空间色噪声背景下双基地多输入多输出雷达低仰角估计方法

洪 升 万显荣* 柯亨玉 (武汉大学电子信息学院 武汉 430072)

摘 要:针对多径效应的影响,该文提出一种空间色噪声背景下双基地多输入多输出(MIMO)雷达低仰角估计方法。 首先对双基地 MIMO 雷达中低仰角目标的多径环境进行建模,同时考虑发射和接收端的镜面反射信号,并用空间 色噪声模拟漫反射。然后利用协方差矩阵求差方法消除未知色噪声的影响,在发射端和接收端进行空间平滑对多径 信号解相干,即进行空间差分平滑处理。最后利用酉变换旋转不变技术(ESPRIT)算法估计目标的发射角(DOD)和 接收角(DOA)。该文指出特殊情况下空间差分平滑协方差矩阵缺秩的问题,并提出一种修正的空间差分平滑方法。 该算法对阵元数要求不高,适用于未知噪声背景及低信噪比环境,并且解决 DOD 与 DOA 联合估计的角度兼并问 题。仿真实验表明了所提算法的有效性。

关键词: 双基地 MIMO 雷达;发射角;接收角;空间色噪声;低仰角估计

中图分类号: TN958 文献标识码: A 文章编号: 1009-5896(2015)01-0015-07 DOI: 10.11999/JEIT140290

Low-elevation Estimation for Bistatic MIMO Radar in Spatially Colored Noise

Hong Sheng Wan Xian-rong Ke Heng-yu

(School of Electronic Information, Wuhan University, Wuhan 430072, China)

Abstract: Concerned with the influence of multipath, this paper proposes a spatially differencing smoothing technique for the low-elevation estimation in the bistatic MIMO radar under the spatially colored noise. Firstly, the multipath environment for a low-elevation target in the bistatic MIMO radar is modeled, by considering the specular reflection of the transmitter and receiver. The diffuse reflection is assumed to be the spatially colored noise. Then, the covariance matrix differencing is used to eliminate the unknown noise component, and the transmitting array and receiving array are spatially smoothed to decorrelate the multipath signals, which does the spatially differencing smoothing operation. Finally, the Direction of Departures (DODs) and Direction of Arrivals (DOAs) are estimated by unitary Estimation of Signal Parameters using Rotational Invariance Techniques (ESPRIT) algorithm. This paper also points to the rank deficiency problem of the spatially differencing smoothed covariance matrix in a special case, and modifies the spatially differencing smoothing method correspondingly. The proposed methods require a small number of antenna elements, fit for general unknown noise fields and low SNR environment, and solve the angle-merging problem in joint DOD and DOA estimation. The simulation results demonstrate the effectiveness of the proposed method.

Key words: Bistatic MIMO radar; Direction of Departure (DOD); Direction of Arrival (DOA); Spatially colored noise; Low elevation estimation

1 引言

多输入多输出 MIMO 雷达是一种新体制雷达。 相对于传统的相控阵雷达体制, MIMO 雷达拥有更 多的自由度,可以克服衰落效应,改善空间分辨率, 增强参数识别能力和提高目标侦测性能。MIMO 雷

*通信作者:万显荣 xrwan@whu.edu.cn

达可分为分布式 MIMO 雷达和紧凑式 MIMO 雷达。 分布式 MIMO 雷达^[1]各阵元在地域上广泛分布;紧 凑式 MIMO 雷达^[2]各收发阵元布置紧凑。本文讨论 紧凑式双基地 MIMO 雷达中的低仰角估计问题。

低仰角跟踪一直是雷达面临的难题。由于低空 目标的直达波与地面的多径反射波在同一波束宽度 内叠加,低仰角目标检测和参数估计困难。近年来 常规相控阵雷达的低仰角估计问题得到了充分的研 究^[3-6],且很多双基地 MIMO 雷达的发射角 (Direction of Departure, DOD)和接受角(Direction

²⁰¹⁴⁻⁰³⁻⁰⁵ 收到, 2014-07-28 改回

国家自然科学基金(61331012, 61371197, U1333106, 61271400)和教 育部博士点基金(20120141110077)资助课题

of Arrival, DOA)联合估计算法也被提出^[7-11]。然 而,针对收发多径环境下 MIMO 雷达特别是双基地 MIMO 雷达低仰角估计问题的讨论相对较少。文献 [12]提出一种基于波束空间的角度估计算法。文献 [13]通过构造一个前后向矩阵束,完成了单基地 MIMO 雷达低仰角的快速估计。

本文建立了双基地 MIMO 雷达中低空目标的 多径模型。考虑发射端和接收端的镜面反射,电磁 波从发射天线到接收天线共有 4 条相干路径。同时 考虑地面垂直向的漫反射杂波,将噪声建模为空间 相关的平稳高斯噪声。针对高斯空间色噪声环境, 文献[14]在发射端对三阵元的匹配滤波器输出进行 互相关以消除高斯空间色噪声的影响。文献[15]提出 了基于四阶累积量的 MUSIC-ESPRIT 算法。为了 完成目标的低仰角估计,需要对相干多径解相干。 文献[16]提出一种双基地 MIMO 雷达色噪声背景下 的相干源角度估计方法,该方法借鉴了文献[14]中去 色噪声的思想,利用发射分集平滑的方法进行解相 干,采用 DOA 矩阵法进行角度估计。然而该方法 在具有相同 DOD 或相同 DOA 角度时是失效的,即 出现了类似 DOA 矩阵法中的角度兼并问题^[17]。本 文算法借鉴文献[18]中的协方差矩阵求差方法去除 背景色噪声的影响;同时为解决角度兼并的问题, 在发射端和接收端进行空间平滑。仿真证明本文方 法在所建的多径模型下可以成功地估计低空目标的 仰角。

