

НАДЕЖНОСТЬ И ИСПЫТАНИЕ ЭКСПОЗИЦИОННО-РЕКЛАМНЫХ ОБЪЕКТОВ

Тема №2. Общие закономерности теории
надежности

2.1 Случайные величины и их характеристики

- Внезапные отказы определяются случайными неблагоприятными сочетаниями нескольких факторов. Случайность связана с тем, что причины событий остаются скрытыми. Рассеяние ресурсов по критерию усталости (оцениваемое отношением наибольшего ресурса к наименьшему) для подшипников достигает 40, для зубчатых передач 10...15. Рассеяние ресурсов по износу также весьма значительно. Существенное рассеяние имеют действующие нагрузки, механические характеристики материалов и деталей, зазоры и натяги, которые при изготовлении получаются как разности сопрягаемых размеров.
 - Поэтому в расчетах надежности многие параметры должны рассматриваться случайными величинами, т. е. такими, которые могут принять то или иное значение, неизвестное заранее. Они могут быть непрерывного или прерывного (дискретного) типа.
 - Для каждого числа x в диапазоне изменения случайной величины X существует определенная вероятность $P(X < x)$, что X не превосходит x . Эта зависимость $F(x) = P(X < x)$ называется *функцией распределения* или *функцией вероятности случайной величины X* .
 - Функция $F(x)$ является неубывающей функцией x (монотонно возрастающей для непрерывных процессов и ступенчато возрастающей для дискретных процессов). В пределах изменения случайной величины X она изменяется от 0 до 1.
 - *Случайной величиной X* называется величина, которая в результате опыта может принять то или иное значение, причем заранее неизвестное. Различают дискретные и непрерывные случайные величины.
 - *Дискретная случайная величина* – величина, принимающая только отделенные (разрозненные) друг от друга значения, которые можно заранее перечислить (например, число агрегатов, вышедших одновременно из работы).
 - Если дискретная случайная величина X принимает значения X_1, X_2, \dots, X_m с заданными вероятностями P_1, P_2, \dots, P_m , то соотношение, устанавливающее связь между возможными значениями случайной величины и соответствующими им вероятностями, называется *законом распределения*.
 - Для дискретных случайных величин закон распределения вероятностей наиболее просто задать с помощью таблиц распределения.
 - *Непрерывная случайная величина* – величина, возможные значения которой непрерывно заполняют некоторый промежуток (интервал) – например, изменения нагрузки.
-



2.2 Общие зависимости

- Параметры надежности используются в статистической трактовке для оценки состояния и в вероятностной трактовке для прогнозирования. Первые выражаются в дискретных числах, их в теории вероятностей и математической теории надежности называют *оценками*. При достаточно большом количестве испытаний они принимаются за истинные характеристики надежности.
- Рассмотрим проведенные для оценки надежности испытания или эксплуатацию значительного числа N элементов в течение времени t (или наработки в других единицах). Пусть к концу испытания или срока эксплуатации останется N_p работоспособных (неотказавших) элементов и p отказавших.
- Тогда относительное количество отказов

$$Q(t) = \frac{n}{N}$$

- Если испытание проводится как выборочное, то $Q(t)$ можно рассматривать как статистическую оценку вероятности отказа или, если N достаточно велико, как вероятность отказа.
-



Вероятность безотказной работы оценивается относительным количеством работоспособных элементов

$$P(t) = \frac{N_p}{N} = 1 - \frac{n}{N}.$$

Так как безотказная работа и отказ — взаимно противоположные события, то сумма их вероятностей равна 1.

Это же следует из приведенных выше зависимостей.

При $t=0$ $n=0$, $Q(t)=0$ и $P(t)=1$.

При $t=\infty$ $n=N$, $Q(t)=1$ и $P(t)=0$.

Распределение отказов по времени характеризуется *функцией плотности распределения* $f(t)$ наработки до отказа. В статистической трактовке

$$f(t) = \frac{\Delta n}{N\Delta t} = \frac{\Delta Q(t)}{\Delta t},$$

в вероятностной трактовке

$$f(t) = \frac{dQ(t)}{dt},$$

Здесь Δn и $\Delta Q(t)$ — приращение числа отказавших объектов и соответственно вероятности отказов за время Δt .

