Надежность электроэнергетических систем и систем электроснабжения

Учебно - методическое пособие

ПРИДНЕСТРОВСКИЙ ГОСУДАРСТВЕННЫЙ УНИВЕРСИТЕТ им. Т.Г. IIIевченко

Инженерно-технический институт

Кафедра Электроэнергетики и электротехники

Надежность электроэнергетических систем и систем электроснабжения

Учебно-методическое пособие

УДК 621.31(072.8) ББК 327-021я73+328-021я73 Н17

Составители:

Д.А.Зайцев, доцент, кандидат технических наук М.В.Киорсак ,профессор, доктор технических наук

Н.Н.Туртурика, преподаватель

Рецензенты:

В.М.Погорлецкий, кандидат физико-математических наук, доцент

С. Г. Федорченко, кандидат технических наук, доцент (Приднестровский государственный университет)

Т Надежность электроэнергетических систем и систем электроснабжения: Учебно-методическое пособие предназначено для студентов дневной и заочной формы обучения по направлению подготовки 13.03.02 «Электроэнергетика и электротехника»/ Сост.: Д.А.Зайцев, М.В. Киорсак, Н.Н.Туртурика/Тирасполь, 2015. –52 с.

Учебно-методическое пособие содержит рекомендации по выполнению и оформлению контрольных работ по дисциплине «Надежность электроэнергетических систем и систем электроснабжения». В учебно-методическом пособии приведены: необходимый для выполнения контрольных работ теоретический материал, порядок выполнения контрольных работ, примеры расчета заданий.

Рекомендовано Научно-методическим Советом ПГУ им. Т.Г. Шевченко

© Зайцев Д.А., Киорсак М.В, Туртурика Н.Н., составление 2015

Оглавление

	Стр.
Введение	3
1. Определение вероятности сложных событий в	
энергетике	4
1.1 Основные определения	4
1.2. Основные формулы определения вероятностей	
сложных событий	5
1.2.1. Формула сложения вероятностей	5
1.2.2. Формула умножения вероятностей	5
1.2.3. Формула для определения вероятности	
противоположных случайных событий	6
2. Основные законы распределения случайных	
величин	6
2.1. Функция распределения и плотность	
распределения	6
2.2. Общий нормальный закон Закон Гаусса	8
2.3. Биноминальный закон распределения	
дискретной случайной величины	12
2.4. Распределение дискретной случайной величины	
по Пуассону	13
3. Задача № 1	15
3.1 Постановка задачи № 1	15
3.2 Пример решения задачи № 1	15
4. Задача № 2	18
4.1 Постановка задачи № 2	18
4.2 Пример решения задачи № 2	19
5. Задача № 3	22
5.1 Постановка задачи № 3	22
5.2 Пример решения задачи № 3	22
6. Задача № 4	26
6.1 Постановка задачи № 4.	26
6.2 Пример решения задачи № 4	26
7. Задача № 5	29
7.1 Постановка задачи № 5.	29
7.2 Пример решения залачи № 5	30

8. Задача № 6	39
8.1 Постановка задачи № 6	39
8.2 Пример решения задачи № 6	41
Приложение № 1	46
Приложение № 2	51
Литература	

Введение

Контрольные задания охватывают материал курса «Надежность электроэнергетических систем и систем электроснабжения» Содержание и объём соответствуют новым требованиям перехода к двухступенчатому высшему техническому образованию согласно приказу Министра народного образования ПМР.

В соответствии с действующим учебным планом студенты должны изучить четыре части курса «Надежность электроэнергетических систем и систем электроснабжения» и выполнить расчетно-графические работы (РГР).

Контрольное задание состоит из 6 задач, для решения которых необходимы знания основных разделов курса. В частности, для решения задачи 1 требуется знание основных событий определения вероятности сложных законов энергетике, для решения задачи 2 – основных законов распределения вероятностей случайных величин, для решения необходимо задачи 3 знание основных численных распределения случайных характеристик величин. решения задачи 4 надо знать экспонентный закон надежности основные показатели, характеризующие надежность электроустановок и, для решения задачи 5 требуется знание распределения биноминального закона методики И электроэнергии определения недоотпуска ущерба аварийного выхода из строя генераторов в энергосистеме, для задачи 6 необходимо знание показательного распределения и закона надежности.

Вариант устанавливается задания преподавателем студента. Прежде, индивидуально ДЛЯ каждого приступить к выполнению задания, рекомендуется подробно разобрать методику решения типовых задач, приводятся ниже. при выполнении работы необходимо давать соответствующие пояснения и ссылки на используемую литературу.

1. Определение вероятности сложных событий в энергетике

1.1 Основные определения

Теория надежности базируется на основе теории вероятности и математической статистике.

Теория вероятности — это математическая наука, изучающая закономерности случайных событий, случайных величин и случайных функций.

<u>Случайным событием</u> называется событие, которое может в данных конкретных условиях или произойти, или не произойти.

В отличие от этого, достоверным (истинным) называется событие, которое обязательно произойдет, а **невозможным(ложным)** - событие, которое не может произойти.

Для количественной оценки закономерности появления случайного события вводится понятие вероятности события. Вероятность - это численная мера степени объективно существующей возможности появления (или не появления) изучаемого события.

Вероятность появления достоверного события равна единице. Вероятность появления невозможного события равна нулю. Очевидно, что вероятности появления других случайных событий распределены в интервале от 0 до 1.

<u>Случайной величиной</u> называется величина, принимающая в результате опыта то или иное значение; это значение неизвестно заранее. Случайная величина называется непрерывной, если область всех мыслимых ее значений непрерывна, или дискретной, если область всех мыслимых ее значений — дискретна.

<u>Случайной функцией</u> называется функция, изменяющаяся при изменении аргумента случайным образом. Если аргументом случайной функции является время, то случайная функция называется случайным процессом.

1.2. Основные формулы определения вероятностей сложных событий

Обычно в энергетике приходится изучать не простые случайные события, а сложные случайные события, являющиеся комбинациями ряда простых (элементарных).

Определение вероятности сложного события через известные значения вероятности простых событий производится с помощью следующих выражений:

1.2.1. Формула сложения вероятностей

а) Для несовместных случайных событий $A_1, A_2,, A_i, A_n$:

$$P\left(\sum_{i=1}^{n} A_i\right) = \sum_{i=1}^{n} P(A_i). \tag{1}$$

б) Для совместных случайных событий A_1, A_2, \dots, A_n :

$$P\left(\sum_{i=1}^{n} A_{i}\right) = \sum_{i} P(A_{i}) - \sum_{ij} P(A_{i}A_{j}) + \sum_{ijk} P(A_{i}A_{j}A_{k}) - \dots + (-1)^{n-1} P(A_{1}A_{2}...A_{n})$$
(2)

где $P(A_{i})$ - вероятность события A_{i} .

1.2.2. Формула умножения вероятностей

а) Для независимых случайных событий $A_1, A_2, ..., A_i, ..., A_n$:

$$P\left(\prod_{i=1}^{n} A_{i}\right) = \prod_{i=1}^{n} P(A_{i}). \tag{3}$$

б) Для зависимых случайных событий $A_1, A_2,, A_i,A_n$:

$$P(A_{1}A_{2}...A_{n}) = P(A_{1})P(A_{2} / A_{1}) \times \times P(A_{3} / A_{1}A_{2})P(A_{n} / A_{1}A_{2}...A_{n-1}),$$
(4)

где $P(A_2/A_1)$ -условная вероятность события A_2 , вычисленная при условии, что событие A_1 произошло и т.д.

Если событие A может появиться только при выполнении одной из исключающих друг друга гипотез (частных случаев), то вероятность события A определяется по формуле полной вероятности:

$$P(A) = \sum_{i=1}^{n} P(B_i) P(A/B_i), \tag{5}$$

где $P(B_i)$ - вероятность гипотезы B_i , а $P(A / B_i)$ - условная вероятность события A при этой гипотезе.

1.2.3. Формула для определения вероятности противоположных случайных событий

Случайное событие противоположное событию A обозначается как \overline{A} . Сумма вероятностей противоположных событий равна 1, т.е.:

$$P(\overline{A}) + P(A) = 1. \tag{6}$$

Поэтому вероятность противоположного события $P(\overline{A}) = 1 - P(A)$, если P(A) известна.

2. Основные законы распределения случайных величин

2.1. Функция распределения и плотность распределения

Всякое соотношение устанавливающее связь между возможными значениями случайной величины и соответствующими им вероятностями, называется <u>законом</u> 8

распределения случайной величины. Закон распределения какой-то случайной величины X может быть задан в виде функции распределения вероятности F(x) либо в виде плотности вероятности f(x).

Функция распределения F(x) равна вероятности того, что данная случайная величина X (непрерывная или дискретная) попадает в интервал значений от $-\infty$ до некоторого значения "x", т.е. она меньше, чем "x":

$$F(x) = P(-\infty \le X < x), \tag{7}$$

или, другими словами, F(x) = P(X < x).

Из данного определения следует, что $F(-\infty)=0$ и $F(+\infty)=1$.

Задание функции распределения F(x) дает возможность вычислить вероятности попадания случайной величины X в определенный интервал значений $x_1 \div x_2$.

Если известны значения A и $F(x_2)$, то искомая вероятность попадания в интервал:

$$P(x_1 \le X < x_2) = F(x_1) - F(x_2).$$
 (8)

Также можно определить вероятность того, что случайная величина X примет значение больше, чем "x", т.е.:

$$P(X > x) = 1 - F(x). \tag{9}$$

Плотность распределения вероятностей f(x) представляет собой производную от функции распределения, т.е.:

$$f(x) = \frac{dF(x)}{dx} - \lim_{\Delta x \to 0} \frac{P(x < X < x + \Delta x)}{\Delta x}.$$
 (10)

Поэтому

$$F(x) = \int_{-\infty}^{x} f(x) \cdot dx. \tag{11}$$

Если плотность распределения задана аналитически, то вероятность попадания непрерывной случайной величины X в какой-либо интервал $x_1 \div x_2$:

$$P(x_{1} \le X < x_{2}) = F(x_{2}) - F(x_{1}) =$$

$$= \int_{-\infty}^{x_{2}} f(x) dx - \int_{-\infty}^{x_{1}} f(x) dx = \int_{x_{1}}^{x_{2}} f(x) dx.$$
(12)

Если это интервал $(-\infty \div +\infty)$, то:

$$\int_{-\infty}^{+\infty} f(x)dx = 1. \tag{13}$$

Графически F(x) и f(x) можно представить следующим образом (рис.1):

В энергетике находят широкое применение случайные величины со следующими законами распределения вероятностей: равномерный, простейший нормальный, общий нормальный, биноминальный, закон Пуассона и некоторые другие.