本文符号说明: J_m 代表 $m \times m$ 维的交换矩阵 (反对角线为 1, 其他元素为 0), $I_{n\times n}$ 或 I_n 表示 $n \times n$ 维的单位矩阵, $\mathbf{0}_{m\times n}$ 代表 $m \times n$ 维的零矩阵。 \otimes 表 示 Kronecker 乘积。

2 信号模型

考虑一个窄带双基地 MIMO 雷达系统,发射阵 列为垂直维的 M 元均匀线阵,接收阵列为垂直维的 N 元均匀线阵。远场低空有一点目标,电磁波的多 径传播模型如图 1 所示。由于地面的反射,在发射 端有发射直射和发射反射两条路径到达目标。发射 端反射系数为 ρ_t ,发射直射角为 θ_d ,发射反射角为 θ_i 。在接收端,同样存在接收直射和接收反射两条 路径到达接收阵列。接收端反射系数为 ρ_r ,接收直 射角为 ϕ_d ,接收反射角为 ϕ_i 。接收的信号矢量为

$$\boldsymbol{x}(t) = \beta_{\rm c}(t) \left[\boldsymbol{a}_{\rm r}^{N}(\phi_{\rm d}) \ \boldsymbol{a}_{\rm r}^{N}(\phi_{\rm i}) \right] \left[1 \ \rho_{\rm r} \right]^{\rm T} \left[1 \ \rho_{\rm t} \right]$$

$$\cdot \left[\boldsymbol{a}_{t}^{M}(\boldsymbol{\theta}_{d}) \; \boldsymbol{a}_{t}^{M}(\boldsymbol{\theta}_{i}) \right]^{r} \boldsymbol{s}(t) + \boldsymbol{w}_{x}(t) \tag{1}$$

其中 $a_t^M(\theta) = [1 e^{j\pi \sin\theta} \cdots e^{j(M-1)\pi \sin\theta}]^T$, $a_r^N(\phi) = [1 e^{j\pi \sin\phi} \cdots e^{j(N-1)\pi \sin\phi}]^T$ 。式中 $w_x(t)$ 主要包含地面的漫反射, $\beta_c(t)$ 为目标回波,满足 Swerling II 模型, s(t)为发射的正交波形。进行匹配滤波后可得 $N \times M$ 维数据矩阵



图 1 双基地 MIMO 雷达多径反射模型

$$\begin{aligned} \boldsymbol{Y}(l) &= \beta_{\rm c}(l) \big[\boldsymbol{a}_{\rm r}^{N}(\phi_{\rm d}) \ \boldsymbol{a}_{\rm r}^{N}(\phi_{\rm i}) \big] \big[1 \ \rho_{\rm r} \big]^{\rm T} \\ &\cdot \big[1 \ \rho_{\rm t} \big] \big[\boldsymbol{a}_{\rm t}^{M}(\theta_{\rm d}) \ \boldsymbol{a}_{\rm t}^{M}(\theta_{\rm i}) \big]^{\rm T} + \boldsymbol{W}_{\rm y}(l) \end{aligned}$$
(2)

对Y(l)进行行向量化,利用 Kronecker 乘积的性质, 有

$$\boldsymbol{y}(l) = \operatorname{vec}\left(\boldsymbol{Y}^{\mathrm{T}}(l)\right) = \beta_{\mathrm{c}}(l)\boldsymbol{A}_{\mathrm{t}}^{\mathrm{r}}\left(\left[1 \ \rho_{\mathrm{t}} \ \rho_{\mathrm{r}} \ \rho_{\mathrm{r}} \rho_{\mathrm{t}}\right]^{\mathrm{T}}\right) + \boldsymbol{w}_{\mathrm{y}}(l) \quad (3)$$

$$\boldsymbol{R}_{y} = \frac{1}{L} \sum_{l=1}^{L} \boldsymbol{y}(l) \boldsymbol{y}^{H}(l) = \boldsymbol{A}_{t}^{r} \boldsymbol{R}_{s_{0}} \boldsymbol{A}_{t}^{rH} + \boldsymbol{Q}_{y}$$
(4)

其中 $\mathbf{R}_{s_0} = \delta_{\beta_c}^2 \mathbf{b} \mathbf{b}^{\mathrm{H}}$, $\mathbf{b} = [1 \rho_{\mathrm{t}} \rho_{\mathrm{r}} \rho_{\mathrm{r}} \rho_{\mathrm{r}}]^{\mathrm{T}}$, $\delta_{\beta_c}^2$ 为目标 回波功率; \mathbf{Q}_{y} 为对 $\mathbf{w}_{\mathrm{y}}(l)$ 的噪声协方差矩阵的估计。 由于地面的反射, 垂直维不同阵元的噪声分量可能 相关^[10]。因此将 $\mathbf{w}_{\mathrm{x}}(t)$ 建模为一空间相关的零均值高 斯平稳随机过程, 其协方差矩阵 \mathbf{Q}_{x} 为埃尔米特-托 普利兹(Hermitian-Toeplitz)矩阵。根据文献[14]的推 导, 只要发射波形是正交的, 便有不同波形对应的 匹配滤波器输出的噪声是相互独立的, 且每个发射 波形 对 应 的 噪 声 协 方 差 矩 阵 都 为 \mathbf{Q}_{x} 。 定义 $C_{\mathrm{p}} = [\mathbf{p}(1) \mathbf{p}(1+M) \cdots \mathbf{p}(1+(N-1)M) \cdots \mathbf{p}(M) \mathbf{p}(M$ $+M) \cdots \mathbf{p}(M+(N-1)M)]^{\mathrm{T}}$, $\mathbf{p}(i)$ 为 $MN \times 1$ 维向量, 仅有第 i 行元素为 1, 其他元素为 0。 \mathbf{Q}_{y} 可写为 $\mathbf{Q}_{\mathrm{y}} = C_{\mathrm{p}}$ blkdiag{ \mathbf{Q}_{x} } $_{M \times M} C_{\mathrm{p}}^{\mathrm{H}}$, blkdiag{}素示块对角 矩阵。利用 \mathbf{Q}_{y} 与 \mathbf{Q}_{x} 的关系式容易推导 \mathbf{Q}_{y} 也为埃尔 米特-托普利兹矩阵,即满足

$$\boldsymbol{J}_{MN}\boldsymbol{Q}_{y}^{*}\boldsymbol{J}_{MN}=\boldsymbol{Q}_{y} \tag{5}$$

