## Выводы

При реализации предлагаемого метода, основанного на применении адаптивных устройств, использующих пространственные и поляризационные различия между сигналом и помехами, оказывается возможным проведение исследований метеорного радиоканала полуактивной локации даже при наличии местных помех.

*Научная новизна* данного исследования состоит в том, что предложено применение метода разнесенного адаптивного приема для метеорной радиосвязи и метеорного исследования.

Практическая значимость предлагаемого решения состоит в том, что значительно расширяется область применения метода полуактивной локации при метеорных исследованиях, и тот объём научной информации, который может быть получен на его основе, также значительно увеличивается.

**Литература: 1.** Антипов И. Е., Бавыкина В. В., Коваль Ю. А., Шкарлет А. И. Оценка возможности приёма ТВ сигналов через метеорные следы и её экспериментальное подтверждение. 1996. 196 с. **2.** Антипов И. Е., Коваль Ю. А., Нестеренко Г. В. О возможности пассивной радиолокации метеорных следов // Радиотехника. 2004. Вып. 136. С. 91 - 94. **3.** Антипов И.Е., Бавыкина В.В., Коваль Ю.А., Нестеренко Г.В., Трощин О. Л. Приём телевизионных

## УДК 621.372.8

# ЗАПРЕДЕЛЬНЫЙ РЕЗОНАТОР СЛОЖНОЙ СТРУКТУРЫ С ДИЭЛЕКТРИЧЕСКИМИ НЕОДНОРОДНОСТЯМИ ЦИЛИНДРИЧЕСКОЙ ФОРМЫ

# СЛИПЧЕНКО Н.И.

Приводится аналитический расчет запредельного резонатора сложной структуры с диэлектрическими неоднородностями цилиндрической формы. Получена система уравнений в общем виде, которая позволяет определить коэффициенты отражения и передачи рассматриваемой структуры.

#### Введение

Использование диэлектрических неоднородностей при расчете запредельных резонаторов сложной структуры объясняется следующими полезными для практики обстоятельствами:

 – электродинамические характеристики исследуемых резонаторов можно изменять, варьируя диаметры диэлектрических цилиндров и изменяя диэлектрические проницаемости материалов, из которых они изготовлены. В пределе при достаточно малых размерах цилиндров и больших значениях проницаемостей масигналов времени и частоты по метеорному радиоканалу // Радиотехника: 2001. Вып. 117. С. 42-45. **4.** Грудинская Г. П. Распространение радиоволн. М.: Высш. школа, 1967. 244 с. **5.** Монзинго Р. А., Миллер Т. У. Адаптивные антенные решётки: Введение в теорию: Пер. с англ. М.: Радио и связь, 1986. 448 с. **6.** Лосев Ю. И. ред Адаптивная компенсация помех в каналах связи. М., 1988. 208 с. **7.** Седов С.А. Индивидуальные видеосредства. Киев: Наук. думка. 1990. 750 с. **8.** Антипов И.Е. Оптимизация ориентации диаграмм направленности антенн метеорных радиотехнических систем с целью повышения их пропускной способности в условиях коротких трасс. Дисс... канд. техн. наук. Харьков, 1996. 144 с.

Поступила в редколлегию 30.03.2006

Рецензент: д-р техн. наук, проф. Титаренко Л. А.

Антипов Иван Евгеньевич, канд. техн. наук, докторант каф. ОРТ ХНУРЭ. Научные интересы: метеорная радиосвязь, метеорное распространение радиоволн. Адрес: Ураина, 61166, Харьков, пр. Ленина, 14, тел. 8-057-700-22-84.

Коваль Юрий Александрович, д-р техн. наук, проф. каф. ОРТ ХНУРЭ. Научные интересы: метеорная радиосвязь, синхронизация шкал времени. Адрес: Украина, 61166, Харьков, пр. Ленина, 14, тел. 8-057-700-22-84.

Сапрыкин Анатолий Викторович, соискатель ХНУРЭ, проходчик, АП шахта им. А.Ф. Засядько. Научные интересы: радиоэлектроника. Адрес: Украина, 83119, Донецк, ул. Щетинина, 16, кв. 2, тел. 8-097-9327450.

териалов можно перейти в каждой составной части запредельного резонатора просто к диэлектрическому резонатору. При этом приближенно можно полагать, что стенки волновода оказывают небольшое возмущение на электромагнитные поля диэлектрического резонатора. Анализ для таких случаев приведен в [1-3];

 если уменьшать поперечные размеры волновода, то на частотах, ниже критических, существуют участки с нераспространяющимися волнами (запредельные режимы), при этом в областях диэлектрических неоднородностей сохраняются распространяющиеся волны.

В результате использования волноводно-диэлектрических структур с запредельными связями появляется возможность создавать резонансные элементы с достаточно большой нагруженной добротностью. В связи с этим создание и описание математических моделей подобных структур остается востребованным с точки зрения последующего анализа протекающих в них процессов.

## Постановка цели и задач исследования

Рассмотрим волноводно-диэлектрический резонатор сложной структуры с одной диэлектрической неоднородностью цилиндрической формы, а второй – плоской формы, который возбуждается прямоугольным волноводом с распространяющейся волной  $H_{10}$  (см. рис. 1 из [4], но начало координат переносится в точку  $z = l_1$ ). При анализе такого волновода используются те же предположения, что и при анализе сложного диэлектрического резонатора с плоскими диэлектрическими слоями [4]. Главное отличие от [4] состоит в том, что распределение полей в продольном направлении в областях диэлектрических цилиндров описывается с помощью специально введенных функций.

Цель данного исследования – построить математическую модель волноводно-диэлектрического резонатора сложной структуры с одной диэлектрической неоднородностью цилиндрической формы и одним диэлектрическим элементом плоской формы для изучения его свойств и последующего проектирования.

Для достижения поставленной цели следует решить такие задачи:

1) описать граничные условия на основе геометрии структуры и постановки задачи;

2) сформулировать общий вид искомых электромагнитных полей в терминах функций распределения волн;

3) выписать систему функциональных уравнений;

4) получить систему линейных алгебраических уравнений относительно амплитудных коэффициентов падающих и отраженных волн в каждой частичной области резонатора, решая которые можно вычислить амплитудно-частотные характеристики рассматриваемой структуры.

## Решение задачи

Учитывая сказанное выше, результирующее электрическое поле  $E_v$  представим в следующем виде:

$$E_{y}^{A} = \Phi_{1}^{A} \exp[-i\beta_{1}^{A}(z+l_{1})] +$$

+ 
$$\sum_{m=1}^{\infty} A_m^- \Phi_m^A \exp[i\beta_m^A(z+l_1)], \ z < -l_1;$$
 (1)

$$E_y^I = \sum_{n=1}^{\infty} \Phi_n^I [B_n^+ \exp(-\beta_n^I z) + B_n^- \exp(\beta_n^I z)], \quad (2)$$

$$-l_1 < z < 0$$
,

$$E_{y}^{II} = \sum_{k=1}^{\infty} \left[ C_{k}^{+} \Phi_{k}^{II+}(x,z) + C_{k}^{-} \Phi_{k}^{II-}(x,z) \right], \quad (3)$$

$$E_y^{\text{III}} = \sum_{p=1}^{\infty} \Phi_p^{\text{III}} \left[ D_p^+ \exp(-\beta_p^{\text{III}} (z - l_2)) + \Omega_p^- (z - l_2) \right] + \Omega_p^- (z - l_2)$$

