МИНИСТЕРСТВО НАУКИ И ВЫСШЕГО ОБРАЗОВАНИЯ РОССИЙСКОЙ ФЕДЕРАЦИИ

ФЕДЕРАЛЬНОЕ ГОСУДАРСТВЕННОЕ АВТОНОМНОЕ ОБРАЗОВАТЕЛЬНОЕ УЧРЕЖДЕНИЕ ВЫСШЕГО ОБРАЗОВАНИЯ

«КРЫМСКИЙ ФЕДЕРАЛЬНЫЙ УНИВЕРСИТЕТ имени В.И.ВЕРНАДСКОГО» ФИЗИКО-ТЕХНИЧЕСКИЙ ИНСТИТУТ

Кафедра компьютерной инженерии и моделирования

Лабораторный практикум

по дисциплине «СЕТИ И ТЕЛЕКОММУНИКАЦИИ»

для обучающихся по направлениям подготовки: 09.03.01 — Информатика и вычислительная техника; 09.03.04 — Программная инженерия, очной/заочной формы обучения

Квалификационный уровень - бакалавриат

Е.П. Таран. Лабораторный практикум по дисциплине «Сети и телекоммуникации».
 Симферополь: ФГАОУ ВО «Крымский федеральный университет имени В.И.
 Вернадского», 2020. – 17 стр.

Лабораторный практикум по дисциплине «Сети и телекоммуникации» содержит требования к студентам по подготовке и выполнению лабораторной работы, технические задания на выполнения лабораторных работ, теоретический материал для каждой лабораторной работы, список рекомендуемой литературы, правила оформления отчета по лабораторной работе.

Утверждено на заседании кафедры компьютерной инженерии и моделирования, протокол от 15.01.2020 г. № 5

Издается по решению Методического совета Физико-технического института ФГАОУ ВО «КФУ им. В.И. Вернадского» (протокол № 6 от 28.02.2020 г.).

ВВЕДЕНИЕ

Настоящий лабораторный практикум включает в себя описания лабораторных работ по дисциплине «Сети и телекоммуникации» для студентов направлений подготовки: 09.03.01 «Информатика и вычислительная техника», 09.03.04 «Программная инженерия». При выполнении лабораторных работ с использованием средств автоматизированного проектирования студенты данных направлений подготовки исследуют основные характеристики и принципы построения современных телекоммуникационных систем и сетей.

Цель данного лабораторного практикума - разработка требований и рекомендаций по выполнению лабораторных работ и представлению отчетов.

Требования к студентам по подготовке, выполнению и отчету по лабораторным работам:

- 1. Студент приходит на лабораторное занятие, ознакомившись с теоретическим материалом по данной теме, подтвержденным конспектом в тетради, для выполнения лабораторных работ.
- 2. В начале занятия преподаватель проверяет подготовку к лабораторной работе и оценивает ее. Студенты, не знающие теорию вопроса, к выполнению работы не допускаются.
- 3. Отчет по лабораторной работе должен содержать:
 - титульную страницу (приложение 1);
 - цель лабораторной работы;
 - техническое задание;
 - математический аппарат и основные формулы по дисциплине «Сети и телекоммуникации», необходимые для выполнения технического задания и достижения цели по данной лабораторной работе;
 - руководство пользователя по разработанному программному обеспечению, необходимому для выполнения лабораторной работы;
 - результаты выполнения работы и их обоснования;
 - выводы по работе;
 - программный код разработанного программного обеспечения (в приложении).
- 4. Порядок сдачи лабораторной работы. В ходе лабораторной работы студент разрабатывает программное обеспечение, необходимое для выполнения технического задания и достижения цели работы. Сдача лабораторной работы состоит из двух частей: 1. демонстрации работы разработанного программного обеспечения с анализом полученных значений; 2. сдача отчета по лабораторной работе. Отчет должен включать все необходимые разделы (пункт 3 данных требований), должен быть сформирован в формате .pdf и выслан преподавателю не позже установленного дня в Электронной информационно-образовательной среде (ЭИОС).

СПИСОК РЕКОМЕНДУЕМОЙ ЛИТЕРАТУРЫ

- 1. Гельбух С.С. Сети ЭВМ и телекоммуникации. Архитектура и организация: Учебное пособие. СПб.: Издательство «Лань», 2019. 208 с. https://e.lanbook.com/reader/book/118646/#1
- 2. Самуйлова К.Е., Шалимов И.А., Кулябова Д.С. Сети и телекоммуникации: учебник и практикум для академического бакалавриата. М.: Издательство Юрайт, 2019. 363 с. https://biblio-online.ru/viewer/seti-i-telekommunikacii-432824#page/1
- 3. Вычислительные системы, сети и телекоммуникации : учебное пособие / авт.-сост. С.В. Буцык, А.С. Крестников, А.А. Рузаков ; под общ. ред. С.В. Буцык и др. Челябинск : ЧГИК, 2016. 116 с. : ил. Библиогр. в кн. ISBN 978-5-94839-537-1 ; То же [Электронный ресурс]. URL: http://biblioclub.ru/index.php?page=book&id=492739.
- 4. Современные информационные каналы и системы связи : учебник / В.А. Майстренко, А.А. Соловьев, М.Ю. Пляскин, А.И. Тихонов ; Минобрнауки России, Омский государственный технический университет, Сибирский государственный автомобильно-дорожный университет (СибАДИ), Академия военных наук Российской Федерации. Омск : Издательство ОмГТУ, 2017. 452 с. : табл., граф., схем., ил. Библиогр. в кн. ISBN 978-5-8149-2458-2 ; То же [Электронный ресурс]. URL: http://biblioclub.ru/index.php?page=book&id=493441.
- 5. Душин, В.К. Теоретические основы информационных процессов и систем : учебник / В.К. Душин. 5-е изд. Москва : Издательско-торговая корпорация «Дашков и К», 2016. 348 с. : ил. Библиогр. в кн. ISBN 978-5-394-01748-3 ; То же [Электронный ресурс]. URL: http://biblioclub.ru/index.php?page=book&id=453880.

«РАСПРЕДЕЛЕНИЕ МОЩНОСТИ ПО КАНАЛУ ПЕРЕДАЧИ ДАННЫХ»

<u>Цель работы</u>: спроектировать канала передачи данных с заданными энергетическими характеристиками.

Техническое залание: На вход усилителя передатчика канала подается сигнал с уровнем мощности p_{ex} . Коэффициент усиления передатчика S_{nep} . Длина канала L. Затухание в канале передачи данных α . Промежуточные усилители имеют коэффициент усиления S. Коэффициент усиления приемника S_{np} . Уровень помехи в канале передачи данных p_{nom} . Величина защищенности от помех A. Выход канала имеет уровень мощности $p_{g_{blx}}$ (таблица 1).

Необходимо разработать программное обеспечение для расчета энергетических характеристик и проектирования канала передачи данных.

Таблица 1. Энергетические характеристики канала передачи данных.

