



УДК 621.7

МОДЕЛИРОВАНИЕ КОЭФФИЦИЕНТА ГОТОВНОСТИ СТАНКА С ЧПУ

Будилин А.А., *mazaefff@mail.ru*, **Авилова Н.В.**, *av170556@rambler.ru* Донской государственный технический университет (ДГТУ), г. Ростов-на-Дону

В данной статье рассматривается математическое моделирование коэффициента готовности станка с ЧПУ на основе марковских цепей. Рассмотрены возможные состояния технологической системы механической обработки: износ (отказ) режущих инструментов и отказ станка с ЧПУ. Проведено оценивание коэффициента готовности станка с ЧПУ на основе реальных данных и предложены методы повышения коэффициента готовности станка с ЧПУ.

Ключевые слова: Коэффициент готовности, надежность, моделирование, механическая обработка.

MODELING THE COEFFICIENT READINESS OF CNC MACHINE. Budilin A.A., Avilova A.V.

Don State Technical University (DSTU), Rostov-on-Don

This article discusses the mathematical modeling of the availability of a CNC machine based on Markov chains. The possible conditions of the technological system of machining are considered: wear (failure) of cutting tools and the failure of a CNC machine. The CNC machine availability factor has been estimated based on real data and methods have been proposed for increasing the availability of a CNC machine.

Keywords: availability Factor, reliability, modeling, machining.

Целью работы является моделирование и оценивание коэффициента готовности станка с ЧПУ на основе реальных данных и предложение методов повышения коэффициента готовности.

Коэффициент готовности позволит оптимизировать скорости механической обработки и себестоимости изготовления деталей при обработке на станке с ЧПУ. С появлением сложных технических систем возникла необходимость рассматривать надежность как технический параметр, т.е. измерять ее числом. Многие ученые проводили исследования для оптимизации коэффициента готовности [1, 2]. Коэффициент готовности является комплексным критерием надежности, характеризующим соотношение между временем работы и временем простоя оборудования.

Станок с ЧПУ - сложная техническая система, состоящая из n режущих инструментов. Элементы расчета надежности соединены последовательно, т.к. отказ хотя бы одного из них приводит к отказу всей системы механической обработки. Схема расчета надежности станка с ЧПУ представлена на рисунке 1, а граф состояний системы обработки — на рисунке 2.

В результате обработки детали система механообработки может оказаться в следующих состояниях: X_0 - все элементы системы работоспособны, отказы отсутствуют; X_1 - первый режущий инструмент изношен, заменяется, станок с ЧПУ простаивает и т.д.; X_n - n-ный режущий инструмент изношен, заменяется, станок с ЧПУ; X_{n+1} - металлообрабатывающий станок отказал, восстанавливается.

Обозначим: $\lambda_{u1}; \lambda_{u2}; ...; \lambda_{un}$ - интенсивности отказов первого, второго, пного режущих инструментов; λ_{cT_1} - интенсивность отказов станка с ЧПУ; $\mu_{u1}; \mu_{u2}; ...; \mu_{un}$ - интенсивности замены первого, второго, п-ного режущих





инструментов; $\mu_{\text{ст}_{\text{m}}}$ - интенсивность восстановления станка с ЧПУ; $P_0; P_1; P_2; ...; P_n; P_{n+1}$ - вероятности нахождения системы в состояниях $X_0; X_1; X_2; ...; X_n; X_{n+1}$.



Рис. 1 - Схема расчета надежности станка с ЧПУ

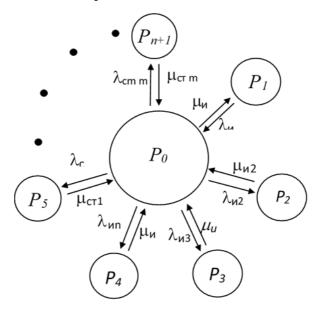


Рис .2 - Граф состояний станка с ЧПУ

Состояние X_0 - начальное, а остальные состояния - конечные, при попадании системы в одно из них процесс обработки заканчивается, станок с ЧПУ простаивает.