Вероятности отказов и безотказной работы в функции плотности $f(t)$ выражаются зависимостями

$$Q(t) = \int_0^t f(t)dt; \text{ при } t=\infty, Q(t) = \int_0^{\infty} f(t)dt = 1;$$

$$P(t) = 1 - Q(t) = 1 - \int_0^t f(t)dt = \int_t^{\infty} f(t)dt$$

Интенсивность отказов $\lambda(t)$ в отличие от плотности распределения относится к числу объектов N_p , оставшихся работоспособным, а не к общему числу объектов. Соответственно статистической трактовке

$$\lambda(t) = \frac{\Delta n}{N_p \Delta t}$$

в вероятностной трактовке, учитывая, что $P(t) = \frac{N_p}{N}$,

$$\lambda(t) = \frac{f(t)}{P(t)}$$

Получим выражение для вероятности безотказной работы в зависимости от интенсивности отказов.

$$P(t) = e^{-\int_0^t \lambda(t) dt}$$

Это соотношение является одним из основных уравнений теории надежности.

К числу важнейших общих зависимостей надежности относятся зависимости надежности систем от надежности элементов.

Рассмотрим надежность простейшей расчетной модели системы из последовательно соединенных элементов (рис. 1), у которой отказ каждого элемента вызывает отказ системы, а отказы элементов принимаются независимыми.

Используем известную теорему умножения вероятностей, согласно которой вероятность произведения, т. е. совместного проявления независимых событий, равно произведению вероятностей этих событий. Следовательно, вероятность безотказной работы системы равна произведению вероятностей безотказной работы отдельных элементов, т. е.

$$P_{см}(t) = P_1(t)P_2(t) \dots P_n(t).$$



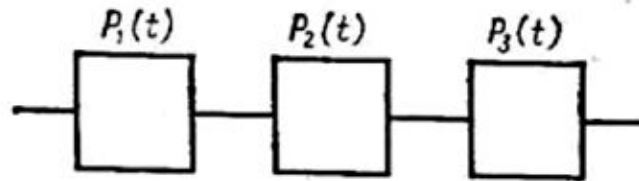


Рис. 1 - Последовательная система

Если $P_1(t)=P_2(t)=\dots=P_n(t)$, то $P_{cm}(t)=P_1^n(t)$. Поэтому надежность сложных систем получается низкой. Например, если система состоит из 10 элементов с вероятностью безотказной работы 0,9, то общая вероятность получается 0,35.

Обычно вероятность безотказной работы элементов достаточно высокая, поэтому, выразив $P_1(t), P_2(t), \dots, P_n(t)$ через вероятности отказов и пользуясь теорией приближенных вычислений, получаем

$$P_{cm}(t)=1-(Q_1(t)\cdot Q_2(t)\cdot\dots\cdot Q_n(t))$$

так как произведениями двух малых величин можно пренебречь. При $Q_1(t)=Q_2(t)=\dots=Q_n(t)$ получаем $P_{cm}(t)=1-nQ_1(t)$. Пусть в системе из шести одинаковых последовательных элементов $P_1(t)=0,99$. Тогда $Q_1(t)=0,01$ и $P_{cm}(t)=0,94$.

Вероятность безотказной работы нужно уметь определять для любого промежутка времени. По теореме умножения вероятностей

$$P(t) = \frac{P(T+t)}{P(T)},$$

где $P(T)$ и $P(T+t)$ — вероятности безотказной работы за время T и $T+t$ соответственно;

$P(t)$ — условная вероятность безотказной работы за время t (термин «условная» здесь введен, поскольку вероятность определяется в предположении, что изделия не имели отказа до начала интервала времени или наработки).

2.3 Надежность в период нормальной эксплуатации

В этот период постепенные отказы еще не проявляются и надежность характеризуется внезапными отказами. Эти отказы вызываются неблагоприятным стечением многих обстоятельств и поэтому имеют постоянную интенсивность, которая не зависит от возраста изделия:

$$\lambda(t) = \lambda = \text{const},$$

где $\lambda = \frac{1}{m_t}$; m_t — средняя наработка до отказа (обычно в часах). Тогда λ выражается

числом отказов в час.

Вероятность безотказной работы

$$P(t) = e^{-\lambda t}$$

Она подчиняется экспоненциальному закону распределения времени безотказной работы и одинакова за любой одинаковый промежуток времени в период нормальной эксплуатации.

Экспоненциальным законом распределения можно аппроксимировать время безотказной работы широкого круга объектов (изделий): особо ответственных машин, эксплуатируемых в период после окончания приработки и до существенного проявления постепенных отказов.

