МАТЕМАТИЧЕСКИЕ МЕТОДЫ СИСТЕМНОГО АНАЛИЗА И УПРАВЛЕНИЯ

УДК 654.924

ЛОГИКО-ВЕРОЯТНОСТНОЕ МАТЕМАТИЧЕСКОЕ МОДЕЛИРОВАНИЕ И ОЦЕНКА НАДЕЖНОСТИ СИСТЕМЫ КОНТРОЛЯ И УПРАВЛЕНИЯ ДОСТУПОМ

В. А. Дурденко, А. А. Рогожин, Б. О. Баторов

Воронежский институт инновационных систем Воронежский институт МВД России УВО по г. Улан-Удэ – филиал ФГКУ УВО ГУ МВД России по республике Бурятия

Поступила в редакцию 21.01.2014 г.

Аннотация. В публикации описана схема функциональной целостности системы контроля и управления доступом заданного объекта. Даны описания разработанных логической и вероятностной математических моделей работоспособного состояния системы контроля и управления доступом, а также приведены результаты расчета показателей надежности системы. Описаны роль коэффициента готовности, положительные и отрицательные вклады всех элементов в общую надежность.

Ключевые слова: система контроля и управления доступом, оценка надежности, логические и вероятностные математические модели, коэффициент готовности, схема функциональной целостности.

Annotation. The publication describes functional integrity pattern of the Monitoring and Access Control System of a target object. The descriptions of the developed logical and probabilistic mathematical models of Monitoring and Access Control System operational state are presented as well as the results of calculating of the System reliability indexes. The importance of availability factor along with positive and negative inputs into cumulative reliability is discussed.

Keywords: Monitoring and Access Control System, estimated reliability, logical and probabilistic mathematical models, availability factor, functional integrity pattern.

ВВЕДЕНИЕ

На стадии проектирования систем безопасности объектов возникает вопрос оценки их надежности, в том числе при проектировании систем контроля и управления доступом (СКУД) [1].

При разработке математической модели оценки надежности системы контроля и управления доступом (СКУД) будет использована единая методика общего логико-вероятностного метода моделирования (ОЛВМ) [2], которая характеризуется следующими основными этапами:

- анализ исходных данных для моделирования;
- определение структурной схемы СКУД для формализованной постановки задачи моделирования оценки ее надежности и определение исходных данных (вероятностных, временных параметров элементов СКУД);
- принятие и формулировка основных ограничений и допущений;
- формирование перечня оцениваемых показателей надежности СКУД;
- формализованная постановка задачи моделирования и расчета, включающая в себя разработку структурно-логической модели (схемы функциональной целостности –

[©] Дурденко В. А., Рогожин А. А., Баторов Б. О., 2014

СФЦ) СКУД и задание логического критерия ее функционирования (ЛКФ);

- построение логической математической модели (логической функции) работоспособности СКУД (прямой подход) с помощью программного комплекса «АРБИТР» [3];
- построение расчетной вероятностной модели, позволяющей количественно оценить исследуемое свойство надежности СКУД, с помощью программного комплекса «АРБИТР»;
- расчет оцениваемых показателей надежности с помощью программного комплекса «АРБИТР», анализ полученных данных.

Подобные работы по оценке надежности проводились авторами применительно к интегрированным системам безопасности и системам охранным телевизионным, что подтверждается соответствующими публикациями [4–7], однако актуальным является применение ОЛВМ системного анализа к оценке надежности СКУД как к отдельному классу технических систем безопасности.

1. АНАЛИЗ ИСХОДНЫХ ДАННЫХ

На рис. 1 изображена фотография заданного объекта – территория Изобильненского линейного производственного управления магистральных газопроводов (ЛПУМГ) с ука-

занием предполагаемых точек доступа.

Оценке надежности подлежит СКУД Изобильненского ЛПУМГ, структурная схема которой приведена на рис. 2. Условные графические обозначения использованы согласно РД 78.36.002-2010.

В такой структуре СКУД состояние работоспособности оборудования точек доступа обеспечивается бесперебойным электропитанием с помощью соответствующих источников и аккумуляторных батарей.

Для реализации СКУД на территории ЛПУМГ предлагается использовать следующий набор оборудования (см. табл. 1).

Для последующего моделирования данной системы необходимо сформулировать логический критерий функционирования (ЛКФ) СКУД, т.е. при каких условиях СКУД выполняет целевую функцию.

Объективно ЛКФ СКУД интерпретируется следующим образом: СКУД выполняет свою целевую функцию, т.е. СКУД работоспособна, когда работоспособны все ее элементы без исключения. Только при таком «жестком» ЛКФ возможна реализация целевой функции по ограничению, разграничению, контролю и управлению доступом во все защищаемые зоны объекта, т.е. достигается самый высокий уровень эффективности работы СКУД.

