Радиофизический факультет

Лекции по прикладной электродинамике

Бугров А.В., Сарафанов Ф.Г.

sfg180@yandex.ru

Disclaimer. В данном документе нами набраны лекции по прикладной элекродинамике, прочитанные на 3 курсе радиофизического факультета НН-ГУ Владимиром Борисовичем Гильденбургом. Разрешено копирование и распространение данного документа с обязательным указанием первоисточника.

28 февраля — 26 марта 2019 г. Нижний Новгород

Оглавление

1.	Э.	лектромагнитные волны в линиях передачи	2
	0.1.	Волны в линиях передачи	2
1.	Волны в линиях передачи с идеально проводящими грани-		
	цами		6
	1.1.	Математическая формулировка задачи отыскания волн в лини-	
		ях передачи	7
	1.2.	Дисперсионное уравнение	8
	1.3.	Моды в линиях передачи	8
	1.4.	Кинематические соотношения	11
	1.5.	Потоки энергии в линии передачи	15
	1.6.	Главные (ТЕМ) волны в линиях передачи с идеальными грани-	
		цами	17
		1.6.1. Внутренняя задача	18
		1.6.2. Внешняя задача	18
	1.7.	TE и TM волны в идеальных линиях передачи закрытого типа .	21
		1.7.1. ТЕ и TM волны в прямоугольном волноводе	21
		1.7.2. ТЕ и TM волны в круглом волноводе	28
	1.8.	Главные (ТЕМ) волны в линиях передачи с идеальными грани-	
		цами	40
		1.8.1. Внутренняя задача	41
		1.8.2. Внешняя задача	41
	1.9.	TE и TM волны в идеальных линиях передачи закрытого типа.	44
		1.9.1. ТЕ и ТМ волны в прямоугольном волноводе	44
	1.10.	О других линиях передачи	50
	1.11.	Замечание о поверхостных зарядах и токах в стенках линии	
		передачи.	50
	1.12.	Затухание волн в линиях передачи обусловленное потерями энер-	
		ГИИ.	51

Часть 1.

Электромагнитные волны в линиях передачи

0.1. Волны в линиях передачи

Основное - передача электромагнитной волны от источника к приёмнику. Основная теория - уравнения Максвелла. Задача сволится к краевой задаче. Для монохроматических полей(синусоидально завясящих от времени):

$$\vec{E} = \vec{E}_0(\vec{r}) \cdot \exp(i\omega t)$$

где $\vec{E}_0(\vec{r})$ - комплексная амплитуда. Зависимость от времени присутствует в виде отдельного слан=гаемого - это приемущество, помогает превратить уравнения Максвелла в алгебраическое выражение за счёт разделения переменных.

$$\vec{E}_{nast} = Re(\vec{E}_0(\vec{r})) \cdot \exp(e\omega t)$$

$$E_x = |E_x(\vec{r})| \exp(i\omega t)$$

Чаще всего будем писать так : $\vec{E}_0(\vec{r})$, $\vec{H}_0(\vec{r})$ - комплексные аплитуды(чтобы перейти к реальным нужно домножить на $\exp(i\omega t)$ и взять реальную часть) Уравнения Максвелла

$$rot(\vec{H}(\vec{r})) = \frac{4\pi}{c} \cdot \vec{r}(j)^e + \frac{i\omega}{c} \cdot \varepsilon \vec{E}$$

$$rot(\vec{E}) = -\frac{i\omega\mu}{c} \vec{H}$$

$$div(\varepsilon \vec{E}) +$$

$$frac4\pi(i\omega) \cdot (\vec{r}(j)^e) = 0$$

$$div(\mu \vec{H}) = 0$$

$$\vec{B} = \mu \vec{H} = rot(\vec{A}_e)$$

$$\vec{E} = -\nabla \varphi - (1/c) \frac{\partial \vec{A}^e}{\partial t} = -\nabla \varphi - \frac{i\omega}{c} \vec{A}^e$$

 $\frac{\partial}{\partial t}$ заменяется на $i\omega$ где φ - сказялрный потенциал, $\vec{A^e}$ - векторный потенциал;

Одно можно выразиь через другое из условия нормировки Лоренца:

$$\operatorname{div} \vec{A} + \frac{\varepsilon \mu}{c} i\omega \Phi = 0$$

$$\varphi = -\frac{c}{i\omega\varepsilon\mu} \operatorname{div} \vec{A}$$

$$\vec{H} = \frac{1}{\mu} rot \vec{A}$$

$$\vec{E} = \frac{1}{ik\varepsilon\omega} (\nabla$$

$$Div + k^2)$$

$$\vec{A}^e$$

 $\varepsilon\mu$ во всём курсе будут рассматриваться, как не завясящие от времени и координат Линия передачи - ... Существуют два направления: продольное и поперечное. При описании через векторный потенциал проще перейти к уравнению Гемгольца:

$$\delta \vec{A}_e + K^2 \vec{A}_e = 0$$

Сначала рассмотри без источников (поэтому в формле справа 0) свободные волны. Как записывется поле для электромагнитной волны в линии передачЖ

$$\vec{E}(\vec{r}_{\perp}, z, t) = \vec{E}_0(\vec{r}_{\perp}) \exp\{i\omega - hz\}$$

h- продолное волновое число(постоянная распространения) Мы рассмотрим волну бегущую по оси z.

$$E_x nast = ReE_x = |E_x(\vec{r}_\perp)|cos(\omega t - hz + \varphi(\vec{r}_\perp))$$

Самый простой метод - нужно задать векторный потенциал в виде:

$$\vec{A}_e = \varphi^e(\vec{r}_\perp) \exp(-ihz)\vec{z}_0$$

Мы его задаём проще: направляем по оси z, зависимость такая же, как и y поля, а как зависит от \vec{r}_{\perp}) не знаем. $\varphi^e(\vec{r}_{\perp})$ поперечная волновая функция.

Покажем, что решение уравения Максвелла можно найти в таком виде:

$$\operatorname{div}(\vec{A}_e) = -ih\varphi^e(\vec{r}_\perp) \exp(-ihz)$$

$$\nabla(\operatorname{div}(\vec{A}_e)) = (-h^2\varphi^e(\vec{r}_\perp)\vec{z}_0 - ih\nabla_\perp\varphi^e(\vec{r}_\perp) \exp(-ihz)$$

$$rot(\vec{A}_e)) = [\nabla(A_z^e, \vec{z}_0)] = [\nabla_\perp\varphi^e(\vec{r}_\perp, \vec{z}_0]$$

$$\nabla = \nabla_\perp + \vec{z}_0 \frac{\partial}{\partial z}$$

TM - волна- поперечная магнитная волна (магнитное чисто поперечное, а E и продолное и поперечное)

$$E_{z} = \frac{\varkappa^{2}}{ik_{0}\varepsilon\mu} \nabla_{\perp}\varphi^{e}(\vec{r}_{\perp} \exp\{i\omega - hz)\}$$

$$\vec{E}_{\perp} = -\frac{h}{k_{0}\varepsilon\mu} \nabla_{\perp}\varphi^{e}(\vec{r}_{\perp} \exp\{i\omega - hz)\}$$

$$\vec{H}_{\perp} = \frac{1}{\mu} [\nabla_{\perp}\varphi^{e}(\vec{r}_{\perp}, \vec{z}_{0}] \exp\{i\omega - hz)\}$$

$$H_{z} = 0$$

$$\vec{E} = \vec{E}_{\parallel} + \vec{E}_{\perp}$$

$$\vec{E}_{\parallel} = \vec{z}_0 E_z$$

$$\vec{A} + \frac{\varepsilon\mu}{c^2} \frac{\partial^2 \vec{A_e}}{\partial t^2} = 0$$

Это уравнение Гемгольца при произвольной зависимости от времени.

$$\nabla (A_z) + k^2 A_z = 0$$

$$K^2 = \frac{\omega}{c^2} \varepsilon$$

$$\nabla = \frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2} + \frac{\partial^2}{\partial z^2}$$

$$\nabla_{\perp} = \frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2}$$

Это уравнение Гемгольца при гармонической зависимости от времени.

$$\frac{\partial^2}{\partial z^2} = -h^2$$

$$A_z^e = \varphi^e(\vec{r}_\perp \exp\{i\omega - hz)\}$$
$$\delta_\perp + (k^2 - h^2)\varphi^e = 0$$

Функция φ^e должна удовлетворять двумерному уравнению Гемгольца.

$$\varkappa^{2} = k^{2} - h^{2} = K_{0}^{2} \varepsilon \mu - h^{2} \delta_{\perp} \varphi^{e} + \varkappa^{2} \varphi^{e} = 0$$

где \varkappa^2 - поперечное волновое число. Если φ^e удовлетворяет уравнению выше, то и удовлетворяет уравнению Максвелла.

ТЕ - волна - поперечная элекрическая волна.

Уравнения Максвелла симметричны относительно полей, но мы получили неравноправие векторов. Это просто одно из решений. Но есть ещё одно решение. И чтобы его получиь воспользуемся принципом двойственности.

ТЕ - волна - поперечная элекрическая волна.

$$H_{z} = \frac{\varkappa^{2}}{ik_{0}\varepsilon\mu} \nabla_{\perp}\varphi^{m}(\vec{r}_{\perp}\exp\{i\omega - hz)\}$$

$$\vec{H}_{\perp} = -\frac{h}{k_{0}\varepsilon\mu} \nabla_{\perp}\varphi^{m}(\vec{r}_{\perp}\exp\{i\omega - hz)\}$$

$$\vec{E}_{\perp} = -\frac{1}{\varepsilon} [\nabla_{\perp}\varphi^{m}(\vec{r}_{\perp}, \vec{z}_{0}] \exp\{i\omega - hz)\}$$

$$E_{z} = 0$$

 φ не обязано быть таким же, пожтому мы ставим индексы m и , но должно удовлетворять уравнению:

$$\delta_{\perp}\varphi^m + \varkappa^2\varphi^m = 0$$

ТЕМ - волна. Когда $\varkappa=0, h=k$ тогда $H_z=E_z=0.$ Это чисто поперечная

волна(ТЕМ)

$$H_z = E_z = 0$$

$$\vec{E}_{\perp} = -\frac{1}{\sqrt{\varepsilon\mu}} \nabla_{\perp} \varphi(\vec{r}_{\perp} \exp\{i\omega - hz)\}$$

$$\vec{H}_{\perp} = \frac{1}{\mu} [\nabla_{\perp} \varphi(\vec{r}_{\perp}), \vec{z}_0]$$

$$\exp\{i\omega - hz)\}$$

Эта волна удовлетворяет уравнению:

$$\nabla_{\perp}\varphi=0$$

Свойства уравнений (не знаю каких)

- 1) Поля выражены через скалярные функции
- 2) Продольные компоненты пропорциональны этой волновой функции
- 3) Поперечные компоненты пропорциональныградиенту этой волновой функции
- 4) Нужно задать $\varphi^e \varphi^m$, чтобы можно было полностью описать поля.

