

рых не меняются (стробоскопический способ). Однако возможен и другой вариант измерений, когда фиксируются не число импульсов, а отношение амплитуд  $A_0/A_{2n-1}$ , или же при постоянстве вводимой в резонатор энергии —  $A_{2n-1}$  (компаративный способ). В этом случае  $T_{\text{общ}}$  в (12) постоянно, а с изменением потерь изменяется число множителей в (12). Вследствие этого построение градуировочного графика заключается в наборе такого числа  $T_m$  при заданном  $k_{21}^D$ , пока  $T_{\text{общ}}$  не станет наиболее близко по величине к заданному значению. Здесь следует иметь в виду, что поскольку  $m$  целое, точное равенство может не соблюдаться.

В заключение отметим, что точность определения оптической плотности методом пассивного резонатора может составлять  $10^{-4}$ . Следовательно, при длине образца 10 см минимальный регистрируемый коэффициент ДФП имеет величину  $10^{-5} \text{ см}^{-1}$ .

Проведенное рассмотрение показывает, что при исследованиях ДФП величиной 1% и менее, необходим отдельный учет линейных потерь в объеме и на поверхности образца.

В случае многоходового внутрирезонаторного метода без активной среды необходим расчет градуировочного графика для конкретных параметров установки, на основании которого по измеренным амплитудам первого и последнего вышедших из резонатора импульсов можно найти сечение ДФП.

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Бредихин В. И., Галанин М. Д., Генкин В. И.—УФН, 1973, т. 110, с. 3.
2. Бредихин В. И.—ПТЭ, 1975, № 5, с. 187.
3. Воропай Е. С., Саржевский А. М., Севченко А. Н., Торпачев П. А.—Вестн. Белорусского ун-та. Сер. 1, мат., физ., мех., 1979, № 1, с. 21.
4. Батище С. А., Мостовников В. А., Рубинов А. Н.—Квант. электр., 1976, т. 3, № 11, с. 2516.
5. Бонч-Бруевич А. М., Разумова Т. К., Старобогатов И. О.—Опт. и спектр., 1974, т. 36, с. 692.
6. Kleinsteuber W., Rühle K.—Exp. Tech. d. Phys., 1977, v. 25, № 4, p. 335.
7. Воропай Е. С., Саржевский А. М., Севченко А. Н., Торпачев П. А.—Рукопись деп. в ВИНТИ. № 316-78. Деп. от 26.01.78.
8. Teets R., Hänsch J. E., Hänsch T. W.—Phys. Rev. Lett., 1977, v. 38, p. 760.
9. Корниенко Л. С., Скуйбин Б. Г.—Опт. и спектр., 1976, т. 40, № 3, с. 571.
10. Басов И. Г., Грасюк А. З., Зубарев И. Г. и др.—ЖЭТФ, 1966, т. 23, с. 366.

Поступила в редакцию  
15.09.79.

Кафедра общей физики,  
НИИ ПФП

УДК 535.44; 868.4

А. П. ХАПАЛЮК

### ПОЛНОЕ РЕЗОНАНСНОЕ ПОГЛОЩЕНИЕ ЭЛЕКТРОМАГНИТНЫХ ВОЛН В ЦИЛИНДРЕ

В последнее время достаточно хорошо и подробно изучен лазерный эффект, или резонансное излучение электромагнитных волн, когда помещенная в резонатор активная (усиливающая) среда вступает в полное резонансное взаимодействие с электромагнитным полем в виде собственных типов колебаний (мод) резонатора. В предлагаемой работе изучается иное явление полного резонансного взаимодействия электромагнитного поля в виде мод резонатора с обычным поглощающим веществом. Сущность его сводится к следующему. Обычное поглощающее вещество, помещенное в резонатор, в определенных условиях (полное резонансное поглощение) вступает во взаимодействие с собственными электромагнитными модами резонатора. При этом энергия волн переходит в энергию вещества. Так как оба процесса (резонансное излучение

и поглощение) являются существенно резонансными, их важнейшие особенности оказываются аналогичными.

