

где  $\mathbf{E}_0 = \mathbf{E}(\mathbf{r}_0)$ ,  $\mathbf{H}_0 = \mathbf{H}(\mathbf{r}_0)$ ;  $\mathbf{r}_0$  — координаты шарика,  $V_0$  — его объем; подразумевается, что размеры шарика настолько малы, что изменением полей  $\mathbf{E}$ ,  $\mathbf{H}$  на них можно пренебречь.

Таким образом, с учетом (90,5), находим для искомого сдвига частоты:

$$\frac{\delta\omega}{\omega} = -\frac{\alpha_e |\mathbf{E}_0|^2 + \alpha_m |\mathbf{H}_0|^2}{\frac{1}{2\pi} \int |\mathbf{H}|^2 dV} V_0.$$

Если поляризуемости комплексны, эта формула дает как сдвиг частоты собственных колебаний, так и их затухание.

4. Резонатор заполнен прозрачным диэлектриком без дисперсии с диэлектрической проницаемостью  $\epsilon_0$ . Определить изменение собственной частоты при малом изменении  $\delta\epsilon$  (г) диэлектрической проницаемости.

Решение. Невозмущенное поле  $\mathbf{E}_0$ ,  $\mathbf{H}_0$  в резонаторе удовлетворяет уравнениям

$$\operatorname{rot} \mathbf{E}_0 = \frac{i\omega_0}{c} \mathbf{H}_0, \quad \operatorname{rot} \mathbf{H}_0 = -\frac{i\omega_0 \epsilon_0}{c} \mathbf{E}_0,$$

а возмущенное поле  $\mathbf{E}$ ,  $\mathbf{H}$  — уравнениям

$$\operatorname{rot} \mathbf{E} = \frac{i(\omega_0 + \delta\omega)}{c} \mathbf{H}, \quad \operatorname{rot} \mathbf{H} = -\frac{i}{c} (\omega_0 \epsilon_0 + \omega_0 \delta\epsilon + \epsilon_0 \delta\omega) \mathbf{E}$$

(членом с  $\delta\omega$   $\delta\epsilon$  пренебрегаем). Поступив с этими четырьмя уравнениями, как в предыдущей задаче, получим

$$\begin{aligned} \operatorname{div} \{[\mathbf{E}\mathbf{H}_0^*] + [\mathbf{E}_0^*\mathbf{H}]\} &= \frac{i}{c} (\omega_0 \delta\epsilon + \epsilon_0 \delta\omega) \mathbf{E}\mathbf{E}_0^* + \frac{i}{c} \delta\omega \mathbf{H}\mathbf{H}_0^* \approx \\ &\approx \frac{i}{c} (\omega_0 \delta\epsilon + \epsilon_0 \delta\omega) \mathbf{E}_0 \mathbf{E}_0^* + \frac{i}{c} \delta\omega \mathbf{H}_0 \mathbf{H}_0^*, \end{aligned}$$

и затем:

$$\frac{\delta\omega}{\omega_0} = -\frac{\int |\mathbf{E}_0|^2 \delta\epsilon dV}{2\epsilon_0 \int |\mathbf{E}_0|^2 dV}.$$

При переходе к последней формуле учтено, что для заполненного диэлектриком резонатора соотношение (90,5) приобретает вид

$$\int |\mathbf{H}_0|^2 dV = \epsilon_0 \int |\mathbf{E}_0|^2 dV,$$

как это ясно из (90,9).

## § 91. Распространение электромагнитных волн в волноводах

В отличие от рассмотренных в предыдущем параграфе резонаторов, имеющих конечный объем, волновод представляет собой полость неограниченной длины — бесконечно длинную полую трубу<sup>1)</sup>. В то время как собственные колебания в резонаторе пред-

<sup>1)</sup> Ниже мы пишем все формулы для пустого волновода. Переход к формулам для волновода, заполненного непоглощающим диэлектриком, осуществляется преобразованием (90,9).

ставляют собой стоячие волны, в волноводе волна является стоячей лишь в поперечных направлениях, а в направлении вдоль длины трубы возможно распространение бегущих волн.

