



**ГОСУДАРСТВЕННЫЙ СТАНДАРТ  
СОЮЗА ССР**

---

# **НАДЕЖНОСТЬ В ТЕХНИКЕ**

**МЕТОД ПОСЛЕДОВАТЕЛЬНЫХ ИСПЫТАНИЙ**

**ГОСТ 17331—71**

**Издание официальное**

**ГОСУДАРСТВЕННЫЙ КОМИТЕТ СТАНДАРТОВ  
СОВЕТА МИНИСТРОВ СССР**

**Москва**

**РАЗРАБОТАН Всесоюзным научно-исследовательским институтом стандартизации (ВНИИС)**

Директор **Дербишер А. В.**

Зам. директора по научной работе **Маев Ф. Р.**

Руководитель темы **Воскобойников В. В.**

Исполнители: **Лосицкий О. Г., Воскобойников В. В., Гракин А. И., Диманштейн С. В., Самойленко Ю. А., Бирюкова И. А.**

Научные консультанты: **Шор Я. Б., Бендерский А. М., Груничев А. С., Петров О. М.**

**ВНЕСЕН Всесоюзным научно-исследовательским институтом стандартизации (ВНИИС)**

Директор **Дербишер А. В.**

**ПОДГОТОВЛЕН К УТВЕРЖДЕНИЮ Техническим управлением Государственного комитета стандартов Совета Министров СССР**

Начальник Технического управления **Лямин Б. Н.**

Начальник отдела общетехнических стандартов **Антоновский А. И.**

Ст. инженер **Панин Ю. В.**

**Отделом научных основ проблемы надежности и контроля качества промышленной продукции Всесоюзного научно-исследовательского института стандартизации (ВНИИС)**

Зав. отделом **Лосицкий О. Г.**

Ответственный исполнитель **Диманштейн С. В.**

**УТВЕРЖДЕН Государственным комитетом стандартов Совета Министров СССР 28 сентября 1971 г. (протокол № 138)**

Председатель отраслевой научно-технической комиссии зам. председателя Госстандарта СССР **Ткаченко В. В.**

Члены комиссии: **Шаронов Г. Н., Скрипниченко В. Л., Верченко В. Р.**

**ВВЕДЕН В ДЕЙСТВИЕ Постановлением Государственного комитета стандартов Совета Министров СССР от 15 декабря 1971 г. № 2036**

## НАДЕЖНОСТЬ В ТЕХНИКЕ

## Метод последовательных испытаний

The engineering reliability.  
Sequential Tests

ГОСТ  
17331—71

Постановлением Государственного комитета стандартов Совета Министров СССР от 15/XII 1971 г. № 2036 срок введения установлен

с 1/I 1973 г.

Несоблюдение стандарта преследуется по закону

Настоящий стандарт устанавливает планы контрольных последовательных испытаний на надежность промышленной продукции с экспоненциальным распределением наработки до отказа (промежутка времени между отказами).

### 1. ОБЩИЕ ПОЛОЖЕНИЯ

1.1. Последовательные испытания на надежность относятся к категории контрольных испытаний и проводятся с целью оценки соответствия фактического уровня надежности изделий требуемому.

1.2. Планирование и оценка результатов последовательных испытаний на надежность производятся по наработке на отказ (среднему времени безотказной работы) испытываемых изделий.

1.3. Последовательные испытания на надежность планируются с учетом их возможного усечения с вынесением решения о соответствии партии изделий установленным требованиям.

1.4. Последовательные испытания на надежность проводятся по графическому плану, выбираемому согласно указаниям настоящего стандарта.

1.5. Основанием для выбора плана испытаний должны являться: риск поставщика  $\alpha$ , риск потребителя  $\beta$ , приемочное значение наработки на отказ (среднего времени безотказной работы)  $T_0$  и браковочное значение наработки на отказ (среднего времени безотказной работы)  $T_1$ . При этом вероятность приемки изделий с приемочным уровнем надежности  $T_0$  равна  $1-\alpha$ , а вероятность приемки изделий с браковочным уровнем надежности  $T_1$  равна  $\beta$ .



1.6. Значения величин риска поставщика  $\alpha$  и риска потребителя  $\beta$  выбираются в зависимости от специфики изделий, возможностей промышленности, требований заказчика, особенностей функционирования изделий.

1.7. Методика планирования последовательных испытаний на надежность, изложенная в данном стандарте, предполагает одновременное испытание всех образцов изделий с фиксацией отказов изделий в моменты их возникновения.

1.8. Пояснения к основным положениям настоящего стандарта и дополнительные характеристики планов испытаний приведены в приложениях 1—5 к настоящему стандарту.

## **2. ВЫБОР ПЛАНА ПОСЛЕДОВАТЕЛЬНЫХ ИСПЫТАНИЙ НА НАДЕЖНОСТЬ**

2.1. Для установленных значений приемочного  $T_0$  и браковочного  $T_1$  уровней надежности определяется величина отношения  $T_0/T_1$ .

2.2. По табл. 1—16 планов испытаний находят в графе  $T_0/T_1$  значение, ближайшее к найденной величине отношения  $T_0/T_1$ , и затем в графе «Код» находят по этому значению соответствующий код плана испытаний.

2.3. По найденному коду в каждой таблице определяют величины  $r_{\text{усеч}}$ ,  $c$ ,  $d$ ,  $r_0$  и  $t_{\Sigma \text{ усеч}}/T_0$ , необходимые для графического представления выбранного плана последовательных испытаний на надежность (см. чертеж).

2.4. Величины  $r_{\text{усеч}}$  и  $t_{\Sigma \text{ усеч}}/T_0$  рекомендуется использовать только в случае усечения последовательных испытаний на надежность.

2.5. При последовательных испытаниях на надежность без восстановления работоспособности отказавших изделий или без замены отказавших изделий новыми минимальный объем выборки  $n_{\min}$  численно равен величине  $r_{\text{усеч}}$  и определяется из табл. 1—16.

2.6. При последовательных испытаниях на надежность с восстановлением работоспособности отказавших изделий или с заменой отказавших изделий новыми объем выборки может быть любым. При этом рекомендуемый объем выборки  $n \geq r_{\text{усеч}}$ .

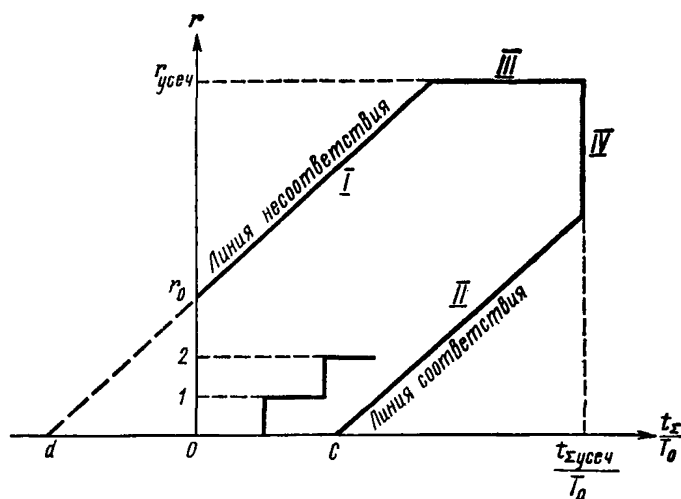
## **3. ГРАФИЧЕСКОЕ ПРЕДСТАВЛЕНИЕ ВЫБРАННОГО ПЛАНА ПОСЛЕДОВАТЕЛЬНЫХ ИСПЫТАНИЙ НА НАДЕЖНОСТЬ**

3.1. По данным табл. 1—16 в прямоугольной системе координат  $r$ ;  $t_{\Sigma}/T_0$  (см. чертеж) через точки с координатами  $r=0$ ;  $t_{\Sigma}/T_0=d$  и  $r=r_0$ ;  $t_{\Sigma}/T_0=0$  проводится прямая линия несоответст-

вия надежности партии изделий установленным требованиям (линия I).

3.2. По данным табл. 1—16 через точку (см. чертеж) с координатами  $r=0$ ;  $t_z/T_0=c$  параллельно линии несоответствия надежности партии изделий установленным требованиям проводится линия соответствия надежности партии изделий установленным требованиям (линия II).

График последовательных испытаний



3.3. По данным табл. 1—16 через точку (см. чертеж) с координатами  $r=r_{усеч}$ ;  $t_z/T_0=0$  параллельно оси  $t_z/T_0$  проводится линия усечения по числу отказов (линия III).

3.4. По данным табл. 1—16 через точку (см. чертеж) с координатами  $r=0$ ;  $t_z/T_0=t_{зусеч}/T_0$  параллельно оси  $r$  проводится линия усечения по суммарной наработке (линия IV).

#### 4. ПОСТРОЕНИЕ ГРАФИКА ПОСЛЕДОВАТЕЛЬНЫХ ИСПЫТАНИЙ НА НАДЕЖНОСТЬ И ВЫНЕСЕНИЕ РЕШЕНИЯ О СООТВЕТСТВИИ ИЛИ НЕСООТВЕТСТВИИ НАДЕЖНОСТИ ПАРТИИ ИЗДЕЛИЙ УСТАНОВЛЕННЫМ ТРЕБОВАНИЯМ

4.1. При наличии отказов изделий в процессе испытаний графиком последовательных испытаний на надежность является ступенчатая линия (см. чертеж), сумма отрезков которой, параллельных оси  $t_z/T_0$ , численно равна отношению суммарной наработки изделий в данный момент времени  $t$  испытаний к значению

величины  $T_0$ , а сумма отрезков, параллельных оси  $r$ , равна числу отказов изделий к моменту  $t$  испытаний.

4.2. При отсутствии отказов изделий в процессе испытаний график последовательных испытаний на надежность является прямой линией с началом в точке  $O$ , совпадающей с осью  $t_z/T_0$  (см. чертеж), при этом величина суммарной наработки изделий  $t_z$  в процессе испытаний определяется по формуле

$$t_z = nt.$$

4.3. При последовательных испытаниях на надежность с восстановлением работоспособности отказавших изделий или с заменой отказавших изделий новыми суммарная наработка изделий  $t_z$  в момент времени  $t$  испытаний определяется по формуле

$$t_z = nt - \sum_{j=1}^r t_{jb},$$

где  $t_{jb}$  — длительность восстановления работоспособности  $j$ -го из  $r$  отказавших изделий или длительность замены  $j$ -го из  $r$  отказавших изделий новым.

4.4. При последовательных испытаниях на надежность без восстановления работоспособности отказавших изделий или без замены отказавших изделий новыми суммарная наработка изделий в момент времени  $t$  испытаний определяется по формуле

$$t_z = (n - r)t + \sum_{j=1}^r t_j,$$

где  $t_j$  — наработка до отказа  $j$ -го из  $r$  отказавших изделий, отсчитываемая с момента начала испытаний.