2.2. Общий нормальный закон. Закон Гаусса

Если случайная величина формируется как сумма большого числа малых слагаемых (факторов), то закон распределения вероятности этой случайной величины близок к нормальному.

Плотность вероятностей общего нормального закона распределения:

$$f(x) = \frac{1}{\sigma\sqrt{2\pi}}e^{-\frac{(x-a)^2}{2\sigma^2}},$$

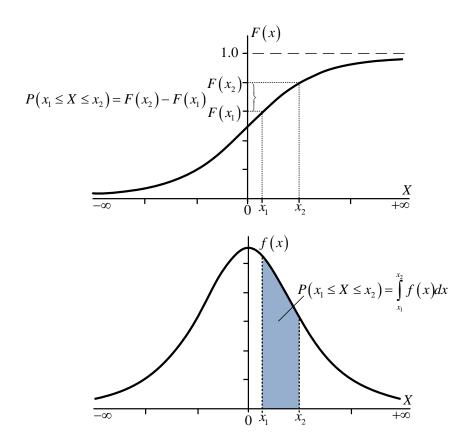


Рис.1. Графики функции распределения и плотности распределения вероятности

а функция распределения имеет следующий вид:

$$F(x) = \frac{1}{\sigma\sqrt{2\pi}} \int_{-\infty}^{x} e^{\frac{(x-a)^2}{2\sigma^2}} \cdot dx,$$

где a = M(X) – математическое ожидание случайной величины X ,

 σ – среднеквадратичное отклонение случайной величины X от своего математического ожидания $a=M\left(X\right).$

Величина σ определяется как $\sqrt{D(X)}$, где $D(X) = M \Big[X - M \big(X \big) \Big]^2$ — есть дисперсия случайной величины X .

Вероятность попадания случайной величины X распределенной по нормальному закону определяется по интегралу вероятности, для которого составлены специальные таблицы (см. приложение 2), т.е.:

$$P(x_{1} \leq X < x_{2}) = \int_{x_{1}}^{x_{2}} f(x) dx = \int_{x_{1}}^{x_{2}} \frac{1}{\sigma \sqrt{2\pi}} e^{\frac{(x-a)^{2}}{2\sigma^{2}}} dx =$$

$$= \frac{1}{\sigma \sqrt{2\pi}} \int_{x_{1}}^{x_{2}} e^{\frac{(x-a)^{2}}{2\sigma^{2}}} dx = \frac{1}{2} \Phi\left(\frac{x_{2} - a}{\sigma}\right) - \frac{1}{2} \Phi\left(\frac{x_{1} - a}{\sigma}\right),$$
(14)

где
$$\Phi(t) = \frac{2}{\sqrt{2\pi}} \int_{0}^{t} e^{-\frac{x^{2}}{2}} dx$$
 – табличный интеграл

вероятности, причем $\Phi(-t) = -\Phi(t)$.

С помощью табличного интеграла можно также определить любое значение функции распределения случайной величины X:

$$F(x) = \frac{1}{2} + \frac{1}{2}\Phi\left(\frac{x-a}{\sigma}\right). \tag{15}$$

Хотя теоретически, непрерывная случайная величина X, распределенная по общему нормальному закону изменяется от $-\infty$ до $+\infty$, практически распределение такой случайной величины сосредоточено на конечном интервале, примерно от $a-3\sigma$ до $a+3\sigma$. Вероятность того, что X

выйдет за пределы этого интервала составляет всего 0,0027, т.е. является практически пренебрежимой.

Нормальный закон с успехом применяется и к величинам с ограниченным диапазоном изменения, и к величинам дискретным, обладающим достаточно мелким «квантом» дискретности в сравнении со всем диапазоном изменения.

Графически общий нормальный закон можно представить следующим образом (рис.2):

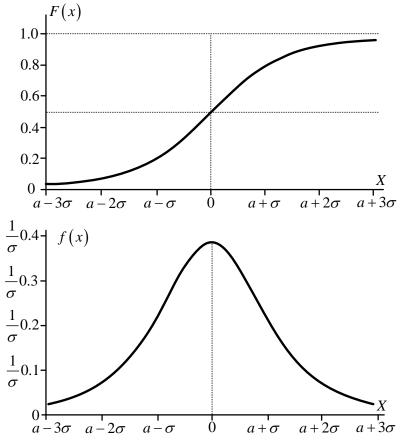


Рис.2. Графическая интерпретация общего нормального закона

На Рис.2 a — характеризует центр группирования случайной величины, т.е. ее математическое ожидание, а σ — характеризует степень рассеивания случайной величины относительно ее математического ожидания.

2.3. Биноминальный закон распределения дискретной случайной величины

Это распределение соответствует схеме независимых испытаний с двумя исходами (схема Бернулли). Пусть происходит n испытаний, в каждом из которых случайное событие A может произойти с вероятностью p или не произойти с вероятностью q = 1 - p. Вероятность того, что событие A произойдет в m случаях из числа n определяется биноминального формуле ПО закона распределения вероятностей, которая получается из разложения $(q+p)^n = 1;$ q+p=1, т.к. сумма бинома степени вероятностей противоположных событий равна 1 (см. выше формулу (6)).

Таким образом, искомая вероятность определяется как:

$$P_{n}^{m} = C_{n}^{m} \cdot p^{m} \cdot q^{n-m} = \frac{n!}{m!(n-m)!} \cdot p^{m} \cdot q^{n-m}.$$
 (16)

Если определять вероятность не события A, а вероятность противоположного события \overline{A} , то:

$$P_{n}^{m} = C_{n}^{m} \cdot q^{m} \cdot p^{n-m} = \frac{n!}{m!(n-m)!} \cdot q^{m} \cdot p^{n-m}.$$
 (17)

Математическое ожидание случайных событий A определяется как:

$$M(m) = np; M\left(\frac{m}{n}\right) = p,$$
 (18)

а математическое ожидание противоположного события \overline{A} определяется как:

$$M(m) = nq, M\left(\frac{m}{n}\right) = q.$$
 (19)

Дисперсия случайной величины A или A определяется по выражению:

$$D(m) = n \cdot p(1-p) = n \cdot pq. \tag{20}$$

2.4. Распределение дискретной случайной величины по Пуассону

Если в описанной выше П.2.3 схеме независимых испытаний с 2-мя исходами положить общее число испытаний n очень большим, т.е. $n \to \infty$, а вероятность p события q (или q события q), очень малой, например, обратно пропорциональной общему числу испытаний q, то можно записать:

$$p = \frac{\lambda}{n} \to 0, \tag{21}$$

где λ – некоторая постоянная.

Это означает крайнюю редкость события. Такой предельный переход от биноминального распределения, приведет к распределению Пуассона, т.е.:

$$P_n^m = \lim_{n \to \infty} \left[C_n^m \cdot p^m \cdot q^{n-m} \right] = \frac{\lambda^m}{m!} \cdot e^{-\lambda}. \tag{22}$$

Так как $n \to \infty$, то выражение для определения вероятности m случайных событий можно записать так:

$$P(m) = \frac{\lambda^m e^{-\lambda}}{m!}.$$
 (23)

Математическое ожидание числа событий и дисперсия случайных событий определяется как:

$$M(m) = \lambda,$$

 $D(m) = \lambda.$ (24)

Так как в энергетике все процессы протекают во времени, то для вычисления вероятности наступления m случайных событий за время t формула Пуассона записывается в следующем виде:

$$P_{m}(t) = \frac{\left(\lambda t\right)^{m}}{m!} \cdot e^{(-\lambda t)}.$$
 (25)

Например, для оценки надежности электрооборудования необходимо определить вероятность безотказной работы за время $P_0(t) = e^{-\lambda t} = \exp(-\lambda t)$, т.е. m=0, тогла:

$$P_0(t) = e^{-\lambda t} = \exp(-\lambda t)$$
 (26)

есть экспоненциальный закон надежности.

Параметр λ в электроэнергетике представляет собой интенсивность отказов, $zo\partial^{-1}\bigg(\frac{1}{zo\partial}\bigg)$ и для всех элементов

энергосистемы приводится в справочниках.

Очевидно, что для определения вероятности отказа Q(t), т.е. вероятности противоположного события, надо использовать выражение:

$$Q(t) = 1 - P_0(t) = 1 - e^{\lambda t} = 1 - \exp(-\lambda t).$$
 (27)

Математическое ожидание времени безотказной работы (наработка на отказ) равна:

$$T_{ocp} = M \left[t_o \right] = \frac{1}{\lambda},\tag{28}$$

а среднеквадратичное отклонение (дисперсия):

$$\sigma^2(t_o) = D(t_o) = \frac{1}{\lambda^2}.$$
 (29)

3. Задача №1

3.1 Постановка задачи №1

Определить вероятность сложного события, заключающегося в нормальном электроснабжении потребителя (нагрузки) по схемам, варианты которых указаны в приложении 1.

Повреждение отдельных элементов считать независимыми и совместными случайными событиями.

Вероятность аварийного выхода из строя различных элементов приведены в таблице 1.

Таблица 1 Вероятность аварийного выхода из строя

Электрическое оборудование	Вероятность аварийного выхода из строя
1. Генераторы	$(4 \div 12) \cdot 10^{-3}$
2. Трансформаторы	$(6 \div 60) \cdot 10^{-5}$
3. Высоковольтные выключатели	$(5 \div 50) \cdot 10^{-6}$
4. Выключатели на низкой стороне трансформаторов	$(5 \div 200) \cdot 10^{-6}$
5. Линии электропередачи	$(1 \div 3) \cdot 10^{-3}$

3.2 Пример решения задачи №1

расчетную схему (рис.3). Введем Рассмотрим $\mathcal{J}1,...\mathcal{J}4,B1,...B3,\Gamma,T1,T2$ обозначения: следующие в работоспособном состоянии события заключающиеся выключателей, генераторов трансформаторов линий. И расчетной соответственно схеме: $\mathcal{J}1,...\mathcal{J}4,B1,...B3,\Gamma,T1,T2$ противоположные ИМ события (аварийный выход из строя этих же элементов).

