БОНДАРЕНКО Б. Ф., САЩУК И. Н., ТИМЧУК В. Ю. КАЧЕСТВО ОБНАРУЖЕНИЯ И ПРЕДЕЛЬНОЕ РАЗРЕШЕНИЕ КОРРЕЛИРОВАННЫХ СИГНАЛОВ В ОБНАРУЖИТЕЛЯХ НА ОСНОВЕ АЛГОРИТМА КЕЙПОНА

Оценена предельная эффективность алгоритма Кейпона при обнаружении и разрешении коррелированных шумовых сигналов.

Алгоритм Кейпона является одним из известных алгоритмов высокого разрешения [1]. Этот алгоритм предполагает вычисление функции выходных сигналов цифровой линейной антенной решетки (ЦЛАР) вида:

$$F(\theta_0) = \frac{1}{\vec{v}_0^H(R^*)^{-1}v_0} , \qquad (1)$$

где $R^* = \sum_{i=1}^{n} Y_i \cdot Y_i^H / n$ — оценочная корреляционная матрица (КМ) выходных сигналов ЦЛАР; Y_i — вектор-столбец дискретных выборок выходных сигналов ЦЛАР; $v_0^H = [1 e^{-j\varphi} e^{-2j\varphi} ... e^{-j(N-1)\varphi}]$ — оценочный вектор-строка; N — число приемных каналов ЦЛАР; $n \ge N$ — число сигнальных выборок, используемых для оценки КМ; $\varphi = \pi \cdot \sin \theta_0$; θ_0 — предполагаемая угловая координата цели (контролируемое направление); H — знак эрмитового сопряжения.

В дальнейшем, для удобства, функцию, определяемую соотношением (1), будем называть функцией Кейпона.

Постановка задачи. Вопросам, связанным с оценкой показателей качества обнаружения шумовых сигналов в обнаружителях, реализованных на основе алгоритма (1) уделяется достаточно серьезное внимание [2, 3]. Однако во всех известных работах речь идет об оценке показателей качества независимых шумовых сигналов. В тоже время в ряде реальных случаев (например, в РЛС с шумовым зондирующим сигналом) последнее условие может не выполняться. Вопрос, касающийся предельного разрешения коррелированных сигналов, вообще еще не рассматривался. Задача состоит в оценке влияния степени корреляции сигналов, подлежащих обнаружению, на показатели качества обнаружения и их предельное разрешение в РЛС с шумовым зондирующим сигналом и ЦЛАР, что и является целью данной статьи. Собственные шумы приемных каналов ЦЛАР при всем этом полагаются равномощными и независимыми. Статистические характеристики сигналов, отраженных от целей, считаются априори известными. Известным считается так же угловой разнос целей. При оценке *Радиоэлектроника (Изв. вузов). – К. : НТУУ "КПI"*.

 $2004. - N_{2} 7. - C. 51-60.$

предельного разрешения полагается, что в (1) $n \to \infty$. Последнее условие означает правомочность замены в соотношении (1) оценочной КМ на статистическую.

Оценка показателей качества обнаружения коррелированных шумовых сигналов. Введем по аналогии с [2] отношение $y = F/F_0$, которое можно рассматривать как "нормированное" значение функции Кейпона (здесь F_0 — значение функции Кейпона при условии, что число сигнальных выборок, используемых для оценки КМ, вполне достаточное для замены оценочной КМ на статистическую, аргумент θ_0 для сокращения записи опущен). Тогда вероятность превышения *у* порога *h* в обнаружителе на основе алгоритма Кейпона можно определить как

$$P(y \ge h/F_0) = \int_{h_u/b}^{\infty} p(y) \cdot \mathrm{d}y ,$$

где *p*(*y*) — плотность распределения вероятностей "нормированного" значения функции Кейпона, имеющая, как показано в [2], вид

$$p(y) = \frac{y^{(k/2)-1} \cdot n^{k/2}}{2^{k/2} \Gamma(k/2)} \cdot e^{-\frac{n \cdot y}{2}};$$

в этих соотношениях обозначено: k = (n - N + 1) — число степеней свободы χ^2 распределения; $h = h_{\rm H}/b$ — порог обнаружения; $h_{\rm H}$ — постоянный коэффициент, определяемый заданным значением вероятности ложной тревоги; $b = F_{0(q_1 \neq 0)}/F_{0(q_1 = 0)}$; $F_{0(q_1 = 0)}$ и $F_{0(q_1 \neq 0)}$ — значения функции Кейпона при условии, что на контролируемом направлении соответственно нет и есть цель; q_1 — отношение сигнал/шум в приемном канале ЦЛАР для цели, которая находится на контролируемом направлении.

