

## СИНТЕЗ АДАПТИВНЫХ РЕГУЛЯТОРОВ ЭЛЕКТРОПРИВОДА ПОЛИНОМИАЛЬНЫМИ МЕТОДАМИ

Сравнительно простой и эффективный метод синтеза, основанный на аппарате полиномиальных уравнений (ПУ), впервые представлен в [1] и получил свое дальнейшее развитие в [2]. Разработанный первоначально для синтеза цифровых регуляторов, он позднее стал использоваться и в непрерывных системах [3,4]. Двадцатилетний опыт применения полиномиальных методов на кафедре электропривода и автоматизации промышленных установок УГТУ-УПИ позволил накопить богатый опыт его использования как в электроприводах постоянного и переменного тока, так и в задачах управления различными технологическими процессами [5].

Синтез непрерывных регуляторов этим методом производится для объекта с передаточной функцией (ПФ):

$$W_o(s) = \frac{P(s)}{s^i Q(s)}, \quad (1)$$

где  $i$  – количество интегрирующих звеньев в объекте,  $P(s)$ ,  $Q(s)$  – полиномы от  $s$  степени  $n_P$  и  $n_Q$  соответственно, не имеющие нулей в точке  $s = 0$ .

Общая расчетная структура непрерывной замкнутой системы представлена на рис. 1. В практике проектирования электроприводов принято компенсировать некоторые устойчивые нули и полюсы объекта. Для этого ПФ объекта управления разбивают на компенсируемую и некомпенсируемую части [5]:

$$W_{ok}(s) = \frac{P_k(s)}{Q_k(s)}; \quad W_{on}(s) = \frac{P_n(s)}{s^i Q_n(s)}.$$

Из условия грубости к компенсируемой части объекта недопустимо относить неустойчивые нули и полюсы объекта [2,5].

Регулирующая часть системы состоит из собственно регулятора  $W_p(s)$  и фильтра на входе замкнутой системы  $W_\phi(s)$ ; последний дает дополнительную степень свободы для независимого формирования процессов по задающему и возмущающему воздействиям. Здесь  $M(s)$ ,  $N(s)$ ,  $L(s)$  – искомые полиномы от  $s$  степени  $n_M$ ,  $n_N$ ,  $n_L$  соответственно, не имеющие нулей в точке  $s = 0$ ,  $j$  – количество интегрирующих звеньев в регуляторе, обеспечивающих требуемый порядок астатизма. Обычно в системах электропривода числитель фильтра  $L(s)$  – полином нулевого порядка, т.е. константа.

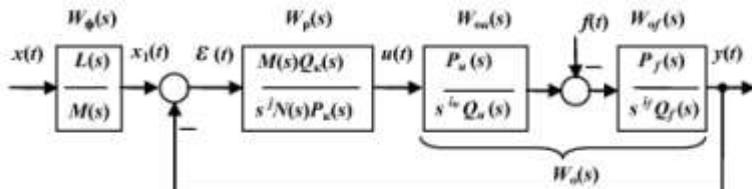


Рис. 1. Расчетная структурная схема замкнутой системы

Анализ передаточных функций замкнутой системы рис. 1 позволяет получить следующие соотношения, обеспечивающие требуемую точность и качество регулирования:

1) для получения требуемого порядка астатизма  $r_x$  по задающему воздействию или  $r_f$  по возмущающему воздействию количество полюсов  $s = 0$  в передаточной функции регулятора должно быть равно

$$j = r_x - i; \quad (2)$$

$$j = r_f - i + i_f; \quad (3)$$

2) для обеспечения требуемого качества регулирования, соответствующего желаемой передаточной функции замкнутой системы  $G_R(s) = B(s)/A(s)$  (здесь  $A(s)$  и  $B(s)$  – полиномы от  $s$  степени  $n_A$  и  $n_B$  соответственно), должны выполняться равенства;

$$L(s)P_0(s) = B(s); \quad (4)$$

$$M(s)P_n(s) + s^{i+j}Q_n(s)N(s) = A(s). \quad (5)$$

Если предположить, что полиномы  $A(s)$  и  $B(s)$  известны, а  $j$  найдено из (2) или (3), то равенства (4) и (5) представляют систему двух ПУ с тремя неизвестными полиномами  $M(s)$ ,  $N(s)$  и  $L(s)$ , решение которой даст искомые передаточные функции регулятора  $W_p(s)$  и фильтра  $W_\phi(s)$ . ПУ (4) имеет единственное решение, а ПУ

(5) – множество решений. Минимальное решение ПУ (5) соответствует минимально возможным степеням характеристического полинома  $A(s)$  и искомых полиномов регулятора  $M(s)$  и  $N(s)$ , при этом регулятор получается наиболее простым.

Минимальные степени полиномов  $A(s)$ ,  $M(s)$  и  $N(s)$  равны [5]:

$$n_A = n_Q + n_{Q_h} + 2i + j - n_{P_k} - 1, \quad n_M = n_{Q_h} + i + j - 1, \quad n_N = n_Q + i - n_{P_k} - 1. \quad (6)$$

При использовании метода ПУ обычно ограничиваются отысканием минимального решения. Однако некоторые неминимальные решения могут также представлять интерес для специалистов по проектированию систем управления.