Существенное достоинство экспоненциального распределения — его простота: оно имеет только один параметр.

Если, как обычно, $\lambda t \ll 1$, то формула для вероятности безотказной работы упрощается в результате разложения в ряд и отбрасывания малых членов:

$$P(t) = 1 - \lambda t$$



Плотность распределения (в общем случае)

$$f(t) = -\frac{dP(t)}{dt} = \lambda e^{-\lambda t}$$

Значения вероятности безотказной работы в зависимости от $\lambda(t)t = \frac{t}{m_t}$ (рис. 2):

$\lambda(t)t$	1	0,1	0,01	0,001	0,0001
$P(t)$	0,368	0,9	0,99	0,999	0,9999

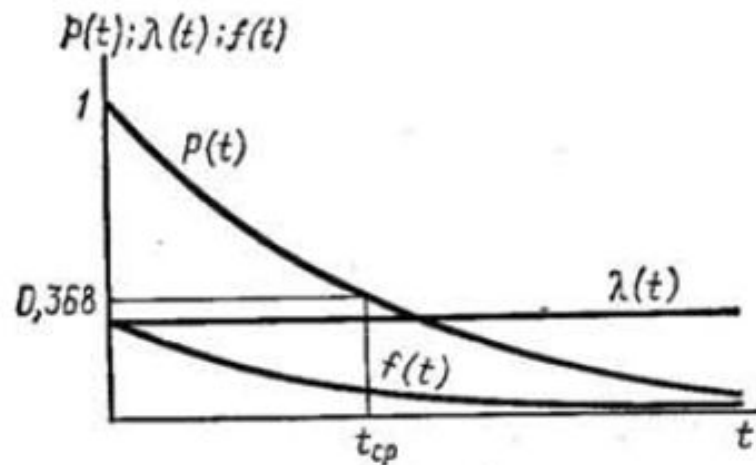


Рис. 2 - Функции вероятности $P(t)$ безотказной работы, плотности вероятности $f(t)$ и интенсивности $\lambda(t)$ отказов экспоненциального распределения

Так как при $\frac{t}{m_t} = 1$ вероятность $P(t) \approx 0,37$, то 63% отказов возникает за время $t < m_t$ и только 37% позднее. Из приведенных значений следует, что для обеспечения требуемой вероятности безотказной работы 0,9 или 0,99 можно использовать только малую долю среднего срока службы (соответственно 0,1 и 0,01).

Если работа изделия происходит при разных режимах, а следовательно, и интенсивностях отказов λ_1 (за время t_1) и λ_2 (за время t_2), то


$$P(t) = e^{-(\lambda_1 t_1 + \lambda_2 t_2)}$$

Эта зависимость следует из теоремы умножения вероятностей.

Для определения на основании опытов интенсивности отказов оценивают среднюю наработку до отказа

$$m_t = \frac{1}{N} \sum t_i$$

где N — общее число наблюдений.



2.4 Надежность в период постепенных отказов

- Для постепенных отказов нужны законы распределения времени безотказной работы, которые дают вначале низкую плотность распределения, затем максимум и далее падение, связанное с уменьшением числа работоспособных элементов.
 - В связи с многообразием причин и условий возникновения отказов в этот период для описания надежности применяют несколько законов распределений, которые устанавливают путем аппроксимации результатов испытаний или наблюдений в эксплуатации.
 - Нормальное распределение является наиболее универсальным, удобным и широко применяемым для практических расчетов (рис. 3, 4).
 - **Распределение всегда подчиняется нормальному закону, если на изменение случайной величины оказывают влияние многие примерно равнозначные факторы.**
-



