面向二维波达方向估计的无孔洞互质面阵设计

刘 军1,张华乐1,冯 宝2,卞宇翔2,韩盛欣来3,张小飞3

(1. 国网安徽省电力有限公司信息通信分公司,合肥 230061;2. 南瑞信息通信科技有限公司,南京 210003;3. 南京 航空航天大学电子信息工程学院,南京 211106)

摘 要:针对传统互质平面阵列(Coprime planar array, CPA)结构在使用其差分共阵(Difference coarray, DCA)进行二维波达方向(Direction of arrival, DOA)估计时存在孔洞,因此损失可用连续自由度的问题,本文提出了一种无孔洞互质面阵(Hole-free coprime planar array, HFCPA)结构。这种面阵由无孔洞互质线阵分别沿x轴和y轴扩展得到,其DCA为无孔洞的矩形阵。此外,本文还给出了最佳HFCPA结构,以充分放大可用的连续自由度。仿真结果表明,与现有互质面阵结构相比,所提面阵结构在连续自由度数量、虚拟化效率和二维DOA估计性能方面具有优越性。

关键词:互质面阵;阵列设计;二维波达角;无孔洞差分共阵

中图分类号: TN911.7 文献标志码: A

Hole-Free Coprime Planar Array Design for Two-Dimensional DOA Estimation

LIU Jun¹, ZHANG Huale¹, FENG Bao², BIAN Yuxiang², HAN Shengxinlai³, ZHANG Xiaofei³

(1. State Grid Anhui Electric Power Co. Ltd., Information and Communication Branch, Hefei 230061, China; 2. NARI Information and Communication Technology Co. Ltd., Nanjing 210003, China; 3. College of Electric and Information Engineering, Nanjing University of Aeronautics and Astronautics, Nanjing 211106, China)

Abstract: In response to the problem of holes in traditional coprime planar array (CPA) structures when using difference coarray (DCA) for two-dimensional direction of arrival (DOA) estimation, this paper proposes a hole-free coprime planar array (HFCPA) structure. The array is obtained by extending hole-free coprime linear arrays along the x and y axes, and its DCA is a hole-free rectangular array. Furthermore, this paper presents the optimal HFCPA structure to maximize the available continuous degrees of freedom. Simulation results demonstrate the superiority of the proposed array structure over existing coprime planar array structures in terms of the number of continuous degrees of freedom, virtualization efficiency, and two-dimensional DOA estimation performance.

Key words: coprime planar array(CPA); array design; two-dimensional direction of arrival (DOA); hole-free difference coarray

引 言

波达方向(Direction of arrival, DOA)估计已被广泛应用于雷达、声纳和无线通信等领域^[1-3]。传统的均匀阵列结构可用于DOA估计,但由于它的阵元间距通常小于半波长,阵元的紧密排列会导致严重

的相互耦合^[4-5]。近年来,互质阵和嵌套阵^[6]这两类稀疏阵列引起了人们的极大关注。在相同物理阵元的情况下,它们可以获得比均匀线阵更高的自由度。而与嵌套阵列相比,互质阵列结构可以在更大程度上减少互耦效应^[7-8]。

传统的稀疏线阵^[9-11]只能对一维DOA进行估计^[12],而实际中,常常需要进行二维测向。传统的均匀 矩形阵列(Uniform rectangular arrays, URA)^[13]可用于二维DOA估计^[14],但为了获得更大的连续自由度 (Degree of freedom, DOF),往往需要大量的阵元,这带来了很高的硬件成本。近年来有学者受互质线阵 的启发,提出了用于二维DOA估计的互质平面阵列(Coprime planar array, CPA)结构^[15-16]。该结构能在 减少阵元数的情况下获得与URA相同的连续DOF。虽然该结构在连续DOF有一定的提升,但是该结构 只是简单地将两个均匀平面子阵列进行组合,简化了系统模型,造成了显著的DOF损失。后来,有学者 通过使用两个矩形均匀平面子阵设计了广义CPA结构^[17],与传统CPA相比,阵列布局更加灵活。然而, 这种阵列结构仍然损失了大量的连续自由度。为了解决这一问题,文献[18]设计了一种称为补充CPA (Complemented coprime planar arrays, CCPA)的孔洞填充阵列,它在常规的CPA中增加两个额外的阵元 来填充差分共阵(Difference coarray, DCA)中的最关键孔洞,从而实现更多的连续延迟和更多的自由度。 为了进一步提高稀疏面阵的连续DOF,除了上述的填补孔洞类方法,近年来还有学者提出可以把性能较 好的线阵扩展成二维面阵来实现。这种面阵的*x*轴方向和*y*轴方向的每一行(列)的阵列都是性能较好的 线阵,例如对称矩形增广互质阵列(Symmetry-imposed rectangular coprime arrays, SIRCA)^[19],每一行 (列)的阵列都是一个增广互质线阵,这样的结构设计使得DCA的连续DOF进一步放大。

然而,上述这些阵列结构的DCA都存在孔洞,使得可实现连续自由度减小。为此,本文设计了一种新的无孔洞互质面阵(Hole-free coprime planar array, HFCPA),其主要贡献总结如下:

(1)对文献[9]中的稀疏线阵结构扩展优化,设计了HFCPA结构,可得到无孔洞矩形DCA,极大地 提升了连续自由度。

(2)推导并给出了HFCPA结构的最佳配置、连续自由度等相关数学表达式。

(3)给出了HFCPA结构与传统面阵对比的虚拟化效率、连续DOF数量以及二维DOA估计性能, 仿真验证了所提HFCPA结构的优越性。

1 互质平面阵列模型

文献[16]提出的互质平面阵结构由两个阵元数分 别为 $M_1 \times M_1$ 和 $M_2 \times M_2$ 的方形稀疏子面阵构成 $(M_1 > M_2)$,分别记为子阵1和子阵2,其中, M_i 为第i个 子阵在x方向和y方向上的阵元数(i = 1, 2),对应的阵 元间距为 $d_i = M_j d$, M_1 和 M_2 为互质整数, $d = \lambda/2$,j =1,2且 $j \neq i$, λ 为工作频率的波长,图1给出了互质平面 阵结构图。由于两个互质子阵在原点处有一个阵元重 合,该互质平面阵总阵元数为 $T_{CPA} = M_1M_1 + M_2M_2 -$ 1,阵元位置集合记为



图1 互质平面阵结构图



$$L_{CPA} = L_{CPA}^{(1)} \cup L_{CPA}^{(2)} = \{ (m_1 M_2 d, m'_1 M_2 d), m_1, m'_1 \in [0, M_1 - 1] \} \cup \{ (m_2 M_1 d, m'_2 M_1 d), m_2, m'_2 \in [0, M_2 - 1] \}$$

$$(1)$$

定义其DCA为

$$D_{\text{CPA}} = \left\{ \boldsymbol{n}_{\text{CPA}}^{(1)} - \boldsymbol{n}_{\text{CPA}}^{(2)} | \boldsymbol{n}_{\text{CPA}}^{(1)}, \boldsymbol{n}_{\text{CPA}}^{(2)} \in L_{\text{CPA}} \right\} = \left\{ (m_1 M_2 d - m_2 M_1 d, m_1' M_2 d - m_2' M_1 d) | m_1, m_1' \in [0, M_1 - 1], m_2, m_2' \in [0, M_2 - 1] \right\}$$
(2)

刘 军 等:面向二维波达方向估计的无孔洞互质面阵设计

假设 DOA 为(θ , ϕ)的远场窄带信号 s(t)入射到一个 CPA 所得,其中 θ 和 ϕ 分别为信号的仰角和方 位角,那么子面阵1中位于 $\mathbf{n}_{CPA}^{(1)}$ 的阵元接收到的信号为

$$\boldsymbol{x}_{\text{CPA}}^{(1)}(t) = \boldsymbol{s}(t) e^{j\frac{2\pi}{\lambda} \boldsymbol{n}_{\text{CPA}}^{(1)} \left[\sin\theta\cos\varphi, \sin\theta\sin\varphi\right]^{\mathsf{T}}}$$
(3)

假设信号功率为 σ_s^2 ,有

$$E\left\{\boldsymbol{x}_{\text{CPA}}^{(1)}(t)\left(\boldsymbol{x}_{\text{CPA}}^{(2)}(t)\right)^{*}\right\} = \sigma_{s}^{2} e^{j\frac{2\pi}{\lambda}\left(\boldsymbol{n}_{\text{CPA}}^{(1)} - \boldsymbol{n}_{\text{CPA}}^{(2)}\right)\left[\sin\theta\cos\varphi,\sin\theta\sin\varphi\right]^{\mathsf{T}}}$$
(4)

显然,式(4)的指数项中含有*D*_{CPA}中的元素,也即DCA中的虚拟阵元(滞后)提供了额外的信息,根据该性质,DOF获得提升。然而,该DCA不是连续的,并且有效的DOF受限于孔洞的数量。根据文献 [20],*D*_{CPA}中第1象限和第2象限孔洞的位置分别表示为

$$H_1 = H_{11} \cup H_{12} \cup H_{13} \cup H_{14} \tag{5}$$

$$H_2 = H_{21} \cup H_{22} \tag{6}$$

式中

$$\begin{cases} H_{11} = \{(x, y) \mid x = aM_2 + bM_1, a \ge 1, b \ge 1, 0 \le x, y \le (M_1 - 1)M_2 \} \\ H_{12} = \{(x, y) \mid x = aM_1, y = bM_2, a \ge 1, b \ge 1, 0 \le x, y \le (M_1 - 1)M_2 \} \\ H_{13} = \{(x, y) \mid x = aM_2, y = bM_1, a \ge 1, b \ge 1, 0 \le x, y \le (M_1 - 1)M_2 \} \\ H_{14} = \{(x, y) \mid y = aM_2 + bM_1, a \ge 1, b \ge 1, 0 \le x, y \le (M_1 - 1)M_2 \} \\ H_{21} = \{(x, y) \mid x = aM_2 + bM_1, a \le -1, b \le -1, -(M_1 - 1)M_2 \le x \le 0, 0 \le y \le (M_1 - 1)M_2 \} \\ H_{22} = \{(x, y) \mid y = aM_2 + bM_1, a \ge 1, b \ge 1, -(M_1 - 1)M_2 \le x \le 0, 0 \le y \le (M_1 - 1)M_2 \} \end{cases}$$

$$(7)$$

第3、4象限中的孔位置与第1、2象限中的位置中心对称,并且理论上阵元总数为 $T_{CPA} = M_1M_1 + M_2M_2 - 1$ 的CPA结构的DCA能够获得的最大连续自由度为DOF_{CPA} = $(2M_1 - 1)^2$ 。图2给出了一个由两个阵元数分别为5×5和3×3的方形稀疏子面阵构成的CPA,其DCA如图3所示。显然该CPA的DCA中存在诸多孔洞,造成了连续DOF的损失。为了解决上述问题,本文设计了一种HFCPA结构,能够得到无孔洞的DCA,极大地提升了可用连续DOF,详细方案在第2节中给出。