1. Волны в линиях передачи с идеально проводящими границами

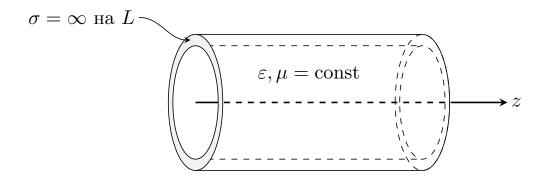


Рис. 1. Линия передачи

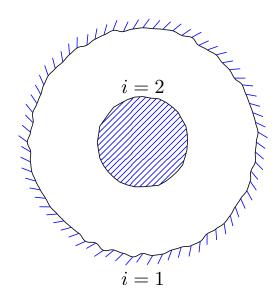


Рис. 2. Линия из разных проводников. Вид в разрезе

1.1. Математическая формулировка задачи отыскания волн в линиях передачи

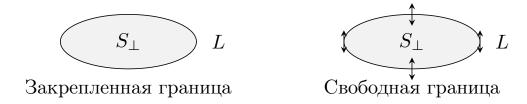


Рис. 3. Граничные условия Дирихле и Неймана в матфизике

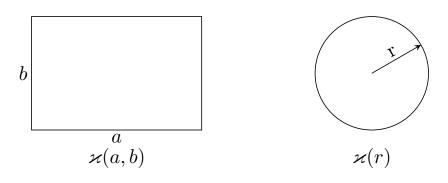


Рис. 4. Различная геометрия линии

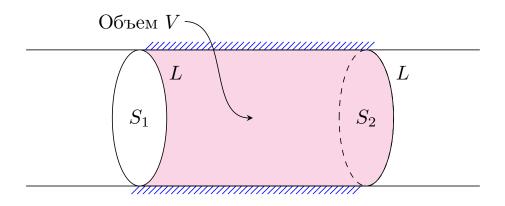


Рис. 5. Геометрия задачи

1.2. Дисперсионное уравнение

Lorem ipsum dolor sit amet, consectetur adipisicing elit, sed do eiusmod tempor incididunt ut labore et dolore magna aliqua. Ut enim ad minim veniam, quis nostrud exercitation ullamco laboris nisi ut aliquip ex ea commodo consequat. Duis aute irure dolor in reprehenderit in voluptate velit esse cillum dolore eu fugiat nulla pariatur. Excepteur sint occaecat cupidatat non proident, sunt in culpa qui officia deserunt mollit anim id est laborum.

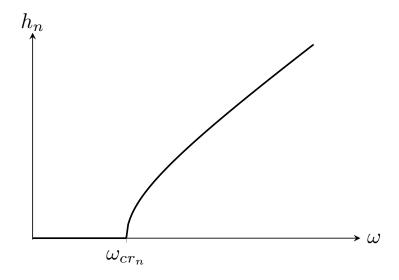


Рис. 6. Зависимость реальной части поперечного волнового числа от частоты

1.3. Моды в линиях передачи

Любая мода в лии передачи характеризуется поперечным волновым числом, а поперечное волновое число определяет продольное.

Так же у нас есть дисперсионное соотношение:

$$h = \pm \sqrt{\frac{\omega^2}{c^2} \varepsilon \mu - \varkappa_n^2}$$

Можем ввести критическую длину волны:

$$\varkappa^{2} = \frac{\omega^{2}}{c} \varepsilon \mu$$

$$\omega_{cr} = \frac{\varkappa c}{\sqrt{\varepsilon \mu}}$$

$$\lambda = \frac{2\pi c}{\omega_{cr}} = \frac{2\pi}{\varkappa \sqrt{\varepsilon \mu}}$$

Если задана ω_{cr}/λ_{cr} можем говорить, распространяется данная волна или нет.

Если волна бежит вправо, то h>0; если бежит влево, то h<0 При $\omega>\omega_{cr}$ - режим распространяющейся волны.

$$Re\vec{E}, Re\vec{H} \sim \cos(\omega t - hz)$$

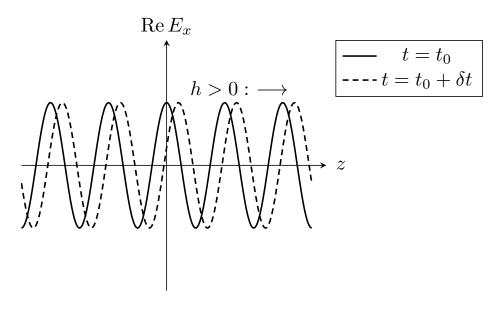


Рис. 7. Распространение волны (h > 0)

При $\omega < \omega_{cr}$ - режим распространяющейся волны. h - мнимое.

$$h = \pm i|h|$$

$$ReE_x \sim \cos(\omega t + \varphi_0) \exp\{\mp |h|z\}$$

Бегучести нет.

Зависимость экспонентальная

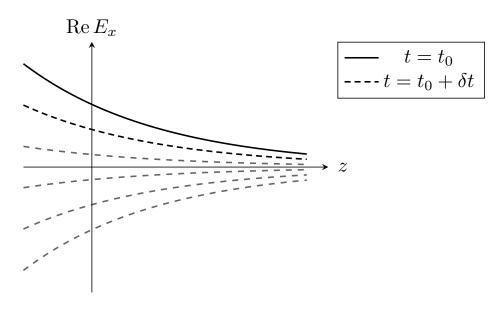


Рис. 8. Режим нераспространения (h < 0)

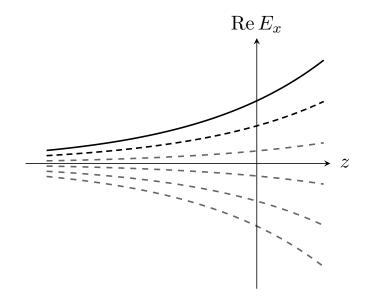


Рис. 9. Экспоненциальное нарастание амплитуды (при h < 0)

Картинка зависит от способа создания волны, то есть у экспоненты "+ или ". В зависимости от того, где источник можем сказать, куда бежит волна. То есть определить знак.

Источник может пораждать несколько мод, но не все, а какие-то конкретные.

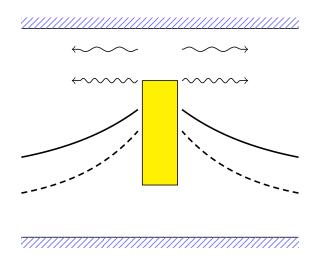
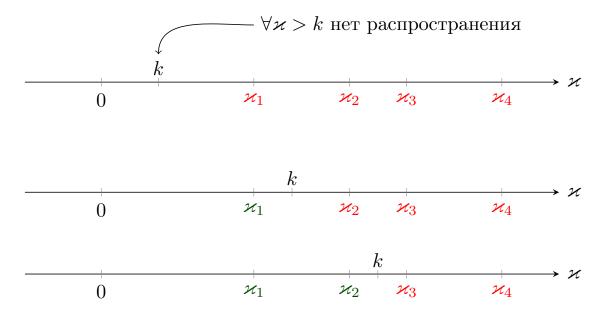


Рис. 10. Моды в линии передачи с источником

Изобразим числовую ось. Пусть задана ω , а то есть $k=\frac{\omega}{c}\sqrt{\varepsilon\mu}$ Если $k<\varkappa_1$ - все моды нераспространяющиеся. Когда k перейдёт через \varkappa_1 появится низшая мода. Когда перейдём через \varkappa_2 появится ещё одна критическая частота. !!Можно дополнить описание числовой прямой!!



1.4. Кинематические соотношения

Определяют кинематические параметры волны.

1) Временной период

$$T = \frac{2\pi}{\omega}$$

2) Длина волны в волноводе (подразумевают линию передачи или трубу, когда говорят волновод)

$$\lambda_v = \frac{2\pi}{h} = \frac{2\pi}{\sqrt{k^2 - \varkappa^2}} = \frac{2\pi}{k} \frac{1}{\sqrt{1 - \frac{\varkappa^2}{k^2}}} = \frac{\lambda_0}{\sqrt{1 - \frac{\omega_c r^2}{\omega}}} > \lambda_0$$

Когда $\omega \to \omega_{cr} \ \lambda_v \to \infty$

 λ_0 - длина волны в пространстве без волновода в той же среде.

 λ_v - пространственный период.

3) Фазовая скорость - скорость перемещения плоскости постоянной фазы. Поверхность постоянной фазы - это когда фаза константа.

$$faza = \omega t - hz + \varphi_0$$

При данном времени можно найти координату:

$$z = \frac{\omega t + \varphi_0}{h}$$

Координата будет перемещаться со скоростью:

$$v_f = \frac{\omega}{h}$$

$$v_f = \frac{\omega}{\sqrt{k^2 - \varkappa^2}} = \frac{\omega}{k} \frac{1}{\sqrt{1 - \frac{k^2}{\varkappa}}} = \frac{\omega}{k} \frac{1}{\sqrt{1 - \frac{\omega_{cr}^2}{\omega}^2}} > v_f^{(0)}$$

$$v_f^{(0)} = \frac{c}{\varepsilon \mu} = \frac{\omega}{k}$$

Фазовая скорость может быть больше скорости света.

4) Групповая скорость - скорость перемещения квазимонохроматического волнового пакета.

Волновой пакет -

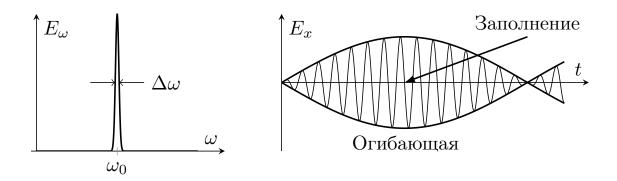


Рис. 11. Квазимонохроматический волновой пакет

Сигнал характеризуется высокочастотным заполнением и огибающей.

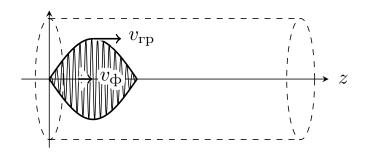


Рис. 12. Распространение волнового пакета

По сути это радиоимпульс.

Пакет движется со скоростью $v_{gr} = \frac{\partial \omega}{\partial k}|_{\omega=\omega_0}$ - это при малом или отсутствующем поглощении.(Это в пространстве, а не в линии передачи).

При большом поглощении это понятие теряет смысл.

По мере перемещения по волновду форма сигнала будет меняться.

 $v_{gr}=rac{\partial \omega}{\partial h}|_{\omega=\omega_0}$ - формула для волновода.

$$k^2 = h^2 + \varkappa^2$$
$$k = \frac{\omega}{c} \sqrt{\varepsilon \mu}$$

Берём дифференциал от правой и левой части. \varkappa не зависит от частоты.

$$2kdk = 2hdh$$

$$\frac{\partial \omega}{\partial h} = \frac{c}{\sqrt{\varepsilon \mu}} \frac{h}{k}$$

$$h = +\sqrt{\frac{\omega^2}{c^2} \varepsilon \mu - \varkappa_n^2}$$

$$\frac{\partial \omega}{\partial h} = \frac{c}{\sqrt{\varepsilon \mu}} \frac{c}{\omega \sqrt{\varepsilon \mu}} \sqrt{\frac{\omega^2}{c^2} \varepsilon \mu - \varkappa_n^2} = \frac{v_f^{(0)^2}}{v_f}$$

$$v_f = \frac{\omega}{h}$$

$$v_f^{(0)} = \frac{c}{\omega \sqrt{\varepsilon \mu}}$$

$$v_f v_{gr} = v_f^{(0)2}$$

$$v_{gr} = v_f^{(0)} \sqrt{1 - \frac{\omega_{cr}^2}{\omega}}$$

Всё это справедливо для сред без временной дисперсии.

$$\varepsilon \neq f(\omega), \mu \neq f(\omega)$$

!! есть ещё комментарии про дисперсию!! $v_{qr} < c$ - она несёт информацию.