Общее (неминимальное) решение  $M^*(s)$  и  $N^*(s)$  находится из минимального решения  $M(s)$ ,  $N(s)$  следующим образом [1,2,5]:

$$M^*(s) = M(s) + D(s)s^{i+j}Q_h(s); \quad N^*(s) = N(s) - D(s)P_h(s), \quad (7)$$

где  $D(p)$  – произвольный устойчивый полином, не имеющий нулей в точке  $s = 0$ . Простой подстановкой можно убедиться, что (7) является решением уравнения (5). Неминимальное решение ПУ (5) дает все множество регуляторов, обеспечивающих устойчивость, требуемое качество и точность, определяемые желаемым характеристическим полиномом. Практический интерес представляет общее решение, полученное в предположении, что  $D(s)$  – дробно-рациональная функция вида [5]:

$$D(p) = k_D / A_D(p),$$

где  $k_D$  – настроочный коэффициент;  $A_D(s)$  – устойчивый полином, не имеющий нулей  $s = 0$ . Тогда общее решение может быть записано по-другому:

$$M^*(s) = M(s)A_D(s) + k_D s^{i+j} Q_h(s); \quad N^*(s) = N(s)A_D(s) - k_D P_h(s). \quad (8)$$

Регулятор, соответствующий этому общему решению

$$W_p(s) = \frac{M(s)A_D(s) + k_D s^{i+j} Q_h(s)}{N(s)A_D(s) - k_D P_h(s)} = \frac{M(s)A_D(s)Q_h(s) + k_D s^j s^i Q(s)}{s^j [N(s)A_D(s)P_h(s) - k_D P(s)]}, \quad (9)$$

можно преобразовать к виду, представленному на структурной схеме рис. 2. Из нее видно, что замкнутая система содержит внутреннюю двухходовую модель объекта. Невязка  $e(t)$  через звено с передаточной функцией  $s^j D(s)$  подается на вход системы. Соответствующий выбор дробно-рациональной функции  $D(s)$  при условии, что она устойчива, открывает новые возможности для улучшения свойств замкнутой системы.

В частности, такая структура, благодаря наличию внутренней модели объекта, не требует точного знания структуры и параметров объекта и обладает свойством адаптивности (слабой чувствительностью к изменению параметров объекта и внешним возмущениям). Исследования показали, что в системах с регуляторами (9) чувствительность к внешним и параметрическим возмущениям уменьшается в несколько раз [5].

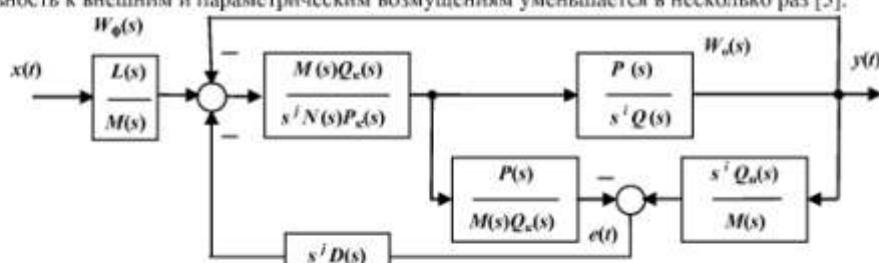


Рис. 2. Структура замкнутой системы, полученная на основе общего решения полиномиального уравнения

Синтез цифровых регуляторов может быть выполнен традиционным способом – аппроксимацией полученного методом ПУ непрерывного регулятора  $W_p(s)$  цифровым, например, методом прямоугольников. Однако при высоких требованиях к быстродействию более эффективным является подход, когда синтез выполняется в z-области по методике, изложенной выше с учетом особенностей цифровых систем [5]. При этом появляются некоторые дополнительные возможности, например связанные с устранением влияния запаздывания на качество и точность процессов.

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Волгин Л.Н. Элементы теории управляющих машин. – М.: Сов. радио, 1962. 164 с.
2. Волгин Л.Н. Оптимальное дискретное управление динамическими системами / Под ред. П.Д. Крутько. – М.: Наука, 1986. 240с.
3. Синтез упрощенных структур двухмассовых электроприводов с нелинейной нагрузкой / Л.В. Акимов, В.Т. Долбня, В.Б. Клепиков, А.В. Пирожок. – Харьков: НТУ "ХПИ", Запорожье: ЗНТУ, 2002. 160 с.
4. Залляев С.Р. О применении метода полиномиальных уравнений для синтеза непрерывных систем электропривода. Электротехника, 1998, №2. С. 48-53.
5. Ишматов З.Ш. Микропроцессорное управление электроприводами и технологическими объектами. Полиномиальные методы. – Екатеринбург: УГТУ-УПИ, 2007. 278 с.