4.5. Последовательные испытания на надежность заканчиваются вынесением решения о соответствии надежности партии изделий установленным требованиям, если график последовательных испытаний на надежность (см. чертеж) достигает линии соответствия (линия  $II$ ), т. е., когда

$$t_z \geq t_{znp}.$$

4.6. Последовательные испытания на надежность могут быть усечены с вынесением решения о соответствии надежности партии изделий установленным требованиям, если число отказов изделий в процессе испытаний  $r < r_{\text{усеч}}$  и  $t_z \geq t_{z \text{ усеч}}$ , т. е. график последовательных испытаний на надежность достигает (см. чертеж) отрезка  $IV$  прямой

$$t_z/T_0 = t_{z \text{ усеч}}/T_0.$$

4.7. Последовательные испытания на надежность заканчиваются вынесением решения о несоответствии надежности партии изделий установленным требованиям, если график последовательных испытаний на надежность достигает (см. чертеж) линии несоответствия (линия I), т. е. когда

$$t_{\Sigma} \leq t_{\Sigma 6p}.$$

4.8. При усечении последовательных испытаний на надежность выносится решение о несоответствии надежности партии изделий установленным требованиям, если график последовательных испытаний на надежность (см. чертеж) достигает отрезка III прямой  $r = r_{\text{усеч}}$ , т. е. когда  $r = r_{\text{усеч}}$  и  $t_{\Sigma} < t_{\Sigma \text{ усеч}}$ .

Таблица 1

$$\alpha=0,05, \beta=0,05$$

Код	$T_0/T_1$	$r_{\text{усеч}}$	$d$	$c$	$r_0$	$t_{\Sigma \text{ усеч}}/T_0$
A <sub>1</sub> —1	58,82	3	—0,051	0,051	0,723	0,211
A <sub>1</sub> —2	13,33	6	—0,239	0,239	1,137	1,260
A <sub>1</sub> —3	7,692	9	—0,440	0,440	1,443	2,743
A <sub>1</sub> —4	5,682	12	—0,628	0,628	1,695	4,452
A <sub>1</sub> —5	4,651	15	—0,806	0,806	1,916	6,315
A <sub>1</sub> —6	4,032	18	—0,971	0,971	2,112	8,276
A <sub>1</sub> —7	3,636	21	—1,117	1,117	2,281	10,282
A <sub>1</sub> —8	3,300	24	—1,280	1,280	2,466	12,458
A <sub>1</sub> —9	3,077	27	—1,418	1,418	2,620	14,607
A <sub>1</sub> —10	2,898	30	—1,551	1,551	2,767	16,812
A <sub>1</sub> —11	2,747	33	—1,685	1,685	2,914	19,084
A <sub>1</sub> —12	2,631	36	—1,804	1,804	3,043	21,348
A <sub>1</sub> —13	2,531	39	—1,922	1,922	3,170	23,650
A <sub>1</sub> —14	2,445	42	—2,037	2,037	3,293	25,990
A <sub>1</sub> —15	2,369	45	—2,149	2,149	3,413	28,346
A <sub>1</sub> —16	2,096	60	—2,684	2,684	3,977	40,506
A <sub>1</sub> —17	1,942	75	—3,126	3,126	4,437	52,838
A <sub>1</sub> —18	1,835	90	—3,527	3,527	4,851	65,430

Т а б л и ц а 2

 $\alpha=0,05, \beta=0,10$ 

Код	$T_0/T_1$	$r_{\text{усеч}}$		$c$	$r_0$	$t_{2\text{усеч}}/T_0$
A <sub>2</sub> —1	45,45	3	—0,064	0,050	0,757	0,257
A <sub>2</sub> —2	10,99	6	—0,289	0,225	1,207	1,439
A <sub>2</sub> —3	6,493	9	—0,526	0,410	1,545	3,064
A <sub>2</sub> —4	4,878	12	—0,745	0,580	1,824	4,904
A <sub>2</sub> —5	4,065	15	—0,943	0,735	2,061	6,862
A <sub>2</sub> —6	3,546	18	—1,135	0,884	2,283	8,949
A <sub>2</sub> —7	3,205	21	—1,311	1,020	2,481	11,09
A <sub>2</sub> —8	2,958	24	—1,476	1,149	2,665	13,29
A <sub>2</sub> —9	2,770	27	—1,632	1,272	2,837	15,54
A <sub>2</sub> —10	2,618	30	—1,786	1,391	3,003	17,84
A <sub>2</sub> —11	2,500	33	—1,927	1,500	3,154	20,16
A <sub>2</sub> —12	2,398	36	—2,067	1,610	3,304	22,51
A <sub>2</sub> —13	2,315	39	—2,197	1,711	3,444	24,90
A <sub>2</sub> —14	2,242	42	—2,327	1,812	3,579	27,30
A <sub>2</sub> —15	2,178	45	—2,453	1,909	3,712	29,73
A <sub>2</sub> —16	1,961	60	—3,008	2,343	4,292	42,05
A <sub>2</sub> —17	1,815	75	—3,554	2,762	4,850	54,85
A <sub>2</sub> —18	1,721	90	—4,007	3,122	5,323	67,77

Т а б л и ц а 3

 $\alpha=0,05, \beta=0,20$ 

Код	$T_0/T_1$	$r_{\text{усеч}}$	$d$	$c$	$r_0$	$t_{2\text{усеч}}/T_0$
A <sub>3</sub> —1	31,25	3	—0,092	0,052	0,805	0,341
A <sub>3</sub> —2	3,403	6	—0,374	0,210	1,302	1,725
A <sub>3</sub> —3	5,235	9	—0,654	0,367	1,675	3,517
A <sub>3</sub> —4	4,032	12	—0,913	0,513	1,988	5,517
A <sub>3</sub> —5	3,413	15	—1,148	0,645	2,258	7,617
A <sub>3</sub> —6	3,030	18	—1,365	0,767	2,501	9,830
A <sub>3</sub> —7	2,762	21	—1,574	0,884	2,728	12,11
A <sub>3</sub> —8	2,570	24	—1,764	0,992	2,936	14,43
A <sub>3</sub> —9	2,427	27	—1,942	1,092	3,127	16,77
A <sub>3</sub> —10	2,309	30	—2,116	1,190	3,312	19,17
A <sub>3</sub> —11	2,217	33	—2,277	1,280	3,482	21,58
A <sub>3</sub> —12	2,137	36	—2,438	1,370	3,651	24,04
A <sub>3</sub> —13	2,070	39	—2,590	1,454	3,809	25,52
A <sub>3</sub> —14	2,012	42	—2,739	1,539	3,965	29,01
A <sub>3</sub> —15	1,961	45	—2,886	1,622	4,117	31,53
A <sub>3</sub> —16	1,779	60	—3,557	2,000	4,811	44,37
A <sub>3</sub> —17	1,669	75	—4,142	2,327	5,410	57,42
A <sub>3</sub> —18	1,597	90	—4,639	2,607	5,919	70,55



Т а б л и ц а 4

 $\alpha=0,05, \beta=0,30$ 

Код	$T_0/T_1$	$r_{\text{усеч}}$	$d$	$c$	$r_0$	$t_{\text{усеч}}/T_0$
A <sub>4</sub> —1	23,25	3	—0,118	0,051	0,839	0,424
A <sub>4</sub> —2	6,850	6	—0,451	0,197	1,371	1,973
A <sub>4</sub> —3	4,425	9	—0,770	0,336	1,774	3,908
A <sub>4</sub> —4	3,484	12	—1,062	0,464	2,114	6,029
A <sub>4</sub> —5	2,994	15	—1,323	0,578	2,406	8,247
A <sub>4</sub> —6	2,681	18	—1,569	0,686	2,767	10,599
A <sub>4</sub> —7	2,469	21	—1,797	0,785	2,920	12,92
A <sub>4</sub> —8	2,315	24	—2,007	0,877	3,144	15,32
A <sub>4</sub> —9	2,193	27	—2,211	0,965	3,360	17,77
A <sub>4</sub> —10	2,102	30	—2,397	1,046	3,555	20,23
A <sub>4</sub> —11	2,020	33	—2,586	1,129	3,753	22,75
A <sub>4</sub> —12	1,957	36	—2,757	1,204	3,931	25,26
A <sub>4</sub> —13	1,901	39	—2,928	1,278	4,107	27,80
A <sub>4</sub> —14	1,855	42	—3,084	1,347	4,270	30,34
A <sub>4</sub> —15	1,815	45	—3,238	1,414	4,428	32,91
A <sub>4</sub> —16	1,658	60	—4,007	1,750	5,216	46,09
A <sub>4</sub> —17	1,567	75	—4,652	2,030	5,872	59,40
A <sub>4</sub> —18	1,515	90	—5,123	2,238	6,351	72,58

Т а б л и ц а 5

 $\alpha=0,10, \beta=0,05,$ 

Код	$T_0/T_1$	$r_{\text{усеч}}$	$d$	$c$	$r_0$	$t_{\text{усеч}}/T_0$
B <sub>1</sub> —1	28,57	3	—0,082	0,105	0,671	0,364
B <sub>1</sub> —2	8,928	6	—0,284	0,364	1,028	1,656
B <sub>1</sub> —3	5,714	9	—0,477	0,613	1,291	3,326
B <sub>1</sub> —4	4,444	12	—0,653	0,839	1,509	5,196
B <sub>1</sub> —5	3,759	15	—0,816	1,048	1,700	7,197
B <sub>1</sub> —6	3,333	18	—0,964	1,238	1,870	9,288
B <sub>1</sub> —7	3,039	21	—1,104	1,417	2,025	11,44
B <sub>1</sub> —8	2,825	24	—1,234	1,538	2,169	13,65
B <sub>1</sub> —9	2,659	27	—1,356	1,742	2,301	15,91
B <sub>1</sub> —10	2,525	30	—1,475	1,894	2,430	18,22
B <sub>1</sub> —11	2,416	33	—1,590	2,053	2,553	20,56
B <sub>1</sub> —12	2,325	36	—1,698	2,181	2,667	22,91
B <sub>1</sub> —13	2,247	39	—1,805	2,317	2,780	25,32
B <sub>1</sub> —14	2,183	42	—1,912	2,443	2,883	27,71
B <sub>1</sub> —15	2,127	45	—1,996	2,562	2,982	30,12
B <sub>1</sub> —16	1,915	60	—2,458	3,157	3,463	42,59
B <sub>1</sub> —17	1,792	75	—2,842	3,649	3,859	55,23
B <sub>1</sub> —18	1,706	90	—3,186	4,092	4,212	68,08

Таблица 6

 $\alpha=0,10, \beta=0,10$ 

Код	$T_0/T_1$	$r_{\text{усеч}}$	$d$	$c$	$r_0$	$t_{\text{усеч}}/T_0$
Б <sub>2</sub> —1	21,74	3	—0,106	0,106	0,713	0,445
Б <sub>2</sub> —2	7,299	6	—0,349	0,349	1,105	1,893
Б <sub>2</sub> —3	4,831	9	—0,574	0,574	1,395	3,700
Б <sub>2</sub> —4	3,831	12	—0,775	0,775	1,636	5,693
Б <sub>2</sub> —5	3,289	15	—0,960	0,960	1,845	7,801
Б <sub>2</sub> —6	2,941	18	—1,132	1,132	2,037	10,00
Б <sub>2</sub> —7	2,703	21	—1,290	1,290	2,210	12,26
Б <sub>2</sub> —8	2,525	24	—1,440	1,440	2,378	14,53
Б <sub>2</sub> —9	2,392	27	—1,577	1,577	2,519	16,91
Б <sub>2</sub> —10	2,283	30	—1,712	1,712	2,661	19,37
Б <sub>2</sub> —11	2,193	33	—1,842	1,842	2,806	21,66
Б <sub>2</sub> —12	2,118	36	—1,964	1,964	2,926	24,16
Б <sub>2</sub> —13	2,057	39	—2,078	2,078	3,045	26,61
Б <sub>2</sub> —14	2,004	42	—2,188	2,188	3,160	29,08
Б <sub>2</sub> —15	1,953	45	—2,305	2,305	3,282	31,60
Б <sub>2</sub> —16	1,792	60	—2,774	2,774	3,766	44,18
Б <sub>2</sub> —17	1,672	75	—3,268	3,268	4,273	57,37
Б <sub>2</sub> —18	1,602	90	—3,646	3,646	4,659	70,44

