Применение амплитудно-фазового синтеза диаграммы направленности для пространственного подавления помех

А. А. Ерохин, Ю. П. Саломатов

ФГАОУ ВПО СФУ, г. Красноярск E-mail: aerokhin@ sfu-kras.ru, ysalomatov@sfu-kras.ru

Рассмотрен метод амплитудно-фазового синтеза диаграммы направленности (ДН) антенной решетки (АР) основанный на методе минимизации Гаусса-Ньютона. Данный метод позволяет синтезировать ДН заданной формы, при условии формирования провала в направлении помех (при их наличии). Приведен пример амплитудно-фазового синтеза, который показал работоспособность рассмотренного метода.

Ключевые слова: антенная решетка, пространственное подавление помех, синтез диаграммы направленности.

The method of amplitude-phase synthesis of the beam pattern of the antenna array based on the Gauss-Newton algorithm is considered. This method allows synthesizing the radiation pattern of given shape, also forming a "null" in the direction of the interference (if available). An example of amplitude-phase synthesis, which showed the efficiency of this method, is given.

Keywords: antenna array, spatial selection, synthesis of beam pattern.

Метод Гаусса-Ньютона используется для решения нелинейных задач наименьших квадратов [1] и является модификацией метода Ньютона. В отличие от метода Ньютона алгоритм Гаусса-Ньютона можно использовать для минимизации значений суммы квадратов функций, но при этом не требуется вычисление вторых производных, что, как правило, усложняет вычисления.

Для заданных M функций $\overline{r} = (r_1, r_2, ..., r_M)$, часто называемых невязками, и N переменных $\overline{\beta} = (\beta_1, \beta_2, ..., \beta_N)$, при $M \ge N (N -$ количество элементов AP), в алгоритме Гаусса-Ньютона итеративно находятся значения переменных, минимизирующих сумму квадратов:

$$S(\overline{\beta}) = \sum_{m=1}^{M} r_m^2(\overline{\beta}).$$

Начиная с начального значения переменных ($\overline{\beta}^{(0)}$), для нахождения минимума $S(\overline{\beta})$ выполняются итерации:

$$\overline{\beta}^{(l+1)} = \overline{\beta}^{(l)} - \left(J_r^T J_r\right)^{-1} J_r^T r\left(\overline{\beta}^{(l)}\right),$$

где $(\bullet)^{T}$ – транспонирование, l = 0, 1, 2..., а для функций и переменных (\overline{r} и $\overline{\beta}$), являющихся векторами-столбцами, вводится матрица Якоби (J_r), элементы которой равны:

$$\left(J_r\right)_{mn} = \frac{\partial r_m\left(\overline{\beta}^{(l)}\right)}{\partial \beta_n^{(l)}}.$$
(1)

При решении задачи, когда целью является определение таких аргументов ($\overline{\beta}$), при которых заданная функция ($y = f(x, \overline{\beta})$) наилучшим образом аппроксимирует некоторые заданные значения (x_m, y_m), функции r_m являются невязками.

$$r_m(\overline{\beta}) = y_m - f(x_m,\overline{\beta}).$$

При этом метод Гаусса-Ньютона может быть записан с использованием Якобиана J_f функции f следующим образом:

$$\overline{\beta}^{(l+1)} = \overline{\beta}^{(l)} + \left(J_f^T J_f\right)^{-1} J_f^T r\left(\overline{\beta}^{(l)}\right), \tag{2}$$

поскольку $y_m = \text{const}$, а при этом $J_r = J_f$.

Условие $M \ge N$ необходимо, поскольку в противном случае матрица $(J_r^T J_r)$ станет необратимой.

Рассмотрим синтез ДН АР, используя метод Гаусса-Ньютона. Выражение для ДН АР может быть записано в виде [2]

$$y(\theta) = h_N^H x_N(\theta),$$

где h_N – матрица-столбец АФР; $x_N(\theta, \phi)$ – вектор плоской волны, падающей на АР с направления (θ, ϕ), (•)^{*H*} – эрмитово сопряжение.