Используя (1) и теорему об обращении модифицированной матрицы [4], можно показать, что при наличии в приемном канале ЦЛАР коррелированных сигналов от двух целей функция Кейпона $F_{0(q_1\neq 0)}$ будет определяться соотношением

$$F_{0(q_{1}\neq0)} = \frac{1 + N \cdot (q_{1}+q_{2}) + 2 \cdot N \cdot d_{12} \cdot \sqrt{q_{1} \cdot q_{2}} \cdot r \cdot \cos\xi + N^{2} \cdot q_{1} \cdot q_{2} \cdot (1-r^{2}) \cdot (1-d_{12}^{2})}{N \cdot [1+q_{o1} \cdot (1-d_{o1}^{2}) + q_{o2} \cdot (1-d_{o2}^{2}) + \sqrt{q_{o1} \cdot q_{o2}} \cdot r \cdot a_{1} \cdot \cos\xi + q_{o1} \cdot q_{o2} \cdot (1-r^{2}) \cdot a_{2}},$$
(2)

где обозначено $d_{12} = \sin[N \cdot (\pi/2) \cdot (\sin \theta_2 - \sin \theta_1)]/N \cdot \sin[(\pi/2) \cdot (\sin \theta_2 - \sin \theta_1)]$ — коэффициент "корреляции" амплитудно-фазовых распределений, создаваемых отраженными от целей сигналами в раскрыве ЦЛАР; $\xi = \frac{N-1}{2 \cdot \pi \cdot (\sin \theta_2 - \sin \theta_1)} - \varphi$; θ_i — угловые координаты целей, подлежащих обнаружению (i = 1, 2); φ — фазовый сдвиг сигналов s_1 и s_2 , подлежащих обнаружению; $q_{0i} = N \cdot q_i$ — интегральное отношение сигнал/шум на выходе ЦЛАР для *i*-го сигнала; $d_{0i} = \sin[N \cdot (\pi/2) \cdot (\sin \theta_i - \sin \theta_0)]/N \cdot \sin[(\pi/2) \cdot (\sin \theta_i - \sin \theta_0)]$; r — модульное значение *Радиоэлектроника (Изв. вузов). – К. : НТУУ "КПІ"*, 2004. – N_2 7. – С. 51–60. коэффициента корреляции сигналов целей в опорном приемном канале ЦЛАР; $a_1 = d_{12} - d_{o1} \cdot d_{o2}$; $a_2 = 1 - d_{12}^2 - d_{o1}^2 - d_{o2}^2 + 2 \cdot d_{12} \cdot d_{o1} \cdot d_{o2}$.

С учетом (2) получаем следующие соотношения для коэффициента b:

• для некоррелированных сигналов:

$$b_{\text{HeK}} = \frac{1 + N \cdot (q_1 + q_2) + N^2 \cdot q_1 \cdot q_2 \cdot (1 - d_{12}^2)}{1 + N \cdot q_2};$$
(3)

• для коррелированных сигналов:

$$b_{\text{kop}} = \frac{1 + N \cdot (q_1 + q_2) + 2 \cdot N \cdot d_{12} \cdot r \cdot \sqrt{q_1 q_2} \cdot \cos \xi + N^2 \cdot q_1 \cdot q_2 \cdot (1 - r^2) \cdot (1 - d_{12}^2)}{1 + N \cdot q_2}.$$
(4)

