МЭИ	ЭКЗАМЕНАЦИОННЫЙ БИЛЕТ № 7	Утверждаю:
	Кафедра ВМСС	Зав.кафедрой
	Дисциплина МСПИ II часть	00.01.22.5
	Институт ИВТ	09.01.22 г.

- 1. Согласованная нагрузка длинной линии. Распределение напряжения и тока вдоль длинной линии с потерями при установившемся режиме.
- Характеристики простейших антенн приема и передачи данных.
- 1. Согласованная нагрузка длинной линии. Распределение напряжения и тока вдоль длинной линии с потерями при установившемся режиме.

Нагрузка, при которой $\underline{Z_{_{\rm H}}} = \underline{\frac{U_2}{I_2}} = \underline{Z_{_{\rm B}}}$ называется согласованной нагрузкой линии.

В согласованном режиме линия нагружена на сопротивление, равное волновому и отсутствует отражённая волна.

Для согласованного режима справедливы выражения:

Для согласованного режима справедливы выражения:
$$\underline{U}(x) = \underline{U}_{np}(x) = \underline{U}_{np}(0)e^{\gamma x} = \underline{U}_{2}e^{\gamma x}, \ \underline{U}_{oбp}(x) = 0, \ \underline{U}_{2} = \underline{U}_{np}(0) + \underline{U}_{oбp}(0) = \underline{U}_{np}(0)$$

$$\underline{I}(x) = \underline{I}_{np}(x) = \underline{I}_{2}e^{\gamma x}, \ \underline{I}_{oбp} = 0$$

Из полученных выражений следует, что
$$\frac{\underline{U}(x)}{\underline{I}(x)} = \frac{\underline{U}_2}{\underline{I}_2} = \frac{\underline{U}_1}{\underline{I}_1} = \underline{Z}_B$$
, то есть в

согласованном режиме для любого поперечного сечения линии отношение комплексов $\frac{U(X)}{T_{\ell-X}}$

равно волновому сопротивлению

Следствия:

- 1) Режим работы генератора, питающего согласованную линию, не изменится, если в любом сечении её разорвать и вместо отрезанной части линии включить сопротивление, равное волновому.
 - 2) Входное сопротивление согласованной линии в любом сечении равно волновому.
- 3) Считая, что начальная фаза напряжения в конце линии равна нулю, т.е. $U_2 = U_2$, запишем на основании $\underline{U_2}(x) = \underline{U_{np}}(x)$; $\underline{I}(x) = \underline{I_{np}}(x)$ мгновенные значения напряжения и тока в любом сечении линии:

$$u(x,t) = U_{2m}e^{\alpha x}\sin(\omega t + \beta x); \quad i(x,t) = \frac{U_{2m}}{Z_a}e^{\alpha x}\sin(\omega t + \beta x - \theta);$$

4) Мощность, проходящая через какое-либо сечение линии, уменьшается по мере удаления от начала линии.

$$P = UIcos\theta = \frac{UI}{Z_6}e^{2\alpha x}cos\theta$$

Косинус угла сдвига фаз определяется входных сопротивлением в каждом сечении линии. Мощность, передаваемая по согласованной линии называется естественной, или натуральной мощностью, она отбирается от генератора и попадает в нагрузку. Это мощность, теряемая в тепло, направленная волной, распространяющейся вдоль линии передачи, одновременно направлена внутрь проводящих поверхностей.

5) Энергетические свойства длинной линии характеризует параметр – коэффициент полезного действия η.

$$\eta = \frac{P_2}{P_1} = e^{-2\alpha l}$$

Отношение мощности, которая дошла до нагрузки, к мощности, которую генератор/ передатчик/источник энергии отдал в линию в согласованном режиме. α - погонная постоянная затухания линии, 1 - длина линии.

6) В согласованной линии с потерями временная зависимость сигнала все равно искажается при передаче от генератора к нагрузке.

Этот эффект связан с частотной зависимостью фазовых скоростей волн, соответствующих спектральным составляющим сигнала, также связан с зависимостью волнового сопротивления от частоты.