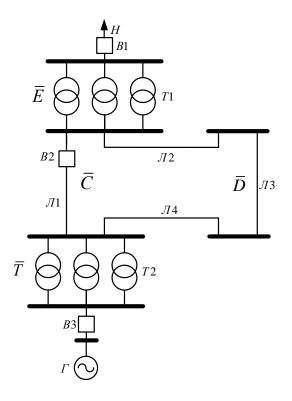


Рис.3 Расчетная схема

Вероятности выхода из строя элементов схемы (см.табл.1) равны:

$$P(\overline{B1}) = P(\overline{B3}) = 10^{-5},$$

$$P(\overline{J1}) = P(\overline{J2}) = P(\overline{J3}) = P(\overline{J4}) = 2 \cdot 10^{-3},$$

$$P(\overline{B2}) = 3 \cdot 10^{-5}, P(\overline{\Gamma}) = 10^{-2},$$

$$P(\overline{T1}) = P(\overline{T2}) = 10^{-4}.$$

Для определения вероятности сложного события A, заключающегося в нарушении электроснабжения потребителя

H, по схеме рис.3 воспользуемся теоремами сложения вероятностей. Введем следующие обозначения событий: \overline{T} – отказ трех трансформаторов T2, \overline{C} – отказ последовательной цепочки J1-B2, \overline{D} – отказ последовательной цепочки J2-J3-J4; \overline{E} – отказ 3-х трансформаторов T1.

Учитывая, что события повреждений элементов являются независимыми и совместными, можно написать:

$$P(\overline{T}) = \left[P(\overline{T2})\right]^{3} = 10^{-12},$$

$$P(\overline{C}) = P(\overline{J1}) + P(\overline{B2}) - P(\overline{J1}) \cdot P(\overline{B2}) =$$

$$= 2 \cdot 10^{-3} + 3 \cdot 10^{-5} - 6 \cdot 10^{-8} \approx 2,03 \cdot 10^{-3},$$

$$P(\overline{D}) = P(\overline{J2}) + P(\overline{J3}) + P(\overline{J4}) - P(\overline{J2}) \cdot P(\overline{J3}) -$$

$$-P(\overline{J2}) \cdot P(\overline{J4}) - P(\overline{J3}) \cdot P(\overline{J4}) + P(\overline{J2}) \cdot P(\overline{J3}) \cdot P(\overline{J4}) =$$

$$= 6 \cdot 10^{-3} - 12 \cdot 10^{-6} + 8 \cdot 10^{-9} \approx 6 \cdot 10^{-3},$$

$$P(\overline{E}) = \left[P(\overline{T1})\right]^{3} = 10^{-12}.$$

Схему рис.3 с точки зрения надежности можно заменить эквивалентной (рис.4), на которой указаны вероятности выхода из строя соответствующих элементов.

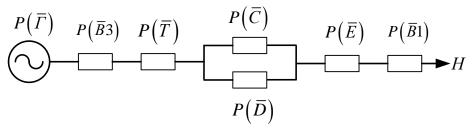


Рис.4 Эквивалентная схема на первом этапе решения От схемы рис.4 переходим к схеме рис.5, где $P\!\left(\overline{I}\right)\!=\!P\!\left(\overline{C}\right)\!\cdot\!P\!\left(\overline{D}\right)\!\approx\!12,\!18\!\cdot\!10^{-6}.$

Рис. 5 Эквивалентная схема на втором этапе решения

Из схемы рис.5 по теореме сложения вероятностей следует, что искомая вероятность $P(\overline{A})$ равна (для упрощения используем теорему сложения вероятности для независимых и несовместимых событий):

$$P(\overline{A}) \Box P(\overline{\Gamma}) + P(\overline{B3}) + P(\overline{T}) + P(\overline{I}) + P(\overline{E}) + P(\overline{B1}) =$$

$$= 10^{-2} + 10^{-5} + 10^{-12} + 12,18 \cdot 10^{-6} + 10^{-12} + 10^{-5} \approx 0,01.$$

Для определения вероятности нормального электроснабжения P(A), воспользуемся выражением $P(A) + P(\overline{A}) = 1$, т.е. $P(A) = 1 - P(\overline{A}) = 1 - 0.01 = 0.99$.

4. ЗАДАЧА №2

4.1 Постановка задачи №2

Случайная величина тока нагрузки I линии электропередачи, питающей потребителя, распределена по общему нормальному закону распределения вероятности. Определить вероятность того, что ток нагрузки линии превысит заданное значение a и попадет в интервал $(a \div b)$. Построить кривые плотности распределения f(I) и функции распределения F(I) случайной величины тока нагрузки I и 20

показать на этих графиках чему соответствуют найденные вероятности, т.е. P(I>a) и P(a< I< b). Необходимые параметры закона распределения для различных вариантов приведены в таблице 2.

4.2 Пример решения задачи №2

Пусть:
$$m_1 = 110A$$
, $\sigma_1 = 10A$, $a = 90A$, $b = 120A$.

Вероятность того, что ток в линии электропередачи превысит значение a определяется из выражения:

$$P(I > a) = 1 - P(I < a) =$$

$$= 1 - \left[\frac{1}{2} \Phi \left(\frac{a - m_1}{\sigma_1} \right) - \frac{1}{2} \Phi \left(\frac{-\infty - m_1}{\sigma_1} \right) \right] =$$

$$= \frac{1}{2} - \frac{1}{2} \Phi \left(\frac{a - m_1}{\sigma_1} \right) = \frac{1}{2} - \frac{1}{2} \Phi \left(\frac{90 - 110}{10} \right) =$$

$$= \frac{1}{2} - \frac{1}{2} \Phi(-2) = \frac{1}{2} + \frac{1}{2} \Phi(2) = 0,977.$$

Здесь $\Phi(2) = 0.9545$ (см. приложение 2).

Вероятность того, что токовая нагрузка линии электропередачи попадет в интервал (a,b) определяется из выражения:

$$P(a < I < b) = F(b) - F(a) =$$

$$= \frac{1}{2} \Phi\left(\frac{b - m_1}{\sigma_1}\right) - \frac{1}{2} \Phi\left(\frac{a - m_1}{\sigma_1}\right).$$

Таблица 2.

Параметры закона распределения

No	Математическое	Среднеквадратичное	A	1. A
вар.	ожидание $m_{_{\! 1}}, A$	отклонение $\sigma_{_{\! 1}}, A$	a,A	b,A
1	210	15	200	240
2	95	6	80	100
3	270	18	240	300
4	72	9	50	90
5	114	11	100	140
6	72	7	65	84
7	148	18	105	175
8	132	14	115	160
9	105	18	90	120
10	84	9	75	100
11	118	12	110	134
12	133	8	125	145
13	125	7	120	139
14	236	10	220	250
15	190	6.5	180	210
16	141	5.5	130	150
17	149	10	140	168
18	100	8.5	92	118
19	56	10	60	74
20	45	9	48	62
21	87	13	80	105
22	70	11	72	90
23	125	15	135	148
24	110	14	118	137
25	196	16	205	228
26	160	5	150	174
27	150	6	143	161
28	94	7	89	104
29	64	4	62	73
30	57	4.5	51	65

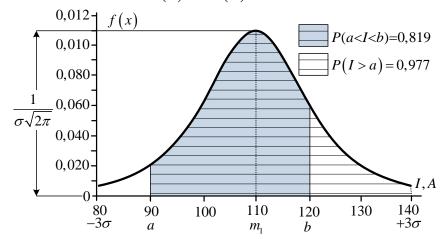
В решаемом примере:

$$P(90 < I < 120) = \frac{1}{2}\Phi\left(\frac{120 - 110}{10}\right) - \frac{1}{2}\Phi\left(\frac{90 - 110}{10}\right) =$$

$$= \frac{1}{2}\Phi(1) - \frac{1}{2}\Phi(-2) = \frac{1}{2}\Phi(1) + \frac{1}{2}\Phi(2) =$$

$$= 0,341 + 0,478 = 0,819.$$

Построим графики f(I) и F(I) (рис.6):



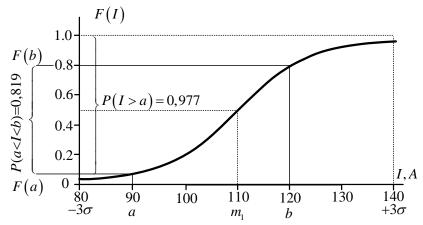


Рис.6 Графики плотности распределения и функции распределения

5. ЗАДАЧА №3

5.1 Постановка задачи №3

Отклонения напряжения у потребителей изменяются в пределах $V = (a \div b) U_{_{HOM}} \%$ (см.таблицу 3). Определить математическое ожидание квадрата отклонения напряжения от номинального, среднее и среднеквадратичное отклонение. Выбрать оптимальный коэффициент трансформации и рассчитать, во сколько раз снизится ущерб, если ступени ответвлений коэффициента трансформации трансформатора равны $(\pm 9 \times 1,76)\%$.

Ущерб считать прямо пропорциональным математическому ожиданию квадрата отклонения напряжения от номинального. Плотность вероятности случайной величины подчиняется закону распределения:

$$f(V) = \begin{cases} k \cdot V & a \le V < b \\ 0 & V < a, V > b \end{cases}.$$

5.2 Пример решения задачи №3

Пусть отклонения напряжения у потребителей изменяются в пределах:

$$a = 2\%$$
: $b = 8\%$.

Используя известное свойство функции плотности распределения вероятности, можно записать:

$$\int_{a}^{b} f(V)dV = 1.$$

Следовательно:

Отклонения напряжения у потребителей

3.0		O THUTOTI	ения напряжения у потреоителеи
№	<i>a</i> ,%	<i>b</i> ,%	Поясняющая схема
вар.	ĺ	Í	· ·
1	2	6	Энергосистема
2	3	4	\bigcirc
3	2,5	5,5	
4	0	10	B 1 $U_{\scriptscriptstyle BH}$
5	1,5	5	BH
6	1	7,5	
7	1	6	
8	2,5	8	()
9	1	3	\mathcal{L}
10	3,5	4	$B2$ U_{HH}
11	4	9	
12	1	5	
13	3,5	6,5	
14	5	10	
15	5	8	
16	0	5	Нагрузка потребителей
17	2	5	V (II II)
18	3	6	$V = (U_{HH} - U_{HH, hom})$
19	4	8	II W
20	1	7	$K_{\mathit{TP}} = rac{U_{\mathit{BH}}}{U_{\mathit{HH}}} = rac{W_{\mathit{BH}}}{W_{\mathit{HH}}}$
21	5,5	10,5	$U_{\it HH} = W_{\it HH}$
22	1	4,5	Итобы посыланты И
23	3	7	Чтобы повысить $U_{{\scriptscriptstyle H\!H}}$
24	4	7	uado mana V
25	2	8,5	надо уменьшить $K_{{\scriptscriptstyle TP}},$ т.к.
26	2	5	U_{BH}
27	1,5	3,5	$U_{HH} = \frac{U_{BH}}{K_{\pi\pi}}$ или уменьшить
28	2,5	6	TP
29	1	4	колличество витков $W_{_{BH}}$
30	3,5	5,5	вн

$$\int_{2}^{8} kV dV = 1; \quad k \frac{V^{2}}{2} \Big|_{2}^{8} = 1; \quad k \left(\frac{64}{2} - \frac{4}{2} \right) = 1; \quad k = \frac{1}{30}.$$

Математическое ожидание квадрата отклонения напряжения от номинального:

$$M(V^{2}) = \int_{2}^{8} V^{2}kVdV = \frac{1}{30} \cdot \frac{V^{4}}{4} \Big|_{2}^{8} =$$
$$= \frac{1}{30} \left(\frac{4096}{4} - \frac{16}{4} \right) = 34(\%)^{2}.$$

Математическое ожидание отклонения напряжения от номинального:

$$M(V) = \int_{2}^{8} VkVdV = \frac{1}{30} \cdot \frac{V^{3}}{3} \Big|_{2}^{8} = \frac{1}{30} \left(\frac{512}{3} - \frac{8}{3} \right) = 5,6\%.$$

Дисперсия и среднеквадратичное отклонение:

$$D(V) = M(V^{2}) - [M(V)]^{2} = 34 - 5,6^{2} = 2,64\%^{2}.$$

$$\sigma_{V} = \sqrt{D(V)} = \sqrt{2,64} = 1,625\%.$$

При изменении коэффициента трансформации соответственно изменяется $M\left(V\right)$.