3 MIMO 雷达中空间色噪声下相干源角度 估计

3.1 MIMO 雷达中的分集平滑

双基地 MIMO 雷达中低仰角目标的角度估计 类似于色噪声下相干信号的 2 维角度估计。2 维角 度估计的 ESPRIT 算法、矩阵束算法以及 DOA 矩 阵法在角度兼并的情况下容易失效^[17]。在本文的建 模下,等效的 4 个相干目标存在严重的角度兼并(即 存在相同的 DOD 和相同的 DOA)。此时 MIMO 雷

17

达中常用的发射分集平滑和接收分集平滑解相干能 力失效,文献[16]的方法失效。此处以发射分集平滑 为例进行简单说明。

第 m 个发射波形对应匹配输出为
$$y_{\mathrm{r}}^{m}(l) = \beta_{\mathrm{c}}(l)$$

· $A_{\mathrm{r}}A_{\mathrm{t}}^{(m-1)}b + w_{\mathrm{yr}}^{m}(l)$, $A_{\mathrm{r}} = [a_{\mathrm{r}}^{N}(\phi_{\mathrm{d}})a_{\mathrm{r}}^{N}(\phi_{\mathrm{d}})a_{\mathrm{r}}^{N}(\phi_{\mathrm{i}})a_{\mathrm{r}}^{N}(\phi_{\mathrm{i}})]$,
 $A_{\mathrm{t}} = \mathrm{diag}\{e^{j\pi\sin\theta_{\mathrm{d}}} e^{j\pi\sin\theta_{\mathrm{d}}} e^{j\pi\sin\theta_{\mathrm{d}}} e^{j\pi\sin\theta_{\mathrm{d}}}\}$,则有

$$\overline{\boldsymbol{R}}_{\mathrm{yr}} \triangleq \frac{1}{M} \sum_{m=1}^{M} \left| \frac{1}{L} \sum_{l=1}^{L} \boldsymbol{y}_{\mathrm{r}}^{m}(l) \boldsymbol{y}_{\mathrm{r}}^{m\mathrm{H}}(l) \right| \triangleq \boldsymbol{A}_{\mathrm{r}} \overline{\boldsymbol{R}}_{\mathrm{s}_{0}} \boldsymbol{A}_{\mathrm{r}}^{\mathrm{H}} + \overline{\boldsymbol{Q}}_{\mathrm{yr}} \quad (6)$$

 $[a_t^M(\theta_d) a_t^M(\theta_i) a_t^M(\theta_d) a_t^M(\theta_i)]$ 。 D_0^T 是行缺秩的, A_r 是列缺秩的,等效相干目标的解相干和角度估计无法完成。此时,可分别对发射阵列和接收阵列进行平滑,完成角度兼并下的相干角度估计。为此提出了空间差分平滑方法。

3.2 MIMO 雷达中的空间差分平滑

由于信号的相干性,式(4)中 $A_t^r R_{s_0} A_t^{rH}$ 是埃尔米特(Hermitian)非托普利兹(Toeplitz)矩阵。利用式(5)构造差分协方差矩阵为

$$\Delta \boldsymbol{R} = \boldsymbol{R}_{y} - \boldsymbol{J}_{MN} (\boldsymbol{R}_{y})^{*} \boldsymbol{J}_{MN}$$

= $\boldsymbol{A}_{t}^{r} \boldsymbol{R}_{s_{0}} \boldsymbol{A}_{t}^{rH} - \boldsymbol{A}_{t}^{r} \boldsymbol{A}_{t}^{r} \boldsymbol{R}_{s_{0}}^{*} \boldsymbol{A}_{t}^{rH} \boldsymbol{A}_{t}^{rH}$
$$\triangleq \Delta \boldsymbol{R}_{1} - \Delta \boldsymbol{R}_{2}$$
(7)

其中, $J_{MN}A_t^{r^*} = A_t^r \Lambda_t^r$, $\Lambda_t^r = \Lambda_t^{-(M-1)}\lambda_r^{-(N-1)}$, $\Lambda_r = \text{diag}\{e^{j\pi\sin\phi_d} e^{j\pi\sin\phi_d} e^{j\pi\sin\phi_d} e^{j\pi\sin\phi_d}\} \circ \Delta R$ 中只 存在信号信息,而色噪声被减去了。对发射阵列进 行空间平滑得到 p_t 个阵元数为 $m_0 = M - p_t + 1$ 的 子阵; 对接收阵列进行空间平滑得到 p_r 个阵元数为 $n_0 = N - p_r + 1$ 的子阵。定义前向平滑矩阵为 $Z_{m,n} = [\mathbf{0}_{n_0 \times (n-1)} | I_{n_0 \times n_0} | \mathbf{0}_{n_0 \times (p_r - n)}] \otimes [\mathbf{0}_{m_0 \times (m-1)} | I_{m_0 \times m_0}$ $| \mathbf{0}_{m_0 \times (p_t - m)}]$ 。则 ΔR 的第(m, n) 个前向平滑子阵的数 据协方差矩阵可写为 $\Delta R_{m,n}^f = Z_{m,n}\Delta R Z_{m,n}^H =$ $Z_{m,n}\Delta R_1 Z_{m,n}^H - Z_{m,n}\Delta R_2 Z_{m,n}^H \triangleq \Delta R_{m,n}^{1f} - \Delta R_{m,n}^{2f}$ 。则 差分前向平滑的协方差矩阵为