2. ОСНОВНЫЕ ОГРАНИЧЕНИЯ

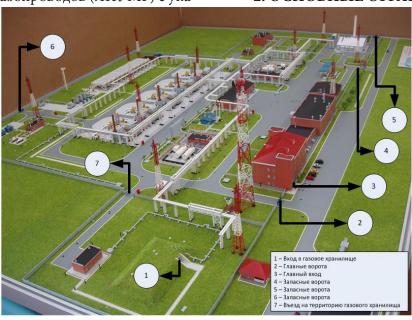


Рис. 1. Территория Изобильненского ЛПУМГ с указанием предполагаемых точек доступа

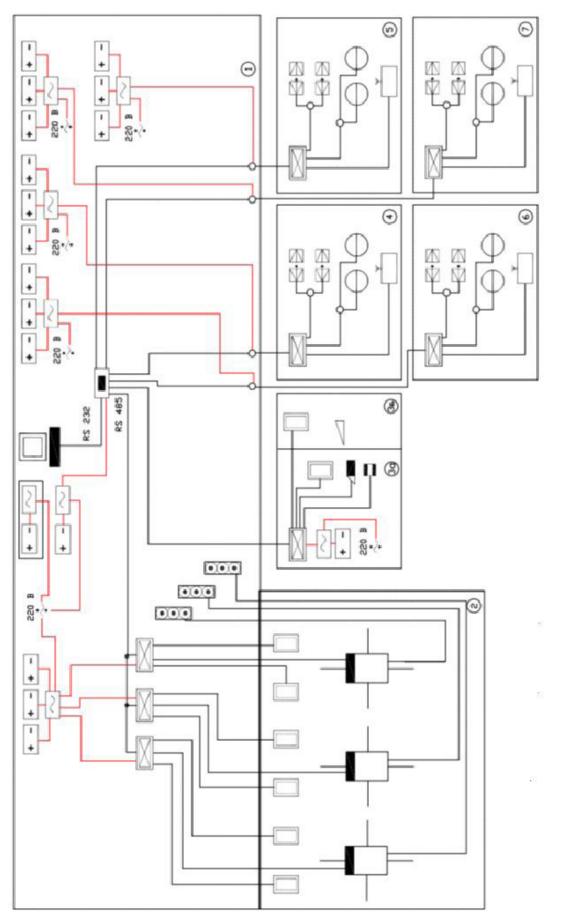


Рис. 2. Структурная схема универсальной СКУД Изобильненского ЛПУМГ

Описание оборудования СКУД ЛПУМГ

№ π/π	Наименование оборудования	Количество, шт.	Время наработки на отказ, час (не менее)	Время восстановления, час
1.	ПКУ «С2000»	1	20000	6
2.	Контроллер доступа «С2000-2»	8	20000	6
3.	Считыватель «Proxy-3M»	8	60000	6
4.	Электромагнитный замок «GL-1200»	1	100000	6
5.	Привод CAME FAST F7000	8	100000	6
6.	Турникет-трипод PERCO-TTR- 04CW-24	1	30000	6
7.	Извещатель магнитоконтактный «ИО 102-20»	1	500000	6
8.	АКБ «Delta DT 1212»	2	10000	6
9.	ИБС СКАТ-1200Д исп.1	4	20000	7
10.	Блок управления с платой радиопри- емника ZA3N	4	30000	6
11.	ИБС SKAT-UPS 1000	5	20000	1
12.	Процессор Aser серии Aspire M	1	15000	6
13.	Монитор Aser серии Design	1	50000	6
14.	«РЕЛЬЕФ» – извещатель охранный двухпроводный радиоволновый ли- нейный	8	60000	6

И ДОПУЩЕНИЯ ПРИ МОДЕЛИРОВАНИИ ОЦЕНКИ НАДЕЖНОСТИ СКУД

При моделировании оценки надежности СКУД приняты следующие ограничения и допущения:

- Независимость отказов всех элементов СКУД. Отказы отдельных элементов возникают по причинам их естественного старения, что обычно не зависит от состояний других элементов системы. Поэтому данное допущение для проектной оценки надежности СКУД может быть принято.
- Все структурные элементы в СКУД восстанавливаются. Неограниченность процессов восстановления отказавших элементов. Это означает, что в процессе эксплуатации СКУД восстановление элементов начинается сразу после момента их отказа и осущест-

вляется с постоянной интенсивностью, независимо от числа одновременно отказавших элементов в системе. Это положение допустимо, поскольку в проектируемой СКУД все элементы высоконадежные, а интенсивности их восстановления на много порядков выше интенсивности отказов. В этом случае одновременный отказ двух и более элементов на небольшом интервале времени восстановления крайне маловероятен и им можно пренебречь. Следовательно, независимость и неограниченность восстановлений отказавших элементов в проектируемой СКУД обеспечивается даже небольшим количеством обслуживающего персонала.