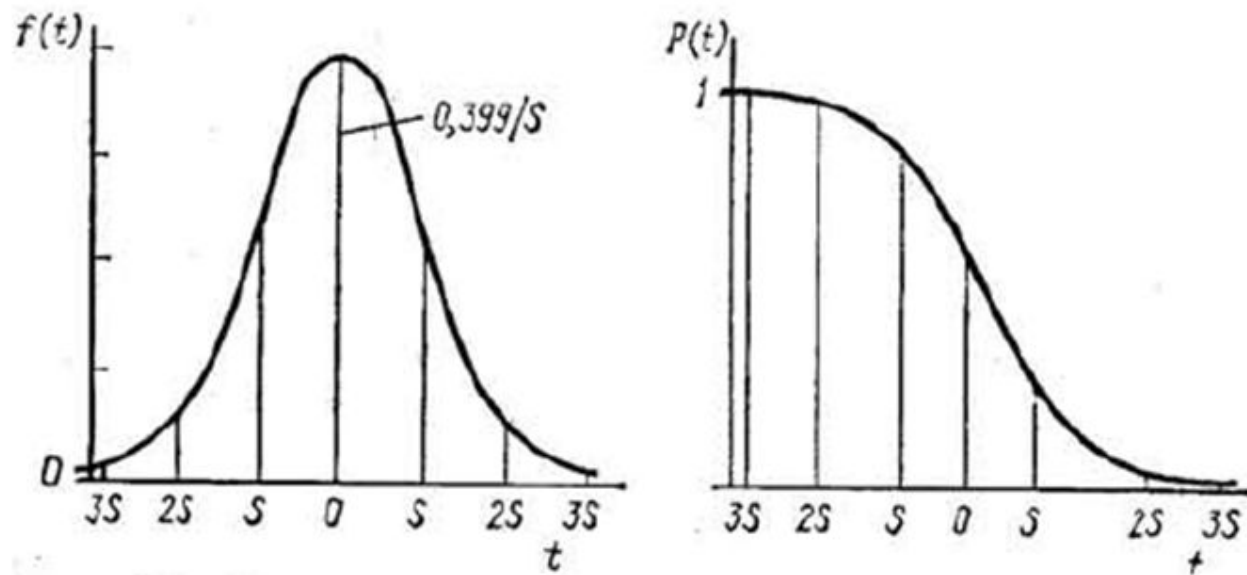


Рис. 3 - Функция плотности вероятности и интегральная функция вероятности нормального распределения

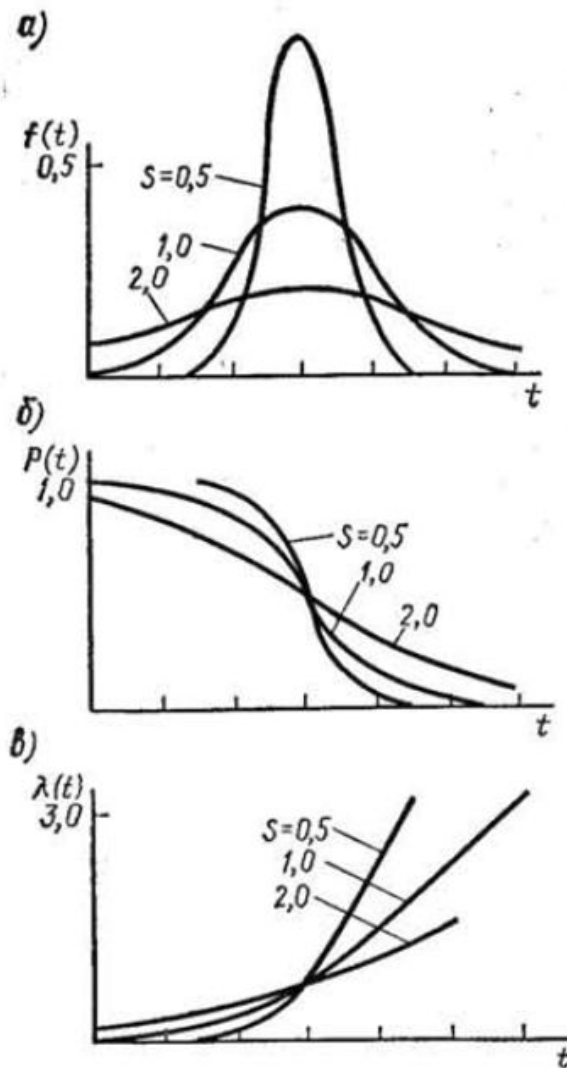


Рис. 4 - Основные характеристики нормального распределения при разных значениях среднего квадратического отклонения:
а — плотность вероятности; б—вероятность безотказной работы; в—интенсивность отказов

Нормальному распределению подчиняется наработка до отказа многих восстанавливаемых и невосстанавливаемых изделий, размеры и ошибки измерений деталей и т.д.