Рассмотрим прямолинейный волновод с произвольной (односвязной) формой поперечного сечения, неизменной вдоль его длины. Будем считать сначала, что стенки волновода являются идеально проводящими. Направление длины волновода выберем в качестве оси  $z$ . В волне, бегущей вдоль оси  $z$ , зависимость всех величин от  $z$  дается множителем вида  $\exp(ik_z z)$  с постоянным  $k_z$ .

Все возможные в таком волноводе электромагнитные волны можно разбить на два типа: в одном из них  $H_z = 0$ , а в другом  $E_z = 0$  (*Rayleigh*, 1897). Волны первого типа, с чисто поперечным магнитным полем, называют *волнами электрического типа* или *E-волнами*. Волны же с чисто поперечным электрическим полем называют *волнами магнитного типа* или *H-волнами*<sup>1</sup>).

Рассмотрим сначала *E*-волны;  $x$ - и  $y$ -компоненты уравнений (90,1) дают

$$\begin{aligned} \frac{\partial E_z}{\partial y} - ik_z E_y &= \frac{i\omega}{c} H_x, & -\frac{\partial E_z}{\partial x} + ik_z E_x &= \frac{i\omega}{c} H_y, \\ ik_z H_y &= \frac{i\omega}{c} E_x, & ik_z H_x &= -\frac{i\omega}{c} E_y. \end{aligned}$$

Отсюда

$$\begin{aligned} E_x &= \frac{ik_z}{\kappa^2} \frac{\partial E_z}{\partial x}, & E_y &= \frac{ik_z}{\kappa^2} \frac{\partial E_z}{\partial y}, \\ H_x &= -\frac{i\omega}{c\kappa^2} \frac{\partial E_z}{\partial y}, & H_y &= \frac{i\omega}{c\kappa^2} \frac{\partial E_z}{\partial x}, \end{aligned} \tag{91,1}$$

где введено обозначение

$$\kappa^2 = \frac{\omega^2}{c^2} - k_z^2.$$

Таким образом, в *E*-волне все поперечные компоненты **E** и **H** могут быть выражены через продольную компоненту электрического поля. Последняя же должна быть определена путем решения волнового уравнения, сводящегося к двумерному уравнению

$$\Delta_2 E_z + \kappa^2 E_z = 0 \tag{91,2}$$

( $\Delta_2$  — двумерный оператор Лапласа). Границные условия к этому уравнению заключаются в обращении в нуль касательных составляющих **E** на стенке волновода. Для этого достаточно потребовать

$$E_z = 0 \text{ на контуре сечения.} \tag{91,3}$$

Согласно формулам (91,1) двумерный вектор с составляющими  $E_x$ ,  $E_y$  пропорционален двумерному градиенту величины  $E_z$ . По-

<sup>1</sup>)*E*- и *H*-волны называют также соответственно *TM*- и *TE*- (поперечно-магнитными и поперечно-электрическими) волнами.

этому при выполнении условия (91,3) автоматически обратится в нуль также и тангенциальная составляющая  $\mathbf{E}$  в плоскости  $xy$ .

Аналогичным образом, в  $H$ -волне поперечные составляющие  $\mathbf{E}$  и  $\mathbf{H}$  могут быть выражены через продольную компоненту магнитного поля согласно формулам

$$\begin{aligned} H_x &= \frac{ik_z}{\kappa^2} \frac{\partial H_z}{\partial x}, & H_y &= \frac{ik_z}{\kappa^2} \frac{\partial H_z}{\partial y}, \\ E_x &= \frac{i\omega}{c\kappa^2} \frac{\partial H_z}{\partial y}, & E_y &= -\frac{i\omega}{c\kappa^2} \frac{\partial H_z}{\partial x}. \end{aligned} \quad (91,4)$$

Продольное же поле  $H_z$  дается решениями уравнения

$$\Delta_2 H_z + \kappa^2 H_z = 0 \quad (91,5)$$

с граничным условием

$$\frac{\partial H_z}{\partial n} = 0 \text{ на контуре сечения.} \quad (91,6)$$

Это условие обеспечивает согласно формулам (91,4) обращение в нуль нормальной компоненты  $\mathbf{H}$ .