– В расчетах считается, что случайные величины времени безотказной работы и времени восстановления всех элементов СКУД распределены по экспоненциальному закону. Для простых элементов (без собственного

внутреннего резервирования) эти допущения вполне приемлемы.

- Все средства подключения резервных элементов (если таковые имеются) и кабельные изделия считаются абсолютно надежными. Это положение считается допустимым, поскольку в проектируемой СКУД все функции переключения резервов относительно простые.
- Допускается, что изменение показателей надежности некоторых элементов не оказывает существенного влияния на надежность всей СКУД.
- СКУД функционирует в безоператорном режиме.

3. ФОРМИРОВАНИЕ ПЕРЕЧНЯ ОЦЕНИВАЕМЫХ ПОКАЗАТЕЛЕЙ НАДЕЖНОСТИ СКУД

В качестве оцениваемых показателей надежности СКУД предлагается определить (промоделировать и рассчитать):

1. Комплексный показатель – коэффициент готовности (K_r) к выполнению целевой функции.

В соответствии с ГОСТ Р 53704-2009 объективным показателем надежности как технических подсистем типа СКУД так и интегрированных систем безопасности (ИСБ) в целом является комплексный показатель коэффициент готовности (K_{Γ}) к выполнению возложенных целевых функций по противокриминальной и антитеррористической защите объектов:

$$K_{\Gamma} = \frac{T_0}{T_0 + T_R},\tag{1}$$

где T_0 – контрольное время обеспечения работоспособности СКУД, ч;

 $T_{\it B}$ – активное время восстановления работоспособности СКУД после отказа(ов) (без учета подготовительно-заключительного времени), ч.

Следовательно, для проектной оценки надежности СКУД можно обоснованно рассчитывать K_{Γ} СКУД и сравнивать с регламентированным ГОСТ Р 53704-2009 значением $K_{\Gamma} = 0.93$.

2. Характеристики значимостей ξ_i элементов в «общей надежности» СКУД (значимость показателя надежности элемента для общего показателя надежности СКУД в целом). Величина ξ_i отдельного элемента i точно равна изменению значения системной надежностной характеристики P_{CKYZ} (в нашем случае – коэффициента готовности $K_{\Gamma CKYJ}$) вследствие изменения собственного вероятностного параметра P_i от 0 до 1, и фиксированных значениях параметров всех других элементов СКУД.

Определяются значимости ξ_i отдельных элементов і СКУД следующим образом:

$$\xi_i = \frac{P_{CKYJ}}{P_i = 1} - \frac{P_{CKYJ}}{P_i = 0}; \quad i = 1, 2, ..., H,$$
 (2)

 $\xi_i = \frac{P_{CKVJ}}{P_i = 1} - \frac{P_{CKVJ}}{P_i = 0}; \quad i = 1, 2, \dots, H, \qquad (2)$ где $\frac{P_{CKVJ}}{P_i = 1}$ — значение вероятностной характе-

ристики - коэффициента готовности СКУД при абсолютной надежности элемента i (т.е.

при $K_{\Gamma_i}=1$); $\frac{P_{CKVJ}}{P_i=0}$ – значение вероятностной характеристики СКУД при достоверном отказе элемента i на рассматриваемом интервале t времени функционирования (т.е. при $K_{\Gamma_i}=0$).

Вычисление характеристик значимости может выполняться двумя способами. Непосредственное вычисление по формуле (2) является универсальным, но предполагает двойной расчет системной характеристики $P_i = 1$ по многочлену ВФ, сначала при $P_i = 1$, затем при $P_i = 0$. Вычитая из первого результата второй, получаем искомую характеристику значимости элемента.

Для случая, когда процессы отказов (или отказов и восстановлений) всех элементов СКУД являются независимыми в совокупности, значимости (2) элементов СКУД равны соответствующим частным производным [2]:

$$\xi_i = \frac{\partial P_{CKYJ}}{\partial P_i}, \ i = 1, 2, \dots, H.$$
 (3)

3. Положительные β_{i}^{+} и отрицательные $oldsymbol{eta}_i^-$ вклады элементов в комплексный показатель – коэффициент готовности $K_{\Gamma CKYJ}$.

Наряду с характеристиками значимости, в ОЛВМ системного анализа систем, все большее применение начинают находить показатели положительного β_i^+ и отрицательного β_{i}^{-} вкладов их элементов, i = 1, 2, ..., H. Дело в том, что показатель значимости ξ_i , по определению, не зависит от текущего значения собственного параметра P_i данного элемента и характеризует влияние на систему только теоретического, максимального, предельно возможного изменения этого параметра от 0 до 1. Однако, реальные возможности изменения собственного параметра элемента могут быть только от текущего значения P_i до 1, и от текущего значения P_i до 0 . Поэтому, характеристики вкладов β_i^+ и β_i^- должны определять: на сколько измениться системный показатель надежности P_{CKYZ} при указанных изменениях параметра P_i элемента iисследуемой системы. Основные расчетные формулы определения вкладов элементов следующие:

$$\beta_i^+ = \frac{P_{CKYJ}}{P_i = 1} - P_{CKYJ}, \tag{4}$$

$$\beta_{i}^{-} = -\left(P_{CKYJ} - \frac{P_{CKYJ}}{P_{i} = 0}\right), i = 1, 2, ..., H.$$
 (5)

Во всех показателях роли элементов положительные значения характеристик означают увеличение $P_{\text{СКУД}}$ при соответствующих изменениях P_i :

- от 0 до 1 для ξ_i ;
- от P_i до 1 для β_i^+ ;
- от P_i до 0 для β_i^- и наоборот.