Напряжение у потребителя целесообразно максимально приблизить к $U_{\scriptscriptstyle HOM}$, поэтому выбираем ответвление (изменяем коэффициент трансформации на) — $3\times1,76\%$, при котором математическое ожидание отклонения после регулирования должно быть минимальным. При этом:

$$M(V_1) = M(V) - 3 \times 1,76\% = 0,32\%,$$

 $D(V_1) = D(V) = 2,64\%^2,$
 $M(V_1^2) = D(V_1) + [M(V_1)]^2 = 2,74\%^2.$

Следовательно, после регулирования коэффициента трансформации, ущерб у потребителя уменьшится в:

$$\frac{M(V^2)}{M(V_1^2)} = \frac{34(\%)^2}{2,74(\%)^2} = 12,4$$
 раза.

Чтобы построить график плотности f(V) (рис.7), определим ее значения при a=2% и b=8% , т.е.:

$$f(V) = kV = \frac{1}{30} \cdot 2 \approx 0,066,$$

 $f(V) = kV = \frac{1}{30} \cdot 8 \approx 0,27.$

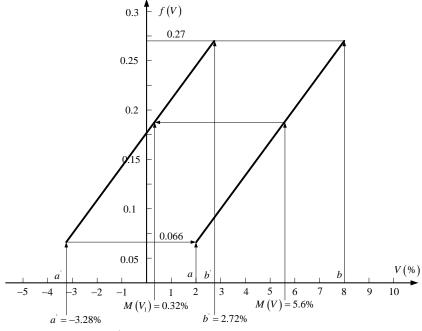


Рис.7 График плотности вероятности до и после регулирования

Таким образом, при изменении коэффициента трансформации среднее отклонение $M(V_1)$ = 0,32%. Так как закон распределения останется прежним, то график f(V) сдвигается влево, как показано на рисунке и новые пределы отклонения напряжения у потребителей составят: $a \approx -3,28\%$ и $b \approx +2,72\%$.

6. ЗАДАЧА №4

6.1 Постановка задачи №4

Для условия задачи 1, принимая распределение вероятности безотказной работы оборудования рассчитать интенсивность экспоненциальному закону, нарушения электроснабжения потребителя времени бесперебойного ожидание математическое электроснабжения потребителя T_{o} (наработка на отказ), математическое ожидание числа нарушений потребителей за 3 года. Длительности аварийного простоя au_{abi} оборудования принять следующие: для генераторов -100часов, трансформаторов – 100 часов, выключатели на низкой стороне трансформаторов – 10 часов, выключатели на высокой стороне трансформаторов – 20 часов, линий – 10 часов.

6.2 Пример решения задачи №4

В качестве расчетной примем схему на рис.3 с теми же исходными данными. Учитывая, что коэффициент аварийного простоя $q_{ab}=\frac{\lambda au_{ab}}{8760},$ определяем интенсивности отказов элементов схемы:

$$\lambda = \frac{q_{ab} \cdot 8760}{\tau_{ab}},$$

$$\lambda_{B1} = \lambda_{B3} = \frac{10^{-5} \cdot 8760}{10} = 0,00876 \ 1/200,$$

$$\lambda_{JI1} = \lambda_{JI2} = \lambda_{JI3} = \lambda_{JI4} = \frac{2 \cdot 10^{-3} \cdot 8760}{10} = 1,752 \ 1/200,$$

$$\lambda_{B2} = \frac{3 \cdot 10^{-5} \cdot 8760}{20} = 0,01314 \ 1/200,$$

$$\lambda_{T} = \frac{10^{-2} \cdot 8760}{100} = 0,876 \ 1/200,$$

$$\lambda_{T1} = \lambda_{T2} = \frac{10^{-4} \cdot 8760}{100} = 0,00876 \ 1/200.$$

 $q_{abi}\,$ - в сущности, есть вероятность застать $i\,$ - элемент в аварийном состоянии в период времени $t\,$.

Учитывая распределения вероятности безотказной работы по экспоненциальному закону $P_0(t) = e^{-\lambda t} = \exp(-\lambda t)$, для схемы на рис.3, можно записать:

$$P(\overline{T}) = (1 - e^{-\lambda_{T2} \cdot t})^{3}, \quad P(\overline{C}) = 1 - e^{-(\lambda_{JI1} + \lambda_{B2}) \cdot t},$$

$$P(\overline{D}) = 1 - e^{-(\lambda_{JI2} + \lambda_{JI3} + \lambda_{JI4}) \cdot t},$$

$$P(\overline{E}) = (1 - e^{-\lambda_{T1} \cdot t})^{3}, \quad P(\overline{\Gamma}) = 1 - e^{-\lambda_{\Gamma} \cdot t},$$

$$P(\overline{B1}) = P(\overline{B3}) = 1 - e^{-\lambda_{B1} \cdot t}.$$

Для расчета λ_{cx} примем t=1, тогда:

$$P(\overline{T}) = (1 - e^{-0.00876 \cdot 1})^3 = \left(1 - \frac{1}{e^{0.00876 \cdot 1}}\right)^3 = 6.63 \cdot 10^{-7},$$

$$P(\overline{C}) = 1 - e^{-(0.01314 + 1.752) \cdot 1} = 1 - \frac{1}{e^{(0.01314 + 1.752) \cdot 1}} = 0.83,$$

$$P(\overline{D}) = 1 - e^{-(1.752 + 1.752 + 1.752) \cdot 1} = 1 - \frac{1}{e^{(1.752 + 1.752 + 1.752) \cdot 1}} = 0.995,$$

$$P(\overline{E}) = (1 - e^{-0.00876 \cdot 1})^3 = \left(1 - \frac{1}{e^{0.00876 \cdot 1}}\right)^3 = 6.63 \cdot 10^{-7},$$

$$P(\overline{\Gamma}) = 1 - e^{-(0.876) \cdot 1} = 1 - \frac{1}{e^{(0.876) \cdot 1}} = 0.58,$$

$$P(\overline{B1}) = P(\overline{B3}) = 1 - e^{-0.00876 \cdot 1} = 1 - \frac{1}{e^{0.00876 \cdot 1}} = 0.01.$$

Используя схемы на рис.4 и рис.5 можно записать, что $P(\overline{I}) = P(\overline{C}) \cdot P(\overline{D}) = 0,826$ и, пренебрегая вероятностями $P(\overline{E})$ и $P(\overline{T})$, вследствие их малости, получаем: $P(\overline{A}) = P(\overline{\Gamma}) + P(\overline{B3}) + P(\overline{I}) + P(\overline{B1}) - P(\overline{\Gamma}) \cdot P(\overline{B1}) - P(\overline{\Gamma}) \cdot P(\overline{B3}) - P(\overline{\Gamma}) \cdot P(\overline{I}) - P(\overline{B3}) \cdot P(\overline{I}) - P(\overline{B3}) \cdot P(\overline{I}) - P(\overline{B3}) \cdot P(\overline{I}) + P(\overline{I}) \cdot P(\overline{B3}) \cdot P(\overline{I}) + P(\overline{I}) \cdot P(\overline{B3}) \cdot P(\overline{I}) \cdot P(\overline{B1}) + P(\overline{\Gamma}) \cdot P(\overline{B3}) \cdot P(\overline{I}) \cdot P(\overline{B1}) - P(\overline{\Gamma}) \cdot P(\overline{B3}) \cdot P(\overline{I}) \cdot P(\overline{B1}) - P(\overline{\Gamma}) \cdot P(\overline{B3}) \cdot P(\overline{I}) \cdot P(\overline{B1}) = 0,58 + 0,02 + 0,826 - 2 \cdot 0,58 \cdot 0,01 - 0,58 \cdot 0,826 - 2 \cdot 0,01 \cdot 0,826 - 0,0001 + 0,58 \cdot 0,01 \cdot 0,826 + 0,01 \cdot 0,826 \cdot 0,01 + 0,58 \cdot 0,0001 + 0,58 \cdot 0,826 \cdot 0,01 - 0,58 \cdot 0,0001 \cdot 0,826 \approx 0,928$

Предполагая, что вероятность нарушения энергоснабжения $P(\overline{A}) = 1 - e^{-\lambda_{cx} \cdot t}$, при t = 1 и учитывая, что e — основание натурального логарифма получаем:

$$1 - e^{-\lambda_{cx} \cdot t} = 0,928, \quad 1 - 0,928 = e^{-\lambda_{cx} \cdot t}, \quad e^{-\lambda_{cx} \cdot t} = 0,072,$$

$$\frac{1}{e^{\lambda_{cx} \cdot t}} = 0,072, \quad e^{\lambda_{cx} \cdot t} = \frac{1}{0,072} = 13,888, \quad \ln_e 13,888 = \lambda_{cx} \cdot t,$$

$$\lambda_{cx} = 2,63200^{-1}.$$

Среднее время бесперебойного электроснабжения потребителя:

$$T_o = \frac{1}{\lambda_{cr}} = \frac{1}{2,63} = 0.38 \ eoda.$$

Математическое ожидание числа нарушений питания потребителя за 3 года составит:

$$M = \lambda_{cx} \cdot t = 2,63 \cdot 3 = 7,8$$
.