 $0 < z < l_2$ ,

+ 
$$D_p^- \exp(\beta_p^{\text{III}}(z - l_2))], \ l_2 < z < l_2 + l_3,$$
 (4)

$$E_{y}^{B} = \sum_{q=1}^{\infty} \Phi_{q}^{B} E_{q}^{+} \exp[-i\beta_{q}^{B}(z - l_{2} - l_{3})], \quad (5)$$
$$l_{2} + l_{3} < z,$$

$$E_y^{IV} = \sum_{n=1}^{\infty} \Phi_n^{IV}(x) [\widetilde{B}_n^+ \exp(-\beta_n^{IV}(z - L_2)) + \widetilde{B}_n^- \exp(\beta_n^{IV}(z - L_2))], \qquad (6)$$

$$E_{y}^{V} = \sum_{s=1}^{\infty} \Phi_{s}^{V}(x) [\widetilde{C}_{s}^{+} \exp(-i\beta_{s}^{V}(z-L_{2}-l_{4})) +$$

+ 
$$\widetilde{C}_{s}^{-} \exp(i\beta_{s}^{V}(z-L_{2}-l_{4}))],$$
 (7)

$$E_{y}^{VI} = \sum_{p=1}^{\infty} \Phi_{p}^{VI}(x) [\widetilde{D}_{p}^{+} \exp(-\beta_{p}^{VI}(z - L_{2} - l_{4} - l_{5})) +$$

+
$$\widetilde{D}_{p}^{-}\exp(\beta_{p}^{VI}(z-L_{2}-l_{4}-l_{5}))],$$
 (8)

$$E_y^C = \sum_{q=1}^{\infty} \Phi_q^C(x) \exp(-i\beta_q^C(z-L_3)) \widetilde{E}_q^+ , \quad (9)$$

где  $\Phi_k^{II+}(x,z)$ ,  $\Phi_k^{II-}(x,z)$  – функции распределения волн квази-  $H_{0k}$  на участке волновода с диэлектрическим цилиндром;  $l_2 = D$  – диаметр цилиндра. Подводящий волновод запитан основной волной прямоугольного волновода Н<sub>10</sub> единичной амплитуды. Геометрические размеры и проницаемости слоев выбираются так, чтобы в каждом звене возникали участки с нераспространяющимися волнами (запредельные) [5, 6]. При таких условиях амплитуды волн с большими номерами довольно быстро затухают по мере их удаления от сечений, в которых они возбуждаются. На электрическое поле Е у на границах областей, прилегающих к различным волноводам, налагается условие непрерывности. Такое же условие должно выполняться и в отношении поперечного магнитного поля Н<sub>х</sub>.

В сечениях  $z = -l_1$ , z = 0, z = D,  $z = D + l_3$  должны выполняться условия непрерывности для  $E_y$  и  $dE_y/dz$ . В результате выполнения указанных выше условий получаем следующую систему функцио-

нальных уравнений относительно искомых амплитудных коэффициентов электромагнитных полей в каждой частичной области:

$$\sum_{k=1}^{\infty} [C_k^+ (\Phi_k^{\text{II}+}(x, D))' + C_k^- (\Phi_k^{\text{II}-}(x, D))'] =$$
$$= \sum_{k=1}^{\infty} \beta_k^{\text{III}} \Phi_k^{\text{III}} (-D_k^+ + D_k^-)$$
(15)

$$= \sum_{p=1}^{\infty} \beta_{p}^{m} \Phi_{p}^{m} (-D_{p}^{+} + D_{p}^{-}), \qquad (15)$$

$$\sum_{p=1}^{\infty} \Phi_p^{\text{III}} [D_p^+ \exp(-\beta_p^{\text{III}} l_3) + D_p^- \exp(\beta_p^{\text{III}} l_3)] =$$

$$= \sum_{q=1}^{\infty} \Phi_{q}^{B} (E_{q}^{+} + E_{q}^{-}), \qquad (16)$$

$$\sum_{p=1}^{\infty} \beta_p^{\text{III}} \Phi_p^{\text{III}} [-D_p^+ \exp(-\beta_p^{\text{III}} l_3) + D_p^- \exp(\beta_p^{\text{III}} l_3)] =$$
$$= -i \sum_{q=1}^{\infty} \beta_q^B \Phi_q^B (E_q^+ + E_q^-), \qquad (17)$$