При независимости отказов элементов вычисления β_i^+ и β_i^- могут выполняться по формулам (6) и (7):

$$\beta_i^+ = (1 - P_i) \xi_i, \tag{6}$$

$$\beta_i^- = -P_i \xi_i. \tag{7}$$

Из (2), (4), (5) и (6), (7) можно получить следующую формулу:

$$\xi_i = \beta_i^+ - \beta_i^-. \tag{8}$$

Из последнего видно, что вклады элементов представляют собой доли значимостей, пропорциональные значениям P_i и $1-P_i$.

Для анализа СКУД в целях повышения ее надежности наиболее информативной представляется характеристика положительного вклада элементов. Она представляет те, реальные возможности по изменению параметров элементов, которые могут оказать наиболее существенное практическое влияние на увеличение надежности исследуемой СКУД в целом. Например, если P_i близка к 1, то даже при большой значимости этого элемента его реальный вклад в увеличение основного показателя надежности системы может оказаться крайне незначительным, что и покажет β_i^+ .

4. РАЗРАБОТКА СТРУКТУРНО-ЛОГИЧЕСКОЙ МОДЕЛИ (СХЕМЫ ФУНКЦИОНАЛЬНОЙ ЦЕЛОСТНОСТИ) СКУД ИЗОБИЛЬНЕНСКОГО ЛПУМГ

Структурно-логическая модель - СФЦ своеобразная знаковая система, графический язык записи формализованных знаний человека о составе и условиях функционирования элементов в исследуемой системе [2]. С одной стороны, этот язык является относительно простым и удобным для разработчика модели и пользователя. С другой стороны, аппарат СФЦ является формальным, т.е. математически строгим, что позволяет достаточно точно представлять в структурной модели все существенные логические связи, отношения и зависимости, обеспечивающие адекватность СФЦ моделируемой системе. В математическом смысле СФЦ - это строгие знания, позволяющие определить состояния системы, в которых она выполняет, и состояния, в которых она не выполняет свое функциональное назначение. Методика построения, изобразительные средства построения и основные фрагменты СФЦ представлены в пособии.

Итак, разрабатываемая СФЦ должна однозначно определять либо работоспособное состояние СКУД (прямой подход), либо состояние ее отказа (обратный подход). В статье будет использован прямой подход к оценке надежности СКУД, т.е. в соответствующей СФЦ СКУД будут использованы элементы, обеспечивающие и влияющие на выполнение

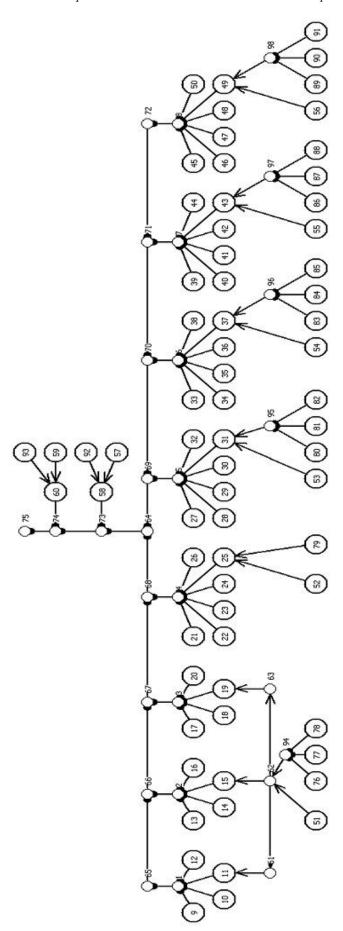


Рис. 3. С Φ Ц СКУД для моделиpования $K_{_{\Gamma CKY\Pi}}$ пpи заданном ЛК Φ

целевой функции СКУД, характеризующие работоспособность СКУД.

Для этого необходимо выделить из вербально-графического описания СКУД, приведенного на рис. 2 и в табл. 1, конечное число элементарных бинарных событий, их точное смысловое описание и отображение в СФЦ функциональными вершинами. Все эти бинарные события должны быть параметрически определимы и в совокупности, с достаточной (согласно принятых допущений и ограничений) точностью, структурно представлять моделируемое свойство надежности СКУД, а именно коэффициент готовности СКУД к выполнению целевой функции.

