Н.Н. ГОРОБЕЦ, д-р физ.-мат. наук, Е.Е. ОВСЯННИКОВА

ВОЛНОВЫЕ ПРОЦЕССЫ В БЛИЖНЕЙ ЗОНЕ СЛАБОНАПРАВЛЕННЫХ АПЕРТУРНЫХ ИЗЛУЧАТЕЛЕЙ ЭЛЕКТРОМАГНИТНЫХ ВОЛН

Введение

Слабонаправленные излучатели и антенны широко применяются на практике в радиоэлектронных системах самого разного функционального назначения в широком - от метрового до субмиллиметрового диапазона длин волн. Наиболее известные применения – в качестве облучателей остронаправленных зеркальных и линзовых антенн и в качестве элементарных излучателей остронаправленных фазированных и нефазированных антенных решеток радиоастрономии, сверхдальней радиолокации, космических в телекоммуникационных системах специальной радиосвязи и т.п. Также широко слабонаправленные антенны с широкой диаграммой направленности применяются в офисных и кампусных телекоммуникационных системах и сетях, в транспортной радиосвязи, в навигационных системах и др. При этом во многих практических приложениях приходится работать непосредственно вблизи антенны. Заметим, что эти приложения разнообразны и многочисленны. В частности, это диагностические и терапевтические медицинские приборы, термическая обработка микроволнами пищевых продуктов, микроволновая обработка сельскохозяйственной продукции, обработка материалов в химической и других отраслях промышленности, охранные системы, подповерхностная и ближняя радиолокация.

В отличие от применений электромагнитных волн и антенн на больших расстояниях, по крайней мере, в дальней зоне антенны ($R_{Д3} \ge 2L^2/\lambda$, L – максимальный размер антенны, λ – длина волны), где волновые процессы сравнительно просты и хорошо изучены, в ближней зоне волновые процессы более разнообразны и сильно отличаются для разных типов антенн. Главное отличие заключается в том, что в дальней зоне закон распределения амплитуды и мощности электромагнитного поля в пространстве определяется диаграммой направленности, т.е. функцией исключительно угловых координат точек наблюдения, и не зависит от расстояния. В ближней и промежуточной зонах наблюдения зависимости амплитудных,

фазовых и поляризационных характеристик полей и волн от расстояния более сложны и отличаются для разных типов антенн, причем для линейных и апертурных антенн эти отличия имеют качественный характер и зависят от размеров и формы излучающего раскрыва антенны, амплитудного и фазового распределения источников поля, согласования антенны со свободным пространством.

В дальней зоне волна обычно бегущая поперечная сферическая; амплитуды векторов напряженности электрического и магнитного полей связаны между собой через волновое сопротивление свободного пространства $E/H = W_0$ и убывают в процессе распространения обратно пропорционально первой степени расстояния, мощность волны только активная и она убывает обратно пропорционально второй степени расстояния. При этом на любом расстоянии от антенны в дальней зоне электрическое и магнитное поля синфазны.

С точки зрения физики явлений в ближней зоне происходит трансформация обычно плоской волны в излучающем раскрыве антенны в сферическую волну в дальней зоне. В процессе этой трансформации проявляются все особенности полей и волн в ближней и промежуточной зонах. В частности, в ближней зоне образуется волна смешанного типа – бегущая и от антенны, и к антенне [1], что обычно трактуется как наличие активной и реактивной мощности вблизи антенны. Амплитуды полей *E* и *H* по мере удаления точки наблюдения от антенны изменяются по разным закономерностям. Например, в случае коротких вибраторных антенн $|E| \sim 1/R^3$; $|H| \sim 1/R^2$, а по фазе эти поля сдвинуты на 90°.

Фазовые скорости полей *E* и *H* отличаются друг от друга и отличаются от скорости света. Кроме того, в ближней зоне поля не поперечны, появляется продольная компонента полей. Это приводит к усложнению поляризационной структуры поля в ближней зоне излучателей.

В [2 – 6] показано, что в ближней зоне апертурных антенн больших электрических размеров образуется так называемый прожекторный луч, представляющий собой волноводную трубку, поперечное сечение которой по размерам и по форме близко к поперечному сечению излучающего раскрыва антенны. В прожекторном луче возбуждается неоднородная квази-плоская волна, которая распространяется без значительных потерь на расстояния вплоть до трех четвертей расстояния дальней зоны антенны. В случае и линейных, и апертурных антенн малых электрических размеров, как показано в [3], прожекторный луч не образуется.