$\mathcal{N}\!$	$p_{ex}, \partial B$	$S_{nep}, \partial B$	<i>L, км</i>	α , $\partial E/\kappa M$	S, дБ	$S_{np}, \partial B$	рпом, дБ	А, дБ	$p_{вых}$, д B
1	-3	10	100	1	20	4	-15	5	-5
2	-4	11	120	1,2	21	5	-16	4	-6
3	-5	12	140	1,4	22	6	-17	3	-7
4	-6	13	160	1,6	23	7	-18	4	-8
5	-7	14	180	1,8	24	8	-19	5	-9
6	-8	15	200	2	25	9	-20	6	-10
7	-9	16	240	2,2	24	8	-21	7	-11
8	-10	17	280	2,4	23	7	-22	6	-10
9	-9	18	320	2,6	22	6	-23	5	-9
10	-8	19	340	2,8	21	5	-24	4	-8
11	-7	20	360	3	20	6	-25	3	-7
12	-6	21	380	3,2	19	7	-24	2	-6
13	-5	22	400	3,4	18	8	-23	1	-5
14	-4	23	410	3,6	17	9	-22	2	-6
15	-3	24	420	3,8	16	10	-21	3	-7
16	-2	25	430	4	15	9	-20	4	-8
17	-1	24	440	3,6	14	8	-19	5	-9
18	-2	23	450	3,2	13	7	-18	6	-8
19	-3	22	470	2,8	12	6	-17	7	-7
20	-4	21	500	2,4	11	5	-16	6	-6

Вопросы для подготовки:

- 1. Классификация систем электросвязи по видам передаваемых сообщений.
- 2. Обобщенная структурная схема взаимодействия телекоммуникационных систем и сетей.
- 3. Логарифмические единицы измерения.
- 4. Диаграмма энергетических уровней.

Теория:

Канал передачи данных представляет из себя каскадное соединение пассивных и активных четырехполюсников. При прохождении сигнала по каналу передачи данных

имеют место потери энергии в пассивных четырехполюсниках и ее увеличение в активных. Для оценки изменения энергии в различных точках канала вводится понятие рабочего затухания и рабочего усиления.

Под затуханием четырехполюсника понимается

$$A_{p} = 10 \lg \frac{W_{e}}{W_{u}} = p_{e} - p_{u}, \partial B$$
 (1.1),

где W_{c} – кажущаяся мощность, которую отдал бы источник (генератор) сигнала согласованной с ним нагрузке;

 W_{H} – кажущаяся мощность, выделяющаяся в нагрузке четырехполюсника в реальных условиях включения;

 p_{c} – уровень передачи по мощности от генератора, дБ;

 p_{H} – уровень передачи по мощности в нагрузке, дБ.

Рабочее усиление четырехполюсника определяется выражением:

$$S_{p} = 10 \lg \frac{W_{n}}{W_{p}}, \partial B$$

$$W_{p} = 10 \lg \frac{W_{n}}{W_{p}}, \partial B$$

где W_2 и W_H имеют тот же смысл, что и в выражении 1.1.

При проектировании и эксплуатации оборудования телекоммуникационных систем и сетей необходимо знать величины уровней сигнала в различных точках каналов и трактов передачи. Чтобы охарактеризовать изменения энергии сигнала при его передачи, используется диаграмма уровней — график, показывающий распределение уровней передачи вдоль тракта передачи.

На рисунке 1.1 показана диаграмма уровней канала передачи, состоящего из усилителя передачи (VC_{nep}) с усилением, равным S_{nep} , трех участков линии связи (среды распространения) длиной l_1 , l_2 и l_3 с затуханием, равным A_1 , A_2 и A_3 , двух промежуточных усилителей (VC_1 и VC_2) с усилением соответственно S_1 и S_2 и усилителя приема (VC_{np}) с усилением S_{np} .

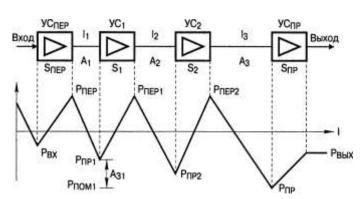


Рисунок 1.1. Диаграмма уровней и ее характерные точки.

На диаграмме уровней отмечены характерные точки канала (тракта) передачи: вход канала с уровнем p_{ex} ; уровень передачи, равный $p_{nep} = p_{ex} + S_{nep}$; уровни приема на входе і-го усилителя $p_{np(i)} = p_{nep(i-1)} - A_i$; выход канала (тракта) с уровнем p_{ebx} и величина

защищенности от помех на входе
$$i$$
-го усилителя, равная
$$A = 10 \lg \frac{W_{npi}}{W_{nomi}} = p - p_{nomi}, \partial E$$
 (1.3),

где W_{npi} — мощность сигнала на входе i-го усилителя;

 W_{nomi} — мощность помехи на входе *i*-го усилителя;

 p_{npi} — уровень сигнала на входе *i*-го усилителя, дБ;

 p_{nomi} — уровень помехи на входе *i*-го усилителя, дБ.

Уровень сигнала на входе приемника p_{np} :

$$p_{np} = p_{\text{\tiny GBLX}} - S_{np}, \, \partial E \tag{1.4},$$

Затухание на участке длиной $l_i(A_i)$ определяется исходя из коэффициента затухания в канале передачи α_i

$$A_i = \alpha_i \cdot l_i, \, \partial E \tag{1.5}.$$

Соотношение между уровнями сигнала на входе и выходе канала определяет его остаточное затухание, которое представляет собой рабочее затухание, определяемое при условии замыкания входа и выхода канала на активные сопротивления нагрузки, соответствующие номинальным значениям входного и выходного сопротивлений канала. Остаточное затухание равно разности между суммой всех рабочих затуханий, имеющихся в канале, и суммой всех рабочих усилений:

$$A_{r} = \sum_{i} A_{pi} - \sum_{k} S_{pk} \tag{1.6}.$$

Ход работы:

Задание I. С использованием разработанного программного обеспечения необходимо рассчитать следующие энергетические характеристики канала передачи данных:

- 1. уровень передачи (p_{nep});
- 2. минимальный уровень сигнала на входе i-го усилителя (p_{npi});
- 3. затухание на участке длиной l_i (A_i);
- 4. длину *i*-го участка (l_i);
- 5. уровень сигнала на входе приемника p_{np} ;
- 6. длину оконечного участка канала передачи данных;
- 7. количество промежуточных усилителей.

Задание ІІ. Построить диаграмму уровней и изобразить характерные точки.

Задание III. Сделать выводы по работе.

«МНОГОКАНАЛЬНЫЕ СИСТЕМЫ ПЕРЕДАЧИ»

<u>Пель работы</u>: технико-экономическое обоснование применения многоканальных систем передачи.

Техническое задание: протяженность магистрали между пунктами A и B – L, стоимость одного километра физической цепи K_u , стоимость оборудования систем передачи оконечных станций K_o , стоимость прокладки одного километра физической цепи K_π . Необходимо разработать программное обеспечение и провести расчет затрат при проектировании многоканальной системы передачи. Исходные данные приведены в таблице 2.

Таблица 2.

No	L, км	$K_{\scriptscriptstyle R}$, руб/км	Ки, руб/км	K_o , руб
1	100	2000	3000	50000
2	120	2200	2800	55000
3	140	2400	2600	60000
4	160	2600	2400	65000
5	180	2800	2200	70000
6	200	3000	2000	75000
7	220	3100	1900	80000
8	240	3200	1800	85000
9	260	3300	1700	90000
10	280	3400	1600	95000
11	300	3500	1500	94000
12	320	1900	1600	92000
13	340	1800	1700	88000
14	360	1700	1800	86000
15	380	1600	1900	84000
16	400	1500	2000	82000
17	420	2100	2100	78000
18	440	2300	2200	76000
19	460	2500	2300	74000
20	480	2700	2400	72000

Вопросы для полготовки:

- 1. Обобщенная структурная схема многоканальной системы передачи.
- 2. Общие и удельные капитальные вложения.
- 3. Унифицированное оборудование многоканальных систем передачи.
- 4. Методы разделения канальных сигналов.
- 5. Взаимные помехи между каналами.

