

Ц 74
К-615

14) viii - 65

ОБЪЕДИНЕННЫЙ
ИНСТИТУТ
ЯДЕРНЫХ
ИССЛЕДОВАНИЙ

Дубна

2168



О.А. Колпаков

ИЗЛУЧЕНИЕ СГУСТКА ЭЛЕКТРИЧЕСКИХ ЗАРЯДОВ
И МАГНИТНОГО ДИПОЛЯ ПРИ ПРОЛЕТЕ
ЧЕРЕЗ ОТКРЫТЫЙ КОНЕЦ
ПОЛУБЕСКОНЕЧНОГО ВОЛНОВОДА,
РАСПОЛОЖЕННОГО ВНУТРИ ДРУГОГО,
БЕСКОНЕЧНОГО ВОЛНОВОДА

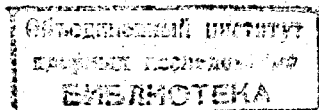
ЛАБОРАТОРИЯ ВЫСОКИХ ЭНЕРГИЙ

1965

О.А. Колпаков

ИЗЛУЧЕНИЕ СГУСТКА ЭЛЕКТРИЧЕСКИХ ЗАРЯДОВ
И МАГНИТНОГО ДИПОЛЯ ПРИ ПРОЛЕТЕ
ЧЕРЕЗ ОТКРЫТЫЙ КОНЕЦ
ПОЛУБЕСКОНЕЧНОГО ВОЛНОВОДА,
РАСПОЛОЖЕННОГО ВНУТРИ ДРУГОГО,
БЕСКОНЕЧНОГО ВОЛНОВОДА

пр. 3428/2



РАЗДЕЛ I . Излучение сгустка зарядов

Излучение, возникающее при пролете зарядов и токов через открытый конец полубесконечного цилиндрического волновода, было исследовано в работах /3,6/.

В данной работе рассматривается излучение при пролете аксиально-симметричного заряженного сгустка через открытый конец цилиндрического волновода, который концентрически расположен в другом, бесконечном волноводе большего радиуса.

Предполагается, что заряженный сгусток движется со скоростью \bar{u} по оси волновода z . Сгусток по радиусу r однороден. В направлении z распределение плотности заряда характеризуется функцией $Q(z)$. Для определенности можно предположить, что сгусток имеет форму цилиндра $r = r_0$. Рассмотренным методом задачу можно решить для любого аксиально-симметричного распределения заряда.

Далее предполагается, что полубесконечный волновод расположен при $z > a$ и радиус его $r = a$, $a > r_0$, а радиус бесконечного волновода $r = b$, $b > a$.

1. Получение выражений для полей

Чтобы удобнее было сравнивать полученные результаты с формулами упомянутых работ, целесообразно искать решения для полей при помощи вектора Герца $\vec{\Pi}$. Вектор $\vec{\Pi}$ можно представить в виде суммы

$$\vec{\Pi} = \vec{\Pi}^0 + \vec{\Pi}^1, \quad (1)$$

где $\vec{\Pi}^0$ описывает поле заряда, пролетающего в бесконечном волноводе радиуса $r = b$ а $\vec{\Pi}^1$ - дополнительное поле от переходного излучения. Вследствие симметрии задачи векторы $\vec{\Pi}$, $\vec{\Pi}^0$, $\vec{\Pi}^1$ имеют лишь одну компоненту

$$\vec{\Pi} = \Pi_z, \quad \vec{\Pi}^0 = \Pi_z^0, \quad \vec{\Pi}^1 = \Pi_z^1. \quad (2)$$

Простоты ради Π_z , Π_z^0 , Π_z^1 в дальнейшем будут записываться как Π , Π^0 , Π^1 . Представление Фурье функций Π^1 и Π^0 имеет вид:

$$\Pi^0 = \int_{-\infty}^{\infty} \Pi_{\omega}^0 e^{-i\omega t} d\omega, \quad \Pi^1 = \int_{-\infty}^{\infty} \Pi_{\omega}^1 e^{-i\omega t} d\omega. \quad (3)$$

Функция Π_{ω}^0 имеет следующее выражение (вывод этого выражения приведен в Приложении к данной работе):

$$\Pi_{\omega}^0 = \frac{i q \lambda(k)}{\pi \omega} e^{\frac{i \omega}{u}(z-ut)} \{ K_0(k \gamma r) - \frac{K_0(k \gamma b)}{I_0(k \gamma b)} I_0(k \gamma r) \}. \quad (4)$$

В формуле (4) использованы обозначения из Приложения: q - величина общего заряда сгустка,

$$\lambda(k) = \frac{2I_1(k \gamma r_0)}{k \gamma r_0} \int Q(z') e^{\frac{i \omega}{u} z'} dz', \quad (5)$$

где $z' = z - ut$, $k = \frac{\omega}{c}$, $\gamma = \frac{\sqrt{1-\beta^2}}{\beta}$.

Выражение для Π^1 , как это показано в [1], можно найти следующим образом. Заряженный сгусток индуцирует на стенках полубесконечного волновода ток

$$j_z = f(z). \quad (6)$$

Поле, вызванное током, может быть выражено при помощи вектор - потенциала

$$\vec{A} = \frac{1}{c} \int \frac{e^{ikR}}{R} j_z ds, \quad (7)$$

где интегрирование производится по всей поверхности полубесконечного волновода. Используя обозначения, введенные на рис. 1, можно написать

$$\vec{A} = A_z(r, z) = \frac{a}{c} \int_0^{\infty} \int_0^{2\pi} f(\xi) d\xi \frac{e^{ik\sqrt{(z-\xi)^2 + R_0^2}}}{\sqrt{(z-\xi)^2 + R_0^2}} d\phi,$$

где $R_0^2 = r^2 + a^2 - 2ra \cos \phi$.

Применяя известные соотношения

$$\frac{e^{ik\sqrt{R_0^2 + z^2}}}{\sqrt{R_0^2 + z^2}} = \frac{i}{2} \int_{-\infty}^{\infty} H_0(vR_0) e^{iws} dw, \quad v = \sqrt{k^2 - w^2};$$

$$H_0(vR_0) = \sum J_n(vr) H_n(va) e^{-in\phi}, \quad r < a; \quad (8)$$

$$H_0(vR_0) = \sum J_n(va) H_n(vr) e^{-in\phi}, \quad r > a;$$

и представляя ток j_z в виде разложения

$$f(z) = \int e^{iws} F(w) dw, \quad (9)$$

можно получить

$$A_z(r, z) = \frac{2\pi^2 a_1}{c} \int e^{iws} J_0(vr) H_0(va) F(w) dw, \quad r < a,$$

$$A_z(r, z) = \frac{2\pi^2 a_1}{c} \int e^{iws} J_0(va) H_0(vr) F(w) dw, \quad r > a.$$

Вследствие симметрии задачи из выражения для $A_z(r, z)$ легко получить формулу для вектора Π_{ω}^1 :

$$(\Pi_{\omega}^1)_0 = - \frac{2\pi^2 a}{c} \int F(w) \frac{J_0(vr) H_0(va)}{J_0(va) H_0(vr)} e^{iws} dw, \quad (10)$$

где верхняя строчка в фигурных скобках - для $r < a$, а нижняя - для $r > a$. В (10) преднамеренно применена запись $(\Pi_{\omega}^1)_0$, т.к. (10) является частным решением задачи. Добавляя общее решение однородного уравнения и удовлетворяя граничному условию $E_z|_{r=b} = 0$, что равносильно $\Pi_{\omega}^1|_{r=b} = 0$, можно получить общее решение для функции Π_{ω}^1 :

$$\Pi_{\omega}^1 = - \frac{2\pi}{\omega} \int F(w) L(wr) \frac{1}{v^2} e^{iws} dw, \quad \text{где} \quad (11)$$

$$\left. \begin{aligned} L(wr) &= \pi a v^2 J_0(vr) \left[H_0(va) - \frac{H_0(vb)}{J_0(vb)} J_0(va) \right], \quad r < a; \\ L(wr) &= \pi a v^2 J_0(va) \left[H_0(vr) - \frac{H_0(vb)}{J_0(vb)} J_0(vr) \right], \quad r > a. \end{aligned} \right\} \quad (12)$$

Равенства (11) тождественны следующим:

$$L(wr) = i a \pi v^2 J_0(vr) [N_0(va) J_0(vb) - N_0(vb) J_0(va)] \frac{1}{J_0(vb)}, \quad r < a;$$

$$L(wr) = i a \pi v^2 J_0(va) [N_0(vr) J_0(vb) - N_0(vb) J_0(vr)] \frac{1}{J_0(vb)}, \quad r > a;$$

или, если ввести обозначения

$$Z_0(va) = N_0(va) J_0(vb) - N_0(vb) J_0(va), \quad (13)$$

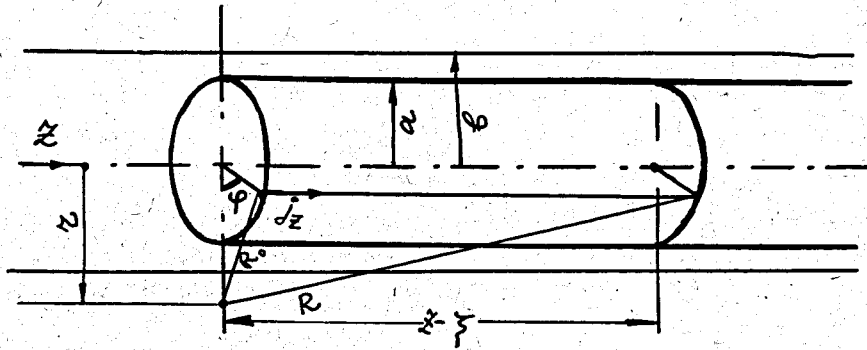
$$Z_0(vr) = N_0(vr) J_0(vb) - N_0(vb) J_0(vr).$$

то формулы (12) можно записать в виде

$$L(wr) = ia\pi v^2 J_0(vr) \frac{Z_0(va)}{J_0(vb)}, \quad r < a;$$

$$L(wr) = ia\pi v^2 Z_0(vr) \frac{J_0(va)}{J_0(vb)}, \quad r > a. \quad (14)$$

Формулы (11-14) позволяют свести задачу отыскания функции Π_w^1 к задаче определения фурье-компоненты наведенного тока $F(w)$.



