



**ГОСУДАРСТВЕННЫЙ СТАНДАРТ  
СОЮЗА ССР**

---

**НАДЕЖНОСТЬ В ТЕХНИКЕ**

# **ТЕХНОЛОГИЧЕСКИЕ СИСТЕМЫ**

**ТЕХНИЧЕСКИЕ ТРЕБОВАНИЯ К МЕТОДАМ ОЦЕНКИ  
НАДЕЖНОСТИ ПО ПАРАМЕТРАМ ПРОИЗВОДИТЕЛЬНОСТИ**

**ГОСТ 27.204-83**

**Издание официальное**

**ГОСУДАРСТВЕННЫЙ КОМИТЕТ СССР ПО СТАНДАРТАМ  
Москва**

ГОСУДАРСТВЕННЫЙ СТАНДАРТ  
СОЮЗА ССР

НАДЕЖНОСТЬ В ТЕХНИКЕ

## ТЕХНОЛОГИЧЕСКИЕ СИСТЕМЫ

ТЕХНОЛОГИЧЕСКИЕ ТРЕБОВАНИЯ К МЕТОДАМ ОЦЕНКИ  
НАДЕЖНОСТИ ПО ПАРАМЕТРАМ ПРОИЗВОДИТЕЛЬНОСТИ

ГОСТ 27.204—83

Издание официальное

**РАЗРАБОТАН Министерством высшего и среднего специального образования РСФСР**

**ИСПОЛНИТЕЛИ**

**Г. Н. Черкесов**, д-р. техн. наук, проф.; **Ю. М. Морозов**, канд. техн. наук;  
**А. И. Кубарев**, канд. техн. наук; **В. Л. Аршакуни**, канд. техн. наук; **Ю. Д. Литвиненко**; **Н. Б. Калиновская**; **Л. А. Конинина**; **М. Д. Мишина**; **В. В. Устинов**; **А. С. Харламов**; **В. Г. Телегин**; **И. И. Троицкий**; **В. А. Балк**; **В. Г. Журцев**; **Ю. В. Тюркин**

**ВНЕСЕН Министерством высшего и среднего специального образования РСФСР**

Зам. министра, генеральный директор Хозрасчетного научного объединения  
**Э. К. Калинин**

**УТВЕРЖДЕН И ВВЕДЕН В ДЕЙСТВИЕ Постановлением Государственного комитета СССР по стандартам от 5 октября 1983 г. № 4768**

## Надежность в технике

## ТЕХНОЛОГИЧЕСКИЕ СИСТЕМЫ

Технические требования к методам оценки надежности  
по параметрам производительности

Reliability in technique. Technological systems  
Technical requirements for reliability evaluation  
methods on productivity parameters

ГОСТ  
27.204—83

ОКСТУ 27001

Постановлением Государственного комитета СССР по стандартам от 5 октября  
1983 г. № 4768 срок введения установлен

с 01.01.85

Настоящий стандарт устанавливает технические требования к методам оценки надежности технологических систем (ТС) по параметрам производительности в отраслях машиностроения и приборостроения при технологической подготовке производства, а также при совершенствовании действующих ТС.

Термины и определения — по ГОСТ 3.1109—82, ГОСТ 14.004—83, ГОСТ 27.002—83, ГОСТ 22954—78, ГОСТ 15467—79, ГОСТ 23642—79, ГОСТ 16504—81.

## 1. ОБЩИЕ ПОЛОЖЕНИЯ

1.1. Оценка надежности по параметрам производительности разрабатываемых (на этапе технологической подготовки производства) и действующих ТС производится с целью:

установления требований к надежности и производительности отдельных элементов и подсистем ТС;

выбора оптимальных решений, обеспечивающих выполнение плановых заданий по объему и номенклатуре изготавливаемой продукции;

выявления резервов производства и повышения эффективности ТС,

составления обоснованных прогнозов по росту объемов производства и повышению производительности труда.

1.2. Общие требования к методам оценки надежности технологических систем (ТС) — по ГОСТ 22955—78.

1.3. При проведении оценки надежности ТС по параметрам производительности необходимо различать четыре вида (уровня рассмотрения) ТС:

- ТС технологической операции;
- ТС технологического процесса;
- ТС производственного подразделения (цеха, участка и др.);
- ТС предприятия.

1.4. Оценка надежности ТС по параметрам производительности содержит:

- выбор номенклатуры показателей надежности;
- определение фактических значений показателей;
- сравнение полученных значений с требуемыми или базовыми значениями.

1.5. Показатели надежности по параметрам производительности характеризуют свойства ТС обеспечивать требуемую производительность и эффективность ее эксплуатации. При этом в качестве параметров производительности в зависимости от вида ТС и решаемой задачи используют:

- производственную программу;
- ритм выпуска продукции;
- номинальную производительность (количество продукции, изготавливаемой ТС в единицу времени без учета простоев оборудования) или штучное время;
- цикловую производительность (количество продукции, изготавливаемой за один цикл технологической операции) или оперативное время.

Цикл технологической операции, штучное и оперативное время — по ГОСТ 3.1109—82.

Примечание. Номинальная  $Q_n$  и цикловая  $Q_{ц}$  производительности связаны со штучным  $t_{шт}$  и оперативным  $t_{оп}$  временем соотношениями

$$Q_n = \frac{1}{t_{шт}} ; \quad Q_{ц} = \frac{1}{t_{оп}} .$$

1.6. Показатели, характеризующие надежность ТС по параметрам производительности, в зависимости от вида ТС и решаемой задачи определяют:

- для одного цикла функционирования системы;
- на период изготовления одной партии изделий;
- на время выполнения установленного объема работ;
- на определенный календарный период времени (смена, сутки, месяц, квартал, год и т. д.).

1.7. Оценку надежности ТС по параметрам производительности следует использовать при проведении работ, указанных в пп. 1.7.1—1.7.4.

1.7.1. Разработка технологических процессов на этапе технологической подготовки производства:

разработка технологических маршрутов;  
выбор средств технологического оснащения;  
выбор режимов обработки;  
расчет потребного количества средств технологического оснащения;

расчет трудоемкости обработки, нормирования технологического процесса по параметрам производительности.

1.7.2. Формирование производственной программы по ГОСТ 24525.1—80 в части:

разработки планов производства продукции;  
расчета потребности в материальных и трудовых ресурсах;  
расчета основных и резервных производственных мощностей;  
расчета трудоемкости производственной программы.

1.7.3. Оперативное управление производством по ГОСТ 24525.1—80 в части:

разработки календарных планов (графиков) производства продукции;

контроля, учета и анализа выполнения календарных планов графиков;

оценки значимости отклонений от заданного ритма выпуска продукции.

1.7.4. Совершенствование ТС в части повышения их надежности: уточнение номенклатуры и объема ЗИП на средства технологического оснащения;

определение оптимальных объемов межоперационных заделов и запасов предметов производства;

выбор оптимальных способов резервирования средств технологического оснащения;

аттестация технологических процессов, оборудования, инструмента и оснастки;

составление алгоритмов управления ТС и перераспределения ресурсов на случай выхода из строя ее отдельных элементов;

оптимизация стратегий технического обслуживания и ремонта средств технологического оснащения.

1.8. В зависимости от целей и задач оценки надежности ТС по параметрам производительности используют основные исходные данные:

требуемые или базовые значения показателей надежности ТС; структуру и состав ТС;

объем задания по изготовлению продукции (в натуральном выражении, по нормативно-чистой продукции (НЧП) или по трудоемкости);

фактическую производительность и ритм выпуска.

действительный фонд рабочего времени;

характеристики производительности ТС и ее элементов, включая цикловую и номинальную производительность;

значения показателей надежности средств технологического оснащения, установленные в нормативно-технической документации; статистические данные о фактической производительности ТС и ее элементов, включая данные хронометража работы ТС, циклограммы работы оборудования, данные фотографий работы ТС, а также данные о ремонтах оборудования;

статистические данные о величине брака (в натуральном и стоимостном выражении);

статистические данные о распределении режимов функционирования, видов ремонта и продолжительности восстановления работоспособности элементов и подсистем ТС;

результаты предшествующих оценок надежности ТС;

объемы межоперационных заделов и запасов предметов производства, регистрируемые в подсистеме оперативного управления производством.

1.9. Критерием отказа ТС по параметрам производительности являются:

для ТС технологических операций и процессов:

прекращение функционирования на время, превышающее допустимое;

снижение производительности (номинальной или цикловой) или ритма выпуска продукции (в системе или отдельных ее подсистемах) ниже уровня, установленного в нормативно-технической и (или) конструкторско-технологической документации;

невыполнение задания по объему выпуска продукции;

для ТС производственных подразделений и предприятия в целом:

невыполнение задания по объему выпуска изготавливаемой продукции (в натуральном выражении, по НЧП или по трудоемкости) за рассматриваемый календарный промежуток времени.

1.10. При оценке надежности ТС по параметрам производительности следует использовать две группы показателей, единичные и комплексные.

Применение групп показателей надежности для разрабатываемых и действующих ТС указано в табл. 1.

1.11. Продолжительность и периодичность оценки показателей надежности ТС следует выбирать в зависимости от целей оценки и вида ТС.

1.12. Для оценки показателей надежности ТС по параметрам производительности в зависимости от вида ТС, целей оценки и наличия исходной информации следует использовать расчетные, опытно-статистические, регистрационные и экспертные методы или их сочетания.

1.13. Расчетные методы основаны на использовании математических моделей изменения производительности ТС и ее элементов,

Таблица 1

Вид ТС	Группы показателей надежности ТС			
	разрабатываемых		действующих	
	Единичные	Комплексные	Единичные	Комплексные
ТС технологической операции	+	+	+	+
ТС технологического процесса	+	+	+	+
ТС производственного подразделения	—	+	—	+
ТС предприятия	—	+	—	+

Примечание Знак «+» означает применение группы показателей для ТС данного вида

построенных с учетом структуры ТС, моделей надежности средств технологического оснащения и подсистем ТС, функций распределения факторов (событий), влияющих на производительность ТС и алгоритмов управления производительностью в различных производственных ситуациях.

1.13.1. Расчетные методы в зависимости от используемых вычислительных средств подразделяются на аналитические, численные, методы статистического моделирования и комбинированные.

1.13.2 Для применения расчетных методов необходимо, чтобы параметры используемых математических моделей могли быть определены:

по справочной, нормативно-технической и конструкторско-технологической документации;

по данным, регистрируемым в процессе управления предприятием в соответствии с ГОСТ 24525.0—80;

путем обработки ретроспективной статистической информации, полученной при проведении проверок или испытаний элементов и подсистем ТС.

Требования к однородности статистической информации — по ГОСТ 16468—79.

1.13.3. При проведении работ по п. 1.7.4 допускается использовать исходные данные, полученные на основе экспертных оценок.

1.13.4. Применяемые математические модели надежности должны подтверждаться путем анализа опытных данных, например, полученных при изготовлении опытной (установочной) или головной партии изделий.

1.14. Опытнo-статистические (измерительные) методы основаны на использовании данных, полученных в результате специального выборочного обследования ТС и (или) специальных испытаний ТС и ее элементов.



Методы оценки показателей по опытно-статистическим данным — по ГОСТ 11.004—74 — ГОСТ 11.006—74, ГОСТ 11.007—79, ГОСТ 27.503—81.

1.14.1. Опытно-статистические методы используют, главным образом, для оценки надежности действующих ТС, а также при проведении определительных испытаний разрабатываемых ТС.

1.15. Регистрационные методы не требуют проведения специального обследования и основаны на анализе информации, регистрируемой в процессе управления предприятием по ГОСТ 24525.1—80, в том числе данных учета:

выполнения календарных план-графиков производства продукции предприятия и подразделения;

выполнения календарных план-графиков технического обслуживания и ремонта средств технологического оснащения;

движения предметов производства.

