delta \boldsymbol{b}) \parallel .$$
(10)

令 $\rho$ 表示最差情况下 || [ $\Delta A \quad \Delta b$ ] || 的取值, 即 || [ $\Delta A \quad \Delta b$ ] ||  $\leq \rho$ ,对每次批处理 $\rho$  为常数,关 于 $\rho$  的取值将在下小节介绍。由最差性能最优化的 思想,(7)式所述 LSV 估计转化为如下稳健 LSV 估 计:

$$f(\boldsymbol{A}, \boldsymbol{b}, \boldsymbol{\rho}) =$$

$$\min_{\boldsymbol{\eta}} \max_{\| [\Delta A \ \Delta b] \| \leqslant \rho} \| (\boldsymbol{A} + \Delta A) \boldsymbol{\eta} - (\boldsymbol{b} + \Delta b) \| =$$

$$\min_{\boldsymbol{\eta}} \max_{\| [\Delta A' \ \Delta b'] \| \leqslant 1} \boldsymbol{\rho} \| (\boldsymbol{A}' + \Delta A') \boldsymbol{\eta} - (\boldsymbol{b}' + \Delta b') \| ,$$
(11)

式中: $A' = A/\rho$ ; $b' = b/\rho$ ; $\Delta A' = \Delta A/\rho$ ; $\Delta b' = \Delta b/\rho$ . 由于 $\rho$ 为常数,并不影响(11)式最后一项的解,先 考虑最差情况下,即 || [ $\Delta A' \Delta b'$ ] || =1 时的如下问 题:

$$\max_{\| [\Delta A' \Delta b'] \| = 1} \| (A' + \Delta A') \boldsymbol{\eta} - (b' + \Delta b') \| = \| A' \boldsymbol{\eta} - b' \| + \sqrt{\| \boldsymbol{\eta} \|^2 + 1}.$$
(12)

(12)式成立的条件是两向量  $A'\eta - b'$ 和  $\Delta A'\eta - \Delta b'$ 同相,即

$$\left[\Delta A' \Delta b'\right] = \frac{e}{\sqrt{\parallel \boldsymbol{\eta} \parallel^2 + 1}} \left[\boldsymbol{\eta}^{\mathrm{H}} 1\right], \quad (13)$$

 $\sqrt{\|\boldsymbol{\eta}\|^2 + 1}$ . 该优化问题可以转化为如下二阶锥 规划问题求解:

 $\min \tau_1$ ,

s. t. 
$$\begin{cases} \|\boldsymbol{A}'\boldsymbol{\eta} - \boldsymbol{b}'\| \leq \tau_1 - \tau_2, \qquad (14) \\ \| [\boldsymbol{\eta}^{\mathsf{H}} \ 1]^{\mathsf{H}} \| \leq \tau_2. \end{cases}$$

(14)式可以通过高效内点法求解<sup>[12]</sup>,求解得 η后利用(5)式即可计算最终权值。

$$\boldsymbol{w} = \overline{\boldsymbol{a}}_{s}/2M - (\boldsymbol{I}_{3\times 3} \otimes \boldsymbol{Q})\boldsymbol{\eta}.$$
(15)

值得注意的是,上述推导过程是利用声矢量 阵常规波束形成权值作为 LSV 算法的静态权值 得出,但这并不妨碍其他一些算法权值作为本文 算法的静态权值,如线性约束最小方差波束形成 器<sup>[13]</sup>(LCMV),只是此时的阻塞矩阵变为和 LC-MV 算法约束子空间正交的正交子空间,除此之 外,其余推导过程一样适用,篇幅所限本文将不 再展开叙述。

#### 2.2 参数计算

假设实际数据协方差矩阵 $R_x$ 和估计数据协方 差矩阵 $\overline{R}_x$ 间存在误差矩阵 $\Delta$ ,且满足

$$\|\mathbf{\Delta}\| \leq \gamma, \tag{16}$$

式中:γ在每次批处理中为常数。在误差矩阵的范 数约束下,(3)式可以表示为

$$\min_{\mathbf{w}} \max_{\|\mathbf{A}\| \leq \infty} \mathbf{w}^{\mathrm{H}} (\overline{\mathbf{R}}_{x} + \mathbf{\Delta}) \mathbf{w}, \text{ s. t. } \mathbf{w}^{\mathrm{H}} \mathbf{a}_{\mathrm{s}} = 1.$$
(17)