$$\Delta \boldsymbol{R}^{\mathrm{f}} = \frac{1}{p_{\mathrm{t}} p_{\mathrm{r}}} \sum_{m=1}^{p_{\mathrm{t}}} \sum_{n=1}^{p_{\mathrm{r}}} \Delta \boldsymbol{R}_{m,n}^{\mathrm{f}} = \frac{1}{p_{\mathrm{t}} p_{\mathrm{r}}} \sum_{m=1}^{p_{\mathrm{t}}} \sum_{n=1}^{p_{\mathrm{t}}} \Delta \boldsymbol{R}_{m,n}^{\mathrm{lf}} - \frac{1}{p_{\mathrm{t}} p_{\mathrm{r}}} \sum_{m=1}^{p_{\mathrm{t}}} \sum_{n=1}^{p_{\mathrm{r}}} \Delta \boldsymbol{R}_{m,n}^{\mathrm{2f}} \triangleq \Delta \boldsymbol{R}^{\mathrm{lf}} - \Delta \boldsymbol{R}^{\mathrm{2f}}$$
(8)

$$\begin{split} \boldsymbol{C} &= \operatorname{diag}\{\boldsymbol{b}\} \boldsymbol{C}_{0}^{\mathrm{T}} \quad, \quad \boldsymbol{C}_{0} = [\boldsymbol{a}_{\mathrm{r}}^{p_{\mathrm{r}}}(\phi_{\mathrm{d}}) \otimes \boldsymbol{a}_{\mathrm{t}}^{p_{\mathrm{t}}}(\theta_{\mathrm{d}}), \ \boldsymbol{a}_{\mathrm{r}}^{p_{\mathrm{r}}}(\phi_{\mathrm{d}}) \\ \otimes \boldsymbol{a}_{\mathrm{t}}^{p_{\mathrm{t}}}(\theta_{\mathrm{i}}), \boldsymbol{a}_{\mathrm{r}}^{p_{\mathrm{r}}}(\phi_{\mathrm{i}}) \otimes \boldsymbol{a}_{\mathrm{t}}^{p_{\mathrm{t}}}(\theta_{\mathrm{d}}), \boldsymbol{a}_{\mathrm{r}}^{p_{\mathrm{r}}}(\phi_{\mathrm{i}}) \otimes \boldsymbol{a}_{\mathrm{t}}^{p_{\mathrm{t}}}(\theta_{\mathrm{i}})] \quad \text{o} \quad \text{fr} \ \chi \ \text{fr} \\ [20] \ \mathfrak{M} \ , \quad \ \mathfrak{M} \ p_{\mathrm{t}} \geq P \ , \quad p_{\mathrm{r}} \geq P \ \text{fr} \ , \quad \boldsymbol{C} \ \ \tau \ \text{if} \ \ \mathfrak{K} \ ; \quad \ \mathfrak{M} \end{split}$$

 $m_0 \ge P + 1, n_0 \ge P + 1$ 时, $A_{t_0}^{t_0}$ 列满秩, 从而 $\Delta \mathbf{R}^{lf}$ 满秩。

类似地, 有

$$\Delta \boldsymbol{R}^{2f} = \frac{1}{p_t p_r} \sum_{m=1}^{p_t} \sum_{n=1}^{p_r} \Delta \boldsymbol{R}_{m,n}^{2f}$$

$$= \frac{\delta_{\beta_c}^2}{p_t p_r} \boldsymbol{A}_{t_0}^{r_0} \boldsymbol{F} \boldsymbol{F}^{H} \boldsymbol{A}_{t_0}^{r_0 H} \triangleq \boldsymbol{A}_{t_0}^{r_0} \boldsymbol{R}_s^{2f} \boldsymbol{A}_{t_0}^{r_0 H} \qquad (10)$$

 $\mathbf{F} = \mathbf{A}_{t}^{r} \operatorname{diag}\{\mathbf{b}^{*}\} \mathbf{C}_{0}^{T} \circ \stackrel{}{\cong} p_{t} \geq P, p_{r} \geq P, m_{0} \geq P+1, \\ n_{0} \geq P+1 \operatorname{B}, \Delta \mathbf{R}^{2f} ; ; t \in \Delta \mathbf{R}_{2} = \mathbf{J}_{MN} (\Delta \mathbf{R}_{1})^{*} \mathbf{J}_{MN} \\ \overline{\mathbf{D}} ; \mathfrak{D} \Delta \mathbf{R}^{2f} = \mathbf{J}_{m_{0}n_{0}} (\Delta \mathbf{R}^{1f})^{*} \mathbf{J}_{m_{0}n_{0}} \circ \Delta \mathbf{R}^{1f} \pi \Delta \mathbf{R}^{2f} ; f : \\ \mathcal{B} \Delta \mathbf{R}, \text{ b} ; \text{ b} ; \text{ b} ; \text{ b} = \mathbf{D} \cdot \mathbf{R}^{2f} ; f : \\ \mathcal{B} \Delta \mathbf{R}, \text{ b} : f : \\ \mathcal{B} \Delta \mathbf{R}, \text{ b} : \\ \mathcal{B}$

命题 1 在本文构建的信号模型中,如果 $m_0 \ge P + 1, n_0 \ge P + 1, \exists p_t \ge P/2, p_r \ge P/2,$ 则当P为偶数时,rank($\Delta \mathbf{R}^f$) = P;当P为奇数时,rank($\Delta \mathbf{R}^f$) = P - 1。

