

УДК 681.32

МОДЕЛИ ОПРЕДЕЛЕНИЯ РАБОТОСПОСОБНОСТИ МИКРОКОНТРОЛЛЕРНОЙ СИСТЕМЫ

Тыманович Н.А., студент, Скудняков Ю.А., канд. техн. наук

Белорусский государственный университет информатики и радиоэлектроники
Институт информационных технологий
г. Минск, Республика Беларусь

Скудняков Ю.А. – канд. техн. наук, доцент каф. ИСиТ

Аннотация. В работе для обеспечения работоспособности микроконтроллерной системы предложены математические модели с построением траекторий корней на комплексной плоскости относительно окружности единичного радиуса с центром в начале координат, при этом, система будет работать надежно, если корневые траектории располагаются внутри вышеуказанной окружности.

Ключевые слова: микроконтроллерная система, работоспособность, математические модели, траектории корней, комплексная плоскость, окружность единичного радиуса.

Введение. Современные микроконтроллерные системы (МКС) имеют широкое применение в различных сферах человеческой деятельности, в том числе для мониторинга и управления разнопрофильными процессами и объектами. За последнее время архитектура МКС развивалась достаточно быстро [1,2]. Например, МКС интенсивно разрабатываются и используются для мобильных устройств и систем коммуникаций. Разработка и реализация современного математического обеспечения с помощью использования программно-аппаратных средств позволяют МКС достаточно гибко, надежно, с высокой производительностью осуществлять управление различными процессами и объектами искусственного и естественного происхождения. Под мониторингом понимают контроль текущего состояния объекта или процесса, а под управлением – воздействие на объект или процесс с целью обеспечения требуемого их состояния [3], при этом регулирование рассматривается как частный вариант управления для стабилизации выходной величины по значению заданной входной [4].

Основная часть. Целью данной работы является исследование, разработка и практическое применение математических моделей для обеспечения работоспособности МКС в диапазоне ее варьируемых параметров.

Для достижения поставленной цели в работе решаются следующие задачи: 1) анализ существующих разработок; 2) разработка математических моделей, легко поддающихся автоматизации и обладающих наглядной интерпретацией для доступного понимания их возможностей для практического применения; 3) проведение анализа полученных результатов с точки зрения их достоинств, областей применения и перспективы развития. Структура МКС состоит из микропроцессора и ряда других узлов для обработки входной и выходной информации и формирования сигналов управления различными процессами и объектами (рис. 1).

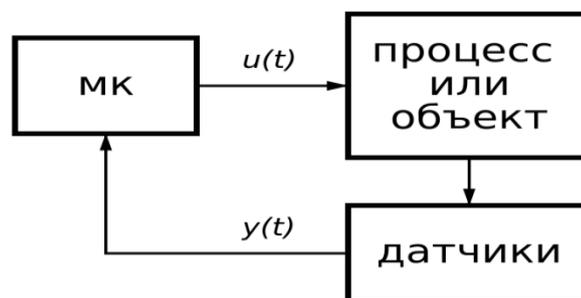


Рисунок 1 – Обобщенная структурная схема МКС

На рисунке 1 обозначены: $u(t)$ – управляющий сигнал; $y(t)$ – сигнал обратной связи (от датчиков); МК – микроконтроллер.

С помощью использования МКС осуществляется мониторинг состояния того или иного процесса и объекта и при отклонении каких-либо (или всех) реальных текущих значений их характеристик и параметров производится приведение их к заданным величинам путем формирования управляющего сигнала для автоматического управления процессов и объектов различной природы и назначения.

Ядром МКС является микропроцессор (или компьютер), обрабатывающий и хранящий данные, необходимые для функционирования системы в целом.

Поскольку от датчиков, кроме цифровых сигналов, могут поступать аналоговые, то на входе компьютера необходимо наличие аналого-цифрового преобразователя (АЦП). Выходной сигнал компьютера имеет цифровую форму и, следовательно, в случае формирования аналогового сигнала необходимо использовать цифро-аналоговый преобразователь (ЦАП).

Все реальные технические средства по своей природе являются нелинейными и, следовательно, МКС в совокупности с другими техническими модулями можно рассматривать как нелинейную цифровую систему управления (НЦСУ).

Работоспособность НЦСУ в значительной степени зависит от стабильной и надежной работы микропроцессора или компьютера и других технических средств. Основным критерием работоспособности НЦСУ является достижение ее абсолютной устойчивости, суть которой заключается в том, что все траектории корней, полученных при решении алгебраических уравнений, описывающих динамику системы, должны находиться внутри окружности единичного радиуса комплексной плоскости $z = \delta^* + j\omega^*$ [5].