Для восстанавливаемых элементов СКУД в СФЦ (структурных элементов или технических средств СКУД) задается среднее время наработки на отказ T_{CP_i} , [час] и среднее время восстановления T_{B_i} , [час] (табл. 2).

Для разработанной структуры СКУД Изобильненского ЛПУМГ с учетом принятого ЛКФ, число элементов в СФЦ СКУД составит – H=70.

Логическая функция сформулированного ЛКФ будет выглядеть следующим образом:

где y75 – это фиктивная вершина СФЦ, характеризующая выполнение СКУД своей целевой функции (состояние безотказности / отказа).

В результате ввода исходных данных в ПК «АРБИТР» получена СФЦ СКУД заданной конфигурации для моделирования и расчета коэффициента готовности $K_{\Gamma \ CKYZ}$ при заданном ЛКФ, которая показана на рис. 3.

Используя разработанную СФЦ и задав параметры надежности элементов, возможно дальнейшее моделирование и расчет оцениваемых показателей надежности СКУД.

4.1. Разработка логической модели функционирования СКУД

В результате применения технологии автоматизированного структурно-логического моделирования в ПК «АРБИТР» получена логическая функция работоспособности СКУД

для моделирования и расчета коэффициента готовности $K_{\Gamma CKYJ}$, которая с учетом заданного ЛФК состоит из 256 конъюнкций и не приводится в статье ввиду большого объема.

В полученной логической модели описание бинарных событий $X_i = i$ приведено в табл. 2.

4.2. Разработка вероятностной модели функционирования СКУД

В результате автоматизированного моделирования в ПК «АРБИТР» преобразована из логической (с помощью специального графоаналитического метода) и получена расчетная вероятностная модель функционирования (работоспособности) СКУД для расчета коэффициента готовности $K_{\Gamma \ CKYZ}$ с учетом заданного ЛКФ, которая состоит из 256 одночленов и не приводится в статье ввиду большого объема.

В полученной вероятностной модели P_i – это значение собственного вероятностного показателя надежности элемента i, в нашем случае, – $P_i = K_{\Gamma_i}$ элементов. Значения $P_i = K_{\Gamma_i}$ элементов представлены в табл. 2.

Подставив вероятностные показатели надежности элементов в полученные расчетные вероятностные модели всегда можно вычислить нужный системный показатель надежности СКУД, в нашем случае $K_{\Gamma \ CKYZ}$. И, соответственно, количественно оценить надежность СКУД на стадии проектирования.

4.3. Расчет оцениваемых показателей надежности СКУД

В табл. 2 сведены вероятностно-временные показатели надежности элементов СФЦ СКУД. Так как СКУД является полностью восстанавливаемой системой, для структурных элементов СКУД также задается время восстановления $T_{\it B}$ из отказа в работоспособное состояние.

Результаты расчетов оцениваемых показателей надежности СКУД.

Параметры СФЦ СКУД:

Таблица 2 Результаты расчета показателей надежности элементов СФЦ СКУД при заданном ЛКФ в ПК «АРБИТР»

