Розрахунок основних показників надійності друкованого вузлу

Надійність — це фізична властивість об'єкта (виробу), яка залежить від кількості і якості його складових елементів, від умов, в яких він експлуатується та від ряду інших причин.

В загальному об'єкти можуть знаходитись у двох станах: в працездатному та непрацездатному. Працездатним називається такий стан об'єкта, при якому він здатний виконувати задані функції з параметрами, які встановлені вимогами технічної документації. Подія, яка характеризується порушенням працездатності об'єкта, називається відмовою.

Всі вироби поділяються на відновлювальні і невідновлювальні. Відновлювальні — такі вироби, працездатність яких у випадку виникнення відмови підлягають відновленню. У невідновлюваних виробів відмови не усуваються.

Найбільш точна кількісна міра надійності кожного конструктивного елементу – його індивідуальне напрацювання до моменту виникнення відмови.

На практиці ж достатньо повна характеристика надійності - щільність розподілення часу безвідмовної роботи даного типу КЕ f(t) та інтенсивність відмов $\lambda(t)$. Функції f(t) та $\lambda(t)$ визначаються експериментально. При цьому період нормальної експлуатації для ІС характеризується високою надійністю.

Тоді величини f(t) та $\lambda(t)$ зв'язані відношенням:

$$f(t) = \lambda^{-\lambda t}$$

Знаючи f(t) та $\lambda(t)$, можна визначити інші кількісні характеристики надійності протягом часу від 0 до t:

$$Q(t) = 1 - P(t) = 1 - e^{-\lambda t}$$

Важлива характеристика надійності - середній час безвідмовної роботи, визначається:

$$T = \frac{1}{\lambda}$$

Інтенсивність відмов ЕРЕ ϵ їх вихідною характеристикою надійності, залежить від режиму роботи та степені тяжкості таких зовнішніх впливів, як температура, тепловий удар, вологість, вібрації і т.д.

Тоді можна записати:

$$\lambda_e = \lambda_{0e} \cdot K_1 \cdot K_2 \cdot \dots \cdot K_n$$

де λ_{0e} - інтенсивність відмов елементу при нормальних умовах роботи температура навколишнього середовища — $T_{\rm навк.ceped}=20\pm5$ °C, відносна вологість - $65\pm15\%$, коефіцієнт електричного навантаження $K_{\rm H}=1$,

 $K_1, K_2, ..., K_n$ - поправочні коефіцієнти, що враховують режими роботи та умови експлуатації.

Для врахування впливу режиму роботи на інтенсивність відмов ЕОА вводять коефіцієнт навантаження $K_{\rm H} = \frac{{\rm H}_{\rm po6}}{{\rm H}_{\rm hom}}$, що дорівнює відношенню навантаження в робочому режимі до навантаження в номінальному режимі.

Коефіцієнт навантаження для резисторів:

$$K_{H_R} = \frac{P_{\text{po6}}}{P_{\text{hom}}} = \frac{U_{\text{po6}}^2}{R \cdot P_{\text{hom}}}$$

Розрахуємо відповідне значення коефіцієнту для резистору *R*12:

$$K_{H_R} = \frac{5^2}{220 \cdot 0,125} = 0,909$$

Для всіх інших резисторів розрахунок проводиться аналогічно, дані занесено до Таблиці 1.

Таблиця 1.

Позначення	Кількість	R	$P_{\scriptscriptstyle{ ext{HOM}}}$	U_{pof}	K_{H_R}
R1 - R11, R17 - R32	27	1 кОм			0,2
R12 -R16	5	220 Ом	0,125 Вт	5 B	0,909
R33	1	680 Ом			0,294

Виділене значення приймемо за максимально можливий коефіцієнт навантаження для кожного резистору для розрахунку найгіршого випадку.

Коефіцієнт навантаження для керамічних конденсаторів:

Для конденсаторів коефіцієнт навантаження визначається по напрузі. Розраховуємо найгірший випадок для конденсаторів:

$$K_{H_C} = \frac{U_{\text{po6}}}{U_{\text{HoM}}} = \frac{5}{25} = 0.2$$

Коефіцієнт навантаження для електролітичних конденсаторів:

Для конденсаторів коефіцієнт навантаження визначається по напрузі. Розраховуємо найгірший випадок для конденсаторів:

$$K_{H_{\rm EC}} = \frac{U_{\rm po6}}{U_{\rm HoM}} = \frac{5}{16} = 0.313$$

Коефіцієнт навантаження для транзиторів (за струмом):

В нашому випадку максимальний струм через транзистори в схемі буде рівний 230 мА, а номінальний струм транзисторів 1 А.

Оскільки напруга на транзисторі буде всього 5 В, то потужність розсіювана транзисторами буде малою, тому визначаємо K_{H_T} через струми:

$$K_{H_T} = \frac{230 \cdot 10^{-3}}{1} = 0.23$$

Коефіцієнт навантаження для всіх інших елементів виберемо рівним 1 для розрахунку найгіршого випадку.