Плотность распределения

$$f(t) = \frac{1}{S\sqrt{2\pi}} e^{-\frac{(t-m_t)^2}{2S^2}}$$

Распределение имеет два независимых параметра: математическое ожидание m_t и среднее квадратическое отклонение S . Значения параметров m_t и S оценивают по результатам испытаний по формулам

$$m_t \approx \bar{t} = \sum \frac{t_i}{N}$$
$$S \approx s = \sqrt{\frac{1}{N-1} \sum (t_i - \bar{t})^2}$$

где \bar{t} и s — оценки математического ожидания и среднего квадратического отклонения.

Сближение параметров и их оценок увеличивается с увеличением числа испытаний.

Иногда удобнее оперировать с дисперсией $D=S^2$.

Математическое ожидание определяет на графике (см. рис. 3) положение петли, а среднее квадратическое отклонение — ширину петли.

Кривая плотности распределения тем острее и выше, чем меньше S . Она начинается от $t=-\infty$ и распространяется до $t=+\infty$. Это не является существенным недостатком, особенно если $m_t \geq 3S$, так как площадь, очерченная уходящими в бесконечность ветвями кривой плотности, выражающая соответствующую вероятность отказов, очень мала. Так, вероятность отказа за период времени до $m_t - 3S$ составляет всего 0,135% и обычно не учитывается в расчетах. Вероятность отказа до $m_t - 2S$ равна 2,175%. Наибольшая ордината кривой плотности распределения равна $0,399/S$.

Интегральная функция распределения $F(t) = \int_{-\infty}^t f(t) dt$.

Вероятность отказа и вероятность безотказной работы соответственно $Q(t) = F(t)$; $P(t) = 1 - F(t)$.

Вычисление интегралов заменяют использованием таблиц.

Распределение суммы независимых случайных величин $U = X + Y + Z$, называемое *композицией распределений*, при нормальном распределении слагаемых также является нормальным распределением.

Математическое ожидание и дисперсия композиции соответственно равны

$$m_u = m_x + m_y + m_z; S_u^2 = S_x^2 + S_y^2 + S_z^2,$$

где m_x, m_y, m_z — математические ожидания случайных величин X, Y, Z ;

S_x^2, S_y^2, S_z^2 — дисперсия тех же величин.

Усеченное нормальное распределение получается из нормального при ограничении интервала изменения случайной величины. Оно, в частности, вносит уточнение в расчеты надежности по сравнению с нормальным распределением при больших значениях коэффициента вариации $v = S/m_i$.

Функция плотности распределения записывается так же, как плотность нормального распределения, но с коэффициентом пропорциональности \underline{c} :



$$f(t) = \frac{c}{S\sqrt{2\pi}} e^{-\frac{(t-t_0)^2}{2S^2}}$$

где t_0 — значение случайной величины, соответствующее максимуму $f(t)$ и называемое модой.

Коэффициент c для распределения, ограниченного пределами изменения t от a до b , определяется из условия

$$\int_a^b f(t) dt = 1 = c[F(b) - F(a)]$$

где $F(b)$ и $F(a)$ — значения функции нормального распределения для предельных значений t . Отсюда

$$c = \frac{1}{F(b) - F(a)}$$

Пользуясь функцией F_0 нормального распределения нормированной и центрированной случайной величины, запишем:

$$c = \frac{1}{F_0\left(\frac{b-t_0}{S}\right) - F_0\left(\frac{a-t_0}{S}\right)}$$



Основное применение усеченное нормальное распределение имеет с параметрами $a=0$ и $b=\infty$, отражающее в задачах надежности невозможность отказов при отрицательных значениях времени. Тогда

$$c = \frac{1}{F_0\left(\frac{t_0}{S}\right)}$$

Значения c можно выбрать в зависимости от t_0/S :

t_0/S	1	2	3
c	1,189	1,023	1,001

Таким образом, при $t_0 > 2S$ коэффициент c очень близок к единице. Вероятность безотказной работы

$$P(t) = cF_0\left(\frac{t_0 - t}{S}\right)$$

Средний ресурс

$$m_t = t_0 + S \cdot f^*\left(\frac{t_0}{S}\right)$$

где f^* —функция, которая определяется по таблице для анализа и контроля надежности.

Примером усеченных распределений может быть распределение параметра качества изделий после отбраковки части изделий по этому параметру.

В логарифмически нормальном распределении логарифм случайной величины распределяется по нормальному закону. Как распределение положительных величин, оно несколько точнее, чем нормальное, описывает наработку до отказа деталей, в частности, по усталости.