Р и с. 1

Теперь, когда найден общий вид Π^0 и Π^1 , можно написать выражения для полей. Выражения для полей при помощи вектора $\vec{\Pi}$ могут быть представлены следующим образом:

$$\vec{E} = \text{grad div } \vec{\Pi} - \frac{1}{c} \frac{\partial^2 \vec{\Pi}}{\partial t^2}, \quad \vec{H} = \text{rot } \frac{\partial \vec{\Pi}}{\partial t}. \quad (15)$$

Учитывая (2), из (15) можно получить

$$E_r = \frac{\partial^2}{\partial r \partial z} \Pi_z, \quad H_\phi = \frac{1}{c} \frac{\partial}{\partial t} \left(\frac{\partial \Pi_z}{\partial t} \right), \quad E_z = \frac{\partial^2}{\partial z^2} \Pi_z - \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2}{\partial t^2} \Pi_z. \quad (16)$$

Из равенств (16) в соответствии с разложением (3) можно получить выражения для компонент собственного поля заряда и поля излучения

$$\left. \begin{aligned} E_r^0 &= i \frac{\omega}{a} \frac{\partial \Pi_z^1}{\partial r}, \quad E_z^0 = -\gamma^2 k^2 \Pi_z^0, \quad H_\phi^0 = -\frac{i}{c} \omega \frac{\partial \Pi_z^0}{\partial r}, \\ E_r^1 &= iw \frac{\partial \Pi_z^1}{\partial r}, \quad E_z^1 = -v^2 \Pi_z^1, \quad H_\phi^1 = \frac{i}{c} \omega \frac{\partial \Pi_z^1}{\partial r}. \end{aligned} \right\} \quad (17)$$

Подстановка в формулы (17) выражений для Π_z^0 и Π_z^1 из (4) и (7) приводит к равенствам

$$\left. \begin{aligned} E_{z\omega}^0 &= \frac{k\gamma q \cdot \lambda(k)}{\pi\beta c} \{ K_1(k\gamma r) + I(k\gamma r) \frac{K_0(k\gamma b)}{I_0(k\gamma b)} \} e^{i \frac{\omega}{u} z}, \\ E_{z\omega}^1 &= -\gamma^2 k^2 \lambda(k) \frac{iq}{\pi\omega} \{ K_0(k\gamma r) - I_0(k\gamma r) \frac{K_0(k\gamma b)}{I_0(k\gamma b)} \} e^{i \frac{\omega}{u} z}; \end{aligned} \right\} \quad (18)$$

$$E_{r\omega}^1 = -\frac{2\pi i}{\omega} \int_{-\infty}^{\infty} \frac{w}{v} F(w) L'(w, r) e^{i w z} dw,$$

$$E_{z\omega}^1 = \frac{2\pi}{\omega} \int_{-\infty}^{\infty} F(w) L(w, r) e^{i w z} dw, \quad (19)$$

$$H_{\phi\omega}^1 = \frac{2\pi i}{c} \int_{-\infty}^{\infty} \frac{1}{v} F(w) L'(w, r) e^{i w z} dw;$$

$$L'(w, r) = -\pi a v^2 J_1(vr) \left[\frac{K_0(va)}{J_0(vb)} - \frac{K_0(vb)}{J_0(vb)} \right], \quad r < a;$$

$$L'(w, r) = -\pi a v^2 J_0(va) \left[\frac{K_1(vr)}{J_1(vb)} - \frac{K_1(vb)}{J_1(vb)} \right], \quad r > a. \quad (20)$$

Функцию $F(w)$ можно определить, если решить уравнения, являющиеся следствием граничных условий. В качестве граничных условий, по-первым, необходимо принять равенство нулю тангенциальной составляющей электрического поля на стенках полубесконечного волновода

$$E_z^0 + E_z^1 = 0, \quad r = a, \quad z > 0; \quad (21)$$

во-вторых, - обращение в нуль плотности тока на продолжении стенки волновода при $z < 0$

$$f(z) = 0, \quad z < 0. \quad (22)$$

Подстановка в формулу (21) выражений для полей из (18) и (19) и в формулу (22) выражения для тока из (8) приводят к соотношениям:

$$\frac{2\pi^2 a}{\omega} \int_{-\infty}^{\infty} v F(w) J_0(va) [H_0(va) - \frac{H_0(vb)}{J_0(vb)} J_0(va)] e^{iwa} dw =$$

$$= \frac{iq\gamma^2 k^2 \lambda(k)}{\pi\omega} \{K_0(k\gamma a) - I_0(k\gamma a) \frac{K_0(k\gamma b)}{I_0(k\gamma b)}\} e^{\frac{i\omega}{u} z}, z > 0; \quad (23)$$

$$\int_{-\infty}^{\infty} F(w) e^{iwa} dw = 0, \quad z < 0.$$

Систему (23) можно решить методом Винера-Хопфа, варианты которого рассмотрены в ряде работ [1,2]. Для рассматриваемой задачи будет использован метод, примененный Вайнштейном. Следуя этому методу, функцию $L(w, a)$ необходимо представить в виде произведения

$$L(wa) = L(w) = \frac{L_1(w) \cdot L_2(w)}{w^2 - \frac{\omega^2}{u^2}}, \quad (24)$$

причем $L_1(w)$ голоморфна и не имеет нулей в верхней полуплоскости, а $L_2(w)$ голоморфна и не имеет нулей в нижней полуплоскости. Так как в первом уравнении (23) контур интегрирования следует замыкать в верхней полуплоскости w , то функция $F(w) \cdot L(w)$ должна быть голоморфна в верхней полуплоскости за исключением точки $w = \frac{\omega}{u}$, где должен быть простой полюс. Во втором уравнении (23) контур интегрирования необходимо замыкать в нижней полуплоскости переменного w . Следовательно, $F(w)$ должна быть регулярной в этой полуплоскости. Принимая во внимание свойства функций $L_1(w)$ и $L_2(w)$ в соответствующих полуплоскостях, этим требованиям можно удовлетворить, если $F(w)$ представить в виде

$$F(w) = \frac{R}{L_2(w)}. \quad (25)$$

При таком определении вида $F(w)$ очевидно, что удовлетворяется второе уравнение (23), где R - некоторая постоянная, которую можно определить, если подставить $F(w)$ в первое уравнение (23). В соответствии с [1] $L_1(w)$ и $L_2(w)$ можно представить в виде

$$L_1(w) = \phi_1(w) \sqrt{k + w}, \quad L_2(w) = \phi_2(w) \sqrt{k - w}, \quad (26)$$

где $\phi(w) = \phi_1(w) \cdot \phi_2(w) = \frac{1}{v} L(w)$.

С учетом формул (25) и (26) можно написать

$$\int_{-\infty}^{\infty} F(w) \cdot L(w) e^{iwa} dw = R \int_{-\infty}^{\infty} \frac{L(w) e^{iwa} dw}{\phi_2(w) (w - \frac{\omega}{u}) \sqrt{k-w}}. \quad (27)$$

Как уже было отмечено выше, контур интегрирования в (27) надо замыкать в верхней полуплоскости w , т.к. при $w \rightarrow +i\infty$, $e^{iwa} \rightarrow 0$. Но в верхней полуплоскости есть единственный полюс в подынтегральном выражении (27) $w = \frac{\omega}{u}$. Действительно, интеграл в (27) можно записать в виде

$$k \int_{-\infty}^{\infty} \frac{L_1(w) e^{iwa} dw}{w^2 - \frac{\omega^2}{u^2}}.$$

Вычет в точке $w = \frac{\omega}{u}$ равен

$$\int_{-\infty}^{\infty} \frac{L(w) e^{iwa} dw}{\phi_2(w) (w - \frac{\omega}{u}) \sqrt{k-w}} = 2\pi i R \frac{L(\frac{\omega}{u}) e^{\frac{i\omega}{u} a}}{\phi_2(\frac{\omega}{u}) \sqrt{k - \frac{\omega}{u}}}. \quad (28)$$

При

$$w = \frac{\omega}{u}, \quad v = \sqrt{k^2 - w^2} = ik\gamma \quad (29)$$

$$J_0(ik\gamma a) = I_0(k\gamma a), \quad H_0(ik\gamma a) = \frac{2}{\pi i} K_0(k\gamma a), \quad (30)$$

$$L(\frac{\omega}{u}) = -\frac{2}{i} ak^2 \gamma^2 I_0(k\gamma a) [K_0(k\gamma a) - \frac{K_0(k\gamma b)}{I_0(k\gamma b)} I_0(k\gamma a)]. \quad (31)$$

Используя соотношения (27), (28), (29), (30), (31), можно получить из первого уравнения (23) формулу для коэффициента R :

$$R = -\frac{q \cdot \lambda(k) \phi_2(\frac{\omega}{u}) \sqrt{k - \frac{\omega}{u}}}{8\pi^3 ia I_0(k\gamma a) (w - \frac{\omega}{u})}. \quad (32)$$

и, подставив в (25) R из (32), $L_2(w)$ из (26), формулу для $F(w)$:

$$F(w) = \frac{q \cdot \lambda(k)}{8\pi^3 ia I_0(k\gamma a)} \cdot \frac{\phi_2(\frac{\omega}{u}) \sqrt{k - \frac{\omega}{u}}}{\phi_2(w) \sqrt{k-w} (w - \frac{\omega}{u})}. \quad (33)$$

2. Исследование вспомогательных функций

Явный вид функций $\phi_1(w)$ и $\phi_2(w)$ для задачи, когда полубесконечный волновод расположен в свободном пространстве, определен в /1/.

Для рассматриваемой задачи соответствующие функции будут иметь характерные особенности. Поэтому необходимо остановиться на их определении. При этом целесообразно придерживаться общей схемы, принятой в работе /1/ при определении $\phi_1(w)$ и $\phi_2(w)$. Согласно этой схеме, нужно ввести функцию

$$\chi(w) = \ln \phi(w). \quad (34)$$

Очевидно, разбиение $\phi(w)$ на произведение двух функций равнозначно представлению $\chi(w)$ в виде суммы. Нули функции $\phi_2(w)$ расположены на разрезе $k \rightarrow i\infty$ в верхней полуплоскости w . Если предположить существование у k мнимой части k^0 , то $\phi_1(w)$ голоморфна всюду ниже оси $J_m w < k$, нули $\phi(w)$ расположены на разрезе $k \rightarrow i\infty$, $\phi_1(w)$ голоморфны выше оси $J_m w > -k_0$.

Следовательно, область регулярности $\phi(w)$, а также и $\chi(w)$, находятся в полосе

$$-k_0 < J_m w < k_0.$$

Из теории функций комплексного переменного известно, что в этом случае $\chi(w)$ можно представить в виде суммы двух функций $\chi_1(w)$ и $\chi_2(w)$, причем

$$\chi_2(w) = - \frac{1}{2\pi i} \int_{-k_0-i\infty}^{k_0+i\infty} \frac{\chi(w') dw'}{w' - w}, \quad (35)$$

$$\chi_1(w) = \frac{1}{2\pi i} \int_{-k_0-i\infty}^{k_0+i\infty} \frac{\chi(w') dw'}{w' - w}.$$

В работе /1/ проведено детальным образом вычисление $\chi_1(w)$ и $\chi_2(w)$. Например, $\chi_2(w)$ можно определить таким образом. Производная от $\chi_2(w)$ равна

$$\frac{d}{dw} \chi_2(w) = \frac{d}{dw} \ln \phi_2(w) = - \frac{1}{2\pi i} \int_{-k_0-i\infty}^{k_0+i\infty} \frac{d\chi(w')}{dw'} \frac{dw'}{w' - w} =$$

$$= \frac{1}{2\pi i} \int_{-k_0-i\infty}^{k_0+i\infty} \frac{1}{va} + \frac{J'_0(va)}{J_0(va)} + \frac{Z'_0(va)}{Z_0(va)} - \frac{J'_0(vb)}{J_0(vb)} \left\{ \frac{w'}{v} \frac{dw'}{w - w'} \right\}. \quad (36)$$

Путь интегрирования в (36) необходимо деформировать так, чтобы он охватил разрез $k \rightarrow +i\infty$. Результатом интегрирования будет, во-первых, сумма вычетов подынтегрального выражения в (36) и сумма главных значений интеграла по противоположным берегам разреза. Что касается вычетов, то в (36) нужно вычислить вычеты в точках, где имеются нули функций $J_0(va)$, $Z_0(va)$ и $J_0(vb)$, т.е. три группы вычетов; вычисления, проведенные в /1/, дают в результате одну группу вычетов в нулях $J_0(va)$.