为了计算最差情况下的数据协方差矩阵,先考 虑如下问题:

$$\max_{\|\boldsymbol{\Delta}\| \leq \gamma} \boldsymbol{w}^{\mathrm{H}}(\boldsymbol{\overline{R}}_{x} + \boldsymbol{\Delta}) \boldsymbol{w}.$$
(18)

利用 Lagrange 乘子法可得(18)式的解<sup>[14]</sup>

$$\boldsymbol{\Delta} = \boldsymbol{w} \ \boldsymbol{w}^{\mathrm{H}} / \parallel \boldsymbol{w} \parallel^{2}.$$
(19)

将(19)式和(18)式带入(17)式可得

$$\min \boldsymbol{w}^{\mathrm{H}}(\boldsymbol{\overline{R}}_{x} + \gamma \boldsymbol{I}) \boldsymbol{w}, \text{ s. t. } \boldsymbol{w}^{\mathrm{H}} \boldsymbol{a}_{\mathrm{s}} = 1. \quad (20)$$

由(20)式可以看出,在误差矩阵的范数约束下,最差情况下的数据协方差矩阵为 $\overline{R}_x + \gamma I$ ,利用(20)式替代 $R_x$ 并代入(8)式和(9)式,可得 $\rho$ 的取值:

 $\rho = \| \left( \left( \overline{\boldsymbol{R}}_{x} + \gamma \boldsymbol{I} \right)^{1/2} - \overline{\boldsymbol{R}}_{x}^{1/2} \right) \left[ \boldsymbol{B} \quad \boldsymbol{a}_{s}/2M \right] \|.$ (21)

由于 γ 值会随信号和干扰的功率变化而变 化<sup>[15-16]</sup>,为了消除这种不确定性,引入参数 γ<sub>0</sub>,使 其满足

$$\gamma = \frac{\operatorname{tr}(\boldsymbol{R}_x)\gamma_0}{3M},\tag{22}$$

式中:tr(·)表示取矩阵的迹; $\gamma_0$ 是本文算法唯一引 入的参数,用于评价数据协方差矩阵的估计误差,一 般选择在 0.5~1之间即可。为了提高小快拍时 $\overline{R}_x$ 的估计精度,可利用 GLCV 算法对其预处理。

#### 3 计算结果与比较

为验证 LSV 算法的稳健性及求解的正确性,设 计了如下仿真实验。考虑一个由5元声矢量传感器 组成的均匀线阵,阵元间距为半波长。定义阵列舷 侧方向为 $0^{\circ}$ ,理想情况下各阵元 $\gamma$ 轴和线阵重合。 3 组平面波分别从 10°、 - 30°和 35°方向入射到基 阵,其中10°方向的信号为期望信号,其他两组为干 扰,且干噪比分别为15 dB和20 dB,信号和干扰均 为互不相关的随机窄带过程。声压通道和矢量各轴 噪声均为0dB空间白噪声。将本文方法和现存 4 种方法(SCBV、GLCV、RCBV 和 DNCV)进行了比较分 析,其中本文算法中的参数 $\gamma_0 = 0.5$ ,DNCV的参数取文 献[8]的参考值 {; =0.08 和 {; =0.06,由于 RCBV 参数 取值和导向矢量不确定集有关,因此根据不同情况取 各通道导向矢量不确定集上限的期望值,所有实验结 果均是200次 Monte Carle 实验取平均值的结果,为了 比较分析图中也给出了最优情况下的性能。

#### 3.1 对随机导向矢量误差稳健性对比

随机导向矢量误差指由各阵元幅相误差和阵元 位置误差引起的导向矢量误差,假设真实导向矢量  $a_{a}$ 和预设导向矢量 $\overline{a}_{a}$ 存在随机误差,即 $a_{a} = \overline{a}_{a} + e$ , 其中e为服从均值为0、协方差矩阵为 $\sigma^2 I$ 的复高斯 随机变量<sup>[17]</sup>,快拍数取 100. 图 2 显示  $\sigma = 0.1$  时, 各算法输出信干噪比 SINR 随输入信噪比 SNR 变化 曲线。图3显示期望信号信噪比为10dB时,各算 法输出信干噪比随导向矢量误差的标准差  $\sigma$  变化 曲线,横轴用标准差对数  $20\lg\sigma$  表示。从图 2 可以 看出, RCBV 算法性能和 DNCV 算法性能相当, 在整 个考虑的输入信噪比范围内,本文算法的性能均高 于其他算法。从图3可以看出,在导向矢量误差标 准差小于-18 dB, RCBV 算法、DNCV 算法和本文算 法性能几乎没有变化。随导向矢量误差标准差继续 增加,各算法性能均出现一定下降,但本文算法的性 能均略高于其他算法。