Логарифмически нормальное распределение удобно для случайных величин, представляющих собой произведение значительного числа случайных исходных величин, подобно тому, как нормальное распределение удобно для суммы случайных величин.

Плотность распределения описывается зависимостью

$$f(t) = \frac{1}{S\sqrt{2\pi}} e^{-\frac{(\ln t - \mu)^2}{2S^2}}$$

где μ и S — параметры, оцениваемые по результатам испытаний.
Так, при испытаниях N изделий до отказа

$$\mu \approx \mu^* = \frac{\sum \ln t_i}{N}; S \approx s = \sqrt{\frac{1}{N-1} \sum (\ln t_i - \mu^*)^2}$$

где μ^* и s — оценка параметров μ и S .

Вероятность безотказной работы можно определить по таблицам для нормального распределения.

Математическое ожидание наработки до отказа

$$m_t = e^{\mu + S^2/2}$$

среднее квадратическое отклонение

$$S_t = \sqrt{e^{2\mu + S^2} (e^{S^2} - 1)}$$

коэффициент вариации

$$v_t = \frac{S_t}{m_t} = \sqrt{(e^{S^2} - 1)}$$

При $v_t < 0,3$ полагают $v_t = S_t$, при этом ошибка $< 1\%$.

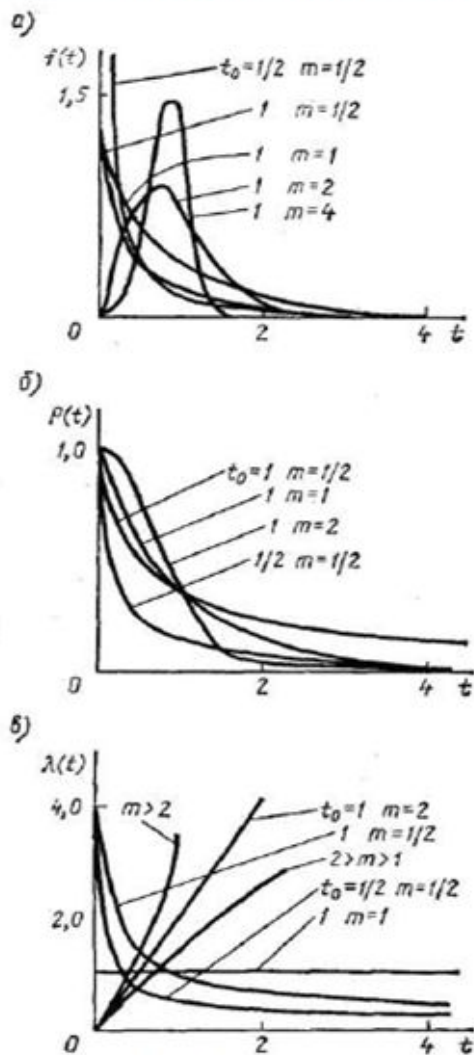


Рис. 5 - Характеристики распределения Вейбулла при разных параметрах t_0 и m

где b_m и c_m — коэффициенты.

Распределение Вейбулла довольно универсально, охватывает путем варьирования параметров широкий диапазон случаев изменения вероятностей. Наряду с логарифмически нормальным распределением оно удовлетворительно описывает наработку деталей по усталостным разрушениям. Используется для оценки надежности деталей и узлов машин. Применяется также для оценки надежности по приработочным отказам.

Распределение характеризуется следующей функцией вероятности безотказной работы (рис. 5)

$$P(t) = e^{-\frac{t^m}{t_0}}$$

Интенсивность отказов

$$\lambda(t) = \frac{m}{t_0} t^{m-1}$$

плотность распределения

$$f(t) = \frac{m}{t_0} t^{m-1} e^{-\frac{t^m}{t_0}}$$

Распределение Вейбулла имеет также два параметра: параметр формы $m > 0$ и параметр масштаба $t_0 > 0$.

Математическое ожидание и среднее квадратическое отклонение соответственно

$$m_t = b_m t_0^{1/m}; S_t = c_m t_0^{1/m}$$

Если в течение времени t^* отказы не наступают, то формулы для характеристик надежности несколько модифицируются. Так, вероятность безотказной работы

$$P(t) = e^{-\frac{(t-t^*)^m}{t_0}}$$

Возможности и универсальность распределения Вейбулла видны из следующих пояснений (рис. 5).

При $m < 1$ функции $\lambda(t)$ и $f(t)$ от наработки до отказа убывающие.

