

К ВОПРОСУ О МЕТОДИКЕ НАХОЖДЕНИЯ ФАЗОВОГО ЦЕНТРА АНТЕНН

И. Б. Нагибин

Х а р ь к о в

Современный уровень развития радиолокационных, космических и других систем связи, в которых информативным параметром является фаза сигнала, требует четкого представления фазовых характеристик приемно — передающих устройств. Поэтому очень актуально решение вопроса о существовании фазового центра антенны и определение его координат.

А. Р. Вольперт показал [1], что антенна имеет фазовый центр только в том случае, когда ее фазовая функция направленности имеет вид

$$\Psi_0(\theta, \varphi) = A \cos \theta \cos \varphi + B \cos \theta \sin \varphi + C \sin \theta + D, \quad (1)$$

где

$$A = kx_0; \quad B = ky_0; \quad C = kz_0; \quad D = kR; \quad k = \frac{2\pi}{\lambda};$$

x_0 , y_0 и z_0 — координаты фазового центра.

В большинстве своем поверхности равных фаз для реальных излучателей не являются сферами, а антенны не имеют фазового центра [1, 2]. В таком случае приходят к понятию «частичного» фазового центра для ограниченного сектора [3]. Его координаты могут быть найдены из следующих соотношений:

$$\begin{aligned}x_0 &= \frac{1}{k} [\psi'(\theta) \cos \theta - \psi''(\theta) \sin \theta]; \\y_0 &= \frac{1}{k} [\psi'(\theta) \sin \theta + \psi''(\theta) \cos \theta],\end{aligned}\quad (2)$$

где $\psi'(\theta)$ и $\psi''(\theta)$ — первая и вторая производные от фазовой функции направленности антенны соответственно.

На практике обычно за фазовый центр антенны выбирают геометрический центр области, ограничивающей смещение частичных фазовых центров [3—5]. При этом подбирают сферу, наилучшим образом аппроксимирующую фазовую диаграмму направленности, центр которой считают «эффективным» фазовым центром. Для отыскания координат такого центра используют метод наименьших квадратов [3, 5], при использовании которого возникает вопрос о пределах интегрирования, т. е. о секторе, где может быть получена наилучшая аппроксимация. В работах [4, 6] за фазовый центр антенны принимают центр сферы, совпадающей с поверхностью равных фаз в пределах главного луча антенны. При этом фазовый центр определяется из следующих интегральных выражений:

$$\begin{aligned}x_0 &= \frac{\int_0^{2\pi} \psi(\theta) \Phi(\theta) \sin \theta d\theta}{\int_0^{2\pi} \Phi(\theta) \sin^2 \theta d\theta}; \\y_0 &= \frac{\int_0^{2\pi} \psi(\theta) \Phi(\theta) \cos \theta d\theta}{\int_0^{2\pi} \Phi(\theta) \cos^2 \theta d\theta},\end{aligned}\quad (3)$$

где $\Phi(\theta)$ — амплитудная функция направленности антенны.

Таким образом, из анализа ряда работ [1—6] видно, что для определения фазового центра антенны необходимо прежде всего связать координатную систему с осью главного лепестка амплитудной диаграммы направленности. Так как в направлении главного луча сигналы интерферируют синфазно, то ось его лепестка является осью симметрии как амплитудной, так и фазовой диаграмм направленности.

Выражения для амплитудных $\Phi(\theta, \varphi)$ и фазовых $\psi(\theta, \varphi)$ диаграмм направленности могут быть представлены настолько сложной функцией, что нахождение производных высших порядков становится громоздким, а вычисление интегральных выражений весьма затруднительным. Кроме того, для произвольной системы излучателей соотношения (2) и (3) не решают общей задачи определения существования фазового центра антенны вообще.

Для решения поставленной задачи можно воспользоваться следующим выражением [3]:

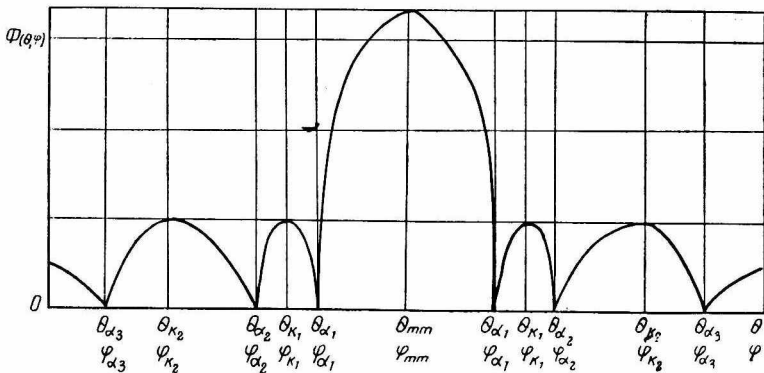
$$\delta = \int_{\theta_k}^{\theta_a} \int_{\varphi_k}^{\varphi_a} [\psi(\theta, \varphi) - \psi_0(\theta, \varphi)]^2 \Phi(\theta, \varphi) d\theta d\varphi.\quad (4)$$