证明 将式(9)和式(10)代入式(8)有

$$\Delta \mathbf{R}^{f} = \mathbf{A}_{t_{0}}^{r_{0}} \mathbf{R}_{s}^{f} \mathbf{A}_{t_{0}}^{r_{0}H}$$
 (11)

$$\begin{split} & \boldsymbol{R}_{\mathrm{s}}^{\mathrm{f}} = \frac{\delta_{\beta_{c}}^{2}}{p_{\mathrm{t}}p_{\mathrm{r}}} \boldsymbol{G} \mathrm{blkdiag} \left\{ \boldsymbol{I}_{p_{\mathrm{t}}p_{\mathrm{r}} \times p_{\mathrm{t}}p_{\mathrm{r}}}, -\boldsymbol{I}_{p_{\mathrm{t}}p_{\mathrm{r}} \times p_{\mathrm{t}}p_{\mathrm{r}}} \right\} \boldsymbol{G}^{\mathrm{H}}, \boldsymbol{G} = [\boldsymbol{C}\boldsymbol{F}] \\ &= \mathrm{diag} \{ \boldsymbol{b} \} [\boldsymbol{C}_{0}^{\mathrm{T}} \ \boldsymbol{H} \boldsymbol{C}_{0}^{\mathrm{T}}], \ \boldsymbol{H} = \boldsymbol{\Lambda}_{\mathrm{t}}^{\mathrm{t}} \mathrm{diag} \{ \boldsymbol{b}^{*} \} \mathrm{diag} \{ \boldsymbol{b} \}^{-1} \circ \boldsymbol{S} \\ & \mathfrak{N}, \ \stackrel{\mathrm{diag}}{=} 2p_{\mathrm{t}} \geq P, \ 2p_{\mathrm{r}} \geq P \ \mathrm{ff}, \ \boldsymbol{G} \ \boldsymbol{T} \ \boldsymbol{\mathfrak{K}} \boldsymbol{\mathfrak{K}}; \ \stackrel{\mathrm{diag}}{=} m_{0} \geq \\ & P+1, \ n_{0} \geq P+1 \ \mathrm{ff}, \ \boldsymbol{\Lambda}_{\mathrm{to}}^{\mathrm{r}_{0}} \mathcal{D} \ \boldsymbol{\mathfrak{K}} \boldsymbol{\mathfrak{K}} \, . \end{split}$$

显然, $\Delta \mathbf{R}^{f} = -\mathbf{J}_{MN}(\Delta \mathbf{R}^{f})^{*}\mathbf{J}_{MN}$, 即 $\Delta \mathbf{R}^{f}$ 为一 负反对称矩阵。如果 $(\lambda_{i}, \mathbf{u}_{i})$ 为 $\Delta \mathbf{R}^{f}$ 的一对特征值和 特征矢量,则 $(-\lambda_{i}^{*}, \mathbf{J}_{m_{0}n_{0}}\mathbf{u}_{i}^{*})$ 也为 $\Delta \mathbf{R}^{f}$ 的特征值及特 征矢量。由式(11)知 $\Delta \mathbf{R}^{f}$ 的特征值为实数。当P为 奇数时,必然有一对特征值满足 $\lambda_{i} = -\lambda_{i}^{*} \pm \lambda_{i}$ 为实数, 于是 $\lambda_{i} = 0$ 。所以 $\Delta \mathbf{R}^{f}$ 的秩只能为偶数。根据文献[21] 中的讨论可知当P为偶数时, rank $(\Delta \mathbf{R}^{f}) = P$; 当P为奇数时, rank $(\Delta \mathbf{R}^{f}) = P - 1$ 。 证毕

 $\Delta \mathbf{R}^{f}$ 包含了对 \mathbf{R}_{y} 的前向和后向空间平滑信息,使得 P 条多径下的低仰角估计只需 (3/2) P 个发射和接收阵元,降低了对天线阵元数的要求。由上述证明过程知,造成 $\Delta \mathbf{R}^{f}$ 缺秩的本质原因为 $\Delta \mathbf{R}^{f}$ 的 负反对称结构。为保证 $\Delta \mathbf{R}^{f}$ 的满秩,需破坏 $\Delta \mathbf{R}^{f}$ 的 负反对称结构。类似于文献[18]中的改进措施,定义修正的空间差分平滑矩阵为

$$\Delta \boldsymbol{R}^{\text{nf}} = \Delta \boldsymbol{R}_{1,1}^{\text{f}} + \Delta \boldsymbol{R}_{2,2}^{\text{f}} \Delta \boldsymbol{R}_{1,2}^{\text{f}} + \Delta \boldsymbol{R}_{2,1}^{\text{f}} + \left(\Delta \boldsymbol{R}_{1,1}^{\text{f}} \Delta \boldsymbol{R}_{2,2}^{\text{f}} + \Delta \boldsymbol{R}_{1,2}^{\text{f}} \Delta \boldsymbol{R}_{2,1}^{\text{f}} \right) / (m_0 \cdot n_0)^4 (12)$$