Таблица 7

 $\alpha=0,10, \beta=0,20$ 

Код	$T_0/T_1$	$r_{\text{усеч}}$	$d$	$c$	$r_0$	$t_{\text{усеч}}/T_0$
Б <sub>3</sub> —1	15,38	3	—0,144	0,105	0,761	0,570
Б <sub>3</sub> —2	5,650	6	—0,447	0,323	0,372	2,234
Б <sub>3</sub> —3	3,891	9	—0,719	0,519	1,530	4,320
Б <sub>3</sub> —4	3,164	12	—0,960	0,694	1,805	6,385
Б <sub>3</sub> —5	2,762	15	—1,180	0,852	2,046	8,647
Б <sub>3</sub> —6	2,519	18	—1,368	0,990	2,251	10,95
Б <sub>3</sub> —7	2,331	21	—1,562	1,129	2,457	13,35
Б <sub>3</sub> —8	2,198	24	—1,736	1,255	2,640	15,78
Б <sub>3</sub> —9	2,096	27	—1,897	1,371	2,809	18,23
Б <sub>3</sub> —10	2,012	30	—2,054	1,485	2,974	20,72
Б <sub>3</sub> —11	1,945	33	—2,199	1,590	3,124	23,22
Б <sub>3</sub> —12	1,887	36	—2,345	1,696	2,275	25,77
Б <sub>3</sub> —13	1,838	39	—2,480	1,794	2,416	28,32
Б <sub>3</sub> —14	1,798	42	—2,604	1,883	3,542	30,87
Б <sub>3</sub> —15	1,760	45	—2,734	1,977	3,676	33,46
Б <sub>3</sub> —16	1,626	60	—3,322	2,402	4,278	46,58
Б <sub>3</sub> —17	1,538	75	—3,863	2,791	4,827	60,00
Б <sub>3</sub> —18	1,486	90	—4,278	3,095	5,251	73,35

Таблица 8

 $\alpha=0,10, \beta=0,30$ 

Код	$T_0/T_1$	$r_{\text{усеч}}$	$d$	$c$	$r_0$	$t_{\text{усеч}}/T_0$
Б <sub>4</sub> —1	11,36	3	—0,187	0,105	0,800	0,703
Б <sub>4</sub> —2	4,587	6	—0,542	0,305	1,277	2,538
Б <sub>4</sub> —3	3,278	9	—0,853	0,482	1,838	4,690
Б <sub>4</sub> —4	2,732	12	—1,123	0,634	1,936	6,968
Б <sub>4</sub> —5	2,421	15	—1,370	0,773	2,200	9,331
Б <sub>4</sub> —6	2,222	18	—1,591	0,898	2,437	11,76
Б <sub>4</sub> —7	2,083	21	—1,796	1,013	2,651	14,23
Б <sub>4</sub> —8	1,980	24	—1,986	1,121	2,848	16,72
Б <sub>4</sub> —9	1,897	27	—2,167	1,224	3,037	19,27
Б <sub>4</sub> —10	1,831	30	—2,339	1,321	3,215	21,83
Б <sub>4</sub> —11	1,776	33	—2,506	1,414	3,387	24,42
Б <sub>4</sub> —12	1,730	36	—2,666	1,505	3,549	27,02
Б <sub>4</sub> —13	1,692	39	—2,812	1,587	3,701	29,62
Б <sub>4</sub> —14	1,658	42	—2,955	1,667	3,846	32,27
Б <sub>4</sub> —15	1,638	45	—3,096	1,746	3,989	34,91
Б <sub>4</sub> —16	1,515	60	—3,776	2,132	4,683	48,39
Б <sub>4</sub> —17	1,445	75	—4,370	2,467	5,285	62,05
Б <sub>4</sub> —18	1,408	90	—4,762	2,689	5,681	75,47

Таблица 9

 $\alpha=0,20, \beta=0,05$ 

Код	$T_0/T_1$	$r_{\text{усеч}}$	$d$	$c$	$r_0$	$t_{\text{усеч}}/T_0$
В <sub>1</sub> —1	13,51	3	—0,124	0,221	0,598	0,624
В <sub>1</sub> —2	5,747	6	—0,328	0,583	0,891	2,210
В <sub>1</sub> —3	4,098	9	—0,502	0,894	1,104	4,098
В <sub>1</sub> —4	3,378	12	—0,655	1,166	1,280	6,141
В <sub>1</sub> —5	2,967	15	—0,792	1,409	1,432	8,292
В <sub>1</sub> —6	2,695	18	—0,919	1,634	1,571	10,53
В <sub>1</sub> —7	2,500	21	—1,038	1,848	1,700	12,83
В <sub>1</sub> —8	2,358	24	—1,147	2,040	1,816	15,16
В <sub>1</sub> —9	2,247	27	—1,248	2,223	1,924	17,53
В <sub>1</sub> —10	2,155	30	—1,349	2,399	2,029	19,94
В <sub>1</sub> —11	2,079	33	—1,443	2,570	2,129	22,38
В <sub>1</sub> —12	2,016	36	—1,534	2,728	2,222	24,84
В <sub>1</sub> —13	1,961	39	—1,620	2,886	2,314	27,33
В <sub>1</sub> —14	1,916	42	—1,701	3,027	2,327	29,81
В <sub>1</sub> —15	1,872	45	—1,785	3,176	2,482	32,35
В <sub>1</sub> —16	1,718	60	—2,170	3,861	2,878	45,21
В <sub>1</sub> —17	1,628	75	—2,479	4,409	3,194	58,19
В <sub>1</sub> —18	1,565	90	—2,756	4,908	3,479	71,35

Таблица 10

 $\alpha=0,20, \beta=0,10$ 

Код	$T_0/T_1$	$r_{\text{усеч}}$	$d$	$c$	$r_0$	$t_{\text{усеч}}/T_0$
B <sub>2</sub> —1	10,31	3	0,162	0,223	0,645	0,752
B <sub>2</sub> —2	4,717	6	—0,405	0,560	0,969	2,503
B <sub>2</sub> —3	3,472	9	—0,608	0,841	1,208	4,531
B <sub>2</sub> —4	2,907	12	—0,788	1,090	1,409	6,715
B <sub>2</sub> —5	2,590	15	—0,945	1,308	1,580	8,976
B <sub>2</sub> —6	2,375	18	—1,093	1,511	1,738	11,32
B <sub>2</sub> —7	2,227	21	—1,225	1,695	1,878	13,70
B <sub>2</sub> —8	2,110	24	—1,355	1,872	2,014	16,15
B <sub>2</sub> —9	2,020	27	—1,473	2,037	2,139	18,61
B <sub>2</sub> —10	1,949	30	—1,585	2,191	2,253	21,09
B <sub>2</sub> —11	1,890	33	—1,690	2,335	2,362	23,72
B <sub>2</sub> —12	1,838	36	—1,794	2,480	2,470	26,15
B <sub>2</sub> —13	1,795	39	—1,892	2,614	2,570	28,69
B <sub>2</sub> —14	1,757	42	—1,986	2,745	2,667	31,26
B <sub>2</sub> —15	1,724	45	—2,076	2,871	2,761	33,84
B <sub>2</sub> —16	1,608	60	—2,473	3,421	3,168	46,87
B <sub>2</sub> —17	1,520	75	—2,892	4,000	3,593	60,39
B <sub>2</sub> —18	1,468	90	—3,210	4,439	3,915	73,81

Таблица 11

 $\alpha=0,20, \beta=0,20$ 

Код	$T_0/T_1$	$r_{\text{усеч}}$	$d$	$c$	$r_0$	$t_{\text{усеч}}/T_0$
B <sub>3</sub> —1	7,246	3	—0,221	0,221	0,700	0,951
B <sub>3</sub> —2	3,636	6	—0,525	0,525	1,074	2,937
B <sub>3</sub> —3	2,785	9	—0,777	0,777	1,353	5,162
B <sub>3</sub> —4	2,404	12	—0,988	0,988	1,580	7,497
B <sub>3</sub> —5	2,174	15	—0,181	1,181	1,785	9,922
B <sub>3</sub> —6	2,024	18	—1,354	1,354	1,966	12,39
B <sub>3</sub> —7	1,919	21	—1,507	1,507	2,126	14,89
B <sub>3</sub> —8	1,835	24	—1,659	1,659	2,284	17,45
B <sub>3</sub> —9	1,770	27	—1,800	1,800	2,428	20,02
B <sub>3</sub> —10	1,718	30	—1,931	1,931	2,561	22,61
B <sub>3</sub> —11	1,675	33	—2,054	2,054	2,687	25,22
B <sub>3</sub> —12	1,636	36	—2,177	2,177	2,814	27,86
B <sub>3</sub> —13	1,605	39	—2,292	2,292	2,930	30,49
B <sub>3</sub> —14	1,577	42	—2,402	2,402	3,042	33,15
B <sub>3</sub> —15	1,460	45	—2,503	2,508	3,150	35,82
B <sub>3</sub> —16	1,398	60	—3,012	3,012	3,664	49,37
B <sub>3</sub> —17	1,362	75	—3,477	3,477	4,132	63,13
B <sub>3</sub> —18	1,553	90	—3,823	3,823	4,482	76,81

Т а б л и ц а 12

 $\alpha=0,20, \beta=0,30$ 

Код	$T_0/T_1$	$r_{\text{усеч}}$	$d$	$c$	$r_0$	$t_{\Sigma \text{усеч}}/T_0$
B <sub>4</sub> —1	5,405	3	—0,285	0,222	0,742	1,149
B <sub>4</sub> —2	2,958	6	—0,639	0,500	1,155	3,323
B <sub>4</sub> —3	2,358	9	—0,992	0,722	1,460	5,684
B <sub>4</sub> —4	2,074	12	—1,166	0,913	1,716	8,247
B <sub>4</sub> —5	1,908	15	—1,378	1,080	1,938	10,87
B <sub>4</sub> —6	1,795	18	—1,576	1,232	2,141	13,24
B <sub>4</sub> —7	1,715	21	—1,750	1,372	2,322	15,84
B <sub>4</sub> —8	1,653	24	—1,919	1,501	2,493	18,47
B <sub>4</sub> —9	1,602	27	—2,080	1,628	2,656	21,12
B <sub>4</sub> —10	1,562	30	—2,228	1,744	2,807	23,80
B <sub>4</sub> —11	1,529	33	—2,367	1,852	2,950	26,48
B <sub>4</sub> —12	1,501	36	—2,497	1,955	3,082	29,18
B <sub>4</sub> —13	1,475	39	—2,637	2,065	3,224	31,91
B <sub>4</sub> —14	1,453	42	—2,763	2,162	3,350	34,64
B <sub>4</sub> —15	1,435	45	—2,881	2,254	3,470	51,23
B <sub>4</sub> —16	1,360	60	—3,475	2,721	4,669	51,23
B <sub>4</sub> —17	1,316	75	—3,967	3,104	4,564	65,18
B <sub>4</sub> —18	1,292	90	—4,292	3,358	4,890	78,97