Нами изучаются условия полного резонансного поглощения электромагнитных волн в бесконечно длинном круговом цилиндре. Вещество цилиндра радиуса  $\rho_0$  будем характеризовать комплексным показателем преломления  $N = n - ik$ . Без ограничения общности показатель преломления окружающей цилиндр непоглощающей среды можно считать равным единице. В соответствии с геометрией тела поставленную задачу следует решать в цилиндрической системе координат  $(\rho, \varphi, z)$ , ось  $z$  которой совмещена с геометрической осью цилиндра. Предположим, что соответствующие решения уравнений Максвелла не зависят от координаты  $z$  (двумерный случай на плоскости  $\rho, \varphi$ ). Как известно, при этом уравнения Максвелла распадаются на две независимые системы уравнений в соответствии с двумя различными поляризациями волн. Выражения для поперечных составляющих электрического и, соответственно, магнитного векторов можно найти через  $z$ -составляющие по простым формулам (временной множитель  $\exp i\omega t$  опускается):

$$\begin{aligned} E_\rho &= -\frac{i}{k\rho N^2} \frac{\partial H_z}{\partial \varphi}, & E_\varphi &= \frac{i}{kN^2} \frac{\partial H_z}{\partial \rho}, \\ H_\rho &= \frac{i}{k\rho} \frac{\partial E_z}{\partial \varphi}; & H_\varphi &= -\frac{i}{k} \frac{\partial E_z}{\partial \rho}, \end{aligned} \quad (1)$$

$E_z$  и  $H_z$  — составляющие векторов поля находятся из волновых уравнений, решения которых могут быть записаны через цилиндрические функции.

Рассмотрим вначале волну  $E$ -поляризации, т. е. линейно поляризованную волну, электрический вектор которой направлен вдоль оси  $z$ .

В соответствии с условиями поставленной задачи предположим, что отраженные от цилиндра волны отсутствуют; присутствуют только падающие волны. Эти волны должны распространяться по направлению к цилиндру, и, следовательно, их можно записать через функции Ганкеля первого рода:

$$\begin{aligned} E_m^a(\rho, \varphi) &= A_m H_m^{(1)}(k\rho) e^{im\varphi}, & H_{m\varphi}^a &= \frac{mA_m}{k\rho} H_m^{(1)}(k\rho) e^{im\varphi}, \\ H_{m\varphi}^a &= -\frac{i}{k} A_m \frac{d}{d\rho} [H_m^{(1)}(k\rho)] e^{im\varphi} \quad (m = 0, 1, 2, \dots). \end{aligned} \quad (2)$$

Для полей внутри цилиндра конечные решения необходимо представлять в виде цилиндрических функций Бесселя первого рода того же порядка  $m$ :

$$\begin{aligned} E_m^i &= B_m J_m(kN\rho) e^{im\varphi}, & H_{m\rho}^i &= -\frac{mB_m}{k\rho} J_m(kN\rho) e^{im\varphi}, \\ H_{m\varphi}^i &= -\frac{i}{k} B_m \frac{d}{d\rho} [J_m(kN\rho)] e^{im\varphi} \quad (m = 0, 1, 2, \dots). \end{aligned} \quad (3)$$

Постоянные  $A_m$  и  $B_m$  имеют смысл амплитудных коэффициентов постоянных интегрирования. В дальнейшем для падающей волны ( $A_m$ ) их будем считать заданными величинами.

На поверхности цилиндра должны быть непрерывны тангенциальные составляющие векторов поля (граничные условия). Это требование приводит к двум уравнениям для каждого значения  $m$ :

$$\begin{aligned} A_m H_m^{(1)}(k\rho_0) - B_m J_m(kN\rho_0) &= 0, \\ \frac{d}{d\rho} [A_m H_m^{(1)}(k\rho) - B_m J_m(kN\rho)]|_{\rho=\rho_0} &= 0. \end{aligned} \quad (4)$$

Система уравнений (4) имеет отличные от нуля решения относительно  $A_m$  и  $B_m$ , если определитель, составленный из коэффициентов при них, равен нулю:

$$J_m(kN\rho_0) \frac{d}{d\rho} H_m^{(1)}(k\rho)|_{\rho=\rho_0} - H_m^{(1)}(k\rho_0) \frac{d}{d\rho} J_m(kN\rho)|_{\rho=\rho_0} = 0. \quad (5, a)$$

Выполнения условий (5, а) необходимо и достаточно для отсутствия отраженной волны, поэтому равенство (5, а) можно считать условием полного резонансного поглощения в цилиндре.