Теория:

Основу современных телекоммуникационных систем составляют многоканальные системы передачи (МСП), позволяющие получить типовые каналы и тракты и обеспечить экономически целесообразно организованную связь на любые расстояния. Представление об эффективности использования МСП можно получить путем сравнения вариантов организации связи между пунктами А и В путем сравнения вариантов по общим или удельным капитальным вложениям.

Существуют два варианта организации N каналов между пунктами A и B:

I вариант — необходимое количество каналов N получается при использовании N физических цепей;

2 вариант — необходимое количество каналов N получается путем использования МСП и одной физической цепи.

Общие капитальные вложения определяются по формулам:

по первому варианту

$$K_1 = (K_{\pi} + NK_{\pi})L \tag{2.1}$$

и по второму варианту

$$K_2 = (K_{\pi} + K_{\mu})L + 2K_{\sigma} \tag{2.2}.$$

Удельные капитальные вложения по соответствующим вариантам k_1 и k_2 определяются как частное от деления общих капитальных вложений на протяженность каналов магистрали — на канало-километры NL.

Для первого варианта

$$k_1 = \frac{K_1}{NL} = \frac{K_{\pi}}{N} + K_{\pi},$$
 (2.3)

для второго варианта

$$k_2 = \frac{K_2}{NL} = \frac{K_\pi - K_{\text{II}}}{N} + \frac{2K_o}{NL}.$$
 (2.4)

Общая экономия от применения оборудования МСП будет равна

$$\Delta K = K_1 - K_2 = LK_{\mu}(N - 1) - 2K_0$$
(2.5)

и удельная экономия

$$\Delta k = \frac{\Delta K}{NL} = K_{\text{II}} \frac{N-1}{N} - \frac{2K_{\text{o}}}{NL}.$$
(2.6)

Хол работы:

- **Задание I.** С использованием разработанного программного обеспечения необходимо рассчитать технико-экономические характеристики телекоммуникационной системы для нескольких каналов передачи данных (N=2, 5, 10, 50, 100):
 - 1. общие капитальные вложения для двух вариантов организации N каналов (K_1 , K_2);
 - 2. удельные капитальные вложения для двух вариантов организации N каналов (k_1, k_2) ;
 - 3. общую (ΔK) и удельную (Δk) экономию при реализации МСП.

Задание II. Построить графики зависимости общих капитальных вложений и удельных капитальных вложений при организации связи для N каналов.

Задание III. Сделать выводы по работе.

«РАСЧЕТ ДИАГРАММЫ НАПРАВЛЕННОСТИ ЭЛЕМЕНТАРНОГО ИЗЛУЧАТЕЛЯ»

Пель работы: рассчитать характеристики элементарного излучателя.

Техническое задание: Задан элементарный электрический излучатель в виде диполя Герца: длина - l, амплитуда тока - I_m , частота - f. Излучатель расположен в среде с параметрами - ε , μ . Параметры излучателя и среды распространения волны выбираются из таблицы 3. Необходимо разработать программное обеспечение по расчету характеристик элементарного электрического излучателя.

Таблица 3. Характеристики электрического излучателя и среды расположения.

$N_{\underline{o}}$	<i>l,</i> м	Im, A	\mathcal{E}	μ	f, MΓų
1	1	0,01	1	μ 1	1000
2	0,9	0,02	2	2	950
3	0,8	0,03	2	3	900
4	0,7	0,04	2	4	850
5	0,6	0,05	3	5	800
6	0,5	0,06	4	6	750
7	0,4	0,07	4	7	700
8	0,3	0,08	5	8	650
9	0,2	0,09	5	9	600
10	0,1	0,1	1	10	550
11	1	0,12	6	10	500
12	1,1	0,14	7	9	450
13	1,2	0,16	8	8	400
14	1,3	0,18	8	7	350
15	1,4	0,20	10	6	300
16	1,5	0,22	10	5	250
17	1,6	0,24	2	4	200
18	1,7	0,26	3	3	150
19	1,8	0,28	4	2	100
20	1,9	0,30	5	1	95
21	2	0,35	6	2	90
22	2,1	0,40	7	3	85
23	2,2	0,45	8	4	80
24	2,3	0,50	9	5	75
25	2,4	0,55	10	6	70
26	2,5	0,60	9	7	65
27	2,6	0,65	8	8	60
28	2,7	0,70	7	9	55
29	2,9	0,75	6	10	50
30	3	0,80	5	1	45

Вопросы для подготовки:

- 1. Что собой представляет элементарный электрический излучатель?
- 2. Какие компоненты электромагнитного поля используются для расчета элементарного электрического излучателя?
- 3. Что такое ближняя, промежуточная и дальняя зоны излучателя?
- 4. Что такое диаграмма направленности?
- 5. Как определяется вектор плотности потока мощности?

Теория:

Длина волны электромагнитного излучения

$$\lambda = \frac{v}{f} \tag{3.1},$$

где $v = \frac{1}{\sqrt{\varepsilon_0 \varepsilon \mu_0 \mu}}$ - скорость распространения электромагнитной волны в среде с

параметрами ε , μ ;

 $\varepsilon_0 = 8,85 \cdot 10^{-12} \, \Phi/\text{м} -$ электрическая постоянная;

 $\mu_0 = 4\pi \cdot 10^{-7} \, \Gamma \text{H/M} - \text{магнитная постоянная.}$

Симметричный электрический вибратор Герца излучает электромагнитное поле, три составляющие которого в сферических координатах определяются выражениями:

$$\dot{E}_{mr} = \frac{\Box_{m}}{2 \cdot \pi \cdot \omega \cdot \varepsilon_{a}} \left[\left(\frac{1}{kr} \right)^{2} - j \left(\frac{1}{kr} \right)^{3} \right] \cdot e^{-jkr} \cdot \cos \theta \qquad (3.2),$$

$$\dot{E}_{m\theta} = \frac{\Box_{m}}{4 \cdot \pi \cdot \omega \cdot \varepsilon_{a}} \left[\frac{1}{kr} - j \left(\frac{1}{kr} \right)^{2} - j \left(\frac{1}{kr} \right)^{3} \right] \cdot e^{-jkr} \cdot \sin \theta \qquad (3.3),$$

$$\dot{H}_{m\varphi} = j \frac{I_{m} \cdot l \cdot k^{2}}{4 \cdot \pi} \left[\frac{1}{kr} - j \left(\frac{1}{kr} \right)^{2} \right] \cdot e^{-jkr} \cdot \sin \theta \qquad (3.4),$$

$$\dot{E}_{m\theta} = \frac{\Box_{m}}{4 \cdot \pi} \left[\frac{1}{kr} \cdot k^{2} \right] \left[\frac{1}{kr} \cdot k^{2} \right] \cdot e^{-jkr} \cdot \sin \theta \qquad (3.4),$$

$$\dot{E}_{m\theta} = \frac{1 \cdot l \cdot k^{3}}{4 \cdot \pi \cdot \omega \cdot \varepsilon_{a}} \frac{1}{||kr|} - j \left(\frac{1}{kr}\right)^{2} - j \left(\frac{1}{kr}\right)^{3} || \cdot e^{-jkr} \cdot \sin \theta$$
(3.3),

$$\dot{H}_{m\varphi} = j \frac{I_{m} \cdot l \cdot k^{2}}{4 \cdot \pi} \left| \frac{1}{kr} - j \right|^{2} \left| \cdot e^{-jkr} \cdot \sin \theta \right|$$
(3.4),

где \dot{E}_{mr} , $\dot{E}_{m\theta}$, $\dot{H}_{m\phi}$ – комплексные амплитуды соответственно радиальной, меридиональной составляющих электрического поля и экваториальной составляющей магнитного поля;

 I_m - амплитуда гармонического тока, который протекает в вибраторе Герца;

l — длина вибратора;

 $\omega = 2\pi f$ – круговая частота электромагнитного поля;

 $\varepsilon_a = \varepsilon_0 \cdot \varepsilon$ – абсолютная диэлектрическая проницаемость среды, которая окружает вибратор;

 $k=2\pi/\lambda$ — волновое число (коэффициент фазы) электромагнитной волны;

 θ — меридиональная угловая координата точки наблюдения поля вибратора;

r – расстояние от вибратора до точки наблюдения;

λ - длина волны поля вибратора.