По методу Гаусса-Ньютона среднеквадратическая разность между заданной ДН ($d(\theta)$ – рисунок 1) и синтезируемой ($y(\theta)$) запишется в виде:

$$S(h) = \sum_{m=1}^{M} \left[\dot{r}_m(h) \dot{r}_m^*(h) \right],$$
 (3)

2

где $m = \overline{1, M}, M \ge N, M$ – количество заданных точек в синтезируемой ДН,



Рисунок 1 – ДН АР

Введём обозначение:

$$\dot{f}_m(h) = \dot{f}(\theta_m, h) = \sum_{n=1}^N \dot{h}_n \exp(ikz_n \sin \theta_m), \qquad (5)$$

Необходимо определить Якобиан функции $\dot{f}(\theta_m, h)$, элементы которого будут равны

$$\left(J_f\right)_{mn} = \frac{\partial f_m\left(h^{(l)}\right)}{\partial h_n^{(l)}},\tag{6}$$

$$\frac{\partial f_m}{\partial h_n} = \exp(ikz_n\sin\theta_m).$$

Пусть $\theta_m = \theta_0 + (m-1)\Delta\theta$; $\theta_0 = 0$, $\Delta\theta = \frac{\pi}{M-1}$; $m = \overline{1,M}$, тогда из (1) и (5)

получим выражение для Якобиана, при «эквидистантном» расположении заданных точек в ДН:

$$J_{f} = \begin{bmatrix} 1 & 1 & \cdots & 1 \\ e^{ikz_{1}\sin(\Delta\theta)} & e^{ikz_{2}\sin(\Delta\theta)} & \cdots & e^{ikz_{N}\sin(\Delta\theta)} \\ e^{ikz_{1}\sin(2\Delta\theta)} & e^{ikz_{2}\sin(2\Delta\theta)} & e^{ikz_{N}\sin(2\Delta\theta)} \\ \vdots & \vdots & \vdots \\ e^{ikz_{1}\sin(M\Delta\theta)} & e^{ikz_{2}\sin(M\Delta\theta)} & \cdots & e^{ikz_{N}\sin(M\Delta\theta)} \end{bmatrix}.$$
 (7)

При произвольном расположении заданных точек в ДН выражение (7) соответствующим образом изменится. Таким образом, Якобиан функции не зависит от шага итерации, то есть является постоянной матрицей при

вычислениях, если ДН или направление её максимума не меняется в процессе работы АР. При использовании подобного алгоритма для «адаптации» к помеховой обстановке или в случае сканирования ДН Якобиан функции будет изменяться.

Итерационный процесс синтеза АФР в АР может быть записан в виде (2):

$$h^{(l+1)} = h^{(l)} + (J_f^T J_f)^{-1} J_f^T r(h^{(l)}),$$

где $(J_f^T J_f)^{-1} J_f^T$ – матрица размерности $N \times N$, не изменяющаяся при итерациях.

Выходной сигнал АР, когда на АР поступает несколько сигналов (полезных или помеховых), записывается в виде

$$\dot{y}_{\Sigma} = h_N^H \dot{x}_{N\Sigma}$$

где $\dot{x}_{N\Sigma} = \sum_{i=1}^{K} \dot{x}_{N}^{i} + s_{N}$, s_{N} – шумы в АР, K – количество источников сигналов и

помех.

Мощность выходного сигнала АР будет равна:

$$\left|\dot{y}_{\Sigma}\right|^{2} = h_{N}^{H} \dot{x}_{N\Sigma} \dot{x}_{N\Sigma}^{H} h_{N} = h_{N} R_{N} h_{N}^{H} ,$$

где *R*_N – корреляционная матрица входных сигналов AP.

При отсутствии помех, считая, что уровень сигнала много меньше уровня шумов, будем иметь некоторый уровень мощности на выходе АР:

$$\left|\dot{y}_{\Sigma}^{0}\right|^{2} = h_{N}^{H} R_{N}^{0} h_{N} \,.$$

Значение $|\dot{y}_{\Sigma}^{0}|^{2}$ может быть определено за какое-то время, по крайней мере, можно определить предельное (максимальное) значение. При появлении помехи значение выходной мощности увеличится. Таким образом, необходимо минимизировать следующее значение:

$$\left|\dot{y}_{\Sigma}^{2}\right|^{2} - \left|\dot{y}_{\Sigma}^{0}\right|^{2} = h_{N}^{H} R_{N} h_{N} - \left|\dot{y}_{\Sigma}^{0}\right|^{2}.$$
(8)

4

Если второе слагаемое в выражении (8) взять достаточно малым (меньше уровня мощности шумов для наиболее благоприятного случая низкой шумовой температуры), то полученное выражение будет всегда положительным. Задача минимизации первого слагаемого в выражении (8) приводит к постановке «обычной» задачи адаптивной фильтрации с ограничениями (Винеровское решение [3, 4]). Необходимым условием при этом будет являться сохранение направления максимума ДН на источник полезного сигнала.

При использовании метода Гаусса-Ньютона условием сохранения направления максимума ДН (при моделировании) могут быть выражения (3) и (4) при «правильном» задании функции $d(\theta_m)$. Далее, если известно направление на помеху, то можно её «подавить», выбирая соответствующим образом функцию $d(\theta_m)$. Другим путём является совместная минимизация выражений (3) и (8).

