

УДК 629.12.565.3

Журавлев Ю.И.
ОНМА

МЕТОДИКА МОДЕЛИРОВАНИЯ ПОВЫШЕНИЯ ПОКАЗАТЕЛЕЙ НАДЕЖНОСТИ СОПРЯЖЕНИЙ ДЕТАЛЕЙ «ВАЛ-ПОДШИПНИК СКОЛЬЖЕНИЯ»

Рассмотрена модель, предназначенная для оценки повышения показателей надежности сопряжений «вал-подшипник скольжения», наработки на отказ которых описываются пятью наиболее распространенными законами: нормальным, логарифмически нормальным, экспоненциальным, Эрланга и Вейбулла.

Одно из направлений заключается в выявлении влияния надежности деталей, входящих в состав изделия, на надежность всего узла, агрегата, машины. Это позволяет выявить те детали, которые необходимо совершенствовать в первую очередь, выбрать стратегию повышения надежности технического изделия, оценить количественно величину улучшения характеристик надежности сопряжений «вал-подшипник скольжения», и всей конструкции в целом.

Объектом этих исследований является сопряжение, представляющее собой функциональную систему, состоящую из M последовательно соединенных деталей. Отказ любой детали приводит к отказу всего узла в целом. Работоспособность узла восстанавливается путем замены вышедшей из строя i -ой ($i = 1, 2, \dots, M$) детали новой. Так как отказ происходит в случайный момент, время жизни детали можно описать с помощью процессов восстановления. При этом считается, что каждая i -я деталь изделия характеризуется наработкой $t_{cp\ ij}$ от $(j-1)$ – го до j - го отказа ($j = 1, 2, \dots, Z$), распределение которых не противоречит одному из следующих законов: нормальному, экспоненциальному, логарифмически-нормальному, Эрланга и двухпараметрическому закону Вейбулла.

Основными характеристиками процесса восстановления, является ведущая функция потока отказов $\Omega(t)$ и параметр потока отказов $\omega(t)$. Так как в ходе исследований разработаны методики расчета ведущей функции потока отказа $\Omega(t)$ по аналитическим зависимостям [1,2] и методом статистического моделирования [3], то это позволяет анализировать изделия, жизненный цикл которых описывает-

ся любым процессом восстановления, в частности, простым, общим и общим нестационарным. С помощью модели также можно рассматривать системы, у которых законы, описывающие наработку до очередной замены, различны.

Целевой функцией математической модели принят минимум суммарных средних удельных затрат $C_{y0}(t)$ на изготовление технического изделия и поддержания его в исправном состоянии:

$$C_{y0}(t) = \frac{(D+1)}{t} \sum_{i=1}^M C_{oi} \Omega_i(t) + \frac{C_u}{t} \quad (1)$$

где M - количество элементов, входящих в изделие; D - коэффициент, учитывающий трудозатраты, расход материалов и потери от простоев при замене деталей изделия; C_{oi} - стоимость i -ой детали; C_u - первоначальная стоимость изделия; $\Omega_i(t)$ - ведущая функция потока отказов i -ой детали.

Кроме минимума суммарных средних удельных затрат $C_{y0 \min}$, в качестве оптимизируемых показателей надежности приняты уровень надежности n , оптимальный ресурс t_{omv} , а также наработка изделия на первый отказ $t_{om u}$.

Для моделирования повышения показателей надежности имитируется замена детали. Деталь, имеющая наихудшие по сравнению с другими деталями изделия надежность характеристики, заменяется более надежной, имеющую более высокие значения показателей безотказности и долговечности, а, значит, имеющую другую стоимость.

Для учета повышения ресурса и снижения относительного рассеивания значений наработок деталей и соответственного изменения стоимостных показателей приняты коэффициенты, введенные в работе [1,2]:

- коэффициент увеличения ресурса - ρ , показывает, во сколько раз увеличивается ресурс усовершенствованной детали по отношению к исходной,

$$\rho = \dot{t}_{cp \varepsilon} / \dot{t}_{cp \varepsilon} \quad (2)$$

где $\dot{t}_{cp \varepsilon}$ и $\dot{t}_{cp \varepsilon}$ - соответственно ресурсы деталей усовершенствованной и исходной;

- коэффициент изменения стоимости детали μ , отражает увеличение стоимости детали в результате ее улучшения,

$$\mu = C'_3 / C_3, \quad (3)$$

где C'_3 и C_3 - стоимость детали улучшенной и исходной;

- коэффициент изменения рассеивания ресурса деталей η , показывающий снижение рассеивания ресурса детали изделия при ее усовершенствовании,

$$\eta = \nu_3 / \nu'_3, \quad (4)$$

где ν_3 и ν'_3 – коэффициент вариации исходной детали и после ее усовершенствования;

- коэффициент пропорциональности k_p , отражающий соотношение увеличения стоимости к приращению ресурса детали при ее усовершенствовании;

- коэффициент пропорциональности k_r , отражающий соотношение увеличения стоимости к уменьшению рассеивания ресурса детали при ее усовершенствовании;

- коэффициент k_u , отражающий соотношение стоимости изделия к суммарной стоимости деталей

$$k_u = \frac{C_u}{\sum_{i=1}^M C_{di}} \quad (5)$$

где C_u - стоимость изделия; C_{di} – стоимость i -той детали.