$$\sum_{q=1}^{\infty} \Phi_{q}^{B}(x) [E_{q}^{+} \exp(-i\beta_{q}^{B}(L_{2} - L_{1})) + E_{q}^{-} \exp(i\beta_{q}^{B}(L_{2} - L_{1}))] =$$
$$= \sum_{n=1}^{\infty} \Phi_{n}^{IV}(x) (\widetilde{B}_{n}^{+} + \widetilde{B}_{n}^{-}), \quad (18)$$

$$\sum_{q=1}^{\infty} i\beta_{q}^{B} \Phi_{q}^{B}(x) [-E_{q}^{+} \exp(-i\beta_{q}^{B} (L_{2} - L_{1})) + E_{q}^{-} \exp(i\beta_{q}^{B} (L_{2} - L_{1}))] =$$
$$= \sum_{n=1}^{\infty} \beta_{n}^{IV} \Phi_{n}^{IV}(x) (-\widetilde{B}_{n}^{+} + \widetilde{B}_{n}^{-}), \qquad (19)$$

$$\sum_{n=1}^{\infty} \Phi_n^{IV}(x) [\widetilde{B}_n^+ \exp(-\beta_n^{IV} l_4) + \widetilde{B}_n^- \exp(\beta_n^{IV} l_4)] =$$

$$=\sum_{s=1}^{\infty} \Phi_s^V(x) (\widetilde{C}_s^+ + \widetilde{C}_s^-), \qquad (20)$$

$$\sum_{n=1}^{\infty} \beta_n^{IV} \Phi_n^{IV}(x) [-\widetilde{B}_n^+ \exp(-\beta_n^{IV} l_4) + \widetilde{B}_n^- \exp(\beta_n^{IV} l_4)] =$$

$$=\sum_{s=1}^{\infty}i\beta_{s}^{V}\Phi_{s}^{V}(x)(-\widetilde{C}_{s}^{+}+\widetilde{C}_{s}^{-}), \qquad (21)$$

$$\sum_{s=1}^{\infty} \Phi_{s}^{V}(x) [\widetilde{C}_{s}^{+} \exp(-i\beta_{s}^{V}l_{5}) + \widetilde{C}_{s}^{-} \exp(i\beta_{s}^{V}l_{5})] =$$
$$= \sum_{p=1}^{\infty} \Phi_{p}^{VI}(x) (\widetilde{D}_{p}^{+} + \widetilde{D}_{p}^{-}), \qquad (22)$$

$$\sum_{s=1}^{\infty} i\beta_s^V \Phi_s^V(x) [-\widetilde{C}_s^+ \exp(-i\beta_s^V l_5) + \widetilde{C}_s^- \exp(i\beta_s^V l_5) =$$
$$= \sum_{p=1}^{\infty} \beta_p^{VI} \Phi_p^{VI}(x) (-\widetilde{D}_p^+ + \widetilde{D}_p^-), \qquad (23)$$

$$\sum_{p=1}^{\infty} \Phi_p^{\mathrm{VI}}(\mathbf{x}) [\widetilde{D}_p^+ \exp(-\beta_p^{\mathrm{VI}} l_6) + \widetilde{D}_p^- \exp(\beta_p^{\mathrm{VI}} l_6)] =$$
$$= \sum_{q=1}^{\infty} \Phi_q^{\mathrm{C}}(\mathbf{x}) \widetilde{E}_q^+, \qquad (24)$$

$$\sum_{p=1}^{\infty} i\beta_p^{VI} \Phi_p^{VI}(x) [-\widetilde{D}_p^+ \exp(-\beta_p^{VI} l_6) + \widetilde{D}_p^- \exp(\beta_p^{VI} l_6)] =$$

$$= \sum_{q=1}^{\infty} \Phi_q^C(\mathbf{x}) \beta_q^C \widetilde{E}_q^+ .$$
 (25)