Зоны излучения:

 $k \cdot r$ <1 − ближняя зона излучения;

 $1 < k \cdot r < 10$ — промежуточная зона излучения;

 $k \cdot r > 10$ — дальняя зона излучения.

В дальней зоне учитываются только две ортогональные компоненты поля:

$$\dot{E}_{m\sigma} = \frac{I_m I k}{4\pi \omega \varepsilon_n r} e^{-jkr} \cdot \sin \theta \qquad \dot{H}_{m\varphi} = j \frac{I_m I k}{4\pi r} e^{-jkr} \cdot \sin \theta$$

Здесь среднее значение вектора плотности потока мощности имеет только одну радиальную составляющую

$$\overline{\Pi}_{cop} = \frac{1}{2} \operatorname{Re} \left[\dot{\overline{E}}_{re\theta} \dot{\overline{H}}_{rep} \right]$$

Показательная форма представления компонент электромагнитного поля в ближней зоне:
$$\dot{E}_{mr} = 2E_0\sqrt{\left(\frac{1}{kr}\right)^4 + \left(\frac{1}{kr}\right)^6} \cdot e^{-f\left(kr + averg\frac{1}{kr}\right)} \cdot \cos\theta$$

$$\dot{E}_{m\theta} = E_0\sqrt{\left(\frac{1}{kr} - \left(\frac{1}{kr}\right)^3\right)^2 + \left(\frac{1}{kr}\right)^4} \cdot e^{-f\left(kr - \frac{\pi}{2} + averg\frac{kr}{k^2r^2 - 1}\right)} \cdot \sin\theta$$

$$\hat{H}_{m\varphi} = H_0 \sqrt{\left(\frac{1}{k}\right)^2 + \left(\frac{1}{kr^*}\right)^4} \cdot e^{-J\left(kr - \frac{\pi}{2} + arcog\frac{1}{kr}\right)} \cdot \sin\theta$$

$$\Gamma Д e^{E_0 = \frac{I_n l k^2}{4\pi} \sqrt{\frac{\mu_s}{\varepsilon_e}}}, \quad II_0 = \frac{I_n l k^2}{4\pi}}.$$

Мгновенные значения напряженностей в любой момент времени:

$$\begin{split} E_r &= 2E_0\sqrt{\left(\frac{1}{kr}\right)^4 + \left(\frac{1}{kr}\right)^6} \cdot \cos\left(\omega t - kr - arctg\,\frac{1}{kr}\right) \cdot \cos\theta \\ E_\theta &= E_0\sqrt{\left[\frac{1}{kr} - \left(\frac{1}{kr}\right)^3\right]^2 + \left(\frac{1}{kr}\right)^4} \cdot \cos\left(\omega t - kr + \frac{\pi}{2} - arctg\,\frac{kr}{k^2r^2 - 1}\right) \cdot \sin\theta \\ H_\phi &= H_0\sqrt{\left(\frac{1}{kr}\right)^2 + \left(\frac{1}{kr}\right)^4} \cdot \cos\left(\omega t - kr - arctg\,\frac{1}{kr}\right) \cdot \sin\theta \end{split}$$

Ход работы:

Задание І. С использованием разработанного программного обеспечения необходимо:

- 1. Рассчитать длину волны электромагнитного излучения λ;
- 2. Рассчитать компоненты электромагнитного поля симметричного электрического излучателя;
- 3. Определить границы ближней, промежуточной и дальней зон;
- 4. Построить диаграммы направленности по электрическому полю для ближней, промежуточной и дальней зон (по 3 диаграммы в каждой зоне для характерных расстояний г);
- 5. Определить, при каких значениях r в диапазоне 0<r<5/k диаграмма направленности по электрическому полю имеет вид горизонтальной «восьмерки» и вертикальной «восьмерки».

Задание II. Построить диаграммы направленности электрического излучателя по магнитному полю для 3 характерных зон; вычислить и построить зависимость мощности электрического излучателя от расстояния и выделить на графике три характерные зоны излучения.

Задание III. Сделать выводы по работе.

«РАСЧЕТ ТЕХНИЧЕСКИХ ХАРАКТЕРИСТИК МАГИСТРАЛЬНОЙ ВОЛОКОННО-ОПТИЧЕСКИХ ЛИНИЙ СВЯЗИ»

<u>Пель работы</u>: Рассчитать волоконно-оптический канал связи и его энергетический бюджет.

Техническое залание: Магистральная волоконно-оптическая линия связи (ВОЛС) и приемопередающая аппаратура обладают техническими характеристики, представленными в таблице 4. Необходимо разработать программное обеспечение по расчету технических характеристик ВОЛС.

Таблица 4. Паспортные технические данные приемопередающего оборудования и волоконно-оптического канала (ВОК), используемые при расчетах дисперсии и затухания.