Условие полного резонансного поглощения можно записать в другом виде, если использовать известные выражения для производных цилиндрических функций:

$$J_m(kN\rho_0)H_{m-1}^{(1)}(k\rho_0) - NJ_{m-1}(kN\rho_0)H_m^{(1)}(k\rho_0) = 0. \quad (5, в)$$

Уравнения (5) являются комплексными трансцендентными уравнениями, и их решение возможно только приближенными, например, численными методами. Одно комплексное уравнение (5) равносильно двум вещественным, и, следовательно, оно может быть удовлетворено выбором двух вещественных параметров. В принципе такими параметрами могут быть: отношение радиуса цилиндра к длине волны (параметр  $k\rho_0$ ), комплексный показатель преломления (два параметра  $n, \kappa$ ) и пространственная структура падающей волны (целое число  $m$ ). С точки зрения экспериментатора трудности реализации необходимых параметров различны, что, впрочем, имеет место и в более простом случае плоскопараллельного слоя [1] и в процессах генерации. По-видимому, практически наиболее легко изменять параметр  $k\rho_0$ .

По существу условиям полного резонансного поглощения в цилиндре присуща далеко идущая аналогия с разобранными ранее условиями полного поглощения в плоскопараллельном слое [1]. Как и для плоского слоя, уравнения (5) для каждого значения  $m$  имеют бесконечный счетный набор решений. Это утверждение вытекает из основных свойств целых функций (теоремы Пикара), в частности, цилиндрических функций. В отличие от плоскопараллельного слоя случай цилиндра относится к двумерной задаче. Условия полного резонансного поглощения поэтому приводят к двухпараметрическому бесконечному счетному набору собственных типов колебаний. Одним из этих параметров является целое число  $m$ , а вторым — номер корня уравнения (5) для каждого значения  $m$ .

Как отмечалось, разрешимость уравнений (5) вытекает из основных свойств целых функций, однако получить сколько-нибудь точные значения этих корней в общем случае затруднительно. В частных случаях малого или большого значения параметра  $k\rho_0$  для приближенного решения можно воспользоваться известными асимптотическими представлениями цилиндрических функций.

В коротковолновом приближении, которое для оптики, по-видимому, представляет наибольший интерес, можно воспользоваться следующим асимптотическим приближением цилиндрических функций [2]:

$$J_m(u) = \frac{1}{\sqrt{2\pi u}} \left\{ (-i)^m e^{-i\frac{\pi}{4} + iu} \left( 1 + i\frac{4m^2 - 1}{8u} - \dots \right) + \right. \\ \left. + (i)^m e^{i\frac{\pi}{4} - iu} \left( 1 - i\frac{4m^2 - 1}{8u} + \dots \right) \right\}, \quad (6)$$

$$H_m(u) = \frac{2(-i)^m}{\sqrt{2\pi u}} e^{-i\frac{\pi}{4} + iu} \left( 1 + i\frac{4m^2 - 1}{8u} - \dots \right).$$

В асимптотическом разложении (6) многочлены с точностью до  $1/u$  необходимо сохранить, чтобы учесть специфическую зависимость условия полного резонансного поглощения от индекса  $m$ . В противном случае эта зависимость исчезает, и собственные типы колебаний вырождаются. При этом условие полного поглощения в цилиндре фактически ничем не отличается от условия полного поглощения в слое, имеющем толщину, равную радиусу цилиндра.