Как указано в [5, с. 44], для определения функций  $\Phi_k^{II+}(x,z)$ ,  $\Phi_k^{II-}(x,z)$  участок волновода с диэлектрическим цилиндром следует заменить волноводом такого же сечения, заполненным эквивалентной продольно-неоднородной средой. Тогда поперечное электрическое поле в нем будет описываться функцией  $\Phi_k(x)$ , причем

$$\begin{split} \Phi_k^{II+}(x,z) &= \Phi_k(x) F_1^{(k)}(z) \,, \\ \Phi_k^{II-}(x,z) &= \Phi_k(x) F_2^{(k)}(z) \,, \end{split}$$

где  $F_1^{(k)}(z)$ ,  $F_2^{(k)}(z)$  – функции распределения поперечного электрического поля в продольном направлении для прямой и обратной волн с номером k.

С учетом сказанного из уравнений (10)-(25) следует такая система относительно неизвестных коэффициентов:

$$\delta_{1m} + A_m^- = \sum_{n=1}^{\infty} \nu_{nm} (B_n^+ \exp(\beta_n^I l_1) + B_n^- \exp(-\beta_n^I l_1)),$$
(26)

$$-i\beta_1^A \delta_{1m} + i\beta_m^A A_m^- =$$

$$= \sum_{n=1}^{\infty} \beta_n^I v_{nm} (-B_n^+ \exp(\beta_n^I l_1) + B_n^- \exp(-\beta_n^I l_1)), (27)$$

$$B_{m}^{+} + B_{m}^{-} = C_{m}^{+} F_{1}^{(m)}(0) + C_{m}^{-} F_{2}^{(m)}(0) , \quad (28)$$

$$\beta_{m}^{I}[-B_{m}^{+}+B_{m}^{-}] = C_{m}^{+}(F_{l}^{(m)}(0))' + C_{m}^{-}(F_{2}^{(m)}(0))',$$
(29)

$$C_m^+ F_1^{(m)}(D) + C_m^- F_2^{(m)}(D) = D_m^+ + D_m^-,$$
 (30)

$$C_m^+(F_1^{(m)}(D))' + C_m^-(F_2^{(m)}(D))' =$$

 $=\beta_m^{III}(-D_m^++D_m^-)\,,\qquad\qquad(31)$ 

$$\sum_{p=1}^{\infty} \xi_{mp} [D_p^+ \exp(-\beta_p^{III} l_3) + D_p^- \exp(\beta_p^{III} l_3)] =$$

$$= E_{m}^{+} + E_{m}^{-},$$
 (32)

$$\sum_{p=1}^{\infty} \beta_p^{\text{III}} \xi_{mp} \left[ -D_p^+ \exp(-\beta_p^{\text{III}} l_3) + D_p^- \exp(\beta_p^{\text{III}} l_3) \right] =$$

$$=i\beta_{m}^{B}(-E_{m}^{+}+E_{m}^{-}), \qquad (33)$$

 $E_{m}^{+} \exp(-i\beta_{m}^{B}(L_{2} - L_{1})) + E_{m}^{-} \exp(i\beta_{m}^{B}(L_{2} - L_{1})) =$ 

$$=\sum_{n=1}^{\infty}\zeta_{mn}(\widetilde{B}_{n}^{+}+\widetilde{B}_{n}^{-}), \qquad (34)$$

$$i\beta_m^B[-E_m^+ \exp(-i\beta_m^B(L_2 - L_1)) +$$

$$+ E_{m}^{-} \exp(i\beta_{m}^{B}(L_{2} - L_{1}))] =$$

$$= \sum_{n=1}^{\infty} \beta_{n}^{IV} \zeta_{mn} (-\widetilde{B}_{n}^{+} + \widetilde{B}_{n}^{-}), \qquad (35)$$