Цель статьи – теоретический анализ и определение наиболее общих закономерностей волновых процессов в ближней и промежуточной зонах слабонаправленных апертурных излучателей.

Электромагнитные поля и волны на конечных расстояниях от апертурной антенны

Задача определения амплитудных, фазовых и поляризационных характеристик векторов напряженности электрических и магнитных полей на произвольных достаточно малых расстояниях от излучающего раскрыва антенны произвольных размеров и произвольной формы, решение которой обеспечивает полный анализ волновых процессов в ближней и промежуточной зонах антенн, в общем виде решена в [2, 3] в сферической системе координат. На практике, особенно для технологических микроволновых установок, необходимо иметь

решение этой задачи в декартовой системе координат. Требуемые поля получим из решения векторной внешней задачи электродинамики методом вектора Герца, согласно которому

$$\vec{E} = grad \ div \vec{\Pi}^{\,9} + k^2 \vec{\Pi}^{\,9} - i\omega\mu \ rot \vec{\Pi}^M \,, \tag{1}$$

$$\vec{H} = i\omega\varepsilon \, rot \vec{\Pi}^{\,\mathcal{G}} + grad \, div \vec{\Pi}^{\,\mathcal{M}} + k^2 \vec{\Pi}^{\,\mathcal{M}} \,. \tag{2}$$

Электрический и магнитный векторы Герца соответственно

$$\vec{\Pi}^{\,9} = \frac{1}{4\pi i \omega \varepsilon} \int_{S} \vec{j}^{\,9}(x, y) \psi dS,$$

$$\vec{\Pi}^{\,M} = \frac{1}{4\pi i \omega \mu} \int_{S} \vec{j}^{\,M}(x, y) \psi dS,$$
(3)

где $\vec{j}^{9}(x, y)$ и $\vec{j}^{M}(x, y)$ – электрический и эквивалентный магнитный токи источников полей в излучающем раскрыве антенны,

$$\psi = \left[\exp(-ikr) \right] / r \,. \tag{4}$$

Расстояние r от точек в раскрыве с текущими координатами x, y, по которым производится дифференцирование и интегрирование в (1) – (3), до произвольной точки наблюдения со сферическими координатами θ , φ , R равно

$$r = \left(R^2 - 2xR\sin\theta\cos\varphi - 2yR\sin\theta\sin\varphi + x^2 + y^2\right)^{1/2}.$$
 (5)

Подчеркнем, что в отличие от теории полей в дальней зоне здесь на координаты точек наблюдения не накладываются никакие ограничения кроме того, что они должны быть расположены вне поверхности *S*, по которой интегрируются источники поля в (3).

При решении внешней задачи электродинамики об излучении апертурных антенн токи источников выражают через эквивалентные магнитные и электрические поля в раскрыве

$$\vec{j}^{\,\mathcal{G}} = \left[\vec{z}^0 \vec{H}_S\right]; \quad \vec{j}^M = -\left[\vec{z}^0 \vec{E}_S\right],\tag{6}$$

которые принимаются известными.

Поля в раскрыве будем считать поперечными и связанными между собой соотношением

$$H_s = \frac{1}{W_s} \left[\vec{z}^0 E_s \right],\tag{7}$$

где $\dot{W}_s = \dot{E}_s / \dot{H}_s$ – волновое сопротивление раскрыва, которое в общем случае не равно волновому сопротивлению свободного пространства W_0 , \vec{z}^0 – орт внешней к раскрыву нормали.

Рассмотрим далее случай, когда поля в раскрыве имеют произвольную эллиптическую поляризацию и разложим их в ортогональном линейнополяризованном базисе:

$$\vec{E}_{s}(x, y) = \vec{x} \cdot \dot{E}_{x}(x, y) + \vec{y} \cdot \dot{E}_{y}(x, y);$$

$$\vec{H}_{s}(x, y) = \vec{x} \cdot \dot{H}_{x}(x, y) + \vec{y} \cdot \dot{H}_{y}(x, y).$$
(8)