1.16. Экспертные методы основаны на использовании результатов опроса экспертной группы, располагающей информацией о надежности данной технологической системы и факторах, влияющих на ее производительность.

1.16.1. Экспертные методы следует применять в случае оценки надежности ТС при проведении работ по п. 1.7.4 при невозможности или нецелесообразности использования расчетных, опытно-статистических или регистрационных методов (недостаточное количество информации, необходимость разработки специальных технических средств и т. п.). Проверка согласованности суждений экспертов и обработка значений их оценок — по ГОСТ 23554.2—81.

1.17. На основе настоящего стандарта разрабатывают отраслевые стандарты, стандарты предприятий и методики, регламентирующие методы оценки надежности конкретных ТС по параметрам производительности.

## **2. ТЕХНИЧЕСКИЕ ТРЕБОВАНИЯ К МЕТОДАМ ОЦЕНКИ ЕДИНИЧНЫХ ПОКАЗАТЕЛЕЙ НАДЕЖНОСТИ**

2.1. Оценку единичных показателей надежности следует проводить для следующих ТС:

отказы которых связаны с безопасностью людей или могут причинять значительный материальный ущерб;

операций, лимитирующих уровень выполнения задания по производительности;

типовых технологических операций и процессов с поточной и групповой организацией производства.

2.2. Номенклатура основных единичных показателей надежности ТС и методы их оценки приведены в табл. 2, а номенклатура дополнительных показателей — в справочном приложении 1.

Таблица 2

Наименование показателя	Методы оценки		
	Расчетный	Опытно-статистический	Регистрационный
Вероятность безотказной работы	+	+	—
Средняя наработка на отказ	+	+	+
Гамма-процентная наработка до отказа	+	+	+
Назначенная наработка до подналадки	+	+	—
Среднее время восстановления работоспособного состояния	+	+	+

Примечание. Знак «+» означает возможность применения метода.

Определения показателей приведены в справочном приложении 2.

2.3. Единичные показатели допускается дифференцировать по причинам отказа или видам отказавших элементов.

2.4. При выборе единичных показателей надежности ТС следует учитывать показатели надежности используемых средств технологического оснащения, установленные в соответствующей нормативно-технической документации.

2.5. Расчетные методы следует применять при проведении работ по пп. 1.7.1 и 1.7.4 и выполнении условий п. 1.13.

2.6. Регистрационные методы следует применять в соответствии с табл. 2 при проведении работ по п. 1.7.4 и выполнении условий п. 1.15.

2.7. Опытно-статистические методы следует применять при проведении работ по пп. 1.7.1 и 1.7.4 если невозможно использовать расчетный и регистрационный методы.

Выбор опытно-статистических методов следует производить с учетом п. 1.14.

2.8. Результаты оценок единичных показателей следует использовать при расчете комплексных показателей надежности ТС по разд. 3.

### 3. ТЕХНИЧЕСКИЕ ТРЕБОВАНИЯ К МЕТОДАМ ОЦЕНКИ КОМПЛЕКСНЫХ ПОКАЗАТЕЛЕЙ НАДЕЖНОСТИ

3.1. Оценку комплексных показателей надежности следует производить при проведении работ по п. 1.7 для следующих ТС: технологических операций, лимитирующих выполнение заданий по производительности;

технологических процессов с поточной и групповой организацией производства;

производственных подразделений основного производства; предприятия в целом.

3.2. Номенклатура комплексных показателей надежности ТС и методы их оценки приведены в табл. 3. Определения и математические выражения показателей приведены в справочном приложении 2.

Таблица 3

Наименование показателя	Методы оценки			
	расчетный	опытно-статистический	регистрационный	экспертный
Вероятность выполнения задания по изготовлению продукции $i$ -го наименования	+	+	—	—
Вероятность выполнения заданий по изготовлению $n$ наименований продукции	+	+	—	—
Коэффициент готовности	+	+	+	+
Коэффициент технического использования	+	+	+	+
Коэффициент использования	—	—	+	+
Коэффициент ритмичности изготовления продукции $i$ -го наименования	—	—	+	—
Коэффициент выполнения задания по изготовлению продукции $i$ -го наименования	+	—	+	+
Коэффициент выполнения по нормативной чистой продукции (НЧП)	+	—	+	—
Коэффициент ритмичности по НЧП	—	—	+	—

Примечание Знак «+» означает возможность применения метода

3.3. При выборе методов оценки комплексных показателей следует отдавать предпочтение регистрационному методу с учетом требований п. 1.15.

3.4. Расчетные методы следует применять, главным образом, для ТС технологических операций и процессов.

3.4.1 При использовании расчетных методов следует учитывать результаты оценок единичных показателей надежности.

3.4.2. Расчетные методы оценки показателей надежности для ТС технологического процесса даны в справочном приложении 3.

3.5. Опытно-статистические методы следует применять, главным образом, для разрабатываемых ТС при проведении работ по п. 1.7.1, а также для оценки надежности действующих ТС при невозможности использования регистрационного и расчетного методов. Опытно-статистические методы даны в справочном приложении 4.

3.6. Экспертные методы следует применять в случаях, указанных в п. 1.16, преимущественно для предварительной оценки искомых величин.

## *ПРИЛОЖЕНИЕ 1*

### *Справочное*

#### **ДОПОЛНИТЕЛЬНЫЕ ПОКАЗАТЕЛИ НАДЕЖНОСТИ ТЕХНОЛОГИЧЕСКИХ СИСТЕМ ПО ПАРАМЕТРАМ ПРОИЗВОДИТЕЛЬНОСТИ**

1. Параметр потока функциональных отказов ТС — по ГОСТ 22954—78.
2. Параметр потока параметрических отказов ТС — по ГОСТ 22954—78.
3. Средняя продолжительность наладки (подналадки) — математическое ожидание времени, затрачиваемого на наладку (подналадку).
4. Средняя наработка ТС между подналадками — математическое ожидание наработки ТС между подналадками.
5. Средняя оперативная продолжительность технического обслуживания данного вида — по ГОСТ 21623—76.
6. Средняя оперативная продолжительность планового (непланового) текущего ремонта данного вида — по ГОСТ 21623—76.
7. Коэффициент сохранения производительности — отношение средней производительности ТС за установленную наработку к номинальной производительности

**Примечание.** Коэффициент сохранения производительности является разновидностью коэффициента сохранения эффективности по ГОСТ 27.002—83, когда эффективность объекта измеряется его средней производительностью. Для ТС с постоянной цикловой производительностью коэффициент сохранения производительности численно равен коэффициенту использования

8. Удельная суммарная длительность восстановления оборудования — отношение математического ожидания суммарной продолжительности восстановления отказавшего оборудования к математическому ожиданию суммарной наработки за рассматриваемый календарный промежуток времени

9. Удельная суммарная длительность технического обслуживания (ремонта) оборудования — отношение математического ожидания суммарной продолжительности технического обслуживания (ремонта) оборудования к математическому ожиданию суммарной наработки за рассматриваемый календарный промежуток времени

10. Удельная суммарная длительность простоев оборудования по организационным причинам — отношение математического ожидания суммарной продолжительности простоев по организационным причинам к математическому ожиданию суммарной наработки за рассматриваемый календарный промежуток времени.

11. Показатели надежности средств технологического оснащения — по ГОСТ 27.002—83.

## **ПРИЛОЖЕНИЕ 2** **Справочное**

### **К ПОКАЗАТЕЛЯМ НАДЕЖНОСТИ ТЕХНОЛОГИЧЕСКИХ СИСТЕМ**

#### **К показателю «Вероятность безотказной работы»**

Вероятность безотказной работы — вероятность того, что в пределах заданной наработки отказ ТС по производительности не произойдет

Критерии отказа ТС по производительности выбирают из числа указанных в п 19 настоящего стандарта, в зависимости от вида и структуры ТС.

#### **К показателю «Средняя наработка на отказ»**

Средняя наработка на отказ — отношение наработки ТС к математическому ожиданию числа ее отказов в течение этой наработки.

#### **К показателю «Гамма-процентная наработка до отказа»**

Гамма-процентная наработка до отказа — наработка ТС, в течение которой отказ возникает с вероятностью  $\gamma$ , выраженной в процентах. При  $\gamma=100$  она называется установленной безотказной наработкой.

Установленная безотказная наработка используется при определении периодичности контроля состояния средств технологического оснащения

#### **К показателю «Назначенная наработка до подналадки»**

Назначенная наработка до подналадки — наработка ТС, по истечении которой в обязательном порядке производится подналадка средств технологического оснащения

#### **К показателю «Среднее время восстановления работоспособного состояния»**

Среднее время восстановления работоспособного состояния — по ГОСТ 27.002—83. В данном определении под объектом следует понимать средства технологического оснащения

#### **К показателю «Вероятность выполнения задания по изготовлению продукции i-го наименования»**

Вероятность выполнения задания по изготовлению продукции i-го наименования вычисляют по выражению:

$$P_{i, j}(t) = P\{V_i(t) \geq V_{0j}\},$$

где  $V_i(t)$  и  $V_{oi}$  соответственно, фактический и заданный объем выпуска продукции  $i$ -го наименования требуемого качества за рассматриваемый промежуток времени  $t$ . Этот показатель характеризует надежность ТС технологических операций и процессов в массовом производстве.

Если задано время выполнения задания объемом  $V_{oi}$ , то искомую вероятность вычисляют по формуле

$$P_{\Sigma i}(t) = P\{t_i(V_{oi}) \leq t_{oi}\},$$

где  $t_{oi}$ ,  $t_i(V_{oi})$  — заданное и фактическое время выполнения задания

**К показателю «Вероятность выполнения заданий по изготовлению  $n$  наименований продукции»**

В общем случае вероятность выполнения заданий по изготовлению  $n$  наименований продукции вычисляют по выражению:

$$P_{\Sigma 1, \dots, n}(t) = P\{V_1(t) \geq V_{o1}, \dots, V_n(t) \geq V_{on}\}.$$

Этот показатель характеризует надежность ТС технологических процессов и производственных подразделений в серийном производстве

Если продукция различных наименований изготавливается в рамках рассматриваемой ТС последовательно, с использованием общих средств технологического оснащения, то искомую вероятность вычисляют по выражению:

$$P_{\Sigma 1, \dots, n}(t) = P\left\{\sum_{i=1}^n t_i(V_{oi}) \leq t_0\right\},$$

где  $t_i(V_{oi})$  — время, затрачиваемое на наладку и изготовление  $i$ -го наименования продукции,

$t_0$  — заданное время изготовления  $n$  наименований продукции.

Если продукция различных наименований изготавливается в рамках рассматриваемой ТС параллельно (одновременно), с использованием различных средств технологического оснащения, то искомую вероятность вычисляют по выражению:

$$P_{\Sigma 1, \dots, n}(t) = P\left\{\max_{i=1, \dots, n} t_i(V_{oi}) \leq t_0\right\}.$$

**К показателю «Коэффициент готовности»**

Коэффициент готовности ТС вычисляют по выражению:

$$K_r(t) = \frac{\bar{t}_p}{t_d - t_{\text{орг}}},$$

где  $\bar{t}_p$  — среднее суммарное время нахождения ТС в работоспособном состоянии за рассматриваемый календарный промежуток времени  $t$ ,

$t_{\text{орг}}$  — время простоев по организационным причинам, не учитываемое в норме штучного времени, за рассматриваемый календарный промежуток времени  $t$ ;

$t_d$  — действительный фонд времени за рассматриваемый календарный промежуток времени  $t$ .