其中 $\Delta \mathbf{R}_{1,1}^{f} = \mathbf{Z}_{1,1}^{0} (\Delta \mathbf{R}^{f})^{2} \mathbf{Z}_{1,1}^{0 \text{ H}}$, $\Delta \mathbf{R}_{1,2}^{f} = \mathbf{Z}_{1,1}^{0} (\Delta \mathbf{R}^{f})^{2}$ · $\mathbf{Z}_{2,2}^{0 \text{ H}}$, $\Delta \mathbf{R}_{2,1}^{f} = \mathbf{Z}_{2,2}^{0} (\Delta \mathbf{R}^{f})^{2} \mathbf{Z}_{1,1}^{0 \text{ H}}$, $\Delta \mathbf{R}_{2,2}^{f} = \mathbf{Z}_{2,2}^{0} (\Delta \mathbf{R}^{f})^{2}$ · $\mathbf{Z}_{2,2}^{0 \text{ H}}$, $\mathbf{Z}_{1,1}^{0} = [\mathbf{I}_{(n_{0}-1)\times(n_{0}-1)} \mid \mathbf{0}_{(n_{0}-1)\times1}] \otimes [\mathbf{I}_{(m_{0}-1)\times(m_{0}-1)}]$ $\mid \mathbf{0}_{(m_{0}-1)\times1}]$, $\mathbf{Z}_{2,2}^{0} = [\mathbf{0}_{(n_{0}-1)\times1} \mid \mathbf{I}_{(n_{0}-1)\times(n_{0}-1)}] \otimes [\mathbf{0}_{(m_{0}-1)\times1} \mid \mathbf{I}_{(m_{0}-1)\times(m_{0}-1)}]$ $\mathbf{I}_{(m_{0}-1)\times(m_{0}-1)}]$ 。当 $m_{0} \ge P+1$, $n_{0} \ge P+1$, $\mathbb{1} \ge p_{t} \ge P$, $\ge p_{r} \ge P$ 时,则无论P为偶数还是奇数, $\Delta \mathbf{R}^{nf}$ 的秩 都为P。

3.3 酉变换 ESPRIT

经过空间差分平滑处理后,可采用酉变换 ESPRIT 方法^[8]在实数域估计 DOA 和 DOD。酉变 换ESPRIT 需要中心埃尔米特(Hermitian)对称的协 方差矩阵。构造 $\Delta \overline{R}^{f} = \Delta R^{0f} (\Delta R^{0f})^{H}$ 保证协方差矩 阵的正定性。由于所用快拍数有限,构造准确的中 心埃尔米特(Hermitian)对称协方差矩阵 $\Delta \widetilde{R}^{f} =$ $(1/2)(\Delta \overline{R}^{f} + J_{m_{x}n_{x}}(\Delta \overline{R}^{f})^{*}J_{m_{x}n_{x}})$ 。当 $\Delta R^{0f} = \Delta R^{f}$ (常规空间差分平滑方法)时, $m_{x} = m_{0}, n_{x} = n_{0}$; 当 $\Delta R^{0f} = \Delta R^{nf}$ (修正空间差分平滑方法)时, $m_{x} = m_{0}$, $n_{x} = n_{0}$; 当 $\Delta R^{0f} = \Delta R^{nf}$ (修正空间差分平滑方法)时, $m_{x} = m_{0} - 1, n_{x} = n_{0} - 1$ 。 $\Delta \widetilde{R}^{f}$ 的处理相当对可用快拍 进行了加倍,能改善算法的测角性能。通过酉变换 可将复数矩阵 $\Delta \widetilde{R}^{f} 变换为实数矩阵\Delta \widehat{R}^{f} = Q_{m_{x}n_{x}}^{H}$ · $\Delta \widetilde{R}^{f}Q_{m_{x}n_{x}}, Q_{m} \in m \times m$ 维酉矩阵。采用文献[8]的 方法,基于总体最小二乘(Total Least Square, TLS) 准则实现实数域 DOD 与 DOA 的联合估计。

4 算法仿真和性能分析

假设 M = 12, N = 12。低空目标 1 的 $\theta_d^1 = 2.1^\circ$, $\theta_i^1 = -2.0^\circ$, $\phi_d^1 = 1.6^\circ$, $\phi_i^1 = -1.5^\circ$ 。低空目标 2 的位置高于目标 1, 对应的角度为 $\theta_d^2 = 3.4^\circ$, $\theta_i^2 = -3.5^\circ$, $\phi_d^2 = 2.7^\circ$, $\phi_i^2 = -2.7^\circ$ 。发射端和接 收端反射系数为 $\rho_t = 0.9e^{j\pi}$ 和 $\rho_r = 0.8e^{j\pi/3}$ 。空间色 噪声为一时间平稳的高斯噪声,其协方差矩阵满足 $Q_x = [\gamma_{mn}]$, $\gamma_{mn} = 0.9^{|m-n|}e^{j\pi(m-n)/2}$ 。仿真中,快拍 数 L = 100,发射和接收阵列的空间平滑子阵个数设 为 $p_t = p_r = 2$ 。

实验1 采用本文所提方法和文献[16]中的方法 分别对低空目标 1 进行 DOD 和 DOA 估计。假设发 射接收直达波信号的信噪比(SNR)为 30 dB,进行 100 次 Monte Carlo 仿真。图 2 为常规空间差分平 滑方法并用酉变换 ESPRIT 进行角度估计的结果; 图 3 为文献[16]方法进行角度估计的结果。可知,在 本文建立的多径模型下,即存在角度兼并时,文献 [16]方法是失效的,本文方法能够更为稳健地估计低 空目标的仰角。

实验 2 采用本文算法在不同信噪比下分别对 低空目标1和低空目标2独立进行 DOD 和 DOA 估 计,验证算法的有效性,分析算法的测角性能。对 于低空目标,发射端直射波和反射波的角度间隔以 及接收端直射波和反射波的角度间隔都很小,如果 测角误差较大,便不能将直达波和反射波区分开来, 仰角的估计失去意义。因此定义一个界限误差角 $\chi = \min(|\theta_d|, |\theta_i|, |\phi_d|, |\phi_i|),$ 如果角度估计的绝对误差 超过 χ ,便认为角度估计失败。统计 100 次仿真中 角度估计成功的仿真次数,求出 DOA 和 DOD 估计 的成功概率如图 4 所示,此成功概率即算法对目标 的分辨概率,体现了算法的分辨能力。图 4 中 rCD SS 代表实数域(酉变换 ESPRIT)的常规空间 差分平滑方法;cCD SS代表复数域(直接 ESPRIT) 的常规空间差分平滑方法; rMCD SS 代表实数域 的修正空间差分平滑方法; cMCD SS 代表复数域 的修正空间差分平滑方法。由图 4 可知角度估计的 成功概率存在一个 SNR 门限,超过这个 SNR 门限 才可以以 100%的概率将目标多径的直达波和反射 波分开。修正的空间差分平滑算法的 SNR 门限明显 低于常规的空间差分平滑算法,而且酉变换 ESPRIT 算法的分辨能力要略优于直接 ESPRIT 算 法。由于目标 2 的位置高于目标 1, 分辨目标 2 多 径的 SNR 门限比分辨目标 1 的门限低。仿真表明所 提算法在低信噪比下即能获得较优的角度分辨能 力。

图 5 给出了 4 种方法对目标 1 多径进行 100 次 Monte Carlo 仿真的 DOA 和 DOD 估计结果, SNR 为 30 dB。由图可知,本文算法对 DOA 和 DOD 的 估计是无偏估计,修正的空间差分平滑方法的估计 性能优于常规的空间差分平滑方法。图 6 为用 4 种





图 5 4条多径下不同方法对目标 1 的角度估计结果

方法进行角度估计的均方根误差(Root Mean Square Error, RMSE)随 SNR 的变化曲线。对比 4 种方法的估计结果,可知复数域 ESPRIT 算法和实



图 6 4 条多径下目标 1 和目标 2 的角度估计均方根误差



图83条多径下不同方法对目标1的角度估计结果

数域 ESPRIT 算法的估计精度差不多,但后者可极 大程度地减小计算量。相对于常规的空间差分平滑 方法,修正的空间差分平滑方法能够提高测角分辨 率,改善测角精度。由仿真结果可知,基于酉变换 ESPRIT 的修正空间差分平滑算法是较优的选择。

实验 3 本实验假设目标 1 和目标 2 的第 4 条 多径信号很微弱,淹没在噪声中。这时算法需要分 辨的是对应着 (ϕ_a , θ_a), (ϕ_a , θ_i), (ϕ_i , θ_a)的 3 条多径 信号。图 7 给出了 4 种方法的分辨概率。此时常规 空间差分平滑方法失效,估计的成功概率为 0。图 8 为 4 种方法对目标 1 多径进行 100 次 Monte Carlo 估计的结果,SNR 为 30 dB。由图可知常规空间差 分平滑方法的估计结果是随机的且不收敛于准确值 的,而修正空间差分平滑方法的估计仍能收敛于准 确值。图 9 为 DOD 和 DOA 估计的均方根误差曲线。 对比实验 2 发现,由于多径信号减少,算法的分辨 性能和估计精度都得到了提高。



图 7 3 条多径下目标 1 和目标 2 的角度估计分辨概率

实验 4 本实验在没有角度兼并的情况下,比 较修正空间差分平滑方法和文献[16]中方法的测角 性能。首先假设有 4 个相干目标,其 DOD 依次为 [6°,20°,-10°,-30°],DOA 依次为[-30°,-25°,5°, 15°],其他仿真条件和前述一致,角度估计的 RMSE 曲线如图 10 所示。由于文献[16]中方法的原 理为基于发射分集平滑的互相关矩阵分解,图中标 注为 TDS_Croscorr。去掉第 4 个目标,对剩下的 3 个目标进行估计,仿真结果如图 11 所示。由图可知 在没有角度兼并的情况下,本文所提的修正空间差 分平滑方法优于文献[16]中方法。实际上,此时多目 标的角度间隔远大于低仰角估计中的角度间隔,算 法能在较低的信噪比下获得较高的估计精度。



5 结束语

本文针对空间色噪声中双基地 MIMO 雷达低 仰角目标的角度估计问题,提出空间差分平滑算法 和修正的空间差分平滑算法。该算法利用差分矩阵 法消除时间平稳噪声的影响,降低了对信噪比的要 求,广泛适用于空间色噪声和空间白噪声的情况。 为解决 DOD 和 DOA 联合估计的角度兼并问题,本 文对发射阵列和接收阵列分别进行空间平滑。同时 文中也指出了在奇数条多径的情况下,常规空间差 分平滑方法失效。为此提出一种修正的空间差分平 滑方法。仿真实验验证分析了常规空间差分平滑和 修正空间差分平滑方法的性能。通过比较发现,修 正空间差分平滑方法有更好的稳健性和估计性能。

参考文献

- Haimovich A M, Blum R S, and Cimini L J. MIMO radar with widely separated antennas[J]. *IEEE Signal Processing Magazine*, 2008, 25(1): 116–129.
- [2] Li J and Stoica P. MIMO radar with colocated antennas[J]. IEEE Signal Processing Magazine, 2007, 24(5): 106–114.
- [3] 刘俊, 刘峥, 刘韵佛. 米波雷达仰角和多径衰减系数联合估计 算法[J]. 电子与信息学报, 2011, 33(1): 33-37.
 Liu Jun, Liu Zheng, and Liu Yun-fo. Elevation angle and multipath fading coefficient joint estimation algorithm in VHF radar[J]. Journal of Electronics & Information Technology, 2011, 33(1): 33-37.
- [4] Zhu Wei and Chen Bai-xiao. Altitude measurement based on terrain matching in VHF array radar[J]. Circuits, Systems, and Signal Processing, 2013, 32(2): 647–662.
- [5] 陈根华,陈伯孝,朱伟.干涉阵列米波雷达的低仰角高精度估计方法[J].西安电子科技大学学报(自然科学版),2012,39(6):
 42-48.