Подставляя (6) в (5), получаем условие полного резонансного поглощения с точностью до членов порядка  $1/(k\rho_0)^2$  в виде

$$\frac{N-1}{N+1} \left( 1 + i \frac{4m^2-1}{4Nk\rho_0} \right) = (-1)^m e^{i\frac{\pi}{4}} e^{-2iNk\rho_0}. \quad (7)$$

Приравнивая модули и аргументы обеих частей комплексного равенства (7), получаем два вещественных трансцендентных уравнения:

$$\sqrt{\frac{(n-1)^2 + \kappa^2}{(n+1)^2 + \kappa^2}} \left[ 1 - \frac{(4m^2-1)\kappa}{4k\rho_0(n^2-\kappa^2)} \right] = e^{-2k\rho_0 x}, \quad (8)$$

$$\operatorname{arctg} \left[ \frac{2\kappa}{|N|^2-1} - \frac{n(4m^2-1)}{4k\rho_0|N|^2-\kappa(4m^2-1)} \right] = 2nk\rho_0 - \pi(2s-m),$$

где  $s$  — любое целое число.

Из первого уравнения (8), которое можно назвать энергетическим условием полного резонансного поглощения, следует, что полное поглощение, так же, как и в слое, возможно только при условии  $\kappa > 0$ . В прозрачных средах ( $\kappa = 0$ ) и, тем более, в средах с отрицательным поглощением ( $\kappa < 0$ ) уравнения (8) (а также точные уравнения (5)) не имеют решения. Второе уравнение в (8) естественно назвать фазовым, или интерференционным условием полного резонансного поглощения. Оно определяет дискретный двухпараметрический  $(m, s)$  ряд решений уравнений Максвелла, удовлетворяющих условию полного резонансного поглощения в цилиндре.

Вообще говоря, условия полного поглощения равносильны двум условиям относительно пяти независимых параметров ( $k\rho_0$ ,  $n$ ,  $\kappa$ ,  $m$  и  $s$ ). Однако учитывая, что параметры  $m$  и  $s$  принимают только целочисленные значения, из трех оставшихся параметров полностью свободным может считаться только один.

Для слабопоглощающих сред ( $\kappa \ll n$ ) возможны дальнейшие упрощения формул (8), которые после этого становятся легко разрешимыми. При этом

$$\kappa \approx - \frac{\ln r}{4k\rho_0} \left[ 1 + \frac{4m^2-1}{8(kn\rho_0)^2} \right], \quad (9, a)$$

а параметр  $k\rho_0$  определяется из уравнения

$$(2kn\rho_0) \operatorname{ctg}(2kn\rho_0) = \frac{(-1)^m}{2} \left( 1 - 4m^2 - \frac{\ln r}{n-1} \right), \quad (9, b)$$

которое имеет бесконечный дискретный набор решений. В (9)  $r = \left( \frac{n-1}{n+2} \right)^2$  совпадает с энергетическим коэффициентом отражения Френеля на границе цилиндра.

Из уравнений (9) следует, что так же, как и для слоя, условия полного резонансного поглощения в цилиндре являются довольно жесткими. При заданных свойствах среды ( $n$  и  $\kappa$ ) вряд ли всегда можно выбрать параметры ( $k\rho_0$ ,  $m$ ,  $s$ ) так, чтобы удовлетворить условиям полного резонансного поглощения. Процесс характеризуется пороговым значением коэффициента поглощения.

Легко показать, что в длинноволновом приближении ( $k\rho_0 \ll 1$ ) уравнения (5) не имеют решений. Это объясняется тем, что для волн, длина которых намного больше радиуса цилиндра, не существует собственных мод, они «не помещаются» в цилиндре.