2 所提阵列设计

2.1 无孔洞互质阵

在给定阵元总数 T的情况下,首先考虑组装移位子阵列的互质阵列(Coprime array with displaced

subarrays, CADiS)的两个子阵, 令 $L_1 = T - N - M - \lfloor M/2 \rfloor - 1 \ge 1 (\lfloor \cdot \rfloor$ 表示不超过该数的最大整数),则CADiS阵列结构表达式为^[20]

$$\begin{cases} T_1 = \{ nM | 0 \le n \le N - 1 \} \\ T_2 = \{ (N-1)M + (2M+N) + mN | 0 \le m \le L_1 \} \end{cases}$$
(8)

其虚拟化后得到 DCA 的孔位置为^[9]

$$X_{1} = \{ x_{1} | x_{1} = MN - aM - \betaN \} \cap [1, MN - N - M]$$

$$X_{2} = \{ x_{2} | x_{2} = L_{2} - (MN - aM - \betaN) \}$$

$$X_{3} = \{ x_{3} | x_{3} = m_{4}N + M \}$$

$$X_{4} = \{ x_{4} | x_{4} = m_{5}N \}$$
(9)

式中: $L_2 = M + N(T - \lfloor M/2 \rfloor - N), \alpha \in [1, N - 2], \beta \in [1, M - 1], m_4 \in [1, M]_{\circ}$ 当 1 《 L_1 《 M - 1时 $m_5 \in [L_1 + 1, M], \exists L_1 \ge M$ 时 $m_5 = 0_{\circ}$ 由于孔的位置是对称的,如图4所示,所以下面只 考虑正轴上的孔。

| ·物 | 理阵列 | 小差阵 | 王子孔》 | 司 | | | | |
|-------|------|------|--------|--------|--------|-------|--------|-------|
| -80 | -60 | -40 | -20 | 0 | 20 | 40 | 60 | 80 |
| | 图 4 | 具有 | 互质 | 整数 | 3和8 | 的CA | ADiS | |
| Fig.4 | 4 CA | ADiS | with c | coprir | ne int | egers | of 3 a | and 8 |

対于 X_1 , 令 $\beta_1 \in [1, \lfloor M/2 \rfloor] \in \beta$, 则得到 $x_1 = MN - \alpha M - \beta_1 N = MN - \beta_1 N - M - M(\alpha - 1)$,其 中 $M(\alpha - 1) \in [0, N - 3] M \in T_1$ 。 对于 $\beta_2 = M - \beta_1 \in [M - \lfloor M/2 \rfloor, M - 1] \in \beta$, 重写 x_1 则可以得到 $x_1 = MN - \alpha M - \beta_2 N = M(N - \alpha - 1) - (MN - \beta_1 N - M)$,其中 $M(N - \alpha - 1) \in [1, N - 2] M \in T_1$ 。 为了填补孔 X_1 ,增加阵元

 $T_{3} = T_{31} \cup T_{32} = \{ MN - m_{1}N | 1 \leq m_{1} \leq \lfloor M/2 \rfloor - 1 \} \cup \{ MN - \lfloor M/2 \rfloor N - M \}$ (10)

此时,孔洞 X_1 可以被完全填补。此外,孔洞 X_2 可以表示为 $x_2 = [(2M+N) + L_1N + (N-1)M + (\alpha-1)M] - (MN - \beta N - M)_{\circ}$

当 $\alpha = 1$ 时, $(2M + N) + L_1N + (N - 1)M \in T_2$ 是最右边阵元的位置,也即孔 X_2 中满足 $\alpha = 1$ 的部 分孔洞已经被填满,那么 X_2 剩余的孔洞从 $L_1N + 3M + 2N$ 开始。再次增加阵元

$$T_4 = \{ L_2 + (M+N) + m_2 | 0 \le m_2 \le M - 1 \}$$
(11)

式中 $L_2 = L_1 N + M N + M + N_\circ$ 定义差阵集合

$$diff(S_1, S_2) = \{n_1 - n_2 | n_1 \in S_1, n_2 \in S_2\}$$
(12)

由于 T_4 与 T_1 的 差 阵 集 合 为 diff(T_4, T_1)={ $L_1N + MN + 2M + 2N + m_2 - nM$ },其中 $m_2 \in [0, M-1], n \in [0, N-1],$ 所以 diff(T_4, T_1)包括[$L_1N + 3M + 2N, L_1N + MN + 3M + 2N - 1$] 区间中的全部连续点。这里包含了 X_2 中剩余的孔洞,也即孔 X_2 被填满。

 $T_{31} 与 T_{32} 的 差 阵 集 合 为 diff(T_{31}, T_{32}) = \{ MN - m_1N - (MN - \lfloor M/2 \rfloor N - M) \} = \{ (\lfloor M/2 \rfloor - m_1)N + M \}, (\lfloor M/2 \rfloor - m_1) \in [1, \lfloor M/2 \rfloor - 1] diff(T_2, T_{31}) = \{ M(N-1) + (2M+N) + mN - (MN - m_1N) \} = \{ (m+m_1+1)N + M \}, 其 中 (m+m_1+1) \in [2, L_1 + \lfloor M/2 \rfloor]]_{\circ} 在 L_1 \ge M - \lfloor M/2 \rfloor$ 的情况下, 孔 X₃ 中的点全部包含在 diff(T₃₁, T₃₂)和 diff(T₃₁, T₂) 中, 也即孔 X₃ 被填满。