Т а б л и ц а 13

 $\alpha=0,30, \beta=0,05$ 

Код	$T_0/T_1$	$r_{\text{усеч}}$	$d$	$c$	$r_0$	$t_{\Sigma \text{усеч}}/T_0$
Г <sub>1</sub> —1	8,403	3	—0,155	0,356	0,541	0,862
Г <sub>1</sub> —2	4,329	6	—0,346	0,792	0,787	2,641
Г <sub>1</sub> —3	3,289	9	—0,503	1,152	0,986	4,681
Г <sub>1</sub> —4	2,809	12	—0,637	1,458	1,116	6,851
Г <sub>1</sub> —5	2,519	15	—0,758	1,738	1,248	9,121
Г <sub>1</sub> —6	2,235	18	—0,868	1,991	1,366	11,46
Г <sub>1</sub> —7	2,188	21	—0,970	2,221	1,472	13,84
Г <sub>1</sub> —8	2,083	24	—1,063	2,436	1,570	16,26
Г <sub>1</sub> —9	2,000	27	—1,152	2,638	1,663	18,71
Г <sub>1</sub> —10	1,930	30	—1,238	2,836	1,752	21,20
Г <sub>1</sub> —11	1,876	33	—1,315	3,013	1,832	23,69
Г <sub>1</sub> —12	1,825	36	—1,398	3,199	1,916	26,25
Г <sub>1</sub> —13	1,786	39	—1,466	3,359	1,988	28,78
Г <sub>1</sub> —14	1,748	42	—1,540	3,526	2,063	31,35
Г <sub>1</sub> —15	1,715	45	—1,611	3,688	2,129	34,05
Г <sub>1</sub> —16	1,595	60	—1,938	4,437	2,469	47,08
Г <sub>1</sub> —17	1,524	75	—2,198	5,032	2,734	60,28
Г <sub>1</sub> —18	1,473	90	—2,439	5,582	2,978	73,68

Т а б л и ц а 14

 $\alpha=0,30, \beta=0,10$ 

Код	$T_0/T_1$	$r_{\text{усеч}}$	$d$	$c$	$r_0$	$t_{\text{усеч}}/T_0$
$\Gamma_2-1$	6,451	3	-0,201	0,357	0,589	1,026
$\Gamma_2-2$	3,548	6	-0,432	0,764	0,968	2,983
$\Gamma_2-3$	2,785	9	-0,615	1,089	1,072	5,162
$\Gamma_2-4$	2,415	12	-0,776	1,374	1,246	7,467
$\Gamma_2-5$	2,202	15	-0,914	1,846	1,391	9,849
$\Gamma_2-6$	2,053	18	-1,043	2,057	1,527	12,29
$\Gamma_2-7$	1,945	21	-1,162	2,248	1,651	14,77
$\Gamma_2-8$	1,865	24	-1,269	2,437	1,762	17,28
$\Gamma_2-9$	1,798	27	-1,376	2,600	1,871	19,85
$\Gamma_2-10$	1,748	30	-1,467	2,765	1,967	22,39
$\Gamma_2-11$	1,703	33	-1,562	2,930	2,062	24,98
$\Gamma_2-12$	1,664	36	-1,654	3,080	2,157	27,61
$\Gamma_2-13$	1,631	39	-1,739	3,228	2,245	30,23
$\Gamma_2-14$	1,602	42	-1,822	3,371	2,329	32,87
$\Gamma_2-15$	1,577	45	-1,902	3,966	2,411	35,52
$\Gamma_2-16$	1,490	60	-2,240	4,606	2,753	48,82
$\Gamma_2-17$	1,422	75	-2,599	5,079	3,117	62,55
$\Gamma_2-18$	1,383	90	-2,866	5,079	3,336	76,19

Т а б л и ц а 15

 $\alpha=0,30, \beta=0,20$ 

Код	$T_0/T_1$	$r_{\text{усеч}}$	$d$	$c$	$r_0$	$t_{\text{усеч}}/T_0$
$\Gamma_3-1$	4,525	3	-0,278	0,355	0,650	1,284
$\Gamma_3-2$	2,732	6	-0,566	0,722	0,976	3,198
$\Gamma_3-3$	2,237	9	-0,837	0,071	1,218	6,193
$\Gamma_3-4$	1,966	12	0,984	1,256	1,419	8,328
$\Gamma_3-5$	1,852	15	-1,150	1,469	1,592	10,85
$\Gamma_3-6$	1,751	18	-1,304	1,667	1,750	13,42
$\Gamma_3-7$	1,678	21	-1,445	1,849	1,985	16,03
$\Gamma_3-8$	1,621	24	-1,580	2,018	2,031	18,67
$\Gamma_3-9$	1,577	27	-1,699	2,169	2,152	21,31
$\Gamma_3-10$	1,538	30	-1,820	2,326	2,277	24,00
$\Gamma_3-11$	1,508	33	-1,929	2,463	2,386	26,03
$\Gamma_3-12$	1,481	36	-1,037	2,600	2,495	29,39
$\Gamma_3-13$	1,460	39	-2,133	2,727	2,602	31,97
$\Gamma_3-14$	1,439	42	-2,236	2,852	2,695	34,83
$\Gamma_3-15$	1,420	45	-2,331	2,980	2,794	37,57
$\Gamma_3-16$	1,353	60	-2,778	3,544	3,242	51,38
$\Gamma_3-17$	1,309	75	-2,174	4,055	3,643	65,34
$\Gamma_3-18$	1,282	90	-3,477	4,441	3,946	79,28

Т а б л и ц а 16

 $\alpha=0,30, \beta=0,30$ 

Код	$T_0/T_1$	$r_{\text{усеч}}$	$d$	$c$	$r_0$	$t_{\text{Бусеч}}/T_0$
$\Gamma_4-1$	3,378	3	-0,356	0,356	0,696	0,535
$\Gamma_4-2$	2,222	6	-0,693	0,693	1,061	3,920
$\Gamma_4-3$	1,890	9	-0,951	0,951	1,330	6,436
$\Gamma_4-4$	1,724	12	-1,169	1,169	1,555	9,025
$\Gamma_4-5$	1,621	15	-1,365	1,365	1,754	11,67
$\Gamma_4-6$	1,550	18	-1,538	1,538	1,932	14,34
$\Gamma_4-7$	1,499	21	-1,696	1,696	2,092	17,03
$\Gamma_4-8$	1,460	24	-1,841	1,841	2,239	19,75
$\Gamma_4-9$	1,426	27	-1,987	1,987	2,385	22,48
$\Gamma_4-10$	1,400	30	-2,115	2,115	2,515	25,23
$\Gamma_4-11$	1,377	33	-2,244	2,244	2,646	27,99
$\Gamma_4-12$	1,358	36	-2,364	2,363	2,764	30,96
$\Gamma_4-13$	1,342	39	-2,474	2,474	2,878	33,54
$\Gamma_4-14$	1,328	42	-2,583	2,583	2,987	36,32
$\Gamma_4-15$	1,314	45	-2,699	2,699	3,102	39,12
$\Gamma_4-16$	1,261	60	-2,246	3,246	3,654	53,30
$\Gamma_4-17$	1,230	75	-3,684	3,684	4,093	67,50
$\Gamma_4-18$	1,215	90	-3,938	3,938	4,349	81,50

ПРИЛОЖЕНИЕ 1 к ГОСТ 17331—71  
Рекомендуемое

### ПОЯСНЕНИЯ К СТАНДАРТУ

Построение плана испытаний на надежность при заданных значениях величин  $T_1$  и  $\beta$  с одной стороны и  $T_0$  и  $\alpha$  — с другой стороны сводится к выбору такого значения величины  $r_{\text{пред}}$ , при котором вероятности приемки равны

$$L(T_0) = 1 - \alpha \text{ и } L(T_1) = \beta.$$

Это условие выполняется, если значение величины таково, что

$$\frac{\chi_{1-\alpha; 2 r_{\text{пред}}}^2}{\chi_{\beta; 2 r_{\text{пред}}}^2} \geq \frac{T_1}{T_0}.$$

Значения  $T_0/T_1$ , приведенные в таблицах настоящего стандарта, определялись из выражения

$$\frac{T_0}{T_1} = \frac{\chi_{\beta; 2 r_{\text{пред}}}^2}{\chi_{1-\alpha; 2 r_{\text{пред}}}^2}$$

для 18 значений  $r_{\text{пред}} = 1, 2, 3, \dots, 15, 20, 25, 30$ .

Если усеченное число отказов  $r_{\text{усеч}}$  (число отказов, при котором заранее планируется прекращение испытаний на надежность) равно

$$r_{\text{усеч}} = 3 r_{\text{пред}},$$

то величины рисков  $\alpha$  и  $\beta$  изменяются незначительно.

Значения  $r_{\text{усеч}} = 3 r_{\text{пред}}$  для устанавливаемых стандартом планов испытаний приведены в табл. 1—16 стандарта.

Усечение испытаний на надежность при  $r_{\text{усеч}}$  отказах приводит к усечению суммарной наработки изделий в процессе испытаний до величины

$$\frac{t_{\Sigma \text{ усеч}}}{T_0} = \frac{k}{T_0} r_{\text{усеч}},$$

где  $\frac{k}{T_0} = \frac{\ln T_0/T_1}{T_0/T_1 - 1}$  — тангенс угла наклона линий соответствия и несоот-

ветствия надежности партии изделий установленным требованиям.

Значения величины  $t_{\Sigma \text{ усеч}}/T_0$  приведены в таблицах настоящего стандарта.



Значения остальных величин  $c$ ,  $d$  и  $r_0$ , приведенных в таблицах настоящего стандарта и определяющих выбранный план последовательных испытаний на надежность, находились из выражений

$$\begin{aligned}\frac{c}{T_0} &= -\frac{1}{T_0/T_1 - 1} \ln \frac{\beta}{1 - \alpha}; \\ \frac{d}{T_0} &= \frac{1}{T_0/T_1 - 1} \ln \frac{1 - \beta}{\alpha}; \\ r_0 &= \ln \frac{1 - \beta}{\alpha} / \ln \frac{T_0}{T_1},\end{aligned}$$

получаемых из основных соотношений

$$\begin{aligned}t_{\Sigma \text{ пр}} &= \frac{T_0/T_1}{T_0/T_1 - 1} T_1 \left( r \ln \frac{T_0}{T_1} - \ln \frac{\beta}{1 - \alpha} \right); \\ t_{\Sigma \text{ бр}} &= \frac{T_0/T_1}{T_0/T_1 - 1} T_1 \left( r \ln \frac{T_0}{T_1} - \ln \frac{1 - \beta}{\alpha} \right)\end{aligned}$$

метода последовательных испытаний на надежность.

В случае последовательных испытаний на надежность оперативные характеристики рассматриваемых стандартных планов с одним и тем же значением риска поставщика  $\alpha$  и различными значениями риска потребителя  $\beta$  практически одинаковы. Поэтому каждая четверка оперативных характеристик стандартных планов последовательных испытаний на надежность с одним и тем же значением величины  $r_{\text{пред}}$ , но с различными значениями величины  $\beta = 0,05; 0,10; 0,20; 0,30$  заменена одной оперативной характеристикой с  $\beta = 0,10$  и соответствующим значением величины  $\alpha$ . Например, четыре оперативные характеристики стандартных планов испытаний  $A_2-3$ ;  $B_2-3$ ;  $B_2-3$  и  $\Gamma_2-3$  заменены одной оперативной характеристикой плана  $B_2-3$ . В результате 288 планов испытаний на надежность в настоящем стандарте представлены 72 оперативными характеристиками в графическом виде и в виде таблиц значений их координат.

С целью более полной характеристики каждого из стандартных планов последовательных испытаний на надежность в стандарте представлены дополнительные показатели стандартных планов испытаний на надежность в виде математического ожидания продолжительности и математического ожидания числа отказов.

**ОПЕРАТИВНЫЕ ХАРАКТЕРИСТИКИ ПЛАНОВ ПОСЛЕДОВАТЕЛЬНЫХ  
ИСПЫТАНИЙ НА НАДЕЖНОСТЬ**

Координаты оперативных характеристик планов последовательных испытаний на надежность определяются следующей совокупностью уравнений

$$L(T/T_0) = \frac{\left(\frac{1-\beta}{\alpha}\right)^h - 1}{\left(\frac{1-\beta}{\alpha}\right)^h - \left(\frac{\beta}{1-\alpha}\right)^h};$$

$$\frac{T}{T_0} = \frac{\left(\frac{T_0}{T_1}\right)^h - 1}{h \left(\frac{T_0}{T_1} - 1\right)}.$$

решение которых проводилось на ЭЦВМ. При этом диапазон значений величины  $T/T_0$  от 0 до 1 был разбит на 20 значений с интервалом 0,05. Для каждого значения  $T/T_0$  (0,05, 0,10, 0,15, ...) при заданном значении отношения  $T_0/T_1$  из второго уравнения определялась величина  $h$ , которая из первого уравнения при установленных значениях величин  $\alpha$  и  $\beta$  однозначно определяла величину  $L(T_0/T_1)$ .

Значения величины вероятности приемки  $L(T/T_0)$  при отношении  $T/T_0$ , равном 0,05; 0,10; 0,25; 0,35; 0,50; 0,75; 0,85; 0,95 для различных значений величин  $\alpha$  и  $r_{\text{пред}}$  приведены в табл. 1—4. Таблицы составлены с учетом того, что оперативные характеристики четырех стандартных планов последовательных испытаний на надежность с различными величинами  $\beta$  ( $\beta=0,05$ ;  $\beta=0,10$ ;  $\beta=0,20$ ;  $\beta=0,30$ ) для каждой пары значений величин  $\alpha$  и  $r_{\text{пред}}$  практически одинаковы.

В таблицах каждые четыре оперативные характеристики для каждой пары значений величин  $\alpha$  и  $r_{\text{пред}}$  заменены оперативной характеристикой с  $\beta=0,10$ . Например, в строке табл. 1 для  $r_{\text{пред}}=10$  и  $\alpha=0,05$  представлены координаты оперативных характеристик следующих четырех планов испытаний:

$r_{\text{пред}}=10$ ;	$\alpha=0,05$ ;	$\beta=0,05$ ;
$r_{\text{пред}}=10$ ;	$\alpha=0,05$ ;	$\beta=0,10$ ;
$r_{\text{пред}}=10$ ;	$\alpha=0,05$ ;	$\beta=0,20$ ;
$r_{\text{пред}}=10$ ;	$\alpha=0,05$ ;	$\beta=0,30$ ;

В строке табл. 3 для  $r_{\text{пред}}=20$  и  $\alpha=0,20$  представлены координаты оперативных характеристик следующих четырех планов испытаний:

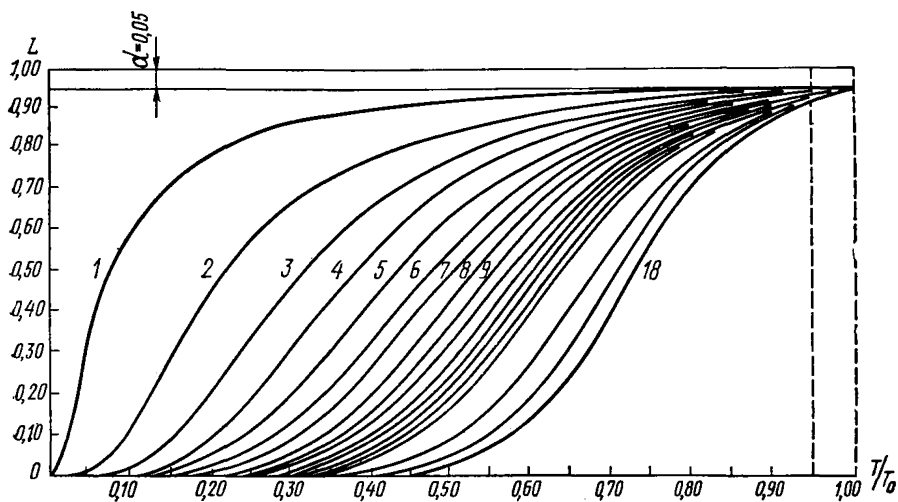
$r_{\text{пред}}=20$ ;	$\alpha=0,20$ ;	$\beta=0,05$ ;
$r_{\text{пред}}=20$ ;	$\alpha=0,20$ ;	$\beta=0,10$ ;

$$\begin{array}{lll} r_{\text{пред}}=20; & \alpha=0,20; & \beta=0,20; \\ r_{\text{пред}}=20; & \alpha=0,20; & \beta=0,30 \end{array}$$

и т. д.

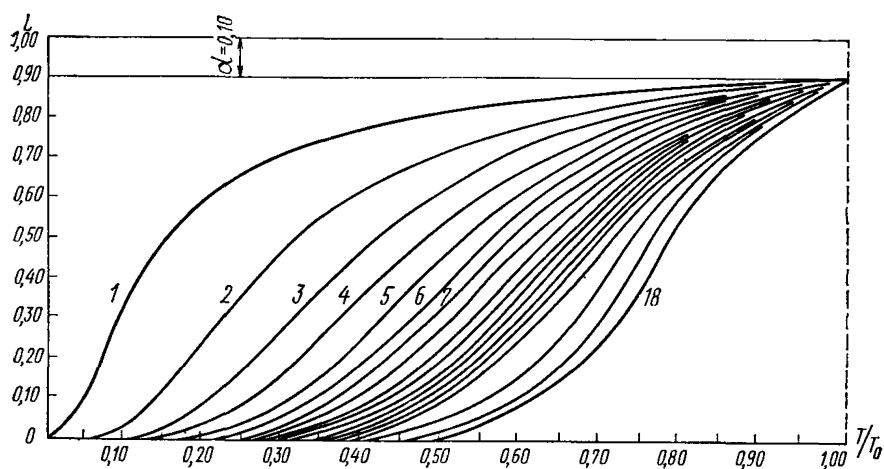
В итоге в табл. 1—4 288 стандартных планов последовательных испытаний на надежность представлены 72 оперативными характеристиками.

### Оперативные характеристики при $\alpha=0,05$

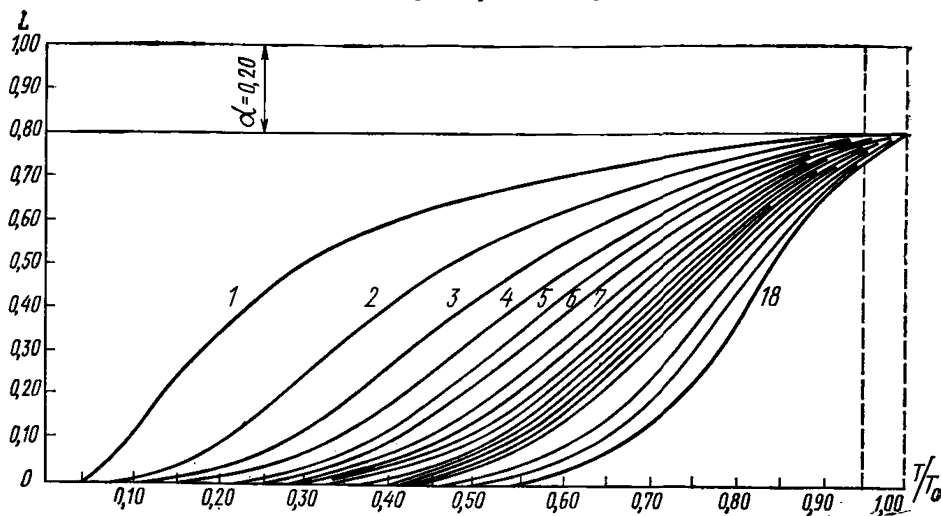


Черт. 1

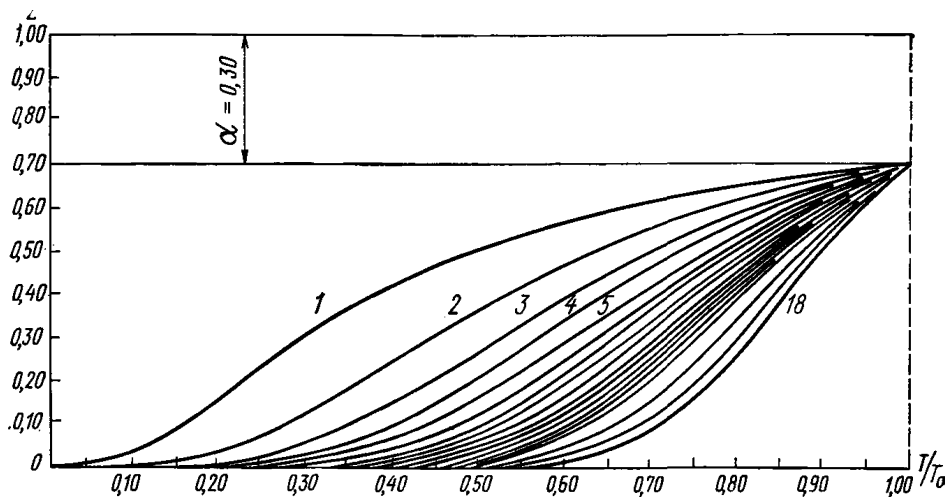
### Оперативные характеристики при $\alpha=0,10$



Черт. 2

Оперативные характеристики при  $\alpha=0,20$ 

Черт. 3

Оперативные характеристики при  $\alpha=0,30$ 

Черт. 4

По данным табл. 1—4 на черт. 1—4 представлены оперативные характеристики для планов испытаний с  $\alpha=0,05$ ;  $\alpha=0,10$ ;  $\alpha=0,20$ ;  $\alpha=0,30$  соответственно. Числа 1—18 на черт. 1—4 являются номерами оперативных характеристик в кодовых обозначениях планов испытаний и соответствуют восемнадцати значениям величины  $r_{\text{пред}}=1-15, 20, 25, 30$  по порядку их следования.

Таблица 1

**ЗНАЧЕНИЯ КООРДИНАТ ОПЕРАТИВНЫХ ХАРАКТЕРИСТИК****при  $\alpha=0,05$** 

$r_{\text{пред}}$	Значения $L(T/T_0)$ при $T/T_0$							
	0,05	0,10	0,25	0,35	0,50	0,75	0,85	0,95
1	0,361	0,607	0,821	0,868	0,905	0,934	0,941	0,947
2	0,011	0,127	0,582	0,735	0,846	0,920	0,934	0,945
3	0	0,019	0,348	0,581	0,780	0,906	0,928	0,944
4	0	0,003	0,192	0,436	0,710	0,892	0,922	0,942
5	0	0	0,105	0,317	0,638	0,879	0,917	0,941
6	0	0	0,059	0,227	0,568	0,866	0,912	0,940
7	0	0	0,034	0,163	0,501	0,853	0,907	0,939
8	0	0	0,020	0,117	0,440	0,840	0,902	0,938
9	0	0	0,012	0,085	0,384	0,826	0,987	0,937
10	0	0	0,007	0,062	0,334	0,813	0,892	0,936
11	0	0	0,004	0,046	0,290	0,800	0,888	0,935
12	0	0	0,003	0,034	0,352	0,786	0,863	0,934
13	0	0	0,002	0,026	0,219	0,773	0,878	0,932
14	0	0	0,001	0,019	0,190	0,760	0,874	0,931
15	0	0	0	0,015	0,165	0,746	0,869	0,928
20	0	0	0	0,004	0,084	0,680	0,847	0,924
25	0	0	0	0,001	0,043	0,615	0,824	0,921
30	0	0	0	0	0,025	0,554	0,802	0,921

Таблица 2

**ЗНАЧЕНИЯ КООРДИНАТ ОПЕРАТИВНЫХ ХАРАКТЕРИСТИК****при  $\alpha=0,10$** 

$r_{\text{пред}}$	Значения $L(T/T_0)$ при $T/T_0$							
	0,05	0,10	0,25	0,35	0,50	0,75	0,85	0,95
1	0,121	0,354	0,666	0,748	0,825	0,870	0,884	0,895
2	0	0,035	0,369	0,556	0,721	0,845	0,872	0,891
3	0	0,003	0,178	0,386	0,629	0,823	0,861	0,889
4	0	0	0,084	0,258	0,542	0,801	0,952	0,886
5	0	0	0,041	0,171	0,462	0,781	0,843	0,884
6	0	0	0,021	0,113	0,392	0,762	0,835	0,882
7	0	0	0,011	0,076	0,331	0,743	0,827	0,880
8	0	0	0,006	0,052	0,278	0,725	0,819	0,879
9	0	0	0,003	0,036	0,234	0,706	0,812	0,877
10	0	0	0,002	0,025	0,197	0,689	0,805	0,876
11	0	0	0,001	0,018	0,166	0,671	0,798	0,874
12	0	0	0	0,012	0,140	0,654	0,791	0,873
13	0	0	0	0,009	0,118	0,637	0,784	0,871
14	0	0	0	0,006	0,100	0,621	0,777	0,870
15	0	0	0	0,005	0,085	0,605	0,771	0,869
20	0	0	0	0,001	0,039	0,529	0,739	0,862
25	0	0	0	0	0,019	0,460	0,709	0,857
30	0	0	0	0	0,010	0,400	0,680	0,851

Таблица 3

**ЗНАЧЕНИЯ КООРДИНАТ ОПЕРАТИВНЫХ ХАРАКТЕРИСТИК**при  $\alpha=0,20$ 

$r_{\text{пред}}$	Значения $L(T/T_0)$ при $T/T_0$							
	0,05	0,10	0,25	0,35	0,50	0,75	0,85	0,95
1	0,011	0,107	0,419	0,539	0,684	0,746	0,771	0,791
2	0	0,004	0,157	0,321	0,519	0,706	0,751	0,785
3	0	0	0,058	0,185	0,414	0,673	0,735	0,781
4	0	0	0,022	0,107	0,329	0,644	0,720	0,777
5	0	0	0,009	0,063	0,261	0,617	0,708	0,774
6	0	0	0,004	0,038	0,207	0,591	0,696	0,771
7	0	0	0,002	0,023	0,165	0,568	0,685	0,768
8	0	0	0,001	0,015	0,132	0,545	0,674	0,765
9	0	0	0	0,009	0,106	0,524	0,664	0,763
10	0	0	0	0,006	0,085	0,503	0,584	0,760
11	0	0	0	0,004	0,069	0,484	0,644	0,758
12	0	0	0	0,003	0,056	0,465	0,635	0,756
13	0	0	0	0,002	0,046	0,447	0,626	0,754
14	0	0	0	0,001	0,038	0,430	0,628	0,752
15	0	0	0	0,001	0,031	0,414	0,609	0,750
20	0	0	0	0	0,012	0,341	0,570	0,740
25	0	0	0	0	0,005	0,282	0,534	0,792
30	0	0	0	0	0,002	0,330	0,501	0,724

Таблица 4

**ЗНАЧЕНИЯ КООРДИНАТ ОПЕРАТИВНЫХ ХАРАКТЕРИСТИК**при  $\alpha=0,30$ 

$r_{\text{пред}}$	Значения $L(T/T_0)$ при $T/T_0$							
	0,05	0,10	0,25	0,35	0,50	0,75	0,85	0,95
1	0	0,27	0,245	0,369	0,499	0,626	0,660	0,687
2	0	0	0,067	0,180	0,363	0,578	0,635	0,680
3	0	0	0,020	0,090	0,268	0,540	0,616	0,675
4	0	0	0,007	0,047	0,199	0,508	0,599	0,670
5	0	0	0,002	0,025	0,149	0,479	0,584	0,666
6	0	0	0,001	0,014	0,113	0,452	0,570	0,662
7	0	0	0	0,008	0,086	0,428	0,558	0,659
8	0	0	0	0,005	0,066	0,406	0,546	0,656
9	0	0	0	0,003	0,051	0,385	0,535	0,653
10	0	0	0	0,002	0,040	0,366	0,524	0,650
11	0	0	0	0,001	0,031	0,347	0,514	0,647
12	0	0	0	0	0,025	0,330	0,504	0,644
13	0	9	0	0	0,020	0,314	0,494	0,642
14	0	0	0	0	0,016	0,299	0,485	0,639
15	0	0	0	0	0,013	0,285	0,476	0,637
20	0	0	0	0	0,004	0,224	0,436	0,636
25	0	0	0	0	0,002	0,177	0,400	0,616
30	0	0	0	0	0	0,142	0,369	0,607

**ПРИЛОЖЕНИЕ 3 к ГОСТ 17331—71**  
**Рекомендуемое**

**ЗНАЧЕНИЯ МАТЕМАТИЧЕСКИХ ОЖИДАНИЙ ЧИСЛА ОТКАЗОВ  $E_T(r)$   
И ПРОДОЛЖИТЕЛЬНОСТИ  $E_T(t)$  СТАНДАРТНЫХ ПЛАНОВ УСЕЧЕННЫХ  
ПОСЛЕДОВАТЕЛЬНЫХ ИСПЫТАНИЙ НА НАДЕЖНОСТЬ**

В приложении приведены значения величин математических ожиданий числа отказов  $E_T(r)$  и продолжительности  $E_T(t)$  стандартных планов усеченных последовательных испытаний на надежность (с заменой и без замены изделий, отказавших в процессе испытаний) при  $T=T_0$  и  $n=r_{\text{усеч}}$ .

Математическое ожидание числа отказов  $E_T(r)$  для усеченных последовательных испытаний на надежность с заменой или без замены изделий, отказавших в процессе испытаний, определяется выражением

$$E_T(r) \cong \frac{-d - L(T/T_0)(c-d)}{k/T_0 - T/T_0}.$$

$$\text{При } T=T_0 \quad L(T/T_0=1)=1-a$$

$$\text{и } E_{T_0}(r) \cong \frac{-d - (1-a)(c-d)}{k/T_0 - 1}.$$

Математическое ожидание продолжительности  $E_T(t)$  усеченных последовательных испытаний на надежность без замены изделий, отказавших в процессе испытаний, определяется выражением

$$\frac{E_T(t)}{T_0} \cong \frac{1}{T_0/T} \ln \left[ \frac{n}{n - E_T(r)} \right].$$

$$\text{При } T = T_0$$

$$\frac{E_{T_0}(t)}{T_0} \cong \ln \left[ \frac{n}{n - E_{T_0}(r)} \right].$$

Ожидаемая продолжительность  $E_T(t)$  усеченных последовательных испытаний на надежность с заменой изделий, отказавших в процессе испытаний, определяется выражением

$$\frac{E_T(t)}{T_0} = \frac{E_T(r)}{n(T_0/T)}.$$

$$\text{При } T=T_0$$

$$\frac{E_{T_0}(t)}{T_0} = \frac{E_{T_0}(r)}{n}.$$

При усеченных последовательных испытаниях на надежность максимальное число отказов  $r_{\text{max}}=r_{\text{усеч}}$  для каждого из планов испытаний определяется по табл. 1—16 настоящего стандарта.

Код	$E_{T_0}(r)$	С заме- нами	Без замен	Код	$E_{T_0}(r)$	С заме- нами	Без замен
		$E_{T_0}(t)/T_0$	$E_{T_0}(t)/T_0$			$E_{T_0}(t)/T_0$	$E_{T_0}(t)/T_0$
A <sub>1</sub> —1	0,049	0,016	0,017	A <sub>3</sub> —16	6,626	0,110	0,117
A <sub>1</sub> —2	0,272	0,045	0,046	A <sub>3</sub> —17	8,580	0,114	0,121
A <sub>1</sub> —3	0,570	0,063	0,065	A <sub>3</sub> —18	10,58	0,117	0,125
A <sub>1</sub> —4	0,898	0,075	0,078	A <sub>4</sub> —1	0,049	0,016	0,017
A <sub>1</sub> —5	1,253	0,083	0,087	A <sub>4</sub> —2	0,249	0,042	0,042
A <sub>1</sub> —6	1,617	0,090	0,094	A <sub>4</sub> —3	0,496	0,055	0,056
A <sub>1</sub> —7	1,972	0,094	0,099	A <sub>4</sub> —4	0,778	0,065	0,067
A <sub>1</sub> —8	2,395	0,100	0,105	A <sub>4</sub> —5	1,071	0,071	0,074
A <sub>1</sub> —9	2,783	0,103	0,108	A <sub>4</sub> —6	1,386	0,077	0,080
A <sub>1</sub> —10	3,179	0,106	0,112	A <sub>4</sub> —7	1,706	0,081	0,084
A <sub>1</sub> —11	3,602	0,109	0,115	A <sub>4</sub> —8	2,016	0,084	0,088
A <sub>1</sub> —12	3,987	0,111	0,117	A <sub>4</sub> —9	2,350	0,087	0,091
A <sub>1</sub> —13	4,392	0,112	0,119	A <sub>4</sub> —10	2,674	0,089	0,093
A <sub>1</sub> —14	4,790	0,114	0,121	A <sub>4</sub> —11	3,036	0,092	0,096
A <sub>1</sub> —15	5,232	0,116	0,124	A <sub>4</sub> —12	3,338	0,094	0,099
A <sub>1</sub> —16	7,476	0,125	0,133	A <sub>4</sub> —13	3,712	0,095	0,100
A <sub>1</sub> —17	9,489	0,126	0,135	A <sub>4</sub> —14	4,012	0,096	0,101
A <sub>1</sub> —18	11,76	0,131	0,140	A <sub>4</sub> —15	4,342	0,096	0,102
A <sub>2</sub> —1	0,048	0,016	0,016	A <sub>4</sub> —16	6,362	0,106	0,112
A <sub>2</sub> —2	0,262	0,044	0,045	A <sub>4</sub> —17	8,293	0,110	0,117
A <sub>2</sub> —3	0,551	0,061	0,063	A <sub>4</sub> —18	9,998	0,111	0,118
A <sub>2</sub> —4	0,869	0,072	0,075	B <sub>1</sub> —1	0,098	0,033	0,037
A <sub>2</sub> —5	1,199	0,080	0,083	B <sub>1</sub> —2	0,413	0,069	0,071
A <sub>2</sub> —6	1,558	0,086	0,091	B <sub>1</sub> —3	0,799	0,089	0,093
A <sub>2</sub> —7	1,912	0,091	0,095	B <sub>1</sub> —4	1,216	0,101	0,107
A <sub>2</sub> —8	2,283	0,095	0,100	B <sub>1</sub> —5	1,657	0,110	0,117
A <sub>2</sub> —9	2,654	0,098	0,103	B <sub>1</sub> —6	2,101	0,117	0,124
A <sub>2</sub> —10	3,044	0,101	0,107	B <sub>1</sub> —7	2,562	0,122	0,130
A <sub>2</sub> —11	3,414	0,103	0,109	B <sub>1</sub> —8	3,012	0,125	0,134
A <sub>2</sub> —12	3,815	0,106	0,112	B <sub>1</sub> —9	3,490	0,129	0,138
A <sub>2</sub> —13	4,210	0,107	0,114	B <sub>1</sub> —10	3,952	0,132	0,141
A <sub>2</sub> —14	4,576	0,109	0,115	B <sub>1</sub> —11	4,497	0,136	0,146
A <sub>2</sub> —15	4,995	0,111	0,117	B <sub>1</sub> —12	4,914	0,137	0,147
A <sub>2</sub> —16	6,923	0,115	0,126	B <sub>1</sub> —13	5,445	0,139	0,150
A <sub>2</sub> —17	8,990	0,123	0,127	B <sub>1</sub> —14	5,882	0,140	0,151
A <sub>2</sub> —18	11,16	0,124	0,132	B <sub>1</sub> —15	6,398	0,142	0,154
A <sub>3</sub> —1	0,051	0,017	0,017	B <sub>1</sub> —16	9,037	0,150	0,163
A <sub>3</sub> —2	0,254	0,042	0,043	B <sub>1</sub> —17	11,32	0,152	0,164
A <sub>3</sub> —3	0,519	0,057	0,059	B <sub>1</sub> —18	14,01	0,155	0,169
A <sub>3</sub> —4	0,817	0,068	0,070	B <sub>2</sub> —1	0,099	0,033	0,033
A <sub>3</sub> —5	1,129	0,075	0,078	B <sub>2</sub> —2	0,408	0,068	0,071
A <sub>3</sub> —6	1,455	0,081	0,084	B <sub>2</sub> —3	0,779	0,087	0,091
A <sub>3</sub> —7	1,795	0,085	0,089	B <sub>2</sub> —4	1,179	0,098	0,104
A <sub>3</sub> —8	2,142	0,089	0,093	B <sub>2</sub> —5	1,607	0,107	0,112
A <sub>3</sub> —9	2,494	0,092	0,097	B <sub>2</sub> —6	2,037	0,113	0,120
A <sub>3</sub> —10	2,842	0,095	0,100	B <sub>2</sub> —7	2,476	0,118	0,126
A <sub>3</sub> —11	3,196	0,097	0,102	B <sub>2</sub> —8	2,924	0,122	0,130
A <sub>3</sub> —12	3,565	0,099	0,104	B <sub>2</sub> —9	3,372	0,125	0,134
A <sub>3</sub> —13	3,910	0,100	0,105	B <sub>2</sub> —10	3,830	0,127	0,136
A <sub>3</sub> —14	4,272	0,102	0,107	B <sub>2</sub> —11	4,296	0,130	0,139
A <sub>3</sub> —15	4,658	0,103	0,109	B <sub>2</sub> —12	4,790	0,133	0,142



## Продолжение

Код	$E_{T_0}(r)$	С заме-	Без замен	Код	$E_{T_0}(r)$	С заме-	Без замен
		нами				нами	
		$E_{T_0}(t)/T_0$	$E_{T_0}(t)/T_0$			$E_{T_0}(t)/T_0$	$E_{T_0}(t)/T_0$
B <sub>2</sub> -13	5,256	0,134	0,146	B <sub>1</sub> -9	4,370	0,162	0,176
B <sub>2</sub> -14	5,652	0,135	0,147	B <sub>1</sub> -10	4,949	0,165	0,181
B <sub>2</sub> -15	6,161	0,135	0,147	B <sub>1</sub> -11	5,501	0,167	0,182
B <sub>2</sub> -16	8,377	0,139	0,150	B <sub>1</sub> -12	6,089	0,169	0,185
B <sub>2</sub> -17	11,03	0,147	0,158	B <sub>1</sub> -13	6,620	0,170	0,186
B <sub>2</sub> -18	13,30	0,149	0,160	B <sub>1</sub> -14	7,229	0,172	0,189
B <sub>3</sub> -1	0,099	0,033	0,033	B <sub>1</sub> -15	7,736	0,173	0,192
B <sub>3</sub> -2	0,392	0,065	0,068	B <sub>1</sub> -16	10,84	0,181	0,199
B <sub>3</sub> -3	0,745	0,083	0,086	B <sub>1</sub> -17	13,66	0,182	0,201
B <sub>3</sub> -4	1,129	0,094	0,099	B <sub>1</sub> -18	15,85	0,186	0,204
B <sub>3</sub> -5	1,530	0,102	0,108	B <sub>2</sub> -1	0,195	0,065	0,067
B <sub>3</sub> -6	1,926	0,107	0,113	B <sub>2</sub> -2	0,630	0,105	0,111
B <sub>3</sub> -7	2,359	0,112	0,119	B <sub>2</sub> -3	1,111	0,123	0,132
B <sub>3</sub> -8	2,796	0,116	0,124	B <sub>2</sub> -4	1,624	0,135	0,145
B <sub>3</sub> -9	3,232	0,119	0,127	B <sub>2</sub> -5	2,135	0,142	0,154
B <sub>3</sub> -10	3,647	0,122	0,129	B <sub>2</sub> -6	2,681	0,149	0,161
B <sub>3</sub> -11	4,053	0,123	0,131	B <sub>2</sub> -7	3,208	0,153	0,166
B <sub>3</sub> -12	4,576	0,127	0,136	B <sub>2</sub> -8	3,748	0,156	0,170
B <sub>3</sub> -13	5,017	0,128	0,138	B <sub>2</sub> -9	4,297	0,159	0,173
B <sub>3</sub> -14	5,443	0,129	0,139	B <sub>2</sub> -10	4,844	0,161	0,176
B <sub>3</sub> -15	5,878	0,130	0,140	B <sub>2</sub> -11	5,372	0,163	0,177
B <sub>3</sub> -16	8,335	0,139	0,149	B <sub>2</sub> -12	5,966	0,166	0,181
B <sub>3</sub> -17	10,768	0,143	0,155	B <sub>2</sub> -13	6,386	0,167	0,181
B <sub>3</sub> -18	13,135	0,146	0,158	B <sub>2</sub> -14	7,029	0,167	0,183
B <sub>4</sub> -1	0,099	0,033	0,033	B <sub>2</sub> -15	7,496	0,168	0,184
B <sub>4</sub> -2	0,383	0,064	0,066	B <sub>2</sub> -16	10,34	0,172	0,188
B <sub>4</sub> -3	0,728	0,081	0,084	B <sub>2</sub> -17	13,45	0,179	0,197
B <sub>4</sub> -4	1,091	0,091	0,095	B <sub>2</sub> -18	16,18	0,178	0,199
B <sub>4</sub> -5	1,478	0,098	0,105	B <sub>3</sub> -1	0,194	0,065	0,067
B <sub>4</sub> -6	1,868	0,104	0,110	B <sub>3</sub> -2	0,616	0,103	0,108
B <sub>4</sub> -7	2,261	0,107	0,114	B <sub>3</sub> -3	1,091	0,121	0,129
B <sub>4</sub> -8	2,674	0,111	0,118	B <sub>3</sub> -4	1,574	0,131	0,140
B <sub>4</sub> -9	3,111	0,115	0,122	B <sub>3</sub> -5	2,083	0,139	0,149
B <sub>4</sub> -10	3,499	0,117	0,124	B <sub>3</sub> -6	2,592	0,144	0,155
B <sub>4</sub> -11	3,977	0,120	0,128	B <sub>3</sub> -7	3,115	0,148	0,160
B <sub>4</sub> -12	4,365	0,121	0,129	B <sub>3</sub> -8	3,603	0,150	0,163
B <sub>4</sub> -13	4,744	0,122	0,129	B <sub>3</sub> -9	4,178	0,155	0,168
B <sub>4</sub> -14	5,243	0,125	0,133	B <sub>3</sub> -10	4,733	0,158	0,171
B <sub>4</sub> -15	5,684	0,126	0,135	B <sub>3</sub> -11	5,128	0,160	0,173
B <sub>4</sub> -16	8,242	0,137	0,147	B <sub>3</sub> -12	5,878	0,163	0,178
B <sub>4</sub> -17	10,31	0,138	0,148	B <sub>3</sub> -13	6,459	0,165	0,181
B <sub>4</sub> -18	12,05	0,139	0,149	B <sub>3</sub> -14	6,952	0,166	0,182
B <sub>1</sub> -1	0,192	0,064	0,066	B <sub>3</sub> -15	7,252	0,167	0,183
B <sub>1</sub> -2	0,634	0,106	0,112	B <sub>3</sub> -16	10,19	0,170	0,186
B <sub>1</sub> -3	1,129	0,125	0,134	B <sub>3</sub> -17	13,49	0,179	0,198
B <sub>1</sub> -4	1,643	0,137	0,147	B <sub>3</sub> -18	15,23	0,182	0,202
B <sub>1</sub> -5	2,169	0,145	0,156	B <sub>4</sub> -1	0,195	0,065	0,067
B <sub>1</sub> -6	2,698	0,149	0,162	B <sub>4</sub> -2	0,610	0,102	0,107
B <sub>1</sub> -7	3,265	0,155	0,169	B <sub>4</sub> -3	1,031	0,114	0,121
B <sub>1</sub> -8	3,814	0,159	0,173	B <sub>4</sub> -4	1,541	0,128	0,137