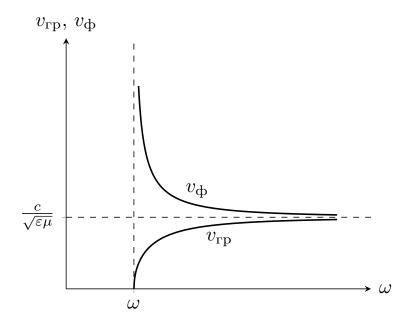


Рис. 13. Распространение волнового пакета

1.5. Потоки энергии в линии передачи

Когда идёт волна в линии передачи она переносит энергию. Поток энергии характеризуется вектором Пойнтинга.

$$\vec{S} = \frac{c}{4\pi} [Re\vec{E}, Re\vec{H}]$$

Необходимо, чтобы уравнения были линейными

$$Re\vec{E}Re\vec{H} \neq Re(\vec{E}\vec{H})$$

Важная величина - среднее по времени.

Пусть есть

$$A = A_0 \exp\{i\omega t\}$$

$$B = B_0 \exp\{i\omega t\}$$

$$\overline{ReAReB} = \frac{1}{T} \int ReAReBdt = \frac{1}{2}ReAB*$$

где \overline{A} - усреднение по времени, B* - комплексно - сопряженное значение.

$$\overline{\vec{S}} = \frac{4\pi}{[Re\vec{E}, Re\vec{H}]} = \frac{c}{8\pi} Re[\vec{E}, \vec{H*}]$$

 Σ - поперечное сечение линии передачи. Средний по времени поток:

$$\Pi = \iint_{\Sigma} \overline{S_z} ds$$

Поток - количество энергии, которое переносится через поперечное сечение за одну секунду. $\overline{S_z}$ - проекция вектора Пойнтинга на ось z. Вклад дают поперечные компоненты (в проекции на ось z).

$$\overline{S_z} = \frac{c}{8\pi} Re([\vec{E_\perp}, \vec{H_*}_\perp], \vec{z_0})$$

Можно переписать, если использовать соотношение:

$$\vec{E_\perp} = \vartheta_{v\perp}[\vec{H_\perp}, \vec{z_0}]$$

это в бегучей волне.

Подставив:

$$\Pi = \frac{c}{8\pi} Re \vartheta_{v\perp} \iint_{\Sigma} |\vec{H_{\perp}}|^2 ds$$

или по-другому:

$$\Pi = \frac{c}{8\pi} Re \frac{1}{\vartheta_{v\perp}} \iint_{\Sigma} |\vec{E_{\perp}}|^2 ds$$

П ещё называют средней мощностью волны.

$$\vartheta_{v\perp} = \sqrt{\frac{\mu}{\varepsilon}} \frac{k}{h}^{\pm 1}$$

+ для TE, - для TM. $\omega < \omega_{kr}$ - уравнение имеет только мнимые решения. $h_n = 0;$

Тогда $\vartheta_{v\perp}$ - мнимое, Re часть равна нулю и поток энергии равен нулю.

 $\omega > \omega_{kr}$ - мода имеет действительное h, волна распространяющаяся. $\vartheta_{v\perp}$ действительное, его реальная часть не равна нулю,поток энергии не равен
нулю. А что если в линии передачи несколько типов волн:

Пусть есть - N мод.

$$\Pi = \sum_{i=1}^{N} \Pi_i$$

Полный поток - сумма порциальных потоков. Но здесь речь идёт о среднем.

1.6. Главные (TEM) волны в линиях передачи с идеальными границами

У ТЕМ-волн поперечное волновое число $\varkappa=0$:

$$\varkappa = 0 \Rightarrow h = k = \frac{\omega}{c} \sqrt{\varepsilon \mu}$$

Поля таких воли выражаются следующим образом через функцию φ :

$$\vec{E}_{\perp} = -\frac{1}{\sqrt{\varepsilon\mu}} \nabla_{\perp} \varphi$$

$$\vec{E}_{\perp} = -\frac{1}{\mu} [\nabla_{\perp} \varphi, \vec{z}_{0}]$$

$$(1)$$

При этом выполняются **граничные условия**: на каждом из проводников (допустим, есть набор проводников, вдоль которых распространяется волна)

$$\varphi|_{l_i} = C_i,$$

причем константа не обязана быть одна для всех проводников.

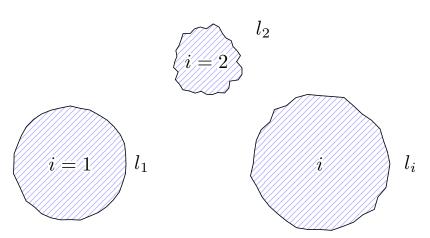


Рис. 14. Набор проводников в задаче

1.6.1 Внутренняя задача

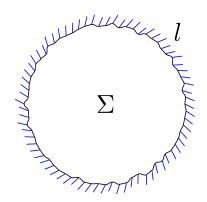


Рис. 15. Случай одного проводника

Пусть у нас есть только один проводник, в котором есть цилиндрическая полость (рис. 44). Рассмотрим внутреннюю задачу, т.е. распространение волны внутри цилиндрической полости. Оказывается, для граничного условия $\varphi_{\perp}|_{l}=C_{1}$ существует только тривиальное решение $\varphi_{\perp}=C_{1}$. В матфизике это доказывается. Начало доказательства такое:

$$\Delta \varphi = \operatorname{div} (\varphi \nabla \varphi) = 0 \quad \bigg| \iint_{\Sigma}$$

Это такая задача, которую проще доказать самому. Попробуйте это сделать сами.

1.6.2 Внешняя задача

Зададимся вопросом о решении той же задачи:

$$\Delta_{\perp}\varphi = 0, \quad \varphi|_l = \text{const}$$

Только теперь будем рассматривать её в области вне проводника, т.н. внешняя задача.

Для начала рассмотрим задачу попроще, поле нити (рис. 45). Решение её известно:

$$\Delta_{\perp} \varphi = 0 \quad \Rightarrow \quad \varphi \sim \ln r$$

Характер убывания полей здесь $E_r \sim \frac{1}{r}$, а для магнитного поля в силу

импедансного соотношения $\frac{E_r}{H_{arphi}}=\eta_{\perp \mathrm{B}}=1$ $H_{arphi}\sim \frac{1}{r}$:

$$E_r = H_{\varphi} \sim \frac{1}{r}$$

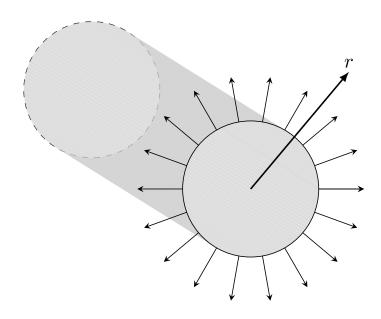


Рис. 16. Поле бесконечной проводящей нити

Посмотрим на поведение полей при $r \to \infty$. Говорят, нужно поставить граничные условия (или закон убывания) на бесконечности. Чем плох закон $\frac{1}{r}$?

Посчитаем средний по времени поток энергии через поперечное сечение, в котором распространяется волна. Сечение бесконечно, за исключением конечной площади проводника.

Сначала вычислим вектор Пойнтинга (средний по времени и в проекции на z):

$$\overline{S}_z = \frac{c}{8\pi} \operatorname{Re}(E_r \cdot H_{\varphi}^*) \sim \frac{1}{r^2}$$

$$\Pi = \iint_{\Sigma} \overline{S}_z ds \sim \iint_{\Sigma} \frac{1}{r^2} (2\pi r \, dr) \sim \int_{a}^{\infty} = \ln \frac{\infty}{a} = \infty$$

Интеграл расходится на бесконечности. Говорят, что расходимость носит логарифмический характер. Получили бесконечную мощность волны: такую волну невозможно создать реальным источником — волна не удовлетворяет критерию энергетической реализуемости.

Можно сделать важный вывод: **вдоль одиночного проводника ТЕМ-волна с конечной энергией распространятся не может**. А может, если проводников больше. Например, в линии из двух проводников (рис. 46) ТЕМ-волна уже возможна.

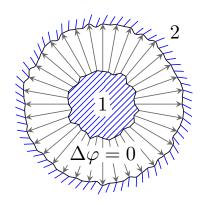


Рис. 17. Закрытая линия из двух проводников

Можно модифицировать задачу с нитью, если сделать нити две (рис. 47):

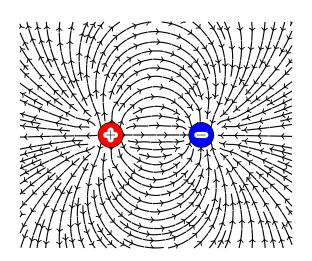


Рис. 18. Поле двухпроводной линии

В поперечном разрезе это поле диполя, а оно спадает быстрее, $\sim \frac{1}{r^2}$. Тогда

$$E_{\perp} \sim H_{\perp} \sim \frac{1}{r^2} \quad \Rightarrow \quad \overline{S}_z \sim \frac{1}{r^4}, \quad \Pi \sim \int_{L_{\text{XADAKT}}}^{\infty} \frac{1}{r^3} \, \mathrm{d}r$$

Мощность волны получится уже конечным числом, значит, в модифицированной задаче ТЕМ-волна энергетически реализуема.

Конечный вывод: ТЕМ-волна в идеальной линии передачи возможна, если число проводников ≥ 2 .

Например, в коаксиальной линии (рис. 48) ТЕМ-волна возможна.

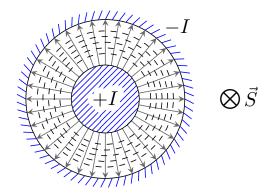


Рис. 19. Поле в коаксиальном кабеле

Зададимся вопросом: возможны ли в такой линии ТЕ и ТМ волны? Сформулируем утверждение, пока без доказательства: в открытых линиях передачи ТЕ и ТМ волны не существуют.

1.7. ТЕ и ТМ волны в идеальных линиях передачи закрытого типа

1.7.1 TE и TM волны в прямоугольном волноводе

Решение для ТМ-волн. Займемся решением ТМ-волны в прямоугольном волноводе (рис. 49). Условимся что a > b. Эта задача поиска собственных функций φ^e и собственных значений \varkappa :

$$\Delta_{\perp}\varphi^e + \varkappa^2\varphi^e = 0, \quad \varphi^e|_l = 0$$

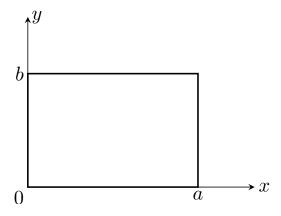


Рис. 20. Прямоугольный волновод

В матфизике эта задача о колебании мембраны с закрепленным краем. Она решается разделением переменных:

$$\varphi^e = X(x) \cdot Y(y)$$

$$\frac{\partial^2 \varphi^e}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 \varphi^e}{\partial y^2} + \varkappa^2 \varphi^e = 0 \quad \left| \cdot \frac{1}{XY} \right| \Rightarrow \quad \frac{X''}{X} + \frac{Y''}{Y} + \varkappa^2 = 0$$

Тут надо произнести магическую фразу: так как первое слагаемое функция от x, второе функция от y, и их сумма равна константе для любых x, y, значит — сами слагаемые тоже какие-то константы:

$$\frac{X''}{X} = -\varkappa_x^2, \quad \frac{Y''}{Y} = -\varkappa_y^2$$

Определив таким образом константы, мы получаем:

$$\varkappa_x^2 + \varkappa_y^2 = \varkappa^2$$

Пока мы не нашли само \varkappa . Это собственное число, и оно подлежит определению. Прежде чем его найти, найдем собственные функции, решая уравнения

$$X'' + \varkappa_x^2 X = 0, \quad Y'' + \varkappa_y^2 Y = 0$$

Это уравнения известного вида, их решение

$$X = C_1 \cdot \cos \varkappa_x x + C_2 \cdot \sin \varkappa_x x \qquad Y = A_1 \cdot \cos \varkappa_y y + A_2 \cdot \sin \varkappa_y y$$