При минимизации выражения (8) можно отбросить его второй член, поскольку он является константой. Тогда минимизации будет подлежать все тоже выражение (3):

$$S(h) = \sum_{m=1}^{M} \left[\dot{r}_m(h) \dot{r}_m^*(h) \right],$$

но при $m = \overline{1, M}$ $r_m(h)$ определяется в соответствии с выражением (3), а при m = M + 1:

$$\dot{r}_{M+1}(\dot{h}) = -\dot{h}_N^H \dot{x}_{N\Sigma} \,.$$

Из этого выражения, аналогично(6), получим

$$\frac{\partial f_{M+1}}{\partial h_n} = \dot{x}_n^*.$$

Откуда следует, что в этом случае Якобиан (7) необходимо записать в следующем виде:

$$J_{1} = \begin{bmatrix} 1 & 1 & \dots & 1 \\ e^{ikz_{1}\sin(\Delta\theta)} & & \dots & e^{ikz_{N}\sin(\Delta\theta)} \\ e^{ikz_{1}\sin(2\Delta\theta)} & & \dots & e^{ikz_{N}\sin(2\Delta\theta)} \\ \vdots & & \vdots & & \vdots \\ e^{ikz_{1}\sin(M\Delta\theta)} & & \dots & e^{ikz_{N}\sin(M\Delta\theta)} \\ x_{1}^{*} & x_{2}^{*} & \dots & x_{N}^{*} \end{bmatrix}$$

Выражение для $\dot{r}(h)$ теперь будет иметь вид:

$$\dot{r}(h) = \begin{bmatrix} d_1 - \sum_{n=1}^N \dot{h}_n e^{ikz_n \sin \theta_1} \\ \vdots \\ d_M - \sum_{n=1}^N \dot{h}_n e^{ikz_n \sin \theta_M} \\ -\dot{h}_n^H \dot{x}_n \end{bmatrix}$$

Проведем моделирование описанного метода синтеза ДН. В качестве примера рассмотрим прямоугольную эквидистантную AP размерностью 10×10 элементов с расстоянием между элементами $\lambda/2$, при этом предполагается наличие источника помехи с направления $\theta_p = 50^\circ$, $\phi_p = 230^\circ$. Маска задаваемой ДН приведена на рисунке 2.

В результате синтеза получена ДН удовлетворяющая заданной маске. На рисунке 3 приведена синтезированная ДН, а на рисунке 4 – синтезированное амплитудно-фазовое распределение.

Синтезированная ДН, как видно из рисунка 3, близка к заданной широкой секторной ДН, при этом в направлении помехи сформирован «провал».



Рисунок 2 – Желаемая ДН АР



Рисунок 3 – Синтезированная ДН АР



Рисунок 4 – Амплитудное (слева) и фазовое (справа) распределения

Литература

1. Jorge Nocedal, Stephen J. Wright. *Numerical Optimoxation. Second Edition.* Springer, 2006. 664 p.

2. Григорьев Л.Н. Цифровое формирование диаграммы направленности в фазированных антенных решётках. – М.: Радиотехника, 2010. – 144 с., ил.

3. Compton R.P. *Adaptive Antennas: Concepts and Performance*. Prentice Hall, Incorporated, 1988. 448 p.

Джиган В.И. Адаптивная фильтрация сигналов: теория и алгоритмы.
 М., Техносфера. 2013 г. – 527 с.

Amplitude-Phase Synthesis of the Beam Pattern for the Spatial Selection of Interference

A.A. Erokhin, Yu. P. Salomatov

Siberian Federal University, Krasnoyarsk E-mail: aerokhin@ sfu-kras.ru, ysalomatov@sfu-kras.ru

Interference reduction method based on the Gauss-Newton algorithm is discussed. This method allows to obtain a beam pattern of predetermined form. Also it is possible to suppress interferences coming from random directions.

References

1. Jorge Nocedal, Stephen J. Wright. *Numerical Optimization. Second Edition*. Springer, 2006. 664 p.

2. Григорьев Л.Н. Цифровое формирование диаграммы направленности в фазированных антенных решётках. – М.: Радиотехника, 2010. – 144 с., ил.

3. Compton R.P. *Adaptive Antennas: Concepts and Performance*. Prentice Hall, Incorporated, 1988. 448 p.

Джиган В.И. Адаптивная фильтрация сигналов: теория и алгоритмы.
 М., Техносфера. 2013 г. – 527 с.

8