№ точки досту- па	Наименование элемента СФЦ	Положи- тельный $oldsymbol{eta}_i^-$	Отрица- тельный $oldsymbol{eta}_i^{\scriptscriptstyle +}$	Значи- мость ξ_i	$P_i = K_{\Gamma i}$	№ эле- мента <i>і</i> СФЦ
7	6	5	4	3	2	1
1	Безотказность считывателя Proxy-3M	9,9376*10-5	0,99386	0,99396	0,9999	1.
	Безотказность считывателя Ргоху-3М	9,9376*10-5	-0,99386	0,99396	0,9999	2.
	Безотказность контроллера С2000-2	0,00029856	-0,99386	0,99416	0,9997	3.
	Безотказность турникета	0,00019904	-0,99386	0,99406	0,9998	4.
2	Безотказность считывателя Ргоху-3М	9,9376*10-5	-0,99386	0,99396	0,9999	5.
]	Безотказность считывателя Proxy-3M	9,9376*10-5	-0,99386	0,99396	0,9999	6.
	Безотказность контроллера С2000-2	0,00029856	-0,99386	0,99416	0,9997	7.
	Безотказность турникета	0,00019904	-0,99386	0,99406	0,9998	8.
3	Безотказность считывателя Proxy-3M	9,9376*10-5	-0,99386	0,99396	0,9999	9.
	Безотказность считывателя Proxy-3M	9,9376*10-5	-0,99386	0,99396	0,9999	10.
	Безотказность контроллера С2000-2	0,00029856	-0,99386	0,99416	0,9997	11.
	Безотказность турникета	0,00019904	-0,99386	0,99406	0,9998	12.
4	Безотказность считывателя Ргоху-3М	9,9376*10-5	-0,99386	0,99396	0,9999	13.
	Безотказность считывателя Proxy-3M	9,9376*10-5	-0,99386	0,99396	0,9999	14.
	Безотказность электромагнитного замка	5,966*10-5	-0,99386	0,99392	0,99994	15.
	Безотказность датчика прохода (СМК)	1,1943*10-5	-0,99386	0,99387	0,99999	16.
	Безотказность контроллера С2000-2	0,00029856	-0,99386	0,99416	0,9997	17.
	Безотказность доводчика	9,9376*10-5	-0,99386	0,99396	0,9999	18.
5	Безотказность датчика прохода «РЕЛЬЕФ»	9,9376*10-5	-0,99386	0,99396	0,9999	19.
	Безотказность датчика прохода «РЕЛЬЕФ»	9,9376*10-5	-0,99386	0,99396	0,9999	20.
	Безотказность электропривода «САМЕ»	5,966*10-5	-0,99386	0,99392	0,99994	21.
	Безотказность электропривода «CAME»	5,966*10-5	-0,99386	0,99392	0,99994	22.
	Безотказность контроллера С2000-2	0,00029856	-0,99386	0,99416	0,9997	23.
	Безотказность блока управления РПУ	9,9376*10-5	-0,99386	0,99396	0,9999	24.
6	Безотказность датчика прохода «РЕЛЬЕФ»	9,9376*10-5	-0,99386	0,99396	0,9999	25.
	Безотказность датчика прохода «РЕЛЬЕФ»	9,9376*10-5	-0,99386	0,99396	0,9999	26.
	Безотказность электропривода «CAME»	5,966*10-5	-0,99386	0,99392	0,99994	27.
	Безотказность электропривода «CAME»	5,966*10-5	-0,99386	0,99392	0,99994	28.
1	Безотказность контроллера С2000-2	0,00029856	-0,99386	0,99416	0,9997	29.
1	Безотказность блока управления РПУ	9,9376*10-5	-0,99386	0,99396	0,9999	30.
7	Безотказность датчика прохода «РЕЛЬЕФ»	9,9376*10-5	-0,99386	0,99396	0,9999	31.
1	Безотказность датчика прохода «РЕЛЬЕФ»	9,9376*10-5	-0,99386	0,99396	0,9999	32.
1	Безотказность электропривода «CAME»	5,966*10-5	-0,99386	0,99392	0,99994	33.
1	Безотказность электропривода «CAME»	5,966*10-5	-0,99386	0,99392	0,99994	34.