Перечисленные выше коэффициенты являются управляющими параметрами модели. В ходе моделирования им присваиваются различные значения, а затем пересчитываются основные стоимостные и надежность характеристики детали.

Стоимость усовершенствованного элемента определяется по формуле

$$C'_d = \mu \cdot C_d, \quad (6)$$

где

$$\mu = 1 + \sqrt{k_p^2 (\rho - 1)^2 + k_r^2 (\eta - 1)^2} \quad (7)$$

Стоимость усовершенствованного изделия рассчитывается по зависимости:

$$C'_u = \frac{1}{k_u} \left[(\mu - 1)C_o + \sum_{i=1}^M C_{oi} \right] \quad (8)$$

Корректировка среднего ресурса и коэффициента вариации детали проводятся с помощью коэффициентов, в зависимости от вида теоретического закона распределения, с учетом изменения параметров закона.

В частности, для нормального закона:

$$t' = t \cdot \rho, \quad (9)$$

$$\sigma = \sigma \cdot \rho / \eta. \quad (10)$$

Так как экспоненциальный закон является однопараметрическим и не зависит от коэффициента рассеивания ресурса, параметр λ' для новой детали рассчитывается по следующей формуле:

$$\lambda = \lambda / \rho. \quad (11)$$

Для закона Эрланга шаг коэффициента рассеивания ресурса изменяется дискретно так, чтобы порядок закона m' улучшенной детали изменялся на целое число. Порядок закона вычисляется по формуле:

$$m' = m \cdot \eta^2 \quad (12)$$

и округляется до целого значения; параметр закона λ' определяется как

$$\lambda = \lambda \cdot \eta^2 / \rho. \quad (13)$$

Для двухпараметрического закона Вейбулла пересчет параметров проводят поэтапно. Параметр формы зависит только от коэффициента рассеивания ресурса, но связан с коэффициентом вариации с помощью гамма – функции. Поэтому вычисляется, через коэффициент рассеивания ресурса, коэффициент вариации усовершенствованной детали. Затем по полученному значению коэффициента вариации, с помощью таблицы, вычисляется параметр формы и значение гамма – функции для улучшенной детали. Параметр масштаба λ' вычисляется по следующей формуле:

$$\lambda' = \frac{1}{\alpha'} \sqrt{\frac{\lambda^{\frac{1}{\alpha}} \begin{pmatrix} 1 \\ \alpha \end{pmatrix}}{\rho \begin{pmatrix} 1 \\ \alpha \end{pmatrix}}} \quad (14)$$

где $\Gamma(x)$ - гамма – функция Эйлера, α и λ - соответственно параметр формы и масштаба закона распределения ресурса исходной детали; α' и λ' - соответственно параметр формы и масштаба закона распределения ресурса усовершенствованной детали.

Для логарифмически нормального закона, также с начала определяется новое значение параметра σ' , так как этот параметр зависит только от изменения коэффициента вариации. Формула для расчета параметра σ' имеет вид:

$$\sigma' = \sqrt{\ln \left[\frac{e^{\sigma^2} - 1}{\eta^2} + 1 \right]} \quad (15)$$

где σ - параметр рассеивания ресурс логарифмически-нормального закона для исходной детали.

Параметр t' логарифмически-нормальной величины пересчитывается для усовершенствованной детали по формуле:

$$t' = \frac{2 \ln \rho + \sigma^2 + 2t - \sigma'^2}{2} \quad (16)$$

где σ - параметр рассеивания ресурса и t логарифмически-нормального закона для исходной детали; σ' - параметр рассеивания ресурса логарифмически-нормального закона для усовершенствованной детали.

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. Барлоу Р., Прошан Ф. Статистическая теория надежности и испытания на безотказность. –М.: Наука, 1984.-328с.
2. Можаев А. С. Общий логико-вероятностный метод анализа надежности сложных систем. Уч. пос. Л.: ВМА, 1988. - 68с.
3. Рябинин И. А. Надежность и безопасность структурно-сложных систем. СПб.: Издательство Санкт-Петербургского университета, 2007 г., 278 с.