В задаче из работы /1/ учитывались главные значения интегралов по берегам разрезов. Нетрудно убедиться, что в рассматриваемой задаче вклад от этих интегралов равен нулю. Интегралы от модулей функций по противоположным берегам разрезов равны и противоположны друг другу. Аргументы функций v , $J_0(va)$, $Z_0(va)$, $J_0(vb)$ не зависят от w вдоль разрезов и изменяются на постоянную величину. Производная по w вдоль берегов разреза от аргументов равна нулю.

Если обратиться к задаче из /1/, то там надо было учитывать интеграл от аргумента функции $K(va)$, который зависит от w . Этот интеграл в конечном результате давал экспоненциальный множитель. Таким образом, когда полубесконечный волновод расположен в свободном пространстве, то получается одна группа полюсов и экспоненциальная часть в решении. Когда же полубесконечный волновод расположен в другом волноводе, то имеется три группы полюсов и нет экспоненциального множителя. Очевидно, может быть проведена соответствующая физическая интерпретация. В открытом пространстве, когда имеется один волновод, должна быть одна группа волн и решение должно иметь вид, удовлетворяющий условиям излучения на бесконечности. В данной задаче — три группы волн, соответствующих пространству внутри полубесконечного волновода, пространству между волноводами и пространству для $z < 0$, где полубесконечный волновод отсутствует.

Ниже об этом будет рассказано более подробно.

Итак, в результате интегрирования в (36) получается результат

$$\frac{1}{dw} \chi_2(w) = \frac{1}{2a(w-k)} + \sum \frac{1}{a(w-w_{m1})} + \sum \frac{1}{a(w-w_{m2})} - \sum \frac{1}{a(w-w_{m3})}, \quad (37)$$

где w_{m1} , w_{m2} , w_{m3} являются корнями уравнений

$$J_0(v_{m1}a) = 0, \quad Z_0(v_{m2}a) = 0, \quad J_0(v_{m3}a) = 0, \quad (38)$$

$$w_{m1} = \sqrt{k^2 - v_{m1}^2}, \quad w_{m2} = \sqrt{k^2 - v_{m2}^2}, \quad w_{m3} = \sqrt{k^2 - v_{m3}^2}. \quad (39)$$

Из (37) можно получить

$$\chi_2(w) = \ln \phi_2(w) = \ln \left\{ \sqrt{a(w-k)} \prod \frac{(w-w_{m1})^a (w-w_{m2})^a}{(w-w_{m3})^a} P_2 \right\}, \quad (40)$$

где P_2 — некоторая функция, не зависящая от w . Или, заменяя (40) тождественным равенством, получаем

$$\phi_2(w) = \sqrt{a(w-k)} \prod \frac{a(w-w_{m1})^a (w-w_{m2})^a}{a(w-w_{m3})^a} P_2. \quad (41)$$

Производя соответствующие вычисления, можно написать

$$\phi_1(w) = \sqrt{a(w+k)} \prod \frac{a(w+w_{m1})^a (w+w_{m2})^a}{a(w+w_{m3})^a} P_1. \quad (42)$$

Чтобы удовлетворить тождеству (28), P_1 и P_2 следует выбрать таким образом, чтобы

$$\phi_1(\omega) \cdot \phi_2(w) = i\pi a \sqrt{k^2 - w^2} J_0(va) \frac{Z_0(va)}{J_0(vb)}. \quad (43)$$

С другой стороны, P_1 и P_2 не должны зависеть от w . Функции $J_0(va)$, $Z_0(va)$, $J_0(vb)$ можно представить в таком виде:

$$J_0(va) = A \Pi a^2 (w^2 - w_{m1}^2), \quad Z_0(va) = B \Pi a^2 (w^2 - w_{m2}^2), \quad J_0(vb) = C \Pi a^2 (w^2 - w_{m3}^2) \quad (44)$$

где A, B, C не зависят от w . Подставляя (44) в (43), можно получить

$$\phi_1(w) \cdot \phi_2(w) = i\pi a \sqrt{k^2 - w^2} \cdot A \cdot B \cdot C \Pi \frac{[a^2 (w^2 - w_{m1}^2)][a^2 (w^2 - w_{m2}^2)]}{[a^2 (w^2 - w_{m3}^2)]}. \quad (45)$$

С другой стороны, учитывая (41) и (42), имеем равенство

$$\phi_1(w) \cdot \phi_2(w) = -a \sqrt{k^2 - w^2} \Pi \frac{[a^2 (w^2 - w_{m1}^2)][a^2 (w^2 - w_{m2}^2)]}{[a^2 (w^2 - w_{m3}^2)]}. \quad (46)$$

Если выбрать

$$P_1 = P_2 = \sqrt{-i\pi} J_0(va) \frac{Z_0(va)}{J_0(vb)} \Pi \frac{[a^2 (w^2 - w_{m3}^2)]}{[a^2 (w^2 - w_{m1}^2)][a^2 (w^2 - w_{m2}^2)]} \quad (47)$$

(легко видеть, что P_1, P_2 не зависят от w), то подстановка (41) и (42) в (43) удовлетворяет этому равенству. Окончательно формулы для $\phi_1(w)$ и $\phi_2(w)$ приобретают вид:

$$\phi_1(w) = \sqrt{i\pi a(k+w)} Z_0(va) \frac{J_0(va)}{J_0(vb)} \prod \frac{(w+w_{m1})(w+w_{m2})(w-w_{m3})}{(w+w_{m3})(w-w_{m1})(w-w_{m2})}, \quad (48)$$

$$\phi_2(w) = \sqrt{i\pi a(k-w)} Z_0(va) \frac{J_0(va)}{J_0(vb)} \prod \frac{(w-w_{m1})(w-w_{m2})(w+w_{m3})}{(w+w_{m3})(w+w_{m1})(w-w_{m2})}.$$

3. Волны в волноводной системе

После того, как определены функции $F(w)$ и $L(w)$, возможно приступить к вычислению полей. Общий вид функции Π_ω^1 , характеризующей поле дифракции, приведен в формуле (7). Подставляя в (7) значения $F(w)$ и $L(w)$ из (14) и (33), можно получить

$$\left. \begin{aligned} \Pi_\omega^1 &= \frac{q \cdot \phi_2\left(\frac{\omega}{u}\right) \sqrt{k - \frac{\omega}{u} \lambda(k)}}{4\pi\omega I_0(k\gamma a)} \int_{-\infty}^{\infty} \frac{J_0(vr) Z_0(va) e^{i\omega z} dw}{J_0(vb)(w - \frac{\omega}{u}) \sqrt{k-w} \phi_2(w)}, \quad r < a; \\ \Pi_\omega^1 &= \frac{q \cdot \phi_2\left(\frac{\omega}{u}\right) \sqrt{k - \frac{\omega}{u} \lambda(k)}}{4\pi\omega I_0(k\gamma a)} \int_{-\infty}^{\infty} \frac{J_0(va) Z_0(vr) e^{i\omega z} dw}{J_0(vb)(w - \frac{\omega}{u}) \sqrt{k-w} \phi_2(w)}, \quad r > a. \end{aligned} \right\} \quad (49)$$

Интеграл в (49) вычисляется при помощи вычетов. Для области внутри полубесконечного волновода имеются полюса подынтегральной функции в точках, где обращается в нуль $J_0(va)$.

Для области между волноводами полюса образуют нули функции $Z_0(va)$. Область $Z < 0$, где имеется лишь один волновод, характеризуется той особенностью, что контур интегрирования в (49) приводится уже не в верхней полуплоскости переменного w , а в нижней полуплоскости. Поэтому полюса соответствуют нулям $J_0(vb)$. Полюса первой и третьей группы имеются в точках

$$\left. \begin{aligned} J_0(v_{m1}a) &= 0, \quad v_{m1}a = v_{m1}, \\ J_0(v_{m3}a) &= 0, \quad v_{m3}a = v_{m3}. \end{aligned} \right\} \quad (50)$$

Полюса второй группы имеются в точках w_{m2}

$$Z_0(v_{m2}a) = 0. \quad (51)$$

Теперь будет рассмотрен вид полей в отдельности для каждой области.

1) Область внутри полубесконечного волновода, $z > 0$, $r < 0$.

$$\Pi_{\omega}^1 = \frac{q \phi_2 \left(\frac{\omega}{u} \right) \sqrt{k - \frac{\omega}{u}} \lambda(k)}{4\pi\omega \cdot I_0(kya)} \int_{-\infty}^{\infty} \frac{J_0(vr) Z_0(va) e^{iws} dw}{J_0(vb) \left(w - \frac{\omega}{u} \right) \sqrt{k - w} \phi_2(w)} \quad (52)$$

Интеграл равен сумме вычетов в точках

$$w = \frac{w}{u} \text{ и } w_{m1} = \sqrt{k^2 - v_{m1}^2}, J_0(v_{m1}a) = 0. \quad (53)$$

Вычет в точке $w = \frac{w}{u}$ равен

$$\begin{aligned} & \frac{q \cdot \lambda(k)}{\pi\omega i} \frac{b(kyr)}{I_0(kya)} e^{\frac{i\omega z}{u}} \left\{ K_0(kya) - I_0(kya) \frac{K_0(kyb)}{I_0(kyb)} \right\} = \\ & = - \frac{q \lambda(k)}{\pi\omega i} e^{\frac{i\omega z}{u}} \left\{ I_0(kyr) \frac{K_0(kyb)}{I_0(kyb)} - I_0(kyr) \frac{K_0(kya)}{I_0(kya)} \right\}. \end{aligned} \quad (54)$$

Согласно (5), поле заряда в волноводе радиуса $r = b$ равно

$$\Pi_{\omega}^0 = - \frac{q \lambda(k)}{\pi\omega i} e^{\frac{i\omega z}{u}} \left\{ K_0(kyr) - \frac{K_0(kyb)}{I_0(kyb)} I_0(kyr) \right\}. \quad (55)$$

Выражения (54) и (55) дают в сумме

$$\left(\Pi_{\omega}^0 \right)_{r=a} = - \frac{q \lambda(k)}{\pi\omega i} e^{\frac{i\omega z}{u}} \left\{ K_0(kyr) - \frac{K_0(kya)}{I_0(kya)} I_0(kyr) \right\}; \quad (56)$$

$\left(\Pi_{\omega}^0 \right)_{r=a}$, как это легко видеть, является полем заряда в бесконечном волноводе радиуса $r = a$. Поле излучения, таким образом, определяется вычетами в точках w_1 . Если обозначить поле излучения $\left(\Pi_{\omega}^1 \right)_r$, то

$$\left(\Pi_{\omega}^1 \right)_r \Big|_{\substack{r < a \\ z > 0}} = \frac{q \lambda(k) \sqrt{k - \frac{\omega}{u}} \phi_2 \left(\frac{\omega}{u} \right)}{2\omega i I_0(kya)} \sum_{m_1} \frac{I_0(v_{m_1}r) Z_0(v_{m_1}a) e^{i w_{m_1} r}}{I_0(v_{m_1}b) \sqrt{k - w_{m_1}} \left(w_{m_1} - \frac{\omega}{u} \right) \phi' \left(w_{m_1} \right)}. \quad (57)$$