Система дифференциальных уравнений, описывающих состояния системы механической обработки, имеет вид

$$\begin{cases} \frac{dP_{0}(t)}{dt} = -\lambda_{u_{1}}P_{0}(t) - \lambda_{u_{2}}P_{0}(t) - \dots - \lambda_{u_{n}}P_{0}(t) - \lambda_{u_{n+1}}P_{0}(t) - \dots - \lambda_{u_{n+m}}P_{0}(t) + \\ \mu_{u_{1}}P_{1}(t) + \mu_{u_{2}}P_{2}(t) + \dots + \mu_{u_{n}}P_{n}(t) + \mu_{cr_{1}}P_{n+1}(t) +; \\ \frac{dP_{1}(t)}{dt} = \lambda_{u_{2}}P_{0}(t) - \mu_{u_{1}}P_{1}(t); \\ \frac{dP_{2}(t)}{dt} = \lambda_{u_{2}}P_{0}(t) - \mu_{u_{2}}P_{2}(t); \\ \dots \\ \frac{dP_{n}(t)}{dt} = \lambda_{u_{n}}P_{0}(t) - \mu_{u_{n}}P_{n}(t); \\ \frac{dP_{n+1}(t)}{dt} = \lambda_{cr_{1}}P_{0}(t) - \mu_{cr_{1}}P_{n+1}(t); \\ 1 = P_{0}(t) + P_{1}(t) + P_{2}(t) + \dots + P_{n}(t) + P_{n+1}(t) \end{cases}$$

Исследование характеристик надежности систем, формируемых под воздействием потоков отказов и восстановлений, позволяют сделать вывод о том, что сравнительно быстро наступает период установившегося режима, когда вероят-





ности состояний системы становятся постоянными. Это дает возможность принять при расчетах значения $\frac{dP_i(t)}{dt}$ равными нулю. Тогда система дифференциальных уравнений становится системой линейных уравнений:

В результате решения системы линейных уравнений имеем значения веро-

ятностей нахождения станка с ЧПУ в состояниях
$$X_0$$
; X_1 ; X_2 ;...; X_n ; X_{n+1} ;
$$P_1 = \frac{\lambda_{u_1} P_0}{\mu_{u_1}}; \; P_2 \frac{\lambda_{u_2} P_0}{\mu_{u_2}}; ...; \; P_n \frac{\lambda_{u_n} P_0}{\mu_{u_n}}; P_{n+1} \frac{\lambda_{\text{ст}_1} P_0}{\mu_{\text{ст}_1}};$$

После подстановки значений вероятностей: Р_і в последнее уравнение си-

стемы (условие нормировки) получим
$$P_0 + \frac{\lambda_{u_1} P_0}{\mu_{u_1}} + \frac{\lambda_{u_2} P_0}{\mu_{u_2}} + \ldots + \frac{\lambda_{u_n} P_0}{\mu_{u_n}} + \frac{\lambda_{u_{n+1}} P_0}{\mu_{u_{n+1}}} + \frac{\lambda_{n+m} P_0}{\mu_{n+m}} = 1$$

откуда

$$P_0 = \frac{1}{1 + \frac{\lambda_{u_1}}{\mu_{u_1}} + \frac{\lambda_{u_2}}{\mu_{u_2}} + \ldots + \frac{\lambda_{u_n}}{\mu_{u_n}} \frac{\lambda_{u_{n+1}}}{\mu_{u_{n+1}}} + \ldots + \frac{\lambda_{u_{n+m}}}{\mu_{u_{n+m}}}};$$
 Примем $\lambda_{u_i} = \frac{1}{a_i}$ и $\mu_{u_i} = \frac{1}{T_{p_i}};$

где a_i – время восстановления элементов системы, T_{p_i} - время работы элементов системы до отказа.