$ \begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$	БОЛ	JKOIII	10 0111	II ICCI	OI O IN	allasia (DON	, nononbo	emble lipi	· pac .	тотил ді	renepem	in July.	Aummin.
No. No.	№		n		$n_{_{\scriptscriptstyle HC}}$		n_{pc}	$P_{\mathit{вых},\!Д}$	$P_{\phi np \; , \! eta}$		$B_{0;4}$	τ _{0;4} ,	$B_{0;16}$	τ _{0; 16} ,
1 50 1,467 1,82 21 0,26 4 +15 -20 0,02 620 420 9900 20 2 52 1,467 1,80 21 0,26 4 +15 -21 0,02 621 418 9910 21 3 54 1,467 1,79 21 0,26 4 +15 -22 0,02 622 416 9920 22 4 56 1,467 1,78 21 0,26 4 +15 -22 0,02 622 416 9920 23 5 58 1,467 1,77 21 0,26 4 +15 -23 0,02 623 414 9930 23 5 58 1,467 1,77 21 0,26 4 +16 -25 0,03 625 410 9950 25 7 62 1,467 1,75 21 0,26 4 +16 -25 0,03 625 410 9950 25 7 62 1,467 1,75 21 0,26 4 +16 -26 0,03 626 408 9960 26 8 64 1,467 1,74 21 0,26 4 +16 -27 0,03 627 406 9970 27 9 66 1,467 1,73 21 0,26 4 +16 -28 0,03 628 404 9980 28 10 68 1,467 1,72 21 0,26 4 +16 -29 0,03 629 402 9900 29 11 70 1,321 1,71 22 0,24 6 +14 -30 0,04 630 400 10000 30 12 72 1,321 1,79 22 0,24 6 +14 -29 0,04 628 396 9980 28 14 76 1,321 1,68 22 0,24 6 +14 -28 0,04 628 396 9980 28 14 76 1,321 1,68 22 0,24 6 +14 -27 0,04 627 394 9970 27 15 78 1,321 1,65 22 0,24 6 +14 -27 0,04 627 394 9970 27 15 78 1,321 1,65 22 0,24 6 +14 -27 0,04 627 394 9970 27 15 78 1,321 1,65 22 0,24 6 +14 -27 0,04 627 394 9970 27 15 78 1,321 1,65 22 0,24 6 +14 -27 0,04 627 394 9970 27 15 78 1,321 1,65 22 0,24 6 +14 -26 0,04 626 392 9960 26 16 80 1,321 1,65 22 0,24 6 +13 -22 0,05 622 384 9920 22 20 88 1,321 1,65 22 0,24 6 +13 -22 0,05 622 384 9920 22 20 88 1,321 1,65 22 0,24 6 +13 -22 0,05 622 384 9920 22 20 88 1,321 1,65 23 0,22 8 +11 -19 0,06 616 372 896		KM		WIKWI		дБ/км		Бм	Бм	HM	,		,	
2 52 1,467 1,80 21 0,26 4 +15 -21 0,02 621 418 9910 21 3 54 1,467 1,79 21 0,26 4 +15 -22 0,02 622 416 9920 22 4 56 1,467 1,78 21 0,26 4 +15 -23 0,02 623 414 9930 23 5 58 1,467 1,76 21 0,26 4 +15 -24 0,02 624 412 9940 24 6 60 1,467 1,75 21 0,26 4 +16 -25 0,03 625 410 9950 25 7 62 1,467 1,74 21 0,26 4 +16 -27 0,03 625 410 9970 27 9 66 1,467 1,72 21 0,26 4 +16 <td></td> <td>Мбит/с</td> <td>ĺ</td> <td>Мбит/с</td> <td>,</td>											Мбит/с	ĺ	Мбит/с	,
3 54 1,467 1,79 21 0,26 4 +15 -22 0,02 622 416 9920 22 4 56 1,467 1,78 21 0,26 4 +15 -23 0,02 623 414 9930 23 5 58 1,467 1,77 21 0,26 4 +15 -24 0,02 624 412 9940 24 6 60 1,467 1,76 21 0,26 4 +16 -25 0,03 625 410 9950 25 7 62 1,467 1,73 21 0,26 4 +16 -27 0,03 627 406 9970 27 9 66 1,467 1,73 21 0,26 4 +16 -28 0,03 628 404 9980 28 10 68 1,467 1,72 21 0,26 4 +16 </td <td>1</td> <td>50</td> <td>1,467</td> <td>1,82</td> <td>21</td> <td>0,26</td> <td>4</td> <td>+15</td> <td>-20</td> <td>0,02</td> <td>620</td> <td>420</td> <td>9900</td> <td>20</td>	1	50	1,467	1,82	21	0,26	4	+15	-20	0,02	620	420	9900	20
4 56 1,467 1,78 21 0,26 4 +15 -23 0,02 623 414 9930 23 5 58 1,467 1,77 21 0,26 4 +15 -24 0,02 624 412 9940 24 6 60 1,467 1,76 21 0,26 4 +16 -25 0,03 625 410 9950 25 7 62 1,467 1,75 21 0,26 4 +16 -25 0,03 625 408 9960 26 8 64 1,467 1,73 21 0,26 4 +16 -27 0,03 628 404 9980 28 10 68 1,467 1,72 21 0,26 4 +16 -29 0,03 628 402 9900 29 11 70 1,321 1,71 22 0,24 6 +14<	2	52	1,467	1,80	21	0,26	4	+15	-21	0,02	621	418	9910	21
5 58 1,467 1,77 21 0,26 4 +15 -24 0,02 624 412 9940 24 6 60 1,467 1,76 21 0,26 4 +16 -25 0,03 625 410 9950 25 7 62 1,467 1,75 21 0,26 4 +16 -26 0,03 625 408 9960 26 8 64 1,467 1,74 21 0,26 4 +16 -27 0,03 627 406 9970 27 9 66 1,467 1,73 21 0,26 4 +16 -29 0,03 629 402 9900 29 11 70 1,321 1,71 22 0,24 6 +14 -30 0,04 630 400 10000 30 12 72 1,321 1,69 22 0,24 6 +14	3	54	1,467	1,79	21	0,26	4	+15	-22	0,02	622	416	9920	22
6 60 1,467 1,76 21 0,26 4 +16 -25 0,03 625 410 9950 25 7 62 1,467 1,75 21 0,26 4 +16 -26 0,03 626 408 9960 26 8 64 1,467 1,74 21 0,26 4 +16 -27 0,03 627 406 9970 27 9 66 1,467 1,73 21 0,26 4 +16 -28 0,03 628 404 9980 28 10 68 1,467 1,72 21 0,26 4 +16 -29 0,03 629 402 9900 29 11 70 1,321 1,71 22 0,24 6 +14 -29 0,04 629 398 9990 29 13 74 1,321 1,66 22 0,24 6 +14	4	56	1,467	1,78	21	0,26	4	+15	-23	0,02	623	414	9930	23
7 62 1,467 1,75 21 0,26 4 +16 -26 0,03 626 408 9960 26 8 64 1,467 1,74 21 0,26 4 +16 -27 0,03 627 406 9970 27 9 66 1,467 1,73 21 0,26 4 +16 -28 0,03 628 404 9980 28 10 68 1,467 1,72 21 0,26 4 +16 -29 0,03 629 402 9900 29 11 70 1,321 1,71 22 0,24 6 +14 -30 0,04 630 400 10000 30 12 72 1,321 1,79 22 0,24 6 +14 -29 0,04 629 398 9990 29 13 74 1,321 1,68 22 0,24 6 +	5	58	1,467	1,77	21	0,26	4	+15	-24	0,02	624	412	9940	24
8 64 1,467 1,74 21 0,26 4 +16 -27 0,03 627 406 9970 27 9 66 1,467 1,73 21 0,26 4 +16 -28 0,03 628 404 9980 28 10 68 1,467 1,72 21 0,26 4 +16 -29 0,03 629 402 9900 29 11 70 1,321 1,71 22 0,24 6 +14 -30 0,04 630 400 10000 30 12 72 1,321 1,79 22 0,24 6 +14 -29 0,04 629 398 9990 29 13 74 1,321 1,69 22 0,24 6 +14 -29 0,04 629 398 9990 29 15 78 1,321 1,66 22 0,24 6	6	60	1,467	1,76	21	0,26	4	+16	-25	0,03	625	410	9950	25
