

## ОПТИМАЛЬНАЯ ОБРАБОТКА СЛОЖНЫХ СИГНАЛОВ В МНОГОЭЛЕМЕНТНЫХ АНТЕННЫХ СИСТЕМАХ

Иванов Н.М.

ФГУП ГKB АПС “Связь”, пр. Соколова 96, 344010, Ростов на Дону, Россия  
Email: gkbsviaz@don.sitek.net; qkivanov@list.ru

Основными задачами обработки сигналов пассивными угломерными многоэлементными антенными системами являются обнаружение сигналов и измерение их параметров, таких, как центральная частота, полоса и средняя энергия сигнала, а также угловые координаты источника радиоизлучения. В связи с развитием систем связи, локации, опознавания и других, использующих сложные сигналы с низкой спектральной плотностью мощности (псевдослучайные, с фазовой и частотной манипуляцией и т.д.) [1], возникает проблема обнаружения и оценки параметров таких сигналов в рассматриваемых пассивных угломерных многоэлементных антенных системах. Как известно [2], оптимальным способом обработки таких сигналов является согласованная фильтрация, которая в данном случае не может быть использована, поскольку копия опорного сигнала неизвестна.

В работах [3,4] предложен способ обнаружения и обработки сигналов, включающий когерентный прием и цифровую регистрацию сигналов  $N$ -элементной антенной системой, переход в частотную область с помощью дискретного преобразования Фурье, обнаружение сигнала в частотной области по критерию превышения коэффициента пространственной корреляции двух частотных компонент заданного порога, получения амплитудно-фазового распределения когерентным усреднением частотных компонент в полосе сигнала с последующим определением направления на источник радиоизлучения по максимуму модуля либо реальной части диаграммы направленности антенной системы. К недостаткам этого метода следует отнести наличие выделенной антенны, относительно которой отсчитываются разности фаз сигналов, и недостаточную эффективность при отношении сигнал/шум ниже 10 дБ. Таким образом, указанный метод не может быть использован для обработки сложных сигналов с низкой спектральной плотностью мощности.

Рассмотрим предварительно идеальный случай, когда сигнал, принятый многоэлементной антенной системой, априорно известен. Пусть  $N$  – число антенн,  $K$  – объем спектральной выборки сигнала,  $S_{nk}$  – комплексные спектральные отсчеты сигнала, индекс  $n = 0, \dots, N-1$  нумерует антенны, индекс  $k = 0, \dots, K-1$  – номер спектрального отсчета. Пусть, далее, в рассматриваемой выборке присутствует сигнал с комплексными спектральными отсчетами  $a_q$ ,  $q = q_0, \dots, q_0 + Q - 1$ . Тогда сигнал, принятый  $n$ -ой антенной, можно записать в виде

$$S_{nk} = a_q \xi_n (\theta(k - q_0) - \theta(k - q_0 - Q)) + v_k, \quad (1)$$

где  $\theta(x)$  – функция Хевисайда,  $v_k$  – аддитивный шум, а величины  $\xi_n$  представляют собой амплитудно-фазовое распределение поля на элементах антенной системы и в случае плоского волнового фронта с точностью до не зависящего от  $n$  множителя определяются выражением

$$\xi_n = \exp(2\pi i (r_n \cos(\beta_0) \cos(\alpha_0 - \alpha_n) + z_n \sin(\beta_0)) f / c),$$

где  $r_n, \alpha_n, z_n$  – цилиндрические координаты фазового центра соответствующего антенного элемента,  $\alpha_0$  и  $\beta_0$  – угловые координаты источника излучения (азимут и угол места соответственно),  $f$  – центральная частота сигнала,  $c$  – скорость света. Модель вида (1) справедлива при условии  $\Delta f / f \ll 1$ , выполнение которого позволяет считать  $\xi_n$  постоянными в полосе сигнала. Кроме того, необходимо выполнение неравенства  $D \Delta f / c \ll 1$ , где  $D$  максимальный размер антенной системы. Это условие позволяет считать  $a_q$  не зависящими от номера антенны  $n$ . Задача состоит в том, чтобы по измеренным значениям комплексных спектральных отсчетов сигнала  $S_{nk}$  и известным значениям  $a_q$  оценить амплитудно-фазовое распределение  $\xi_n$ .