Визначимо результуючу інтенсивність відмов друкованого вузлу блоку індикації рівня гучності. Друкований вузол відноситься до наземної переносної апаратури, експлуатується при $T_p=40\,{}^{\circ}\mathrm{C}$, інші умови експлуатації номінальні.

Найбільш поширеним кількісним показником надійності ϵ інтенсивність відмов λ - тобто умовна ймовірність виникнення відмов в системі в деякий момент часу напрацювання при умові, що до цього моменту відмов у системі не було.

Вихідні дані для розрахунку λ_p (результуюча інтенсивність відмов) — схема принципова, перелік елементів, часова діаграма та інтенсивність відмов

"компонентів надійності" від температурних впливів. По картам робочих режимів визначаємо коефіцієнти навантаження, температурні коефіцієнти ІС та інших ЕРЕ, підраховуємо кількість всіх елементів. Вихідні дані для визначення λ_p зведені до Таблиці 2.

Таблиця 2.

Компонент	N	$\lambda_{0e} \cdot 10^{-6}$, год $^{-1}$	K_H	a_t	a_e	$N\lambda_{0e}K_Ha_ta_e\cdot 10^{-6}$
Резистори	33	0,044	0,909	0,2		3,96
Керамічні конденсатори	9	0,022	0,2	0,4		0,238
Електролітичні конденсатори	10	0,173	0,313	0,2	15	1,624
Транзистори	5	0,044	0,23	0,9		0,683
Перемикачі	2	0,16	1	1		4,8
Мікросхеми	9	0,025	1	1,2	13	4,05
Семисегментні індикатори	2	0,88	1	1		26,4
Друкована плата	2	0,001	1	1		0,03
Мет. отвори	91	0,000017	1	1		0,023
Контакт роз'єму	11	0,015	1	1		2,475
Пайка виводу	312	0,000069	1	1		0,323
	Сумарна інтенсивність відмов друкованого вузлу					

В таблиці: a_e - поправочний коефіцієнт щодо зовнішніх впливів (для наземної стаціонарної апаратури $a_e=15$), a_t поправочний температурний коефіцієнт, відповідні дані взято з довідкових матеріалів.

Показники інтенсивності відмов елементів, що наведені в таблиці, дещо завищені, що дозволяє виконати розрахунок для "найгіршого" випадку.

Результуюча інтенсивність відмов дорівнює сумі інтенсивностей відмов компонентів:

$$\lambda_p = \sum_{i=1}^n \lambda_{pi} = 44,605 \cdot 10^{-6} \text{год}^{-1}$$

Середній час напрацювання до першої відмови:

$$T_{cp} = \frac{1}{\lambda_p} = 22419 \approx 22000$$
 год

Ймовірність безвідмовної роботи протягом року:

$$P(t) = e^{-\lambda_p t} = e^{-44,605 \cdot 10^{-6} \cdot 8760} = 0,68$$

Ймовірність відмов протягом року:

$$Q(t) = 1 - P(t) = 1 - 0.68 = 0.32$$

Графіки ймовірностей відмов і безвідмовної роботи протягом експлуатації наведені на Рис.1.

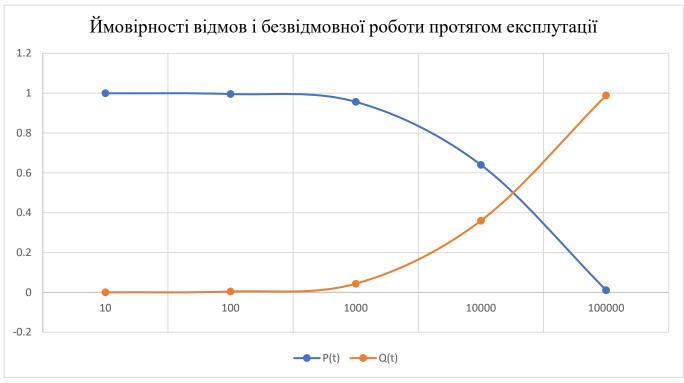


Рис.1

Висновок

В цьому розділі було розраховано напрацювання на відмову для розроблюваного приладу. Отриманий результат (~22000 год) задовольняє вимогам ТЗ. Висока надійність приладу досягається за рахунок використання інтегральних схем, оскільки їх рівень інтеграції такий, що забезпечує дуже малу інтенсивність відмов.

Не надто високий результат надійності пов'язаний по-перше, з великою кількістю елементі у схемі, що збільшує кількість паяних з'єднань, що у свою чергу ϵ джерелом відмов. По-друге, використання у схемі семисегментних індикаторів, перемикачів і роз'ємів, які також ϵ джерелом відмов, знижують надійність.

Надійність можна підвищити шляхом використання замість дискретних конденсаторів і резисторів, інтегральних збірок (інтегральні збірки мають інтенсивність відмов на порядок нижче, аніж у дискретних компонентів).

Також можна мінімізувати кількість перехідних отворів, що також ϵ джерелом відмов, але дане рішення значно ускладнить процес проектування ДП, а також збільшить габаритні розміри.