7. ЗАДАЧА №5

7.1 Постановка задачи №5

Энергосистема имеет n агрегатов с мощностью N_0 MBm каждый. Вероятность рабочего состояния агрегата p, аварийного состояния q=1-p. Максимальная нагрузка энергосистемы равна N_1 MBm, т.е. для покрытия этой нагрузки достаточно имеющихся n агрегатов. Требуется определить оптимальное число дополнительных агрегатов, если удельный ущерб от недоотпуска энергии составляет V_0 $y.\partial.e./\kappa Bm\cdot u$, а расчетные затраты на каждый новый агрегат составляют J_0 $mnh.y.\partial.e./200$. Годовой график

нагрузки по продолжительности принять ступенчатым со ступенями, равными мощности одного агрегата N_0 MBm. Количество ступеней принято равным четырем. Вероятности каждой нагрузки по ступеням $P_I, P_{II}, P_{III}, P_{IV}$. Исходные данные для вариантов задания №5 приведены в таблице 4.

7.2 Пример решения задачи №5

Пусть
$$m = 10$$
, $N_0 = 30MBm$, $p = 0.95$.

График нагрузки по ступеням с соответствующими вероятностями:

$$N_I = 300MBm$$
, $P_I = 0.04$, $N_{II} = 270MBm$, $P_{II} = 0.15$, $N_{III} = 240MBm$, $P_{III} = 0.35$, $N_{IV} = 210Mem$, $P_{IV} = 0.46$.

Удельный ущерб $V_0 = 0.8 \ y.\partial.e./\kappa Bm \cdot u$.

Затраты на установку дополнительного агрегата $3_0 = 0,5$ *млн.у.д.е* .

Используя биноминальное распределение, $P_n^{\ m} = C_n^{\ m} \cdot p^m \cdot q^{n-m}$ определяем вероятности событий, заключающихся в работоспособном состоянии всех генераторов -P(0), в выходе из строя одного генератора -

$$P(1)$$
, двух - $P(2)$ и т.д.:
$$P_n^0 = P(0) = P^n = 0.95^{10} = 0.598,$$

$$P_n^1 = P(1) = C_{10}^1 \cdot 0.95^9 \cdot (1 - 0.95) = \frac{10!}{110!} \cdot 0.05 \cdot 0.95^9 = 0.315,$$

Таблица 4

N_o 50 25 30 22 18 16 N_o 50 100 200 100 50 100 r N_o 50 100 200 100 50 100 r N_I 1000 2500 6000 2200 900 1600 R_I 0,10 0,10 0,10 0,10 0,10 0,00 1500 R_I 900 2300 5800 2100 850 1400 R_I 0,4 0,4 0,4 0,3 0,3 0,3 R_I 0,4 0,4 0,4 0,3 0,3 0,3 R_I 0,4 0,4 0,4 0,5 0,6 0,7 R_I 0,4 0,4 0,5 0,6 0,7 R_I 0,5 0,6 0,7 0,7 0,7 R_I 0,5 0,6 0,7 0,7 0,7 0,7	№ Варианта			2	3	4	5	9	7	∞
ность агрегата, MBr No 50 100 200 100 50 100 -гь раб. сост-я агр-га P 0,95 0,95 0,95 0,95 0,95 0,99 0,10 0,1	Число агрегатов в системе	n	20	25	30	22	18	16	14	12
сс-ая нагр-ка системы, МВт р 0,95 0,95 0,95 0,95 0,95 0,99 0,99 0,98 сс-ая нагр-ка системы, МВт N _I 1000 2500 6000 2200 900 1600 тъ нагр-ки 1-й ступени P _I 0,10 0,10	Мощность агрегата, МВт	No	50	100	200	100	50	100	100	200
сс-ая нагр-ка системы, МВт N _I 1000 2500 6000 2200 900 1600 -гь нагр-ки 1-й ступени, МВт P _I 0,10 0,10	Вер-ть раб. сост-я агр-та	d	0,95	0,95	96,0	0,94	0,97	0,98	0,94	0,98
ть нагр-ки 1-й ступени P₁ 0,10	Макс-ая нагр-ка системы, МВт	N_I	1000	2500	0009	2200	006	1600	1400	2400
рузка 2-й ступени, МВт N_H 950 2400 5800 2100 850 1500 -ть нагр-ки 2-й ступени N_H 0,10 0,10 0,10 0,10 0,00 0,00 0,10 0,1	Вер-ть нагр-ки 1-й ступени	P_I	0,10	0,10	0,10	0,10	0,05	0,10	0,05	0,15
рузка 3-й ступени N_H 0,10 0,10 0,10 0,10 0,05 0,10 0,10 рузка 3-й ступени, MBT N_H 900 2300 5600 2000 800 1400 1400 N_H N_H 850 2200 5400 1900 750 1300 N_H N_H 850 2200 5400 1900 750 1300 N_H	Нагрузка 2-й ступени, МВт	N_{II}	950	2400	5800	2100	850	1500	1300	2200
рузка 3-й ступени, МВт $r_{\rm r}$ 900 2300 5600 2000 800 1400 1400 145 нагр-ки 3-й ступени $r_{\rm r}$ $r_{\rm r}$ 904 0,4 0,4 0,4 0,3 0,3 0,3 0,3 0,3 0,3 0,3 0,3 0,3 0,3	Вер-ть нагр-ки 2-й ступени	P_{II}	0,10	0,10	0,10	0,10	0,05	0,10	0,15	0,15
рузка 4-й ступени MBт N_{IV} 850 2200 5400 1900 750 1300 г. в нагр-ки 4-й ступени N_{IV} 850 0.5 0.6 0.7 0.4 0.5 0.5 0.6 0.7 0.5 0.6 0.7 0.5 0.6 0.7 0.5 0.6 0.7 0.5 0.5 0.5 0.5 0.5 0.5 0.5 0.5 0.5 0.5	Нагрузка 3-й ступени, МВт	N_{II}	006	2300	2600	2000	800	1400	1200	2000
рузка 4-й ступени, МВт N_{IV} 850 2200 5400 1900 750 1300 г.ть нагр-ки 4-й ступени P_{IV} 0,4 0,4 0,4 0,5 0,5 0,6 0,7 0,5 0,5 0,5 0,5 1 2 1 0,5 1	Вер-ть нагр-ки 3-й ступени	P_{III}	0,4	0,4	0,4	0,3	0,3	0,3	0,3	0,3
-ть нагр-ки 4-й ступени P_{IV} 0,4 0,4 0,4 0,5 0,6 0,5 льный ущерб, у.д.е/КВт J_O 0,5 0,6 0,7 0,4 0,6 0,7 0,7 0,9 0,5 1 2 1 0,5 1	Нагрузка 4-й ступени, МВт	N_{IV}	850	2200	5400	1900	750	1300	1100	1800
льный ущерб, у.д.е/КВт $\mathbf{y_o}$ 0,5 0,6 0,7 0,4 0,6 0,7 0 од	Вер-ть нагр-ки 4-й ступени	P_{IV}	0,4	0,4	0,4	0,5	0,6	0,5	0,5	0,4
30 0,5 1 2 1	Удельный ущерб, у.д.е/КВт час	y_o	6,5	9,0	0,7	0,4	9,0	0,7	0,5	8,0
	Затраты на агрегат, млн у.д.е.	3_o	6,5	1	2	1	0,5	1	1	2

Таблица 4(продолжение)