Рассматривая выражение (1) как систему уравнений относительно  $\xi_n$ , в которой шумовая составляющая включена в левую часть, и решая ее методом наименьших квадратов, легко получить следующее выражение для  $\xi_n$ :

$$\xi_n = \frac{\sum_{q=q_0}^{q_0+Q-1} S_{nq} a_q^*}{\sum_{q=q_0}^{q_0+Q-1} |a_q|^2}. \quad (2)$$

Выражение (2) фактически описывает согласованную фильтрацию сигнала в частотной области, а соответствующая оценка  $\xi_n$  в случае гауссовских шумов совпадает с оценкой максимального правдоподобия. Однако использовать выражение (2) практически невозможно, поскольку коэффициенты согласованного фильтра  $a_q$ , как правило, неизвестны, и задача как раз и состоит в том, чтобы извлечь оценку этих коэффициентов из наблюдаемого сигнала.

В дальнейшем будем придерживаться следующих матричных обозначений:  $\mathcal{F}$  – матрица сигнала размерности  $N \times Q$ ,  $\xi$  – вектор–столбец амплитудно–фазового распределения высоты  $N$ ,  $\mathcal{F}$  – вектор–столбец коэффициентов фильтра высоты  $Q$ . Считая по–прежнему, что занимаемая сигналом область спектральных отсчетов известна, ищем амплитудно–фазовое распределение в виде:

$$\xi = \mathcal{F}\mathcal{F}. \quad (3)$$

Для отыскания коэффициентов оптимального фильтра составим функцию вида

$$\delta^2 = \xi^+ \xi = \mathcal{F}^+ \mathcal{F}^+ \mathcal{F}\mathcal{F}. \quad (4)$$

где  $(\cdot)^+$  означает эрмитово сопряжение. Выражение (4) представляет собой суммарную энергию сигнала, принятого всеми антеннами и пропущенного через фильтр с коэффициентами  $\mathcal{F}$ . Потребуем, чтобы величина  $\delta^2$  как функция  $\mathcal{F}$  достигала максимального значения. Ясно, что без дополнительных условий эта задача не имеет нетривиального решения. Ограничим поэтому коэффициент усиления фильтра условием

$$\mathcal{F}^+ \mathcal{F} = 1. \quad (5)$$

Иначе говоря, будем отыскивать максимум выражения (4) на сфере единичного радиуса в  $Q$ –мерном комплексном евклидовом пространстве. Следуя методу множителей Лагранжа, составим функцию вида

$$\Delta = \delta^2 + \lambda(1 - \mathcal{F}^+ \mathcal{F}) = \mathcal{F}^+ \mathcal{F}^+ \mathcal{F}\mathcal{F} + \lambda(1 - \mathcal{F}^+ \mathcal{F}). \quad (6)$$

где  $\lambda$  – множитель Лагранжа. Дифференцируя выражение (6) по компонентам вектора  $\mathcal{F}^+$  и приравнявая результат к нулю, приходим к следующей задаче на собственные значения:

$$\mathcal{F}^+ \mathcal{F}\mathcal{F} = \lambda \mathcal{F}. \quad (7)$$

Матрица  $\mathcal{F}^+ \mathcal{F}$  размерности  $Q \times Q$  обладает очевидными свойствами эрмитовости и положительной полуопределенности, поэтому все ее собственные значения вещественны и неотрицательны. Полагая для определенности справедливым условие  $N < Q$ , можно утверждать, что ранг этой матрицы не превосходит  $N$ , так что по крайней мере  $Q - N$  собственных значений равны нулю. Максимум функций (4), (6) достигается при выборе вектора  $\mathcal{F}$ , отвечающего наибольшему собственному значению  $\lambda_{\max}$  матрицы  $\mathcal{F}^+ \mathcal{F}$ . Подставляя соответствующий собственный вектор в выражения (4), (6), находим их максимальные значения:

$$\Delta = \delta^2 = \lambda_{\max}.$$

Выясним физический смысл полученных результатов. Для этого допустим, что отношение сигнал/шум бесконечно велико. Используя в выражении (7) модель вида (1) при  $v_k = 0$ , замечаем, что ранг матрицы  $\mathcal{F}^+ \mathcal{F}$  равен единице, так что она имеет единственное отличное от нуля собственное значение. Тогда для собственного вектора, отвечающего ненулевому собственному значению, можно получить следующее выражение:

$$\mathcal{F} = \pm \mathcal{F}^* / \sqrt{a^+ a},$$

подстановка которого в (3) приводит к результату, совпадающему с (2) с точностью до несущественного постоянного множителя. Следовательно, в отсутствие шумов задача на собственные значения вида (7) приводит к согласованной фильтрации сигнала.

Полученным результатам можно придать иную, более удобную для приложений форму. Для этого заметим, что собственные векторы матрицы  $\mathcal{F}^+ \mathcal{F}$ , отвечающие ненулевым собственным значениям, лежат

в  $N$ -мерном подпространстве, натянутом на векторы–строки матрицы  $\mathcal{S}$ . Поэтому ищем эти собственные векторы в виде

$$\mathcal{E} = \mathcal{S}^+ \mathcal{E}, \quad (8)$$

где  $\mathcal{E}$ – вектор–столбец высоты  $N$ . Подставляя в (7) выражение (8), после упрощения приходим к следующей задаче на собственные значения:

$$\mathcal{S}\mathcal{S}^+ \mathcal{E} = \lambda \mathcal{E}, \quad (9)$$

причем в соответствии с (5) вектор  $\mathcal{E}$  нормируется условием

$$\lambda \mathcal{E}^+ \mathcal{E} = 1. \quad (10)$$

Подставляя далее выражение (8) в (3), приходим к следующему простому результату:

$$\xi = \lambda_{\max} \mathcal{E}, \quad (11)$$

где вектор  $\mathcal{E}$  отвечает собственному значению  $\lambda_{\max}$ . Отметим, что размерность матрицы  $\mathcal{S}\mathcal{S}^+$  равна  $N \times N$  вне зависимости от полосы частот, занимаемой сигналом. Можно сказать, что элементы матрицы  $\mathcal{S}^+ \mathcal{S}$  получаются путем усреднения сигнала по пространству, а элементы матрицы  $\mathcal{S}\mathcal{S}^+$  получаются усреднением в частотной области.

Выше предполагалось, что границы локализации сигнала в частотной области известны априорно. На практике такая информация доступна далеко не всегда, и требуется процедура обнаружения сигнала, эффективная при низких отношениях сигнал/шум. Чтобы построить такую процедуру, отметим еще раз, что для сигнала в отсутствие шумов матрица  $\mathcal{S}\mathcal{S}^+$  имеет единственное ненулевое собственное значение. С другой стороны, в отсутствие сигнала и при достаточно большом значении  $Q$  можно написать следующее приближенное равенство:

$$\mathcal{S}\mathcal{S}^+ \approx Q\sigma^2 I,$$

где  $\sigma^2$ – дисперсия шума,  $I$  – единичная матрица. При этом предполагается, что шумы в приемных каналах центрированы, некоррелированы и имеют одинаковые статистические характеристики. При наличии в полосе обработки смеси сигнала с шумом в принятом приближении все ненулевые собственные значения заменяются на  $\lambda + Q\sigma^2$ , где  $\lambda$  – собственные значения в отсутствие шумов. Рассмотрим теперь выражение вида

$$w = \lambda_{\max} / \sum \lambda = \lambda_{\max} / \text{tr}(\mathcal{S}\mathcal{S}^+),$$

где суммируются все собственные значения, а  $\text{tr}(\cdot)$  означает операцию взятия следа матрицы. Из соображений, изложенных выше, следует, что значение  $w$  равно единице для чистого сигнала в отсутствие шумов, а для чистого шума в отсутствие сигнала  $w \approx 1/N$ . При наличии смеси сигнала с шумом величина  $w$  принимает промежуточные значения.