Проделав математические операции в соответствии с (1) – (8), получим все компоненты электромагнитных полей и волн в декартовой и сферической системах координат:

$$\dot{E}_{x} = \frac{1}{4\pi} \int_{S} \dot{E}_{x}^{S} \psi f_{1} z dS + \frac{i\lambda W_{0}}{8\pi^{2} W_{S}} \int_{S} (-\dot{E}_{x}^{S} \psi f_{1} + \psi f_{2} (x - x_{S}) q_{1}) dS + \frac{iW_{0}}{2\lambda W_{S}} \int_{S} \dot{E}_{x}^{S} \psi dS \quad , \tag{9}$$

$$\dot{E}_{y} = \frac{1}{4\pi} \int_{S} \dot{E}_{y}^{s} \psi f_{1} z dS + \frac{i\lambda W_{0}}{8\pi^{2} W_{S}} \int_{S} (-\dot{E}_{y}^{s} \psi f_{1} + \psi f_{2} (y - y_{S}) q_{1}) dS + \frac{iW_{0}}{2\lambda W_{S}} \int_{S} \dot{E}_{y}^{s} \psi dS \quad , \qquad (10)$$

$$\dot{E}_{z} = -\frac{1}{4\pi} \int_{S} \psi f_{1} q_{1} dS + \frac{i\lambda W_{0}}{8\pi^{2} W_{S}} \int_{S} q_{1} \psi f_{2} z dS$$

$$\tag{11}$$

где

$$q_1 = \dot{E}_x^S(x - x_S) + \dot{E}_y^S(y - y_S).$$

$$\dot{H}_{x} = -\frac{1}{4\pi W_{s}} \int_{S} \dot{E}_{y}^{s} \psi f_{1} z dS + \frac{i\lambda}{8\pi^{2} W_{0}} \int_{S} \left(\psi f_{1} \dot{E}_{y}^{s} + \psi f_{2} (x - x_{s}) q_{2} \right) dS - \frac{i}{2\lambda W_{0}} \int_{S} \dot{E}_{y}^{s} \psi dS , \quad (12)$$

$$\dot{H}_{y} = \frac{1}{4\pi W_{s}} \int_{s} \dot{E}_{x}^{s} \psi f_{1} z dS + \frac{i}{8\pi^{2} W_{0}} \int_{s} \left(\psi f_{2} (y - y_{s}) q_{2} - \dot{E}_{x}^{s} \psi f_{2} \right) dS + \frac{i}{2\lambda W_{0}} \int_{s} \dot{E}_{x}^{s} \psi dS , \qquad (13)$$

$$\dot{H}_{z} = \frac{1}{4\pi W_{s}} \int_{S} -q_{2}\psi f_{1}dS + \frac{i\lambda}{8\pi^{2}W_{0}} \int_{S} \psi f_{2}zq_{2}dS \quad ,$$
(14)

где

$$q_2 = \dot{E}_x^s \left(y - y_s \right) - \dot{E}_y^s \left(x - x_s \right)$$

$$\dot{E}_{\theta} = \frac{\lambda}{4\pi} \left(\frac{R}{\lambda} - \frac{iW_0 \cos\theta}{2\pi W_s} \right) \int_{S} \left(\dot{E}_x \cos\varphi + \dot{E}_y \sin\varphi \right) f_1 \psi dS - \frac{\sin\theta}{4\pi} \int_{S} \left(x\dot{E}_x + y\dot{E}_y \right) f_1 \psi dS + \frac{i\lambda W_0 \cos\theta}{8\pi^2 W_s} \int_{S} \left(x\cos\varphi + y\sin\varphi \right) f_2 q_1 \psi dS + \frac{i}{2\lambda} \frac{W_0 \cos\theta}{W_s} \int_{S} \left(\dot{E}_x \cos\varphi + \dot{E}_y \sin\varphi \right) \psi dS; \quad (15)$$

$$\dot{E}_{\varphi} = -\frac{\lambda}{4\pi} \left(\frac{R\cos\theta}{\lambda} - \frac{iW_0}{2\pi W_s} \right) \int_{S} \left(\dot{E}_x \sin\varphi - \dot{E}_y \cos\varphi \right) f_1 \psi dS - \frac{i\lambda W_0}{8\pi^2 W_s} \int_{S} \left(x\sin\varphi - y\cos\varphi \right) f_2 q_1 \psi dS - \frac{iW_0}{2\lambda W_s} \int_{S} \left(\dot{E}_x \sin\varphi - \dot{E}_y \cos\varphi \right) \psi dS;$$