图 3 各算法性能随导向矢量误差的标准差变化曲线 Fig. 3 Output SINR versus standard deviation of steering vector error

#### 3.2 对观测方向误差稳健性对比

考虑精确校准的阵列,即不存在 3.1 节中的随 机误差,由于波束扫描间隔的限制,波束预成方向和 期望信号实际入射方向不可避免存在误差,令该方 位误差为 Δθ. 图 4 显示 Δθ = 1°时,各算法输出信干 噪比随输入信噪比变化曲线,快拍数取 100. 图 5 显 示期望信号信噪比为 10 dB 时,各算法输出信干噪 比随观测方向误差变化曲线,快拍数取 100. 从图 4 可以看出在输入信噪比小于 15 dB 时,本文算法的 性能均高于其他算法,当输入信噪比继续升高时, RCBV 算法的性能逐渐和本文算法性能接近,输入 信噪比为 20 dB 时,二者性能相当。从图 5 可以看 出,SCBV 算法和 GLCV 算法对观测方向误差极为 敏感,在整个误差区间内,本文算法、RCBV 算法和 DNCV 算法表现都比较稳定。不存在观测方向误差 时,各算法性能较最优值低是由快拍数不足引起的。



图 4 各算法输出信干噪比随输入信噪比变化曲线 Fig. 4 Output SINR versus input SNR





#### 3.3 对快拍数不足稳健性对比

分别考察存在随机导向矢量误差和观测方向误 差时,各算法的性能随快拍数变化曲线,其中期望信 号输入信噪比均为 10 dB. 图 6 显示存在实验 1 所 述随机导向矢量误差且 σ = 0.1 时,各算法的性能 随快拍数变化曲线。图 7 显示存在 1°观测方向误 差时,各算法性能随快拍数变化曲线。从图 6 和 图 7可以看出,存在上述导向矢量失配时,相同快拍 数下 DNCV 和 SCBV 算法性能相当,而本文算法输 出信干噪比较二者约高 1 dB. 值得注意的是,GLCV 算法性能随快拍数的增加有下降的趋势,这是因为 随快拍数的增加,GLCV 算法生成的对角加载量减 少,而逐渐丧失了抵抗导向矢量失配的稳健性。

#### 3.4 对矢量传感器姿态误差稳健性对比

广义欧拉角是描述刚体旋转常用的方法<sup>[9]</sup>。 单声矢量传感器原始姿态如图 8 中 Oxyz 所示,其他 任意姿态都可由下述三次转动获得:1) 先绕 z 轴转  $\varphi$  角;2)然后绕体轴 y(在新位置)转 $\beta$  角;3)最后绕 体轴 x(在新位置)转  $\alpha$  角。新姿态下的矢量阵振速



- 图 6 存在随机导向矢量误差时各算法性能随快拍数 变化曲线
- Fig. 6 Output SINR versus the number of snapshots in the presence of array calibration error



图 7 存在观测方向误差时各算法性能随快拍 数变化曲线





图 8 矢量传感器姿态误差模型 Fig. 8 Attitude error model of vector-sensor array

通道导向矢量可由文献[9]中广义欧拉角表示。假 设导向矢量误差由姿态误差引起,其中α、β、φ 均服 从均值为0,标准差为δ的高斯分布,期望信号信噪 比为10dB,快拍数为100. 图9显示各算法的输出 信干噪比随姿态误差的标准差变化曲线。从图中可 以看出,本文算法和 DNCV 算法性能受姿态误差影 响较小,而在相同的姿态误差下,本文算法输出信干 噪比更高。



图 9 各算法性能随姿态误差标准差变化曲线 Fig. 9 Output SINR versus standard deviation of attitude errors

#### 4 结论

相比于标量阵,矢量阵自适应波束形成器更易 受导向矢量误差和快拍数不足的影响,针对上述问 题,提出了一种基于 LSV 估计的稳健波束形成算 法。首先分别对声矢量阵声压通道和两个振速通道 设计广义旁瓣对消器,利用常规波束形成器权值提 取信号和干扰成分,利用自适应权值提取用于抵消 的干扰成分,从而提高输出信干噪比。通过求解数 据协方差矩阵范数约束下的最小二乘估计问题,保 证算法的稳健性。仿真分析表明,该算法在抗随机 导向矢量误差、观察方向误差、快拍数不足和矢量传 感器姿态误差方面均有良好的性能。