Таким образом, задача об определении электромагнитного поля в волноводе сводится к нахождению решений двумерного волнового уравнения вида  $\Delta_2 f + \kappa^2 f = 0$  с граничным условием  $f = 0$  или  $\partial f / \partial n = 0$  на контуре сечения. Для заданного контура такие решения имеются лишь при вполне определенных собственных значениях параметра  $\kappa^2$ .

Каждому собственному значению  $\kappa^2$  соответствует своя зависимость

$$\omega^2 = c^2 (k_z^2 + \kappa^2) \quad (91,7)$$

между частотой  $\omega$  и волновым вектором  $k_z$ . Скорость распространения волны вдоль длины волновода дается производной

$$u_z = \frac{\partial \omega}{\partial k_z} = \frac{ck_z}{\sqrt{k_z^2 + \kappa^2}} = \frac{c^2 k_z}{\omega}. \quad (91,8)$$

При заданном  $\kappa$  она пробегает значения от 0 до  $c$ , когда  $k_z$  меняется от 0 до  $\infty$ .

Средняя (по времени) плотность потока энергии вдоль длины волновода дается  $z$ -компонентой вектора Пойнтинга. Простое вычисление с помощью формул (91,1) дает для  $E$ -волны

$$\bar{S}_z = \frac{c}{8\pi} \operatorname{Re} \{ [\mathbf{E} \mathbf{H}^*]_z \} = \frac{\omega k_z}{8\pi\kappa^4} |\nabla_2 E_z|^2.$$

Полный поток энергии  $q$  получается путем интегрирования  $\bar{S}_z$  по площади сечения волновода. Имеем

$$\int |\nabla_2 E_z|^2 df = \oint E_z^* \frac{\partial E_z}{\partial n} dl - \int E_z^* \Delta_2 E_z df.$$

Первый интеграл берется по контуру сечения и обращается в нуль в силу граничного условия  $E_z = 0$ . Во втором же интеграле заменяем  $\Delta_2 E_z$  на  $-\kappa^2 E_z$  и окончательно получаем

$$q = \frac{\omega k_z}{8\pi\kappa^2} \int |E_z|^2 df. \quad (91,9)$$

Для  $H$ -волны получается такое же выражение с  $H_z$  вместо  $E_z$ .

Аналогичным образом можно вычислить плотность электромагнитной энергии  $W$  (отнесенную к единице длины волновода). Проще, однако, получить  $W$  непосредственно из  $q$ , поскольку должно быть  $q = Wu_z$ . Так, из (91,8) и (91,9) получим

$$W = \frac{\omega^2}{8\pi\kappa^2 c^2} \int |E_z|^2 df. \quad (91,10)$$

Из (91,7) следует, что для каждого типа волн (соответствующих определенному значению  $\kappa^2$ ) существует минимальное возможное значение частоты, равное  $c\kappa$ . При меньших частотах распространение данного типа волн становится невозможным. Но среди всех собственных значений  $\kappa$  есть наименьшее,  $\kappa_{min}$ , тоже отличное от нуля (см. ниже). Поэтому мы приходим к выводу, что существует нижняя граница частот,  $\omega_{min} = c\kappa_{min}$ , за которой вообще невозможно распространение вдоль волновода каких бы то ни было волн. По порядку величины  $\omega_{min} \sim c/a$ , где  $a$  — поперечные размеры трубы.

Это утверждение, однако, справедливо лишь для волноводов с односвязной формой сечения, которые мы до сих пор и имели в виду. Положение совершенно меняется при многосвязной форме сечения<sup>1)</sup>. В таких волноводах, наряду с описанными выше  $E$ - и  $H$ -волнами, оказывается возможным распространение еще одного типа волн, частота которых не ограничена никакими условиями.

Этот тип волн — так называемая *главная волна* — характеризуется тем, что  $k_z = \pm k$  (т. е.  $\kappa = 0$ ); скорость ее распространения совпадает со скоростью света  $c$ . Выясним основные свойства этой волны; одновременно мы увидим, почему этот тип волн невозможен при односвязной форме сечения волновода.

