

ВОЕННО-КОСМИЧЕСКАЯ АКАДЕМИЯ ИМЕНИ А.Ф. МОЖАЙСКОГО

Кафедра информационно-вычислительных систем и сетей

УТВЕРЖДАЮ

Начальник 24 кафедры

ПОЛКОВНИК

А. Басыров

« ____ » _____ 20 ____ года

Автор: старший преподаватель 24 кафедры,
кандидат технических наук, доцент В.Тимофеев

**Тема2. Аналитические методы расчета показателей надежности
АС**

Лекция № 6

Расчет показателей надежности восстанавливаемых систем

по дисциплине

Надежность автоматизированных систем

Обсуждено и одобрено на заседании 24 кафедры
« ____ » _____ 20 ____ года протокол № ____

Санкт - Петербург

Цель занятия: ознакомить слушателей с аналитическим методом расчета показателей надежности восстанавливаемой АС.

СОДЕРЖАНИЕ ЗАНЯТИЯ И ВРЕМЯ

Введение	5 мин.
1. Метод расчета надежности восстанавливаемых систем	35 мин.
2. Расчет надежности нерезервированной системы	20 мин.
3. Расчет надежности резервированной системы	25 мин.
Заключение	5 мин.

Введение

Инженерные методики расчета показателей надежности восстанавливаемых систем существуют в основном для экспоненциальных законов распределения времени безотказной работы и восстановления объектов (элементов составляющих систему);

В случае неэкспоненциальных законов используются численные методы расчета и компьютерные технологии.

1. Метод расчета надежности восстанавливаемых систем

ПОСТАНОВКА ЗАДАЧИ РАСЧЕТА НАДЕЖНОСТИ ВОССТАНАВЛИВАЕМЫХ СИСТЕМ

Дано:

λ_i – интенсивность отказа i -го элемента,

μ_i – интенсивность восстановления i -го элемента.

Определить:

K_r – коэффициент готовности системы,

T – среднее время между отказами системы,

T_v – среднее время восстановления системы.

МЕТОД РАСЧЕТА НАДЕЖНОСТИ, ОСНОВАННЫЙ НА ТЕОРИИ МАРКОВСКИХ ПРОЦЕССОВ

Случайный процесс $X(t)$ называется марковским или процессом без последствия, если для любых двух моментов времени t_0 и t_1 ($t_0 < t_1$), распределение вероятностей $X(t_1)$ при условии, что заданы все значения $X(t)$ при $t \leq t_0$, зависит только от $X(t_0)$.

Марковский процесс с непрерывным временем и дискретными состояниями (процесс Пуассона) называется однородным, если для любых значений i и k , где i и k – дискретные состояния процесса, и произвольного $T \geq 0$ вероятность события $X(t + T) = k$ при условии, что $X(t) = i$, не зависит от t , т.е. справедливы следующие соотношения:

$$p_{ik}(\tau) \geq 0, \sum_k p_{ik}(\tau) = 1, p_{ik}(\tau_1 + \tau_2) = \sum_j p_{ij}(\tau_1) p_{jk}(\tau_2).$$

где

$$p_{ik}(\tau) = P(X(t + \tau) = k / X(t) = i)$$

– условная вероятность перехода из состояния i в состояние k за время τ .

Однородный марковский процесс определяется постоянными интенсивностями перехода

$$\lambda_{i,j} = \lim_{\Delta t \rightarrow 0} \frac{P(X(t + \Delta t) = j / X(t) = i)}{\Delta t}$$

и начальным вектором вероятностей состояний $p_i(t)$

$$p_i(0) = P(X(0) = i), \quad i = 0, 1, 2, \dots, m.$$

Вероятности $p_i(t)$ удовлетворяют системе обыкновенных дифференциальных уравнений Колмогорова

$$p'_i(t) = -\sum_j \lambda_{i,j} p_i(t) + \sum_j \lambda_{j,i} p_j(t), \quad i = 0, 1, 2, \dots, m.$$

Система уравнений составляется из графа состояний по следующему правилу:

1. Для каждого состояния S_i составляется отдельное уравнение,
2. В левой части уравнения записывается производная от вероятности этого состояния $p_i(t)$,
3. В правой части уравнения записываются со знаком минус произведения $\lambda_{i,j} p_i(t)$, соответствующие выходам из этого

состояния во все другие согласно графу состояний, и со знаком плюс –

произведения $\lambda_{j,i} p_j(t)$, соответствующие входам в это состояние

из всех других опять же согласно графу состояний.