 $T_4 与 T_2 的差阵集合为 diff(T_4, T_2) = \{(L_1 + 1 - m)N + (M + m_2)\}, 其中(L_1 + 1 - m) \in [1, L_1 + 1], (M + m_2) \in [M, 2M - 1], 在满足 N \leq 2M - 1 和 L_1 \geq M - 2 \forall, [1, L_1 + 2] N \subseteq diff(T_4, T_2), 而 当 N > 2M - 1, 孔 X_4 被包含在 T_2 与自己的差阵集合 diff(T_2, T_2) 中, 也即孔 X_4 被填满。$

综上,根据式(8,10,11),可以得到无孔洞互质线阵(Hole-free coprime array, HFCA)的表达式为

$$T = \begin{cases} T_1 = \{ nM \mid 0 \le n \le N - 1 \} \\ T_2 = \{ (N-1)M + (2M+N) + mN \mid 0 \le m \le L_1 \} \\ T_3 = T_{31} \cup T_{32} = \{ MN - m_1N \mid 1 \le m_1 \le \lfloor M/2 \rfloor - 1 \} \cup \{ MN - \lfloor M/2 \rfloor N - M \} \\ T_4 = \{ L_2 + (M+N) + m_2 \mid 0 \le m_2 \le M - 1 \} \end{cases}$$
(13)

式中:M、N、T需满足: 当 $N \leq 2M - 1$ 时, $T \geq 2M + N - 1 + \lfloor M/2 \rfloor$; 当N > 2M - 1时, $T \geq 2M + N + 1 + \lfloor M/2 \rfloor$ 。 图 5展示了HFCA的物理结构与其DCA,可以看出,HFCA的DCA不存在孔洞,极大地提升了可实现连续DOF的可能。

2.2 无孔洞互质面阵

2.1节给出了无孔洞互质线阵结构,但其局限于一维的DOA估计,将其扩展成HFCPA,可用于二维DOA估计,如图6所示。

定义所提HFCPA结构中阵元位置集为

 $\begin{aligned} Q_{\rm HFCPA} = & \{(t_x, t_y) | 0 \leqslant x \leqslant T_x - 1, 0 \leqslant y \leqslant T_y - 1\} \ (14) \\ \mbox{式 中}: T_x 和 T_y 分別为每行和每列的阵元总数, t_x \in T_x, \\ t_y \in T_{y^{\circ}} T_x 满足 \end{aligned}$



图 6 无孔洞互质面阵结构示意图 Fig.6 Structure diagram of HFCPA

$$T_{x} = \begin{cases} T_{x_{1}} = \{ nM_{x} | 0 \leq n \leq N_{x} - 1 \} \\ T_{x_{2}} = \{ (N_{x} - 1)M_{x} + (2M_{x} + N_{x}) + mN_{x} | 0 \leq m \leq L_{x_{1}} \} \\ T_{x_{3}} = T_{x_{31}} \cup T_{x_{32}} = \{ M_{x}N_{x} - m_{1}N_{x} | 1 \leq m_{1} \leq \lfloor M_{x}/2 \rfloor - 1 \} \cup \{ M_{x}N_{x} - \lfloor M_{x}/2 \rfloor N_{x} - M_{x} \} \\ T_{x_{4}} = \{ L_{x_{2}} + (M_{x} + N_{x}) + m_{2} | 0 \leq m_{2} \leq M_{x} - 1 \} \end{cases}$$
(15)

式中: $L_{x_1} = T_x - N_x - M_x - \lfloor M_x/2 \rfloor - 1 \ge 1, L_{x_2} = L_{x_1}N_x + M_xN_x + M_x + N_x, M_x 和 N_x 为$ HFCPA 阵列中任意一行的子阵阵元数。 T_y 满足

$$T_{y} = \begin{cases} T_{y_{1}} = \{ nM_{y} | 0 \leqslant n \leqslant N_{y} - 1 \} \\ T_{y_{2}} = \{ (N_{y} - 1)M_{y} + (2M_{y} + N_{y}) + mN_{y} | 0 \leqslant m \leqslant L_{y_{1}} \} \\ T_{y_{3}} = T_{y_{31}} \cup T_{y_{32}} = \{ M_{y}N_{y} - m_{1}N_{y} | 1 \leqslant m_{1} \leqslant \lfloor M_{y}/2 \rfloor - 1 \} \cup \{ M_{y}N_{y} - \lfloor M_{y}/2 \rfloor N_{y} - M_{y} \} \\ T_{y_{4}} = \{ L_{y_{2}} + (M_{y} + N_{y}) + m_{2} | 0 \leqslant m_{2} \leqslant M_{y} - 1 \} \end{cases}$$
(16)

式中: $L_{y_1} = T_y - N_y - M_y - \lfloor M_y/2 \rfloor - 1 \ge 1, L_{y_2} = L_{y_1}N_y + M_yN_y + M_y + N_y, M_y 和 N_y 为$ HFCPA 阵 列中任意一列的子阵阵元数。此外,需满足:当 $N_x \le 2M_x - 1$ 时, $T_x \ge 2M_x + N_x - 1 + \lfloor M_x/2 \rfloor$;当 $N_x \ge 2M_x - 1$ 时 $T_x \ge 2M_x + N_x + 1 + \lfloor M_x/2 \rfloor$,当 $N_y \le 2M_y - 1$ 时, $T_y \ge 2M_y + N_y - 1 + \lfloor M_y/2 \rfloor$;当 $N_y \ge 2M_y - 1$ 时 $T_y \ge 2M_y + N_y + 1 + \lfloor M_y/2 \rfloor$ 。则HFCPA的DCA可以表示为 $D_{\text{HFCPA}} = \left\{ n_{\text{HFCPA}}^{(1)} - n_{\text{HFCPA}}^{(2)} \mid n_{\text{HFCPA}}^{(2)} \in Q_{\text{HFCPA}} \right\} = \left\{ (v_x, v_y) \mid v_x \in \text{diff}(T_x, T_x), v_y \in \text{diff}(T_y, T_y) \right\} = \left\{ (v_x, v_y) \mid v_x \in \left[-3M_x - N_x(T_x + 1 - N_x - \lfloor M_x/2 \rfloor) + 1, 3M_x + N_x(T_x + 1 - N_x - \lfloor M_x/2 \rfloor) - 1 \right\}$ (17) 数据采集与处理 Journal of Data Acquisition and Processing Vol. 39, No. 6, 2024

由式(17)可知, *D*_{HFCPA}是无孔洞的, 图 6 中 HFCPA 的差阵如图 7 所示, 验证了该结论。

2.3 最佳无孔洞互质面阵结构

在给定 T_x 和 T_y 的情况下,可以通过计算 M_x 和 N_x 的最优取值 来获得最大的可实现连续 DOF。由于所提 HFCPA 中 T_x 和 T_y 的结 构相同,下面仅对 T_x 进行分析。对于一个给定的 T_x , D_{HFCPA} 中每一 行的可实现连续 DOF,由式(18)给出

$$DOF_{HFCPAx} = 2(T_x + 1 - N_x - \lfloor M_x/2 \rfloor)N_x + 6M_x - 1 = F$$

$$-2\left(N_x - \frac{1}{2}(T_x + 1 - \lfloor M_x/2 \rfloor)\right)^2 + \frac{1}{2}(T_x + 1 - \lfloor M_x/2 \rfloor)^2 + 6M_x - 1$$

则当 $N_x = (T_x + 1 - \lfloor M_x/2 \rfloor)/2$ 时,可以取得式(18)的最大值。

当M_x为奇数时,其最优值可通过解决式(19)的优化问题得到

$$\begin{cases} \max \frac{1}{2} (T_x - (M_x - 1)/2 + 1)^2 + 6M_x - 1 = \left((M_x - (2T_x - 21))^2 + 96T_x - 440 \right)/8 \\ \text{subject to } 3 \leq M_x < N_x \end{cases}$$
(19)

当4<4 T_x -45< T_x 时,12< T_x <15。当 T_x =13和 T_x =14时,可以分别得到 M_x =4 T_x -45=7和 M_x =4 T_x -45=11。根据式(15), L_{x_1} = T_x - N_x - M_x - $\lfloor M_x/2 \rfloor$ -1 \geq 1,可以得到 N_x <1和 N_x <-4,这与3< M_x < N_x 矛盾。因此若 M_x 为奇数,则其最优值为3。类似地,若 M_y 为奇数,则其最优值为3。

当M_x为偶数时,其最优值可通过解决式(20)的优化问题得到

$$\begin{cases} \max \frac{1}{2} (T_x + 1 - M_x/2 + 1)^2 + 6M_x - 1 = \left((M_x - (2T_x - 22))^2 + 96T_x - 488 \right) / 8 \\ \text{subject to} \quad 4 \leq M_x < N_x \end{cases}$$
(20)

当4<4 T_x -48< T_x 时,13< T_x <16。当 T_x =14和 T_x =15时,可以分别得到 M_x =4 T_x -48=8 和 M_x =4 T_x -48=12。根据式(15), L_{x_1} = T_x - N_x - M_x - $\lfloor M_x/2 \rfloor$ -1 \geq 1,可以得到 N_x <1和 N_x <-5,这与4 \leq M_x < N_x 矛盾。因此若 M_x 为偶数,则其最优值为4。类似地,若 M_y 为偶数,则其最优值为4。

3 性能分析与仿真结果

本节选取 URA^[13](图 8(a)), CCPA^[18](图 8(b)), SIRCA^[19](图 8(c)), 嵌套面阵(Nested planar array, NPA)(图 8(d))和本文所提的 HFCPA 进行性能比较, 以验证所提 HFCPA 结构的优越性。

3.1 自由度

本文提出的阵列 HFCPA 的虚拟化之后 DCA 的连续范围是 $(2U_x + 1) \times (2U_y + 1)$,其中 $U_x = 3M_x + N_x(T_x + 1 - N_x - \lfloor M_x/2 \rfloor) - 1$, $U_y = 3M_y + N_y(T_y + 1 - N_y - \lfloor M_y/2 \rfloor) - 1$ 。URA 在虚拟化之后 DCA 的连续范围^[13]是 $(2T_x - 1) \times (2T_y - 1)$; CPA (子阵阵元数满足 $M_{CPA} < N_{CPA}$)在虚拟化之后 DCA 的连续范围^[9]是 $(2N_{CPA} - 1)^2$; CCPA 在常规的 CPA 中增加两个额外的阵元 (N_{CPA}, KM_{CPA}) 和 (KM_{CPA}, N_{CPA}) 来填充差阵中的关键孔洞,其中 $K = \lfloor N_{CPA} / M_{CPA} \rfloor + 1$,在虚拟化之后 DCA 的连续范围^[18]是 $(2U_{CCPA} + 1) \times (2U_{CCPA} + 1)$,其中 $U_{CCPA} = N_{CPA} + M_{CPA} - 1$;阵列 SIRCA 在虚拟化之后 DCA





的连续范围^[19]是($2U_{SIRCA}$ +1)×($2U_{SIRCA}$ +1),其中 U_{SIRCA} = M_xN_x + M_x -1;嵌套面阵NPA 在虚拟 化之后DCA 的连续范围是($2U_{NPA}$ +1)×($2U_{NPA}$ +1),其中 U_{NPA} = N_1N_2 + N_2 -1,表1给出了不同阵 列可实现连续DOF的对比,由表1可知,所提HFCPA结构极大提高了DCA的连续DOF。

表1 不同阵列可实现的连续自由度

| Table 1 Achievable uniform DOF of different arrays | | | | | | |
|--|---|------------------|---|----------------|--|--|
| 阵列 | 阵元配置 I | 连续 DOF | 阵元配置Ⅱ | 连续 DOF | | |
| HFCPA | $T = 289, M_x = M_y = 3$ $N_x = N_y = 8, T_x = T_y = 17$ | 161×161 | $T = 169, M_x = M_y = 3$ $N_x = N_y = 5, T_x = T_y = 13$ | 97×97 | | |
| URA | $T = 289, T_x = 17, T_y = 17$ | 33×33 | $T = 169, T_x = 13, T_y = 13$ | 25×25 | | |
| CCPA | $T = 291, M_{\rm CCPA} = 8, N_{\rm CCPA} = 15$ | 45×45 | $T = 171, M_{\rm CCPA} = 5, N_{\rm CCPA} = 12$ | 33×33 | | |
| CPA | $T = 289$, $M_{\rm CPA} = 8$, $N_{\rm CPA} = 15$ | 29×29 | $T = 169, M_{\text{CPA}} = 5, N_{\text{CPA}} = 12$ | 23×23 | | |
| SIRCA | $T = 289, M_x = 3, N_x = 14$ | 89×89 | $T = 169, M_x = 3, N_x = 10$ | 65×65 | | |
| NPA | $T = 289, N_1 = 7, N_2 = 10$ | 159×159 | $T = 169, N_1 = 4, N_2 = 9$ | 89×89 | | |

3.2 虚拟化效率

定义阵列的虚拟化效率为

$$E_{\rm v} = u_{\rm DOF}/T \tag{21}$$

式中: *u*_{DOF} 为阵列 DCA 中的可实现连续自由度, *T* 为 DCA 中虚拟阵元总数。图9 为不同阵列的虚拟化 效率对比图, 可以看出, 物理阵元相同时, 本文提出的 HFCPA 结构可以获得最高的虚拟化效率。

3.3 二维DOA估计有效性

对 HFCPA 使用空间平滑的基于旋转不变性技术的参数估计方法(Estimating signal parameter via rotational invariance techniques, ESPRIT)算法^[21]估计二维 DOA。仿真中的 HFCPA 参数设置满足 $(M_x = 3, N_x = 4, T_x = 12)$ 和 $(M_y = 3, N_y = 4, T_y = 14)$ 。假设有 K = 8 个信源分别从 $(\theta_1, \phi_1) = (5^\circ, 10^\circ), (\theta_2, \phi_2) = (10^\circ, 15^\circ), (\theta_3, \phi_3) = (15^\circ, 20^\circ), (\theta_4, \phi_4) = (20^\circ, 25^\circ), (\theta_5, \phi_5) = (25^\circ, 30^\circ), (\theta_6, \phi_6) = (30^\circ, 35^\circ), (\theta_7, \phi_7) = (35^\circ, 40^\circ), (\theta_8, \phi_8) = (40^\circ, 45^\circ)$ 人射到面阵上, SNR = 10 dB, 快拍数为 100, 仿真 200 次。由图 10 可知该阵列的二维 DOA 估计结果集中在设置的信源方向附近, 可以估计出正确结果。



3.4 互耦抑制性

为了量化表示阵列的互耦抑制性,定义权重函数为

$$\omega(\boldsymbol{m}) = \left| \{ (\boldsymbol{n}_1, \boldsymbol{n}_2) \in S^2 | \boldsymbol{n}_1 - \boldsymbol{n}_2 = \boldsymbol{m} \} \right|$$
(22)

式中:*S*表示二维阵列的阵元位置集合,它的差阵表示为*D*,权重函数 $\omega(m)$ 表示间隔为*m*的阵元组的数量, 其中 $m = [m_x, m_y] \in D$,在较小的阵元距离时有更小的权重函数的阵列可以显著降低相互耦合的影响^[22]。

表2给出了不同阵列互耦抑制性。从表2可以看出,提出的阵列HFCPA的互耦抑制性高于URA和NPA阵列,但比SIRCA和CCPA阵列要差。这是因为为了达到无孔洞差阵的目标,在填补空洞时, 最后增加了连续的密集阵元,这大大降低了互耦抑制的性能。

| Table 2 Mutual coupling of universit arrays | | | | | | |
|---|---|------------------|---------------|---------------|---------------|----------------|
| 阵列 | 阵元数 | 连续 | $\omega(0,1)$ | $\omega(1,0)$ | $\omega(1,1)$ | $\omega(1,-1)$ |
| HFCPA | $T = 289, M_x = M_y = 3$ $N_x = N_y = 8, T_x = T_y = 17$ | 161×161 | 51 | 51 | 9 | 9 |
| URA | $T = 289, T_x = 17, T_y = 17$ | 33×33 | 272 | 272 | 256 | 256 |
| NPA | $T = 289, N_1 = 7, N_2 = 10$ | 159×159 | 119 | 119 | 49 | 49 |
| SIRCA | $T = 289, M_x = 3, N_x = 14$ | 89×89 | 38 | 38 | 4 | 4 |
| CCPA | $T = 291, M_{\text{CCPA}} = 8, N_{\text{CCPA}} = 15$ | 45×45 | 4 | 4 | 2 | 3 |