Me Baphahta 9 10 11 12 13 14 15 Huclo arperator Be cucreme n 10 15 20 25 30 22 18 Mouthoctle arperata, MBr No 500 300 100 200 100 200 100 Bep-tle pa6, coct-s arperata, MBr No 500 450 0,94 0,97 0,97 0,94 0,97 0,94 Bep-tle harpenerate and encremel, MBr Ni 500 4500 200 500 4400 1800 Bep-tle harpenerate and encremel, MBr Ni 4500 4200 1900 4800 2900 400 1700 Bep-tle harpenerate and encremel, MBr Ni 4500 0,10 0,30 0,10 0,15 0,15 0,15 0,15 Bep-tle harpeneric ku 3-it crynemi, MBr Ni 400 3900 1700 4400 2700 380 1500 Bep-tle harpenerik yu 4-it crynemi, MBr Ni 350 360 30,4										
по атрегатов в системе n 10 15 20 25 30 22 пиность агрегата, МВт No 500 300 100 200 100 200 ть раб. сост-я агр-та p 0,95 0,97 0,96 0,94 0,97 0,97 сс-ая нагр-ка системы, МВт N _I 5000 4500 2000 5000 3000 4400 -ть нагр-ки 1-й ступени, МВт N _I 4500 4200 1900 4800 2900 4200 -ть нагр-ки 2-й ступени, МВт N _I 4000 3900 1800 4600 2800 4000 -ть нагр-ки 3-й ступени P _{II} 0,4 0,3 0,4 0,3 0,4 0,3 0,4 рузка 3-й ступени, МВт N _I 3500 3600 1700 4400 2700 3800 -гь нагр-ки 4-й ступени P _I 0,3 0,4 0,3 0,4 0,3 0,4 0,3 0,4 0,3 -гь нагр-ки 4-й ступени P	№ Варианта		6	10	11	12	13	14	15	16
сс-ая нагр-ка сост-я агр-та No 500 300 100 200 100 200 -гъ раб. сост-я агр-та p 0,95 0,97 0,96 0,94 0,97 0,97 сс-ая нагр-ка системы, МВт N _I 5000 4500 2000 5000 4400 -гъ нагр-ки 1-й сгупени, МВт N _I 4500 4200 1900 4800 2900 4200 рузка 2-й сгупени, МВт N _I 4500 3900 1800 4800 2900 4200 рузка 3-й сгупени, МВт N _I 4000 3900 1800 4600 2800 4000 гъ нагр-ки 3-й сгупени, МВт N _I 0,4 0,4 0,3 0,4 0,3 0,4 0,3 пъный ущерб, у.д.е/КВт Y _I 0,3 0,4 0,3 0,4 0,3 0,4 0,3 0,4 0,3 заты на агретат, мли у.д.е. 3 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 <th>Число агрегатов в системе</th> <th>и</th> <th>10</th> <th>15</th> <th>20</th> <th>25</th> <th>30</th> <th>22</th> <th>18</th> <th>16</th>	Число агрегатов в системе	и	10	15	20	25	30	22	18	16
сс-ая нагр-ка системы, МВт N _I 5000 4500 5090 60,94 0,97 0,97 сс-ая нагр-ка системы, МВт N _I 5000 4500 2000 5000 3000 4400 -гь нагр-ки 1-й ступени P _I 0,10 0,10 0,10 0,10 0,11 0,115 0,15 рузка 2-й ступени, МВт N _I 4500 3900 1800 4800 2900 4200 -гь нагр-ки 2-й ступени, МВт N _I 4000 3900 1800 4600 2800 4000 -гь нагр-ки 3-й ступени, МВт N _I 0,4 0,4 0,3 0,4 0,3 0,4 0,3 0,4 -гь нагр-ки 4-й ступени, МВт N _I 3500 3600 1700 4400 2700 3800 -гь нагр-ки 4-й ступени, МВт N _I 0,3 0,4 0,3 0,4 0,3 0,4 0,3 0,4 0,3 -гь нагр-ки 4-й ступени, МВт N _I 0,3 0,4 0,3 0,4 0,4	Мощность агрегата, МВт	No	200	300	100	200	100	200	100	200
сс-ая нагр-ка системы, МВт N _I 5000 4500 5000 5000 4400 -гь нагр-ки 1-й ступени, МВт P _I 0,10 0,10 0,10 0,10 0,15 0,15 рузка 2-й ступени, МВт P _{II} 0,20 0,10 0,30 4800 2900 4200 гъ нагр-ки 2-й ступени, МВт P _{II} 0,20 0,10 0,30 0,10 0,15 0,15 рузка 3-й ступени, МВт P _{II} 0,4 0,4 0,3 0,4 0,0 400 рузка 4-й ступени, МВт P _{II} 0,4 0,4 0,3 0,4 0,3 0,4 0,3 0,4 пъный ущерб, у.д.е/КВт Y _O 0,9 0,7 0,6 0,5 0,5 0,6 заты на агрегат, мли у.д.е. 30 5 3 1 2 1 2	Вер-ть раб. сост-я агр-та	þ	0,95	0,97	96,0	0,94	26,0	0,97	0,94	0,95
-ть нагр-ки 1-й ступени P _I 0,10 0,10 0,10 0,10 0,15 0,15 рузка 2-й ступени, МВт N _{II} 4500 4200 1900 4800 2900 4200 -гь нагр-ки 2-й ступени P _{II} 0,20 0,10 0,30 0,10 0,15 0,15 рузка 3-й ступени P _{II} 4000 3900 1800 4600 2800 4000 -гь нагр-ки 3-й ступени P _{II} 0,4 0,4 0,3 0,4 0,3 0,4 0,3 0,4 -гь нагр-ки 4-й ступени P _{II} 0,3 0,4 0,3 0,4 0,3 0,4 0,3 0,4 0,3 льный ущерб, у.д.е/КВт Y _O 0,9 0,7 0,6 0,5 0,5 0,5 0,6 заты на агрегат, млн у.д.е. 3 _O 5 3 1 2 1 2	Макс-ая нагр-ка системы, МВт	N_I	5000	4500	2000	2000	3000	4400	1800	3200
рузка 2-й ступени, МВт N_H 4500 4200 1900 4800 2900 4200 г. ть нагр-ки 2-й ступени P_H 0,20 0,10 0,30 0,10 0,15 0,15 0,15	Вер-ть нагр-ки 1-й ступени	P_I	0,10	0,10	0,10	0,10	0,15	0,15	0,15	0,10
-ть нагр-ки 2-й ступени P_H 0,20 0,10 0,30 0,15 0,15 0,15 рузка 3-й ступени, МВт N_H 4000 3900 1800 4600 2800 4000 -гь нагр-ки 3-й ступени, МВт P_{IH} 0,4 0,4 0,3 0,4 0,3 0,4 0,3 0,4 -гь нагр-ки 4-й ступени, МВт N_{IV} 3500 3600 1700 4400 2700 3800 -гь нагр-ки 4-й ступени N_{IV} 0,3 0,4 0,3 0,4 0,4 0,3 льный ущерб, у.д.е/КВт N_O 0,9 0,7 0,6 0,5 0,5 0,6 заты на агрегат, млн у.д.е. 30 5 3 1 2 1 2	Нагрузка 2-й ступени, МВт	N_{II}	4500	4200	1900	4800	2900	4200	1700	3000
рузка 3-й ступени, МВт $r_{\rm r}$ $r_{\rm r}$ 4000 3900 1800 4600 2800 4000 $r_{\rm r}$ - гь нагр-ки 3-й ступени $r_{\rm r}$ $r_{\rm $	Вер-ть нагр-ки 2-й ступени	P_{II}	0,20	0,10	0,30	0,10	0,15	0,15	0,15	0,15
рузка 4-й ступени, МВт N_{IV} 3500 3600 1700 4400 2700 3800 176 нагр-ки 4-й ступени, МВт N_{IV} 0,3 0,4 0,3 0,4 0,3 0,4 0,3 0,4 0,3 0,4 0,3 0,4 0,3 0,4 0,3 0,4 0,3 0,4 0,3 0,5 0,5 0,5 0,5 0,5 0,5 0,5 0,5 0,5 0,5	Нагрузка 3-й ступени, МВт	N _{II}	4000	3900	1800	4600	2800	4000	1600	2800
рузка 4-й ступени, МВт N_{IV} 3500 3600 1700 4400 2700 3800 г.ть нагр-ки 4-й ступени P_{IV} 0,3 0,4 0,3 0,4 0,3 0,4 0,3 пьный ущерб, у.д.е/КВт V_O 0,9 0,7 0,6 0,5 0,5 0,6 олиты на агрегат, млн у.д.е. 3_O 5 3 1 2 1 2	Вер-ть нагр-ки 3-й ступени	P_{III}	0,4	0,4	0,3	6,4	6,3	0,4	0,4	0,35
льный ущерб, у.д.е/КВт S_0	Нагрузка 4-й ступени, МВт	N_{IV}	3500	3600	1700	4400	2700	3800	1500	2600
льный ущерб, у.д.е/КВт $\mathbf{y_o}$ $0,9$ $0,7$ $0,6$ $0,5$ $0,5$ $0,6$ $0,5$ $0,5$ $0,6$ оаты на агрегат, млн у.д.е. $\mathbf{3_o}$ 5 3 1 2 1 2	Вер-ть нагр-ки 4-й ступени	P_{IV}	0,3	0,4	0,3	0,4	0,4	0,3	0,3	0,4
$\begin{vmatrix} 3_o & 5 & 3 & 1 & 2 & 1 \end{vmatrix}$	Удельный ущерб, у.д.е/КВт час	y_o	6,0	0,7	9,0	6,0	0,5	0,6	0,7	6,0
	Затраты на агрегат, млн у.д.е.	3_o	Ŋ	ю	1	2	1	2	П	2

Таблица 4(продолжение)

№ Варианта		17	18	19	20	21	22	23	24
Число агрегатов в системе	n	14	10	15	20	20	10	10	10
Мощность агрегата, МВт	No	500	150	200	200	50	200	300	100
Вер-ть раб. сост-я агр-та	p	0,98	86,0	96,0	0,94	0,95	0,98	0,98	0,95
Макс-ая нагр-ка системы, МВт	N_I	7000	1500	3000	4000	1000	2000	3000	1000
Вер-ть нагр-ки 1-й ступени	P_I	0,10	0,15	0,15	0,10	0,20	0,10	0,10	0,20
Нагрузка 2-й ступени, МВт	NII	6500	1350	2800	3800	950	1800	2700	006
Вер-ть нагр-ки 2-й ступени	P_{II}	010	0,15	0,15	0,10	0,20	0,30	0,20	0,20
Нагрузка 3-й ступени, МВт	N _{II}	6000	1200	2600	3600	006	1600	2400	800
Вер-ть нагр-ки 3-й ступени	P_{III}	0,4	0,4	0,3	0,4	0,3	0,3	0,3	0,3
Нагрузка 4-й ступени, МВт	N_{IV}	5500	1050	2400	3400	850	1400	2100	700
Вер-ть нагр-ки 4-й ступени	P_{IV}	0,4	0,3	0,4	0,4	0,3	0,3	0,4	0,3
Удельный ущерб, у.д.е/КВт час	y_o	0,3	0,5	9,0	7,0	0,5	0,5	6,0	0,5
Затраты на агрегат, млн у.д.е.	3_o	S	1,5	2	2	0,5	2	3	П

Таблица 4(продолжение) Исхолные ланные лля расчета

№ Варианта		25	26	27	28	29	30
Число агрегатов в системе	n	10	10	10	10	10	10
Мощность агрегата, МВт	No	08	22	50	40	60	30
Вер-ть раб. сост-я агр-та	p	0,95	0,98	0,95	0,97	0,95	0,95
Макс-ая нагр-ка системы, МВт	N_I	800	750	500	400	600	300
Вер-ть нагр-ки 1-й ступени	P_I	0,20	0,10	0,10	0,10	0,10	0,10
Нагрузка 2-й ступени, МВт	N_{II}	720	519	450	360	540	270
Вер-ть нагр-ки 2-й ступени	P_{II}	0,20	0,20	0,10	0,10	0,20	0,20
Нагрузка 3-й ступени, МВт	N_{II}	640	009	400	320	480	240
Вер-ть нагр-ки 3-й ступени	P_{III}	0,4	0,4	0,5	0,4	0,4	6,0
Нагрузка 4-й ступени, МВт	N_{IV}	099	525	350	280	420	110
Вер-ть нагр-ки 4-й ступени	P_{IV}	0,2	6,0	0,3	0,4	6,3	6,4
Удельный ущерб, у.д.е/КВт час	y_o	7,0	0,7	0,7	8,0	0,8	8,0
Затраты на агрегат, млн у.д.е.	3_o	8,0	0,75	0,5	0,4	9,0	6,3

$$P_n^2 = P(2) = C_{10}^2 \cdot 0,95^8 \cdot (1-0,95)^2 =$$
 $= \frac{10!}{2!8!} \cdot 0,05^2 \cdot 0,95^8 = 0,075,$
 $P_n^3 = P(3) = C_{10}^3 \cdot 0,95^7 \cdot (1-0,95)^3 = 0,01,$
 $P_n^4 = P(4) = C_{10}^4 \cdot 0,95^6 \cdot (1-0,95)^4 = 0,00096.$
Построим годовой график нагрузки полжительности (рис.8):

ПО продолжительности (рис.8):

Длительность каждой ступени В году $T_1 = P_1 \cdot 8760$ часов т.е.:

$$T_{II} = 0.04 \cdot 8760 = 350,4 \text{ uacob},$$

 $T_{II} = 0.15 \cdot 8760 = 1314,0 \text{ uacob},$
 $T_{III} = 0.35 \cdot 8760 = 3066,0 \text{ uacob},$
 $T_{IV} = 0.46 \cdot 8760 = 4029,6 \text{ uacob}.$

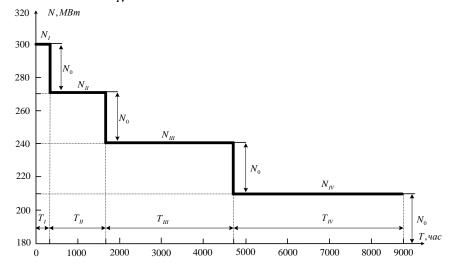


Рис. 8. Годовой график нагрузки энергосистемы по продолжительности (условно взяты четыре ступени).