Для условия длительной эксплуатации системы, когда $t \rightarrow \infty$, $p_i(t) \rightarrow p_i$, $p'_i(t) \rightarrow 0$,

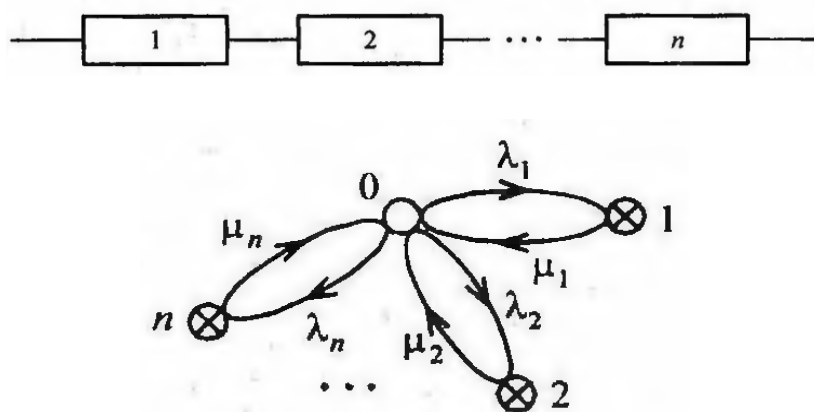
система дифференциальных уравнений принимает вид системы алгебраических уравнений:

$$-\sum_j \lambda_{i,j} p_i + \sum_j \lambda_{j,i} p_j = 0, \quad i = 0, 1, 2, \dots, m,$$

которая должна решаться вместе с условием:

$$\sum_{i=0}^m p_i = 1.$$

2. Расчет надежности нерезервированной системы



ГРАФ СОСТОЯНИЙ СИСТЕМЫ

Состояние 0 – исправное состояние системы.

Состояния 1, 2, ... n – состояния восстановления элементов.

Система дифференциальных уравнений, описывающая граф состояний нерезервированной системы с основным соединением элементов :

$$\begin{cases} \frac{dp_0(t)}{dt} = -\lambda_c p_0(t) + \sum_{i=1}^n \mu_i p_i(t); \\ \frac{dp_i(t)}{dt} = \lambda_i p_0(t) - \mu_i p_i(t), \quad i = 1, 2, \dots, n, \end{cases}$$

где $\lambda_c = \sum_{i=1}^n \lambda_i$ $p_0(0) = 1, p_1(0) = p_2(0) = \dots = p_n(0) = 0.$

Для условия длительной эксплуатации (стационарный режим), когда $t \rightarrow \infty, p_i(t) \rightarrow p_i, p'_i(t) \rightarrow 0,$

система дифференциальных уравнений примет вид системы алгебраических уравнений:

$$\begin{cases} 0 = -\lambda_c p_0 + \sum_{i=1}^n \mu_i p_i \\ 0 = \lambda_i p_0 - \mu_i p_i \quad i = 1, 2, \dots, n, \end{cases}$$

Решая систему алгебраических уравнений при условии, что $\sum_{i=0}^n p_i = 1$, получим выражение для p_0 и K_Γ :

$$K_\Gamma = p_0 = \frac{1}{1 + \sum_{i=1}^n \gamma_i},$$

где $\gamma_i = \frac{\lambda_i}{\mu_i}$.

Среднее время восстановления T_B определяется из выражений для K_Γ и T :

Так как $K_\Gamma = \frac{T}{T + T_B}$ и $K_\Pi = 1 - K_\Gamma$,

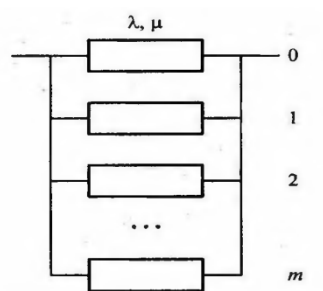
то $T_B = T \frac{K_\Pi}{K_\Gamma}$.

Поскольку $K_\Gamma = \frac{1}{1 + \sum_{i=1}^n \gamma_i}$, то $T_B = T \sum_{i=1}^n \gamma_i$.

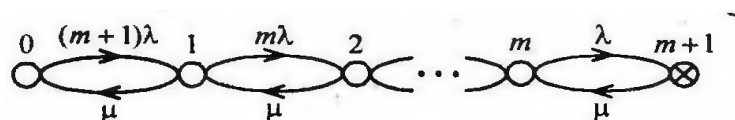
Так как $T = \frac{1}{\sum_{i=1}^n \lambda_i} = \frac{1}{\lambda_c}$, то $T_B = \frac{1}{\lambda_c} \sum_{i=1}^n \gamma_i$.