Нужно удовлетворить граничным условиям:

$$\varphi^e|_{y=0} = 0 \quad \Rightarrow \quad X(x)Y(0) = 0 \quad \forall x \Rightarrow Y(0) = 0 \quad \Rightarrow \quad A_1 = 0$$

$$\varphi^e|_{x=0} = 0 \quad \Rightarrow \quad X(0)Y(y) = 0 \quad \forall y \Rightarrow X(0) = 0 \quad \Rightarrow \quad C_1 = 0$$

$$\varphi^e|_{x=a} = 0 \implies X(a)Y(y) = 0 \quad \forall y \Rightarrow$$

 $\Rightarrow X(a) = 0 \implies \varkappa_x a = m\pi, \quad m = \emptyset, 1, 2, \dots$

Поскольку m=0 дает тривиальное решение, мы его откидываем.

$$\varphi^e|_{y=b} = 0 \implies X(x)Y(b) = 0 \quad \forall x \Rightarrow$$

 $\Rightarrow Y(b) = 0 \implies \varkappa_y b = n\pi, \quad n = \emptyset, 1, 2, \dots$

Теперь мы получили выражения для X и Y:

$$X_m(x) = C_2 \cdot \sin \frac{\pi mx}{a}$$
$$Y_n(x) = A_2 \cdot \sin \frac{\pi ny}{b}$$

Теперь можем окончательно записать выражения для собственных функций и собственных значений в решении ТМ-волн:

$$\varphi_{mn}^{e} = B_{mn} \sin \frac{\pi mx}{a} \sin \frac{\pi ny}{b}$$

$$\varkappa_{mn}^{2} = \left(\frac{m\pi}{a}\right)^{2} + \left(\frac{n\pi}{b}\right)^{2}$$

$$, \quad m, n = 1, 2, \dots$$

Решение для ТЕ-волн. Приведем решение без вывода:

$$\varphi_{mn}^{m} = B_{mn} \cos \frac{\pi mx}{a} \cos \frac{\pi ny}{b}
\varkappa_{mn}^{2} = \left(\frac{m\pi}{a}\right)^{2} + \left(\frac{n\pi}{b}\right)^{2}$$

$$, \quad m, n = (0), 1, 2, \dots$$
(2)

Важным отличием является то, что теперь одно из чисел m, n может быть равно нулю (решение от этого не станет тривиальным).

Низшая мода. По определению, низшая мода — та, у которой минимальное поперечное волновое число. Так как мы предполагали, что a > b, то в нашем случае это мода TE_{10} :

$$\varkappa_{10} = \frac{\pi}{a} \quad \to \quad \omega_{cr\,10} = \frac{\varkappa_{10} \cdot c}{\sqrt{\varepsilon \mu}}$$

Именно моду TE_{10} чаще всего используют на практике в линиях передачи. Рассмотрим перпендикулярную структуру поля TE_{10} -волны. Нарисуем силовые линии полей E и H в плоскости (x,y) – перпендикулярной распространению волны (рис. 50)

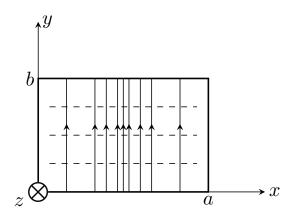


Рис. 21. Структура полей \vec{E} и \vec{H} (\vec{H} изображено пунктиром)

На границах волновода поле E равно нулю (в силу условия $E_{\tau}=0$). Поле \vec{E} можем получить из уравнений (4),(3):

$$\vec{E} = \vec{E}_{\perp} = \vec{y}_0 E_0 \cdot \sin \frac{\pi x}{a} \exp[i(\omega t - hz)],$$

где

$$h = \sqrt{\frac{\omega^2}{c^2}\varepsilon\mu - \left(\frac{\pi}{a}\right)^2}$$

Поле H можно найти из импедансного соотношения (для TE-волны):

$$\frac{E_y}{H_x} = -\sqrt{\frac{\mu}{\varepsilon}} \frac{k}{h}$$

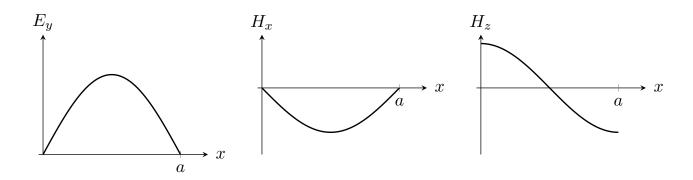


Рис. 22. Поперечная структура полей \vec{E} и \vec{H} (мода TE)

За перенос энергии отвечают именно поперечные компоненты поля. Компонента поля $H_z \sim \cos \frac{\pi a}{x}$ также сдвинута по фазе во времени.

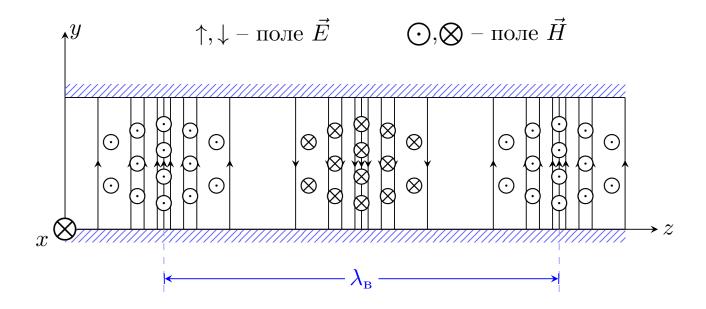


Рис. 23. Продольная структура полей \vec{E} и \vec{H} (мода TE)

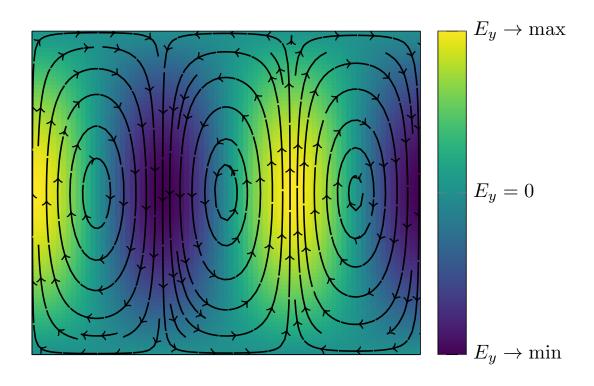


Рис. 24. Структура поля \vec{H} (изображены силовые линии) и поля \vec{E} (напряженность изображена цветом) волны TE_{10} в прямоугольном волноводе

Высшие моды. В зависимости от соотношения между a и b, порядок мод может быть разным (он определяется величиной поперечного волнового чис-

ла). Некоторые высшие моды:

$$TE_{11}: \quad \varkappa_{11} = \sqrt{\left(\frac{\pi}{a}\right)^2 + \left(\frac{\pi}{b}\right)^2}$$

$$TE_{20}: \quad \varkappa_{20} = \frac{2\pi}{a}$$

$$TE_{01}: \quad \varkappa_{11} = \frac{\pi}{b}$$

Мода ТЕ₁₁. В волне ТЕ₁₁
$$\varkappa_{11} = \sqrt{\left(\frac{\pi}{a}\right)^2 + \left(\frac{\pi}{b}\right)^2}$$

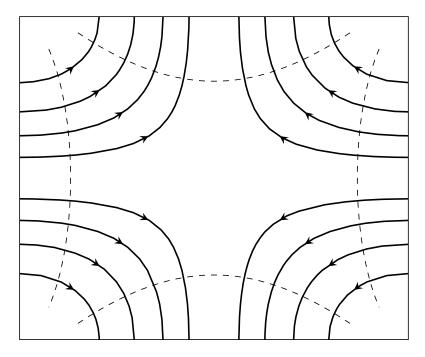


Рис. 25. Электрическое и магнитное поле в волне ТЕ₁₁

Такую структуру поля называют «розеткой».

Мода ТЕ_{mn}. А что будет, если мы посмотрим на структуру поля, например, ТЕ_{2019,1938}? Для мод высоких порядков m > 1, n > 1, нужно разделить волновод на m частей по горизонтали и n по вертикали, и в каждой такой ячейке поле будет повторять структуру моды ТЕ₁₁. При этом направление силовых линий в соседних ячейках должно быть согласовано.

Пример структуры поля приведен на рисунке 26, для случая m=n=4.

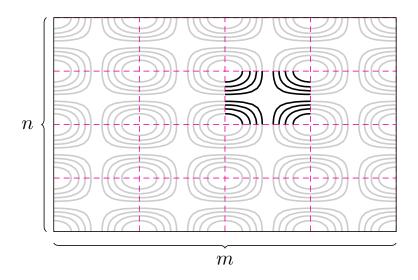


Рис. 26. Электрическое поле в волне ТЕ₄₄

Перейдем к описанию ТМ-волн.

Мода ТМ₁₁. Для волн в прямоугольном волноводе $\varkappa_{mn}^{(TE)} = \varkappa_{mn}^{(TM)}$, т.е. существует хотя бы двукратное вырождение волнового числа: одному волновому числу соответствует несколько мод.

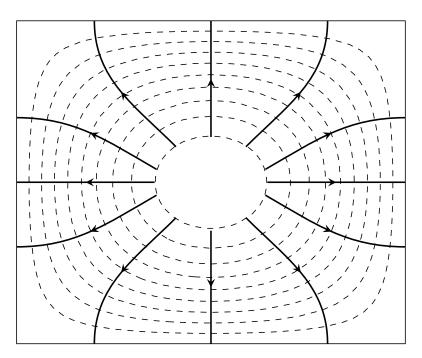


Рис. 27. Электрическое и магнитное поле в волне ${\rm TM}_{11}$

Мода ТМ₂₁. Аналогично моде TE_{mn} , для мод TM_{mn} нужно разделить волновод на m частей по горизонтали и n по вертикали, и в каждой такой ячейке

поле будет повторять структуру моды TM_{11} . При этом направление силовых линий в соседних ячейках должно быть согласовано.

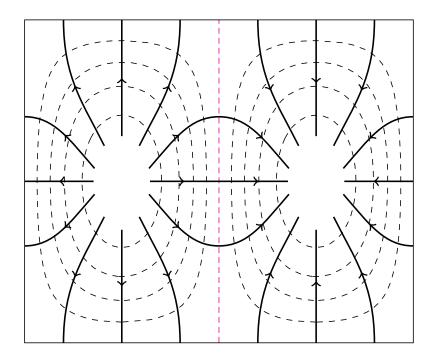


Рис. 28. Электрическое и магнитное поле в волне TM_{21}

Заметим, что линии электрического поля входят в стенки волновода под прямым углом. Иначе и быть не может, в силу граничного условия на проводнике $E_{\tau}=0$.

1.7.2 TE и TM волны в круглом волноводе

Наиболее часто на практике используются прямоугольные, круглые и коаксиальные волноводы. Займемся изучением круглых волноводов.

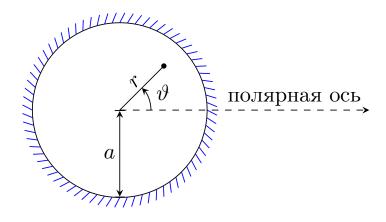


Рис. 29. Геометрия круглого волновода

Область определения задачи $0 \le r \le a, \ 0 \le \vartheta \le 2\pi$. Каждая точка в сечении волновода задается двумя координатами (r, ϑ) .

Будем решать задачу (пока в общем виде, без граничных условий):

$$\Delta_{\perp}\varphi + \varkappa^2\varphi = 0$$

Здесь лаплассиан в цилиндрических координатах

$$\Delta_{\perp}\varphi = \frac{1}{r}\frac{\partial}{\partial r}\left(r\frac{\partial\varphi}{\partial r}\right) + \frac{1}{r^2}\frac{\partial^2\varphi}{\partial\vartheta^2}$$

Также как и при поиске поля в прямоугольном волноводе, воспользуемся методом разделения переменных:

$$\varphi = R(r) \cdot \Theta(\vartheta)$$

Применив стандартным образом разделение переменных (подставив φ как $R\cdot\Theta$ в решаемое уравнение и домножив уравнение слева и справа на $\frac{r^2}{R\Theta}$), получим

$$\underbrace{r^2 \frac{R''}{R} + r \frac{R'}{R} + \varkappa^2 r^2}_{f(r) = +C_1} + \underbrace{\frac{\Theta''}{\Theta}}_{g(\vartheta) = -C_1} = 0$$

Заметим, что комбинация из первых трех слагаемых может зависеть только от r, последнее слагаемое может зависеть только от ϑ , а их сумма ни от чего не зависит - значит и первые три слагаемых в сумме ни от чего не зависят и равны некой константе $-C_1$, тогда последнее слагаемое (которое тоже ни от чего не зависит) равно $+C_1$.

Таким образом, разделение переменных успешно завершилось.

Уравнение относительно Θ **.** Такое уравнение запишется в виде

$$\Theta'' + C_1 \Theta = 0$$

Решение этого уравнения (гармонического осциллятора) нам хорошо известно:

$$\Theta = A_1 \cos\left(\sqrt{C_1}\vartheta\right) + A_2 \sin\left(\sqrt{C_1}\vartheta\right)$$

Сразу заметим, что отсюда следует, что $\sqrt{C_1}=m$ – целое число. Действительно, в силу симметрии задачи

$$\Theta(\vartheta) = \Theta(\vartheta + 2\pi),$$

а такое возможно только при целой частоте $\sqrt{C_1}$.

Уравнение относительно r. Его можно переписать, если учесть что $\sqrt{C_1} = m$, тогда

$$R'' + \frac{1}{r}R' + \left(\varkappa^2 - \frac{m^2}{r^2}\right)R = 0$$

Можно ввести замену переменных $x = \varkappa r$, тогда

$$R_{xx}'' + \frac{1}{x}R_x' + \left(1 - \frac{m^2}{x^2}\right)R = 0, \quad R = R(x)$$

Это известное уравнение Бесселя. Его решение получается в виде специальных, цилиндрических функций Бесселя:

$$R = B_q \cdot J_m(x) + B_2 \cdot N_m(x)$$

 J_m называют функциями Бесселя первого рода, или просто функциями Бесселя, а N_m функциями Бесселя второго рода, или функциями Неймана. Их поведение хорошо изучено, не хуже чем поведение синуса и косинуса. Рассмотрим некоторые характерные моменты. Первый максимум функции Бесселя

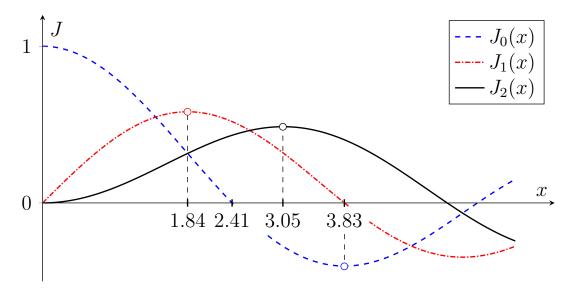


Рис. 30. Функции Бесселя первого рода

второго порядка лежит на пересечении функций Бесселя первого и нулевого порядков. Это свойство функций Бесселя. Еще одно свойство заключается в том, что ноль функции Бесселя первого порядка совпадает с точкой минимума функции Бесселя нулевого порядка. Функции Неймана мы пока не

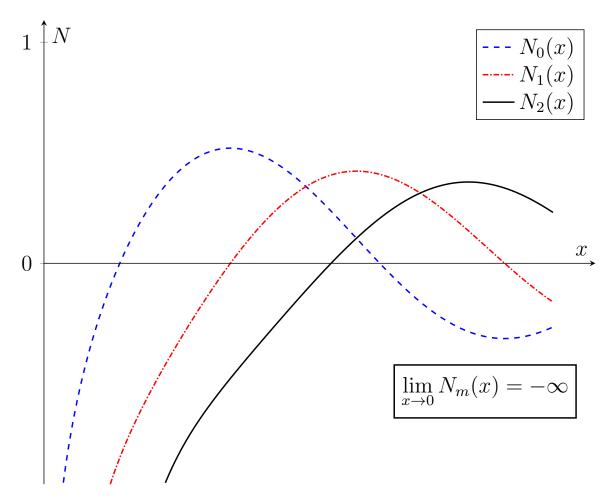


Рис. 31. Функции Бесселя второго рода

будем рассматривать подробно. Это вызвано тем, что у всех функций Неймана есть особенность: в нуле они расходятся, и поэтому в нашем решении, чтобы решение в нуле было конечно, придется положить $B_2 = 0$.

Вообще говоря, в коаксиальной линии это будет не так, потому что там область определения задачи не включает r=0, и будет $B_2 \neq 0$.

Итак, наше решение теперь можно переписать в виде

$$\varphi_m = J_m(\varkappa r)(A_1\cos(m\vartheta) + A_2\sin(m\vartheta))$$

Здесь константу B_1 мы уже не пишем, предпологая что она сидит в констан-

тах A_1, A_2 . Иногда, для краткости, комбинацию синуса и косинуса пишут так:

$$A_1 \cos(m\vartheta) + A_2 \sin(m\vartheta) = \begin{pmatrix} \cos m\vartheta \\ \sin m\vartheta \end{pmatrix}$$

Перейдем к удовлетворению граничных условий.

Граничные условия ТЕ-волн. На границе волновода должна занулятся производная поперечной функции:

$$\frac{\partial \varphi}{\partial r}\Big|_{r=a} = 0 \quad \Rightarrow \quad \frac{\partial J_m(\varkappa r)}{\partial r}\Big|_{r=a} = 0$$

Это значит, что

$$J_m'(x) = 0, \quad x = \varkappa a$$

Мы можем пронумеровать все нули производной, и обозначить эти точки $x=\mu_{mn}$, где m – порядок функции Бесселя, а n – номер нуля производной. Например, $\mu_{11}=1.84$.

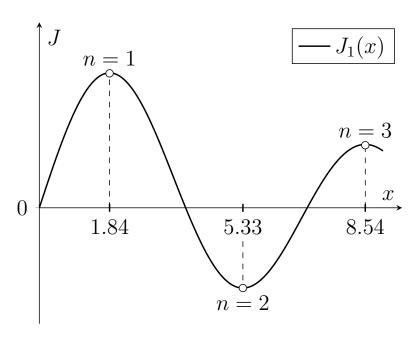


Рис. 32. Нули производной функции Бесселя

Тогда можем выразить через μ и волновое число:

$$\varkappa_{mn}^{TE} = \frac{\mu_{mn}}{a}$$

В итоге получаем решение для ТЕ-волн:

$$\varphi_m = C_{mn} J_m(\varkappa_{mn} r) \begin{pmatrix} \cos m\vartheta \\ \sin m\vartheta \end{pmatrix}, \quad m = 0, 1, 2, 3, \dots \quad n = 1, 2, \dots$$

Некоторые значения:

$$\mu_{11} = 1.84, \quad \varkappa_{11} = \frac{1.84}{a}$$

$$\mu_{21} = 3.05, \quad \varkappa_{21} = \frac{3.05}{a}$$

$$\mu_{01} = 3.83, \quad \varkappa_{01} = \frac{3.83}{a}$$

Граничные условия ТМ-волн. Теперь на границе зануляется поперечная функция:

$$\varphi\big|_{r=a} = 0 \quad \Rightarrow \quad J_m(\varkappa r) = 0$$

Также, как мы это делали для ТЕ-волн, пронумеруем нули функции Бесселя:

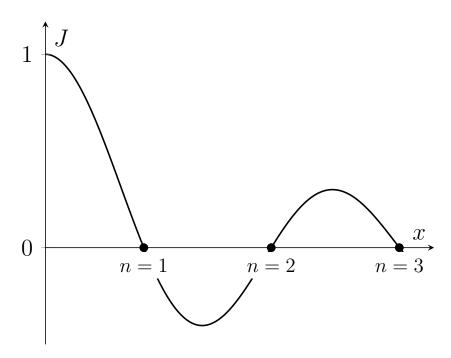


Рис. 33. Нули функции Бесселя

И обозначим нули

$$x = \nu_{mn}$$

И тогда

$$\varkappa_{mn}^{TM} = \frac{\nu_{mn}}{a}$$

Некоторые значения:

$$\nu_{01} = 2.405, \quad \varkappa_{01}^{TM} = \frac{2.405}{a}$$

$$\mu_{11} = 3.83, \quad \varkappa_{11}^{TM} = \frac{3.83}{a}$$

Полное решение задачи. Если мы введем волновое число как

$$\varkappa_{mn} = \begin{cases} \frac{\mu_{mn}}{a}, & \text{TE,} \\ \frac{\nu_{mn}}{a}, & \text{TM} \end{cases}$$

Тогда полное решение задачи запишется в виде

$$\varphi_m = C_{mn} J_m(\varkappa_{mn} r) \begin{pmatrix} \cos m\vartheta \\ \sin m\vartheta \end{pmatrix}, \quad m = 0, 1, 2, 3, \dots \quad n = 1, 2, \dots$$

Низшая мода. У низшей моды наименьшее волновое число. В случае круглого волновода низшей модой будет TE_{11} : $\varkappa_{11} = \frac{1.84}{a}$.

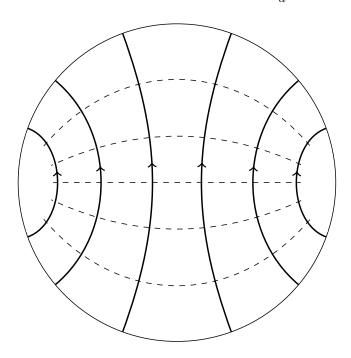


Рис. 34. Электрическое и магнитное поле в волне TE_{11}

Замечание. Можно сформулировать некоторое правило рисования силовых линий. Если построить линии уровня $\varphi = \text{const}$, то это будут силовые линии чисто поперечного поля.

Вообще говоря, поле моды TE_{11} круглого волновода топологически подобно моде TE_{10} прямоугольного волновода. Если постепенно деформировать стенки прямоугольного волновода, скругляя их, то линии поля постепенно будут переходить в линии поля круглого волновода.

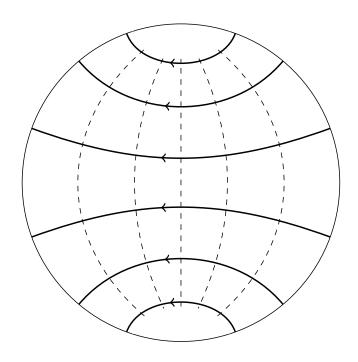


Рис. 35. Поляризационное вырождение моды ТЕ₁₁

Кроме того, мода TE_{11} круглого волновода **двукратно вырождена:** имеет место так называемое **поляризационное вырождение** (рис. 35).

Действительно, если повернуть волновод на 90 градусов, то получаем другое решение. Их не бесконечно много, а всего два фундаментальных, а все остальные образуются как их суперпозиция.

Перейдем к рассмотрению следующих (по росту волнового числа) волн.

Мода ТМ $_{01}$. Вообще говоря, волны с первым индексом 0 TE_{0n} , TM_{0n} не зависят от координат и называются **симметричными модами.**

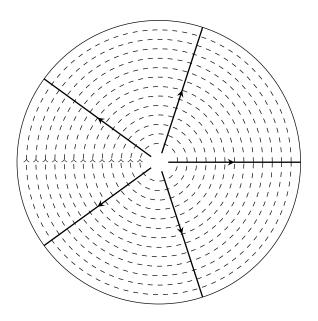


Рис. 36. Электрическое и магнитное поле в волне ${\rm TM}_{01}$

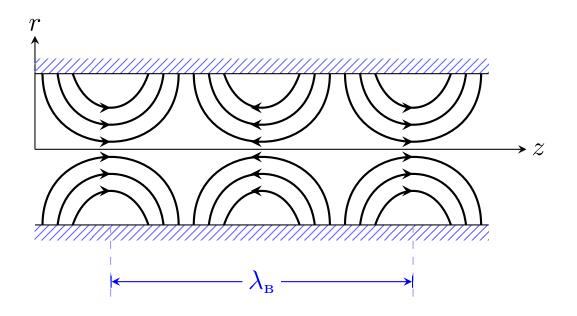


Рис. 37. Вид в продольном разрезе на волну ${\rm TM}_{01}$

Мода Т \mathbf{E}_{21} . $\varkappa_{21} = \frac{3.05}{a}$

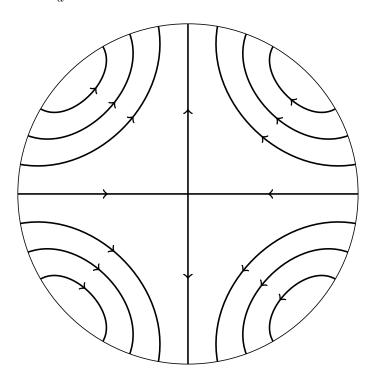


Рис. 38. Электрическое поле в волне ${\rm TE}_{21}$

Мода ТЕ
$$_{01}$$
. $arkappa_{01}^{TE}=arkappa_{11}^{TM}=rac{3.83}{a}$

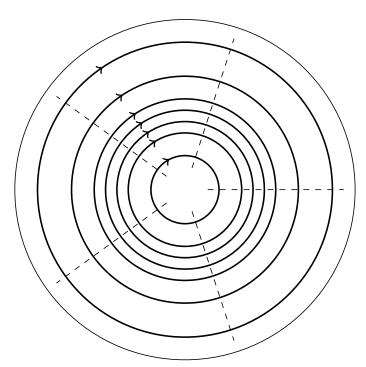


Рис. 39. Электрическое и магнитное поле в волне TE_{01}

Мода ТМ
$$_{11}$$
. $\varkappa_{01}^{TE}=\varkappa_{11}^{TM}=\frac{3.83}{a}$

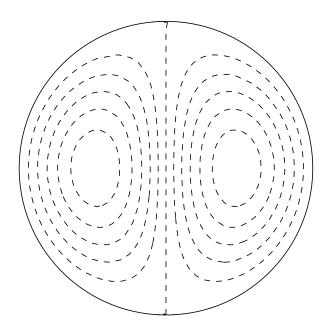


Рис. 40. Магнитное поле в волне TM_{11}

Высокая мода TM_{81}. Первый индекс определяет изрезанность по углу:

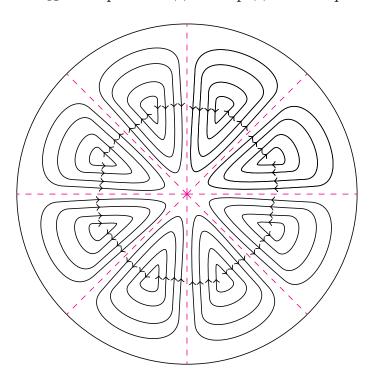


Рис. 41. Магнитное поле в волне ${\rm TM}_{81}$

Высокая мода ТЕ $_{m1}$, $m \ge 1$. Эту моду можно описать и на языке геометрической оптики. Её также называют модой шепчущей галереи.

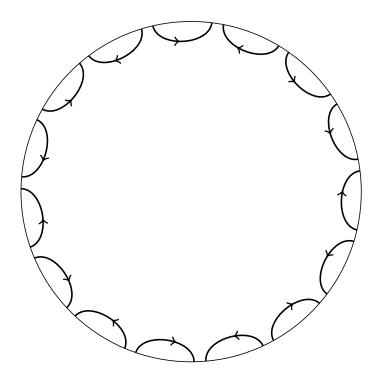


Рис. 42. Электрическое поле в волне TE_{m1}

Шепчущая галерея - это многократное переотражение волны вдоль стенки. Если два монаха стоят на противоположных концах диаметра, а настоятель в центре, то он не слышит разговор монахов, а они друг друга слышат: волна распространяется, двигаясь под малым углом к стене.

1.8. Главные (TEM) волны в линиях передачи с идеальными границами

У ТЕМ-волн поперечное волновое число $\varkappa=0$:

$$\varkappa = 0 \Rightarrow h = k = \frac{\omega}{c} \sqrt{\varepsilon \mu}$$

Поля таких воли выражаются следующим образом через функцию φ :

$$\vec{E}_{\perp} = -\frac{1}{\sqrt{\varepsilon\mu}} \nabla_{\perp} \varphi$$

$$\vec{E}_{\perp} = -\frac{1}{\mu} [\nabla_{\perp} \varphi, \vec{z}_{0}]$$
(3)

При этом выполняются **граничные условия**: на каждом из проводников (допустим, есть набор проводников, вдоль которых распространяется волна)

$$\varphi|_{l_i} = C_i,$$

причем константа не обязана быть одна для всех проводников.

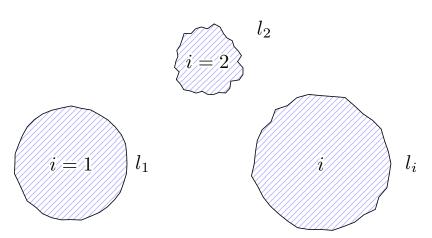


Рис. 43. Набор проводников в задаче

1.8.1 Внутренняя задача

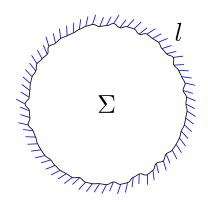


Рис. 44. Случай одного проводника

Пусть у нас есть только один проводник, в котором есть цилиндрическая полость (рис. 44). Рассмотрим внутреннюю задачу, т.е. распространение волны внутри цилиндрической полости. Оказывается, для граничного условия $\varphi_{\perp}|_{l}=C_{1}$ существует только тривиальное решение $\varphi_{\perp}=C_{1}$. В матфизике это доказывается. Начало доказательства такое:

$$\Delta \varphi = \operatorname{div} (\varphi \nabla \varphi) = 0 \quad \bigg| \iint_{\Sigma}$$

Это такая задача, которую проще доказать самому. Попробуйте это сделать сами.

1.8.2 Внешняя задача

Зададимся вопросом о решении той же задачи:

$$\Delta_{\perp}\varphi = 0, \quad \varphi|_l = \text{const}$$

Только теперь будем рассматривать её в области вне проводника, т.н. внешняя задача.

Для начала рассмотрим задачу попроще, поле нити (рис. 45). Решение её известно:

$$\Delta_{\perp} \varphi = 0 \quad \Rightarrow \quad \varphi \sim \ln r$$

Характер убывания полей здесь $E_r \sim \frac{1}{r}$, а для магнитного поля в силу

импедансного соотношения $\frac{E_r}{H_{arphi}}=\eta_{\perp \mathrm{B}}=1$ $H_{arphi}\sim \frac{1}{r}$:

$$E_r = H_{\varphi} \sim \frac{1}{r}$$

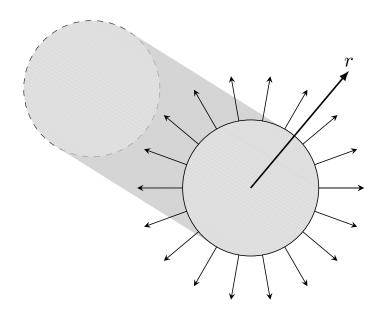


Рис. 45. Поле бесконечной проводящей нити

Посмотрим на поведение полей при $r \to \infty$. Говорят, нужно поставить граничные условия (или закон убывания) на бесконечности. Чем плох закон $\frac{1}{r}$?

Посчитаем средний по времени поток энергии через поперечное сечение, в котором распространяется волна. Сечение бесконечно, за исключением конечной площади проводника.

Сначала вычислим вектор Пойнтинга (средний по времени и в проекции на z):

$$\overline{S}_z = \frac{c}{8\pi} \operatorname{Re}(E_r \cdot H_{\varphi}^*) \sim \frac{1}{r^2}$$

$$\Pi = \iint_{\Sigma} \overline{S}_z ds \sim \iint_{\Sigma} \frac{1}{r^2} (2\pi r \, dr) \sim \int_{a}^{\infty} = \ln \frac{\infty}{a} = \infty$$

Интеграл расходится на бесконечности. Говорят, что расходимость носит логарифмический характер. Получили бесконечную мощность волны: такую волну невозможно создать реальным источником — волна не удовлетворяет критерию энергетической реализуемости.

Можно сделать важный вывод: **вдоль одиночного проводника ТЕМ-волна с конечной энергией распространятся не может**. А может, если проводников больше. Например, в линии из двух проводников (рис. 46) ТЕМ-волна уже возможна.

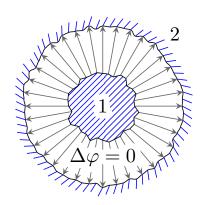


Рис. 46. Закрытая линия из двух проводников

Можно модифицировать задачу с нитью, если сделать нити две (рис. 47):

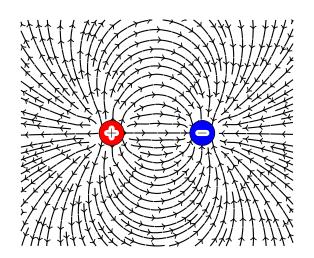


Рис. 47. Поле двухпроводной линии

В поперечном разрезе это поле диполя, а оно спадает быстрее, $\sim \frac{1}{r^2}$. Тогда

$$E_{\perp} \sim H_{\perp} \sim \frac{1}{r^2} \quad \Rightarrow \quad \overline{S}_z \sim \frac{1}{r^4}, \quad \Pi \sim \int_{L_{\text{XADAKT}}}^{\infty} \frac{1}{r^3} \, \mathrm{d}r$$

Мощность волны получится уже конечным числом, значит, в модифицированной задаче ТЕМ-волна энергетически реализуема.

Конечный вывод: ТЕМ-волна в идеальной линии передачи возможна, если число проводников ≥ 2 .

Например, в коаксиальной линии (рис. 48) ТЕМ-волна возможна.

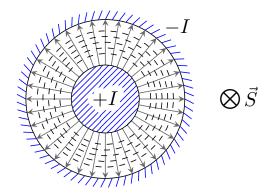


Рис. 48. Поле в коаксиальном кабеле

Зададимся вопросом: возможны ли в такой линии ТЕ и ТМ волны? Сформулируем утверждение, пока без доказательства: в открытых линиях передачи ТЕ и ТМ волны не существуют.

1.9. ТЕ и ТМ волны в идеальных линиях передачи закрытого типа

1.9.1 TE и TM волны в прямоугольном волноводе

Решение для ТМ-волн. Займемся решением ТМ-волны в прямоугольном волноводе (рис. 49). Условимся что a > b. Эта задача поиска собственных функций φ^e и собственных значений \varkappa :

$$\Delta_{\perp} \varphi^e + \varkappa^2 \varphi^e = 0, \quad \varphi^e|_l = 0$$

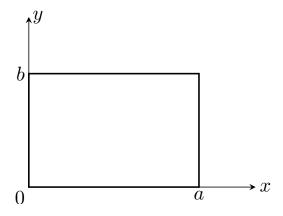


Рис. 49. Прямоугольный волновод

В матфизике эта задача о колебании мембраны с закрепленным краем. Она решается разделением переменных:

$$\varphi^e = X(x) \cdot Y(y)$$

$$\frac{\partial^2 \varphi^e}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 \varphi^e}{\partial y^2} + \varkappa^2 \varphi^e = 0 \quad \left| \cdot \frac{1}{XY} \right| \Rightarrow \quad \frac{X''}{X} + \frac{Y''}{Y} + \varkappa^2 = 0$$

Тут надо произнести магическую фразу: так как первое слагаемое функция от x, второе функция от y, и их сумма равна константе для любых x, y, значит — сами слагаемые тоже какие-то константы:

$$\frac{X''}{X} = -\varkappa_x^2, \quad \frac{Y''}{Y} = -\varkappa_y^2$$

Определив таким образом константы, мы получаем:

$$\varkappa_x^2 + \varkappa_y^2 = \varkappa^2$$

Пока мы не нашли само \varkappa . Это собственное число, и оно подлежит определению. Прежде чем его найти, найдем собственные функции, решая уравнения

$$X'' + \varkappa_x^2 X = 0, \quad Y'' + \varkappa_y^2 Y = 0$$

Это уравнения известного вида, их решение

$$X = C_1 \cdot \cos \varkappa_x x + C_2 \cdot \sin \varkappa_x x \qquad Y = A_1 \cdot \cos \varkappa_y y + A_2 \cdot \sin \varkappa_y y$$

Нужно удовлетворить граничным условиям:

$$\varphi^e|_{y=0} = 0 \quad \Rightarrow \quad X(x)Y(0) = 0 \quad \forall x \Rightarrow Y(0) = 0 \quad \Rightarrow \quad A_1 = 0$$

$$\varphi^e|_{x=0} = 0 \quad \Rightarrow \quad X(0)Y(y) = 0 \quad \forall y \Rightarrow X(0) = 0 \quad \Rightarrow \quad C_1 = 0$$

$$\varphi^e|_{x=a} = 0 \implies X(a)Y(y) = 0 \quad \forall y \Rightarrow$$

 $\Rightarrow X(a) = 0 \implies \varkappa_x a = m\pi, \quad m = \emptyset, 1, 2, \dots$

Поскольку m=0 дает тривиальное решение, мы его откидываем.

$$\varphi^e|_{y=b} = 0 \implies X(x)Y(b) = 0 \quad \forall x \Rightarrow$$

 $\Rightarrow Y(b) = 0 \implies \varkappa_y b = n\pi, \quad n = \emptyset, 1, 2, \dots$

Теперь мы получили выражения для X и Y:

$$X_m(x) = C_2 \cdot \sin \frac{\pi mx}{a}$$
$$Y_n(x) = A_2 \cdot \sin \frac{\pi ny}{b}$$

Теперь можем окончательно записать выражения для собственных функций и собственных значений в решении ТМ-волн:

$$\varphi_{mn}^{e} = B_{mn} \sin \frac{\pi mx}{a} \sin \frac{\pi ny}{b}$$

$$\varkappa_{mn}^{2} = \left(\frac{m\pi}{a}\right)^{2} + \left(\frac{n\pi}{b}\right)^{2}$$

$$, \quad m, n = 1, 2, \dots$$

Решение для ТЕ-волн. Приведем решение без вывода:

$$\varphi_{mn}^{m} = B_{mn} \cos \frac{\pi mx}{a} \cos \frac{\pi ny}{b}
\varkappa_{mn}^{2} = \left(\frac{m\pi}{a}\right)^{2} + \left(\frac{n\pi}{b}\right)^{2}$$

$$, \quad m, n = (0), 1, 2, \dots$$
(4)

Важным отличием является то, что теперь одно из чисел m, n может быть равно нулю (решение от этого не станет тривиальным).

Низшая мода. По определению, низшая мода — та, у которой минимальное поперечное волновое число. Так как мы предполагали, что a > b, то в нашем случае это мода TE_{10} :

$$\varkappa_{10} = \frac{\pi}{a} \quad \to \quad \omega_{cr\,10} = \frac{\varkappa_{10} \cdot c}{\sqrt{\varepsilon \mu}}$$

Именно моду TE_{10} чаще всего используют на практике в линиях передачи. Рассмотрим перпендикулярную структуру поля TE_{10} -волны. Нарисуем силовые линии полей E и H в плоскости (x,y) – перпендикулярной распространению волны (рис. 50)

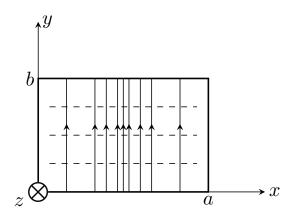


Рис. 50. Структура полей \vec{E} и \vec{H} (\vec{H} изображено пунктиром)

На границах волновода поле E равно нулю (в силу условия $E_{\tau}=0$). Поле \vec{E} можем получить из уравнений (4),(3):

$$\vec{E} = \vec{E}_{\perp} = \vec{y}_0 E_0 \cdot \sin \frac{\pi x}{a} \exp[i(\omega t - hz)],$$

где

$$h = \sqrt{\frac{\omega^2}{c^2}\varepsilon\mu - \left(\frac{\pi}{a}\right)^2}$$

Поле H можно найти из импедансного соотношения (для TE-волны):

$$\frac{E_y}{H_x} = -\sqrt{\frac{\mu}{\varepsilon}} \frac{k}{h}$$

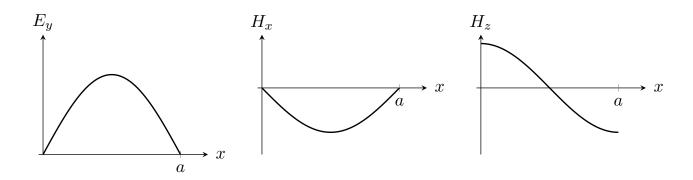


Рис. 51. Поперечная структура полей \vec{E} и \vec{H} (мода TE)

За перенос энергии отвечают именно поперечные компоненты поля. Компонента поля $H_z\sim\cos\frac{\pi a}{x}$, а также сдвинута по фазе во времени.

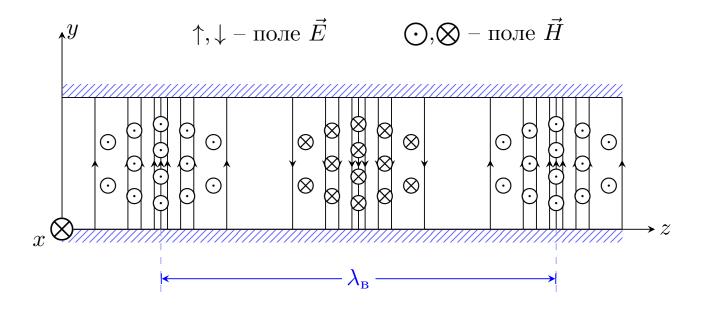


Рис. 52. Продольная структура полей \vec{E} и \vec{H} (мода TE)

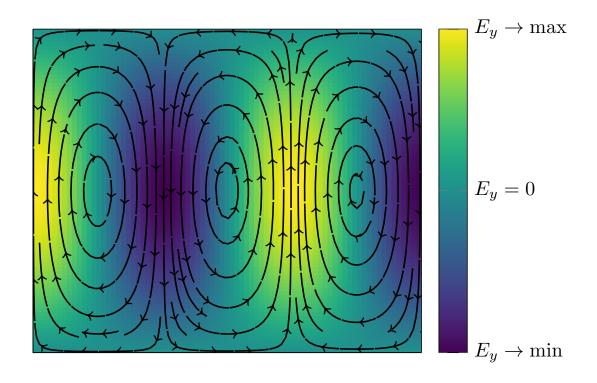


Рис. 53. Структура поля \vec{H} (изображены силовые линии) и поля \vec{E} (напряженность изображена цветом) волны TE_{10} в прямоугольном волноводе

Высшие моды. В зависимости от соотношения между a и b, порядок мод может быть разным (он определяется величиной поперечного волнового чис-

ла). Некоторые высшие моды:

TE₁₁:
$$\varkappa_{11} = \sqrt{\left(\frac{\pi}{a}\right)^2 + \left(\frac{\pi}{b}\right)^2}$$

TE₂₀: $\varkappa_{20} = \frac{2\pi}{a}$
TE₀₁: $\varkappa_{11} = \frac{\pi}{b}$

1.10. О других линиях передачи

ТЕМ возможно если число проводников больше одного. Мы рассматриваем только зактрытые волноводы. Для передачи ТЕМ волн используют открытые линии. Например двухпроводные линии. Например полосковая линия (две параллельные полоска) На картинке поперечное сечение. Размер зазора d << a, а - длина линии. Фактически это плоский конденсатор. Основное поле заперто между полосками. Если d - мало, то поле между полосками однородно. Такие линии передачи просто делать: берется один плоский лист, на него наносится диэлектрик, а на диэлектрик другой проводящий лист. И потом их просто режут. Обычно вводится диэлектрик, чтобы можно было управлять свойствами поля. Замечание Без диэлектрика возможно создание ТЕМ - волны. Если заполнили диэлектриком, то и тогда возможно создание ТЕМ - волны. Если же диэлектрик только внутри, то поле немного исказится. Но ТЕМ волна там невозможна(и ТМ и ТЕ тоже), так как заполнение поперечно-неоднородное. В таком волноводе существуют так называемые гибридные волны (волны у которых $E_z \neq 0, H_z \neq 0$). Это супервозиция ТЕ и TM волн. Когда d << a, то волна тоже TEM, хотя она и гибридная, в ней есть продольные компоненты полей(но они малы). П - образный волновод и Н - образный волновод. В них можно создать ТЕМ - волны. Зазор (горизонтали) назывется ёмкостным, а магнитное поле находится в индуктивностях (в вертикалях). Если зазор d << a, о может получится что $a << \lambda$ где λ - длина волны. Здесь $\lambda_{cr} \to 0$ при $d \to 0$, в то время как для волноводов с прямоугольным и круглым сечениями $\lambda_{cr} \sim a$. При $d \to 0$ их можно описать по аналогии со статиткой.

1.11. Замечание о поверхостных зарядах и токах в стенках линии передачи.

Если круглый волновод и низшая мода. Здесь на стенках есть поверхостный заряд:

$$\rho_{pov} = \frac{E_n}{4\pi??}$$

Это есть следствие граничных условий. Так же есть поверхостный ток:

$$\vec{i_{pov}} = \vec{j_{pov}} = \frac{c}{4\pi} [\vec{H}, \vec{n}]$$

Где \vec{n} - внешняя нормаль (направленна в металл). По внутренней поверхности волновода течет ток. Это важно значит, если мы хотим измерить поле в волноводе, но нужно это делать так, чтобы как можно меньше исказить поле. Щель прорезается вдоль линии тока. Так мы меньше всего исказим поле(Не нарушаяя линии тока). Если наоборот, мы хотим сильно исказить поле, то нужно прорезать щель перепендикулярно протеканию тока. Здесь сказано не про сторонние зараяды и токи, а про присущие самой волне.

1.12. Затухание волн в линиях передачи обусловленное потерями энергии.

