

ПОДХОД К ВЫБОРУ НАЧАЛЬНЫХ ЗНАЧЕНИЙ «КОЭФФИЦИЕНТОВ» ОПТИМАЛЬНОГО РЕГУЛЯТОРА, ПОЛУЧЕННОГО НА ОСНОВЕ МОДИФИЦИРОВАННОГО ПРИНЦИПА МАКСИМУМА

Новиков С.О.

Белорусский национальный технический университет,
Минск, Республика Беларусь

В качестве прикладной задачи рассмотрим задачу позиционного управления электроприводом постоянного тока (ЭПТ) по критерию минимума электрических потерь с учетом локальных ограничений.

Для применения модифицированного принципа максимума необходимо заменить время t на одну из фазовых переменных, в данной задаче это скорость v . Методика применения модифицированного принципа максимума может быть описана следующим образом. Уравнение равновесия моментов на валу ЭПТ может быть представлено в виде:

$$J(\alpha) \frac{dv}{dt} = \mu_s - \hat{\mu}_h(\alpha, v), \quad (1)$$

где $\hat{\mu}_h(\alpha, v) = \mu_h + (v^2/2) * (dJ(\alpha)/d\alpha)$; $\mu_h = \text{const}$.

Учитывая, что для электропривода $dq/dt = i^2$ и $d\alpha/dt = v$, перепишем систему уравнений движения электропривода (1) в виде:

$$\frac{dq}{dt} = i^2, \quad J(\alpha) \frac{dv}{dt} = i - \hat{\mu}_h, \quad \frac{d\alpha}{dt} = v, \quad (2)$$

где q – потери; i – ток якоря, который в относительных единицах равен μ_s .

Граничные условия при этом имеют вид

$$v(0) = 0, \quad v(T) = 0, \quad \alpha(0) = 0, \quad \alpha(T) = \alpha_T. \quad (3)$$

Требуется на решениях системы (2) при соблюдении условий (3) выбрать такой закон изменения тока якоря, который доставит минимум функционалу:

$$q = \int_0^T i^2 dt \rightarrow \min. \quad (4)$$

После замены аргумента t на v система уравнений привода (2) примет вид

$$\frac{dq}{dv} = \frac{J(\alpha)i^2}{i - \hat{\mu}_h(\alpha, v)}, \quad \frac{dt}{dv} = \frac{J(\alpha)}{i - \hat{\mu}_h(\alpha, v)}, \quad \frac{d\alpha}{dv} = \frac{J(\alpha)v}{i - \hat{\mu}_h(\alpha, v)}. \quad (5)$$

Граничные условия для этой задачи имеют вид

$$q(0) = 0, \quad v(0) = v_0 = 0, \quad v(T) = v_T = 0, \quad \alpha(0) = 0, \quad \alpha(T) = \alpha_T. \quad (6)$$

Для системы (6) запишем функцию Л.С. Понтрягина

$$H = \frac{(\psi_0 i^2 + \psi_1 + \psi_2 v) J(\alpha)}{i - \hat{\mu}_h(\alpha, v)}. \quad (7)$$

Уравнения для сопряженных переменных, «коэффициентов», имеют вид

$$\begin{aligned} \frac{d\psi_0}{dv} = -\frac{\partial H}{\partial q} \equiv 0; \quad \frac{d\psi_1}{dv} = -\frac{\partial H}{\partial t} \equiv 0; \\ \frac{d\psi_2}{dv} = -\frac{\partial H}{\partial \alpha} = -\frac{(\psi_0 i^2 + \psi_1 + \psi_2 v)}{(i - \hat{\mu}_n(\alpha, v))^2} \left[\frac{\partial J(\alpha)}{\partial \alpha} (i - \hat{\mu}_n(\alpha, v)) + \left(\frac{v^2}{2}\right) \frac{\partial^2 J(\alpha)}{\partial \alpha^2} \right]. \end{aligned} \quad (8)$$

Из условия $\partial H / \partial i = 0$, выбираем $\psi_0 = -1$ и определяем оптимальный закон изменения тока якоря:

$$i^* = \hat{\mu}_n(\alpha, v) \pm \sqrt{\hat{\mu}_n(\alpha, v) + \psi_1 + \psi_2 v}. \quad (9)$$

Обозначим некоторую степень постоянства $J(\alpha)$ и ψ_2 индексом j , а следующую за ней индексом $j+1$. Точки разрывов кусочно-постоянной функции $J(\alpha)$ от аргумента v не зависят. Поэтому гамильтониан в оптимальном процессе непрерывен. Исходя из этого приравниваются соответствующие индексы j и $j+1$:

$$\frac{(i_j^{*2} + \psi_1 + \psi_{2j} v_j) J_j}{i_j^* - \hat{\mu}_{nj}} = H_j = H_{j+1} = \frac{(i_{j+1}^{*2} + \psi_1 + \psi_{2j+1} v_{j+1}) J_{j+1}}{i_{j+1}^* - \hat{\mu}_{nj+1}}. \quad (10)$$

Отсюда, с учетом выражения для тока (9), получаем

$$\pm J_j i_j^* = \pm J_{j+1} i_{j+1}^*, \quad (11)$$

где знак «+» соответствует участку разгона; знак «-» участку торможения.

Подставляя (9) в (11), получаем формулу для определения ψ_{2j+1} в виде

$$\psi_{2j+1} = ((J_j i_j^* / J_{j+1} + \hat{\mu}_{nj+1}(\alpha, v))^2 - \hat{\mu}_{nj+1}^2 - \psi_1) / v_j. \quad (12)$$

Для моделирования работы системы управления с регулятором (9), необходимо выбрать начальные значения для «коэффициентов» ψ_1 и ψ_2 . Поскольку в начальный момент времени $v=0$, то начальное значение ψ_2 может быть практически любым, а (9) примет вид

$$i^* = \mu_n \pm \sqrt{\mu_n + \psi_1}. \quad (13)$$

Отсюда, принимая во внимание ограничения, которые накладываются на ЭПТ, условие (4) и производится выбор начального значения для ψ_1 . Процесс позиционирования имеет участки разгона и торможения. Из непрерывности гамильтониана в оптимальном процессе следует непрерывность оптимального управления (тока i^*), и поэтому переключение на торможение происходит при скорости $v = v_n$, определяемой из условия $\hat{\mu}_n(\alpha, v) + \psi_1 + \psi_2 v = 0$. Задаваясь для системы (2) с регулятором (9) начальными значениями констант ψ_1 и ψ_2 так, чтобы выполнялись граничные условия (3). Полученный процесс и является решением задачи в исходной постановке.