НЦСУ состоит из нелинейного элемента (НЭ) с характеристикой $\varphi(\sigma)$, линейной цифровой части (ЛЦЧ), представляющей собой совокупность цифрового элемента с периодом переключения T и приведенной непрерывной линейной части (ПНЛЧ), состоящей из экстраполирующего устройства (ЭУ) и непрерывной части.

Передаточная функция ПНЛЧ, как правило, задается от переменной $p = \delta + j\omega$ и представляет собой трансцендентную функцию, что вызывает большие трудности при оперировании с такой функцией и дальнейшем исследовании.

Поэтому необходим переход от трансцендентной функции к рациональной. Для достижения этой цели применим z – преобразование. Это объясняется тем, что z – преобразование, являющееся преобразованием для цифрового сигнала с присущей ему компактностью и обозримостью выкладок, есть рациональная функция от комплексного переменного $z = \delta^* + j\omega^*$ и, как следствие из этого, – построение корневых портретов цифровых систем можно осуществлять с помощью тех же правил, которые справедливы для построения корневых траекторий непрерывных систем.

В общем виде z – преобразование для передаточной функции ЛЦЧ системы:

$$G^*(z) = \frac{\sum \text{вычеты } G(p)}{1 - e^{pT} z^{-1}} \text{ при полюсах } G(p), \quad (1)$$

где $G(p) = \psi_m(p) / \Phi_n(p)$; $p = \delta + j\omega$; $\psi_m(p)$, $\Phi_n(p)$ – полиномы целочисленных степеней m и n соответственно, $G^*(z)$ – z -преобразование для $G(p)$, где $z = e^{(\delta + j\omega)T}$.

Для случая, когда $\Phi_n(p)$ имеет простые корни, приведенное выше выражение для $G^*(z)$ запишем следующим образом:

$$G^*(z) = \left[\sum_{n=1}^N \frac{\psi_m(p_n)}{\Phi'_n(p_n)} \cdot \frac{1}{1 - e^{-T(p-p_n)}} \right] \text{ при } z = e^{pT}, \quad (2)$$

где $p_1, p_2, p_3, \dots, p_N$ – простые корни $\Phi_n(p_n)$, $\Phi'_n(p_n) = d\Phi/dp_{p=p_n}$

Из двух вышеприведенных формул видно, что функция $G^*(z)$ только переменного $z = \delta^* + j\omega^* = e^{pT}$, где T – период дискретности.

Поскольку $G^*(z)$ – функция только переменного $z = \delta^* + j\omega^* = e^{pT}$, то вся окружность единичного радиуса, лежащая в плоскости z , является конформным отображением частотного годографа $G^*(z)$ плоскости G^* на плоскость z при $z = e^{j\omega T}$.

Следовательно, рассматриваемая система будет работоспособной при условии нахождения всех корневых траекторий внутри окружности единичного радиуса плоскости z .

Проведем анализ работоспособности НЦСУ на основе исследования ее абсолютной устойчивости с нелинейным элементом, стационарная характеристика которого удовлетворяет требуемым условиям и приведенной непрерывной линейной частью с передаточной функцией:

$$G(p) = \frac{1 - e^{-pT}}{p(p+1)}, \quad (3)$$

где $\frac{1 - e^{-pT}}{p}$ – передаточная функция экстраполятора нулевого порядка; $T = 1$ сек. – период дискретности. Поскольку $\Phi_n(p) = p(p+1)$ имеет простые корни $p_1 = 0$, $p_2 = -1$, то получаем:

$$G^*(z) = \frac{0.632}{z - 0.368}. \quad (4)$$

Уравнение корневых траекторий имеет вид:

$$0,632\delta^*k - 0,233k + \delta^{*2} - 0,736\delta^* + \omega^{*2} + 0,135 = 0. \quad (5)$$

Система при $k = 1; 2; 16; 6; 20$ имеет тривиальные корневые траектории, представляющие собой геометрическое место (1) в виде окружностей на плоскости Z (рисунок 2).