Все компоненты поля в главной волне удовлетворяют двумерному уравнению Лапласа  $\Delta_2 f = 0$ . При граничном условии  $f = 0$  единственное решение этого уравнения, регулярное во всей области (одно- или многосвязной), есть  $f \equiv 0$ . Поэтому в главной волне  $E_z = 0$ .

При граничном же условии  $\partial f / \partial n = 0$  регулярное решение  $f = \text{const.}$  Легко, однако, видеть, что для  $f = H_z$  эта const может быть только нулем (напомним, что const означает величину, не

<sup>1)</sup> Речь может идти как о пространстве между двумя вставленными одна в другую трубами, так и о пространстве вне двух параллельных проводов.

зависящую от  $x, y$ ). Действительно, проинтегрировав уравнение

$$\operatorname{div} \mathbf{H} = \frac{\partial H_x}{\partial x} + \frac{\partial H_y}{\partial y} + \frac{i\omega}{c} H_z = 0$$

по площади сечения, получаем

$$\oint H_n dl + \frac{i\omega}{c} \int H_z d\ell = 0;$$

ввиду равенства  $H_n = 0$  на контуре сечения и постоянства  $H_z$  по его площади отсюда следует, что  $H_z = 0$ .

Таким образом, главная волна чисто поперечна. При  $E_z = H_z = 0$   $x$ - и  $y$ -компоненты уравнений (90,1) дают

$$H_x = -E_y, \quad H_y = E_x, \quad (91,11)$$

т. е. поля  $\mathbf{E}$  и  $\mathbf{H}$  взаимно перпендикулярны и равны друг другу по величине. Для определения этих полей имеем уравнения

$$\operatorname{div} \mathbf{E} = \frac{\partial E_x}{\partial x} + \frac{\partial E_y}{\partial y} = 0, \quad (\operatorname{rot} \mathbf{E})_z = \frac{\partial E_y}{\partial x} - \frac{\partial E_x}{\partial y} = 0$$

с граничным условием  $E_t = 0$ .

Мы видим, что зависимость  $\mathbf{E}$  (а с ним и  $\mathbf{H}$ ) от  $x, y$  дается решением двумерной электростатической задачи:  $\mathbf{E} = -\nabla \varphi$ , где потенциал  $\varphi$  удовлетворяет уравнению  $\Delta_2 \varphi = 0$  с граничным условием  $\varphi = \text{const}$ . В односвязной области это граничное условие приводит к  $\varphi = \text{const}$  (а потому  $\mathbf{E} = 0$ ) как единственному решению, регулярному во всей области. Тем самым доказывается невозможность распространения этого типа волн по волноводам с односвязным сечением. В многосвязной же области значение  $\text{const}$  в граничном условии не обязано быть одним и тем же на различных граничных контурах, и тогда уравнение Лапласа имеет нетривиальные решения. При этом распределение электрического поля в поперечном сечении волновода соответствует плоскому электростатическому полю между обкладками конденсатора, находящимся при заданной разности потенциалов.

До сих пор мы предполагали стенки волновода идеально проводящими<sup>1)</sup>. Наличие же у стенки малого, но все же конечного импеданса приводит к появлению потерь и тем самым к затуханию волны при ее распространении вдоль волновода. Коэффициент затухания может быть вычислен аналогично тому, как в предыдущем параграфе было вычислено затухание со временем электромагнитных колебаний в резонаторе.

Количество энергии, диссилируемой в 1 с в стенках волновода (отнесенное к единице его длины), дается интегралом

$$\frac{c}{8\pi} \zeta' \oint |\mathbf{H}|^2 dl,$$

<sup>1)</sup> В частности, лишь при этом условии вообще возможно строгое разделение на волны с  $E_z = 0$  и волны с  $H_z = 0$ .

взятым по контуру сечения;  $\mathbf{H}$  есть магнитное поле, вычисленное в предположении  $\zeta = 0$ . Разделив эту величину на удвоенный поток энергии  $q$  вдоль волновода, мы получим искомый коэффициент затухания  $\alpha$ . При таком определении  $\alpha$  дает скорость затухания амплитуды волны, убывающей вдоль длины волновода, как  $e^{-\alpha z}$ .