При $m = 1$ распределение превращается в экспоненциальное $\lambda(t) = \text{const}$ и $f(t)$ — убывающая функция.

При $m > 1$ функция $f(t)$ — одновершинная, функция $\lambda(t)$ непрерывно возрастающая при $1 < m < 2$ с выпуклостью вверх, а при $m > 2$ — с выпуклостью вниз.

При $m = 2$ функция $\lambda(t)$ является линейной и распределение Вейбулла превращается в так называемое распределение Рэлея.

При $m = 3,3$ распределение Вейбулла близко к нормальному.



2.5 Совместное действие внезапных и постепенных отказов

Вероятность безотказной работы изделия за период t , если до этого оно проработало время T , по теореме умножения вероятностей равна

$$P(t) = P_B(t)P_n(t)$$

где $P_B(t) = e^{-\lambda t}$ и $P_n(t) = \frac{P_n(T+t)}{P_n(T)}$ — вероятности отсутствия внезапных и соответственно постепенных отказов.

Для системы из последовательно соединенных элементов вероятность безотказной работы за период t равна

$$P_{CT}(t) = e^{-t \sum \lambda_i} \prod \frac{P_{ni}(T+t)}{P_{ni}(T)}$$

где знаки \sum и \prod означают сумму и произведение.

Для новых изделий $T=0$ и $P_{ni}(T)=1$.

На рис. 6 показаны кривые вероятности отсутствия внезапных отказов, постепенных отказов и кривая вероятности безотказной работы при совместном действии внезапных и постепенных отказов.

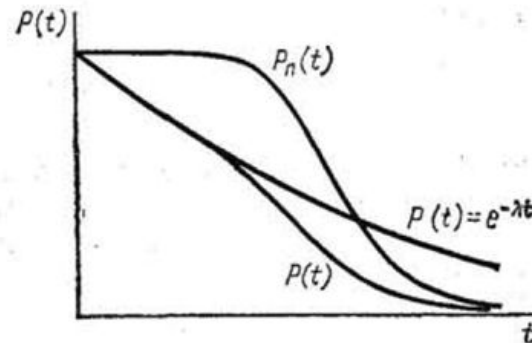


Рис. 6 - Совместное действие внезапных и постепенных отказов, где верхняя кривая $P(t)$ для внезапных отказов

Вначале, когда интенсивность постепенных отказов низка, кривая соответствует кривой $P_B(t)$, а потом резко снижается. В период постепенных отказов их интенсивность, как правило, многократно выше, чем внезапных.

2.6 Особенности надежности восстанавливаемых изделий

У невосстанавливаемых изделий рассматриваются первичные отказы, у восстанавливаемых — первичные и повторные. Все рассуждения и термины для невосстанавливаемых изделий распространяются на первичные отказы восстанавливаемых изделий.

Для восстанавливаемых изделий показательны графики эксплуатации рис. 1.11, *а* и работы рис. 1.11, *б* восстанавливаемых изделий. Первые показывают периоды работы, ремонта и профилактики (осмотров), вторые — периоды работы. С течением времени периоды работы между ремонтами становятся короче, а периоды ремонта и профилактики возрастают.

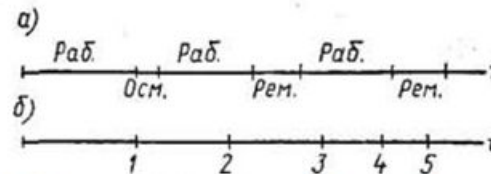


Рис. 7 - Графики эксплуатации (*а*) и работы (*б*)

У восстанавливаемых изделий свойства безотказности характеризуются величиной $\bar{m}(t)$ — средним числом отказов за время t

$$\bar{m}(t) = \frac{1}{N} \sum n_i$$

где N — число испытываемых изделий; n_i — число отказов изделия за время t .

В статистической трактовке параметр потока отказов $\Lambda(t)$ характеризует среднее число отказов, ожидаемых в малом интервале времени:

$$\Lambda = \frac{\Delta \bar{m}(t)}{\Delta t}$$

где $\Delta \bar{m}(t)$ — приращение среднего числа отказов за время Δt , т.е. среднее число отказов от момента t до момента $t + \Delta t$.

В вероятностной трактовке параметр потока отказов

$$\Lambda = \frac{d\bar{m}(t)}{dt}$$

При внезапных отказах изделия закон распределения наработки до отказа экспоненциальный с интенсивностью λ .