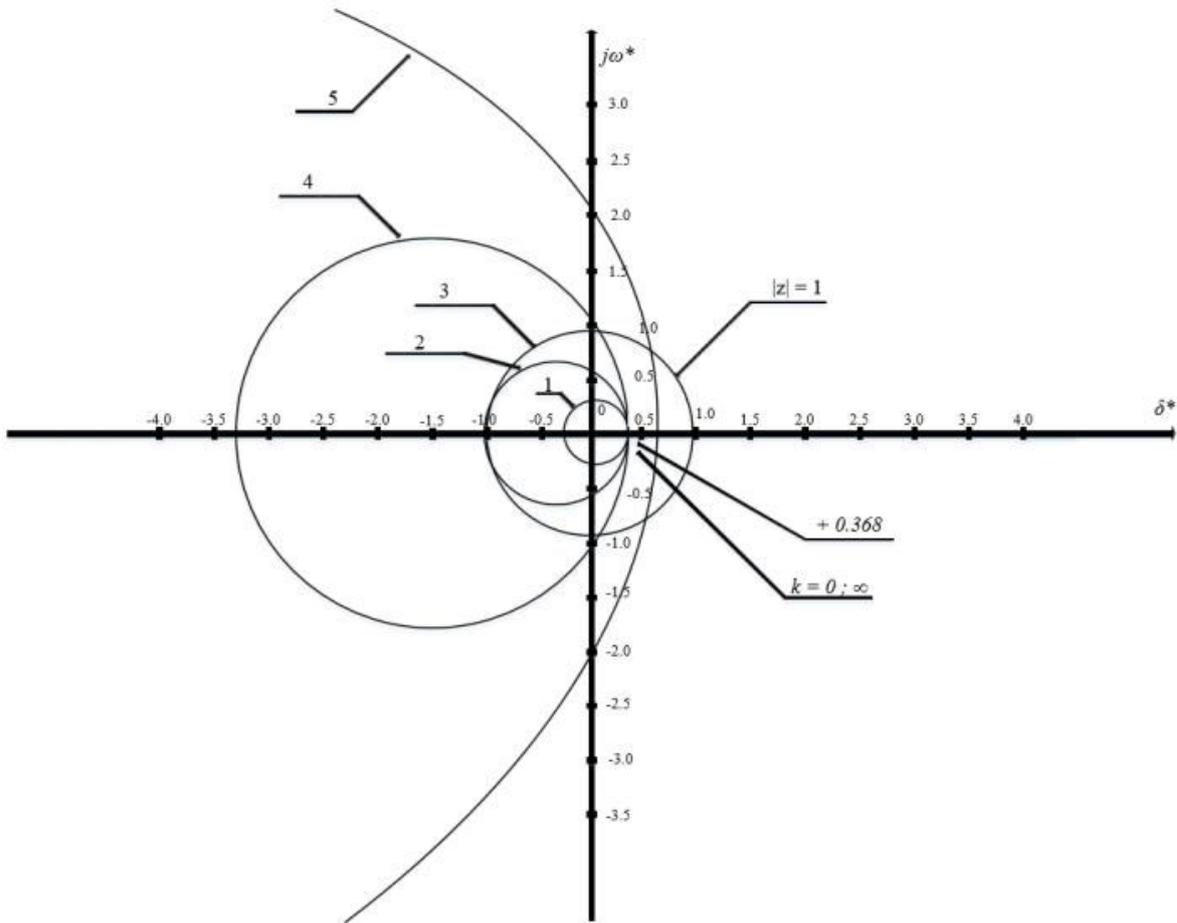


Рисунок 2 – Траектории корней на комплексной плоскости при различных значениях параметров МКС

На рисунке 2 цифрами 1, 2, 4, 5 указаны корневые годографы НЦСУ для $k = 1; 2; 16; 6; 20$ соответственно; цифрой 3 указана окружность единичного радиуса. При увеличении k от 0 до $k_{пр}^*$ НЦСУ становится менее устойчивой поскольку при этом радиус окружностей, увеличиваясь, приближается к единичному значению и равен ему при $k_{пр}^*$. При дальнейшем увеличении k , т.е. при $k > k_{пр}^*$, система – неустойчива, так как в этом случае ветви корневого годографа выходят на внешность окружности единичного радиуса.

В общем случае критической точкой, для которой имеет место $k_{пр}^*$, является любая точка, находящаяся на окружности единичного радиуса, когда радиус – вектор длиной, равной единице, и выходящий из начала координат плоскости Z , описывает эту окружность. Для данной системы такой критической точкой является точка $\delta^* = -1$, при которой $k_{пр}^* = 2.16$.

Следовательно, для обеспечения абсолютной устойчивости рассматриваемой НЦСУ, характеристика $\varphi(b)$ нелинейного элемента должна лежать в угле $[0, k_{пр}^*]$ при заданных параметрах ЛЦЧ.