Выражая все величины через  $E_z$  или  $H_z$  согласно формулам (91,1) или (91,4), получим следующие формулы для коэффициента поглощения  $E$ -волны:

$$\alpha = \frac{\omega \xi'}{2\kappa^2 k_z c} \frac{\oint |\nabla_2 E_z|^2 dl}{\int |E_z|^2 df}, \quad (91,12)$$

и для  $H$ -волны:

$$\alpha = \frac{c \kappa^2 \xi'}{2 k_z \omega} \frac{\oint \{|H_z|^2 + (k_z^2/\kappa^4) |\nabla_2 H_z|^2\} dl}{\int |H_z|^2 df}. \quad (91,13)$$

Для фактического вычисления может оказаться удобным преобразовать стоящие в знаменателях поверхностные интегралы в интегралы по контуру. Приведем получающиеся таким образом формулы, вывод которых аналогичен выводу формулы (90,8):

$$\begin{aligned} \int |E_z|^2 df &= \frac{1}{2\kappa^2} \oint (\mathbf{nr}) |\nabla_2 E_z|^2 dl, \\ \int |H_z|^2 df &= \frac{1}{2\kappa^2} \oint (\mathbf{nr}) \{\kappa^2 |H_z|^2 - |\nabla_2 H_z|^2\} dl. \end{aligned} \quad (91,14)$$

Когда  $k_z \rightarrow 0$  (т. е. частота  $\omega \rightarrow c\kappa$ ), выражения (91,12—13) стремятся к бесконечности. При этом, однако, эти формулы перестают быть применимыми, так как их вывод предполагает малость  $\kappa$  по сравнению с  $k_z$ .

Формулы (91,12—13) не относятся к главной волне (в волноводе с многосвязным сечением), в которой равны нулю все величины  $E_z$ ,  $H_z$  и  $\kappa$ . В этом случае можно выразить все компоненты поля через скалярный потенциал  $\varphi$ . Учитывая взаимную перпендикулярность и равенство по величине полей  $\mathbf{H}$  и  $\mathbf{E} = -\nabla_2 \varphi$  в главной волне, получим для ее коэффициента поглощения следующее выражение:

$$\alpha = \frac{\xi' \oint |\nabla_2 \varphi|^2 dl}{2 \int |\nabla_2 \varphi|^2 df}. \quad (91,15)$$

Распространение главной волны вдоль волновода может быть сравнительно просто рассмотрено и в тех случаях, когда ее коэффициент поглощения не мал (так что формула (91,15) неприменима), если при этом длина волны  $c/\omega$  велика по сравнению с поперечными размерами волновода.

Как было указано выше, поперечное электрическое поле в главной волне (в каждый момент времени) соответствует электростатическому полю в конденсаторе, образованном стенками волновода, заряженными равными и противоположными зарядами. Обозначим эти заряды, отнесенные к единице длины волновода, посредством  $\pm e(z)$ . Они связаны с токами  $\pm J(z)$ , текущими по стенкам волновода, уравнением непрерывности

$$\frac{\partial e}{\partial t} = - \frac{\partial J}{\partial z},$$

или, для монохроматического поля,

$$i\omega e = \frac{\partial J}{\partial z}.$$

Пусть, далее,  $C$  — емкость единицы длины волновода. «Разность потенциалов» между его стенками  $\varphi_2 - \varphi_1 = e/C$ ; дифференцируя ее по  $z$ , мы получим э. д. с., поддерживающую протекание тока по стенкам (напомним, что при наличии поглощения поле не является чисто поперечным). Приравняв его  $ZJ$  ( $Z$  — импеданс единицы длины волновода), получим

$$-\frac{\partial}{\partial z} \frac{e}{C} = ZJ,$$

или

$$\frac{\partial}{\partial z} \left( \frac{1}{C} \frac{\partial J}{\partial z} \right) + i\omega ZJ = 0. \quad (91,16)$$