Вероятность одновременного выхода из строя большого числа генераторов можно пренебречь ввиду ее малости. Определим математическое ожидание (МО) недоотпуска электроэнергии при отсутствии резервных агрегатов, т.е. $n_{pes}=0$.

а) на І-й ступени графика нагрузки:

$$M_I = \sum_{m=1}^n m \cdot P(m) \cdot P_I \cdot 8760 \cdot N_0,$$

б) на ІІ-й ступени:

$$M_{II} = \sum_{m=2}^{n} (m-1) \cdot P(m) \cdot P_{II} \cdot 8760 \cdot N_{0},$$

в) на ІІІ-й ступени:

$$M_{III} = \sum_{m=3}^{n} (m-2) \cdot P(m) \cdot P_{III} \cdot 8760 \cdot N_0,$$

г) на IV-й ступени:

$$M_{IV} = \sum_{m=4}^{n} (m-3) \cdot P(m) \cdot P_{IV} \cdot 8760 \cdot N_0$$

где m- число одновременно вышедших из строя агрегатов, P(m)- вероятность этого события, определенная по биноминальному разложению.

Таким образом МО недоотпуска электроэнергии за год при отсутствии резервных агрегатов, равно:

$$M_0\left(\Delta W\right) = \sum_{j=1}^4 M_j$$
 , и ущерб составит $Y = Y_0 \cdot MO$.

В рассматриваемом примере:

$$M_{I} = (1 \cdot 0.315 + 2 \cdot 0.075 + 3 \cdot 0.01 + 4 \cdot 0.00096) \cdot \phi$$

$$\cdot 30 \cdot 8760 \cdot 10^{3} \cdot 0.04 = 5.24 \cdot 10^{6} \kappa Bm \cdot u,$$

$$M_{II} = (1 \cdot 0.75 + 2 \cdot 0.01 + 3 \cdot 0.00096) \cdot 30 \cdot 8760 \cdot 10^{3} \cdot 0.015 = 3.86 \cdot 10^{6} \kappa Bm \cdot u,$$

$$\begin{split} M_{III} = & \left(1 \cdot 0,01 + 2 \cdot 0,00096\right) \cdot 30 \cdot 8760 \cdot 10^3 \cdot 0,35 = \\ = & 1,096 \cdot 10^6 \, \kappa Bm \cdot u, \\ M_{IV} = & 1 \cdot 0,00096 \cdot 30 \cdot 8760 \cdot 10^3 \cdot 0,46 = 0,116 \cdot 10^6 \, \kappa Bm \cdot u \\ M_0 \left(\Delta W\right) = & 10,312 \cdot 10^6 \, \kappa Bm \cdot u \, . \\ M_0 \left(Y\right) = & 0,8 \cdot 10,312 = 8,2496 \quad \textit{млн у.д.e.} \end{split}$$

Индекс 0 означает отсутствие резервных агрегатов, т.е. $n_{\mbox{\tiny pes}} = 0\,.$

При наличии одного резервного агрегата $n_{pes}=1$. Матожидание недоотпуска энергии по ступеням графика нагрузки определяется так:

$$M_{II} = \sum_{m=2}^{n} (m-1) \cdot P(m) \cdot P_{I} \cdot N_{0} \cdot 8760,$$

$$M_{II} = \sum_{m=3}^{n} (m-2) \cdot P(m) \cdot P_{II} \cdot N_{0} \cdot 8760,$$

$$M_{III} = \sum_{m=4}^{n} (m-3) \cdot P(m) \cdot P_{III} \cdot N_{0} \cdot 8760,$$

$$M_{IV} = \sum_{m=4}^{n} (m-4) \cdot P(m) \cdot P_{IV} \cdot N_{0} \cdot 8760.$$

В рассматриваемом примере:

$$M_1(\Delta W) = 1,584 \cdot 10^6 \ \kappa Bm \cdot u;$$

 $M_1(Y) = 1,2672 \$ млн у.д.е.

Индекс 1 означает, что $n_{pes} = 1$.

Аналогично рассуждая, находим МО недоотпуска энергии при 2-х резервных агрегатах, т.е. $n_{ne3} = 2$:

$$\begin{split} M_I &= 30 \cdot 8760 \cdot 10^3 \cdot 0,04(1 \cdot 0,01 + 2 \cdot 0,00096) = \\ &= 0,124 \cdot 10^6 \, \kappa Bm \cdot u, \\ M_{II} &= 30 \cdot 8760 \cdot 10^3 \cdot 0,15 \cdot 1 \cdot 0,00096 = \\ &= 0,0370 \cdot 10^6 \, \kappa Bm \cdot u, \\ M_{III} &= M_{IV} = 0 \kappa Bm \cdot u. \\ M_2 \left(\Delta W\right) &= 1,1616 \cdot 10^6 \, \kappa Bm \cdot u. \end{split}$$

 $M_2(Y) = 0.12928$ млн. у.д.е

Индекс 2 означает, что $n_{\ensuremath{\textit{pes}}} = 2$.

При 3-х резервных агрегатах $n_{pes} = 3$.

$$M_{I} = 30 \cdot 8760 \cdot 10^{3} \cdot 0,04 \cdot 1 \cdot 0,00096 = ;$$

= $0,01004 \cdot 10^{6} \kappa Bm \cdot u.$
 $M_{II} = M_{III} = M_{IV} = 0 \kappa Bm \cdot u;$
 $M_{3}(\Delta W) = M_{1} = 0,01004 \cdot 10^{6} \kappa Bm \cdot u;$

$$M_3(Y) = 0,00803$$
 млн у.д.е.

Индекс 3 означает, что $n_{pes} = 3$.

При большем числе резервных агрегатов, т.е. $n_{pes} \ge 4$, МО недоотпуска электроэнергии равно нулю и, следовательно, ущерб можно принять равным нулю.

Очевидно, оптимальное число резервных агрегатов должно отвечать соотношению:

$$3_i = K_i + M_i(Y) \rightarrow \min$$

где K_i - затраты на установку дополнительных агрегатов в i – м варианте;

 $M_i(Y)$ - матожидание ущерба от недоотпуска электроэнергии в i – м варианте.

для выбора наиболее оптимального варианта составим таблицу 5.

Таблица 5. Таблица для выбора оптимального варианта

Количество	$M_i(Y)$	K_i	3_{i}
резервных		·	·
агрегатов	млн у.д.е.	млн у.д.е.	млн у.д.е.
0	8.2496	Нет	8.2496
1	1.2672	0.5	1.7672
2	0.12928	1.0	1.12928
3	0.00803	1.5	1.50803
4	0.00000	2.0	2.00000

Строим графическую зависимость $3_i = K_i + M_i(Y)$ представленную на рис.9.

Анализ результатов показывает, что минимум затрат будет достигаться при двух резервных агрегатах

8. ЗАДАЧА №6

8.1 Постановка задачи №6

Силовой трансформатор в городской электрической сети работает в течение времени T, которое является случайной величиной и распределено по показательному закону с плотностью:

$$f(t) = \begin{cases} 0 & npu \quad t < 0, \\ \lambda e^{-\lambda t} & npu \quad t \ge 0, \end{cases}$$

где λ - интенсивность отказов.

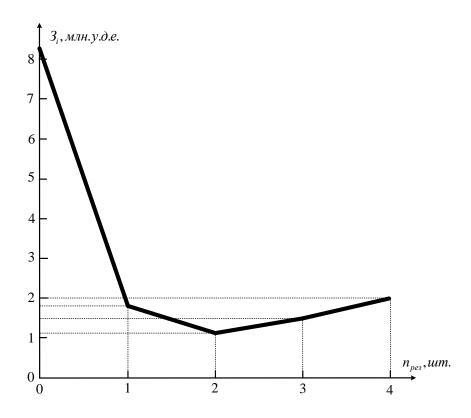


Рис.9. График зависимости суммарных затрат от количества резервных агрегатов.

По истечении времени T вследствие роста нагрузки, повреждения его или др. причин трансформатор заменяют другим.

В результате необходимо определить:

1.среднюю продолжительность эксплуатации трансформатора (матожидание) и дисперсию;

2.вероятность надежной работы трансформатора в течение первых t_1 лет;

3.вероятность отказа трансформатора в период между t_2 и t_3 годами эксплуатации;

- **4.**построить график плотности распределения и функции распределения (на последний нанести рассчитанные вероятности);
- **5.** определить вероятность того, что за время эксплуатации au трансформатор не понадобится заменять ни разу;
- **6.** определить вероятность того, что за время эксплуатации τ трансформатор потребуется заменить два раза;
- **7.** определить вероятность того, что за время эксплуатации au трансформатор потребуется заменить не менее двух раз.

Исходные данные для решения приведены в таблице 6.

8.2 Пример решения задачи №6

Пример решения приведен для следующих исходных данных:

$$\lambda = 0.03 \frac{1}{200}$$
, $t_1 = 10$ лет, $t_2 = 10$ лет, $t_2 = 20$ лет, $t = 30$ лет.

По условию случайная величина T распределяется по показательному закону с постоянной интенсивностью отказов

 $\lambda = 0.03$. Поэтому ответы на вопросы первого блока получим, используя показательный закон надежности.

1. Определим среднюю продолжительность эксплуатации трансформатора, т.е. математическое ожидание случайной величины T:

$$M(T) = \frac{1}{\lambda} = \frac{1}{0.03} \cong 33 co \partial a$$
.