表 2 不同阵列互耦抑制性 Fable 2 Mutual coupling of different array

3.5 RMSE对比

为了验证提出阵列在各种条件下的性能,定义均方根误差(Root mean square error, RMSE)^[23]为

RMSE =
$$\sum_{k=1}^{K} \left(\left(\sum_{i=1}^{C} \left((\hat{\phi}_{k,i} - \phi_k)^2 + (\hat{\theta}_{k,i} - \theta_k)^2 \right) \right) / C \right)^{0.5} / K$$
,其中C为试验模拟次数, $\hat{\phi}_{k,i}$ 为第i次试验中对

第 k个入射方位角 ϕ_k 的估计值, $\hat{\theta}_k$;为第 i次试验中对第 k个入射仰角 θ_k 的估计值,取C = 500。为了公平 起见,比较本文提出的HFCPA与SIRCA,URA以及CCPA的DOA估计性能时都采用空间平滑ES-PRIT 算法^[21],其中采用的URA、SIRCA和HFCPA的物理阵元总数相同,均为144,由于没有参数使CC-PA 总阵元数为144,则考虑其使用146个物理阵元。HFCPA 的参数为 $M_r = 3, N_r = 4, T_r = 12; M_v =$ 3, $N_y = 4$, $T_y = 12$; SIRCA 的参数为 $M_r = 4$, $N_r = 5$ 。URA 的参数为 $T_r = T_y = 12$ 。CCPA 的参数为 $M_{\rm CPA} = 8.N_{\rm CPA} = 9_{\odot}$

图 11 展示了所提HFCPA与URA、SIRCA及CCPA随着信噪比(Signal-to-noise ratio, SNR)变化 的RMSE对比。如图11所示,在保持快拍数100的情况下,随着信噪比的增加,所有阵列都获得了更好 的估计结果,所有的均方根误差都迅速下降,并在信噪比0dB之后达到平稳水平。此外,在较宽的信噪 比范围内,HFCPA结构比其他阵列实现了更小的RMSE。这表明同等条件下HFCPA结构的二维 DOA估计性能优于URA、SIRCA及CCPA。

图 12 展示了所提 HFCPA 与 URA、SIRCA 及 CCPA 随着快拍数变化的 RMSE 对比。如图 12 所 示,保持信噪比SNR=-5dB,随着快拍数的增大,所有阵列都获得了更好的估计结果,所有的均方根 误差都下降较快,直到快拍数达到200左右。此外,在较宽的快拍数范围内,HFCPA比其他阵列表现出 更好的性能。





Fig.12 Comparison of RMSE versus snapshots

结束语 4

本文提出了一种HFCPA结构,它在虚拟化之后可以得到无孔洞的差阵。首先对传统互质线阵的 两个子阵位移形成CADiS,然后重新组装并填充一些阵元,使得线阵能在虚拟化后形成一个HFCA,最 后使水平(垂直)方向的阵列都满足上述HFCA,这样得到的面阵HFCPA就可以形成无孔洞的差阵 DCA。此外,对于给定阵元数的情况,给出了可以获得最大连续DOF的最佳HFCPA结构。尽管HF-CPA结构在自由度的性能上有很大的提升,但是为了达到无孔洞的目的,必须在边缘构造的连续物理 阵元影响了互耦抑制性,今后会继续在此方面研究,进一步改进其互耦抑制性。最后仿真验证了HFC-PA在连续自由度、虚拟化效率和二维DOA估计等方面优于传统的URA、CCPA、SIRCA。

参考文献:

[1] 殷冰洁,徐友根,刘志文.基于COLD阵列的联合稀疏重构信号DOA估计方法[J].数据采集与处理,2018,33(1):89-92. YIN Bingjie, XU Yougen, LIU Zhiwen. DOA estimation with COLD array using joint sparse reconstruction[J]. Journal of Data Acquisition and Processing, 2018, 33(1): 89-92.

[2] 陈未央,徐乐,张小飞.基于快速平行因子分解的声矢量传感器阵二维 DOA 估计[J].南京航空航天大学学报,2021,53(1): 130-135.

CHEN Weiyang, XU Le, ZHANG Xiaofei. Two-dimensional DOA estimation algorithm for acoustic vector-sensor array via fast PARAFAC decomposition method[J]. Journal of Nanjing University of Aeronautics & Astronautics, 2021, 53(1): 130-135.