Подставив сюда  $Z = R - i\omega L/c^2$  (где  $R$  и  $L$  — сопротивление и самоиндукция единицы длины волновода), мы можем перейти от монохроматических компонент тока обратно к произвольной функции времени. Предполагая также емкость  $C$  постоянной вдоль длины волновода, получим так называемое *телеграфное уравнение*:

$$\frac{1}{C} \frac{\partial^2 J}{\partial z^2} - R \frac{\partial J}{\partial t} - \frac{L}{c^2} \frac{\partial^2 J}{\partial t^2} = 0. \quad (91,17)$$

В отсутствие поглощения ( $R = 0$ ) это уравнение, как и должно быть, сводится к волновому уравнению со скоростью распространения волн, равной  $c/\sqrt{LC} = c$ . Равенство  $LC = 1$  следует из математической эквивалентности задач об определении  $1/C$  и  $L$  при заданной форме контуров. Электрическое и магнитное поля между поверхностями идеальных проводников перпендикулярны по направлению и равны по величине (см. (91,11)), причем значение последней на самих поверхностях определяет в первом случае плотность зарядов, а во втором случае — плотность токов. Поэтому совпадают и коэффициенты пропорциональности ( $1/C$  и  $L$ ) между энергией поля и квадратами соответственно заряда или тока.

### Задачи

1. Найти значения  $\kappa$  для волн, распространяющихся по волноводу прямоугольного сечения (длины сторон  $a, b$ ). Найти коэффициенты затухания этих волн.

Решение. В  $E$ -волнах<sup>1)</sup>

$$E_z = \text{const} \cdot \sin k_x x \sin k_y y,$$

где

$$k_x = n_1 \pi / a, \quad k_y = n_2 \pi / b,$$

а  $n_1, n_2$  — целые числа, начиная от единицы. В  $H$ -волнах

$$H_z = \text{const} \cdot \cos k_x x \cos k_y y,$$

причем одно из чисел  $n_1, n_2$  может быть равно нулю. В обоих типах волн

$$\chi^2 = k_x^2 + k_y^2 = \pi^2 \left( \frac{n_1^2}{a^2} + \frac{n_2^2}{b^2} \right).$$

Наименьшее значение  $\chi$  соответствует волне  $H_{10}$  (индексы указывают значения  $n_1, n_2$ ) и равно  $\chi_{\min} = \pi/a$  (полагаем, что  $a > b$ ).

Коэффициенты затухания вычисляются по формулам (91.12—13) и равны: для  $E$ -волн

$$\alpha = \frac{2\omega_s \zeta'}{c \chi^2 k_z ab} (k_x^2 b + k_y^2 a),$$

для волн  $H_{n,0}$

$$\alpha = \frac{\omega_s \zeta'}{c k_z ab} \left( a + \frac{2\chi^2}{k^2} b \right)$$

и для волн  $H_{n_1 n_2}$  ( $n_1, n_2 \neq 0$ )

$$\alpha = \frac{2c\chi^2 \zeta'}{\omega k_z ab} \left[ a + b + \frac{k_z^2}{\chi^4} (ak_x^2 + bk_y^2) \right].$$

2. То же для волновода кругового сечения (радиуса  $a$ ).

Решение. Решая волновое уравнение в полярных координатах  $r, \varphi$ , получим в  $E$ -волнах

$$E_z = \text{const} \cdot J_n(\chi r) \frac{\sin n\varphi}{\cos},$$

с условием  $J_n(\chi a) = 0$ , определяющим значения  $\chi$ . В  $H$ -волнах такая же формула дает  $H_z$ , а значения  $\chi$  определяются условием  $J'_n(\chi a) = 0$ . Наименьшим значением  $\chi$  обладает первая из волн  $H_1$ ; оно равно  $\chi_{\min} = 1,84/a$ .

Коэффициент затухания вычисляется по формулам (91.12—14) и равен для  $E$ -волн

$$\alpha = \frac{\omega_s \zeta'}{c a k_z},$$

а для  $H$ -волн

$$\alpha = \frac{c \chi^2 \zeta'}{\omega k_z a} \left[ 1 + \frac{n^2 \omega^2}{c^2 \chi^2 (a^2 \chi^2 - n^2)} \right].$$

<sup>1)</sup> Множитель  $\exp \{i(k_z z - \omega t)\}$  везде опускаем.