3. Расчет надежности резервированной системы

РАСЧЕТ НАДЕЖНОСТИ СИСТЕМЫ С ОБЩИМ ПОСТОЯННЫМ РЕЗЕРВИРОВАНИЕМ



ГРАФ СОСТОЯНИЙ СИСТЕМЫ



Система алгебраических уравнений, соответствующая графу состояний, для стационарного режима будет иметь следующий вид:

$$\begin{cases} \mu p_1 - (m+1)\lambda p_0 = 0 \\ \sum_{i=1}^m (\mu p_{i+1} + (m+2-i)\lambda p_{i-1} - ((m+1-i)\lambda + \mu)p_i) = 0 \\ \lambda p_m - \mu p_{m+1} = 0 \end{cases}$$

Решая систему алгебраических уравнений при условии, что $\sum_{i=0}^{m+1} p_i = 1$, получим выражение для K_{Π} и K_{Γ} :

Так как $p_{m+1} = K_{\Pi}$ и $K_{\Gamma} = 1 - K_{\Pi}$, то

$$K_{\Pi} = \frac{1}{1 + \frac{\gamma}{1!} + \frac{\gamma^2}{2!} + \dots + \frac{\gamma^{m+1}}{(m+1)!}}, \quad K_{\Gamma} = \frac{\sum_{i=1}^{m+1} \frac{\gamma^i}{i!}}{\sum_{i=0}^{m+1} \frac{\gamma^i}{i!}}.$$

Где $\gamma = \frac{\mu}{\lambda}$.

Поскольку все элементы системы равно надежны, то в соответствии с графом состояний среднее время восстановления системы будет равно

$$T_{\text{в}} = \frac{1}{\mu}.$$

В силу соотношения $T = T_{\text{в}} \frac{K_{\Gamma}}{K_{\Pi}}$ и формул для K_{Π} , K_{Γ} , и $T_{\text{в}}$

получим

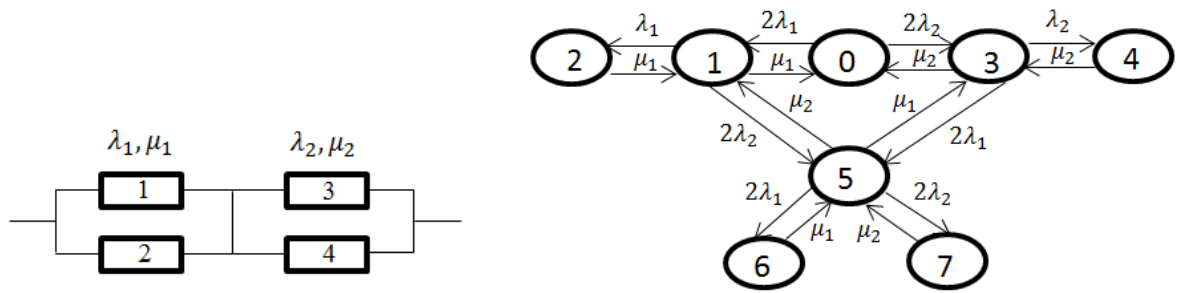
$$T = \frac{1}{\mu} \sum_{i=1}^{m+1} \frac{\gamma^i}{i!}, \quad T = T_0 \sum_{i=1}^{m+1} \frac{\gamma^i}{i!},$$

где $T_0 = \frac{1}{\lambda}$ - наработка на отказ нерезервированной системы.

Последнее выражение устанавливает зависимость наработки на отказ резервированной системы от кратности резервирования.

Пример 1

Система состоит из двух основных элементов. Средняя интенсивность отказа каждого элемента λ_1 и λ_2 , а интенсивность восстановления μ_1 и μ_2 . Каждый основной элемент зарезервирован постоянно включенным аналогичным элементом.



$$\begin{cases} \mu_1 P_1 + \mu_2 P_3 - 2(\lambda_1 + \lambda_2) P_0 = 0 \\ 2\lambda_1 P_0 + \mu_1 P_2 + \mu_2 P_5 - (\lambda_1 + 2\lambda_2 + \mu_1) P_1 = 0 \\ \lambda_1 P_1 - \mu_1 P_2 = 0 \\ 2\lambda_2 P_0 + \mu_2 P_4 + \mu_1 P_5 - (\lambda_2 + 2\lambda_1 + \mu_2) P_3 = 0 \\ \lambda_2 P_3 - \mu_2 P_4 = 0 \\ 2\lambda_2 P_1 + 2\lambda_1 P_3 + \mu_1 P_6 + \mu_2 P_7 - (2\lambda_1 + 2\lambda_2 + \mu_1 + \mu_2) P_5 = 0 \\ 2\lambda_1 P_5 - \mu_1 P_6 = 0 \\ 2\lambda_2 P_5 - \mu_2 P_7 = 0 \end{cases}$$

$$P_0 + P_1 + P_2 + P_3 + P_4 + P_5 + P_6 + P_7 = 1.$$

$$K_{\Gamma} = P_0 + P_1 + P_3 + P_5; \quad K_{\Pi} = I - K_{\Gamma};$$

При $\mu_1 = \mu_2 = \mu$

$$T_B = \frac{1}{\mu}. \quad T = \frac{K_{\Gamma}}{K_{\Pi}} T_B.$$

Пояснения к графу состояний.