Получили

$$P_0 = \frac{1}{1 + \frac{a_{u_1}}{T_{pu_1}} + \frac{a_{u_2}}{T_{pu_2}} + \ldots + \frac{a_{u_n}}{T_{pu_n}} + \frac{a_{u_{n+1}}}{T_{pu_{n+1}}}};$$

или

$$P_0 = \frac{1}{1 + \sum_{i=1}^{n} \frac{a_{u_i}}{T_{p_{u_i}}} + \sum_{j=1}^{n} \frac{a_{\text{CT}_i}}{T_{p_{\text{CT}_i}}}};$$

Коэффициент готовности станка с ЧПУ определяется как сумма вероятностей нахождения системы механической обработки деталей в работоспособных состояниях. Т.к. только X_0 - работоспособное состояние, то коэффициент готовности автоматической линии механической обработки деталей равен

$$K_{\Gamma} = P_0 = \frac{1}{1 + \sum_{i=1}^{n} \frac{a_{u_i}}{T_{p_{u_i}}} + \sum_{j=1}^{n} \frac{a_{\text{CT}_i}}{T_{p_{\text{CT}_i}}}};$$



Электронный научный журнал «Вестник молодёжной науки России»

На станке с ЧПУ завода АО"АОМЗ" обрабатываются детали сложной формы. В составе станка - 10 режущих инструментов: 7сверл, 1 развертка, 1 зенковка, 1 резец. Время работы режущего инструмента до износа получено расчетным путем и приводится в таблице 1. Время безотказной работы станка - 3000 час; время, необходимое на восстановление, обслуживание и профилактический ремонт станка - 2 час.

Коэффициент готовности равен

$$K_{r} = \frac{1}{1 + \left[\frac{5}{2158} + \frac{5}{2158} + \frac{5}{210} + \dots + \frac{4}{3193}\right] + \frac{2}{3000} * 10} = 0,94$$

Коэффициент готовности станка с ЧПУ 0,94 свидетельствует о том, что надежность системы механической обработки высокая, т.к. режущие инструменты изготовлены из износостойких материалов. В этом случае высокая стойкость режущих инструментов существенно повышает производительность механической обработки и понижает себестоимость. В таблице 1 представлены исходные данные для расчета коэффициента готовности системы механической обработки.

Таблица 1

Исходные данные для расчета			
Режущий инструмент	a _{ni} , мин	T_{pi} ,мин	a_{ni}/T_{pi}
Резец	5	2158	0,0023
Резец	5	2158	0,0023
Резец	5	210	0,0238
Резец	5	485	0,0103
Резец	5	3600	0,0014
Резец	5	572	0,0087
Резец	5	1627	0,0031
Сверло	4	1389	0,002
Зенковка	4	3769	0,0011
Зенкер	4	3193	0,0013
Сумма			0,0563
Ремонт станка с ЧПУ	асті, час	$T_{pcтi}$,час	a_{ni}/T_{pcri}
Агрегатный станок 10 позиций	2	3000	0,0067
Сумма		0,0067	

Моделирование коэффициента готовности станка с ЧПУ позволит рассчитать оптимальные скорости обработки, определяющие наибольшую производительность и наименьшую себестоимость механической обработки.

Список цитируемой литературы

- 1. Авилова Н.В.: Оптимизация режимов металлообработки по критериям производительности и себестоимости с учетом контрольных операций: Ростов н/Д, 2003. С.22
- 2. Авилова Н.В., Гордиенко Б.И., М Краплин М.А., Сибирский ВВ. Определение оптимальной скорости резания по критериям производительности и себестоимости //СТИН. 2008. №7. С.25-28
- 3. Зубарев Ю.М.: Основы надежности машин и сложных систем.- СПб.: Лань, 2017.- С.180
- 4. Клягин В. И. Организация технического обслуживания и ремонта металлорежущих станков с ЧПУ. М.: НИИМАШ, 1997. №10, С.7 11