$$\dot{E}_R = \frac{\cos\theta}{4\pi} \int_{S} \left(x\dot{E}_x + y\dot{E}_y \right) f_1 \psi dS - \frac{i\lambda W_0}{8\pi^2 W_s} \left(\sin\theta \int_{S} \left(\dot{E}_x \cos\varphi + \dot{E}y\sin\varphi \right) f_1 \psi dS + \frac{iW_0 \sin\theta}{2\lambda W_s} \int_{S} \left(\dot{E}_x \cos\varphi + \dot{E}y\sin\varphi \right) \psi dS;$$
(17)

$$\dot{H}_{\theta} = \frac{\lambda}{4\pi} \left(\frac{R}{\lambda W_{s}} - \frac{i\cos\theta}{2\pi W_{0}} \right) \int_{s} \left(\dot{E}_{x}\sin\varphi - \dot{E}_{y}\cos\varphi \right) f_{1}\psi dS - \frac{\sin\theta}{4\pi W_{s}} \int_{s} \left(y\dot{E}_{x} - x\dot{E}_{y} \right) f_{1}\psi dS - \frac{i\lambda\cos\theta}{8\pi^{2}W_{0}} \int_{s} \left(x\cos\varphi + y\sin\varphi \right) f_{2}q_{2}\psi dS + \frac{i}{2\lambda} \frac{\cos\theta}{W_{0}} \int_{s} \left(\dot{E}_{x}\sin\varphi - \dot{E}_{y}\cos\varphi \right) \psi dS;$$

$$\dot{H}_{\varphi} = \frac{\lambda}{4\pi} \left(\frac{R\cos\theta}{\lambda W_{s}} - \frac{i}{2\pi W_{0}} \right) \int_{s} \left(\dot{E}_{x}\cos\varphi + \dot{E}_{y}\sin\varphi \right) f_{1}\psi dS + \frac{i\lambda}{8\pi^{2}W_{0}} \int_{s} \left(x\sin\varphi - y\cos\varphi \right) f_{2}q_{2}\psi dS + \frac{i}{2\pi W_{0}} \int_{s} \left(\dot{E}_{x}\cos\varphi + \dot{E}_{y}\sin\varphi \right) \psi dS;$$

$$\dot{H}_{R} = \frac{\cos\theta}{4\pi W_{s}} \int_{s} \left(y\dot{E}_{x} - x\dot{E}_{y} \right) f_{1}\psi dS + \frac{i\lambda}{8\pi^{2}W_{0}} \left(\sin\theta \int_{s} \left(\dot{E}_{y}\cos\varphi - \dot{E}_{x}\sin\varphi \right) f_{1}\psi dS + \frac{i\beta}{8\pi^{2}W_{0}} \left(\sin\theta \int_{s} \left(\dot{E}_{x}\sin\varphi - \dot{E}_{y}\cos\varphi \right) \psi dS; \right)$$

$$\dot{H}_{R} = \frac{\cos\theta}{4\pi W_{s}} \int_{s} \left(y\dot{E}_{x} - x\dot{E}_{y} \right) f_{1}\psi dS + \frac{i\lambda}{8\pi^{2}W_{0}} \left(\sin\theta \int_{s} \left(\dot{E}_{x}\sin\varphi - \dot{E}_{y}\cos\varphi \right) \psi dS.$$

$$(20)$$

$$\dot{H}_{s} = \frac{1}{4\pi W_{s}} \int_{s} \left(2i\frac{1}{2} - \frac{1}{2} - \frac{1}{2} + \frac{1}{2} + \frac{1}{2} - \frac{1}{2} + \frac$$

где

$$f_{1} = \frac{ik}{r} + \frac{1}{r^{2}}, \quad f_{2} = \frac{3}{r^{4}} + \frac{3ik}{r^{3}} + \frac{k^{2}}{r^{2}}, \quad q_{1} = x\dot{E}_{x} + y\dot{E}_{y} - R\sin\theta(\dot{E}_{x}\cos\varphi + \dot{E}_{y}\sin\varphi),$$
$$q_{2} = x\dot{E}_{y} - y\dot{E}_{x} + R\sin\theta(\dot{E}_{x}\sin\varphi - \dot{E}_{y}\cos\varphi).$$

Из полученных формул следует, что в общем случае в ближней зоне апертурных антенн не равны нулю все шесть компонент электромагнитного поля. Из (9) – (20) легко видеть, что этот вывод справедлив и в случае линейной поляризации излучения апертурных антенн в ближней и промежуточной зонах наблюдения. Для изучения физических закономерностей формирования пространственного распределения электромагнитных полей в ближней и промежуточной зонах наблюдения апертурных антенн независимо от их размеров необходимы компьютерные расчеты.