$$\widetilde{B}_{m}^{+} \exp(-\beta_{m}^{IV}l_{4}) + \widetilde{B}_{m}^{-} \exp(\beta_{m}^{IV}l_{4}) = \widetilde{C}_{m}^{+} + \widetilde{C}_{m}^{-}, (36)$$

$$\beta_{m}^{IV} [-\widetilde{B}_{m}^{+} \exp(-\beta_{m}^{IV}l_{4}) + \widetilde{B}_{m}^{-} \exp(\beta_{m}^{IV}l_{4})] =$$

$$= i\beta_{m}^{V} (-\widetilde{C}_{m}^{+} + \widetilde{C}_{m}^{-}), \qquad (37)$$

$$\widetilde{C}_{m}^{+} \exp(-i\beta_{m}^{V} l_{5}) + \widetilde{C}_{m}^{-} \exp(i\beta_{m}^{V} l_{5}) = \widetilde{D}_{m}^{+} + \widetilde{D}_{m}^{-},(38)$$

$$i\beta_{m}^{V}[-\widetilde{C}_{m}^{+}\exp(-i\beta_{m}^{V}l_{5}) + \widetilde{C}_{m}^{-}\exp(i\beta_{m}^{V}l_{5})] =$$
$$= \beta_{m}^{VI}(-\widetilde{D}_{m}^{+} + \widetilde{D}_{m}^{-}), \qquad (39)$$

$$\sum_{p=1}^{\infty} \vartheta_{mp} [\widetilde{D}_p^+ \exp(-\beta_p^{VI} l_6) + \widetilde{D}_p^- \exp(\beta_p^{VI} l_6)] = \widetilde{E}_{m},$$

$$i \sum_{p=1}^{\infty} \beta_p^{VI} \vartheta_{mp} [-\widetilde{D}_p^+ \exp(-\beta_p^{VI} l_6) + \widetilde{D}_p^- \exp(\beta_p^{VI} l_6) = \beta_m^C \widetilde{E}_m.$$
(41)

РИ, 2006, № 2

(40)

## Выводы

1. В результате решения поставленной граничной электродинамической задачи получена в общем виде без наложения каких-либо ограничений на геометрические размеры структуры система линейных алгебраических уравнений, из которой могут быть найдены амплитудно-частотные характеристики исследуемого объекта.

2. Для случая одноволнового приближения, когда в соответствующих рядах удерживается только первое слагаемое, бесконечные системы становятся конечными, что позволяет получить выражения для коэффициентов отражения и передачи рассматриваемого резонатора.

**Литература: 1.** Шеламов Г.Н. Диэлектрические и ферритовые резонаторы в СВЧ устройствах // Радиотехника. 1973. Т. 28, № 12. С. 22-27. **2.** Bladel V.-J. Dielectric resonator in waveguide above cut-off// AEb. 1978. 32, N 12. Р. 465-472. **3.** Ильченко М.Е., Мирских Г.А. Расчет волноводных фильтров с диэлектрическими СВЧ резонаторами // Изв. вузов СССР. Радиоэлектроника. 1973. Т. XXI, № 8. С. 90-93. **4.** *Слипченко Н.И.* Волноводно-диэлектрические резонаторы сложной структуры. Аналитический расчет // Радиоэлектроника и информатика. 2004. №3. С. 9-13. **5.** Капилевич Ю.Б. Волноводные диэлектрические фильтры. М.: Связь, 1980. 136с. **6.** Кириллов Л.Г., Двоскина Ю.Н. СВЧ устройства на запредельных волноводах (обзор) // Зарубежная радиоэлектроника, 1974. №3. С.93-120.

Поступила в редколлегию 12.04.2006

Рецензент: д-р физ.-мат наук, проф. Чурюмов Г.И.

Слипченко Николай Иванович, канд. техн. наук, профессор, проректор по научной работе ХНУРЭ. Научные интересы: радиофизика и электроника. Адрес: Украина, 61166, Харьков, пр. Ленина, 14, тел. (0572) 702-10-20.