Аналогично можно изучить условие полного резонансного поглощения для волн другой поляризации, когда магнитный вектор направлен вдоль оси цилиндра. В этом случае условие полного резонансного поглощения запишется в виде

$$N^2 J_m(kN\rho_0) \frac{d}{d\rho} H_m^{(1)}(k\rho) \Big|_{\rho=\rho_0} - H_m^{(1)}(k\rho_0) \frac{d}{d\rho} J_m(kN\rho) \Big|_{\rho=\rho_0} = 0, \quad (10)$$

который отличается множителем  $N^2$  в первом слагаемом по сравнению с условием (5) для волны  $E$ -поляризации. Однако все основные выкладки и качественные выводы практически остаются прежними. В частно-

сти, можно утверждать, что уравнение (10) обязательно имеет бесконечный дискретный ряд решений. В коротковолновом асимптотическом приближении условие полного резонансного поглощения для волн  $H$ -поляризации запишем в виде

$$\frac{N-1}{N+1} \left[ 1 + i \frac{2m}{k\rho_0} + i \frac{4(m-1)^2 - 1}{4Nk\rho_0} \right] = -i(-1)^m e^{-2iNk\rho_0}. \quad (11)$$

Из сравнения формул (7) и (11) видно различие между условиями полного резонансного поглощения для одной и другой поляризации. Отсюда следует, что в общем случае для заданного цилиндра нельзя одновременно для обеих поляризаций удовлетворить условиям полного резонансного поглощения.

Нетрудно рассчитать распределение потока и плотности энергии внутри цилиндра при выполнении условия полного резонансного поглощения. Однако точные выражения этих величин, записанные через цилиндрические функции, не дают наглядного представления о характере их изменения вдоль радиуса. Для этого воспользуемся асимптотическими представлениями цилиндрических функций. Для области вблизи поверхности цилиндра достаточно коротковолнового приближения (6), для области оси цилиндра следует воспользоваться длинноволновым приближением:

$$J_m(u) \approx \frac{1}{2^m} \frac{u^m}{m!}.$$

В этих приближениях радиальная составляющая потока энергии  $P_\rho$  и плотность энергии  $W$ , вычисленные по обычным формулам, с точностью до величин  $1/(k\rho)^2$  для обеих поляризаций имеют одинаковый вид. Для области вблизи поверхности цилиндра зависимость от радиуса имеет вид:

$$P_\rho \sim \frac{\text{sh } 2\kappa k\rho}{2\kappa k\rho}, \quad W \sim \frac{\text{ch } 2\kappa k\rho}{2\kappa k\rho}. \quad (12)$$

Вблизи оси цилиндра зависимость от радиуса иная:

$$P_\rho \sim (2|N|k\rho)^{2m-3}, \quad W \sim (2|N|k\rho)^{2m-2} \quad (m > 3). \quad (13)$$

В этом приближении азимутальная составляющая потока энергии равна нулю (на поверхности цилиндра она пропорциональна  $1/(k\rho)^2$ ).

Поглощение энергии в цилиндре можно подсчитать по формуле  $2Q = \sigma EE^*$ . Эта величина приблизительно пропорциональна плотности суммарной энергии и может быть оценена из формул (12)–(13). В основном результаты оценок сводятся к следующему. Цилиндрические моды с номерами  $m=0, 1$  имеют вблизи оси цилиндра, где они по преимуществу и поглощаются, большую плотность энергии, чем вблизи поверхности цилиндра. Для мод с высоким индексом  $m$  плотность энергии больше вблизи поверхности цилиндра и меньше в его середине.

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Хапалюк А. П.— Докл. АН БССР, 1962, т. 6, № 5, с. 301.
2. Бейтмен Г., Эрдейи А. Высшие трансцендентные функции.— М., 1966.

Поступила в редакцию  
23.09.79.

НИИ ПФП

УДК 621.373.5

О. И. ЛАППО, Н. Н. ШАВЕЛЬ, Л. С. ШОРС

### ИСТОЧНИК ИМПУЛЬСОВ НАКАЧКИ ИНЪЕКЦИОННЫХ ПКГ ДЛЯ ШИРОКОПОЛОСНЫХ ЦИФРОВЫХ ОПТИЧЕСКИХ ЛИНИЙ СВЯЗИ

Одной из достаточно сложных и важных задач, возникающих при создании широкополосных оптических линий связи (ОЛС) на полупроводниковых лазерах, предназначенных для передачи информации в