В. А. Дурденко, А. А. Рогожин, Б. О. Баторов

Окончание таблицы 2

1	2	3	4	5	6	7
35.	0,9997	0,99416	-0,99386	0,00029856	Безотказность контроллера С2000-2	7
36.	0,9999	0,99396	-0,99386	9,9376*10-5	Безотказность блока управления РПУ	
37.	0,9999	0,99396	-0,99386	9,9376*10-5	Безотказность датчика прохода «РЕЛЬЕФ»	8
38.	0,9999	0,99396	-0,99386	9,9376*10-5	Безотказность датчика прохода «РЕЛЬЕФ»	
39.	0,99994	0,99392	-0,99386	5,966*10-5	Безотказность электропривода «САМЕ»	
40.	0,99994	0,99392	-0,99386	5,966*10-5	Безотказность электропривода «САМЕ»	
41.	0,9999	0,99396	-0,99386	9,9376*10-5	Безотказность контроллера С2000-2	
42.	0,9999	0,99396	-0,99386	9,9376*10-5	Безотказность блока управления РПУ	
43.	0,9997	0,00059677	-0,00059659	1,7922*10-7	Безотказность ИБП СКАТ-1200Д исп.1	
44.	0,9997	0,00059677	-0,00059659	1,7922*10-7	Безотказность ИБП СКАТ-1200Д исп.1	
45.	0,9997	0,00059677	-0,00059659	1,7922*10 ⁻⁷	Безотказность ИБП СКАТ-1200Д исп.1	
46.	0,9997	0,00059677	-0,00059659	1,7922*10 ⁻⁷	Безотказность ИБП СКАТ-1200Д исп.1	
47.	0,9997	0,00059677	-0,00059659	1,7922*10 ⁻⁷	Безотказность ИБП СКАТ-1200Д исп.1	
48.	0,9997	0,00059677	-0,00059659	1,7922*10 ⁻⁷	Безотказность ИБП СКАТ-1200Д исп.1	
49.	0,9997	0,00059677	-0,00059659	1,7922*10-7	Безотказность ИБП СКАТ-1200Д исп.1	
50.	0,9997	0,00059677	-0,00059659	1,7922*10 ⁻⁷	Безотказность ПКУ «С2000»	
51.	0,9997	0,00059677	-0,00059659	1,7922*10 ⁻⁷	Безотказность ИБП SKAT-UPS 1000	
52.	0,9996	0,99426	-0,99386	0,00039809	Безотказность серверного ПК СКУД	
53.	0,9994	0,00029847	-0,0002983	1,7922*10 ⁻⁷	Безотказность АКБ «Delta DT 1212»	
54.	0,9994	0,00029847	-0,0002983	1,7922*10-7	Безотказность АКБ «Delta DT 1212»	
55.	0,9994	0,00029847	-0,0002983	1,7922*10-7	Безотказность АКБ «Delta DT 1212»	
56.	0,9994	0,00029847	-0,0002983	1,7922*10-7	Безотказность АКБ «Delta DT 1212»	
57.	0,9994	0,00029847	-0,0002983	1,7922*10-7	Безотказность АКБ «Delta DT 1212»	
58.	0,9994	0,00029847	-0,0002983	1,7922*10-7	Безотказность АКБ «Delta DT 1212»	
59.	0,9994	0,00029847	-0,0002983	1,7922*10-7	Безотказность АКБ «Delta DT 1212»	
60.	0,9994	0,00029847	-0,0002983	1,7922*10-7	Безотказность АКБ «Delta DT 1212»	
61.	0,9994	0,00029847	-0,0002983	1,7922*10-7	Безотказность АКБ «Delta DT 1212»	
62.	0,9994	0,00029847	-0,0002983	1,7922*10-7	Безотказность АКБ «Delta DT 1212»	
63.	0,9994	0,00029847	-0,0002983	1,7922*10-7	Безотказность АКБ «Delta DT 1212»	
64.	0,9994	0,00029847	-0,0002983	1,7922*10 ⁻⁷	Безотказность АКБ «Delta DT 1212»	
65.	0,9994	0,00029847	-0,0002983	1,7922*10-7	Безотказность АКБ «Delta DT 1212»	
66.	0,9994	0,00029847	-0,0002983	1,7922*10 ⁻⁷	Безотказность АКБ «Delta DT 1212»	
67.	0,9994	0,00029847	-0,0002983	1,7922*10 ⁻⁷	Безотказность АКБ «Delta DT 1212»	
68.	0,9994	0,00029847	-0,0002983	1,7922*10 ⁻⁷	Безотказность АКБ «Delta DT 1212»	
69.	0,9994	0,00029847	-0,0002983	1,7922*10-7	Безотказность АКБ «Delta DT 1212»	
70.	0,9994	0,00029847	-0,0002983	1,7922*10 ⁻⁷	Безотказность АКБ «Delta DT 1212»	

Логико-вероятностное математическое моделирование и оценка надежности системы контроля...

Число вершин – N = 98 (функциональные и фиктивные-вспомогательные).

Число элементов – H = 70 (функциональные).

С помощью ПК «АРБИТР» при заданном ЛКФ был рассчитан основной показатель надежности – коэффициент готовности $K_{\Gamma \ CKYJ}$ к выполнению целевой функции, а также другие важные показатели надежности СКУД:

 $K_{\Gamma \ CKYД} = 0,9938 -$ коэффициент готовности СКУД.

 $T_{OKYД} = 973$ час (0,1111 год) – средняя наработка на отказ СКУД.

 $T_{BKYJ} = 6,01474$ час — среднее время восстановления СКУД.

 $W_{CKYZ} = 8,998236$ – частота (средняя интенсивность) отказов (1/год) СКУД.

 Q_C (8760 ч) = 0,999876 – приближенная вероятность отказа СКУД в течение 1 года.

Результаты расчета показателей надежности и значимостей элементов СФЦ СКУД сведены в табл. 2.

Графическое представление полученных данных отображено на рис. 4–5.

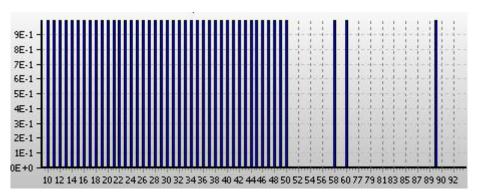


Рис. 4. Диаграмма значимостей элементов СКУД для $K_{_{\Gamma \, CKYJ}}$

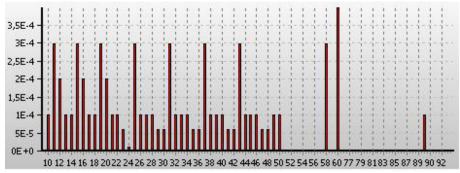


Рис. 5. Диаграмма положительных вкладов элементов СКУД в $K_{\Gamma CKYZ}$

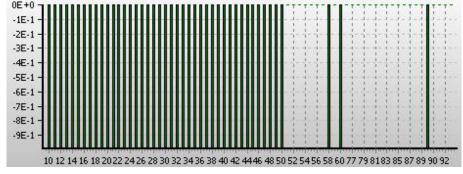


Рис. 6. Диаграмма отрицательных вкладов элементов СКУД в $K_{\Gamma CKYД}$

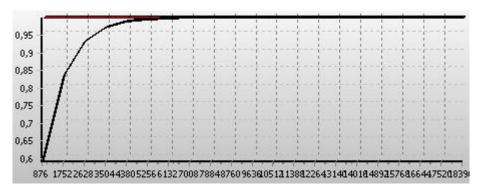


Рис.7. График функции готовности СКУД для $K_{_{\Gamma \, CKУД}}$ и вероятности первого отказа $Q_{_{CKУД}}(1000)$

