

ПОДСИСТЕМА ДЛЯ ИССЛЕДОВАНИЯ ПАРАМЕТРИЧЕСКОЙ НАДЕЖНОСТИ РЭА
В СИСТЕМЕ АВТОМАТИЗИРОВАННОГО ПРОЕКТИРОВАНИЯ

Трудоемкость расчета одного из важнейших показателей надежности РЭА - вероятности безотказной работы по постепенным отказам - может быть значительно снижена при использовании "Автоматизированной системы обеспечения надежности и качества аппаратуры" (АСОНИКА), разрабатываемой на кафедре "Радиотехнические устройства и системы" МИЭМ. В системе АСОНИКА имеется "Подсистема прогнозирования надежности и качества", в которой реализован метод расчета параметрической надежности. Исходной информацией для расчетов являются условия эксплуатации, допуски на выходные характеристики, заданные в техническом задании; статистическая информация о параметрах электро-радиоэлементов и их зависимостях от возмущающих факторов, приведенная в нормативно-технической и справочной литературе; функции чувствительности, режимы работы (величины температур, механических нагрузок, токов и напряжений и т.д.), получаемые в результате предварительных электрических, тепловых и механических расчетов схем и конструкций РЭА с помощью соответствующих проблемных подсистем САПР.

Расчетный метод, используемый в подсистеме, основан на вероятностном моделировании случайных процессов изменения отклонений выходных характеристик при воздействии возмущающих факторов. Для описания случайного процесса изменения параметров элемента используются случайные функции, которые при моделировании на ЭВМ задаются в виде дискретного случайного вектора вида:

$$\left(\begin{array}{c} \Phi_{q_1}, \Phi_{q_2}, \dots, \Phi_{q_i}, \dots, \Phi_{q_{12}}, \dots, \Phi_{q_{22}}, \dots, \Phi_{q_{ki}}, \dots, \Phi_{q_{pl}} \\ \Delta_{q_{11}}, \Delta_{q_{12}}, \dots, \Delta_{q_{1l}}, \dots, \Delta_{q_{21}}, \Delta_{q_{22}}, \dots, \Delta_{q_{2l}}, \dots, \Delta_{q_{pl}} \end{array} \right), \quad (1)$$

где P_i - количество параметров i -го элемента;

K_l - количество значений l -го возмущающего фактора;

$\Delta_{q_{pl}}$ - абсолютное отклонение p -го параметра i -го элемента при k -том значении l -го возмущающего фактора Φ_l .

Связь между отклонениями выходных характеристик и параметров элементов можно получить, используя уравнение погрешностей:

$$\frac{\Phi_{q_i}}{\Delta_{q_{ij}}} = \sum_{l=1}^R \frac{y_j}{A_{q_{il}}} \Delta_{q_{il}}, \quad (2)$$

где $A_{q_{il}}$ - абсолютная функция чувствительности;

$R = \sum_{i=1}^I P_i$ - суммарное количество параметров;

I - количество элементов.

Числовые характеристики совместного закона распределения отклонений выходных характеристик рассчитываются на основе первых двух моментов совместного закона распределения координат вектора с путем применения к уравнению (2) правила вычисления моментов:

$$m(\Delta_{q_1}^{\Phi_{kl}}) = \sum_{i=1}^R A_{qi} m(\Delta_{q_i}^{\Phi_{ke}}), \quad (3)$$

$$\mu_2(\Delta_{y_1}^{\Phi_{nl}}, \Delta_{y_1}^{\Phi_{ml}}) = \sum_{i=1}^R \sum_{d=1}^R A_{qi} A_{qd} \mu_2(\Delta_{q_i}^{\Phi_{nl}}, \Delta_{q_d}^{\Phi_{ml}}), \quad (4)$$

где $m(\Delta_{q_i}^{\Phi_{kl}})$, $m(\Delta_{q_i}^{\Phi_{ke}})$ - математическое ожидание отклонения j -й характеристики в i -го параметра соответственно;

$\mu_2(\Delta_{y_1}^{\Phi_{nl}}, \Delta_{y_1}^{\Phi_{ml}})$ - вторые смешанные моменты.

Для расчета вероятности безотказной работы необходимо получить реализации многомерного случайного вектора:

$$(\Delta_{y_1}^{\Phi_{kl}}, \Delta_{y_1}^{\Phi_{2l}}, \dots, \Delta_{y_1}^{\Phi_{ke}}, \Delta_{y_2}^{\Phi_{1l}}, \Delta_{y_2}^{\Phi_{2l}}, \dots, \Delta_{y_2}^{\Phi_{kl}}, \dots, \Delta_{y_N}^{\Phi_{ke}}), \quad (5)$$

где J - количество выходных характеристик.

Для упрощения расчетных соотношений обозначим:

$$z_n = \Delta_{y_j}^{\Phi_{ke}}, m_n = m(\Delta_{y_j}^{\Phi_{ke}}), \mu_{ij} = \mu_2(\Delta_{y_i}^{\Phi_{kl}}, \Delta_{y_j}^{\Phi_{de}}), i = \overline{1, N}, j = \overline{1, N},$$

где $N = J \cdot K_l$ - полная размерность вектора.