Величину действительного фонда времени вычисляют по выражению:

$$t_d = t_n - t_{\text{то}},$$

где  $t_{\text{то}}$  — суммарная продолжительность планового технического обслуживания и ремонта за рассматриваемый календарный промежуток времени. Рассматриваемый промежуток времени должен содержать один или несколько циклов технического обслуживания (ремонтных циклов). Цикл технического обслуживания и ремонтный цикл — по ГОСТ 18322—78;

$t_n$  — номинальный фонд времени

Величину номинального фонда времени вычисляют по выражению.

$$t_n = [(D_k - D_n - D_{сп}) \cdot t_c + D_{сп} t_{сп}] n_c,$$

где  $D_k$  — число дней в рассматриваемом календарном промежутке времени;

$D_n$  — число выходных и праздничных дней в рассматриваемом календарном промежутке времени;

$D_{сп}$  — число дней с сокращенной рабочей сменой в рассматриваемом календарном промежутке времени;

$t_c$  — продолжительность рабочей смены, ч;

$t_{сп}$  — продолжительность сокращенной рабочей смены, ч

$n_c$  — количество смен в сутках ( $n_c = 1, 2, 3$ ).

Коэффициент готовности характеризует относительную долю времени нахождения ТС в работоспособном состоянии в течение рассматриваемого промежутка за исключением простоев по организационным причинам, не учитываемых в норме штучного времени, и простоев, связанных с проведением планового технического обслуживания и ремонта

#### К показателю «Коэффициент технического использования»

Коэффициент технического использования вычисляют по выражению

$$K_{тн}(t) = \frac{\bar{t}_p}{t_n - t_{opr}}.$$

Коэффициент технического использования характеризует относительную долю времени нахождения ТС в работоспособном состоянии в течение рассматриваемого промежутка времени за исключением простоев по организационным причинам, не учтенным в нормах штучного времени

#### К показателю «Коэффициент использования»

Коэффициент использования — отношение математического ожидания суммарного времени нахождения ТС в работоспособном состоянии за рассматриваемый календарный промежуток времени  $t$  к величине номинального фонда времени за этот промежуток

$$K_n(t) = \frac{\bar{t}_p}{t_n}.$$

Коэффициент использования характеризует отношение суммарного времени пребывания ТС в работоспособном состоянии за рассматриваемый промежуток времени к величине этого промежутка с учетом всех видов простоев

#### К показателю «Коэффициент ритмичности изготовления продукции $i$ -го наименования»

Коэффициент ритмичности изготовления продукции  $i$ -го наименования вычисляют по выражению:

$$K_{p_i}(t) = 1 - \frac{1}{k} \sum_{j=1}^k \frac{|V_i(t_j) - \hat{V}_i(t)|}{2 \cdot \hat{V}_i(t)},$$

где  $k$  — количество интервалов времени (смена, декада, месяц, и т. п.) с регистрацией объема выпуска продукции  $i$ -го наименования на рассматриваемом календарном промежутке времени  $t$ ;

$V_i(t_j)$  — объем продукции  $i$ -го наименования, изготовляемой на  $j$ -м интервале времени;

$\hat{V}_i(t)$  — выборочный средний объем продукции;

$$\widehat{V}_i(t) = \frac{1}{k} \sum_{j=1}^k V_i(t_j).$$

Математическое выражение для  $K_{p_i}(t)$  составлено таким образом, что при равномерном (ритмичном) изготовлении продукции величина  $K_{p_i}(t)$  равна единице.

$$K_{p_i}(t) = 1 \text{ при } V_i(t_1) = V_i(t_2) = \dots = V_i(t_k) = \widehat{V}_i(t),$$

а при нарушении ритмичности изготовления продукции величина  $K_{p_i}(t)$  в пределе стремится к нулю:

$$\lim_{k \rightarrow \infty, l \rightarrow 0, n \neq 0} K_{p_i}(t) = 0$$

где

$$l = \frac{n}{k};$$

$n$  — количество интервалов времени, на которых  $V_i(t_j) \neq 0$

К показателю «Коэффициент выполнения задания по изготовлению продукции  $i$ -го наименования»

Коэффициент выполнения задания по изготовлению продукции  $i$ -го наименования — отношение среднего объема продукции  $i$ -го наименования, изготавливаемой за рассматриваемый календарный промежуток времени  $t$  к заданному (по плану).

$$K_{вз_i}(t) = \frac{\overline{V}_i(t)}{V_{0_i}(t)},$$

где  $\overline{V}_i(t)$  и  $V_{0_i}(t)$  — соответственно средний и заданный объем изготавливаемой продукции  $i$ -го наименования за рассматриваемый календарный промежуток времени  $t$ .

Средний объем продукции определяют как среднее арифметическое значение объемов продукции, изготовленной за одинаковые промежутки времени  $t$ .

К показателю «Коэффициент выполнения задания по нормативной чистой продукции (НЧП)»

Коэффициент выполнения задания по НЧП вычисляют по выражению.

$$K_{вНЧП}(t) = \frac{\sum_{i=1}^n K_{вз_i}(t) \cdot V_{НЧП_i}(t)}{\sum_{i=1}^n V_{НЧП_i}(t)},$$

где  $V_{НЧП_i}(t)$  — заданный объем НЧП по  $i$ -му наименованию продукции для календарного промежутка времени  $t$ ;

$n$  — количество наименований изготавливаемой продукции.

К показателю «Коэффициент ритмичности по НЧП»

Коэффициент ритмичности по НЧП вычисляют по выражению:

$$K_{p_{НЧП}}(t) = 1 - \frac{1}{k} \sum_{j=1}^k \frac{|V_{НЧП}(t_j) - \widehat{V}_{НЧП}(t)|}{2 \cdot \widehat{V}_{НЧП}(t)},$$



где  $k$  — количество интервалов времени с регистрацией объема НЧП на рассматриваемом промежутке времени  $t$ ;  
 $V_{\text{НЧП}}(t_j)$  — объем НЧП, изготавливаемый в рамках данной ТС на  $j$ -м интервале времени  $t_j$ .

$$V_{\text{НЧП}}(t_j) = \sum_{i=1}^n V_{\text{НЧП}_i}(t_j),$$

где  $n$  — количество наименований изготавливаемой продукции,  
 $V_{\text{НЧП}_i}(t_j)$  — объем НЧП  $i$ -го наименования изготавливаемой на  $j$ -м интервале времени;

$\hat{V}_{\text{НЧП}}(t)$  — выборочный средний объем НЧП:

$$\hat{V}_{\text{НЧП}}(t) = \frac{1}{k} \sum_{j=1}^k V_{\text{НЧП}}(t_j).$$

Математическое выражение для  $K_{\text{рНЧП}}(t)$  аналогично выражению  $K_{\text{р}_i}(t)$ , используемому при определении коэффициента ритмичности изготовления продукции  $i$ -го наименования.

### ПРИЛОЖЕНИЕ 3 Справочное

## РАСЧЕТНЫЕ МЕТОДЫ ОЦЕНКИ ПОКАЗАТЕЛЕЙ НАДЕЖНОСТИ ТЕХНОЛОГИЧЕСКИХ СИСТЕМ

### 1. Системы с жесткой связью

#### 1.1 Одноканальные системы

1.1.1. При расчете показателей надежности ТС принимаются следующие допущения.

отказы элементов независимы,

потоки отказов стационарны;

время между отказами и время восстановления распределены по экспоненциальному закону.

1.1.2 Для определения показателей надежности одноканальных ТС с жесткой связью должны быть известны:

$t_0$  — заданное время выполнения задания,

$V_0$  — объем задания по выпуску продукции, шт.;

$Q_n$  — номинальная производительность ТС, шт./ч;

$\lambda_i$  — интенсивность отказов  $i$ -го элемента ТС, 1/ч;

$T_{\text{в}_i}$  — среднее время восстановления работоспособности  $i$ -го элемента ТС, ч;

$V(0)$  — объем запасов продукции к началу выполнения задания, шт.;

$n$  — число элементов (единиц оборудования) ТС;

$r$  — число ремонтных бригад;

$t_n = V_0/Q_n$  — время выполнения задания объемом  $V_0$  при безотказной работе всех элементов ТС, ч;

$t_p = t_0 - t_n$  — допустимое суммарное время простоя ТС, ч.

1.1.3 Вероятность выполнения задания по изготовлению продукции (одного наименования) определяют как указано в пп 1.1.3.1—1.1.3.4

1.1.3.1 Вычисляют значения вспомогательных характеристик интенсивность отказов системы  $\lambda$

$$\lambda = \sum_{i=1}^n \lambda_i,$$

среднее время восстановления системы  $T_B$

$$T_B = \sum_{i=1}^n \frac{\lambda_i}{\lambda} \cdot T_{B_i}; \quad (1)$$

среднее число отказов до наработки

$$a = \lambda \cdot t_n;$$

относительное значение резерва времени

$$b = \frac{t_p}{T_B}.$$

1.1.3.2. Вычисляют вероятность выполнения задания по формуле

$$P_3(t_0, V_0) = 1 - e^{-a-b} \cdot \sum_{k=1}^m \frac{a^k}{k!} \cdot \sum_{j=0}^{k-1} \frac{b^j}{j!}, \quad (2)$$

где  $m$  выбирают, исходя из заданной точности вычислений  $\varepsilon$ :

$$\frac{a^m}{m!} \ll \varepsilon.$$

При достаточно малом  $\varepsilon$  формула (2) дает практически точное значение искомой вероятности.

1.1.3.3. Для приближенных оценок вероятности выполнения задания (нижней  $P_3^H(t_0, V_0)$  и верхней  $P_3^B(t_0, V_0)$ ) при малых  $a$  и  $b$  используют формулы:

$$\begin{aligned} P_3^H(t_0, V_0) &= e^{-a} \cdot (1 + a(1 - e^{-b})); \\ P_3^B(t_0, V_0) &= 1 - e^{-a-b} \left(1 + \frac{a}{2} \cdot (1 + b)\right) \end{aligned} \quad (3)$$

Погрешность формул не превышает  $a^2(1 - (1 + b) \cdot e^{-b})$ .

1.1.3.4. При больших  $a$  и  $b$  двусторонние приближенные оценки вычисляют по асимптотическим формулам:

$$P_3^H(t_0, V_0) = \Phi((1 + b - a)/\sqrt{2 \cdot b}); \quad (4)$$

$$P_3^B(t_0, V_0) = \Phi((b - a)/\sqrt{2 \cdot a}),$$

$$\text{где } \Phi(x) = \frac{1}{\sqrt{2\pi}} \int_{-\infty}^x e^{-y^2/2} dy.$$

1.1.4. Коэффициент готовности ТС при  $r=1$  вычисляют по формуле

$$K_r = 1/(1 + \lambda \cdot T_B). \quad (5)$$

1.1.5 Среднее время выполнения задания с учетом времени, затрачиваемого на устранение отказов, вычисляют по формуле

$$T_3(V_0) = V_0 / Q_n \cdot K_r \quad (6)$$

1.1.6 Среднюю производительность при изготовлении продукции заданного объема  $V_0$  и среднюю производительность на интервале времени  $(0, t_0)$  вычисляют по формулам:

$$Q_{cp}(V_0) = Q_n \cdot K_r; \quad (7)$$

$$Q_{cp}(t_0) = Q_n \left( K_r + \frac{T_B}{t_0} (1 - K_r) \frac{1 - e^{-\frac{t_0}{T_B}}}{1 + \lambda \frac{T_B}{t_0}} \right). \quad (8)$$

1.1.7. Требования к номинальной производительности, исходя из требований к фактической производительности, можно установить с помощью формул (2), (7) и (8). Для этого необходимо задать один из показателей  $P_3$ ,  $Q_{cp}(V_0)$ ,  $Q_{cp}(t_0)$ , а затем решить уравнение относительно  $Q_n$ .