До этого мы считали проводник идеальным: $\sigma = \infty, E_{\tau} = 0, H_n = 0$. В реальных линиях волна распостраняется с затуханием. Потери могут быть связаны с выделением тепла, со средой, в которой распространяется волна и т.п.

1) Затухание, обусловленное потерями энергии в среде. Здесь ε - комплексное, так так есть потери. В любой реальной среде есть потери. Мнимая часть обусловленна проводимостью вещества.

$$\varepsilon_k = \varepsilon' + i\varepsilon''$$

Сейчас предпологаем $\sigma_{stenki} = \infty$, но среда проводящая.

$$\varepsilon'' = -\frac{4\pi\sigma}{\omega}$$
$$\varepsilon = \varepsilon' - i\frac{4\pi\sigma}{\omega}$$

Есть потери - есть затухание. " - " в мнимой части связан с тем, что в волне выбрали $\exp\{i\omega t\}$, а если бы выбрали $\exp\{-i\omega t\}$ то ,ыл бы " + ". Дисперсионное уравнение:

$$h^2 = \frac{\omega^2}{c^2} \varepsilon \mu - \varkappa$$

То, что решали до этого подходит и сейчас, если ε , μ однородны, при чем не важно комплексные или действительные. Также верно дисперсионное уравнение и выражение для \varkappa , при этом \varkappa - действительная

величина, определяемая геометрией задачи. Так как ε не действительная, то и h будет комплексной(не смотря даже на то, если $\omega > \omega_{cr}$) Пусть $\mu = 1, \varepsilon = \varepsilon' + i\varepsilon''$ Тогда

$$h = h' + h''$$

$$h'^2 - h''^2 + 2ih''h' = \frac{\omega^2}{c^2}\varepsilon' - \varkappa^2 + i\frac{\omega^2}{c^2}\varepsilon''$$

$$h' - h'' = \frac{\omega^2}{c^2} \varepsilon' - \varkappa^2$$
$$2ih''h' = i\frac{\omega^2}{c^2} \varepsilon''$$

Обычно интересует, когда потери малы. Если потери велики, то волна затухает. Предположим, что потери малы: $\varepsilon'' \to 0$.

Тогда предположительно: $h'' \to 0$

$$(h')^2 = \frac{\omega^2}{c^2} \varepsilon' - \varkappa^2$$

$$h' = \sqrt{\frac{\omega^2}{c^2} \varepsilon' - \varkappa^2}$$

$$h'' = \frac{\omega^2}{c^2} \frac{\varepsilon''}{2\sqrt{\frac{\omega^2}{c^2} \varepsilon' - \varkappa^2}}$$

Обычно интересует когда потери малы. В этом приближении реальная часть не отличается от того, что мы рассматривали раньше, а мнимую определяем сейчас. Так можно делать только когда

$$h'' << h' = \sqrt{\frac{\omega^2}{c^2}\varepsilon' - \varkappa^2}$$

Если ω близко к ω_{cr} , то затухание возрастает и формулы не годятся. Когда ω далеко от ω_{cr} , то можем так писать.

$$h'' = \frac{\varepsilon'' k_{0/2}}{2h'}$$

Всё определяется ε'' . У диэлектриков, которые используют, измерют ε''

и ε' . И вводят тангенс угла потерь:

$$tg \, \delta = \frac{|\varepsilon''|}{\varepsilon'}$$

Вещество плохо поглощает, если: tg $\delta << 1~\varepsilon''$ зависит от частоты. В радиодиапазоне и СВЧ $\lambda \sim$ см, дм и м, то tg $\delta \sim 10^{-2}, 10^{-3}$ На оптических частотах tg $\delta \sim 10^{-8}$ Поля

$$\vec{E}, \vec{H} \sim \exp\{i(\omega t - hz)\} = \exp\{i(\omega t - h'z)\} \exp\{h''z\}$$

 $\exp\{h''z\}$ описывает затухание т.к. $h''\sim \varepsilon''<0$ Тогда если волна бежит в +z направлении, то

$$\vec{E}, \vec{H} \sim \exp\{-|h''|z\}$$

Нарисуем моментальный снимок поля. Здесь $\omega > \omega_{cr}$. Снимок ехрне сдвигается (сдвигается только то, что внутри неё.) Характерная длина затухания : $L=\frac{1}{h''}$ - амплитуда уменьшается в e раз. h''- описывет длину затухания.

2) Затухание, обусловленное потерями в стенках волновда Рассмотрим линию передачи произвольной формы поперечного сечения. Она заполнена либо действительными ε , μ , либо ничем не заполнена. Также мы рассматриваем хороший проводник, у которого $4\pi\sigma >> \omega$. То есть $\varepsilon'' >> \varepsilon'$ для стенки волновода.

$$\varepsilon_{stenki} = \varepsilon' + i\varepsilon''$$

$$\varepsilon'' = -\frac{4\pi\sigma}{\omega}$$

$$|\varepsilon''| >> \varepsilon'$$

На хорошем проводнике выполняется граничное условие Леонтовича. В проводнике волна быстро затухает:

$$E_x \sim \exp\left\{-\frac{1+i}{\delta}x\right\} \exp\{i\omega t\}$$

 $\delta=rac{c}{\sqrt{2\pi\sigma\mu\omega}}$ - толщина скин слоя. При этом $k_{ctenki}=rac{1+i}{\delta}$ Поля на границе

удослетворяют условию:

$$\vec{E_{ au}} = \eta_s[\vec{H_{ au}}, \vec{n}]$$

 \vec{n} где - нормаль вглубь проводника. Имеем дело с полем с фиксированной структурой (оно справо от границы), в проводнике). Это позволяет написать граничное условие слева от границы. При этом

$$\eta_s = \sqrt{\frac{\mu_{stenki}}{arepsilon_{stenki}}} = \sqrt{i \frac{\mu \omega}{4\pi \sigma}}$$

По сути здесь решение точное для металлического полупространства. У нас же стенка конечной толщины. Но мы можем применить это граничное условие. Но граница у нас кривая. В каждой точке структура поля своя. Если искривление мало, то можем малые плоские участки рассматривать отдельно. Также толщина стенки у нас конечна. Но если $d >> \delta$, то можно применить это условие, т.к. поле успеет затухнуть не дойдя до второй границы. Таким образом, мы используем три условия: $1)\sigma >> \omega$, $2)\delta << R_{kr}$, $3)\delta << d_{stenki}$ Тогда мы имеем право воспользоваться граничным условием Леотовича. Задача: рассчитать Для расчета можно воспользоваться энергетическим методом. Используем закон сохранения энергии. Рассмотрим два сечения z и $z+\Delta z$ Пусть Π - поток энергии через поперечное сечение волновода. $\Pi(z)$ - входящий, $\Pi(z+\Delta z)$ - выходящий. $\Pi(z+\Delta z)<\Pi(z)$ так как часть энергии ушла в стенку (из-за наличия потерь).

$$\Pi(z) = \Pi(z + \Delta z) + \Delta P_{stenki}$$
$$\Delta P_{st} = P_{st} \Delta z$$

 P_{st} - количество энергии уходящей в стенку, в расчете на единицу длины. То есть P_{st} - погонная мощность потерь. Здесь и далее речь идёт о среднем потоке энергии !!Выделить жирным!!

$$P_{st} = \frac{\Pi(z + \Delta z) - \Pi(z)}{\Delta z}, \Delta z \to 0$$

Далее дифференциальный закон сохранения энергии(по сути):

$$\frac{\mathrm{d}\Pi}{\mathrm{d}z} = -P_{st}$$

$$\begin{split} \vec{E}, \vec{H} &\sim \exp\{h''z\} \\ |\vec{E}|, |\vec{H}| &\sim \exp\{h''z\} \\ \Pi &\sim |\vec{E}| |\vec{H}| \sim \exp\{2h''z\} \end{split}$$

П - полный поток энергии.

$$\frac{\mathrm{d}\Pi}{\mathrm{d}z} = 2h''\Pi$$

$$h'' = -\frac{P_{st}}{2\Pi}$$

$$\Delta P_{st} = \iint \overline{S_n} dS = \iint_{\Delta S_{bok}} \frac{c}{8\pi} Re[\vec{E}, \vec{H^*}]|_n dS$$

Используя граничное условие Леонтовича, перепишем:

$$\Delta P_{st} = \frac{c}{8\pi} \oint_L \operatorname{Re}\{\eta_{pov}\} |\vec{H_\tau}|^2 dl \Delta z$$

При этом:

$$\eta_s = \eta_{pov} = \sqrt{\mu_{st}} \varepsilon_{st} = \sqrt{i\omega\mu} 4\pi \sigma_{stenki}$$

$$\mu_{st} = \mu$$

$$|\eta_s| << 1$$

 η_{pov} - поверхостный ...

$$h'' = \frac{P_{st}}{2\Pi} = -\frac{\operatorname{Re}\{\eta_s\} \oint_L |\vec{H_\tau}|^2 dl}{2\operatorname{Re}\{\eta_{\perp v}\} \iint_{\Sigma} |\vec{H_\perp}|^2 dS}$$

Но сами поля нам по сути неизвестны.

$$\vec{H_{\tau}} = \vec{H_{\tau}}^{0}$$

$$\vec{H_{\perp}} = \vec{H_{\perp}}^{0}$$

$$\eta_{\perp v} = \eta_{\perp v}^{0}$$

$$|h''| = \frac{1}{L_{zat}}$$

 L_{zat} - расстояние, на котором амплитуда убывает в е раз. Сделаем качественную оценку:

$$\eta_{s} \sim \sqrt{\omega}\sigma$$

$$Re\eta_{\perp v} \sim 1$$

$$\oint_{L} |\vec{H_{\tau}}|^{2} dl \sim |\vec{H_{\tau}}|^{2} e^{perimetr} l$$

$$\iint_{\Sigma} |\vec{H_{\perp}}|^{2} dS \sim |\vec{H_{\perp}}|^{2} \Sigma$$

$$|h''| \sim \sqrt{\omega}\sigma \frac{l}{\sigma} \sim \sqrt{\omega}\sigma \frac{1}{l}$$

Нарисуем график: Формула справедлива при $\omega >> \omega_{cr}$ и растет как $\sqrt{\omega}\sigma$. Приближаясь к ω_{cr} наше приближение неправильное. Легко увидеть, что h'' сильно возрастает при приближении к Между этими участками мы оценку не делаем, но знаем, какой там вид у графика. У этого графика есть минимум, так находится ω_{opt} - наиболее оптимальная частота для передачи сигнала. Но существует такой тип волны и такая линия передачи, что такой рост вверх (при $\omega >> \omega_{cr}$) отсутствует. Это волна типа TE_{01} в круглом волноводе (хотя, если обобщить TE_{0n}). Такая волна симметричная. Здесь в центре поле Е 0 и на стенках поле Е тоже 0. А магнитное поле имеет на стенке только продольную компоненту:

Картинка сбоку:

При $\omega o \infty$ - приближается к поперечной волне.

$$\frac{H_z}{H_\perp} \sim \frac{\varkappa}{k}, k = \frac{\omega}{c}$$

Когда $\omega \to \infty$, $H_\tau \to 0$ И в итоге график будет затухать. Но технически такое сделать сложно, потому что TE_{01} - не первая мода в таком волноводе (первая - TE_{11}). Да и исторически это уже устарело. Изза различных шероховатостей эта мода будет рассеиваться. Чтобы не было перекачки энергии предлагалось сделать так, чтобы там распостранялась только такая волна. Каким образом реализовать: нарезать волновод на ломтики, а контакт между ними не делать, тогда мы и получим одну волну внутри него.