Распределение возникает в результате наложения прямой и обратной волны. При согласованном режиме — только прямая волна. Распределение действующих значений напряжения и тока убывает соответственно экспоненте e^{ax} .

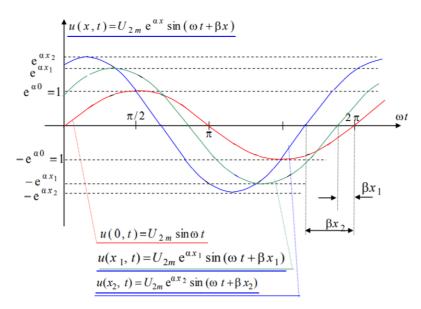


Рисунок 4.2 — Временные зависимости напряжений в трех сечениях согласованной длинной линии с потерями при $x_1 < x_2$

На рисунке 4.2 x — это расстояние от нагрузки до рассматриваемого сечения, поэтому при большем x амплитуда увеличивается (т.к. сечения при большем x ближе к генератору).

Каждому поперечному сечению соответствуют амплитуды напряжения и тока равные, соответственно, $U_{nn}(0)e^{ax}$ и $I_{nn}(0)e^{ax}$.

На рисунке 4.2 βx_1 и βx_2 – начальные фазы синусоид в сечениях x_1 и x_2 соответственно.

2. Характеристики простейших антенн приема и передачи данных. (Лекция 14.5)

Схематичное изображение структуры полей электрического и магнитного диполей показаны на рис. 16.1

Изменение волновых сопротивлений среды (понятие, характеризующее отношение электрической и магнитной составляющих электромагнитного поля и являющееся постоянной среды для полей в зоне излучения) в зависимости от расстояния г точки наблюдения от электрического и магнитного диполей изображено на рис. 16.2.

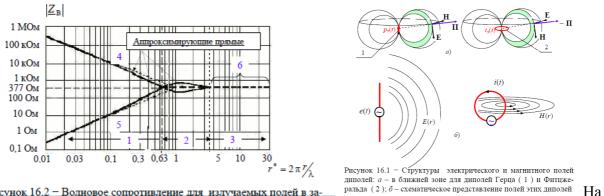


Рисунок 16.2 — Волновое сопротивление для излучаемых полей в за-

рис. 16.2 указаны характерные зоны удаления: 1 – ближняя зона (зона квазистатических полей); 2 – переходная область (зона Френеля); 3 – дальняя зона (зона излучения), а также соответствующие им волновые сопротивления: 4 – преимущественно высокоомное (ZB = -i xC) электрическое поле

На рис. 16.2 видно, что в области зоны Френеля наблюдаются экстремумы модулей волновых сопротивлений. Однако на практике их не учитывают, ограничиваясь видом зависимостей волновых сопротивлений, соответствующим аппроксимирующим прямым.

Приведенные зависимости используются при анализе излучающих систем и защитных свойств (экранирующего действия) электромагнитных экранов.

Важнейшей характеристикой излучателей является свойство пространственной направленности.

Напряженность поля (Е или Н) любой антенны можно выразить формулой

$$\underline{\underline{E}}(\theta,\alpha) = \underline{\underline{C}} \qquad \cdot \underbrace{f_A(\theta,\alpha)}_{\text{сопst}} \qquad \cdot \underbrace{f_A(\theta,\alpha)}_{\text{амаллитудная}} \qquad \cdot \underbrace{e^{jf(\theta,\alpha)}}_{\text{характеристика}} \qquad \cdot \underbrace{e^{ikR}}_{\text{запаздывания}} \qquad \cdot \qquad \cdot \underbrace{e^{ikR}}_{\text{запаздывания}} \qquad \cdot \qquad \cdot \underbrace{e^{ikR}$$

Характеристику направленности антенны выражает второй сомножитель в выражении (16.1) – амплитудная характеристика, которую называют диаграммой направленности.