1.1.8. **Пример** Определить показатели надежности и производительности участка автоматической линии МЛР-4, предназначенного для токарной обработки вторичного вала коробки передач автомобиля ЗИЛ, состоящего из четырех гидрокопировальных автоматов 1722, имеющих интенсивность отказов  $\lambda_i = 0,252$  1/ч и среднее время восстановления  $T_{B_i} = 0,05$  ч ( $i = 1, \dots, 4$ ). Номинальная производительность участка линии  $Q_n = 40$  изделий/ч.

1.1.8.1 Участок линии рассматривается как одноканальная ТС с заданным ритмом работы, показатели надежности и производительности которой определяют при следующих исходных данных:

$$\lambda = \sum_{i=1}^4 \lambda_i = 1,008 \text{ 1/ч},$$

$$T_B = \sum_{i=1}^4 \frac{\lambda_i}{\lambda} \cdot T_{B_i} = 0,05 \text{ ч}.$$

Вероятности выполнения задания по изготовлению партии в 400 изделий  $P_3(t_0, V_0)$  определяют по приближенным выражениям (4) при следующих исходных данных:

$$t_n = V_0 / Q_n = 400 / 40 = 10 \text{ ч}, \quad t_p = t_0 - t_n = 11,05 - 10,0 = 1,05 \text{ ч},$$

$$a = \lambda \cdot t_n = 1,008 \cdot 10 = 10,08, \quad b = t_p / T_B = 1,05 / 0,05 = 21.$$

При  $a = 10,08$  и  $b = 21$  расчет в формулах (4) дает двустороннюю оценку вероятности

$$\Phi\left(\frac{1+21-10,08}{\sqrt{2 \cdot 21}}\right) = 0,968 < P_3(t_0, V_0) < \Phi\left(\frac{21-10,08}{\sqrt{2 \cdot 10,08}}\right) = 0,993.$$

Расчет по точной формуле (2) с помощью ЭВМ при  $m = 40$  дает  $P_3(t_0, V_0) = 0,982$ .

1.1.8.2. Коэффициент готовности участка линии вычисляют по формуле (5).

$$K_r = 1 / (1 + \lambda \cdot T_B) = 1 / (1 + 1,008 \cdot 0,05) = 0,952$$

1.1.8.3. Среднее время выполнения задания по изготовлению  $V_0 = 400$  изделий вычисляют по формуле (6):

$$T_3(V_0) = 400 / (40 \cdot 0,952) = 10,504 \text{ ч}.$$

1.184 Среднюю фактическую производительность при изготовлении 400 изделий вычисляют по формуле (7):

$$Q_{\text{ср}}(V_0) = 40 \cdot 0,952 = 38,08 \text{ изделий/ч}$$

## 1.2. Многоканальные системы

1.2.1. При расчете показателей надежности многоканальных ТС принимают следующие допущения:

отказы каналов независимы;

при отказе одного из каналов прочие каналы продолжают работать;

потоки отказов каналов стационарны;

наработка между отказами и время восстановления канала имеют экспоненциальные распределения;

число ремонтных бригад равно числу каналов

1.2.2. Для определения показателей надежности многоканальных ТС с жесткой связью кроме данных, приведенных в п 1.1.2, необходимо иметь следующие исходные данные.

$m$  — число параллельных каналов,

$Q_{\text{нс}}$  — номинальная производительность системы;

$Q$  — производительность системы при  $i$  работоспособных каналах;

$t_0$  — время выполнения задания при безотказной работе всех каналов системы.

1.2.3. Показатели надежности ТС определяют как указано в пп 1.2.3.1—1.2.3.4.

1.2.3.1 Вероятность выполнения задания по изготовлению продукции объема  $V_0$  вычисляют по формуле

$$P_3(t_0, V_0) = \Phi \left( \frac{m \cdot Q_{\text{нс}} \cdot t_0 - V_0(1 + \lambda T_{\text{в}})}{m \cdot Q_{\text{нс}} \cdot T_{\text{в}} \sqrt{2\lambda \cdot t_0 / m(1 + \lambda T_{\text{в}})}} \right). \quad (9)$$

1.2.3.2. Среднее время выполнения задания по изготовлению продукции вычисляют по формуле

$$T_3(V_0) = V_0(1 + \lambda \cdot T_{\text{в}}) / m \cdot Q_{\text{нс}}. \quad (10)$$

1.2.3.3. Среднюю производительность при изготовлении продукции заданного объема  $V_0$  вычисляют по формуле

$$Q_{\text{ср}}(V_0) = m \cdot Q_{\text{нс}} / (1 + \lambda T_{\text{в}}). \quad (11)$$

1.2.3.4 Коэффициент сохранения производительности вычисляют по формуле

$$K_{\text{с}} = \sum_{i=l}^m \frac{Q_i}{Q_{\text{нс}}} \cdot P_{m-i}, \quad (12)$$

где  $l$  — минимально допустимое число работоспособных каналов с учетом требований к ритму выпуска;

$P_{m-i}$  — вероятность того, что в системе работоспособно  $i$  каналов.

При линейной зависимости производительности системы от числа работоспособных каналов

$$Q_i = i \cdot Q_{\text{нс}}, \quad Q_{\text{нс}} = m \cdot Q_{\text{н}}.$$

При экспоненциальных распределениях наработки и времени восстановления каналов вероятности  $P_{m-i}$  вычисляют по формуле

$$P_{m-i} = Q_{m-i} / \sum_{j=0}^m Q_j, \quad (13)$$

$$\text{где } Q_0 = 1, \quad Q_j = \frac{\nu_0 \cdot \nu_1 \cdot \dots \cdot \nu_{j-1}}{\mu_1 \cdot \mu_2 \cdot \mu_3 \cdot \dots \cdot \mu_j},$$

$$\nu_i = (m-i) \cdot \lambda, \quad \mu_i = i \cdot \mu, \quad \mu = 1/T_B.$$

1.2.4. Если в многоканальной ТС при отказе одного из каналов прочие каналы приостанавливают свою работу до восстановления работоспособности отказавшего канала и принимаются прочие допущения п. 1.2.1, показатели надежности определяют по формулам, приведенным в пп. 1.2.4.1—1.2.4.3.

1.2.4.1. Вероятность выполнения задания по изготовлению продукции оценивают по выражениям (4) и (2) при

$$a = \lambda \cdot V_0 / Q_H, \quad b = (t_0 - V_0 / m \cdot Q_H) / T_B. \quad (14)$$

1.2.4.2. Среднее время выполнения задания по изготовлению продукции вычисляют по формуле

$$T_3(V_0) = (V_0 / Q_H \cdot m) \cdot (1 + m \cdot \lambda \cdot T_B). \quad (15)$$

1.2.4.3. Среднюю производительность при изготовлении продукции заданного объема  $V_0$  вычисляют по формуле

$$Q_{cp}(V_0) = m \cdot Q_H / (1 + m \cdot \lambda \cdot T_B). \quad (16)$$

1.2.5. Для оценки показателей надежности и производительности многоканальных систем со сложной структурой и сложной дисциплиной взаимодействия каналов целесообразно применять ускоренные методы статистического моделирования или комбинированные (расчетно-экспериментальные) методы.

1.2.6. **Пример.** С целью повышения производительности участок автоматической линии МЛР-4 (п. 1.1.8) сделан трехканальным. Определить показатели надежности и производительности: вероятность выполнения задания по изготовлению 400 изделий в течение  $t_0 = 3,7$  ч, среднее время выполнения задания и среднюю производительность при прочих исходных данных из пп. 1.1.8 и 1.2.2.

1.2.6.1. Рассматриваемая автоматическая линия является трехканальной ТС и поэтому показатели надежности оценивают по формулам (9) — (11).

1.2.6.2. Вероятность выполнения задания по изготовлению партии изделий вычисляют по формуле (9)

$$P_3(t_0, V_0) = \Phi((3 \cdot 40 \cdot 3,7 - 400(1 + 1,008 \cdot 0,05)) / 3 \cdot 40 \cdot 0,05 \cdot \sqrt{2 \cdot 1,008 \cdot 4 / 3 \cdot 1,05}) = \\ = \Phi(2,48) = 0,9935.$$

1.2.6.3. Среднее время выполнения задания вычисляют по формуле (10)

$$T_3(V_0) = 400 \cdot 1,0504 / 3 \cdot 40 = 3,5 \text{ ч.}$$

1.2.6.4. Среднюю производительность при изготовлении 400 изделий вычисляют по формуле (11)

$$Q_{cp}(V_0) = 120 / 1,0504 = 114,2 \text{ изделий/ч.}$$

1.2.6.5. Если в той же системе работа приостанавливается при отказе одного из параллельных участков, то вероятность выполнения задания вычисляют по формуле (4) при  $a = 10,08$  и  $b = 7,33$ :

$$\Phi\left(\frac{7,33 \cdot 10,08}{\sqrt{20,16}}\right) = 0,27 < P_3(t_0, V_0) < \Phi\left(\frac{8,33 \cdot 10,08}{\sqrt{14,7}}\right) = 0,32.$$

Если для повышения вероятности выполнения задания увеличить время  $t_0$  до 4 ч, то  $b = 13,33$  и

$$\Phi\left(\frac{13,33 \cdot 10,08}{\sqrt{20,16}}\right) = 0,71 < P_3(t_0, V_0) < \Phi\left(\frac{14,33 \cdot 10,08}{\sqrt{26,7}}\right) = 0,8.$$

Точное значение вероятности, вычисленное с помощью ЭВМ по формуле (2) при  $m = 40$ , равно

$$P_3(t_0, V_0) = 0,786.$$

## 2. Системы с поточной организацией производства

### 2.1. Аналитический метод

2.1.1. Аналитический метод распространяется на системы с последовательной структурой, в которых имеется один или несколько промежуточных накопителей для хранения межоперационных заделов. Отказом системы является нарушение заданного ритма выпуска продукции на выходе системы из-за отказа выходного участка или истощение запасов в промежуточных накопителях.

Расчетный метод использует в качестве исходной информации следующие характеристики:

- $\lambda_i$  — интенсивности отказов участков технологических систем;
- $Q_{n_i}$  — номинальные производительности участков ТС;
- $\lambda_{n_i}$  — интенсивности отказов межоперационных накопителей;
- $S_{0_i}$  — уровни начального заполнения накопителей;
- $T_{в_i}$  — средние времена восстановления работоспособности участков ТС;
- $S_i$  — емкость  $i$ -го накопителя;
- $T_{n_i}$  — средние времена восстановления накопителей.

При расчете показателей надежности ТС данным методом принимаются те же допущения, что и в п.1.1.1.

2.1.2. Вероятность выполнения задания двухучастковой ТС с промежуточными накопителями для случая, когда номинальная производительность ТС ( $Q_n$ ) определяется номинальной производительностью второго участка, рассчитывают по формуле

$$P_2(t_0, S_{0_1}) = e^{-(\lambda_2 + \lambda_n) \cdot t_0} \cdot (1 - q \cdot e^{\frac{-(1-q) \cdot S_{0_1}}{T_{в_1} \cdot Q_{n_1}}}), \quad (17)$$

где

$$q = \frac{\lambda_1 T_{в_1} \cdot Q_{n_2}}{Q_{n_1} - Q_{n_2}}; \quad Q_{n_1} > Q_{n_2}.$$

Формулой (17) можно пользоваться и в том случае, когда начальное заполнение накопителя  $S_{0_1} = 0$ , но за наработку  $t_0$  суммарное время простоя не должно быть более  $\tau = S_{0_1} / Q_{n_2}$ .