Дифференцирование $\frac{\partial \psi}{\partial A}$, $\frac{\partial \psi}{\partial B}$ и $\frac{\partial \psi}{\partial C}$ и приравнивание полученных выражений нулю приводит к системе уравнений относительно A , B , C

$$\int_{\theta_k}^{\theta_{\alpha}} \int_{\varphi_k}^{\varphi_{\alpha}} [\psi(\theta, \varphi) - \psi_0(\theta, \varphi)] \frac{\partial \psi(\theta, \varphi)}{\partial A} \Phi(\theta, \varphi) d\theta d\varphi = 0;$$

$$\int_{\theta_k}^{\theta_{\alpha}} \int_{\varphi_k}^{\varphi_{\alpha}} [\psi(\theta, \varphi) - \psi_0(\theta, \varphi)] \frac{\partial \psi(\theta, \varphi)}{\partial B} \Phi(\theta, \varphi) d\theta d\varphi = 0; \quad (5)$$

$$\int_{\theta_k}^{\theta_{\alpha}} \int_{\varphi_k}^{\varphi_{\alpha}} [\psi(\theta, \varphi) - \psi_0(\theta, \varphi)] \frac{\partial \psi(\theta, \varphi)}{\partial C} \Phi(\theta, \varphi) d\theta d\varphi = 0.$$



Амплитудная диаграмма направленности антенны.

Уравнения (5) могут быть записаны в обобщенном виде

$$\int_{\theta_k}^{\theta_{\alpha}} \int_{\varphi_k}^{\varphi_{\alpha}} [\psi(\theta, \varphi) - Zf(\theta, \varphi)] f(\theta, \varphi) \Phi(\theta, \varphi) d\theta d\varphi = 0. \quad (6)$$

Разбивая интеграл (6) на сумму интегралов таким образом, чтобы нижние пределы соответствовали направлениям θ_{km} , φ_{km} максимумов излучения соответствующих лепестков диаграммы направленности (рис. 1), а верхние пределы $\theta_{\alpha m}$, $\varphi_{\alpha m}$ — их минимумам, получим следующее выражение:

$$\sum_{m=0}^n \left\{ \int_{\theta_{km}}^{\theta_{\alpha m}} \int_{\varphi_{km}}^{\varphi_{\alpha m}} [\psi(\theta, \varphi) - Zf(\theta, \varphi)] f(\theta, \varphi) \Phi(\theta, \varphi) d\theta d\varphi - \int_{\theta_{km}}^{\theta_{\alpha(m-1)}} \int_{\varphi_{km}}^{\varphi_{\alpha(m-1)}} [\psi(\theta, \varphi) - Zf(\theta, \varphi)] f(\theta, \varphi) \Phi(\theta, \varphi) d\theta d\varphi \right\} = 0. \quad (7)$$

Применение к выражению (7) последовательно теоремы о среднем относительно $\Phi(\theta, \varphi)$ и $f(\theta, \varphi)$ и дифференцирование по верхнему и нижнему пределу с последующими преобразованиями приводит к следующему соотношению:

$$\frac{\partial \psi(\theta_{\alpha n}, \varphi_{\alpha n})}{\partial \varphi_{\alpha n} \partial \theta_{\alpha n}} = Z \frac{\partial f(\theta_{\alpha n}, \varphi_{\alpha n})}{\partial \varphi_{\alpha n} \partial \theta_{\alpha n}} \quad (8)$$

или

$$Z = \frac{\psi'(\theta_{an}, \varphi_{an})}{f'(\theta_{an}, \varphi_{an})}, \quad (9)$$

где

$$\theta_{an} = \theta - \theta_{mm}; \quad \varphi_{an} = \varphi - \varphi_{mm};$$

$\theta_{mm}, \varphi_{mm}$ — координатные углы оси главного лепестка диаграммы направленности.