Для определения работоспособности МКС, содержащих различные нелинейные характеристики, можно строить соответствующие траектории корней на комплексной плоскости Z с использованием следующих формул:

$$\Psi_m^*(Z) = b_0Z^m + b_1Z^{m-1} + \dots + b_m; \Phi_n^*(Z) = a_0Z^n + a_1Z^{n-1} + \dots + a_n; \quad (6)$$

$$P_m^* = Re\Psi_m^*(Z), R_m^* = Im\Psi_m^*(Z); E_n^* = Re\Phi_n^*(Z), F_n^* = Im\Phi_n^*(Z); \quad (7)$$

$$P_m^* = \sum_{\mu=0}^M \sum_{j=0}^{m-2\mu} (-1)^\mu \omega^{*2\mu} C_{m-j}^{2\mu} b_j \delta^{*m-2\mu-j}; \quad (8)$$

$$R_m^* = \omega^* \sum_{\mu=0}^M \sum_{j=0}^{m-2\mu-1} (-1)^\mu \omega^{*2\mu} C_{m-j}^{2\mu+1} b_j \delta^{*m-2\mu-j-1}; \quad (9)$$

$$E_n^* = \sum_{\mu=0}^N \sum_{j=0}^{n-2\mu} (-1)^\mu \omega^{*2\mu} C_{n-j}^{2\mu} a_j \delta^{*n-2\mu-j}; \quad (10)$$

$$F_n^* = \omega^* \sum_{\mu=0}^N \sum_{j=0}^{n-2\mu-1} (-1)^\mu \omega^{*2\mu} C_{n-j}^{2\mu+1} a_j \delta^{*n-2\mu-j-1}; \quad (11)$$

где $\Psi_m^*(Z)$, $\Phi_n^*(Z)$ – целые полиномы степеней m и n соответственно ($m \leq n$); C_y^λ – биномиальные коэффициенты; $M = \{\frac{m}{2} \text{ для } m \text{ четных}; \frac{m-1}{2} \text{ для } m \text{ нечетных}\}$; $N = \{\frac{n}{2} \text{ для } n \text{ четных}; \frac{n-1}{2} \text{ для } n \text{ нечетных}\}$.

Заключение. Для обеспечения работоспособности спроектированной МКС в данной работе разработаны математические модели определения области ее параметров, в рамках которой система надежно будет выполнять заданные функции. Для достижения этой цели строятся траектории корней на комплексной плоскости, получаемых путем решения алгебраических уравнений, относительно окружности единичного радиуса: если корни лежат внутри данной окружности, МКС – работоспособна для выполнения заданных функций, в противном случае – нет и, следовательно, надо подбирать такое множество параметров системы, при которых она будет соответствовать своему назначению. Разработка МКС прошла все этапы проектирования: начиная от постановки задачи, структурного, функционального, схемотехнического и заканчивая конструкторским проектированием.

Список использованных источников:

1. Иоффе, В. Г. Структурная организация однокристалльных микроконтроллеров [Электронный ресурс]: учебное пособие / В. Г. Иоффе. – Самара.: Изд-во Самарского университета, 2017. – 206 с: ил.
2. Евстифеев, А.В. Микроконтроллеры AVR семейства Мега. Руководство пользователя / А.В. Евстифеев. – М.: Издательский дом «Додэка-XXI», 2007. – 592 с.
3. Сидоренко, Ю.А. Теория автоматического управления: учеб. пособие / Ю.А. Сидоренко. – Минск: БГАТУ, 2007– 124 с.
4. Ковалёв, Д.А. Теория автоматического управления: учебное пособие / Д.А. Ковалёв, В.А. Шаряков, О.Л. Шарякова. – ВШТЭ СПбГУПТД. – СПб., 2020. – 79 с.
5. Скудняков, Ю.А. Модели микроконтроллерной системы для мониторинга и управления объектами и процессами с использованием средств связи / Ю.А. Скудняков, Н.А. Тыманович // Материалы XXVII Международной научно-технической конференции «Современные средства связи», Минск, 27-28 октября 2022 года. – Минск: БГАС, 2022.– С.333-335.

UDC 681.32

MODELS FOR DETERMINING THE OPERABILITY OF A MICROCONTROLLER SYSTEM

Tymanovich N.A., Skudnyakov Yu.A

*Institute of Information Technologies of the Belarusian State University of Informatics and Radioelectronics,
Minsk, Republic of Belarus*

Skudnyakov Yu.A. – Candidate of Engineering Sciences, Associate Professor

Annotation. In order to ensure the operability of the microcontroller system, mathematical models are proposed with the construction of root trajectories on a complex plane relative to a circle of a unit radius centered at the origin, while the system will work reliably if the root trajectories are located inside the above circle.

Keywords: microcontroller system, operability, mathematical models, root trajectories, complex plane, circle of unit radius.