Продолжение

Код	$E_{T_0} (r)$	С заме- нами	Без замен	Код	$E_{T_0} (r)$	С заме- нами	Без замен
		$E_{T_0} (t)/T_0$	$E_{T_0} (t)/T_0$			$E_{T_0} (t)/T_0$	$E_{T_0} (t)/T_0$
B <sub>4</sub> -5	2,047	0,136	0,147	Г <sub>2</sub> -12	6,566	0,182	0,201
B <sub>4</sub> -6	2,504	0,139	0,149	Г <sub>2</sub> -13	7,241	0,185	0,205
B <sub>4</sub> -7	3,094	0,147	0,159	Г <sub>2</sub> -14	7,811	0,186	0,205
B <sub>4</sub> -8	3,505	0,148	0,160	Г <sub>2</sub> -15	8,199	0,186	0,206
B <sub>4</sub> -9	4,042	0,150	0,162	Г <sub>2</sub> -16	11,30	0,188	0,209
B <sub>4</sub> -10	4,548	0,152	0,164	Г <sub>2</sub> -17	14,46	0,193	0,214
B <sub>4</sub> -11	5,141	0,153	0,169	Г <sub>2</sub> -18	16,94	0,198	0,218
B <sub>4</sub> -12	5,582	0,155	0,169	Г <sub>3</sub> -1	0,288	0,096	0,101
B <sub>4</sub> -13	5,953	0,155	0,169	Г <sub>3</sub> -2	0,798	0,133	0,142
B <sub>4</sub> -14	6,550	0,156	0,170	Г <sub>3</sub> -3	1,432	0,159	0,173
B <sub>4</sub> -15	6,901	0,158	0,172	Г <sub>3</sub> -4	1,920	0,160	0,174
B <sub>4</sub> -16	10,16	0,169	0,185	Г <sub>3</sub> -5	2,458	0,164	0,179
B <sub>4</sub> -17	13,90	0,185	0,205	Г <sub>3</sub> -6	3,042	0,169	0,185
B <sub>4</sub> -18	14,27	0,188	0,213	Г <sub>3</sub> -7	3,664	0,174	0,191
Г <sub>1</sub> -1	0,284	0,095	0,099	Г <sub>3</sub> -8	4,205	0,175	0,192
Г <sub>1</sub> -2	0,805	0,134	0,144	Г <sub>3</sub> -9	4,865	0,180	0,199
Г <sub>1</sub> -3	1,366	0,152	0,165	Г <sub>3</sub> -10	5,482	0,183	0,202
Г <sub>1</sub> -4	1,934	0,161	0,176	Г <sub>3</sub> -11	6,067	0,184	0,202
Г <sub>1</sub> -5	2,526	0,168	0,184	Г <sub>3</sub> -12	6,584	0,184	0,202
Г <sub>1</sub> -6	3,106	0,172	0,189	Г <sub>3</sub> -13	7,141	0,185	0,202
Г <sub>1</sub> -7	3,714	0,177	0,195	Г <sub>3</sub> -14	7,748	0,185	0,204
Г <sub>1</sub> -8	4,281	0,178	0,196	Г <sub>3</sub> -15	8,404	0,187	0,204
Г <sub>1</sub> -9	4,891	0,181	0,200	Г <sub>3</sub> -16	11,46	0,191	0,212
Г <sub>1</sub> -10	5,506	0,183	0,203	Г <sub>3</sub> -17	14,68	0,196	0,217
Г <sub>1</sub> -11	6,137	0,185	0,205	Г <sub>3</sub> -18	17,33	0,198	0,221
Г <sub>1</sub> -12	6,637	0,186	0,206	Г <sub>4</sub> -1	0,292	0,097	0,103
Г <sub>1</sub> -13	7,372	0,189	0,209	Г <sub>4</sub> -2	0,798	0,133	0,142
Г <sub>1</sub> -14	7,964	0,190	0,210	Г <sub>4</sub> -3	1,336	0,148	0,160
Г <sub>1</sub> -15	8,685	0,191	0,211	Г <sub>4</sub> -4	1,863	0,155	0,169
Г <sub>1</sub> -16	11,44	0,191	0,211	Г <sub>4</sub> -5	2,446	0,163	0,178
Г <sub>1</sub> -17	14,24	0,191	0,211	Г <sub>4</sub> -6	3,029	0,168	0,184
Г <sub>1</sub> -18	17,12	0,191	0,211	Г <sub>4</sub> -7	3,620	0,172	0,189
Г <sub>2</sub> -1	0,288	0,096	0,101	Г <sub>4</sub> -8	4,151	0,173	0,190
Г <sub>2</sub> -2	0,806	0,134	0,144	Г <sub>4</sub> -9	4,759	0,176	0,194
Г <sub>2</sub> -3	1,352	0,150	0,163	Г <sub>4</sub> -10	5,327	0,177	0,196
Г <sub>2</sub> -4	1,941	0,162	0,176	Г <sub>4</sub> -11	5,925	0,179	0,198
Г <sub>2</sub> -5	2,497	0,166	0,181	Г <sub>4</sub> -12	6,508	0,181	0,200
Г <sub>2</sub> -6	3,075	0,171	0,187	Г <sub>4</sub> -13	7,078	0,181	0,201
Г <sub>2</sub> -7	3,719	0,177	0,195	Г <sub>4</sub> -14	7,645	0,182	0,201
Г <sub>2</sub> -8	4,221	0,177	0,196	Г <sub>4</sub> -15	8,285	0,184	0,204
Г <sub>2</sub> -9	4,907	0,182	0,200	Г <sub>4</sub> -16	11,33	0,189	0,208
Г <sub>2</sub> -10	5,478	0,182	0,201	Г <sub>4</sub> -17	14,74	0,196	0,218
Г <sub>2</sub> -11	5,980	0,182	0,201	Г <sub>4</sub> -18	16,67	0,198	0,221

**ПРИЛОЖЕНИЕ 4 к ГОСТ 17331—71**  
**Справочное**

**ПРИМЕР ПЛАНИРОВАНИЯ ПОСЛЕДОВАТЕЛЬНЫХ ИСПЫТАНИЙ  
НА НАДЕЖНОСТЬ ИЗДЕЛИЙ ТИПА «КРАНЫ ПРОБКОВЫЕ ПРОХОДНЫЕ  
НАТЯЖНЫЕ МУФТОВЫЕ И ФЛАНЦЕВЫЕ  $P_T=6$  кгс/см<sup>2</sup>».**

Испытания проводятся без замены кранов, отказавших в процессе испытаний.

Значение величин риска  $\alpha$  и  $\beta$  установлены равными  $\alpha=\beta=0,1$ .

Примечное значение наработки на отказ принимается равным  $T_0=1500$  циклов. За браковочное значение наработки на отказ принимается значение  $T_1=600$  циклов.

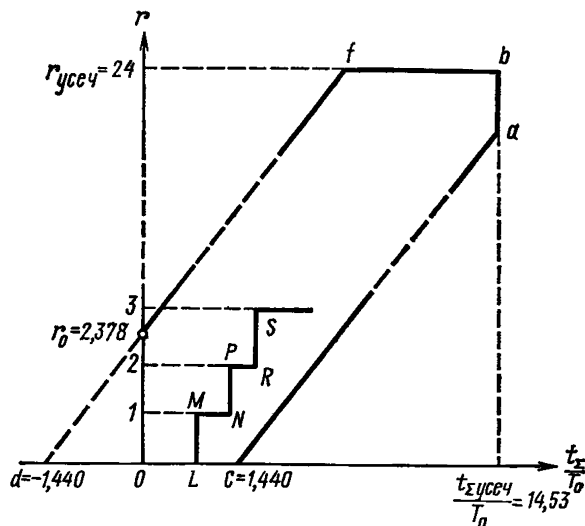
1. Определяется величина отношения

$$\frac{T_0}{T_1} = \frac{1500 \text{ циклов}}{600 \text{ циклов}} = 2,5.$$

2. По табл. 6 настоящего стандарта устанавливается, что числом, ближайшим к  $T_0/T_1=2,5$ , является число 2,525, что соответствует коду  $B_2-8$ .

3. Соответствующая выбранному плану последовательных испытаний на надежность оперативная характеристика находится по табл. 2 приложения 3.

4. По найденному коду из табл. 6 настоящего стандарта определяется план последовательных испытаний на надежность (без замен)  $n_{\min}=r_{\text{усеч}}=24$ ;  $d=-1,440$ ;  $c=1,440$ ;  $r_0=2,378$ ;  $t_{\Sigma \text{ усеч}}/T_0=14,53$ .



5. В прямоугольной системе координат (см. чертеж) через точки с координатами  $r=0$ ;  $d=-1,440$  и  $r=r_0=2,378$ ;  $t_{\Sigma}/T_0=0$  проводится прямая линия соответствия партии изделий установленным требованиям.

6. Через точку с координатами  $r=0$ ;  $c=1,440$  параллельно линии несоответствия проводится линия соответствия партии изделий установленным требованиям.

7. Через точку с координатами  $r=r_{\text{усеч}}=24$ ;  $t_2/T_0=0$  параллельно оси  $t_2/T_0$  проводится линия усечения по числу отказов.

8. Через точку с координатами  $r=0$ ;  $t_{2\text{ усеч}}/T_0=14,53$  параллельно оси  $r$  проводится линия усечения по суммарной наработке.

9. Если график последовательных испытаний на надежность (ступенчатая линия  $OLMNPRS$ ) достигает линии  $ca$  или  $ab$ , то испытания заканчиваются вынесением решения о соответствии надежности партии изделий установленным требованиям.

10. Если график последовательных испытаний на надежность (ступенчатая линия  $OLMNPRS$ ) достигает линии  $df$  или  $fb$ , то испытания заканчиваются вынесением решения о несоответствии надежности партии изделий установленным требованиям.

---

ПРИЛОЖЕНИЕ 5 к ГОСТ 17331—71  
РекомендуемоеИСПОЛЬЗОВАНИЕ СТАНДАРТА ДЛЯ ВЫБОРА ПЛАНА КОНТРОЛЯ  
КАЧЕСТВА ПРОМЫШЛЕННЫХ ИЗДЕЛИЙ

Настоящий стандарт может быть использован для выбора плана контроля качества в случае, когда число дефектных единиц в партии распределено по закону Пуассона (что имеет место при малых значениях доли брака в партии).

В этом случае, как и для надежности

$\alpha$  — риск поставщика;

$\beta$  — риск потребителя

и далее

$p_0$  — приемочный уровень качества;

$p_1$  — браковочный уровень качества;

$n_1$  — объем первой выборки;

$n_1+1$  — объем первых двух выборок;

$n_1+k$  — объем первых  $k+1$  выборок;

$D_1$  — число дефектных единиц в первой выборке;

$D_2$  — число дефектных единиц в первых двух выборках;

$D_k$  — число дефектных единиц в первых  $k$  выборках.

Для выбора плана контроля качества надо вычислить отношение  $p_1/p_0$ , по табл. 1—16 настоящего стандарта (величина  $p_1/p_0$  берется вместо  $T_0/T_1$ ) определить кодовую букву плана и по точкам в соответствии с указаниями разд. 3 стандарта провести линии приемки и браковки партии (для надежности они называются линиями соответствия и несоответствия). При этом по оси абсцисс откладывается величина  $np_0$ , а по оси ординат — число дефектных изделий  $D$ .

Оценка результатов контроля качества осуществляется следующим образом.

Для выборки объемом  $n_1$  определяется число дефектных единиц  $D_1$  и на график стандарта наносится точка  $(np_0; D_1)$ . Если она ниже линии соответствия — вся партия принимается; если выше линии несоответствия — вся партия бракуется; если между линиями соответствия и несоответствия — процесс продолжается по следующему правилу: если точка с координатами  $\{(n_1+k)p_0; D_k\}$  ( $k=0, 1, 2, \dots$ ) расположена ниже линии соответствия — вся партия принимается; выше линии несоответствия — вся партия бракуется; если между линиями соответствия и несоответствия — контроль продолжается до тех пор, пока не будет принято решение.

---

Редактор *М. Т. Аненкова*

Сдано в наб. 16/III 1972 г.      Подп. в печ. 6/IV 1972 г.      1,75 л. л.      Тир. 40000

---

Издательство стандартов. Москва, Д-22, Новопресненский пер., 3  
Тип. «Московский печатник». Москва, Лялин пер., 6. Зак. 292