#### 参考文献(References)

- Song A, Abdi A, Badiey M, et al. Experimental demonstration of underwater acoustic communication by vector sensors [J]. IEEE Journal of Oceanic Engineering, 2011, 36(3): 454-461.
- [2] Poulsen A J, Nadakuditi R R, Baggeroer A B. Robust adaptive vector sensor processing in the presence of mismatch and finite sample support [C] // Sensor Array and Multichannel Signal Processing Workshop, SAM 2008. Darmstadt: IEEE, 2008: 473 – 477.
- [3] 刘凯,梁国龙,张光普. 初探阵列误差对矢量阵波束形成系统的影响[J]. 系统仿真学报, 2012,24(4):848-853.
  LIU Kai, LIANG Guo-long, ZHANG Guang-pu. Exploratory analysis to influence of array errors on vector-sensor array beam-forming system[J]. Journal of System Simulation, 2012,24(4):848-853. (in Chinese)

- [4] 宋海岩, 朴胜春, 秦进平. 基于矢量最优化的稳健波束形成
  [J]. 兵工学报, 2012,33(10):1222-1229.
  SONG Hai-yan, PIAO Sheng-chun, QIN Jin-ping. Robust adaptive beamforming based on vector optimization [J]. Actc Armamentarii, 2012,33(10):1222-1229. (in Chinese)
- [5] Du L, Li J, Stoica P. Fully automatic computation of diagonal loading levels for robust adaptive beamforming[J]. IEEE Transactions on Aerospace and Electronic Systems, 2010, 46(1): 449-458.
- [6] Li J, Stoica P, Wang Z S. On robust capon beamforming and diagonal loading [J]. IEEE Transactions on Signal Processing, 2003,51(7):1702-1715.
- [7] Zhang Y W, Sun D J, Zhang D L. Robust adaptive acoustic vector sensor beamforming using automated diagonal loading[J]. Applied Acoustic, 2009, 70(8):1029-1033.
- [8] 刘凯. 声呐波束形成鲁棒性及算法研究[D]. 哈尔滨:哈尔滨 工程大学, 2011.

LIU Kai. Research on robustness and algorithm of sonar beamforming [D]. Harbin:Harbin Engineering University, 2011. (in Chinese)

- [9] 梁国龙,刘凯,温韶娟,等. 基于洛伦兹规划的声矢量阵宽容 自适应波束形成[J]. 声学技术,2011,30(1):98-101.
  LIANG Guo-long, LIU Kai, WEN Shao-juan, et al. Robust adaptive beamforming of acoustic vector sensor array based on Lorenz cone programming[J]. Technical Acoustic, 2011,30(1):98-101. (in Chinese)
- [10] Yu Z L, Hwa Er M. A robust minimum variance beamformer with new constraint on uncertainty of steering vector [J]. Signal Processing, 2006, 86(9): 2243 – 2254.
- [11] Selén Y, Abrahamsson R, Stoica P. Automatic robust adaptive beamforming via ridge regression [J]. Signal Processing, 2008, 88(1): 33-49.
- [12] Boyd S P, Lieven V. Convex optimization [M]. Cambridge: Cambridge University Press, 2004: 561-623.
- [13] Samuel DSomasundaram. Robust Capon beamforming with additional linear constraints [C] // 2011 IEEE Statistical Signal Processing Workshop. Nice: IEEE, 2011: 145 – 148.
- [14] Shahbazpanahi S, Gershman A B, Luo Zhi-quan, et al. Robust adaptive beamforming for general-rank signal models [J]. IEEE Transactions on Signal Processing, 2003,51(9):2257-2269.
- [15] Zeng X Y, Wang S G. Bark-wavelet analysis and Hilbert-Huang transform for underwater target recognition [J]. Defence Technology, 2013,9(2):115 - 120.
- [16] Lu Z H, Zhang Z H, Gu J N. Numerial calculation of seafloor synthetic seismograms caused by low frequency point sound source
   [J]. Defence Technology, 2013,9(2):98 - 104.
- [17] Jian L, Lin D, Stoica P. Fully automatic computation of diagonal loading levels for robust adaptive beamforming[J]. IEEE Transactions on Aerospace and Electronic System, 2010, 46(1): 449 - 458.