Анализ волновых процессов в ближней зоне слабонаправленных апертурных излучателей

На основе разработанных алгоритмов и компьютерных программ проведены расчеты амплитудных и фазовых характеристик электрических и магнитных полей на любом малом расстоянии от излучающей апертуры квадратной формы, допускающей излучение электромагнитных волн с произвольной линейной, эллиптической или круговой поляризацией.

В расчетах амплитудное и фазовое распределения поля в раскрыве приняты постоянным и, так как в этом случае действующая площадь антенны максимальна и равна геометрической площади раскрыва. Вследствие этого эффекты ближней зоны проявляются наиболее полно. Поляризация излучения принята линейной вертикальной (вдоль оси ОХ).

На рис. 1, а, б представлены расчеты зависимости амплитуды электрического и магнитного поля от расстояния до точки наблюдения в направлении нормали к излучающему раскрыву для шести вариантов размеров раскрыва, изменяющихся от $0,5\lambda \times 0,5\lambda$ до $3\lambda \times 3\lambda$. В расчетах аналогично [3-6] поля Е и Н нормированы к их значению в середине раскрыва E_0 и H_0 соответственно. Из рисунка видно, что при всех указанных выше размерах раскрыва нормированные амплитуды электрического и магнитного поля практически совпадают между собой на всех, даже очень малых, расстояниях от антенны до точки наблюдения. Следовательно, в случае апертурных антенн малых электрических размеров определение состояния поляризации электромагнитного излучения по вектору напряженности электрического и магнитного поля в ближней зоне идентичны. Подчеркнем, что этой особенностью апертурные антенны принципиально отличаются от линейных проволочных и щелевых, в случае которых эти зависимости существенно отличаются в ближней и промежуточной зонах наблюдения [1]. Из рисунка видно также, что при размерах раскрыва, меньших $\lambda \times \lambda$, вблизи апертурной антенны, в отличие от случаев больших электрических размеров раскрыва, прожекторный луч не формируется. Зависимости амплитуд полей от расстояния имеют вид равномерно убывающих функций, характерный для линейных антенн [1, 4]. Однако уже при размере $\lambda \times \lambda$ в исследуемых зависимостях имеется перегиб на малом расстоянии от антенны. При больших размерах раскрыва $(1,5\lambda \times 1,5\lambda, 2\lambda \times 2\lambda)$ и $(3\lambda \times 3\lambda)$ на рисунке видно начало процесса формирования прожекторного луча. Из сравнения с данными [4] следует, что минимальный градиент амплитуды поля по мере удаления точки наблюдения от антенны имеет место в случае слабонаправленных апертурных антенн с раскрывом квадратной формы. Из сравнения зависимостей E/E_0 и H/H_0 в прожекторном луче антенны с размерами раскрыва $2\lambda \times 2\lambda$ на рис. 1 с аналогичными зависимостями для больших апертур [3 – 6] видно, что перепад амплитуд полей в прожекторном луче больших антенн существенно больше (от 0,58 E₀ в минимуме миниморуме до 1,8 E_0 в максимуме максиморуме), чем для случая малых антенн (от 0,78 E_0 до 1,6 E_0 для раскрыва $2\lambda \times 2\lambda$ на рис. 1). Важно для практики и то, что максимум амплитуды поля малых апертурных антенн, меньших $\lambda \times \lambda$, как и линейных антенн, расположен непосредственно у раскрыва, а максимум максиморум амплитуды поля больших антенн – на значительном удалении от раскрыва. Следовательно, электрический пробой малых антенн с большой мощностью излучения наиболее вероятен непосредственно в раскрыве антенны, а больших антенн – на некотором вполне определенном расстоянии от раскрыва [4] для этого расстояния получена **(B** апроксимационная формула $R_{\rm max}/\lambda = 0.38 (L/\lambda)^{1.98} - 0.29$).