Если изделие при отказе заменяют новым (восстанавливаемое изделие), то образуется поток отказов, параметр которого $\Lambda(t)$ не зависит от t , т. е. $\Lambda(t) = \Lambda = const$ и равен интенсивности λ .

Поток внезапных отказов предполагают *стационарным*, т. е. среднее число отказов в единицу времени постоянно, *ординарным*, при котором одновременно возникает не более одного отказа, и *без последствия*, что означает взаимную независимость появления отказов в разные (непересекающиеся) промежутки времени.

Для стационарного, ординарного потока отказов $\Lambda(t) = \Lambda = \frac{1}{\bar{T}}$, где \bar{T} — средняя наработка между отказами.

Самостоятельное рассмотрение постепенных отказов восстанавливаемых изделий представляет интерес, потому что время восстановления после постепенных отказов обычно существенно больше, чем после внезапных.

При совместном действии внезапных и постепенных отказов параметры потоков отказов складываются.



Поток постепенных (износowych) отказов становится стационарным при наработке t , значительно большей среднего значения \bar{T} . Так, при нормальном распределении наработки до отказа интенсивность отказов возрастает монотонно, а параметр потока отказов $\Lambda(t)$ сначала возрастает, потом начинаются колебания, которые затухают на уровне $\frac{1}{\bar{T}}$ (рис. 8). Наблюдаемые максимумы $\Lambda(t)$ соответствуют средней наработке до отказа первого, второго, третьего и т. д. поколений.

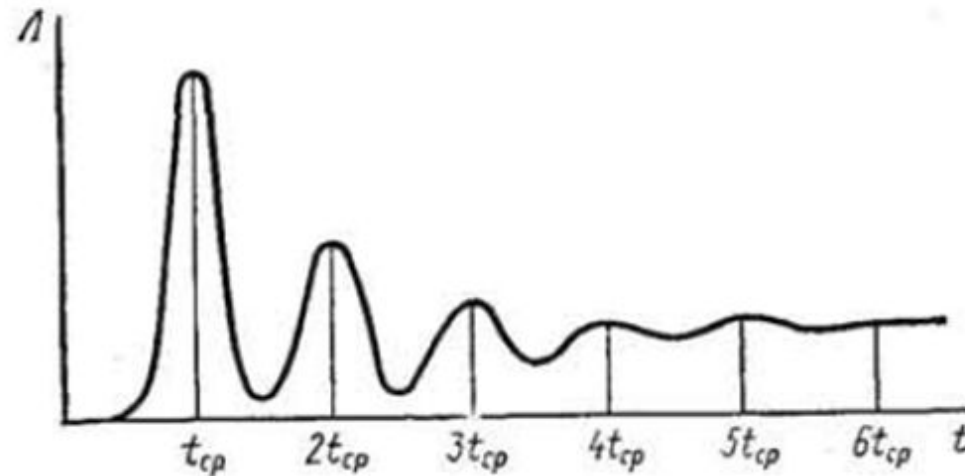


Рис. 8 - График частоты отказа объектов с последовательной заменой после отказа

В сложных изделиях (системах) параметр потока отказов рассматривается как сумма параметров потоков отказов. Составляющие потоки можно рассматривать по узлам или по типам устройств, например механическим, гидравлическим, электрическим, электронным и другим

$$\Lambda(t) = \Lambda_1(t) + \Lambda_2(t) + \dots$$

Соответственно средняя наработка между отказами изделия (в период нормальной эксплуатации)

$$\bar{T} = \frac{1}{\Lambda} \text{ или } \frac{1}{\bar{T}} = \frac{1}{\bar{T}_1} + \frac{1}{\bar{T}_2} + \dots$$

Вероятность безотказной работы от момента T до $T+t$ подчиняется экспоненциальному распределению

$$P(t) = e^{-\Lambda t}$$

Для системы из последовательно соединенных элементов

$$P_{CT} = e^{-t \sum \Lambda_i}$$

Одним из основных комплексных показателей надежности восстанавливаемого изделия является коэффициент технического использования

$$\eta = \frac{\bar{T}_H}{\bar{T}_H + \bar{T}_n + \bar{T}_{рем}}$$

где $\bar{T}_p, \bar{T}_n, \bar{T}_{рем}$ — средние значения наработки, простоя и ремонта.