2.1.3. Коэффициент готовности двухучастковой ТС при одинаковой производительности участков  $Q_n$  и экспоненциальных распределениях наработки и времени восстановления участков вычисляют по формуле

$$K_r(S_{0_1}) = K_{r_1} \cdot K_{r_2} (1 - (1 - K_{r_1}) \delta(S_{0_1})), \quad (18)$$

где  $K_{r_i}$  — коэффициент готовности  $i$ -го участка  
( $i=1,2$ ).

$$K_{r_i} = \frac{1}{1 + \lambda_i \cdot T_{в_i}};$$

$K_{r_n}$  — коэффициент готовности накопителя

$$K_{r_n} = \frac{1}{1 + \lambda_n \cdot T_{в_n}};$$

$\delta(S_{0_1})$  — коэффициент наложения потерь (отношение суммарного времени простоев второго участка, обусловленных простоями первого участка, к суммарному времени простоев первого участка за рассматриваемый календарный промежуток времени).

$$\delta(S_{0_1}) = \frac{\lambda_2 T_{B_2} - \lambda_1 \cdot T_{B_1}}{\lambda_1 T_{B_1} + \lambda_2 T_{B_2} \left( \exp \left( \left( \frac{1}{\lambda_1 + \lambda_2} + \frac{T_{B_1} \cdot T_{B_2}}{T_{B_1} + T_{B_2}} \right) \times \right. \right. \\ \left. \left. \times \frac{(\lambda_2 T_{B_2} - \lambda_1 T_{B_1}) \cdot S_{0_1}}{T_{B_1} \cdot T_{B_2} \cdot Q_H} \right) - 1 \right)}$$

2.1.4. Для систем с произвольной структурой при наличии в них запасов следует составлять для искомых характеристик системы интегральные или дифференциальные уравнения в частных производных гиперболического типа. Решение этих уравнений производят с помощью численных процедур на ЭВМ. Если применение аналитических методов расчета затруднительно из-за большого объема вычислений, следует применять методы ускоренного статистического моделирования.

2.1.5. **Пример.** Оценить показатели надежности двухучастковой ТС с интенсивностью отказов участков  $\lambda_1 = 0,03$  1/ч,  $\lambda_2 = 0,01$  1/ч и интенсивности отказа промежуточного накопителя  $\lambda_H = 0,002$  1/ч. Средние времена восстановления  $T_{B_1} = T_{B_2} = T_{BH} = 0,5$  ч. Начальное заполнение промежуточного накопителя  $S_{0_1}$  равно 100 изделий. Номинальная производительность первого участка ТС  $Q_{H_1} = 50$  изделий/ч, а второго  $Q_{H_2} = 40$  изделий/ч.

Определяем вероятность выполнения задания для  $t_0 = 10$  ч по выражению (17).

$$q = \frac{0,03 \cdot 0,5 \cdot 40}{50 - 40} = 0,06,$$

$$P(t_0, S_{0_1}) = \exp \left( - (0,01 + 0,002) \cdot 100 \right) \cdot (1 - 0,06 \exp \left( - \frac{(1 - 0,06) \cdot 100}{0,5 \cdot 40} \right)) = \\ = \exp(-0,12) \cdot (1 - 0,06 \cdot \exp(-4,7)) = 0,887 \cdot 0,99945 = 0,8865.$$

Определяем коэффициент готовности при одинаковой производительности участков  $Q_{H_1} = Q_{H_2} = 40$  изделий/ч по формуле (18):

$$K_{Г_1} = \frac{1}{1 + 0,03 \cdot 0,5} = 0,985,$$

$$K_{Г_2} = \frac{1}{1 + 0,01 \cdot 0,5} = 0,995,$$

$$K_{Г_H} = \frac{1}{1 + 0,002 \cdot 0,5} = 0,999,$$

$$\delta(S_{0_1}) = \frac{0,01 \cdot 0,5 - 0,03 \cdot 0,5}{0,03 \cdot 0,5 + 0,01 \cdot 0,05 \left( \exp \left( \left( \frac{1}{0,03 + 0,01} + \frac{0,5 \cdot 0,5}{0,5 + 0,5} \right) \times \right. \right. \\ \left. \left. \times \frac{(0,01 \cdot 0,5 - 0,03 \cdot 0,5) \cdot 100}{0,5 \cdot 0,5 \cdot 40} \right) - 1 \right) - 0,01} = \frac{-0,01}{0,015 + 0,005(\exp(-2,525) - 1)} = 0,5104,$$

$$K_{Г}(S_{0_1}) = 0,995 \cdot 0,999(1 - (1 - 0,985) \cdot 0,5104) = 0,987.$$

## 2.2. Метод параметрической рандомизации

2.2.1. Метод параметрической рандомизации следует использовать для оценки надежности ТС технологического процесса, состоящего из относительно большого количества последовательно выполняемых операций, причем каждая ТС операции может, в общем случае, содержать несколько элементов (единиц од-

нотипного технологического оборудования), работающих одновременно (параллельно) на один накопитель.

2.2.2. Метод параметрической рандомизации применяют при допущениях, указанных в пп. 2.2.2.1—2.2.2.3.

2.2.2.1. На рассматриваемом интервале времени каждый элемент ТС может отказывать один раз, причем момент возникновения отказа распределен внутри интервала равномерно. Допущение справедливо для элементов ТС, имеющих: время восстановления, соизмеримое с рассматриваемым промежутком времени  $t_0$ ;

установленную безотказную наработку  $t_y \gg t_0$ ;

пренебрежимо малую вероятность двух и более отказов на интервале времени  $(0, t_0)$ .

2.2.2.2. Время восстановления  $T_v$  каждого элемента ТС имеет дискретную функцию распределения:

$$P(T_v = t_{v,i}) = P_{v,i} \neq 0 \quad \text{для } i=1, 2, \dots, n_v,$$

где  $i$  — номер способа восстановления;

$n_v$  — количество способов восстановления.

2.2.2.3. Технологический процесс может быть представлен как процесс с дискретным временем. При этом изменение состояния элементов ТС (переход из работоспособного состояния в неработоспособное и наоборот) может происходить только в определенные моменты времени, образующие равномерную последовательность с шагом  $\Delta t$ , который выбирают из соображений точности и трудоемкости вычислений. Минимальная величина  $\Delta t$  ограничена временем обслуживания одной заявки (обработки одного изделия) ТС операций в номинальном режиме и минимальным временем восстановления работоспособности элементов ТС  $t_{v,\min}$ :

$$t_{v,\min} \geq \Delta t_{\min} \geq \frac{1}{Q_n}, \quad (19)$$

где  $Q_n$  — номинальная производительность ТС технологического процесса (количество изделий, обрабатываемых ТС в единицу времени при отсутствии отказов).

2.2.3. Исходные данные:

$M$  — количество ТС операций в рассматриваемом технологическом процессе;

$N_m$  — количество элементов в  $m$ -й ТС операции ( $m=1, 2, \dots, M$ );

$t_0, V_0$  — заданные время и объем выпуска продукции;

$S_{\max,m}$  — максимально допустимый объем заполнения накопителя на входе  $m$ -й ТС ( $m=1, 2, \dots, M$ );

$q_m$  — вероятность отказа элемента  $m$ -й ТС операции ( $m=1, 2, \dots, M$ );

$n_{v,m}$  — количество способов восстановления элемента  $m$ -й ТС операции ( $m=1, 2, \dots, M$ );

$t_{v,m,i}$  — время восстановления элемента  $m$ -й ТС операции  $i$ -м способом; ( $m=1, 2, \dots, M$ ;  $i=1, 2, \dots, n_{v,m}$ );

$P_{v,m,i}$  — вероятность применения  $i$ -го способа восстановления элемента  $m$ -й

ТС операции ( $m=1, 2, \dots, M$ ;  $i=1, 2, \dots, n_{v,m}$ ), при этом  $\sum_{i=1}^{n_{v,m}} P_{v,m,i} = 1$ ;

$Q_m$  — номинальная производительность элемента  $m$ -й ТС операции ( $m=1, 2, \dots, M$ );

$\varepsilon$  — требуемая точность оценки.

2.2.3.1. Порядок поступления изделий на обработку:

обрабатываемые изделия поступают на вход рассматриваемой ТС технологического процесса равномерно с интенсивностью, соответствующей номиналь-



ной производительности ТС, которая в общем случае лимитируется «узким местом» — ТС операции с минимальной производительностью

$$Q_{ii} \leq \min_{m=1,2,\dots,M} (N_m \cdot Q_m). \quad (20)$$

2.2.4. Метод параметрической рандомизации заключается в составлении конечного множества реализаций технологического процесса, расчета показателей выполнения задания в каждой реализации и их осреднения (рандомизации) по множеству реализаций с учетом их вероятностей.

Расчеты по методу параметрической рандомизации рекомендуется производить с помощью ЭВМ.

2.2.5. Множество  $A$  рассматриваемых реализаций технологического процесса подразделяют, в зависимости от сочетаний отказывающих в реализации элементов, на  $N_A$  подмножеств  $A_v$ . Каждое подмножество  $A_v$  характеризуется вектором

$$\vec{x}_v \sim (x_{1,1}, \dots, x_{1,N_1}, \dots, x_{m,n}, \dots, x_{M,1}, \dots, x_{M,N_M}),$$

где  $x_{m,n}$  — индикатор отказа  $n$ -го элемента  $m$ -й ТС операции:

$$x_{m,n} = \begin{cases} 1 & \text{— если элемент отказывает} \\ 0 & \text{— если не отказывает,} \end{cases}$$

и вероятностью

$$P_v = P\{a \in A_v\} = \prod_{m=1}^M \prod_{n=1}^{N_m} P_{m,n}^*, \quad (21)$$

где  $a$  — произвольная реализация технологического процесса;

$$P_{m,n}^* = \begin{cases} q_m, & \text{если } x_{m,n} = 1 \\ 1 - q_m, & \text{если } x_{m,n} = 0. \end{cases} \quad (22)$$

Число подмножеств  $A_v$  равно:

$$N_A = 2^{\sum_{m=1}^M N_m} \quad (23)$$

2.2.6. Для сокращения объема вычислений исключают из рассмотрения подмножества  $A_v$ , для которых величина  $P_v$  пренебрежимо мала по сравнению с заданной точностью оценки  $\varepsilon$ . Для этого нумеруют подмножества в порядке убывания величин  $P_v$ , а затем исключают из рассмотрения последние  $N_{\Pi}$  подмножеств, для которых

$$\sum_{v=N_A-N_{\Pi}+1}^{N_A} P_v \leq \varepsilon < \sum_{v=N_A}^{N_A} P_v. \quad (24)$$

2.2.7. Подразделяют каждое подмножество  $A_v$  (из числа оставшихся) на подмножества  $A_{v,\mu}$ , отличающиеся только способами восстановления отказывающих элементов.

Число таких подмножеств в подмножестве  $A_v$

$$N_{A_v} = \prod_{m=1}^M \prod_{n=1}^{N_m} (n_{\mu m})^{x_{m,n}}. \quad (25)$$

Поскольку все реализации в каждом подмножестве  $A_{v,\mu}$  отличаются друг от друга только моментами отказа элементов, то с учетом допущений по п. 2.2.2.1, они имеют одинаковую вероятность воспроизведения

$$P_{v,\mu} = P_v \cdot \prod_{m=1}^M \prod_{n=1}^{N_m} \prod_{i=1}^{n_{vm}} (P_{vm,i})^{x_{m,n}}. \quad (26)$$

2.2.8. Основным показателем надежности рассматриваемой ТС технологического процесса — вероятностью выполнения задания определяют по выражению:

$$P_3(t_0) = \sum_{v=1}^{N_A - N_{\Pi}} \sum_{\mu=1}^{N_{A_v}} P_{v,\mu} \cdot \frac{R_{v,\mu}^*}{R_{v,\mu}}, \quad (27)$$

где  $R_{v,\mu}$  — общее количество реализаций в подмножестве  $A_{v,\mu}$  :

$$R_{v,\mu} = (n_t)^k; \quad (28)$$

$k$  — количество отказывающих элементов ТС:

$$k = \sum_{m=1}^M \sum_{n=1}^{N_m} x_{m,n}; \quad (29)$$

$n_t$  — количество точек разбиения интервала  $(0, t_0)$ , определяемое с учетом допущений по п. 2.2.2.3 по выражению:

$$n_t = \left\lceil \frac{t_0}{\Delta t} \right\rceil; \quad (30)$$

$R_{v,\mu}^*$  — количество успешных реализаций в подмножестве (в которых задание выполняется):

$$R_{v,\mu}^* = \sum_{r=1}^{R_{v,\mu}} \Phi(\vec{Y}_{v,\mu,r}), \quad (31)$$

$\vec{Y}_{v,\mu,r}$  — вектор параметров, однозначно задающих  $r$ -ю реализацию из подмножества  $A_{v,\mu}$ , определяемый по п. 2.2.8.1;

$\Phi(\vec{Y}_{v,\mu,r})$  — индикаторная функция выполнения задания в  $r$ -й реализации, определяемая по п. 2.2.8.2.