2) Область между волноводами, $z > 0$, $r > a$. Согласно (49), поля в этой области определяются

$$\Pi_{\omega}^1 = \frac{q \lambda(k)}{4\pi\omega} \cdot \frac{\phi_2 \left(\frac{\omega}{u} \right) \sqrt{k - \frac{\omega}{u}} \lambda(k)}{I_0(kya)} \int_{-\infty}^{\infty} \frac{I_0(va) Z_0(vr) e^{iws} dw}{J_0(vb) \left(w - \frac{\omega}{u} \right) \sqrt{k - w} \phi_2(w)}. \quad (58)$$

Интеграл равен сумме вычетов в точках

$$w = \frac{\omega}{u}, \quad w_{m2} = \sqrt{k^2 - v_{m2}^2}, \quad Z_0(v_{m2}a) = 0. \quad (59)$$

Вычет в точке $w = \frac{w}{u}$ равен

$$\begin{aligned} & \frac{q \cdot \lambda(k)}{\pi\omega i} \frac{I_0(kya)}{I_0(kya)} e^{\frac{i\omega z}{u}} \left\{ K_0(kyr) - I_0(kyr) \frac{K_0(kyb)}{I_0(kyb)} \right\} = \\ & = \frac{q \cdot \lambda(k)}{\pi\omega i} e^{\frac{i\omega z}{u}} \left\{ K_0(kyr) - I_0(kyr) \frac{K_0(kyb)}{I_0(kyb)} \right\}. \end{aligned} \quad (60)$$

Выражение (60) равно и противоположно по знаку Π_{ω}^0 (55), определяющему поле заряда, пролетающего по оси бесконечного волновода радиуса $r = b$, т.е. в сумме величин (60) и Π_{ω}^0 дают нуль.

Это соответствует тому, что поле заряда, пролетающего в бесконечном волноводе радиуса $r = a$, продолжается до $r \leq a$ и при $r \geq a$ это поле не может быть отличным от нуля. Поле излучения $\left(\Pi_{\omega}^1 \right)_{r > a}$ вычисляется по вычетам в точках w_{m2}

$$\left(\Pi_{\omega}^1 \right)_{r > a} = \frac{q \lambda(k)}{2\omega i} \frac{\phi_2 \left(\frac{\omega}{u} \right) \sqrt{k - \frac{\omega}{u}} \lambda(k)}{I_0(kya)} \sum_{m_2} \frac{J_0(v_{m_2}a) Z_0(v_{m_2}r) e^{i w_{m_2} r}}{J_0(v_{m_2}b) \phi_2' \left(w_{m_2} \right) \sqrt{k - w_{m_2}} \left(w_{m_2} - \frac{\omega}{u} \right)}. \quad (61)$$

3) Область без полубесконечного волновода, $z < 0$

$$\left. \begin{aligned} \Pi_{\omega}^1 &= \frac{q \cdot \phi_2 \left(\frac{\omega}{u} \right) \sqrt{k - \frac{\omega}{u}} \lambda(k)}{4\pi\omega I_0(kya)} \int_{-\infty}^{\infty} \frac{J_0(vr) Z_0(va) e^{-iws} dw}{J_0(vb) \left(w - \frac{\omega}{u} \right) \sqrt{k - w} \phi_2(w)}, \quad r < a; \\ \Pi_{\omega}^1 &= \frac{q \phi_2 \left(\frac{\omega}{u} \right) \sqrt{k - \frac{\omega}{u}} \lambda(k)}{4\pi\omega I_0(kya)} \int_{-\infty}^{\infty} \frac{J_0(va) Z_0(vr) e^{-iws} dw}{J_0(vb) \left(w - \frac{\omega}{u} \right) \sqrt{k - w} \phi_2(w)}, \quad r > a. \end{aligned} \right\} \quad (62)$$

Интеграл вычисляется также при помощи вычетов. Так как $\text{Im } w < 0$, то контур интегрирования необходимо замыкать в другой полуплоскости w , $\text{Im } w < 0$, где

$\phi(w)$ не имеет нулей. Нули имеет $J_0(vb) = 0$ в точках $w_{m3} = \sqrt{k^2 - v_{m3}^2}$.

Очевидно, справедливы соотношения

$$Z_0(vr) = J_0(vr)N_0(vb), \quad Z_0(va) = J_0(va)N_0(vb),$$

$$J_0(va)Z_0(vr) = J_0(vr)J_0(va)N_0(vb), \quad \text{т.е.} \quad (63)$$

подынтегральная функция одинакова для $r < a$ и $r > a$. Кроме того, т.к. $J_m w < 0$ и предполагается, что w имеет положительную мнимую компоненту, то $w = \frac{w}{u}$ в пределах контура интегрирования не выполняется. Оба вывода соответствуют физической картине: поскольку для $Z < 0$ нет второго волновода, то, во-первых, выражения для поля не должны отличаться при $r < a$ и $r > a$ и, во-вторых, Π_ω^1 в большом волноводе может описывать лишь поле излучения.

Вычисляя вычеты и используя (63), можно получить выражение для поля дифракции при $z < 0$

$$(\Pi_\omega^1)_u |_{z < 0} = \frac{q \cdot \lambda(k)}{2\omega i} \frac{\phi_2(\frac{\omega}{u})\sqrt{k - \frac{\omega}{u}}}{I_0(kya)} \sum_{m3} \frac{J_0(v_{m3}r)J_0(v_{m3}a)N_0(v_{m3}b)e^{-1w_{m3}z}}{J_0'(v_{m3}b)\phi_1(w_{m3})(w_{m3} + \frac{\omega}{u})\sqrt{w_{m3}^2 + k}}. \quad (64)$$

4. Излучение заряда

Вычисленные поля определяют потери на излучение при пролете заряда через открытый конец полубесконечного волновода. Как известно, поток излучаемой энергии для волн с определенной частотой ω можно вычислять по формуле

$$W_\omega = 2\pi c \int E_{\omega r} H_{\omega r} r dr. \quad (65)$$

Подстановка выражений полей через вектор Π_ω^1 , приведенных в (17), преобразует (65) к виду

$$W_\omega = -2\pi\omega w \int \left[\frac{\partial}{\partial r} (\Pi_\omega^1)_u \right]^2 r dr. \quad (66)$$

Так как свойства $(\Pi_\omega^1)_u$ различны для каждой области, необходимо в отдельности определять W_ω внутри каждой области.

1) $r < a$, $z > 0$. Интегрирование в (66) необходимо производить от $r = 0$ до $r = a$.

$$W_\omega |_{r < a} = -2\pi\omega w \int_0^a \left[\frac{\partial}{\partial r} (\Pi_\omega^1)_u \right]^2 r dr, \quad (67)$$

где

$$(\Pi_\omega^1)_u^1 = (\Pi_\omega^1)_u |_{r < a}.$$

(68)

Производя операция дифференцирования, возведение в квадрат и интегрирование над выражением для $(\Pi_\omega^1)_u$, приведенным в (57), можно получить

$$W_\omega |_{r < a} = \frac{q^2 \lambda^2(k)}{\omega \pi} \frac{(k - \frac{\omega}{u})\phi_2^2(\frac{\omega}{u})}{I_0^2(kya)} \sum_{m1} \frac{w_{m1}}{\phi_2^2(w_{m1})(k - w_{m1})(w_{m1} - \frac{\omega}{u})^2}. \quad (69)$$

При получении (69) были использованы тождества

$$v_{m1}^2 \int_0^a J_1^2(v_{m1}r) r dr = \frac{v_{m1}^2 a^2}{2} J_1^2(v_{m1}a) - \frac{v_{m1}}{2} J_1^2(v_{m1}), \quad (70)$$

где

$$v_{m1} = v_{m1}a, \quad J_0(v_{m1}) = 0,$$

$$N_0(v_{m1})J_1(v_{m1}) - N_1(v_{m1})J_0(v_{m1}) = N_0(v_{m1})J_1(v_{m1}) = \frac{2}{\pi v_{m1}},$$

$$NZ_0(v_{m1}) = N_0(v_{m1})J_0(v_{m1}b) - J_0(v_{m1})N_0(v_{m1}b) = N_0(v_{m1})J_0(v_{m1}b).$$

2) Область между волноводами, $r > a$, $z > 0$.

$$W_\omega |_{r > a} = -2\pi\omega w \int_a^b \left[\frac{\partial}{\partial r} (\Pi_\omega^1)_u \right]^2 r dr, \quad (71)$$

где

$$(\Pi_\omega^1)_u^2 = (\Pi_\omega^1)_u |_{r > a}.$$

Для подстановки в (71) следует использовать формулу (61), определяющую $(\Pi_\omega^1)_u^2$. При интегрировании надо принять во внимание, что $Z_0(v_{m2}b) = 0$, $Z_0(v_{m2}a) = 0$, согласно (59), и поэтому имеет место равенство

$$\int_a^b Z_1^2(v_{m2}r) = \frac{1}{2} \{ [bZ_1(v_{m2}b)]^2 - [aZ_1(v_{m2}a)]^2 \}. \quad (72)$$

При этом выражение для $W_\omega |_{r > a}$ будет иметь вид:

$$W_\omega |_{r > a} = \frac{q^2 \lambda^2(k)}{4\omega} \frac{(k - \frac{\omega}{u})\phi_2^2(\frac{\omega}{u})}{I_0^2(kya)} \sum_{m2} \frac{v_{m2}^2 w_{m2} \int_0^a J_1^2(v_{m2}a) \{ [bZ_1(v_{m2}b)]^2 - [aZ_1(v_{m2}a)]^2 \}}{I_0^2(v_{m2}b)\phi_2^2(w_{m2})(k - w_{m2})(w_{m2} - \frac{\omega}{u})^2}. \quad (73)$$

Если использовать следующие очевидные соотношения:

$$Z_0(v_{m2}a) = J_0(v_{m2}a)N_0(v_{m2}b) - J_0(v_{m2}b)N_0(v_{m2}a) = 0,$$

$$\frac{J_0(v_{m2}a)}{J_0(v_{m2}b)} = \frac{N_b(v_{m2}a)}{N_0(v_{m2}b)},$$

$$Z_1(v_{m2}a) = J_1(v_{m2}a)N_0(v_{m2}b) - N_1(v_{m2}a)J_0(v_{m2}b) = \quad (74)$$

$$= \frac{J_0(v_{m2}b)}{J_0(v_{m2}a)} [J_1(v_{m2}a)N_0(v_{m2}a) - N_1(v_{m2}b)J_0(v_{m2}a)] =$$

$$= \frac{J_0(v_{m2}b)}{J_0(v_{m2}a)} \cdot \frac{2}{\pi v_{m2}a}, \quad Z_1(v_{m2}b) = \frac{2}{\pi v_{m2}b}, \quad \text{то}$$

$$v_{m2}^2 \{ [bZ_1(v_{m2}b)]^2 - [aZ_1(v_{m2}a)]^2 \} \frac{J_0^2(v_{m2}a)}{J_0^2(v_{m2}b)} = \frac{4}{\pi^2} \left[\frac{J_0^2(v_{m2}a)}{J_0^2(v_{m2}b)} - 1 \right] \quad (75)$$