ЗАКЛЮЧЕНИЕ

В результате анализа полученных данных можно сделать вывод о соответствии предложенной структуры СКУД требованиям ГОСТ с точки зрения надежности. Действительно, выполняется условие:

$$K_{_{\Gamma \, CKY\!\mathcal{I}}} > K_{_{\Gamma \, CKY\!\mathcal{I} \, \Gamma OCT}},$$

т.е. рассчитанное значение коэффициента готовности $K_{\Gamma CKYJ} = 0,9938$ больше значения, установленного ГОСТ Р 53704-2009, $K_{\Gamma CKYJ\Gamma GCT} = 0,93$.

Рассчитанные показатели значимостей и вкладов элементов в системный показатель надежности $K_{\Gamma CKYJ}$ дают детальное представление об уязвимых элементах, надежность которых существенно влияет на общую надежность исследуемой СКУД. Например, если повысить значение коэффициента готовности элемента 60 (серверного ПК) от текущего значения «0,9996» до «1», то значение коэффициента готовности СКУД в целом увеличится на величину «0,00039809», что видно из табл. 5 и является значительно большим вкладом относительно других элементов системы.

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

- 1. ГОСТ Р 53704-2009. Системы безопасности комплексные и интегрированные. Общие технические требования.
- 2. *Можаев А.С., Громов В.Н.* Теоретические основы общего логико-вероятностного метода автоматизированного моделирования систем. СПб. : ВИТУ, 2000. –145 с.

- 3. Можаев А.С., Киселев А.В., Струков А.В., Скворцов М.С. Отчет о верификации программного средства «Программный комплекс автоматизированного структурно-логического моделирования и расчета надежности и безопасности систем» (АРБИТР, ПК АСМ СЗМА, базовая версия 1.0). Заключительная редакция с приложениями. СПб.: ОАО «СПИК СЗМА», 2007. 1031 с.
- 4. *Рогожин А.А.* Применение технологии автоматизированного структурно-логического моделирования для количественной оценки надежности интегрированных систем безопасности: формализованная постановка задачи // Вестник Воронежского института МВД России. 2013. № 2. С. 195–206.
- 5. Дурденко В.А. Рогожин А.А. Количественная оценка надежности интегрированной системы безопасности на основе логико-вероятностного моделирования // Вестник Воронежского института МВД России. Воронеж: 2013. № 2. С. 207–215.
- 6. Рогожин А.А., Вялкова М.О., Дурденко В.А. Математическое моделирование и расчет оценки надежности системы охранной телевизионной типового автозаправочного комплекса // Математические методы и информационно-технические средства: материалы IX Всероссийской научно-практической конференции. Краснодар: Краснодарский университет МВД России, 2013. С. 252–261.
- 7. Дурденко В.А. Рогожин А.А. Разработка классификации и архитектуры построения интегрированных систем безопасности // Вестник Воронежского государственного университета. Системный анализ и информационные технологии. Воронеж : 2013. № 1. С. 61–70.

Логико-вероятностное математическое моделирование и оценка надежности системы контроля...

Дурденко Владимир Андреевич – д.т.н., профессор кафедры менеджмента, Воронежский институт инновационных систем. Тел. (473) 2-354-898. E-mail: dva_viis@mail.ru

Рогожин Александр Александрович – преподаватель кафедры технических систем безопасности Воронежского института МВД России. Тел. (473) 2-200-52-84. E-mail: raa_tsbs@list.ru.

Баторов Батор Октябрьевич – начальник пункта централизованной охраны управления вневедомственной охраны по г. Улан-Удэ филиала ФГКУ УВО МВД России по республике Бурятия. Тел. (983) 435-31-33. E-mail: 03bator@rambler.ru.

Durdenko Vladimir A. – Doctor of Technical Sciences, Professor, Department of Management, Voronezh Institute of Innovation Systems. Tel. (473) 2-354-898. E-mail: dva_viis@mail.ru

Rogozhin Alexander A. – Lecturer, Department of Technical Security Systems, Voronezh Institute of Internal Affairs of Russia. Tel. (473) 2-200-52-84. E-mail: raa_tsbs@list.ru.

Batorov Bator O. – Chief, Point of the centralized security control of non-departmental security unit across the city Ulan-Ude – affiliated office FGKU UVO Ministry of internal Affairs of Russia. Tel. (983) 435-31-33. E-mail: 03bator@rambler.ru.