2.2.8.1. Вектор  $\vec{Y}_{v,\mu,r}$  соответствует  $r$ -му сочетанию значений параметров состояния ТС из подмножества  $A_{v,\mu}$  :

$$\vec{Y}_{v,p,r} \sim (x_{1,1}, \dots, x_{1,N_1}, \dots, x_{m,n}, \dots, x_{M,1}, \dots, x_{M,N_M}; \\ t_{1,1}^*, \dots, t_{1,N_1}^*, \dots, t_{m,n}^*, \dots, t_{M,1}^*, \dots, t_{M,N_M}^*; \\ t_{B1,1}^*, \dots, t_{B1,N_1}^*, \dots, t_{Bm,n}^*, \dots, t_{BM,1}^*, \dots, t_{BMN_M}^*),$$

где  $t_{m,n}^*$  — реализация момента отказа  $n$ -го элемента  $m$ -й ТС, соответствующая  $j$ -му моменту времени:

$$t_j = \Delta t(j-1), \quad \text{для } j=1, 2, \dots, n_t; \quad (32)$$

$t_{m,n}^*$  — реализация времени восстановления работоспособности отказавшего элемента, соответствующая  $i$ -му способу восстановления:

$$t_{m,n}^* = x_{m,n} \cdot t_{v,m,n}. \quad (33)$$

2.2.8.2. Индикаторная функция выполнения задания в  $r$ -й реализации из подмножества  $A_{v,p}$  имеет вид:

$$\Phi(\vec{Y}_{v,p,r}) = \begin{cases} 1, & \text{если } V_{v,p,r}(t_0) \geq V_0 \\ 0, & \text{если } V_{v,p,r}(t_0) < V_0 \end{cases}, \quad (34)$$

где  $V_{v,p,r}(t_0)$  — объем продукции, изготовленной в ходе  $r$ -й реализации технологического процесса из подмножества  $A_{v,p}$ :

$$V_{v,p,r}(t_0) = V(t_0) = \Delta t \cdot \sum_{j=1}^{n_t} Q_{M,j}^1; \quad (35)$$

$Q_{M,j}^1$  — производительность ТС  $M$ -й (финишной) операции на  $j$ -м промежутке времени.

Величины  $Q_{M,j}^1$  определяют путем последовательного расчета значений  $Q_{m,j}^1$  для  $m=1, 2, \dots, M$  в каждый  $j$ -й промежуток времени по рекуррентным соотношениям:

$$Q_{m,j}^1 = \begin{cases} 0, & \text{если } S_{m+1,j} > S_{\max_{m+1}} \\ \frac{S_{m,j}}{\Delta t}, & \text{если } Q_{m,j}^0 \cdot \Delta t > S_{m,j} \text{ и } S_{m+1,j} < S_{\max_{m+1}} \\ Q_{m,j}^0, & \text{если } Q_{m,j}^0 \cdot \Delta t \leq S_{m,j} \text{ и } S_{m+1,j} < S_{\max_{m+1}}, \end{cases} \quad (36)$$

где  $S_{m,j}$  — значение длины очереди (заполнения накопителя) на входе  $m$ -й ТС на  $j$ -м промежутке времени:

$$S_{m,j} = S_{m,j-1} + (Q_{m-1,j-1}^1 - Q_{m,j-1}^1) \cdot \Delta t; \quad (37)$$

$Q_{m,j}^0$  — возможная производительность  $m$ -й ТС на  $j$ -м промежутке времени:

$$Q_{m,j}^0 = Q_m \sum_{n=1}^{N_m} Z_{m,n,j}; \quad (38)$$

$$Z_{m,n,j} = \begin{cases} 1, & \text{если } t_j < t_{m,n}^* \text{ и } t_j \geq t_{m,n}^* + t_{B,m,n}^* \\ 0, & \text{если } t_{m,n}^* < t_j < t_{m,n}^* + t_{B,m,n}^* \end{cases} \quad (39)$$

с начальными условиями:

$$Q_{0,j-1}^1 = Q_A \text{ для } j=1, 2, \dots, n_t. \quad (40)$$

В начальный момент времени (при  $j=0$ ) длину очереди на входе каждой  $m$ -й ТС операции в общем случае выбирают из условий обеспечения номинального режима работы:

$$S_{m,0} = Q_m \cdot \Delta t, \text{ для } m=1, 2, \dots, M \quad (41)$$

или задают в виде исходных данных:

$$S_{m,0} = S_m^0, \text{ для } m=1, 2, \dots, M, \quad (42)$$

где  $S_m^0$  — исходное заполнение  $m$ -го накопителя.

2.2.9. В случае необходимости метод параметрической рандомизации можно использовать для определения других показателей надежности. Так например, средний объем продукции  $\bar{V}$ , изготавливаемой ТС за время  $t_0$  и его среднее квадратическое отклонение  $\sigma_v$  определяют по выражениям:

$$\bar{V} = \sum_{v=1}^{N_A - N_n} \sum_{\mu=1}^{N_{A_v}} P_{v,\mu} \cdot \frac{\sum_{r=1}^{R_{v,\mu}} V_{v,\mu,r}(t_0)}{R_{v,\mu}}; \quad (43)$$

$$\sigma_v = \sqrt{\sum_{v=1}^{N_A - N_n} \sum_{\mu=1}^{N_{A_v}} P_{v,\mu} \cdot \frac{\sum_{r=1}^{R_{v,\mu}} (V_{v,\mu,r}(t_0) - \bar{V})^2}{R_{v,\mu}}}. \quad (44)$$

2.2.10. **Пример.** Определить вероятность выполнения сменного задания ТС технологического процесса с поточной организацией производства подшипниковых щитков электродвигателей переменного тока.

Технологический процесс состоит из трех операций:

фрезерной, выполняемой на продольно-фрезерном станке модели 6Г610;

токарной, выполняемой на токарном полуавтомате модели 1286;

сверлильной, выполняемой на вертикально-сверлильном полуавтомате модели 2170 М.

Исходные данные:

время выполнения задания  $t_0=8$  ч;

объем задания  $V_0=750$  шт.;

номинальная производительность ТС технологического процесса  $Q_{\text{н}}=100$  шт./ч;

количество ТС операций по технологическому процессу  $M=3$ , причем объем накопителя на входе каждой из них не ограничен;

количество единиц оборудования в каждой ТС операции  $N_1=N_2=N_3=1$ ;

номинальная производительность ТС операций:  $Q_1=150$  шт./ч,  $Q_2=130$  шт./ч,  $Q_3=200$  шт./ч;

вероятность отказа элементов (операций) ТС:  $q_1=0,1$ ,  $q_2=0,001$ ,  $q_3=0,01$ ;

для ТС первой и второй операций имеет место единственный способ восстановления работоспособности ( $n_{B1}=n_{B2}=1$ ) с временами восстановления  $t_{B1}=1$  ч и  $t_{B2}=6$  ч соответственно;

для ТС третьей операции имеет место два способа восстановления ( $n_{B3}=2$ ) с временем восстановления  $t_{B3,1}=2$  ч и  $t_{B3,2}=4$  ч и вероятностями применения  $P_{B3,1}=0,8$  и  $P_{B3,2}=0,2$ .

Требуемая точность оценки  $\varepsilon=0,001$ .

2.2.10.1. Вероятность выполнения задания определяем в следующей последовательности.

2.2.10.1.1. Подразделяем множество рассматриваемых реализаций на подмножества  $A_v$  по п. 2.2.5, при этом число подмножеств вычисляем по формуле (23).

$$N_A = 2^{\sum_{m=1}^3 N_m} = 2^3 = 8.$$

2.2.10.1.2. Определяем в соответствии с п. 2.2.5 векторы, характеризующие подмножества  $A_v$ , соответствующие им вероятности  $P_v$  по выражению (21) и ранжируем подмножества в порядке убывания величин  $P_v$ . Результаты вычислений сведены в табл. 1.

Таблица 1

Индекс подмножества $v$	Индикатор отказа элемента (операции) ТС			$P_v$
	$x_1$	$x_2$	$x_3$	
1	0	0	0	0,890109
2	1	0	0	0,098901
3	0	0	1	0,008991
4	1	0	1	0,000999
5	0	1	0	0,000891
6	1	1	0	0,000099
7	0	1	1	0,000009
8	1	1	1	0,000001

Примечание. В табл. 1 и далее по тексту примера в обозначениях величин  $x_{m,n}$ ,  $t_{m,n}^*$ ,  $t_{vm,n}^*$  и  $Z_{m,n,j}$  индекс  $n$ , соответствующий номеру рассматриваемой единицы оборудования в  $m$ -й ТС операции опущен, так как по условию задачи каждая операция содержит одну единицу оборудования.

2.2.10.1.3. Исключаем из рассмотрения в соответствии с п. 2.2.6 последние подмножества  $A_v$ . Так как

$$\sum_{v=4}^8 P_v = 0,001 = \varepsilon < \sum_{v=3}^8 P_v = 0,00199$$

то количество исключаемых подмножеств

$$N_{\Pi} = 4.$$

2.2.10.1.4. Задаемся дискретом времени в соответствии с п. 2.2.2.3.

$$\Delta t = 1 \text{ ч.}$$

Определяем количество точек разбиения интервала  $(0, t_0)$  по формуле (30)

$$n_t = \left\lceil \frac{8\text{ч}}{1\text{ч}} \right\rceil = 8.$$

2.2.10.1.5. Подразделяем подмножества  $A_v$  (из числа оставшихся) на подмножества  $A_{v,\mu}$  по п. 2.2.7. Число таких подмножеств в каждом подмножестве  $A_v$  ( $v=1, \dots, 4$ ) вычисляем по формуле (25);

$$N_{A_1} = (n_{B_1})^0 \cdot (n_{B_2})^0 \cdot (n_{B_3})^0 = 1 \cdot 1 \cdot 1 = 1;$$

$$N_{A_2} = (n_{B_1})^1 \cdot (n_{B_2})^0 \cdot (n_{B_3})^0 = 1 \cdot 1 \cdot 1 = 1;$$

$$N_{A_3} = (n_{B_1})^0 \cdot (n_{B_2})^0 \cdot (n_{B_3})^1 = 1 \cdot 1 \cdot 2 = 2;$$

$$N_{A_4} = (n_{B_1})^1 \cdot (n_{B_2})^0 \cdot (n_{B_3})^1 = 1 \cdot 1 \cdot 2 = 2.$$

Определяем количество реализаций  $R_{v,\mu}$  в подмножествах  $A_{v,\mu}$  по выражениям (28) и (29) и вероятность воспроизведения реализации  $P_{v,\mu}$  по выражению (26).

Результаты сведены в табл. 2.