9 66 1,467 1,73 21 0,26 4 +16 -28 0,03 628 404 9980 28 10 68 1,467 1,72 21 0,26 4 +16 -29 0,03 629 402 9900 29 11 70 1,321 1,71 22 0,24 6 +14 -30 0,04 630 400 10000 30 12 72 1,321 1,69 22 0,24 6 +14 -29 0,04 629 398 9990 29 13 74 1,321 1,69 22 0,24 6 +14 -27 0,04 628 396 9980 28 14 76 1,321 1,68 22 0,24 6 +14 -27 0,04 627 394 9970 27 15 78 1,321 1,66 22 0,24 6 <t></t>	7	62	1,467	1,75	21	0,26	4	+16	-26	0,03	626	408	9960	26
10 68 1,467 1,72 21 0,26 4 +16 -29 0,03 629 402 9900 29 11 70 1,321 1,71 22 0,24 6 +14 -30 0,04 630 400 10000 30 12 72 1,321 1,79 22 0,24 6 +14 -29 0,04 629 398 9990 29 13 74 1,321 1,69 22 0,24 6 +14 -28 0,04 628 396 9980 28 14 76 1,321 1,66 22 0,24 6 +14 -27 0,04 627 394 9970 27 15 78 1,321 1,66 22 0,24 6 +13 -25 0,05 625 390 9950 25 17 82 1,321 1,66 22 0,24 6 <t< td=""><td>8</td><td>64</td><td>1,467</td><td>1,74</td><td>21</td><td>0,26</td><td>4</td><td>+16</td><td>-27</td><td>0,03</td><td>627</td><td>406</td><td>9970</td><td>27</td></t<>	8	64	1,467	1,74	21	0,26	4	+16	-27	0,03	627	406	9970	27
11 70 1,321 1,71 22 0,24 6 +14 -30 0,04 630 400 10000 30 12 72 1,321 1,79 22 0,24 6 +14 -29 0,04 629 398 9990 29 13 74 1,321 1,69 22 0,24 6 +14 -28 0,04 628 396 9980 28 14 76 1,321 1,68 22 0,24 6 +14 -27 0,04 628 396 9980 28 14 76 1,321 1,68 22 0,24 6 +14 -26 0,04 626 392 9960 26 16 80 1,321 1,66 22 0,24 6 +13 -25 0,05 625 390 9950 25 17 82 1,321 1,66 22 0,24 6 <t< td=""><td>9</td><td>66</td><td>1,467</td><td>1,73</td><td>21</td><td>0,26</td><td>4</td><td>+16</td><td>-28</td><td>0,03</td><td>628</td><td>404</td><td>9980</td><td>28</td></t<>	9	66	1,467	1,73	21	0,26	4	+16	-28	0,03	628	404	9980	28
12 72 1,321 1,79 22 0,24 6 +14 -29 0,04 629 398 9990 29 13 74 1,321 1,69 22 0,24 6 +14 -28 0,04 628 396 9980 28 14 76 1,321 1,68 22 0,24 6 +14 -27 0,04 627 394 9970 27 15 78 1,321 1,67 22 0,24 6 +14 -26 0,04 626 392 9960 26 16 80 1,321 1,66 22 0,24 6 +13 -25 0,05 625 390 9950 25 17 82 1,321 1,65 22 0,24 6 +13 -24 0,05 624 388 9940 24 18 84 1,321 1,63 23 0,24 6 <td< td=""><td>10</td><td>68</td><td>1,467</td><td>1,72</td><td>21</td><td>0,26</td><td>4</td><td>+16</td><td>-29</td><td>0,03</td><td>629</td><td>402</td><td>9900</td><td>29</td></td<>	10	68	1,467	1,72	21	0,26	4	+16	-29	0,03	629	402	9900	29
13 74 1,321 1,69 22 0,24 6 +14 -28 0,04 628 396 9980 28 14 76 1,321 1,68 22 0,24 6 +14 -27 0,04 627 394 9970 27 15 78 1,321 1,67 22 0,24 6 +14 -26 0,04 626 392 9960 26 16 80 1,321 1,66 22 0,24 6 +13 -25 0,05 625 390 9950 25 17 82 1,321 1,65 22 0,24 6 +13 -24 0,05 624 388 9940 24 18 84 1,321 1,64 22 0,24 6 +13 -22 0,05 623 384 9920 22 20 88 1,321 1,62 23 0,24 6 <t></t>	11	70	1,321	1,71	22	0,24	6	+14	-30	0,04	630	400	10000	30
14 76 1,321 1,68 22 0,24 6 +14 -27 0,04 627 394 9970 27 15 78 1,321 1,67 22 0,24 6 +14 -26 0,04 626 392 9960 26 16 80 1,321 1,66 22 0,24 6 +13 -25 0,05 625 390 9950 25 17 82 1,321 1,65 22 0,24 6 +13 -24 0,05 624 388 9940 24 18 84 1,321 1,64 22 0,24 6 +13 -23 0,05 623 386 9930 23 19 86 1,321 1,63 23 0,24 6 +13 -22 0,05 622 384 9920 22 20 88 1,321 1,62 23 0,24 6 <td< td=""><td>12</td><td>72</td><td>1,321</td><td>1,79</td><td>22</td><td>0,24</td><td>6</td><td>+14</td><td>-29</td><td>0,04</td><td>629</td><td>398</td><td>9990</td><td>29</td></td<>	12	72	1,321	1,79	22	0,24	6	+14	-29	0,04	629	398	9990	29
15 78 1,321 1,67 22 0,24 6 +14 -26 0,04 626 392 9960 26 16 80 1,321 1,66 22 0,24 6 +13 -25 0,05 625 390 9950 25 17 82 1,321 1,65 22 0,24 6 +13 -24 0,05 624 388 9940 24 18 84 1,321 1,64 22 0,24 6 +13 -23 0,05 623 386 9930 23 19 86 1,321 1,63 23 0,24 6 +13 -22 0,05 622 384 9920 22 20 88 1,321 1,62 23 0,24 6 +13 -21 0,05 621 382 9910 21 21 90 1,667 1,61 23 0,22 8 <th< td=""><td>13</td><td>74</td><td>1,321</td><td>1,69</td><td>22</td><td>0,24</td><td>6</td><td>+14</td><td>-28</td><td>0,04</td><td>628</td><td>396</td><td>9980</td><td>28</td></th<>	13	74	1,321	1,69	22	0,24	6	+14	-28	0,04	628	396	9980	28
16 80 1,321 1,66 22 0,24 6 +13 -25 0,05 625 390 9950 25 17 82 1,321 1,65 22 0,24 6 +13 -24 0,05 624 388 9940 24 18 84 1,321 1,64 22 0,24 6 +13 -23 0,05 623 386 9930 23 19 86 1,321 1,63 23 0,24 6 +13 -22 0,05 622 384 9920 22 20 88 1,321 1,62 23 0,24 6 +13 -21 0,05 621 382 9910 21 21 90 1,667 1,61 23 0,22 8 +12 -20 0,06 620 380 9900 20 22 92 1,667 1,60 23 0,22 8 <th< td=""><td>14</td><td>76</td><td>1,321</td><td>1,68</td><td>22</td><td>0,24</td><td>6</td><td>+14</td><td>-27</td><td>0,04</td><td>627</td><td>394</td><td>9970</td><td>27</td></th<>	14	76	1,321	1,68	22	0,24	6	+14	-27	0,04	627	394	9970	27
17 82 1,321 1,65 22 0,24 6 +13 -24 0,05 624 388 9940 24 18 84 1,321 1,64 22 0,24 6 +13 -23 0,05 623 386 9930 23 19 86 1,321 1,63 23 0,24 6 +13 -22 0,05 622 384 9920 22 20 88 1,321 1,62 23 0,24 6 +13 -21 0,05 621 382 9910 21 21 90 1,667 1,61 23 0,22 8 +12 -20 0,06 620 380 9900 20 22 92 1,667 1,60 23 0,22 8 +12 -19 0,06 619 378 8990 19 23 94 1,667 1,58 23 0,22 8 <t+< td=""><td>15</td><td>78</td><td>1,321</td><td>1,67</td><td>22</td><td>0,24</td><td>6</td><td>+14</td><td>-26</td><td>0,04</td><td>626</td><td>392</td><td>9960</td><td>26</td></t+<>	15	78	1,321	1,67	22	0,24	6	+14	-26	0,04	626	392	9960	26