При записи (3) и (4) учтено, что "в точке" $\theta_0 = \theta_1$ имеют место следующие равенства

$$d_{01} = 1; \ d_{02} = d_{12}; \ a_1 = 0; \ a_2 = 0.$$

Отношение $L = b_{\text{нек}} / b_{\text{кор}}$ можно трактовать как потери в отношении сигнал/шум, обусловленные корреляцией сигналов, подлежащих обнаружению. С учетом (3) и (4) получаем следующее соотношение для расчета коэффициента потерь L:

$$L = \frac{1 + N \cdot (q_1 + q_2) + N^2 \cdot q_1 \cdot q_2 \cdot (1 - d_{12}^2)}{1 + N \cdot (q_1 + q_2) + 2 \cdot N \cdot d_{12} \cdot r \cdot \sqrt{q_1 \cdot q_2} \cdot \cos \xi + N^2 \cdot q_1 \cdot q_2 \cdot (1 - r^2) \cdot (1 - d_{12}^2)}.$$

Используя последнее соотношение и результаты, приведенные в [2], получим выражения для расчета показателей качества обнаружения коррелированных сигналов в обнаружителе на основе алгоритма Кейпона:

• вероятность ложной тревоги:

$$P_{\rm JIT} = \frac{\Gamma\left[\frac{k}{2}, \frac{n}{2} \cdot h_{\rm H}\right]}{\Gamma\left(\frac{k}{2}\right)};$$
(5)

• вероятность правильного обнаружения:

$$P_{\text{обH}} = \frac{\Gamma\left[\frac{k}{2}, \frac{n}{2} \cdot h_{\text{H}} \cdot \frac{L}{b_{\text{HeK}}}\right]}{\Gamma\left(\frac{k}{2}\right)} , \qquad (6)$$

где Г(*a*, *x*) — неполная гамма функция.

На рис. 1—5 представлены зависимости коэффициента потерь *L* в отношении сигнал/шум от параметров сигналов, подлежащих обнаружению, и ЦЛАР (от коэффициента *r* корреляции сигналов (*N*=10) — рис. 1, от числа *N* приемных каналов ЦЛАР — рис. 2, от

фазового сдвига φ сигналов (*N*=10) — рис. 3. от отношения q_2/q_1 мощностей сигналов — рис. 4, от относительного углового разноса $\Delta \theta/\theta_{0,5P}$ целей — рис. 5).

Для графиков на рис. 1—3, 5 относительный угловой разнос источников коррелированных сигналов (целей с одинаковыми радиальными составляющими скорости движения) принят равным $\Delta\theta/\theta_{0,5P} = 0.5$ (здесь $\Delta\theta = \theta_2 - \theta_1$, а $\theta_{0,5P}$ — ширина диаграммы направленности ЦЛАР по уровню половинной мощности). Все графики (за исключением графика на рис. 5) соответствуют случаю $q_1 = q_2 = 100/N$. Коэффициент корреляции сигналов, подлежащих обнаружению, на рис. 2—5 принят равным единице. Для всех рисунков, кроме рис. 3, фазовый сдвиг сигналов, подлежащих обнаружению, равен 90°.





Радиоэлектроника (Изв. вузов). – К. : НТУУ "КПІ", 2004. – № 7. – С. 51–60.

Из рис. 1 видно, что потери в отношении сигнал/шум для полностью коррелированных сигналов (*r*=1) могут достигать 10 дБ и более.

Из рис. 2 следует, что потери при обнаружении полностью коррелированных сигналов достаточно слабо зависят от числа приемных каналов ЦЛАР.



Из рис. 5 следует, что при обнаружении коррелированных сигналов алгоритм Кейпона теряет селективные свойства (при угловом разносе целей, существенно превышающем ширину диаграммы направленности ЦЛАР, наличие второй цели приводит к значительному снижению качества обнаружения первой цели и наоборот).

Результаты статистического моделирования процесса обнаружения. Для подтверждения правомочности использования соотношений (5) и (6), полученные теоретические результаты проверялись с помощью метода статистического моделирования процесса обнаружения сигналов в обнаружителе на основе алгоритма Кейпона. На рис. 6 представлены кривые обнаружения, рассчитанные по формулам (5) и (6) (зависимости, изображенные сплошными линиями), и полученные по результатам статистического моделирования сизображенные значком *). Принято, что N=10, n=50, $P_{m}=10^{-4}$.