Chen Gen-hua, Chen Bai-xiao, and Zhu Wei. High accuracy estimation of low elevation angle based on interferometric array in VHF radar[J]. *Journal of Xidian University (Nature Science Edition)*, 2012, 39(6): 42–48.

[6] Zhao Ying-jun, Wang Yong-liang, Li Rong-feng, et al.. Angle measurement for meter-wave radar based on mainlobe multipath jamming suppression[C]. IEEE 11th International Conference on Signal Processing (ICSP), Beijing, China, 2012: 1746–1750.

- [7] Wang Wei, Wang Xian-peng, Li Xin, et al. DOA estimation for monostatic MIMO radar based on unitary root-MUSIC[J]. International Journal of Electronics, 2013, 100(11): 1499–1509.
- [8] Zheng Gui-mei, Chen Bai-xiao, and Yang Ming-lei. Unitary ESPRIT algorithm for bistatic MIMO radar[J]. *Electronic Letters*, 2012, 48(3): 164–165.
- [9] Wang Wei, Wang Xian-peng, Ma Yue-hua, et al.. Conjugate unitary ESPRIT algorithm for bistatic MIMO radar[J]. IEICE Transactions on Electronics, 2013, E96-C(1): 124–126.
- [10] 陈金立,李家强,顾红.双基地 MIMO 雷达高速运动目标的 DOD 和 DOA 联合估计[J].电子与信息学报,2013,35(4): 859-864.

Chen Jin-li, Li Jia-qiang, and Gu Hong. Joint DOD and DOA estimation of high speed moving target in bistatic MIMO radar[J]. Journal of Electronics & Information Technology, 2013, 35(4): 859–864.

[11] 许凌云,张小飞,许宗泽,等.双基地 MIMO 雷达四维角度和 多普勒频率联合估计[J].电子与信息学报,2012,34(12): 2942-2947.

Xu Ling-yun, Zhang Xiao-fei, Xu Zong-ze, *et al.* Joint 4-D angle and doppler frequency estimation for bistatic MIMO radar[J]. *Journal of Electronics & Information Technology*, 2012, 34(12): 2942–2947.

- [12] 刘俊,刘铮,谢荣,等. 基于波束空间的米波 MIMO 雷达角度 估计算法[J]. 电子学报, 2011, 39(9): 1962–1966.
 Liu Jun, Liu Zheng, Xie Rong, et al.. Beam-space domain angle estimation algorithm in VHF MIMO radar[J]. Acta Electronic Sinica, 2011, 39(9): 1962–1966.
- [13] 谢荣,刘铮,刘俊. 基于矩阵束的 MIMO 雷达低仰角快速估 计方法[J]. 电子与信息学报, 2011, 33(8): 1833-1838.
 Xie Rong, Liu Zheng, and Liu Jun. Fast algorithm for low elevation estimation based on matrix pencil in MIMO radar[J]. Journal of Electronics & Information Technology, 2011, 33(8): 1833-1838.
- [14] Jin Ming, Liao Gui-sheng, and Li Jun. Joint DOD and DOA estimation for bistatic MIMO radar[J]. Signal Processing,

2009, 89(2): 244-251.

[15] 刘晓莉,廖桂生. 基于 MUSIC 和 ESPRIT 的双基地 MIMO 雷达角度估计算法[J]. 电子与信息学报,2010,32(9): 2179-2183.

Liu Xiao-li and Liao Gui-sheng. Combined MUSIC with ESPRIT algorithm for angle estimation in bistatic MIMO radar system[J]. *Journal of Electronics & Information Technology*, 2010, 32(9): 2179–2183.

[16] 符渭波,苏涛,赵永波,等. 双基地 MIMO 雷达相干源角度估 计方法[J]. 西安电子科技大学学报(自然科学版),2012,39(2): 120-126.

Fu Wei-bo, Su Tao, Zhao Yong-bo, et al. Method for angle estimation of coherent sources in bistatic MIMO radar[J]. Journal of Xidian University (Nature Science Edition), 2012, 39(2): 120–126.

[17] 金梁,殷勤业. 时空 DOA 矩阵方法[J]. 电子学报, 2000, 28(6): 8-12.

Jin Liang and Yin Qin-ye. Space-time DOA matrix method[J]. Acta Electronica Sinica, 2000, 28(6): 8–12.

[18] 齐崇英, 王永良, 张永顺, 等. 色噪声背景下相干源 DOA 估

计的空间差分平滑算法[J]. 电子学报, 2005, 33(7): 1314-1318. Qi Chong-ying, Wang Yong-liang, Zhang Yong-shun, *et al.*. Spatial difference smoothing algorithm for DOA estimation of coherent sources in the presence of colored noise fields[J]. *Acta Electronic Sinica*, 2005, 33(7): 1314-1318.

- [19] Boman K and Stoica P. Low angle estimation: models, methods, and bounds[J]. *Digital Signal Processing*, 2001, 11(1): 35–79.
- [20] Chen Yih-min. On spatial smoothing for two-dimensional direction of arrival estimation of coherent signals[J]. *IEEE Transactions on Signal Processing*, 1997, 45(7): 1689–1696.
- [21] Choi Y H. Subspace-based coherent source localisation with forward/backward covariance matrices[J]. *IEE Proceedings-Radar Sonar and Navigation*, 2002, 149(3): 145–151.
- 洪 升: 女,1987 年生,博士生,研究方向为阵列信号处理、 MIMO 雷达信号处理等.
- 万显荣: 男,1975年生,教授,博士生导师,研究兴趣包括:超 视距雷达和无源雷达系统、雷达信号处理等.