и формула (73) приобретает более простой вид:

$$W_\omega \Big|_{\substack{r>a \\ z>0}} = \frac{q^2 \lambda^2(k)}{\pi \omega} \frac{\phi_2^2(\frac{\omega}{u})}{I_0^2(kya)} \sum_{m2} \frac{w_{m2} \left[\frac{J_0^2(v_{m2}a)}{J_0^2(v_{m2}b)} - 1 \right]}{\phi_2'^2(w_{m2})(k - w_{m2})(w_{m2} - \frac{\omega}{u})^2}. \quad (76)$$

3) $z < 0$, область, свободная от полубесконечного волновода, формула (64) дает выражение для $(\Pi^1_\omega)_u$ при $z < 0$. Пользуясь (64), можно найти выражение для излучаемой энергии, если интегрирование в (66) производить от $r = 0$ до $r = b$. Интеграл в (66) легко вычисляется, если принять во внимание очевидные соотношения

$$v_{m3}^2 \int_0^b J_1^2(v_{m3}r) r dr = \frac{v_{m3}^2 b^2}{2} J_1^2(v_{m3}b), \quad (77)$$

$$N_0(v_{m3}b)J_1(v_{m3}b) = N_0(v_{m3}b)J_1(v_{m3}b) - N_1(v_{m3}b)J_0(v_{m3}b) = \frac{2}{\pi v_{m3}b}.$$

Выражение для излучаемой энергии имеет вид:

$$W_\omega \Big|_{z<0} = \frac{q^2 \lambda^2(k)}{\pi \omega} \frac{\phi_2^2(\frac{\omega}{u})(k - \frac{\omega}{u})}{I_0^2(kya)} \sum_{m3} \frac{w_{m3} \frac{J_0^2(v_{m3}a)}{J_0^2(v_{m3}b)}}{\phi_1(w_{m3})(k + w_{m3})(w_{m3} + \frac{\omega}{u})^2}. \quad (78)$$

Если обозначить

$$W_\omega \Big|_{\substack{r<a \\ z>0}} = W_1, \quad W_\omega \Big|_{\substack{r>a \\ z>0}} = W_2, \quad W_\omega \Big|_{z<0} = W_3 \quad (79)$$

и произвести тождественную замену

$$\frac{\omega}{u} = \frac{k}{\beta}, \quad \frac{1}{k} \left(k - \frac{\omega}{u} \right) = 1 - \frac{1}{\beta}, \quad (80)$$

то все три формулы для потока излучаемой энергии можно записать в виде:

$$\left. \begin{aligned} W_1 &= q^2 \lambda^2(k) \frac{(1 - \frac{1}{\beta}) \phi_2^2(\frac{k}{\beta})}{\pi c I_0^2(kya)} \sum_{m1} \frac{w_{m1}}{\phi_1'^2(w_{m1})(k - w_{m1})(\frac{k}{\beta} - w_{m1})^2} \\ W_2 &= q^2 \lambda^2(k) \frac{(1 - \frac{1}{\beta}) \beta \phi_2^2(\frac{k}{\beta})}{\pi c I_0^2(kya)} \sum_{m2} \frac{w_{m2} \left[\frac{J_0^2(v_{m2}a)}{J_0^2(v_{m2}b)} - 1 \right]}{\phi_2'^2(w_{m2})(k - w_{m2})(\frac{k}{\beta} - w_{m2})^2} \\ W_3 &= q^2 \lambda^2(k) \frac{(1 - \frac{1}{\beta}) \phi_2^2(\frac{k}{\beta})}{\pi c I_0^2(kya)} \sum_{m3} \frac{w_{m3} \frac{J_0^2(v_{m3}a)}{J_0^2(v_{m3}b)}}{\phi_1^2(w_{m3})(k - w_{m3})(w_{m3} + \frac{k}{\beta})^2} \end{aligned} \right\} (81)$$

5. Получение приближенных формул

При помощи формул (81) можно оценить величину потока излучаемой энергии. В общем случае необходимо было бы вычислять бесконечные суммы по m_1 , m_2 , m_3 и интегралы в бесконечных пределах по частоте ω .

Однако функции от ω , входящие в (81), только тогда имеют корни, когда $k > v$. Следовательно, для данного k имеется лишь конечное число величин v_{m1} , v_{m2} и v_{m3} .

Таким образом, суммы по m_1 , m_2 и m_3 содержат конечное число членов, если k конечно. Для приближенной оценки можно также и вместо бесконечных пределов интегрирования учитывать конечную область величин k . Действительно, формулы (81) содержат в знаменателе множитель $I_0^2(kya)$. Следовательно, с увеличением частоты ω , W_1 , W_2 убывают по закону e^{-2kya} . Естественно ввести некую верхнюю границу частоты $\omega = \omega_{max}$. Например, оценить $\omega_{max} = c \cdot k_{max}$ при помощи равенства

$$k_{max} ya = 1. \quad (82)$$

Интересно отметить, что если задать y , a и b , т.е. скорость заряда и геометрические размеры волноводной системы, то может оказаться, что надо учитывать

только по одному члену в суммах по m_1, m_2, m_3 . Это означает, что в таком случае формулы (81) очень удобно использовать для численных оценок переходного излучения. Значения v_{m1}, v_{m2}, v_{m3} при $m=1$ соответственно равны

$$v_{11} = \frac{\nu_0}{a}, v_{12} = \frac{\pi}{b-a}, v_{13} = \frac{\nu_0}{b}, \quad (83)$$

где ν_0 - корень функции Бесселя,

$$J_0(\nu_0) = 0, \quad \nu_0 \approx \frac{3}{4}\pi.$$

Особенно интересен случай, когда диаметры волноводов a и b выбраны так, что выполняется условие

$$a \gg b-a, \quad b \gg b-a, \quad a \approx b. \quad (84)$$

Тогда из (83) с учетом (84) следует, что

$$v_{11} \approx v_{13} \ll v_{12}. \quad (85)$$

При выполнении условия 85 может оказаться, что для $k \leq \frac{1}{ya}$, $w_{12} = \sqrt{k^2 - v_2^2}$ будет величиной мнимой, т.е. с данной частотой вообще не может существовать волн в пространстве между волноводами.

Такой случай эквивалентен расположению, когда в цилиндрическом волноводе имеется ступенька - переход от одного диаметра к другому.

Другой крайний случай, когда, $b \gg a$. При $b \rightarrow \infty$ соотношения, полученные в этой работе, должны переходить в формулы из работы [3].

Чтобы показать, что это действительно так, надо рассмотреть функцию

$$J_0(va) \{ J_0(vr) - J_0(vr) \frac{J_0(vb)}{J_0(vb)} \}.$$

Практически величина k всегда содержит небольшую мнимую часть вследствие затухания. Следовательно, числа v комплексные.

$$v = v_1 + iv_2.$$

При неограниченном возрастании аргументов функции Бесселя стремятся к следующим величинам:

$$H_0(vb) \rightarrow e^{ivb} = e^{iv_1 b} e^{-v_2 b},$$

$$J_0(vb) \rightarrow e^{ivb} + e^{-ivb} \rightarrow e^{-iv_1 b} e^{-v_2 b},$$

$$\frac{H_0(vb)}{J_0(vb)} \rightarrow e^{2iv_1 b} e^{-2v_2 b} \rightarrow 0,$$

$$b \rightarrow \infty.$$

Следовательно, при $b \rightarrow \infty$

$$J_0(va) \{ H_0(vr) - J_0(vr) \frac{H_0(vb)}{J_0(vb)} \} \Big|_{b \rightarrow \infty} \rightarrow J_0(va) H_0(vr),$$

что и требовалось показать.

В качестве примера можно рассмотреть, каким образом получить оценку потока излученной энергии в полубесконечном цилиндре, т.е. определить численную величину W_1 , когда может существовать единственная волна с числом w_{m1} . В формулу для W_1 входит отношение величин $\phi_2^2(\frac{k}{\beta}) / \phi_2^2(w_{m1})$. Для оценки этого отношения удобно воспользоваться такой записью $\phi_2(w)$, вид которой приведен в (41). Согласно (41),

$$\phi_2(w) = \sqrt{\bar{w} - k} \Pi \frac{(\bar{w} - \bar{w}_{m1})(\bar{w} - \bar{w}_{m2})}{(\bar{w} - \bar{w}_{m3})}, \quad (86)$$

где $\bar{w} = aw$, $\bar{k} = dk$.

Тогда, согласно (86),

$$\phi_2(\frac{k}{\beta}) = (\frac{\bar{k}}{\beta} - \bar{w}_{m1}) \sqrt{\bar{k}} \sqrt{\frac{1}{\beta} - 1} \bar{\phi}_2(\frac{\bar{k}}{\beta}), \quad (87)$$

$$\phi_2'(w_{m1}) = a \sqrt{\bar{w}_{m1} - k} \bar{\phi}_2'(\bar{w}_{m1}), \quad (88)$$

где

$$\bar{\phi}_2(w) = \Pi \frac{(\bar{w} - \bar{w}_{m1})(\bar{w} - \bar{w}_{m2})}{(\bar{w} - \bar{w}_{m3})}, \quad (89)$$

множители по m_1 надо считать, начиная с $m_1 = 2$. При сделанном предположении, что действительными числами являются только $w_{m1}|_{m_1=1}$ и $w_{m3}|_{m_3=1}$, очевидно, отношение

$$\delta = \frac{\bar{\phi}_2(\frac{\bar{k}}{\beta})}{\bar{\phi}_2(\bar{w}_{m1})} \approx 1, \quad (90)$$

тогда

$$\frac{\phi_2^2(\frac{k}{\beta})}{\phi_2^2(w_{m1})} = \frac{k(\frac{k}{\beta} - w_{m1})^2 (\frac{1}{\beta} - 1)}{w_{m1} - k}. \quad (91)$$

Считая $0 \leq kya \leq 1$, $I_0(kya) \approx 1$ и подставляя приближенное равенство (91) в (81), можно получить

$$W_1 = [\delta \cdot q \cdot \lambda(k)]^2 \frac{\left(\frac{1}{\beta} - 1\right)^2 \bar{w}_{m1} \cdot k}{\pi c (k - \bar{w}_{m1})^2} \quad (82)$$

Полная энергия, излученная при пролете заряда, есть интеграл по всем частотам от минимальной,

$$k_{\min} = v_{m1}$$

до максимальной

$$k_{\max} = \frac{1}{ya}$$

Если допустить

$$k_{\max} - k_{\min} = \frac{1}{ya} - v_{m1} \ll v_{m1}, \quad (83)$$

то интегрирование можно заменить умножением W_1 на полосу частот

$$\Delta\omega = c \left(\frac{1}{ya} - v_{m1}\right) = \frac{c}{a} \left(\frac{1}{y} - v\right). \quad (84)$$