Далее рассчитывались аналогично [3-6] зависимости E_x/E_{x0} и H_y/H_{y0} от поперечной координаты x при удалении плоскостей наблюдения $z_n = const$ на некоторые расстояния от апертуры для указанных выше размеров апертур (рис. 2). Плоскости наблюдения z_n выбирались кратными четверти размера раскрыва. Как и следовало, амплитуды полей при малых размерах апертур равномерно уменьшаются с увеличением координаты x точки наблюдения. Другими словами, в исследуемом случае малых апертур, меньших одной длины волны, прожекторный луч в ближней зоне не формируется. При больших размерах раскрывов излучателей $(1,5\lambda \times 1,5\lambda, 2\lambda \times 2\lambda \times 3\lambda)$ проявляется, хотя и слабо, эффект формирования прожекторного луча.

Отметим также, что в ближней зоне апертурных излучателей пространственное распределение электрических и магнитных полей отличаются друг от друга, причем тем больше, чем меньше электрические размеры раскрыва.

На рис. 3 представлены расчеты фазового распределения электрического и магнитного полей на поперечных параллельных раскрыву плоскостях, которые расположены на расстояниях, кратных четверти размера раскрыва $0,5\lambda \times 0,5\lambda$ и $2\lambda \times 2\lambda$.

Из рис. 3, *а* видно, что на расстоянии 0,125 λ фазовое распределение электрического поля в пределах размеров раскрыва близко к постоянному, но уже на расстоянии половины размеров раскрыва фазовое распределение электрического поля приобретает квадратичный характер, и квазиплоская волна трансформируется в сферическую. Фазовое распределение магнитного поля имеет квадратичный характер уже на расстоянии одной четверти размера раскрыва. Из рис. 3, $\partial - 3$ видно, что при увеличении размеров раскрыва до $2\lambda \times 2\lambda$, т.е. когда в ближайшей зоне излучателя формируется прожекторный луч, фазовые распределении электрического и магнитного поля практически не отличаются друг от друга и в пределах волновой трубки, соответствующей раскрыву излучателя, имеется квазиплоская волна с малой неоднородностью.



Рис. 1. Зависимости амплитуды электрического (*a*) и магнитного (б) полей от расстояния до излучателя в направлении к нормали

Вне этой волновой трубки электромагнитные поля быстро убывают по амплитуде, а фазовые распределения близки к квадратичным. Из этого следует, что фазовые скорости Е-и Н-полей в разных направлениях в ближней зоне отличаются от скорости света.

Аналогично [4] рассчитывались разности фаз электрического и магнитного поля в зависимости от поперечных направлению нормали к раскрыву координат при указанных выше размерах апертур и координат точек наблюдения (рис. 4). Из результатов расчетов видно, что в направлении нормали к раскрыву излучателя разность фаз поперечных E_x и H_y – компонент электромагнитного поля равна нулю при всех рассчитанных вариантах размеров излучателей и на любых сколь угодно малых расстояниях от антенны. Следовательно, в апертурных антеннах в направлении главного максимума диаграммы направленности в ближней и промежуточной зонах наблюдения образуется бегущая волна и мощность электромагнитного поля имеет активный характер. Этим апертурные антенны отличаются от линейных (вибраторных и щелевых), в которых в ближней зоне имеет место режим смешанных волн и мощность поля имеет активную и реактивную составляющую [1]. В направлениях, отличных от направления нормали к раскрыву антенны, также существуют смешанные волны и активная и реактивная мощность электромагнитные поля. При этом в случае антенн с малыми (меньше одной длины волны) размерами раскрыва по мере удаления от направления нормали разность фаз изменяется монотонно. В случае же больших размеров (рис. 4, $\partial - 3$) в области прожекторного луча эта разность фаз изменяется по осциллирующим закономерностям, но с малым отклонением от нуля.

Рассмотрим зависимости от размеров излучателя и координат точек наблюдения волнового сопротивления пространства в ближней зоне апертурных излучателей малых электрических размеров. Из представленных на рис. 5 расчетов видно, что в направлении нормали к раскрыву, как и в случае апертурных антенн больших электрических размеров [4], волновое сопротивление пространства в ближней и промежуточной зонах наблюдения равно волновому сопротивлению свободного пространства W_0 . В других направлениях и на разных расстояниях от излучателя это сопротивление отличается от W_0 , причем законы его изменения в зависимости от координат существенно зависит от размеров излучателя.