Таким образом, можно предложить следующую процедуру обнаружения сложного сигнала при низком отношении сигнал/шум. Выбирается ширина окна  $Q_w$  и вычисляется последовательность значений  $w_t$ ,  $t = 0, \dots, K - Q_w - 1$ . Индекс  $t$  нумерует отсчет, с которого начинается выборка спектральных отсчетов длины  $Q_w$  и по которой строится матрица  $\mathcal{S}\mathcal{S}^+$ . Ширина окна  $Q_w$  должна превышать интервал корреляции шумов в спектральной области и быть существенно меньше ширины спектральной области, в которой существует сигнал. По превышению значениями  $w_t$  заданного порога определяется область существования сигнала.

Полученные результаты проверялись путем численного эксперимента на антенной системе, состоящей из 12 ненаправленных антенных элементов, размещенных равномерно на окружности с волновым радиусом, равным 1.333. Моделировался сигнал со случайными амплитудами и фазами спектральных отсчетов в гауссовских шумах. Пример сигнала показан на рис.1. Сплошной линии соответствует шум, пунктирной – смесь сигнала с шумом. Входное отношение сигнал/шум составляет –4 дБ. На рис. 2 показаны результаты работы рассмотренного выше обнаружителя с шириной спектрального окна  $Q_w = 17$ . Пунктирной линией показан порог, по которому производилась локализация сигнала в частотной области. Отношение сигнал/шум после когерентного усреднения в полосе сигнала составило 0.6 дБ. Обнаружение и оптимальная фильтрация сигнала по рассмотренной методике повышают отношение

сигнал/шум до 10.6 дБ. Приведенные значения являются, вообще говоря, случайными. Статистическое моделирование показывает, что выигрыш оптимальной фильтрации для данной антенной системы составляет 6 дБ по сравнению с когерентным усреднением и возрастает с увеличением числа антенн.

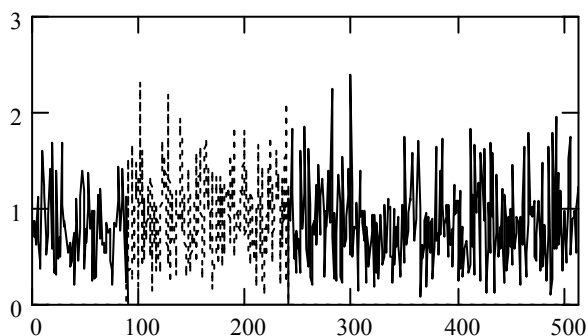


Рис. 1

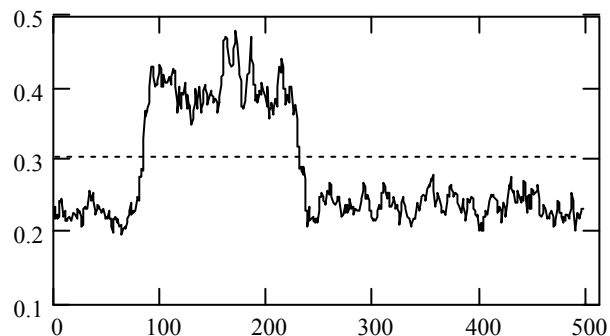


Рис. 2

Таким образом, полученные результаты позволяют сделать вывод о высокой эффективности предложенного метода, которая возрастает с увеличением числа элементов антенной системы.

#### Литература

1. Диксон Р. К. Широкополосные системы. – М.: Связь, 1979.
2. Левин Б.Р. Теоретические основы статистической радиотехники. – 3-е изд., перераб. и доп. – М.: Радио и связь, 1989. – 656с.
3. Вертоградов Г.Г., Иванов Н.М., Шевченко В.Н. Многомерное обнаружение-различение сигналов и оценка их параметров // Сб. докл. 3-й Междунар. конф. “Цифровая обработка сигналов и ее применение”. Москва, 29 ноября – 1 декабря 2000. М.: Инсвязиздат, 2000. Т 1. С. 286.
4. Пат. № 2190236 РФ. Способ обнаружения и определения двумерного пеленга и частоты источников радиоизлучения // В.Н. Шевченко, Г.С. Емельянов, Г.Г. Вертоградов. / Приоритет от 13.09.2000. Оpubл. 2002; RU БИПМ № 27.