18 84 1,321 1,64 22 0,24 6 +13 -23 0,05 623 386 9930 23 19 86 1,321 1,63 23 0,24 6 +13 -22 0,05 622 384 9920 22 20 88 1,321 1,62 23 0,24 6 +13 -21 0,05 621 382 9910 21 21 90 1,667 1,61 23 0,22 8 +12 -20 0,06 620 380 9900 20 22 92 1,667 1,60 23 0,22 8 +12 -19 0,06 619 378 8990 19 23 94 1,667 1,59 23 0,22 8 +12 -18 0,06 618 376 8980 31 24 96 1,667 1,58 23 0,22 8 <t+< td=""><td>16</td><td>80</td><td>1,321</td><td>1,66</td><td>22</td><td>0,24</td><td>6</td><td>+13</td><td>-25</td><td>0,05</td><td>625</td><td>390</td><td>9950</td><td>25</td></t+<>	16	80	1,321	1,66	22	0,24	6	+13	-25	0,05	625	390	9950	25
19 86 1,321 1,63 23 0,24 6 +13 -22 0,05 622 384 9920 22 20 88 1,321 1,62 23 0,24 6 +13 -21 0,05 621 382 9910 21 21 90 1,667 1,61 23 0,22 8 +12 -20 0,06 620 380 9900 20 22 92 1,667 1,60 23 0,22 8 +12 -19 0,06 619 378 8990 19 23 94 1,667 1,59 23 0,22 8 +12 -18 0,06 618 376 8980 31 24 96 1,667 1,58 23 0,22 8 +12 -17 0,06 617 374 8970 18 25 98 1,667 1,56 24 0,22 8 <td< td=""><td>17</td><td>82</td><td>1,321</td><td>1,65</td><td>22</td><td>0,24</td><td>6</td><td>+13</td><td>-24</td><td>0,05</td><td>624</td><td>388</td><td>9940</td><td>24</td></td<>	17	82	1,321	1,65	22	0,24	6	+13	-24	0,05	624	388	9940	24
20 88 1,321 1,62 23 0,24 6 +13 -21 0,05 621 382 9910 21 21 90 1,667 1,61 23 0,22 8 +12 -20 0,06 620 380 9900 20 22 92 1,667 1,60 23 0,22 8 +12 -19 0,06 619 378 8990 19 23 94 1,667 1,59 23 0,22 8 +12 -18 0,06 618 376 8980 31 24 96 1,667 1,58 23 0,22 8 +12 -17 0,06 618 376 8980 31 25 98 1,667 1,57 24 0,22 8 +12 -16 0,06 616 372 8960 32 26 100 1,667 1,56 24 0,22 8 <t< td=""><td>18</td><td>84</td><td>1,321</td><td>1,64</td><td>22</td><td>0,24</td><td>6</td><td>+13</td><td>-23</td><td>0,05</td><td>623</td><td>386</td><td>9930</td><td>23</td></t<>	18	84	1,321	1,64	22	0,24	6	+13	-23	0,05	623	386	9930	23
21 90 1,667 1,61 23 0,22 8 +12 -20 0,06 620 380 9900 20 22 92 1,667 1,60 23 0,22 8 +12 -19 0,06 619 378 8990 19 23 94 1,667 1,59 23 0,22 8 +12 -18 0,06 618 376 8980 31 24 96 1,667 1,58 23 0,22 8 +12 -17 0,06 618 376 8980 31 25 98 1,667 1,57 24 0,22 8 +12 -16 0,06 616 372 8960 32 26 100 1,667 1,56 24 0,22 8 +11 -17 0,07 615 370 8950 17 27 102 1,667 1,54 24 0,22 8 <	19	86	1,321	1,63	23	0,24	6	+13	-22	0,05	622	384	9920	22
22 92 1,667 1,60 23 0,22 8 +12 -19 0,06 619 378 8990 19 23 94 1,667 1,59 23 0,22 8 +12 -18 0,06 618 376 8980 31 24 96 1,667 1,58 23 0,22 8 +12 -17 0,06 617 374 8970 18 25 98 1,667 1,57 24 0,22 8 +12 -16 0,06 616 372 8960 32 26 100 1,667 1,56 24 0,22 8 +11 -17 0,07 615 370 8950 17 27 102 1,667 1,55 24 0,22 8 +11 -18 0,07 614 368 8940 33 28 104 1,667 1,54 24 0,22 8	20	88	1,321	1,62	23	0,24	6	+13	-21	0,05	621	382	9910	21
23 94 1,667 1,59 23 0,22 8 +12 -18 0,06 618 376 8980 31 24 96 1,667 1,58 23 0,22 8 +12 -17 0,06 617 374 8970 18 25 98 1,667 1,57 24 0,22 8 +12 -16 0,06 616 372 8960 32 26 100 1,667 1,56 24 0,22 8 +11 -17 0,07 615 370 8950 17 27 102 1,667 1,55 24 0,22 8 +11 -18 0,07 614 368 8940 33 28 104 1,667 1,54 24 0,22 8 +11 -19 0,07 613 366 8930 16 29 106 1,667 1,53 24 0,22 8	21	90	1,667	1,61	23	0,22	8	+12	-20	0,06	620	380	9900	20
24 96 1,667 1,58 23 0,22 8 +12 -17 0,06 617 374 8970 18 25 98 1,667 1,57 24 0,22 8 +12 -16 0,06 616 372 8960 32 26 100 1,667 1,56 24 0,22 8 +11 -17 0,07 615 370 8950 17 27 102 1,667 1,55 24 0,22 8 +11 -18 0,07 614 368 8940 33 28 104 1,667 1,54 24 0,22 8 +11 -19 0,07 613 366 8930 16 29 106 1,667 1,53 24 0,22 8 +11 -20 0,07 612 364 8920 34	22	92	1,667	1,60	_	0,22	8	+12	-19	0,06	619	378	8990	
25 98 1,667 1,57 24 0,22 8 +12 -16 0,06 616 372 8960 32 26 100 1,667 1,56 24 0,22 8 +11 -17 0,07 615 370 8950 17 27 102 1,667 1,55 24 0,22 8 +11 -18 0,07 614 368 8940 33 28 104 1,667 1,54 24 0,22 8 +11 -19 0,07 613 366 8930 16 29 106 1,667 1,53 24 0,22 8 +11 -20 0,07 612 364 8920 34	23	94	1,667	1,59	23	0,22	8	+12	-18	0,06	618	376	8980	31
26 100 1,667 1,56 24 0,22 8 +11 -17 0,07 615 370 8950 17 27 102 1,667 1,55 24 0,22 8 +11 -18 0,07 614 368 8940 33 28 104 1,667 1,54 24 0,22 8 +11 -19 0,07 613 366 8930 16 29 106 1,667 1,53 24 0,22 8 +11 -20 0,07 612 364 8920 34	24	96	1,667	1,58	23	0,22	8	+12	-17	0,06	617	374	8970	18
27 102 1,667 1,55 24 0,22 8 +11 -18 0,07 614 368 8940 33 28 104 1,667 1,54 24 0,22 8 +11 -19 0,07 613 366 8930 16 29 106 1,667 1,53 24 0,22 8 +11 -20 0,07 612 364 8920 34	25	98	1,667	1,57	24	0,22	8	+12	-16	0,06	616	372	8960	32
28 104 1,667 1,54 24 0,22 8 +11 -19 0,07 613 366 8930 16 29 106 1,667 1,53 24 0,22 8 +11 -20 0,07 612 364 8920 34	26	100	1,667	1,56	24	0,22	8	+11	-17	0,07	615	370	8950	17
29 106 1,667 1,53 24 0,22 8 +11 -20 0,07 612 364 8920 34	27	102	1,667	1,55	24	0,22	8	+11	-18	0,07	614	368	8940	33
	28	104	1,667	1,54	24	0,22	8	+11	-19	0,07	613	366	8930	16
30 108 1,667 1,52 24 0,22 8 +11 -21 0,07 611 362 8910 15	29	106	1,667	1,53	24	0,22	8	+11	-20	0,07	612	364	8920	34
	30	108	1,667	1,52	24	0,22	8	+11	-21	0,07	611	362	8910	15