Ось абсцисс на рис. 6 соответствует интегральному отношению сигнал/шум *q*_{ol} для сигнала цели, находящейся на контролируемом направлении.

Анализ рис.6 позволяет сделать вывод о достаточно хорошем совпадении результатов теоретических расчетов и машинного эксперимента и, как следствие, о правомочности использования формул, приведенных в статье, для оценки показателей качества обнаружения коррелированных шумовых сигналов.

Оценка предельного разрешения. Используя условие раздельного наблюдения целей, сформулированное в [5], и выражение (2), можно найти значение отношения сигнал/шум, требуемое для предельного разрешения (определения состава групповой цели в импульсном объеме РЛС) при использовании алгоритма Кейпона в условиях наличия и отсутствия корреляции отраженных от целей сигналов:

$$q_{\rm Tp} \ge -(c_1 + 2 \cdot c_2 \cdot r \cdot \cos \xi) / [(1 - r^2) \cdot (c_1 - 2 \cdot a_2 \cdot d_{12})], \tag{7}$$

где $c_1 = 4 \cdot [(d_{o1})^2 + d_{o1} \cdot d_{o1}]; \quad c_2 = 2 \cdot [d_{o1} \cdot d_{o1}]^2; \quad d_{o1}, \quad d_{o1}$ — первая и вторая производные от d_{o1} в "точке" $\theta_0 = (\theta_1 + \theta_2)/2$. При записи (7) для упрощения выкладок, связанных с вычислением производных, полагалось, что $(\theta_1 + \theta_2)/2 = 0$.

На рис. 7 и 8 представлены семейства зависимостей, иллюстрирующих влияние корреляции сигналов на предельные возможности алгоритма Кейпона по разрешению коррелированных сигналов.



Рис. 7. Условие раздельного обнаружения двух целей (г=0 и г=0,5)





Цифрой 1 на обоих рисунках изображена зависимость отношения сигнал/шум, требуемого для раздельного обнаружения двух некоррелированных сигналов. Цифрой 2 на рис. 7 изображена соответствующая зависимость для *r*=0,5, а на рис. 8 для *r*=0,99. Фазовый сдвиг сигналов оказывает существенное влияние на требуемое отношение сигнал/шум только при

 $r \to 1$. При $r \le 0,6$ влиянием фазового сдвига и корреляции сигналов на качество обнаружения и разрешения целей можно пренебречь.

Выводы. При определенных условиях алгоритм Кейпона обеспечивает достаточно хорошие характеристики обнаружения и разрешения некоррелированных шумовых сигналов, однако этот алгоритм мало пригоден для решения задачи обнаружения и (или же) разрешения сигналов, коэффициент корреляции которых близок к единице.

В условиях коррелированных сигналов теряется прямая связь выхода обнаружителя на основе алгоритма Кейпона с мощностью сигнала в приемном канале ЦЛАР.

БИБЛИОГРАФИЧЕСКИЙ СПИСОК

1. *Кейпон Дж*. Пространственно-временной спектральный анализ с высоким разрешением // ТИИЭР.— 1978.— Т. 66.— №1.— С. 60—96.

2. Бондаренко Б. Ф., Сащук И. Н., Тимчук В. Ю. Показатели качества обнаружения шумовых сигналов в системе обработки на основе алгоритма Кейпона. // Радиоэлектроника, 2003 (в печати)

3. Леховицкий Д. И., Флексер П. М., Атаманский Д. В., Кириллов И. Г. Статистический анализ сверхразрешающих методов пеленгации источников шумовых излучений в АР при конечном объеме выборки // Антенны.— 2000.— №2 (45).— С. 23—39.

4. Воеводин В. В., Кузнецов Ю. А. Матрицы и вычисления. М.: Наука, 1984. 320 с.

5. Бондаренко Б. Ф., Платонов С. Ю., Сащук И. Н. Разрешающая способность алгоритма MUSIC. // Радиоэлектроника. 2001.— том 44.— №1 — С. 51—60. (Изв. высш. учеб. заведений).

Бондаренко Б. Ф. Сащук И. Н. Тимчук В. Ю.