Рис. 2. Зависимости амплитуд электрического и магнитного поля от поперечной координаты на разных расстояниях от излучателя с размерами апертуры $0,5\lambda \times 0,5\lambda (a-z)$ и $2\lambda \times 2\lambda (d-3)$



ISSN 0485-8972 Радиотехника. 2015. Вып. 183



Рис. 3. Фазовое распределение электрического и магнитного поля в ближней зоне апертурных излучателей с размерами $0,5\lambda \times 0,5\lambda (a-z)$ и $2\lambda \times 2\lambda (d-3)$



ISSN 0485-8972 Радиотехника. 2015. Вып. 183



Рис. 4. Зависимость разности фаз поперечных компонент электрического и магнитного полей в ближней зоне апертурных излучателей



ISSN 0485-8972 Радиотехника. 2015. Вып. 183



Рис. 5. Волновые сопротивления пространства в ближней зоне апертурных излучателей малых электрических размеров

Выводы

1. На основании решения внешней векторной задачи электродинамики об излучении апертурных антенн малых электрических размеров, расчета и анализа амплитудных, энергетических и фазовых характеристик электромагнитных полей на конечном расстоянии от антенны показано, что в таких антеннах прожекторный луч в ближней зоне формируется при размерах стороны апертуры, больших одной длины волны. При меньших размерах излучателей зависимости амплитуд векторов напряженности электрического и магнитного полей от расстояния до точки наблюдения имеют равномерно убывающий характер.

2. В направлении нормали к раскрыву апертурные антенны формируют бегущую волну при любых размерах апертуры и на любом сколь угодно малом расстоянии от антенны. В других направлениях возбуждаются смешанные волны с активной и реактивной мощностью.

3. Во всех точках наблюдения на любом малом расстоянии от апертурной антенны с размером раскрыва, меньшим длины волны, нормированные к соответствующим значениям в середине раскрыва амплитуды полей *E* и *H* практически совпадают. Следовательно, определение состояния поляризации излучения таких антенн по вектору электрического или магнитного поля идентично не только в дальней, но и в ближней зоне.

4. Так как в апертурных антеннах электромагнитные поля локализуются либо вблизи раскрыва, либо в прожекторных лучах, для уменьшения взаимного влияния излучателей в антенных решетках, обеспечения электромагнитной совместимости радиоэлектронных систем и решения других подобных практических задач предпочтительно использовать апертурные антенны максимально возможных размеров.

Список литературы: 1.Горобец, Н. Н. Особенности волновых процессов в ближней зоне датчиков электрического и магнитного полей // Методы и средства измерений в области электромагнитной совместимости. Измерения в области ЭМС // Сб. мат. конф. – Винница, 1991. – С. 95–100. 2. Волошин, В. А., Горобец, Н. Н. Антенно-фидерные и измерительные устройства сверхвысоких частот. – Х. : Изд-во ХГУ имени А.М. Горького, 1971. – С. 29–36. 3. Горобец, Н. Н. Амплитудные, фазовые и поляризационные диаграммы апертурных антенн в ближней, промежуточной и дальней зонах // Вестник Харьк. ун-та. Сер.Радиофизика и электроника. – 1980. – Вып. 9, №203. – С. 26–34. 4. Горобец, Н. Н., Овсянникова, Е. Е. Влияние размеров и формы излучающего раскрыва на характер пространственного распределения поля вблизи антенны // Вісник Харківськ. нац. ун-ту імені В.Н. Каразіна // Радіофізика та електроніка. – 2013. – Вип. 23, №1094. – С. 51-59. 5. Горобец, Н. Н., Овсянникова, Е. Е. Волновые процессы в прожекторном луче апертурных антенн // Прикладная радиоэлектроника. – 2015. – 14, №1. – С. 51 – 58. 6. Горобец, Н. Н., Овсянникова, Е. Е. Электроника апертурных антенн больших электрических размеров //

Вісник Харківськ. нац. ун-ту В.Н. Каразіна // Радіофізика та електроніка. – 2014. – Вип. 24, №1115. – С. 111–118.

Харьковский национальный университет имени В. Н. Каразина

Поступила в редколлегию 07.11.2015