Дисперсия рассчитывается по формуле:

$$\mathcal{I}(T) = \frac{1}{\lambda^2} = \frac{1}{0.03^2} = 1111,1111.$$

Таблица 6 Исходные данные для решения задачи №6

Параметры N пп	λ,1/год	t_1 , rod	t_2 , rod	t_3 , zod	τ, год
1	0,03	9	11	25	30
2	0,025	8	10	20	35
3	0,04	14	10	20	24
4	0,035	7	8	15	24
5	0,02	10	20	35	40
6	0,032	10	15	25	28
7	0,045	9	9	17	20
8	0,048	15	8	16	19
9	0,05	6	7	14	18
10	0,055	8	4	14	16
11	0,06	4	5	12	14
12	0,03	5	15	28	30
13	0,025	6	8	30	35
14	0,04	15	12	20	24
15	0,035	8	10	19	24
16	0,02	19	15	35	40
17	0,032	5	10	25	28
18	0,045	4	8	19	20
19	0,048	8	5	16	19
20	0,05	7	8	14	18
21	0,055	6	10	14	16
22	0,06	3	5	12	14
23	0,057	10	8	14	15
24	0,022	17	25	40	42
25	0,033	6	12	21	27
26	0,043	3	6	17	19
27	0,053	5	7	13	15
28	0,02	12	20	40	45
29	0,04	8	10	20	23
30	0,03	10	10	20	30

2. Вероятность надежной работы трансформатора в течение первых t_1 лет, т.е. $P \big(T < t_1 \big)$ определим по формуле:

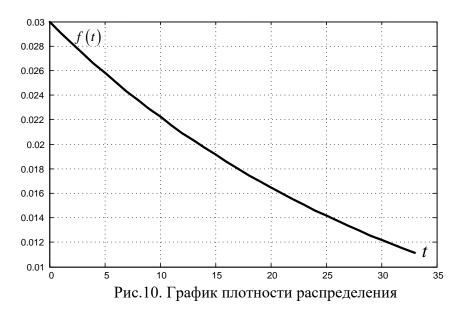
$$R(t_1) = e^{-\lambda t_1} = e^{-0.03 \cdot 10} \cong 0.74.$$

 $F(t_1) = 1 - e^{-\lambda t_1} = 1 - 0.74 = 0.26.$

3. Вероятность отказа трансформатора в период между t_2 и t_3 годами эксплуатации, т.е. $P\!\left(t_2 \!<\! T \!<\! t_3\right)$ найдем по формуле:

$$P(t_2 < T < t_3) = e^{-\lambda t_2} - e^{-\lambda t_3} = e^{-0.03 \cdot 10} - e^{-0.03 \cdot 20} = 0.192.$$

4. Строим график плотности распределения (рис.10) и функции распределения (рис.11) во время эксплуатации трансформатора (на последний наносим рассчитанные вероятности):



Второй блок вопросов необходимо решать исходя из того, что события замены трансформатора в электрической сети образуют простейший (пуассоновский) поток с

интенсивностью событий (замены) λ . Вероятность наступления ровно m событий за промежуток времени τ определяется по закону Пуассона:

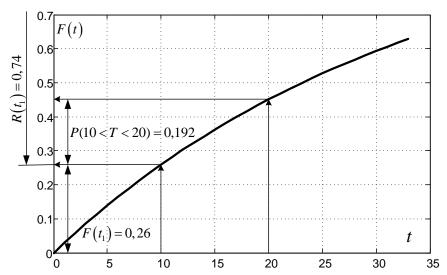


Рис.11. График функции распределения плотности распределения

$$P_{m} = \frac{a^{m}}{m!}e^{-a} = \frac{\left(\lambda\tau\right)^{m}}{m!}e^{-\lambda\tau},$$

где $a = \lambda \tau$ – есть математическое ожидание числа событий (замен) за интервал времени τ .

5. определяем вероятность того, что за время эксплуатации τ трансформатор не понадобится заменять ни разу (пустой интервал τ):

$$P_{(m=0)} = e^{-\lambda \tau} = e^{-0.03.30} = 0.41.$$

6. определить вероятность того, что за время эксплуатации au трансформатор потребуется заменить два раза;

$$P_{(m=2)} = \frac{(0.03 \cdot 30)^2}{2 \cdot 1} e^{-0.03 \cdot 30} = 0.165.$$

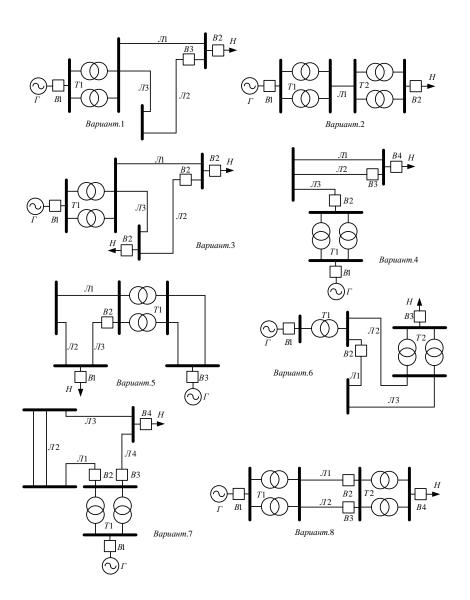
7. определить вероятность того, что за время эксплуатации au трансформатор потребуется заменить не менее двух раз.

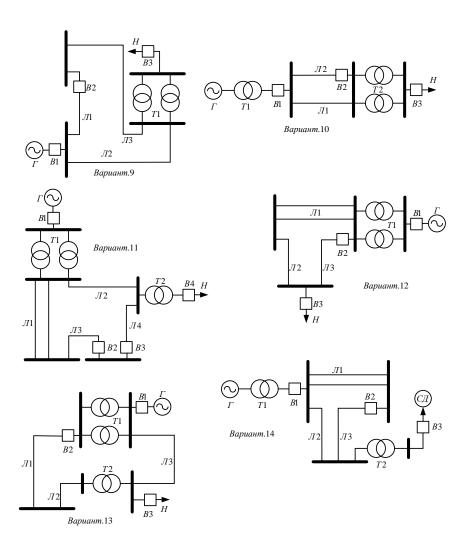
$$P_{(m\geq 2)} = 1 - \left[P_{(m=0)} + P_{(m=1)}\right] = 1 - 0.41 - \frac{0.03 \cdot 30}{1}e^{-0.03 \cdot 30} = 1 - 0.41 - 0.366 = 0.224.$$

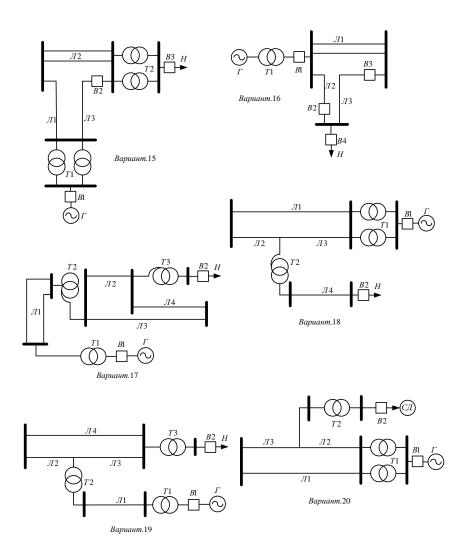
Литература

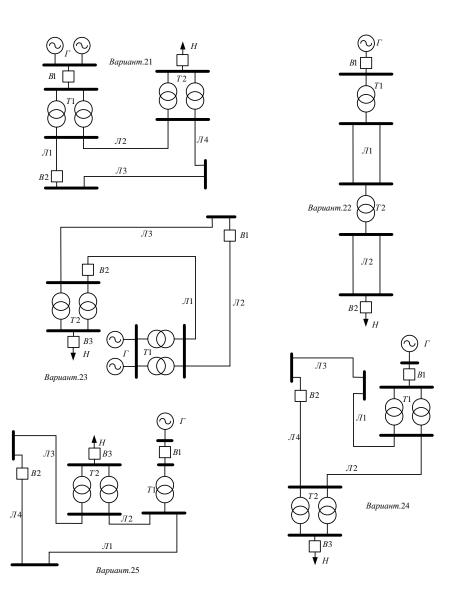
- 1. Веников А.В. Расчет и анализ режимов работы сетей. Учебное пособие для вузов. –М: Изд. «Энергия»,1974.
- 2. Гнеденко Б.В. Хинчин А.Я. Элементарное введение в теорию вероятностей. -М: Изд. «Наука»,1982.
- 3. Гук.Ю.Б. Теория надежности в электроэнергетике. Л: «Энергоатомоиздат»,1990.
- 4. Гук.Ю.Б. Основы надежности электроэнергетических установок. –Л: Изд. Ленинградского университета,1976
- 5. Чистяков В.П. Курс теории вероятностей. М: Изд. «Наука», 1978.
- 6. Фокин Ю.А., Туфанов В.А. Оценка надежности систем электроснабжения. М: «Энергоатомоиздат», 1981.

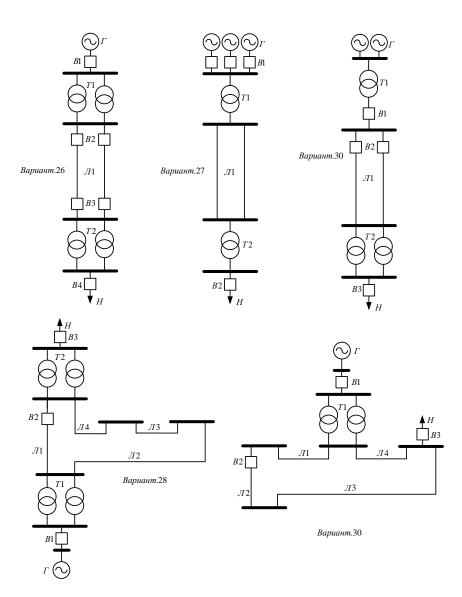
Приложение 1











Приложение 2 Значение интеграла вероятностей:

$$\Phi(t) = \frac{2}{\sqrt{2\pi}} \int_{0}^{t} e^{-\frac{x^{2}}{2}} dx, \ \Phi(-t) = \Phi(-t).$$

t	$\Phi(t)$	t	$\Phi(t)$	t	$\Phi(t)$
0,00	0,0000	1,00	0,6827	2,00	0,9545
0,05	0,0399	1,05	0,7063	2,05	0,9596
0,10	0,0797	1,10	0,7287	2,10	0,9643
0,15	0,1192	0,15	0,7499	2,15	0,9684
0,20	0,1585	1,20	0,7699	2,20	0,9722
0,25	0,1974	1,25	0,7887	2,25	0,9756
0,30	0,2358	1,30	0,8064	2,30	0,9786
0,35	0,2737	1,35	0,8230	2,35	0,9812
0,40	0,3108	1,40	0,8385	2,40	0,9836
0,45	0,3473	1,45	0,8529	2,45	0,9857
0,50	0,3829	1,50	0,8664	2,50	0,9876
0,55	0,4177	1,55	0,8789	2,55	0,9892
0,60	0,4515	1,60	0,8904	2,60	0,9907
0,65	0,4843	1,65	0,9011	2,65	0,9920
0,70	0,5161	1,70	0,9109	2,70	0,9931
0,75	0,5467	1,75	0,9199	2,75	0,9940
0,80	0,5763	1,80	0,9281	2,80	0,9949
0,85	0,6047	1,85	0,9357	2,85	0,9956
0,90	0,6319	1,90	0,9426	2,90	0,9963
0,95	0,6579	1,95	0,9488	2,95	0,9968
1,00	0,6827	2,00	0,9545	3,00	0,9973