Таблица 2

Индекс подмножества		Индекс отказа элемента (операции) ТС			Время восстановления элемента (операции) ТС			Количество отказывающих элементов (операций) $k$	Количество реализации $R_{v,\mu}$	Вероятность воспроизведения реализации $P_{v,\mu}$
$v$	$\mu$	$x_1$	$x_2$	$x_3$	$t_{B_1}^*$	$t_{B_2}^*$	$t_{B_3}^*$			
1	1	0	0	0	0	0	0	0	1	0,890109
2	1	1	0	0	1	0	0	1	8	0,098901
3	1	0	0	1	0	0	2	1	8	0,0071928
3	2	0	0	1	0	0	4	1	8	0,0017982
4	1	1	0	1	1	0	2	2	64	0,0007992
4	2	1	0	1	1	0	4	2	64	0,0001998

2.2.10.1.6. Определяем индикаторные функции для каждой реализации.

Результаты вычислений по выражениям (41), (40), (39), (38), (36), (21) и (35) для реализации из подмножества  $A_{4,1}$  с параметрами (по п. 2.2.8.1).

Таблица 3

Номер шага $j$	Момент времени $t_j$	Длина очереди на входе операции			$z_{1,j}$	$z_{2,j}$	$z_{3,j}$	Возможная производительность операции			Фактическая производительность операции			Объем изготовленной продукции $V(t_j)$
		$s_{1,j}$	$s_{2,j}$	$s_{3,j}$				$Q_{1,j}^0$	$Q_{2,j}^0$	$Q_{3,j}^0$	$Q_{1,j}^1$	$Q_{2,j}^1$	$Q_{3,j}^1$	
1	0	100	100	100	1	1	1	150	130	200	100	100	100	100
2	1	100	100	100	1	1	1	150	130	200	100	100	100	200
3	2	100	100	100	1	1	1	150	130	200	100	100	100	300
4	3	100	100	100	0	1	1	0	130	200	0	100	100	400
5	4	200	0	100	1	1	0	150	130	0	150	0	0	400
6	5	150	150	100	1	1	0	150	130	0	150	130	0	400
7	6	100	170	230	1	1	1	150	130	200	100	130	200	600
8	7	100	140	160	1	1	1	150	130	200	100	130	160	760

$$x_1=1, x_2=0, x_3=1, t_1^*=3, t_3^*=4, t_{B_1}^*=1, t_{B_2}^*=0, t_{B_3}^*=2$$

сведены в табл. 3.

В соответствии с условием (34)

$$V(t_0)=760 > V_0=750,$$

индикаторная функция для данной реализации

$$\varphi=1.$$

Аналогичным образом вычисляем индикаторные функции других реализаций

Для подмножества  $A_{1,1}$  значение индикаторной функции  $\varphi=1$ .

Вычисленные значения индикаторных функций для остальных рассматриваемых подмножеств сведены в табл. 4—6.

Таблица 4

Значение индикаторной функции подмножества  $A_{2,1}$

для моментов отказа 1-го элемента (операции)

1	2	3	4	5	6	7	8
1	1	1	1	0	0	0	0

Таблица 5

Значение индикаторной функции подмножества  $A_{3,1}$

для моментов отказа 3-го элемента (операции)

1	2	3	4	5	6	7	8
1	1	1	1	1	0	0	0

Таблица 6

Значения индикаторной функции подмножества  $A_{3,2}$

для моментов отказа 3-го элемента (операции)

1	2	3	4	5	6	7	8
1	0	0	0	0	0	0	0



Таблица 7

Значение индикаторной функции подмножества  $A_{4,1}$

Момент отказа 1-го элемента (операции)	Момент отказа 3-го элемента (операции)							
	1	2	3	4	5	6	7	8
1	1	1	1	1	0	0	0	0
2	1	1	1	1	0	0	0	0
3	1	1	1	1	0	0	0	0
4	1	1	1	1	0	0	0	0
5	1	1	1	1	0	0	0	0
6	0	0	0	0	0	0	0	0
7	0	0	0	0	0	0	0	0
8	0	0	0	0	0	0	0	0

Таблица 8

Значение индикаторной функции подмножества  $A_{4,2}$

Момент отказа 1-го элемента (операции)	Момент отказа 3-го элемента (операции)							
	1	2	3	4	5	6	7	8
1	1	0	0	0	0	0	0	0
2	1	0	0	0	0	0	0	0
3	1	0	0	0	0	0	0	0
4	1	0	0	0	0	0	0	0
5	0	0	0	0	0	0	0	0
6	0	0	0	0	0	0	0	0
7	0	0	0	0	0	0	0	0
8	0	0	0	0	0	0	0	0

2.2.10.1.7. По выражению (31) из табл. 4—8 определяем количество успешных реализаций в каждом рассматриваемом подмножестве  $A_{v,\mu}$ :

$$R_{1,1}^* = 1; R_{2,1}^* = 4; R_{3,1}^* = 5; R_{3,2}^* = 1; R_{4,1}^* = 20; R_{4,2}^* = 4.$$

2.2.10.1.8. Определяем вероятность выполнения задания по выражению (27)

$$P_3(t_0) = 0,890109 \cdot \frac{1}{1} + 0,098901 \cdot \frac{4}{8} + 0,0071928 \cdot \frac{5}{8} + \\ + 0,0017982 \cdot \frac{1}{8} + 0,0007992 \cdot \frac{20}{64} + 0,0001998 \cdot \frac{4}{64} = \\ = 0,944542125.$$

### 3. Системы с групповой организацией производства

3.1. Данный метод следует применять для ТС с групповой организацией производства по ГОСТ 14.319—77, если объем задания по выпуску продукции задается в виде суммарной трудоемкости изготовления продукции для групп взаимозаменяемого оборудования, специализированных по видам работ. Тогда ТС представляет собой систему групп взаимозаменяемого оборудования и для каждой группы задана суммарная трудоемкость работ.

3.2. Вероятность выполнения задания ТС по трудоемкости с групповой организацией производства за рассматриваемый период времени вычисляют по формуле

$$P(t_0) = \prod_{i=1}^k P_i(t_0), \quad (45)$$

где  $k$  — количество групп различных видов оборудования, выполняющих рассматриваемый технологический процесс;

$P_i(t_0)$  — вероятность выполнения задания  $i$ -й группой оборудования за время  $t$ .

3.3. В случае нормального распределения времени простоя вероятность выполнения задания  $i$ -й группой оборудования вычисляют по формуле

$$P_i(t_0) = \Phi \left[ \frac{T_{pi} - \bar{t}_i(t_0)}{\sigma_i(t_0)} \right], \quad (46)$$

где  $\Phi(z)$  — функция распределения нормального закона от параметра  $z$ ;

$T_{pi}$  — резервное время работы для  $i$ -й группы оборудования;

$\bar{t}_i(t_0)$ ,  $\sigma_i(t_0)$  — соответственно среднее значение и среднее квадратическое отклонение потерь от внеплановых простоев  $i$ -й группы оборудования.

3.4. Величины  $\bar{t}_i(t_0)$  и  $\sigma_i(t_0)$  определяют по статистическим данным о внеплановых простоях оборудования из годовых отчетов предприятий в следующей последовательности.

3.4.1. Определяют среднее значение  $\bar{m}_k$  и среднее квадратическое отклонение  $\sigma_k$  годового внепланового простоя станка  $k$ -го типа:

$$\bar{m}_k = \frac{\sum_{j=1}^M n_{j,k} \cdot m_{j,k}}{\sum_{j=1}^M n_{j,k}}; \quad (47)$$

$$\sigma_k = \sqrt{\frac{\sum_{j=1}^M (m_{j,k} - \bar{m}_k)^2 \cdot n_{j,k}}{\sum_{j=1}^M n_{j,k}}}, \quad (48)$$

где  $n_{j,k}$  — количество станков  $k$ -го типа на  $j$ -м участке (цехе);

$m_{j,k}$  — среднее значение внепланового годового простоя станка  $k$ -го типа на  $j$ -м участке;

$M$  — количество участков, оснащенных станками  $k$ -го типа.

3.4.2. Определяют среднее значение  $\bar{m}_k(t_0)$  и среднее квадратическое отклонение  $\sigma_k(t_0)$  внепланового простоя станка за рассматриваемый период  $t_0$ :

$$\bar{m}_k(t_0) = \frac{\bar{m}_k \cdot F(t_0)}{F}, \quad (49)$$

где  $F(t_0)$  — действительный фонд времени одного станка за рассматриваемый календарный промежуток времени;

$F$  — действительный годовой фонд времени одного станка,

$$\sigma_k(t_0) = \frac{\sigma_k}{\sqrt{\frac{F}{F(t_0)}}} \quad (50)$$

3.4.3. Определяют среднее значение  $\bar{t}_i(t_0)$  и среднее квадратическое отклонение  $\sigma_i(t_0)$  потерь производительности от внеплановых простоев группы станков, выполняющих  $i$ -ю операцию за рассматриваемый период для разрабатываемой ТС:

$$\bar{t}_i(t_0) = \sum_{k=1}^{S_i} \bar{m}_k(t_0) \cdot K_{B_{i,k}} \cdot n_k; \quad (51)$$

$$\sigma_i(t_0) = \sqrt{\sum_{k=1}^{S_i} [\sigma_k(t_0)]^2 \cdot n_k} \quad (52)$$

где  $n_k$  — количество станков  $k$ -го типа в  $i$ -й группе;

$K_{B_{i,k}}$  — коэффициент выполнения норм  $i$ -й группой станков  $k$ -го типа (отношение среднего объема работ выполняемого в единицу времени в регламентированных условиях производства к соответствующей норме выработки);

$S_i$  — количество единиц оборудования различного типа в  $i$ -й группе.

3.5. Резервное время  $T_{pi}$  группы оборудования, используемого на одной операции, вычисляют по формуле

$$T_{pi} = \sum_{k=1}^{S_i} F(t_0) \cdot K_{B_{i,k}} - t_i \cdot N(t_0),$$

где  $t_i$  — средняя трудоемкость обработки изделий на единицу готовой продукции на рассматриваемой операции;

$N(t_0)$  — заданная программа выпуска готовой продукции.

3.6. **Пример.** Для ТС с групповой организацией производства запасных частей для строительно-дорожных машин заданы следующие исходные данные:

заданный объем выпуска продукции для  $t_0=1$  квартал равен — 170 тыс. руб.; состав и исходные данные технологического оснащения, приведенные в табл. 1 и 2;

статистические данные о внеплановых простоях оборудования в аналогичных технологических системах (на ремонтно-механических заводах), указанные в табл. 3.