Состояние S_0 (работоспособное) – все элементы исправны (событие – $a_1 a_2 a_3 a_4$).

Состояние S_1 (работоспособное) – один элемент неисправен (события – $\bar{a}_1 a_2 a_3 a_4$ и $a_1 \bar{a}_2 a_3 a_4$).

Состояние S_2 (неработоспособное) – два элемента неисправны (событие – $\bar{a}_1 \bar{a}_2 a_3 a_4$).

Состояние S_3 (работоспособное) – один элемент неисправен (события – $a_1 a_2 \bar{a}_3 a_4$ и $a_1 a_2 a_3 \bar{a}_4$).

Состояние S_4 (неработоспособное) – два элемента неисправны (событие – $a_1 a_2 \bar{a}_3 \bar{a}_4$).

Состояние S_5 (работоспособное) – два элемента неисправны (события – $\bar{a}_1 a_2 \bar{a}_3 a_4$, $\bar{a}_1 a_2 a_3 \bar{a}_4$, $a_1 \bar{a}_2 \bar{a}_3 a_4$ и $a_1 \bar{a}_2 a_3 \bar{a}_4$).

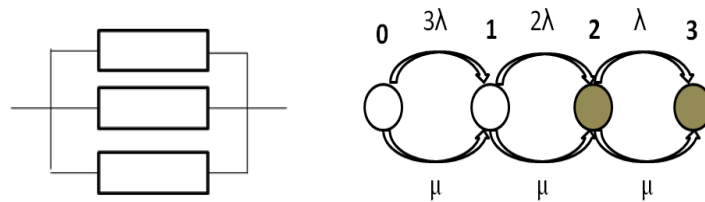
Состояние S_6 (неработоспособное) – три элемента неисправны (события – $\bar{a}_1 \bar{a}_2 \bar{a}_3 a_4$ и $\bar{a}_1 \bar{a}_2 a_3 \bar{a}_4$).

Состояние S_7 (неработоспособное) – три элемента неисправны (события – $a_1 \bar{a}_2 \bar{a}_3 \bar{a}_4$ и $\bar{a}_1 a_2 \bar{a}_3 \bar{a}_4$).

Всего событий – $2^4 = 16$. Последнее событие $\bar{a}_1 \bar{a}_2 \bar{a}_3 \bar{a}_4$ не указано в графе состояний, так как оно следует из неработоспособных состояний S_6 и S_7 . Предполагается, что в неработоспособном состоянии исправные элементы находятся в выключенном состоянии и потому отказать не могут.

Пример 2

Аппаратура зарезервирована по мажоритарному принципу 2 из 3-х.



Пояснения к графу состояний.

Состояние S_0 (работоспособное) – все элементы исправны (событие – $a_1 a_2 a_3$).

Состояние S_1 (работоспособное) – один элемент неисправен (события – $\bar{a}_1 a_2 a_3$, $a_1 \bar{a}_2 a_3$, $a_1 a_2 \bar{a}_3$).

Состояние S_2 (неработоспособное) – два элемента неисправны (события – $\bar{a}_1 \bar{a}_2 a_3$, $\bar{a}_1 a_2 \bar{a}_3$, $a_1 \bar{a}_2 \bar{a}_3$).

Состояние S_3 (неработоспособное) – три элемента неисправны (событие – $\bar{a}_1 \bar{a}_2 \bar{a}_3$).

В данном случае в графе состояний рассмотрены все $2^3 = 8$ событий.

В системе алгебраических уравнений уравнение для состояния S_3 заменено на условие нормировки.

$$\left\{ \begin{array}{l} \mu P_1 - 3\lambda P_0 = 0 \\ 3\lambda P_0 + \mu P_2 - (2\lambda + \mu)P_1 = 0 \\ 2\lambda P_1 + \mu P_3 - (\lambda + \mu)P_2 = 0 \\ P_0 + P_1 + P_2 + P_3 = 1 \end{array} \right.$$

$$K_{\Gamma} = P_0 + P_1, \quad K_{\Pi} = 1 - K_{\Gamma}, \quad \theta = \frac{K_{\Pi}}{K_{\Gamma}} T_B, \quad T_B = \frac{1}{\mu}.$$

Заключение

Таким образом, сегодня был рассмотрен аналитический метод расчета показателей надежности восстанавливаемой АС.

Задание на самостоятельную работу:

- 1) Отработать учебный материал по конспекту лекций.
- 2) Изучить материал рекомендуемой литературы.

В.Тимофеев

(воинское звание, подпись, инициал имени, фамилия автора)

«____» _____ 20____ г.