Применяя формулу (8) для уравнений (5) с учетом выражения (1), можно показать, что любая система излучателей имеет фазовый центр, если

$$\frac{\partial \psi(\theta_{an}, \varphi_{an})}{\partial \varphi_{an}} = 0 \text{ при } \varphi_{an} = 0, \quad \theta_{an} = \frac{\pi}{2} \quad (10)$$

или

$$\frac{\partial \psi(\theta_{an}, \varphi_{an})}{\partial \theta} = 0 \text{ при } \varphi_{an} = \frac{\pi}{2}, \quad \theta_{an} = 0.$$

В противном случае, если

$$\frac{\partial \psi(\theta_{an}, \varphi_{an})}{\partial \varphi_{an}} \neq 0 \text{ при } \varphi_{an} = 0, \quad \theta_{an} = \frac{\pi}{2}, \quad (11)$$

или

$$\frac{\partial \psi(\theta_{an}, \varphi_{an})}{\partial \theta_{an}} \neq 0 \text{ при } \varphi_{an} = \frac{\pi}{2}, \quad \theta_{an} = 0,$$

антенна фазового центра не имеет. При выполнении условия (10) координаты фазового центра определим из следующих соотношений:

$$A = \frac{\partial \psi(\theta_{an}, \varphi_{an})}{\partial \varphi_{an}} \text{ при } \varphi_{an} = \frac{\pi}{2}, \quad \theta_{an} = 0,$$

или

$$A = \frac{\partial \psi(\theta_{an}, \varphi_{an})}{\partial \theta_{an}} \text{ при } \varphi_{an} = 0, \quad \theta_{an} = \frac{\pi}{2}; \quad (12)$$

$$B = \frac{\partial \psi(\theta_{an}, \varphi_{an})}{\partial \varphi_{an}} \text{ при } \varphi_{an} = 0, \quad \theta_{an} = 0;$$

или

$$B = \frac{\partial \psi(\theta_{an}, \varphi_{an})}{\partial \theta_{an}} \text{ при } \varphi_{an} = \frac{\pi}{2}, \quad \theta_{an} = \frac{\pi}{2}; \quad (13)$$

$$C = \frac{\partial \psi(\theta_{an}, \varphi_{an})}{\partial \theta_{an}} \text{ при } \varphi_{an} = 0, \quad \theta_{an} = 0. \quad (14)$$

Таким образом, метод, позволяющий определить критерий существования фазового центра и упрощающий нахождение его координаты, заключается в следующем:

1) в нахождении производной от амплитудной функции направленности по координатным углам θ и φ и приравниванием ее нулю

$$\Phi'_{(\theta, \varphi)} = 0.$$

При этом определяются координатные углы главного лепестка диаграммы направленности θ_{mm} и φ_{mm} ;

2) во введении замены

$$\theta \text{ на } \theta_{an} = \theta - \theta_{mm},$$

$$\varphi \text{ на } \varphi_{an} = \varphi - \varphi_{mm}$$

в фазовую функцию направленности антенны $\psi(\theta, \varphi)$, для осуществления перехода к новой системе координатных углов $\theta_{ан}$ и $\varphi_{ан}$;

3) в дифференцировании

$$\frac{\partial \psi(\theta_{ан}, \varphi_{ан})}{\partial \theta_{ан}} \quad \text{или} \quad \frac{\partial \psi(\theta_{ан}, \varphi_{ан})}{\partial \varphi_{ан}}$$

по формулам (10) и (11); решается вопрос о существовании фазового центра у антенной системы;

4) в определении из соотношений (12), (13) и (14) его координат, если антенна имеет фазовый центр.

В подтверждение изложенного выше были пересмотрены частные случаи исследования характеристик излучателей, приведенных в работе [1]. Результаты расчета, полученные при помощи описанного метода, идентичны результатам, полученным в работе [1]. При этом процесс анализа значительно упрощается, что важно в инженерной практике.

ЛИТЕРАТУРА

1. А. Р. Вольперт. «Радиотехника», т. 13, 1963.
2. О. Г. Вендик. Антенны с немеханическим движением луча. Изд-во «Советское радио», 1965.
3. Ю. В. Шубарин. Антенны сверхвысоких частот. Изд-во ХГУ, Харьков, 1960.
4. Д. Р. Ролс. Введение в моноимпульсную радиолокацию. Перевод с англ. под редак. Л. Д. Бахраха. Изд-во «Советское радио», 1960.
5. Е. А. Воробьев. Измерение фазовых диаграмм и определение фазового центра слабонаправленных антенн. «Вопросы радиоэлектроники», вып. 14, сер. 12, 1965.
6. А. П. Дорохов. «Расчет и конструирование антенно-фидерных устройств». Изд-во ХГУ, Харьков, 1960.