Таблица 1

Состав средств технологического оснащения

Наименование группы станков	Тип станка	Обозначение	Количество станков $S_i$	Коэффициент выполнения норм $K_{B_{i,k}}$
Токарная	16 К 20	1.1.	5	1,0
	16 К 20ф	1.2.	3	1,24
Фрезерная	6П13	2.2.	4	1,0
	6П13ф	2.2.	2	1,25

Таблица 2

## Исходные данные проектируемой технологической системы

Наименование группы станков	Обозначение	Коэффициент сменности $K_{см,i}$	Средняя трудоемкость обработки изделий (на единицу готовой продукции) $t_i$ , ч	Действительный фонд времени работы одного станка за рассматриваемый период с учетом коэффициента сменности $F(t_0)$ , ч	Действительный годовой фонд времени работы одного станка с учетом коэффициента сменности $F$ , ч
Токарная Фрезерная	1	1,2	29,7	609	2436
	2	1,2	21,8	609	2436

Таблица 3

## Статистические данные о внеплановых простоях токарных и фрезерных станков

Номер завода $j$	Токарные станки		Фрезерные станки	
	Количество $n_{j,1}$	Годовой внеплановый простой одного станка $m_{j,1}$ , ч	Количество $n_{j,2}$	Годовой внеплановый простой одного станка $m_{j,2}$ , ч
1	41	83,2	17	72,35
2	37	38,8	6	43,70
3	43	116,2	19	90,50
4	39	24,8	10	0
5	27	43,7	10	4,1
6	30	16,7	8	134,25
7	12	73,75	4	12,0
8	34	41,47	10	50,0

3.6.1. Определяем среднее значение  $\bar{m}_1$  и  $\bar{m}_2$  и среднее квадратическое отклонение  $\sigma_1$  и  $\sigma_2$  годового планового простоя соответственно для токарного и фрезерного станка по формулам (47) и (48)

$$\bar{m}_1 = \frac{41 \cdot 83,2 + 37 \cdot 38,8 + 43 \cdot 116,2 + 39 \cdot 24,8 + 27 \cdot 43,7 + 30 \cdot 16,7 + 12 \cdot 73,75 + 34 \cdot 41,47}{41 + 37 + 43 + 39 + 27 + 30 + 12 + 34} = 57 \text{ ч.}$$

$$\sigma_1 = \sqrt{\frac{(83,2 - 57)^2 \cdot 41 + (38,8 - 57)^2 \cdot 37 + (116,2 - 57)^2 \cdot 43 + (24,8 - 57)^2 \cdot 39 + (43,7 - 57)^2 \cdot 27 + (16,7 - 57)^2 \cdot 30 + (73,75 - 57)^2 \cdot 12 + (41,47 - 57)^2 \cdot 34}{41 + 37 + 43 + 39 + 27 + 30 + 12 + 34}} = 33,6 \text{ ч.}$$

$$\bar{m}_2 = \frac{17 \cdot 72,35 + 6 \cdot 43,7 + 19 \cdot 90,5 + 10 \cdot 0 + 10 \cdot 4,1 + 8 \cdot 134,25 + 4 \cdot 12,0}{17 + 6 + 19 + 10 + 10 + 8} + \frac{10 \cdot 50,0}{4 + 10} = 58 \text{ ч.}$$

$$\sigma_2 = \sqrt{\frac{(72,35 - 58)^2 \cdot 17 + (43,7 - 58)^2 \cdot 6 + (90,5 - 58)^2 \cdot 19 + (0 - 58)^2 \cdot 10 + (4,1 - 58)^2 \cdot 10 + (50,0 - 58)^2 \cdot 4}{17 + 6 + 19 + 10 + 8 + 10 + 4 + 10}} = 41,4 \text{ ч.}$$

3.6.2. Определяем среднее значение  $\bar{m}_1(t_0)$  и  $\bar{m}_2(t_0)$  и среднее квадратическое отклонение  $\sigma_1(t_0)$  и  $\sigma_2(t_0)$  внепланового простоя одного станка за рассматриваемый период по формулам (49) и (50)

$$\bar{m}_1(t_0) = \frac{57,0 \cdot 609}{2436} = 14,25 \text{ ч;}$$

$$\sigma_1(t_0) = \sqrt{\frac{33,6^2 \cdot 609}{2436}} = 16,8 \text{ ч;}$$

$$\bar{m}_2(t_0) = \frac{58,0 \cdot 609}{2436} = 14,5 \text{ ч;}$$

$$\sigma_2(t_0) = \sqrt{\frac{41,4^2 \cdot 609}{2436}} = 20,7 \text{ ч.}$$

3.6.3. Определяем средние значения  $\bar{t}_1(t_0)$  и  $\bar{t}_2(t_0)$  и средние квадратические отклонения  $\sigma_1(t_0)$  и  $\sigma_2(t_0)$  потерь производительности от внеплановых простоев групп станков за рассматриваемый период по формулам (51) и (52):

$$\bar{t}_1(t_0) = 14,25 \cdot 5 \cdot 1 + 14,25 \cdot 3 \cdot 1,24 = 124,26 \text{ ч;}$$

$$\sigma_1(t_0) = \sqrt{16,8^2 \cdot 5 + 16,8^2 \cdot 3} = 47,5 \text{ ч;}$$

$$\bar{t}_2(t_0) = 14,5 \cdot 4 \cdot 1 + 14,5 \cdot 2 \cdot 1,25 = 94,25 \text{ ч;}$$

$$\sigma_2(t_0) = \sqrt{(20,7)^2 \cdot 4 + (20,7)^2 \cdot 2} = 50,7 \text{ ч.}$$

3.6.4. Определяем резервное время  $T_{p1}$  и  $T_{p2}$  по формуле (53)

$$T_{p1} = (609 \cdot 5 \cdot 1 + 609 \cdot 3 \cdot 1,24) - 29,7 \cdot 170 = 261,48 \text{ ч;}$$

$$T_{p2} = (609 \cdot 4 \cdot 1 + 609 \cdot 2 \cdot 1,25) - 21,8 \cdot 170 = 252,5 \text{ ч.}$$

3.6.5. Определяем вероятность выполнения задания для первой и второй групп станков по формуле (46):

$$P_1(t_0) = \Phi\left(\frac{261,48 - 124,26}{47,5}\right) = 0,996;$$

$$P_2(t_0) = \Phi\left(\frac{252,5 - 94,25}{50,7}\right) = 0,997.$$

3.6.6. Определяем вероятность выполнения задания для рассматриваемой ТС по формуле (45)

$$P(t_0) = 0,996 \cdot 0,997 = 0,993.$$

## ПРИЛОЖЕНИЕ 4

### Справочное

### ОПЫТНО-СТАТИСТИЧЕСКИЕ МЕТОДЫ

Опытнo-статистические методы применяются для оценки показателей надежности технологических систем по результатам испытаний на надежность их составных частей. Если среднее время восстановления мало по сравнению со средним временем безотказной работы, оценка параметров восстановления проводится экспериментально с более высокой точностью, чем оценка показателей безотказности. При этом задача оценки надежности с помощью опытнo-статистического метода ставится как задача получения нижней оценки показателя надежности системы  $P_n$  в виде функций нижних интервальных оценок наработки на отказ составных частей ТС

$$R_c^n(t, \gamma) = f(t, T_{0_1}^n(\gamma), T_{0_2}^n(\gamma), \dots, T_{0_n}^n(\gamma)), \quad (1)$$

где  $T_{0_i}^n(\gamma)$  — нижняя оценка  $i$ -го элемента гамма-процентной наработки до отказа;

$\gamma$  — уровень доверия (для нижних интервальных оценок).

1. Оценка гамма-процентной наработки до отказа ТС с последовательно-параллельной структурой при безотказных испытаниях.

При безотказных испытаниях (план  $[N, U, N]$  по ГОСТ 17510—79) подсистем ТС и элементов подсистем с объемом испытаний, где  $j$  — номер элемента  $i$ -й подсистемы ( $i=1, m, j=1, n$ ), нижняя оценка гамма-процентной наработки до отказа системы с последовательно-параллельной структурой рассчитывают по формуле

$$P_n(t, \gamma) = 1 - \prod_{i=1}^n \frac{h}{h + N_i}, \quad (2)$$

где

$$N_i = \min_{(j)} N_{ij}.$$

Величину  $h$  определяют из уравнения

$$\sum_{i=1}^m N_i \ln \left( 1 + \frac{h}{N_i} \right) = -\ln(1 - \gamma). \quad (3)$$

При одинаковых объемах испытаний ( $N_i = N$ )

$$P_n(t, \gamma) = (1 - (1 - \gamma)^{\frac{1}{mN}})^m. \quad (4)$$

2. Оценка гамма-процентной наработки до отказа ТС с последовательной структурой.

Для системы из  $n_i$  элементов  $i$ -го типа ( $i = \overline{1, m}$ ) и объемом испытаний  $N_i$  нижнюю гамма-процентную наработку до отказа рассчитывают по формуле

$$P^H(t, \gamma) = \exp(-\alpha \cdot b), \quad (5)$$

где  $b = \max \left( \frac{n_i}{N_i} \right)$ ;

$\alpha$  — квантиль пуассоновского распределения по уровню  $1 - \gamma$ :

$$\sum_{k=0}^{\nu} \frac{\alpha^k}{k!} e^{-\alpha} = 1 - \gamma, \quad \nu = \sum_{i=1}^m \nu_i; \quad (6)$$

$\nu$  — число отказов элементов  $i$ -го типа во время испытаний.

Если величина

$$\rho = \frac{\left( \sum_{k=1}^m n_k^3 \cdot \nu_k \cdot N_k^{-3} \right)^2}{\left( \sum_{i=1}^m n_i^2 \cdot \nu_i \cdot N_i^{-2} \right)^3}$$

мала ( $\rho < 0,2$ ), то

$$P^H(t, \gamma) \approx \exp \left( - \sum_{k=1}^m \frac{n_k \nu_k}{N_k} - t_{\gamma} \sqrt{\sum_{i=1}^m \frac{n_i^2 \nu_i}{N_i^2}} \right), \quad (7)$$

где  $t_{\gamma}$  — квантиль нормального распределения

$$\frac{1}{\sqrt{2\pi}} \int_{t_{\gamma}}^{\infty} e^{-\frac{t^2}{2}} dt = 1 - \gamma.$$

3. **Пример.** Для выполнения технологической операции выделено два взаимозаменяемых станка различных моделей и проведены испытания на надежность, в которых получено 10 реализаций на первом станке и 8 реализаций на втором станке. Во время испытаний отказов не наблюдалось. Необходимо найти нижнюю оценку гамма-процентной наработки до отказа при  $\gamma = 0,9$ .

**Решение.** Оценку проведем по формуле (2) и (3) при следующих исходных данных:  $m=2$ ,  $N_1=10$ ,  $N_2=8$ ,  $\gamma=0,9$ . Значение  $h$  определяем из уравнения (6). В результате  $h=1,23$ . Из формулы (2) имеем:  $P^H(t, \gamma) = 1 - 1,23^2 / (11,23 \times \times 9,23) = 0,986$ .

4. **Пример.** Технологическая линия состоит из одного агрегата первого типа, двух агрегатов второго и двух агрегатов третьего типа. Задание не выполняется, если отказывает любой из агрегатов. Необходимо оценить вероятность выполнения задания при  $\gamma=0,9$  по результатам испытаний, во время которых проведено 50 опытов и зарегистрировано по 1 отказу агрегатов первого и третьего типов и два отказа агрегатов второго типа.

**Решение.** Определяем вероятность выполнения задания по формулам (5) и (6) при следующих исходных данных:  $m=3$ ,  $n_1=1$ ,  $n_2=n_3=2$ ,  $N_1=50$ ,  $N_2=N_3=100$ ,  $\nu_1=\nu_3=1$ ,  $\nu_2=2$ ,  $\nu=4$ ,  $b = \max(0,02; 0,02; 0,01) = 0,02$ .

Из уравнения (6) определяем значения

$$\alpha = 8.$$

Определяем нижнюю оценку вероятности выполнения задания по формуле (5):

$$P_3^H(t, \gamma) = \exp(-8 \cdot 0,02) = 0,852.$$

Полученную оценку можно сравнить с оценкой по формуле (7) (при  $\rho=0,25$ ):

$$P_3^H(t, \gamma) = 0,877.$$

---



Редактор *Р. С. Федорова*  
Технический редактор *Г. А. Макарова*  
Корректор *И. Л. Асауленко*

Сдано в наб. 05.12.83 Подп. в печ. 10.02.84 2,5 усл. п. л. 2,625 усл. кр.-отт. 2,61 уч.-изд. л.  
Тираж 30000 Цена 15 коп.

Ордена «Знак Почета» Издательство стандартов, 123840, Москва, ГСП, Новопресненский  
пер., 3  
Калужская типография стандартов, ул. Московская, 256. Зак. 3539