Обозначая полную энергию через U , можно написать с учетом (84):

$$U = \frac{1}{\pi a} [q \cdot \lambda(k) \delta]^2 \left(\frac{1}{\beta} - 1\right)^2 \frac{\bar{w}_{m1} \bar{k} \left(\frac{1}{y} - v\right)}{\left(\bar{k} - \bar{w}_{m1}\right)^2}, \quad (85)$$

\bar{k} , \bar{w}_{m1} - средние значения k , w_{m1} на данном интервале. При выполнении (83) можно получить

$$\begin{aligned} \bar{k} &= k_{\max} = \frac{1}{ya}, \\ \bar{w}_{m1} &= w_{m1 \max} = \sqrt{k_{\max}^2 - v_{m1}^2} = \sqrt{2k_{\max} \cdot \Delta k} \end{aligned} \quad (86)$$

$$\bar{k} - \bar{w}_{m1} = \bar{k} = \frac{1}{ya}$$

Используя равенства (86), можно (85) преобразовать к виду

$$U = \frac{\sqrt{2}}{\pi a} [q \cdot \lambda(k) \cdot \delta]^2 \left(\frac{1}{\beta} - 1\right)^2 \frac{(1 - \gamma v)^{3/2}}{y} \quad (87)$$

Если принять $\lambda(k) = 1$, $\delta = 1$, то

$$U = \frac{\sqrt{2}}{\pi a} q^2 \left(\frac{1}{\beta} - 1\right)^2 \frac{(1 - \gamma v)^{3/2}}{y}$$

$$a = 8, \quad \gamma = 0,4 \quad (\gamma = \frac{1}{2,5}).$$

Для отверстия в бесконечном экране, согласно [7],

$$U_{\infty} = \frac{q^2}{a \gamma \beta}, \quad \frac{U}{U_{\infty}} = \frac{\sqrt{2} \beta (1 - \beta)^2 (1 - \gamma v)^{3/2}}{\pi \beta^2 \gamma}$$

где a - диаметр отверстия.

$$\frac{(1 - \beta)^2}{\beta \gamma} = \frac{(1 - \beta)^2}{\sqrt{1 - \beta^2}} = (1 - \beta)^{3/2} (1 + \beta)^{-1/2}$$

$$\frac{U}{U_{\infty}} = \frac{\sqrt{2}}{\pi} [(1 - \beta)(1 - \gamma v)]^{3/2} \frac{1}{\sqrt{1 + \beta}} = \frac{1}{\pi} [(1 - \beta)(1 - \gamma v)]^{3/2} = \frac{1}{\pi} [\frac{1}{2} \gamma^2 (1 - \gamma v)]^{3/2}$$

И подставляя численные выражения, получим:

$$\frac{U}{U_0} = 5 \cdot 10^{-5}$$

РАЗДЕЛ II. Излучение магнитного диполя

В разделе I рассмотрено переходное излучение, возникающее при пролетании заряда по оси двух цилиндрических коаксиальных волноводов.

Во втором разделе будет рассмотрен случай, когда по оси таких волноводов движется не заряд, а магнитный диполь P_m . Предполагается, что скорость движения магнитного диполя постоянна и равна v .

1. Поля, возникающие при движении магнитного диполя

Поле, возникающее при движении диполя P_m , является суммой собственного поля P_m в бесконечном волноводе и поля дифракции на открытом конце полубесконечного волновода. Если поля описывать функцией вектор - потенциала \vec{A} ,

$$\text{то } \vec{A} = \vec{A}^1 + \vec{A}^0, \quad (1)$$

где \vec{A}^0 служит для выражения собственного поля, а \vec{A}^1 — поля дифракции.

В случае с магнитным диполем имеется то отличие от задачи с зарядом, что теперь возбуждаются магнитные волны, а не электрические; на стенках волновода при движении магнитного диполя наводится азимутальный ток, тогда как движение электрического заряда наводило продольный ток. Наличие волн только одного типа и в том, и в другом случае обусловлено симметрией задачи. Также вследствие симметрии в случае магнитного диполя вектор-потенциал \vec{A} имеет только азимутальную компоненту

$$\vec{A} = A_\phi \vec{e}_\phi, \quad \vec{A}^1 = A_\phi^1 \vec{e}_\phi, \quad \vec{A}^0 = A_\phi^0 \vec{e}_\phi, \quad A_\phi = A_\phi^0 + A_\phi^1. \quad (2)$$

Компоненты полей магнитного типа E_ϕ , H_z , H_r выражаются через A_ϕ следующим образом:

$$E_\phi = \frac{1}{c} \frac{\partial A_\phi}{\partial t}, \quad H_z = \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} (rA_\phi), \quad H_r = -\frac{\partial A_\phi}{\partial z}. \quad (3)$$

При движении магнитного диполя P_m в свободном пространстве функция A_ϕ^0 известна и равна

$$A_\phi^0 = \frac{P_m \gamma}{4\pi c} \int_{-\infty}^{\infty} K_1(k\gamma r) e^{i\frac{\omega}{u}(z-ut)} \omega d\omega, \quad (4)$$

$$\text{где } k = \frac{\omega}{c}, \quad \gamma = \frac{\sqrt{1-\beta^2}}{\beta}, \quad \beta = \frac{u}{c}. \quad (5)$$

Вводя представления A_ϕ^0 в виде разложения

$$A_\phi^0 = \frac{1}{2\pi} \int A_\phi^0 e^{-i\omega t} d\omega, \quad (6)$$

взамен формулы (4) можно получить

$$A_\phi^0 = \frac{P_m \gamma k}{2u} K_1(k\gamma r) e^{i\frac{\omega}{u} z}. \quad (7)$$

Выражение (7) является частным решением для задачи определения поля P_m при движении в бесконечном волноводе радиуса b . Чтобы найти общее решение, надо частное сложить с решением однородного уравнения Максвелла и удовлетворить граничному условию на поверхности бесконечного волновода

$$A_\phi^0 |_{r=b} = 0. \quad (8)$$

При выполнении этого и используя (7), можно получить

$$A_\phi^0 = \frac{k\gamma P_m}{2u} [K_1(k\gamma r) - I_1(k\gamma r) \frac{K_1(k\gamma b)}{I_1(k\gamma b)}] e^{i\frac{\omega}{u} z}. \quad (9)$$

Теперь необходимо найти выражение для A_ϕ^1 или для $A_\phi^1 e^{-i\omega t}$, определенного равенством

$$A_\phi^1 = \frac{1}{2\pi} \int A_\phi^1 e^{-i\omega t} d\omega. \quad (10)$$

Поле, созданное азимутальным током на поверхности полубесконечного волновода, определяется формулой

$$A_\phi^1 = \frac{1}{c} \int_{-\infty}^{\infty} j(z) \frac{e^{ikR} \cos \phi}{R} ds, \quad (11)$$

ds — элемент поверхности волновода,

$$ds = a d\phi dz$$

$$A_\phi^1 = \frac{a}{c} \int_{-\infty}^{\infty} j(z) dz \int_0^{2\pi} \frac{e^{ikR}}{R} \cos \phi d\phi, \quad (12)$$

$j(z)$ — плотность азимутального тока на стенках волновода

$$\left. \begin{aligned} j(z) &= f(z), & z > 0 \\ j(z) &= 0, & z < 0 \end{aligned} \right\} \quad (13)$$

Если $j(z)$ и A_ϕ^1 представить в виде разложения

$$\left. \begin{aligned} j(z) &= \int F(w) e^{iwx} dw, \\ A_\phi^1 &= \frac{1}{2\pi} \int A_\omega^1 e^{-i\omega t} d\omega \end{aligned} \right\} \quad (14)$$

и произвести преобразования, подобные сделанным в разделе 1 согласно соотношению (8), то формула (12) приводит к выражению

$$A_\omega^1 = i \frac{2\pi a^2}{c} \int_{-\infty}^{\infty} F(w) J_1(vr) H_1(va) e^{iwx} dw, \quad r < a; \quad (15)$$

$$A_\omega^1 = i \frac{2\pi a^2}{c} \int_{-\infty}^{\infty} F(w) J_1(va) H_1(vr) e^{iwx} dw, \quad r > a.$$

Формула (15) является частным решением для поля дифракции. Чтобы найти общее решение, надо к частному добавить решение однородного уравнения с произвольными коэффициентами, которые определяются при удовлетворении граничных условий на поверх-

ности бесконечного волновода

$$A_{\omega}^1|_{r=b} = 0. \quad (16)$$

Складывая частное решение для A_{ω}^1 , данное в (16), с решением однородного уравнения и выполняя условие (16), можно получить

$$A_{\omega}^1 = \frac{2\pi i}{c} \int_{-\infty}^{\infty} F(w) L(w, r) e^{i w z} dw, \quad (17)$$

где

$$\begin{aligned} \Re(wr) &= i\pi a J_1(vr) \left\{ N_1(va) - J_1(va) \frac{N_1(vb)}{J_1(vb)} \right\}, \quad r < a; \\ \Re(wr) &= i\pi a J_1(va) \left\{ N_1(vr) - J_1(vr) \frac{N_1(vb)}{J_1(vb)} \right\}, \quad r > a. \end{aligned} \quad (18)$$

Аналогично можно ввести обозначения

$$L(wa) = L(w) = i\pi a J_1(va) \left\{ N_1(va) - J_1(va) \frac{N_1(vb)}{J_1(vb)} \right\}. \quad (19)$$

Вводя обозначения

$$\left. \begin{aligned} Z_1(va) &= N_1(va) J_1(vb) - J_1(va) N_1(vb), \\ Z_1(vr) &= N_1(vr) J_1(vb) - J_1(vr) N_1(vb). \end{aligned} \right\} \quad (20)$$

формулы (18) и (19) можно привести к виду

$$\left. \begin{aligned} L(wr) &= i\pi a J_1(vr) \frac{Z_1(va)}{J_1(vb)}, \quad r < a; \\ L(wr) &= i\pi a Z_1(vr) \frac{J_1(va)}{J_1(vb)}, \quad r > a; \\ L(w) &= i\pi a J_1(va) \frac{Z_1(va)}{J_1(vb)}, \quad r = a. \end{aligned} \right\} \quad (21)$$

Таким образом, решение задачи о дифракционном поле сводится к определению функции $F(w)$. Для этого можно получить уравнения, происходящие из граничных условий на поверхности полубесконечного волновода при $r = a$. Из граничных условий на поверхности полубесконечного волновода при $r = a$ можно получить систему уравнений, позволяющую определить $F(w)$.