- [3] 周博,马欣怡,况婷妍,等.电磁频谱空间态势认知新范式:频谱语义和频谱行为[J].数据采集与处理,2022,37(6):1198-1207.
 ZHOU Bo, MA Xinyi, KUANG Tingyan, et al. New paradigm of electromagnetic spectrum space situation cognition: Spectrum semantic and spectrum behavior[J]. Journal of Data Acquisition and Processing, 2022, 37(6): 1198-1207.
- [4] FRIEDLANDER B, WEISS A J. Direction finding in the presence of mutual coupling[J]. IEEE Transactions on Antennas and Propagation, 1991, 39(3): 273-284.
- [5] 张宇乐,胡国平,周豪,等.高自由度低互耦的广义二阶嵌套 MIMO 雷达 DOA 估计[J].系统工程与电子技术,2021,43 (10):2819-2827.
 ZHANG Yule, HU Guoping, ZHOU Hao, et al. DOA estimation of generalized two-level nested MIMO radar with high degree of freedom and low mutual coupling[J]. Systems Engineering and Electronics, 2021, 43(10): 2819-2827.
- [6] PAL P, VAIDYANATHAN P P. Nested arrays in two dimensions, part I: Geometrical considerations[J]. IEEE Transactions on Signal Processing, 2012, 60(9): 4694-4705.
- [7] ZHENG Z, WANG W Q, KONG Y, et al. MISC array: A new sparse array design achieving increased degrees of freedom and reduced mutual coupling effect[J]. IEEE Transactions on Signal Processing, 2019, 67(7): 1728-1741.
- [8] ZHENG Z, FU M, WANG W Q, et al. Localization of mixed near-field and far-field sources using symmetric double-nested arrays[J]. IEEE Transactions on Antennas and Propagation, 2019, 67(11): 7059-7070.
- [9] MA P, LI J, XU F, et al. Hole-free coprime array for DOA estimation: Augmented uniform coarray[J]. IEEE Signal Processing Letters, 2020, 28: 36-40.
- [10] ZHENG W, ZHANG X, WANG Y, et al. Padded coprime arrays for improved DOA estimation: Exploiting hole representation and filling strategies[J]. IEEE Transactions on Signal Processing, 2020, 68: 4597-4611.
- [11] MOGHADAM G S, SHIRAZI A B. Direction of arrival (DOA) estimation with extended optimum coprime sensor array (EOCSA)[J]. Multidimensional Systems and Signal Processing, 2022, 33(1): 17-37.
- [12] LIU S, MAO Z, ZHANG Y D, et al. Rank minimization-based toeplitz reconstruction for DOA estimation using coprime array
 [J]. IEEE Communications Letters, 2021, 25(7): 2265-2269.
- [13] HEIDENREICH P, ZOUBIR A M, RUBSAMEN M. Joint 2-D DOA estimation and phase calibration for uniform rectangular arrays[J]. IEEE Transactions on Signal Processing, 2012, 60(9): 4683-4693.
- [14] HE Z, LIU S, LIU S, et al. Two-dimensional adaptive beamforming based on atomic-norm minimization[C]//Proceedings of IEEE International Symposium on Phased Array Systems & Technology (PAST). Waltham: IEEE, 2022: 1-5.
- [15] WU Q, SUN F, LAN P, et al. Two-dimensional direction of arrival estimation for co-prime planar arrays: A partial spectral search approach[J]. IEEE Sensors Journal, 2016, 16(14): 5660-5670.
- [16] ZHANG D, ZHANG Y, ZHENG G, et al. Two-dimensional direction of arrival estimation for coprime planar arrays via polynomial root finding technique[J]. IEEE Access, 2018, 6: 19540-19549.
- [17] ZHENG W, ZHANG X, ZHAI H. Generalized coprime planar array geometry for 2-D DOA estimation[J]. IEEE Communications Letters, 2017, 21(5): 1075-1078.
- [18] YANG X, WANG Y, CHARGÉ P. Hole locations and a filling method for coprime planar arrays for DOA estimation[J]. IEEE Communications Letters, 2020, 25(1): 157-160.
- [19] ADHIKARI K, DROZDENKO B. Symmetry-imposed rectangular coprime and nested arrays for direction of arrival estimation with multiple signal classification[J]. IEEE Access, 2019, 7: 153217-153229.
- [20] QIN S, ZHANG Y D, AMIN M G. Generalized coprime array configurations for direction-of-arrival estimation[J]. IEEE Transactions on Signal Processing, 2015, 63(6): 1377-1390.
- [21] ROY R, KAILATH T. ESPRIT-estimation of signal parameters via rotational invariance techniques[J]. IEEE Transactions on Acoustics, Speech, and Signal Processing, 1989, 37(7): 984-995.
- [22] LIU C L, VAIDYANATHAN P P. Super nested arrays: Linear sparse arrays with reduced mutual coupling-Part I:

刘 军 等:面向二维波达方向估计的无孔洞互质面阵设计

Fundamentals[J]. IEEE Transactions on Signal Processing, 2016, 64(15): 3997-4012.

[23] XU K, NIE W, FENG D, et al. A multi-direction virtual array transformation algorithm for 2D DOA estimation[J]. Signal Processing, 2016, 125: 122-133.

作者简介:



师,研究方向:信息系统、电力 系统通信、无线通信,E-mail: wen_che@sohu.com。

刘军(1978-),男,高级工程



卞字翔(1990-),男,工程 师,研究方向:电力系统通 信、量子保密通信。



张华乐(1991-),男,工程 师,研究方向:信息系统、 电力系统通信、无线通信。

韩盛欣来(1999-),通信作

者,女,硕士研究生,研究

方向: 阵列信号处理

E-mail: hanshengxinlai@nu

aa.edu.cn



冯宝(1984-),男,高级工程 师,研究方向:电力系统通 信、量子保密通信、无线通 信。

张小飞(1977-),男,教授,博 士生导师,研究方向:阵列 信号处理,移动通信技术。

(编辑:陈珺)