Моделирование реализаций вектора (5), распределенного по нормальному закону с математическим ожиданием в корреляционной матрице, рассчитанными в соответствии с формулами (3) и (4), проводится методом, основанном на каноническом разложении его корреляционной матрицы. В соответствии с приведенными обозначениями расчет реализаций проводится по формулам:

$$\begin{aligned} z_1 &= c_{11} x_1 + m_1, \\ z_2 &= c_{12} x_1 + c_{22} x_2 + m_2, \\ z_n &= c_{1N} x_1 + c_{2N} x_2 + \dots + c_{NN} x_N, \end{aligned} \quad (7)$$

где x_1, x_2, \dots, x_N - независимые случайные числа, каждое из которых распределено по нормальному закону с $m(x_n)=0$ и $D(x_n)=1$;

c_{ij} - элементы матрицы канонического разложения, причем:

$$C_{ij} = \begin{cases} \sqrt{B_{ij}} & \text{при } i = j, \\ B_{ij}/C_{ii} & \text{при } i \neq j. \end{cases} \quad (8)$$

где $B_{ij} = D_{ij} - \sum_{r=1}^{i-1} C_{ri} C_{rj}$ для $i = 1, N, j = 1, N$ и $C_{0j} = 0$.

Суммарные предельные отклонения выходной характеристики в σ -й реализации определяются на основе линейного соотношения вида:

$$\Delta_{yjs}^{\sigma} = \sum_{l=1}^L \max_{k_l=1, K_l} (\Delta_{yjs}^{\sigma k_l}), \quad \Delta_{yjs}^H = \sum_{l=1}^L \min_{k_l=1, K_l} (\Delta_{yjs}^{\sigma k_l}), \quad (9)$$

где L - количество учитываемых возмущающих факторов.

Оценка достижения необходимого числа испытаний S проводится на основе заданной абсолютной погрешности ε и достоверности λ . Задавая S^* , в процессе моделирования вычисляют частоту появления параметрического отказа:

$$P^* = S_{\text{отк}} / S^*, \quad (10)$$

где $S_{\text{отк}}$ - количество отказов, условием появления которых является:

$$\begin{cases} \Delta_{yjs}^{\sigma} > \Delta_{yj \text{ зад}}^{\sigma}, \\ \Delta_{yjs}^H < \Delta_{yj \text{ зад}}^H, \end{cases} \quad (11)$$

где $\Delta_{yj \text{ зад}}^{\sigma}$, $\Delta_{yj \text{ зад}}^H$ - заданные максимальные допустимые отклонения характеристик.

После этого вычисляют

$$f(S) = \left(\frac{t_2}{\varepsilon}\right)^2 \cdot R^* \cdot (1 - P^*), \quad (12)$$

где $t_2 = \text{erf}^{-1}(\lambda)$; erf^{-1} - обратная функция Лапласа.

При невыполнении условия $S^* > f(S)$ увеличивают S^* и проводят дополнительные испытания.

Таким образом, для расчета часовых характеристик совместного закона распределения отклонений выходных характеристик РЭА используется метод моментов, а для расчета непосредственно вероятности безотказной работы - метод статистических испытаний. Реализованный метод позволяет провести исследование параметрической надежности ЭА, имеющей сложную иерархическую структуру, во всем диапазоне изменения внешних возмущающих факторов с учетом их локальных значений на каждом электрорадиоэлементе. В результате расчетов на ЭВМ пользователем может быть получена следующая информация:

- вероятность безотказной работы по постепенным отказам;
- гистограмма распределения отказов по временным интервалам;
- составление вероятности безотказной работы по каждой вы-

ходной характеристики;

- наихудшее, с точки зрения параметрической надежности, сочетание значений возмущающих факторов;

- составляющие первых двух моментов совместного закона распределения координат дискретного случайного вектора по каждому электрорадиоэлементу для всех выходных характеристик и возмущающих факторов.

Эта информация позволяет провести всесторонний анализ причин низкой надежности, выявить те возмущающие факторы и элементы, которые вносят наибольший вклад в суммарную ненадежность аппаратуры, и дать конкретные рекомендации по изменению схемы, конструкции и элементной базы, направленные на обеспечение требований по надежности.

Разработанный входной язык подсистемы, использование Справочного файла Базы данных САПР АСОНИКА для хранения исходной статистической информации, обеспечивает простоту и удобство задания исходной информации, что в сочетании с наглядностью представления получаемых результатов позволяет эксплуатировать подсистему пользователям, не имеющим специальных знаний в области программирования и работы на ЭВМ.

В.И.БАШУРИН

ОПРЕДЕЛЕНИЕ ПАРАМЕТРОВ ТРАНЗИСТОРА С ИНВЕРСИОННЫМ ПИТАНИЕМ ПРИ ИССЛЕДОВАНИИ НАДЕЖНОСТИ РАБОТЫ НОВЫХ ТИПОВ СХЕМ

В настоящее время надежным элементом микрэлектроники, на базе которого реализованы практические СВИС в нашей стране и за рубежом, является транзистор с инверсионным питанием (ТИП). Повышенная надежность цифровых СВИС на основе ТИП сочетается с их высокими конструктивно-топологическими и электрическими характеристиками. К сожалению, аналогичные СВИС на основе ТИП еще не выпускаются. Для расчета, оценки стабильности и надежности новых типов аналоговых СВИС необходимы различные зависимости малосигнальных параметров ТИП в области микрорежима (МР), в частности, от рабочего тока коллектора.