Приравнявая азимутальную компоненту общего электрического поля при $r = a$, $z > 0$ нулю

$$E_{\phi}^0 + E_{\phi}^1 = 0, \quad r = a, \quad z > 0, \quad (22)$$

можно получить первое уравнение, а, удовлетворяя требованию, чтобы поверхностный ток обращался в ноль на продолжении волновода при $z < 0$, можно получить второе уравнение

$$f(z) = 0, \quad z < 0. \quad (23)$$

Определяя E_{ϕ}^0 и E_{ϕ}^1 согласно (3) с использованием (8) и (22) и подставляя полученные выражения в (22), а выражение для плотности тока из (14) подставляя в (23), систему уравнений можно записать в виде

$$\begin{aligned} \int F(w) L(w) e^{i w z} dw &= \frac{k \gamma_0^2 P_m}{4\pi i u} [K_1(k \gamma a) - I_1(k \gamma a) \frac{K_1(k \gamma b)}{I_1(k \gamma b)}] e^{i \frac{\omega}{u} z}, \quad z > 0; \\ \int F(w) e^{i w z} &= 0, \quad z < 0. \end{aligned} \quad (24)$$

Метод решения системы интегральных уравнений (24), предложенный в [1], был использован в разделе I. Для рассматриваемой задачи соответствующие преобразования проводятся аналогичным образом. Допускается, что функцию $L(w)$ можно представить в виде

$$L(w) = \frac{L_1(w) \cdot L_2(w)}{w^2 - \frac{\omega^2}{u^2}}. \quad (25)$$

$L_1(w)$ регулярна и не имеет нулей в верхней полуплоскости переменного w , а $L_2(w)$ регулярна и не имеет нулей в нижней полуплоскости. В первом уравнении (24) контур интегрирования необходимо проводить в верхней полуплоскости. Следовательно, произведение $F(w) \cdot L(w)$ должно быть регулярно в верхней полуплоскости за исключением точки $w = \frac{\omega}{u}$, где имеется простой полюс. Во втором уравнении (24) контур интегрирования замыкается в нижней полуплоскости w . Следовательно, $F(w)$ должна быть регулярной в любой точке этой полуплоскости. Этим требованиям можно удовлетворить, если $F(w)$ представить в виде

$$F(w) = \frac{R}{L_2(w)}, \quad (26)$$

где R - некоторая постоянная, которую необходимо определить, решая систему (24). Если ввести функцию $\psi(w)$, то

$$\begin{aligned} \psi(w) &= \psi_1(w) \psi_2(w) = \nu L(w) = \frac{\sqrt{k^2 - w^2} L_1(w) L_2(w)}{w^2 - \frac{\omega^2}{u^2}}, \\ L_1(w) &= \frac{\psi_1(w)(w + \frac{\omega}{u})}{\sqrt{k + w}}, \quad L_2(w) = \frac{\psi_2(w)(w - \frac{\omega}{u})}{\sqrt{k - w}}, \end{aligned} \quad (27)$$

то

$$F(w) = \frac{R\sqrt{k-w}}{\psi_2(w)(w-\frac{\omega}{u})} \quad (28)$$

В соответствии с (27) и (28) первое уравнение (24) можно представить в виде

$$R \int \frac{\sqrt{k-w}}{\psi_2(w)(w-\frac{\omega}{u})} J_1(va) [H_1(va) - J_1(va)] \frac{H_1(vb)}{J_1(vb)} e^{iws} dw = \quad (29)$$

$$= \frac{k\gamma P_m}{4\pi i \beta} [K_1(k\gamma a) - I_1(k\gamma a)] \frac{K_1(k\gamma b)}{I_1(k\gamma b)} e^{i\frac{\omega}{u}s}$$

Вычет в точке $w = \frac{\omega}{u}$ равен

$$R \int \frac{L(w)\sqrt{k-w} e^{iws}}{\psi_2(w)(w-\frac{\omega}{u})} dw = 2\pi i R \frac{L(\frac{\omega}{u})\sqrt{k-\frac{\omega}{u}} e^{i\frac{\omega}{u}s}}{\psi_2(\frac{\omega}{u})} \quad (30)$$

При $w = \frac{\omega}{u}$, $v = ik\gamma$

$$J_1(ik\gamma a) = iI_1(k\gamma a), \quad H_1(ik\gamma a) = \frac{2}{\pi} K_1(k\gamma a), \quad (31)$$

$$L(\frac{\omega}{u}) = 2aiI_1(k\gamma a) [K_1(k\gamma a) - \frac{K_1(k\gamma b)}{I_1(k\gamma b)} I_1(k\gamma a)]$$

Подстановка (30) и (31) в (29) приводит к выражению для R

$$R = - \frac{k\gamma P_m}{16\pi^2 ia I_1(k\gamma a)} \cdot \frac{\psi_2(\frac{\omega}{u})}{\sqrt{k-\frac{\omega}{u}}}$$

а подстановка последнего в равенство (28) приводит к формуле для F(w):

$$F(w) = - \frac{k\gamma P_m}{16\pi^2 ia I_1(k\gamma a)} \frac{\psi_2(\frac{\omega}{u})\sqrt{k-w}}{\beta\psi_2(w)(w-\frac{\omega}{u})\sqrt{k-\frac{\omega}{u}}} \quad (32)$$

Вывод выражений для функций $\psi_1(w)$ и $\psi_2(w)$ может быть произведен таким же образом, как это сделано в [1]. Поэтому приводятся только окончательные формулы для этих функций:

$$\left. \begin{aligned} \psi_1(w) &= \sqrt{i\pi a(w+k)} Z_1(va) \frac{J_1(va)}{J_1(vb)} \prod \frac{(w+w_{m1})(w+w_{m2})(w-w_{m3})}{(w+w_{m2})(w-w_{m1})(w-w_{m2})} \\ \psi_2(w) &= \sqrt{i\pi a(w-k)} Z_1(va) \frac{J_1(va)}{J_1(vb)} \prod \frac{(w-w_{m1})(w-w_{m2})(w+w_{m3})}{(w-w_{m3})(w+w_{m1})(w+w_{m2})} \end{aligned} \right\} \quad (33)$$

В формулах (33) использованы обозначения:

$$\begin{aligned} w_{m1} &= \sqrt{k^2 - v_{m1}^2}, \quad J_1(v_{m1}a) = 0; \\ w_{m2} &= \sqrt{k^2 - v_{m2}^2}, \quad Z_1(v_{m2}a) = 0; \\ w_{m3} &= \sqrt{k^2 - v_{m3}^2}, \quad J_1(v_{m3}b) = 0. \end{aligned} \quad (34)$$

2. Свойства волн в различных областях волноводной системы

Подстановка в (17) выражений (21) и (22) приводит к равенствам

$$A_{\omega}^I = P_m \frac{k\gamma}{8iu I_1(k\gamma a)} \frac{\psi_2(\frac{\omega}{u})}{\sqrt{k-\frac{\omega}{u}}} \int \frac{\sqrt{k-w} J_1(vr) Z_1(va) e^{iws}}{(w-\frac{\omega}{u})\psi_2(w)J_1(vb)} dw, \quad r < a; \quad (35)$$

$$A_{\omega}^I = P_m \frac{k\gamma}{8iu I_1(k\gamma a)} \frac{\psi_2(\frac{\omega}{u})}{\sqrt{k-\frac{\omega}{u}}} \int \frac{\sqrt{k-w} J_1(va) Z_1(vr) e^{iws}}{(w-\frac{\omega}{u})\psi_2(w)J_1(vb)} dw, \quad r > a.$$

Интеграл в (35) вычисляется при помощи вычетов. В разделе I было установлено, что для каждой области в данной волноводной системе существуют волны с характерными особенностями. Вычисление (35) приводит к такому же результату. При $z > 0$, $r < a$ (внутри полубесконечного волновода) контур интегрирования в (35) замыкается в верхней полуплоскости w и вычеты вычисляются в полюсах, образованных нулями $J_1(v_{m1}a)$. Отличие от электрических волн заключается в том, что прежде полюса были в точках $J_0(v_{m1}a) = 0$. В области $z > 0$, $r > a$ полюса в точках $Z_1(v_{m2}a) = 0$. В области $z < 0$ контур интегрирования замыкается в нижней полуплоскости w , полюса в точках $J_1(v_{m3}b) = 0$. Например, для $z > 0$, $r < a$ согласно (35),

$$A_{\omega}^I = P_m \frac{k\gamma}{8iu I_1(k\gamma a)} \frac{\psi_2(\frac{\omega}{u})}{\sqrt{k-\frac{\omega}{u}}} \int \frac{\sqrt{k-w} J_1(vr) Z_1(va) e^{iws}}{(w-\frac{\omega}{u})\psi_2(w)J_1(vb)} dw$$

Вычет в точке $w = \frac{\omega}{u}$, равный

$$P_m \frac{ky}{2u} I_1(kyr) \left[\frac{K_1(kya)}{I_1(kya)} - \frac{K_1(kyb)}{I_1(kyb)} \right] e^{i \frac{\omega}{u} z}$$

в сумме с полем диполя в бесконечном волноводе, радиуса $r = b$, равным

$$- P_m \frac{ky}{2u} [K_1(kyr) - I_1(kyr)] \frac{K_1(kyb)}{I_1(kyb)} e^{i \frac{\omega}{u} z}$$

образует поле диполя в бесконечном волноводе, радиус $r = a$,

$$- P_m \frac{ky}{2u} [K_1(kyr) - I_1(kyr)] \frac{K_1(kya)}{I_1(kya)} e^{i \frac{\omega}{u} z}$$

Сумма вычетов в нулях $J_1(v_{m1} a) = 0$ составляет поле дифракции $A_{\omega u}^1$ на открытом конце полубесконечного волновода, равное

$$A_{\omega u}^1 = P_m \frac{\pi ky}{4u I_1(kya)} \frac{\psi_2(\frac{\omega}{u})}{\sqrt{k - \frac{\omega}{u}}} \sum_{m_1} \frac{\sqrt{k - w_{m1}} J_1(v_{m1} r) Z_1(v_{m1} a) e^{i w_{m1} z}}{(w_{m1} - \frac{\omega}{u}) J_1(v_{m1} b) \psi_2'(w_{m1})} \quad (36)$$

3. Излученная энергия

Поток излучаемой энергии на частоте ω вычисляется по формуле (85) из первого раздела. Подстановка выражений для полей согласно (3) в эту формулу приводит к равенству

$$W_{\omega} = 2\pi\omega \int |A_{\phi}|^2 r dr \quad (37)$$

Для примера можно произвести вычисление величины W_{ω} в области $r < a$, $z > 0$. Интеграл в этом случае берется от $r = 0$ до $r = a$. Подставляя в (37) выражения для A_{ϕ}^1 из (36) и используя тождества

$$J_1(v_{m1} a) = 0,$$

$$\int_0^a J_1^2(v_{m1} r) r dr = \frac{a^2}{2} J_0^2(v_{m1} a),$$

$$J_0(v_{m1} a) Z_1(v_{m1} a) \frac{1}{J_0(v_{m1} b)} = J_0(v_{m1} a) N(v_{m1} a) = \frac{2}{\pi v_{m1} a},$$

можно получить

$$W_{\omega 1} = P_m^2 \frac{k^2 \gamma^2 \omega \psi_2^2(\frac{\omega}{u})}{2u^2 (k - \frac{\omega}{u}) I_1^2(kya)} \sum_{m_1} \frac{w_{m1}}{(k + w_{m1}) \psi_2^2(w_{m1} - \frac{\omega}{u})^2} \quad (38)$$

4. Получение приближенных формул

При выводе формул для пространства между волноводами и для $z < 0$ надо было бы произвести такие же преобразования, какие сделаны в разделе I, с некоторыми изменениями в деталях. Поэтому целесообразно непосредственно перейти к обсуждению возможности практического применения формулы (38). Предполагается рассмотреть опять такой случай, когда возможно существование по одной первой гармонике волны первого и третьего типа и не существуют совсем волны второго типа. В этом случае в (38) сохранится только один член. Можно показать, что (38) можно еще более упростить. Функцию $\psi(w)$ можно представить в виде

$$\psi_2(w) = A \sqrt{w - k} \prod \frac{(w - w_{m1}) \chi(w - w_{m3})}{(w - w_{m3})} = A (w - w_1) \frac{\sqrt{w - k}}{w - w_3} S(w), \quad (39)$$

где A - величина, не зависящая от w , а

$$w_1 = w_{m1} \quad \text{при} \quad m_1 = 1, \quad w_3 = w_{m3} \quad \text{при} \quad m_3 = 1.$$

Следовательно, можно записать:

$$\psi_2'(w) \Big|_{w=w_1} = A \frac{\sqrt{w_1 - k}}{w_1 - w_3} S(w_1),$$

$$\psi_2\left(\frac{k}{\beta}\right) = A \left(\frac{k}{\beta} - w_1\right) \frac{\sqrt{k \sqrt{\frac{1}{\beta} - 1}}}{\frac{k}{\beta} - w_3} \cdot S\left(\frac{k}{\beta}\right).$$

Можно показать, что справедливо приближенное равенство

$$\left| \frac{S(\frac{k}{\beta})}{S(w_1)} \right| \approx 1. \quad (40)$$

С использованием соотношений этих приближенных равенств для рассматриваемого случая формула (38) преобразуется к очень простому виду:

$$W_{\omega_1} = \frac{2P_m^2}{u^2} \frac{\omega w_1}{\nu_1^2} \left[\frac{w_1 - w_3}{\frac{k}{\beta} - w_3} \right]^2, \quad (41)$$

где $\nu_1 = v_{m1} a$.

Формула (51) оценивает величину спектральной плотности излучения. Можно, как это было уже сделано в разделе I, положить $R_{max} = \frac{1}{\gamma a}$,

$$b - a \ll a, \quad \nu_1 \approx \nu_3, \quad w_1 - k \ll k.$$

В этом случае выполняется

$$\Delta \omega \approx \frac{c}{a \gamma} (1 - \nu_1 \gamma), \quad (w_1 - \frac{k}{\beta})^2 \approx \frac{k^2}{\beta^2}, \quad (42)$$

$$\frac{w_1}{k} \approx \sqrt{1 - (\nu_1 \gamma)^2} \approx \sqrt{2(1 - \nu_1 \gamma)}, \quad (w_1 - w_3)^2 \approx \frac{\nu_1^2 \left[\left(\frac{b}{a}\right)^2 - 1 \right]}{k^2 a^2 [1 - (\nu_1 \gamma)^2]}.$$

Полагая, что полный поток излучаемой энергии U равен

$$U \approx W_{\omega_1} \cdot \Delta \omega$$

и используя приближенные соотношения (42), в результате можно получить

$$U = \frac{P_m \gamma}{a} \sqrt{1 - (\nu_1 \gamma)^2} \left[\left(\frac{b}{a}\right)^2 - 1 \right]. \quad (43)$$

Автор благодарен Б.М. Болотовскому за оказанную помощь при обсуждении различных вопросов по данной работе, С.Б. Рубину за интерес к задаче и сотрудникам расчетной группы за проведенные вычисления.

ПРИЛОЖЕНИЕ. Получение выражений для полей заряженного ступка в бесконечном волноводе. Поле заряженного ступка, пролетающего по оси бесконечного волновода радиуса $r = b$.

Уравнения для скалярного потенциала

$$r \leq r, \quad \Delta \phi_1 - \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \phi_1}{\partial t^2} = -4\pi\rho, \quad (1a)$$

$$r_0 \leq r \leq b, \quad \Delta \phi_2 = \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \phi_2}{\partial t^2} = 0.$$

Вследствие симметрии задачи

$$A_z = \beta \phi, \quad A_x = A_y = 0.$$

Граничные условия приводят к

$$A_z|_{r=b} = 0, \quad \phi|_{r=b} = 0. \quad (2a)$$

Плотность заряда ρ можно представить в виде

$$\rho(z, t) = \frac{q}{\pi r_0^2} Q(z - ut) = \frac{q}{2\pi^2 r_0^2} \int \alpha(k) e^{i\frac{\omega}{u}(z - ut)} \times d\omega, \quad (3a)$$

Представление скалярного потенциала в форме разложения Фурье записывается в форме

$$\phi(r, t) = \frac{1}{2\pi} \int \phi(r, k) e^{i\frac{\omega}{u}(z - ut)} d\omega. \quad (4a)$$

Учитывая тождество

$$\Delta \phi(r, t) = \frac{d^2 \phi(r, t)}{dr^2} + \frac{1}{r} \frac{d\phi(r, t)}{dr} + \frac{d^2 \phi(r, t)}{dz^2},$$

а также соотношение (3a) и (4a), (1a) можно представить в виде

$$\left. \begin{aligned} r \leq r, \quad \frac{d^2 \phi_1(r, k)}{dr^2} + \frac{1}{r} \frac{d\phi_1(r, k)}{dr} - k^2 \gamma^2 \phi_1(r, k) &= -\frac{2q}{\pi r_0^2} \alpha(k), \\ r_0 \leq r \leq b, \quad \frac{d^2 \phi_2(r, k)}{dr^2} + \frac{1}{r} \frac{d\phi_2(r, k)}{dr} + k^2 \gamma^2 \phi_2(r, k) &= 0. \end{aligned} \right\} \quad (5a)$$

Решение (5a) следует искать в виде

$$\left. \begin{aligned} \phi_1(r, k) &= \frac{2q}{\pi r_0^2 k^2 \gamma^2} \alpha(k) + A I_0(k\gamma r), \\ \phi_2(r, k) &= B \cdot I_0(k\gamma r) + C K_0(k\gamma r). \end{aligned} \right\} \quad (6a)$$

Пользуясь известными равенствами

$$\frac{d}{dz} I_0(z) = I_1(z), \quad \frac{d}{dz} K_0(z) = -K_1(z)$$

и граничными условиями

$$\phi_2(r_0, k) = \phi_2(r_0, k), \quad \frac{d\phi_2}{dr} \Big|_{r=r_0} = \frac{d\phi}{dr} \Big|_{r=r_0}, \quad \phi_2(b, k) = 0, \quad (7a)$$

можно из (6a) получить

$$\frac{2q}{\pi r_0^2 k^2 y^2} \alpha(k) + A_0 I_0(ky r_0) = B I_0(ky r_0) + C K_0(ky r_0),$$

$$B I_0(kyb) + C K_0(kyb) = 0,$$

$$B I_1(ky r_0) - C K_1(ky r_0) = -A I_1(ky r_0).$$

После введения обозначений

$$A(r_0, b) = K_0(kyb) I_1(ky r_0) + I_0(kyb) K_1(ky r_0)$$

и учитывая, что

$$K_0(ky r_0) I_1(ky r_0) + I_0(ky r_0) K_1(ky r_0) = \frac{1}{ky r_0}, \quad (8a)$$

коэффициенты уравнений (8a) можно записать в виде

$$A = \frac{2qa(k)f(r_0, b)}{\pi r_0 I_0(kyb) ky}$$

$$B = - \frac{2qa(k) I_1(ky r_0)}{\pi r_0 I_0(kyb) ky} K_0(kyb),$$

$$C = \frac{2qa(k) I_1(ky r_0)}{\pi r_0 ky}$$

Если выражения для коэффициентов подставить в (8a), то можно получить

$$\phi_1(r_1, k) = \frac{2qa(k)}{\pi r_0 ky} \left\{ 1 - \frac{f(r_0, b) I_0(ky r)}{I_0(kyb)} \right\}, \quad (9a)$$

$$\phi_2(r_1, k) = \frac{2qa(k)}{\pi r_0 ky} I_1(ky r) \left\{ K_0(ky r) - \frac{K_0(kyb)}{I_0(kyb)} I_0(ky r) \right\}.$$

Можно показать, что из (9a) получаются также решения для точечного заряда. Так как

$$\delta(z - ut) = \frac{1}{2\pi} \int e^{-i\frac{\omega}{u}(z - ut)} d\left(\frac{\omega}{u}\right), \quad \text{а} \quad \alpha(k) \rightarrow \frac{t}{u}$$

и при $r_0 \rightarrow 0$

$$I_1(ky r_0) \rightarrow \frac{ky r_0}{2}$$

то при $r_0 \rightarrow 0$ будем иметь

$$\frac{2qa(k)}{\pi r_0 ky} I(ky r_0) \rightarrow \frac{2q}{\pi ky r_0} \cdot \frac{ky r_0}{2} = \frac{q}{\pi u},$$

$$\phi(r, k) \rightarrow \frac{q}{\pi u} \left\{ K_0(ky r) - \frac{K_0(kyb)}{I_0(kyb)} I_0(ky r) \right\}. \quad (10a)$$

(10a) есть известное решение [3] для точечного заряда в бесконечном волноводе.

Так как записи различных выкладок и уравнений в данной работе производятся с применением вектора Герца $\vec{\Pi}$, то необходимо полученные в Приложении формулы переписать для вектора $\vec{\Pi}$.

Для симметричного заряда $\vec{\Pi} = \Pi_z$

естественно предположить

$$\Pi_z^0 = \int \Pi_z^0(r, k) e^{i\frac{\omega}{u}(z - ut)} d\omega.$$

Так как $\phi = -\text{div} \vec{\Pi} = -\frac{d\Pi_z}{dz} = -i\frac{\omega}{u} \Pi_z$, то

$$\Pi_z^0(r, k) = \frac{iv}{\omega} \phi(r, k), \quad \Pi^0 = \int \Pi_\omega^0 e^{-i\omega t} d\omega, \quad (12a)$$

$$\Pi_\omega^0 = \frac{iu}{\omega} \phi(r, k) e^{i\frac{\omega}{u} z}.$$

Вводя обозначение

$$\lambda(k) = \frac{2ua(k) I_1(ky r_0)}{r_0 ky}, \quad (13a)$$

для Π_ω^0 можно написать:

$$\Pi_\omega^0 = \frac{iq}{\pi\omega} \left\{ K_0(ky r) - \frac{K_0(kyb)}{I_0(kyb)} I_1(ky r) \right\} \cdot \lambda(k). \quad (14a)$$

Для точечного заряда $\lambda(k) = 1$.

Л и т е р а т у р а

1. Л.А. Вайнштейн. Дифракция электромагнитных и звуковых волн на открытом конце волновода. Сов. Радио, 1953.
2. Б. Ноби. Метод Винера-Холфа. ИЛ, 1962.

3. Б.М. Болотовский, Г.В. Воскресенский. ЖТФ, 34, (4), 711 (1964).
4. Б.М. Болотовский, Г.В. Воскресенский. ЖТФ, 34, (4), 704 (1964).
5. Б.М. Болотовский, Г.В. Воскресенский. ЖТФ, 34, (10), 1856 (1964).
6. Б.М. Болотовский, Д.М. Серданын. Изв. АН Армянской ССР, серия ф.-м., 17, 2, 119 (1964).
7. Ю.Н. Днестровский и Д.П. Костомаров. ДАН СССР, 124, 1026 (1959).

Рукопись поступила в издательский отдел
12 мая 1965 г.