Основные обозначения:

Протяженность ВОЛС - *L*;

Показатель преломления сердцевины - n;

Рабочая длина волны - λ ;

Количество муфт (количество сростков) - n_{HC} ;

Километрическое затухание в оптическом волокне (OB) - α ;

Количество разъемных соединений - n_{pc} ;

Потери на неразъемных соединениях (сростках): A_{HC} =0,05 дБ;

Потери на разъемных соединениях: A_{pc} =0,2 дБ;

Эксплуатационный запас для аппаратуры: A_{33a} =3 дБ;

Эксплуатационный запас для кабеля: $A_{33\kappa}=3$ дБ;

Мощность источника оптического излучения - P_{ebix} ;

Чувствительность приемника - $P_{\phi np}$;

Диапазон длин волн с нулевой дисперсией: от $\lambda_0 = 1301,5 \div 1321,5$ нм;

Максимальная величина крутизны нулевой дисперсии: S_0 =0,092 пс/(нм²·км);

Максимальная ширина спектра излучения источника - $\Delta \lambda$;

Коэффициент поляризационной модовой дисперсии: D_{PMD} =0,5 пс/км^{1/2}.

Скорость передачи при STM-4 – $B_{0;4}$;

Скорость передачи при STM-64 - $B_{0;16}$;

Начальная длительность импульса для STM-4 - $\tau_{0:4}$;

Начальная длительность импульса для STM-16 - $\tau_{0:16}$;

 $A_{\tiny \it 93a}$ и $A_{\tiny \it 93K}$ берутся из технических условий (контрактных спецификаций) для оборудования ВОЛС.

Вопросы для полготовки:

- 1. На каких частотах работает волоконно-оптическая линия передачи?
- 2. Какие основные преимущества оптического волокна?
- 3. От чего зависит длина волны оптического излучения?
- 4. Какие основные параметры светоизлучающего диода?
- 5. Назовите основные параметры фотодиодов.
- 6. Изобразите обобщенную структурную схему передающего оптического модуля.
- 7. Изобразите обобщенную структурную схему приемного оптического модуля.

Теория:

1. Расчет дисперсии ВОЛС

При передаче сигналов по ВОЛС используются методы импульсно-кодовой модуляции (ИКМ), в результате чего передаваемая информация представляется в виде двоичных кодов - битов 1 и 0, причем 1 соответствует высокому уровню мощности, а 0 - низкому. Модулированный сигнал передается по ОВ импульсами с длительностью τ_0 и скоростью передачи B_0 бит/с. В процессе распространения вследствие дисперсии происходит «размывание» импульсов, т.е. увеличение их длительности.

Если длительность τ_L полученных приемником импульсов превысит битовый интервал, то произойдет наложение соседних импульсов друг на друга, что вызовет межсимвольную интерференцию. Следовательно, приемник не сможет распознать отдельные импульсы, и в результате этого увеличится коэффициент битовых ошибок BER. Битовый интервал T_0 связан со скоростью передачи сигналов B_0 соотношением:

$$T_{0} = \frac{1}{B_{0}} \tag{4.1}$$

Таким образом, для нормального функционирования ВОЛС необходимо:

- обеспечить длительность полученного импульса τ_L , не превышающую исходный битовый интервал;
- обеспечить полученную мощность, равную чувствительности приемника $P_{\phi np}$ или ввести запас, превышающий $P_{\phi np}$.

Вот почему при проектировании ВОЛС с большей скоростью передачи важнейшими техническими характеристиками являются дисперсия и затухание ОВ.

1.1. Расчет поляризационной модовой дисперсии

Поляризационная модовая дисперсия рассчитывается из выражения

$$\tau_{PMD} = D_{PMD} \cdot \sqrt{L} ,$$

где D_{PMD} - коэффициент поляризационной модовой дисперсии,

L - протяженность ВОЛС.

1.2. Расчет хроматической (волноводной) дисперсии

Предельное значение коэффициента хроматической дисперсии с диапазона длин волн нулевой дисперсии определяется из следующих выражений: $D_{\max}(\lambda) = S_0(\lambda - \lambda^4 / \lambda^5)/4$,

(4.2)

где S_0 - максимальная величина кругизны нулевой дисперсии;

 λ - рабочая длина волны;

 $\lambda_{0 \min}$ — минимальная длина волны с нулевой дисперсией.

Отсюда можно рассчитать значение хроматической дисперсии:

$$\tau_{chrmax}(\lambda) = D(\lambda) \cdot \Delta \lambda \cdot L ,$$

которое определяет увеличение длительности импульса.

 $\Delta \lambda = 0.04$ нм - максимальная ширина спектра излучения источника.

С учетом поляризационной модовой дисперсией результирующая дисперсия будет определяться из следующего выражения:

$$\tau_{pes} = \sqrt{\tau_{chr}^2 + \tau_{PMD}^2} \ . \tag{4.3}$$

 $\tau_{pes} = \sqrt{\tau_{chr}^2 + \tau_{PMD}^2} \; .$ Т.к. битовый интервал $T_0 = \frac{1}{B_0}$ получим:

для STM-4: T_{0:4}

для STM-64: *T*_{0:16}.

Максимально допустимая величина уширения импульсов определяется из условия, что допустимая длительность:

$$\tau = \frac{T_0}{2} \ . \tag{4.4}$$

Начальная длительность импульсов определяется из выражения: $\tau = \frac{ }{ 0 } \quad \overline{4} \quad .$

$$\tau = \begin{array}{ccc}
0 & \overline{4} & .
\end{array}$$
(4.5)

Конечная длительность импульса выражается через его начальную длительность *то* соотношением:

$$\tau = \sqrt{\tau_0^2 + \tau_{pes}^2} \ . \tag{4.6}$$

2. Расчет энергетического бюджета

Используя данные, затухание ВОЛС рассчитывается по формуле

$$A = A_{nc} \cdot n_{nc} + \alpha \cdot L + A_{pc} \cdot n_{pc} \tag{4.7}$$

Потери на неразъемных соединениях (сростках): A_{HC} ;

Потери на разъемных соединениях: A_{pc} ;

Количество муфт (количество сростков): n_{HC} ;

Количество разъемных соединений: n_{pc} ;

Километрическое затухание в OB: α ;

Следовательно, энергетический бюджет будет:

$$A_{36} = P_{6bx} - P_{dnp} - A_{33a} - A_{33k} - A. (4.7)$$

Мощность источника оптического излучения: P_{eblx} ;

Чувствительность приемника: $P_{\phi np}$;

Эксплуатационный запас для аппаратуры: $A_{33a}=3$ дБ;

Эксплуатационный запас для кабеля: $A_{33K}=3$ дБ.

Полученное значение затухания волоконно-оптической линии удовлетворяет требованиям по энергетическому бюджету, если значение рассчитанного энергетического бюджета (A_{26}) получится положительным.

Ход работы:

Задание I. С использованием разработанного программного обеспечения необходимо рассчитать:

- 1. Поляризационную модовую дисперсию;
- 2. Хроматическую дисперсию;
- 3. Результирующее уширение импульса;
- 4. Конечную длительность импульсов;
- 5. Максимально возможное уширение импульса;
- 6. Энергетический бюджет волоконно-оптической линии связи.

Задание II. Выполнить оценку работоспособности системы с точки зрения межсимвольной интерференции и с точки зрения энергетического бюджета и при необходимости произвести перерасчет технических характеристик ВОЛС. **Задание III.** Сделать выводы по работе.



Федеральное государственное автономное образовательное учреждение высшего образования «Крымский федеральный университет имени В.И. Вернадского»

Физико-технический институт

Кафедра компьютерной инженерии и моделирования

Лабораторная работа № 1
«Распределение мощности по каналу передачи данных» по дисциплине
«Сети и телекоммуникации»

Быполнил:
студент 3 курса
группа
(ФИО)
Проверил:
Таран Е.П.
«»20г.
Подпись: