

2. Подловченко Р.И. О проблеме эквивалентных преобразований. //Программирование, 1986, № 6, с.3-14.
3. Подловченко Р.И. Система преобразований полная в классе схем программ с перестановочными операторами. //Программирование, 1998, № 2, с.58-67.
4. Rabin M.O. Scott D/ Finite automata and their decisions problems//IBM Journal of Research and Development. 1959. V. 3. № 2 P. 114-125. (Русский перевод: Кибернетический сборник. 1962. № 4. С.58-91).
5. Bird R. The equivalence problem for deterministic two tape automata // Journal of Computer and System Science. 1973. V. 7. № 4. P 218-236.
6. Подловченко Р.И., Айрапетян М.Г. О построении полных систем эквивалентных преобразований схем программ //Программирование, 1996, № 1, с.3-29.
7. Хачатрян В.Е. Полная система эквивалентных преобразований для многочленных автоматов //Программирование, 2003, № 1, с. 1-15.
8. Подловченко Р. И., Хачатрян В.Е. Об одном методологически новом алгоритме разрешения проблемы эквивалентности //Программирование, 2004, № 3, с. 1-17.
9. Хачатрян В.Е. Однородные логические графы //Прикладная математика. Ереван: Издательство Ереванского гос. Университета, 1981. с. 67-80.

СИСТЕМНЫЙ АНАЛИЗ И УПРАВЛЕНИЕ

УДК 681.51

РАВНОВЕСНЫЕ МАТЕМАТИЧЕСКИЕ МОДЕЛИ ДИНАМИЧЕСКИХ ПРОЦЕССОВ ЭЛЕКТРОПРИВОДА ПЕРЕМЕННОГО ТОКА

В.Д. Дмитриенко, Н.И. Заполовский, А.И. Баленко, В.И. Носков

В работах [1, 2] рассмотрены математические модели оптимальных систем управления, получающиеся при синтезе регуляторов методом аналитического конструирования по критерию обобщенной работы, когда объекты моделируются системами обыкновенных дифференциальных уравнений вида:

$$\frac{dx_i}{dt} + f_i(x_1, \dots, x_n, t) = \sum_{j=1}^m \varphi_{ij}(x_1, \dots, x_n, t) U_{ij} \sin(\alpha_j U_1 + \gamma_{ij}), \quad (1)$$

где $x_i = (i = \overline{1, n})$ - фазовые координаты объекта; $f_i, \varphi_{ij} (i = \overline{1, n}; j = \overline{1, m})$ - непрерывные функции; U_{ij}, U_1 - управляющие воздействия.

Показано, что оптимальными в смысле минимума функционала обобщенной работы

$$J = V_k[x_1(t_2), \dots, x_n(t_2), t_2] + \int_{t_1}^{t_2} Q(x_1, \dots, x_n, t) dt + \frac{1}{2} \int_{t_1}^{t_2} \frac{U_1^2 + U_{\text{опт}}^2}{k_1^2} dt + \quad (2)$$

$$+ \frac{1}{2} \int_{t_1}^{t_2} \sum_{i=1}^n \sum_{j=1}^m \frac{U_{ij}^2 + U_{ijojo}^2}{k_{ij}^2} dt$$

для объектов вида (1) являются управляющие воздействия

$$U_1 = U_{1\text{опт.}} = -k_1^2 \sum_{i=1}^n \sum_{j=1}^m \frac{\partial V}{\partial x_i} \varphi_{ij} U_{ij} \frac{\sin(\alpha_j U_1 + \gamma_{ij})}{2U_1}, \quad (3)$$

$$U_{ij} = U_{ij\text{опт.}} = -k_{ij}^2 \frac{\partial V}{\partial x_i} \frac{\varphi_{ij}}{2} \sin(\alpha_j U_1 + \gamma_{ij}), \quad (4)$$

при $i = \overline{1, n}$; $j = \overline{1, m}$, где V – решение уравнения

$$\frac{\partial V}{\partial t} - \sum_{i=1}^n \frac{\partial V}{\partial x_i} f_i(x_1, \dots, x_n, t) = -Q(x_1, \dots, x_n, t) \quad (5)$$

при граничном условии

$$V[x_1(t_2), \dots, x_n(t_2), t_2] = V_k[x_1(t_2), \dots, x_n(t_2), t_2]. \quad (6)$$

Здесь Q и V_k – непрерывные функции; k_1 и k_{ij} – положительные весовые коэффициенты.

Заметим, что при $\sin(\alpha_j U_1 + \gamma_{ij}) \equiv 1$ и $U_{ij} = U_j (i = \overline{1, n})$, а также отсутствии выражения (3), фактически имеем основную теорему аналитического конструирования регуляторов по критерию обобщенной работы [1, 3]. Поэтому дальнейшие результаты справедливы и для объектов, математические модели которых описываются более широко применяемым в теории управления классом дифференциальных уравнений вида

$$\frac{dx_i}{dt} + f_i(x_1, \dots, x_n, t) = \sum_{j=1}^m \varphi_{ij}(x_1, \dots, x_n, t) U_j.$$

Наиболее просто уравнение (5) решается в тех случаях, когда функции $f_j (i = \overline{1, n})$ линейны относительно фазовых координат, а функции Q и V_k задаются квадратичными формами. Если же функции f_j не линейны относительно своих аргументов, то в [4] предложено представлять их в виде рядов

$$f_i = \sum_{j=1}^n a_{ij} x_j + \sum_{j,k=1}^n a_{ijk} x_j x_k + \dots + \sum_{j,k,\dots,l=1}^n a_{jkl\dots l} x_j x_k \dots x_l \quad (7)$$

и рядами же задавать функции Q и V_k

$$\mathbf{Q} = \frac{1}{2} \sum_{i,j=1}^n \beta_{ij} x_i x_j + \frac{1}{3} \sum_{i,j,k=1}^n \beta_{ijk} x_i x_j x_k + \dots, \quad (8)$$

$$\mathbf{V}_k = \frac{1}{2} \sum_{i,j=1}^n \rho_{ij} x_i x_j + \frac{1}{3} \sum_{i,j,k=1}^n \rho_{ijk} x_i x_j x_k + \dots. \quad (9)$$

Решение уравнения (5) предлагается искать также в виде ряда:

$$\mathbf{V} = \frac{1}{2} \sum_{i,j=1}^n A_{ij} x_i x_j + \frac{1}{3} \sum_{i,j,k=1}^n A_{ijk} x_i x_j x_k + \dots, \quad (10)$$

где $a_{ijk} = a_{ikj}, a_{ijkl} = a_{ijlk} = a_{ikjl} = a_{iklj} = a_{iljk} = a_{ilkj}, \dots,$

$$b_{ij} = b_{ji}, b_{ijk} = b_{ikj} = b_{kij} = b_{kji} = b_{jik} = b_{jki}, i, j, k = \overline{1, n}, b = \beta, \rho, A.$$

Существенным моментом при данном способе решения уравнения (5) является необходимость задания множества коэффициентов $\mathbf{B}_\rho = \{\beta_{ij}, \beta_{ijk}, \dots, \rho_{ij}, \rho_{ijk}, \dots\}$ в соотношениях (8) и (9). При наличии большого числа одночленов в выражениях (7) необходимо соответствующее число одночленов задавать и в соотношениях (8), (9). Определить лучший или даже только приемлемый набор коэффициентов при большом множестве \mathbf{B}_ρ коэффициентов весьма сложно, поэтому метод аналитического конструирования регуляторов по критерию обобщенной работы предполагает многократное выполнение расчетов с различными наборами коэффициентов. При этом фактически возникает вспомогательная оптимизационная задача

$$\mathbf{J}(\rho, \beta) = \min_{\mathbf{B}_\rho \in \mathbf{D}} \mathbf{J}(\rho, \beta, x_1(t), \dots, x_n(t), t_1, t_2), \quad (11)$$

где $\rho = (\rho_{ij}, \rho_{ijk}, \dots); \beta = (\beta_{ij}, \beta_{ijk}, \dots); \mathbf{D}$ – область допустимых изменений множества коэффициентов \mathbf{B}_ρ .

Если время расчетов и затраты на их выполнение не ограничены, то, по крайней мере теоретически, можно построить пространство возможных решений для задачи (11). Понятно, что в общем случае в многомерном пространстве параметров будет получена многоэкстремальная поверхность с множеством пиков, холмов, плато, впадин, долин и т.д. В этом случае будет существовать одна, несколько или даже бесчиселенное множество точек на поверхности, в которых функционал (11) будет принимать минимальное значение. Любой набор коэффициентов, позволяющий получить одну из таких точек, мог бы использоваться для решения исходной задачи оптимизации (1) – (6). При решении практических задач построить пространство возможных решений, как правило, удается только при малом числе варьируемых коэффициентов. В более сложных случаях приходится считаться с тем, что есть ограничения на затраты при решении задачи (11), а следовательно нет возможности строить всю поверхность возможных значений. Поэтому выбираются такие стратегии определения наборов коэффициентов, которые направлены на минимизацию функционала (2).

В общем случае в каждой задаче Z оптимизации (1) – (6) для каждой стратегии r поиска лучшего набора B_p^* коэффициентов существует свое ограничение t_r^* на затраты, при которых еще возможно определение глобального минимума функционала (2). Очевидно, что для каждой задачи Z существует одна стратегия r^* или некоторое подмножество стратегий R^* из заданного множества R стратегий, которые определяют глобальный минимум функционала при некотором жестком ограничении на расходы t_r^* . Дальнейшее уменьшение расходов t_r^* на поиск набора коэффициентов B_p^* уже не позволяет в общем случае обеспечить определение набора коэффициентов B_p^* , дающего глобальный минимум функционалу (2). Однако это не всегда и необходимо, так как в пространстве возможных решений могут существовать бесконечные подмножества наборов коэффициентов, при которых функционал (2) и соответствующая система управления с практической точки зрения не существенно отличается от оптимального случая. Дальнейшие ограничения на расходы приводят в конце концов к тому, что даже с помощью самых эффективных стратегий в пространстве возможных решений может быть выделен только один локальный минимум функционала (2). В предельном случае возможны и такие ограничения на затраты, что может быть рассчитана система управления только при одном наборе B_p^* коэффициентов.

Системы управления реальных объектов, использующие в реальном времени метод аналитического конструирования регуляторов по критерию обобщенной работы, во многих случаях рассчитываются на решение не одной, а множества однотипных задач, поэтому на стадии синтеза системы управления необходимо решать не одну, а целый класс задач. В таких случаях выбор той или иной стратегии поиска оптимальных наборов коэффициентов становится весьма существенным.

Таким образом, возникает противоречие между требованиями к минимизации функционала (11) и затратами, необходимыми на его осуществление, которое можно определить выражение:

$$J(r^*, t_p^*) = \min_{r \in R} J(r, t_p^*), \quad (12)$$

$$f(r^*, t_p) = \min_{t_p \in T} (f_1(t_p) + f_2(J(r^*, t_p))), \quad (13)$$

где $J(r, t_p)$ - величина функционала (2), которая является функцией стратегии поиска r оптимального набора B_p коэффициентов и величины машинного времени (или стоимости расчетов) t_p , затраченного на поиск оптимального решения при фиксированной стратегии r ; $J(r, t_p)$ - в общем случае не возрастающая функция t_p ; r^* - стратегия поиска, минимизирующая функционал $J(r, t_p)$ при заданном времени (стоимости расчетов) t_p^* оптимизации; R – область допустимых стратегий поиска оптимального набора коэффициентов; $f(r, t_p)$ - функция, учитывающая затраты на поиск лучшего набора коэффициентов B_p и эксплуатацию системы управления с

регулятором (3), (4); $\mathbf{f}_1(\mathbf{t}_p)$ - функция, определяющая затраты на поиск лучшего набора коэффициентов \mathbf{B}_p , возрастающая функция \mathbf{t}_p ; $\mathbf{f}_2(\mathbf{J})$ - функция, определяющая эксплуатационную эффективность синтезированной системы управления; в общем случае уменьшается при уменьшении \mathbf{J} ; \mathbf{T} – область допустимых изменений переменной \mathbf{t}_p , обычно задаваемая интервалом $[T_1, T_2]$.

Из характера функций $\mathbf{f}_1(\mathbf{t}_p)$, $\mathbf{f}_2(\mathbf{J})$ следует, что при фиксированной стратегии \mathbf{r}^* в определенной области изменения переменной \mathbf{t}_p увеличение функции $\mathbf{f}_1(\mathbf{t}_p)$ может компенсироваться более быстрым уменьшением функции $\mathbf{f}_2(\mathbf{J}(\mathbf{r}, \mathbf{t}_p))$, приводящим к получению минимума суммы функций $\mathbf{f}_1(\mathbf{t}_p) + \mathbf{f}_2(\mathbf{J}(\mathbf{r}, \mathbf{t}_p))$. Поэтому характерным для суммы функций будет монотонное убывание и появление точки глобального минимума в правой граничной точке некоторого интервала $[0, \tau_1]$, минимальное значение в точке τ_1 или в интервале $[\tau_1, \tau_2]$, монотонное возрастание функции в интервале (τ_2, ∞) .

Соотношения (12), (13) фактически определяют равновесие (решение) по Нэшу на независимых множествах в теории равновесных моделей при несовпадающих интересах участников [1, 5], однако записанное с помощью операций определения минимумов, а не максимумов. Если ввести функции

$$\begin{aligned}\varphi_1(\mathbf{r}, \mathbf{t}_p) &= \mathbf{C}_1 - \mathbf{J}(\mathbf{r}, \mathbf{t}_p), \\ \varphi_2(\mathbf{r}, \mathbf{t}_p) &= \mathbf{C}_2 - \mathbf{f}(\mathbf{r}, \mathbf{t}_p),\end{aligned}$$

то задачу (12), (13) можно записать и с помощью операции взятия максимумов. Здесь \mathbf{C}_1 , \mathbf{C}_2 – положительные константы; $\mathbf{C}_1 > \mathbf{J}(\mathbf{r}, \mathbf{t}_p) \geq 0$, $\mathbf{C}_2 > \mathbf{f}(\mathbf{r}, \mathbf{t}_p) \geq 0$, при любых $\mathbf{t}_p \in \mathbf{T}$ и $\mathbf{r} \in \mathbf{R}$. Функции φ_1, φ_2 можно считать определенными на множестве \mathbf{D} допустимых точек пространства $\mathbf{B} \cong \mathbf{R} \times \mathbf{T}$, где $\mathbf{R} \times \mathbf{T}$ - декартово произведение множеств \mathbf{R} и \mathbf{T} . Тогда для функций φ_1, φ_2 задача оптимизации (12), (13) может быть представлена в виде

$$\varphi_1(\mathbf{r}^*, \mathbf{t}_p^*) = \max_{\mathbf{r} \in \mathbf{R}} \varphi_1(\mathbf{r}, \mathbf{t}_p^*), \quad (14)$$

$$\varphi_2(\mathbf{r}^*, \mathbf{t}_p^*) = \max_{\mathbf{t}_p \in \mathbf{T}} \varphi_2(\mathbf{r}^*, \mathbf{t}_p). \quad (15)$$

В такой постановке задача определения оптимального набора коэффициентов \mathbf{B}_p сформулирована впервые. Формально она совпадает с определением равновесия по Нэшу при несовпадающих интересах участников. Равновесие по Нэшу является наиболее сильным (глобальным). В этом случае любые попытки увеличить одну из функций не приводят к желаемому результату. Однако точнее решение задачи (14), (15) при сколько-нибудь значительном множестве $\mathbf{D} \in \mathbf{B} \cong \mathbf{R} \times \mathbf{T}$ требует чрезмерных вычислительных затрат, поэтому возникает необходимость конструктивного сужения области поиска

решения. Это сужение можно получить, выделяя в множествах \mathbf{R} и \mathbf{T} подмножества с определенными свойствами, однако без соответствующих пояснений этот прием может показаться не свойственным решаемой задаче, поэтому начнем с предельного случая, когда ограничения на расчеты настолько жесткие, что есть возможность выполнить расчет только с одним набором коэффициентов \mathbf{B}_ρ . В этом случае выражения (14), (15) фактически игнорируются.

Если ограничения $\bar{\tau}$ позволяют вычислить значения функционала (11) при небольшом множестве M_B наборов коэффициентов \mathbf{B}_ρ , то в этом случае обычно проводится расчет функционала (11) с этим числом наборов, выбор которых осуществляется с помощью некоторой эвристики или методом случайного поиска. Стратегия $\mathbf{r}^* \in \mathbf{R}$ и набор \mathbf{B}_ρ^* удовлетворяют условию

$$J(\mathbf{B}_\rho^*, \mathbf{x}_1(t), \dots, \mathbf{x}_n(t), \mathbf{t}_1, \mathbf{t}_2) \leq J(\mathbf{B}_\rho, \mathbf{x}_1(t), \dots, \mathbf{x}_n(t), \mathbf{t}_1, \mathbf{t}_2) \quad (16)$$

или

$$J(\mathbf{B}_\rho^*, \mathbf{x}_1(t), \dots, \mathbf{x}_n(t), \mathbf{t}_1, \mathbf{t}_2) = \min_{\mathbf{B}_\rho \in M_B} J(\mathbf{B}_\rho, \mathbf{x}_1(t), \dots, \mathbf{x}_n(t), \mathbf{t}_1, \mathbf{t}_2) \quad (17)$$

и определяет модель регулятора (3), (4).

С учетом заданного ограничения $\bar{\tau}$ и соотношения (17) выражение (13) запишется в виде

$$\mathbf{f}(\mathbf{r}^*, \bar{\tau}) = \mathbf{f}_1(\bar{\tau}) + \min_{\tau \in \mathbf{T}} \mathbf{f}_2(J(\mathbf{r}^*, \tau)). \quad (18)$$

Из полученного результата следует, что функция Φ_1 , определяемая выражением (15), удовлетворяет условию

$$\varphi_2(\mathbf{r}^*, \bar{\tau}) = \max_{\tau \in \mathbf{T}} \varphi_2(\mathbf{r}^*, \tau). \quad (19)$$

а соотношение (14) при ограничениях $\bar{\tau}$ не используется. Но это есть не что иное, как определение слабой экстремальности для функции Φ_2 [1, 5].

Определение 1. Решение $\mathbf{Z}^* \cong (\mathbf{r}^*, \mathbf{t}_p^*) \cong (\mathbf{r}^* \langle \mathbf{t}_p^* \rangle, \mathbf{t}_p^*) \in \mathbf{D}$ называется слабо экстремальным для функции Φ_2 задачи (14), (15), если $\mathbf{t}_p^* = \mathbf{D}(\mathbf{r}^*)$ или (в случае $\mathbf{t}_p^* \neq \mathbf{D}(\mathbf{r}^*)$) каждому значению $\mathbf{t}_p \in \mathbf{D}(\mathbf{r}^*) \setminus \mathbf{t}_p^*$ функции φ_2 можно поставить в соответствие по крайней мере одно значение $\bar{\mathbf{r}} \cong \mathbf{r} \langle \mathbf{t}_p \rangle \in \mathbf{D}(\mathbf{t}_p)$ так, чтобы имело место соотношение

$$\varphi_2(\bar{\mathbf{r}} \langle \mathbf{t}_p \rangle, \mathbf{t}_p) \leq \varphi_2(\mathbf{r}^* \langle \mathbf{t}_p^* \rangle, \mathbf{t}_p^*)$$

или

$$\varphi_2(\bar{\mathbf{r}}^*\langle\bar{\mathbf{t}}_p^*\rangle, \bar{\mathbf{t}}_p^*) = \max_{\mathbf{t}_p \in D(\bar{\mathbf{r}}^*)} \varphi_2(\bar{\mathbf{r}}\langle\mathbf{t}_p\rangle, \mathbf{t}_p),$$

где $\bar{\mathbf{r}}\langle\bar{\mathbf{t}}_p^*\rangle = \bar{\mathbf{r}}^*$; $(\bar{\mathbf{r}}\langle\mathbf{t}_p\rangle, \mathbf{t}_p)$ - точка из области D , полученная при последовательном выборе сначала значения $\mathbf{t}_p \in T$, а затем значения $\mathbf{r} \cong \bar{\mathbf{r}}\langle\mathbf{t}_p\rangle \in D(\bar{\mathbf{r}})$; $D(\bar{\mathbf{r}})$ - подмножество в $T \times K_p \subset T \times R$, состоящее из точек $(\mathbf{r}, \mathbf{t}_p) \in D; \mathbf{r} \in R; D(\mathbf{t}_p)$ - подмножество в $R \times t_p \subset R \times T$, состоящее из точек $(\mathbf{r}, \mathbf{t}_p) \in D; \mathbf{t}_p \in T$.

Аналогично вводится понятие слабой экстремальности для функции Φ_1 .

Определение 2. Решение $Z^* \cong (\mathbf{r}^*, \mathbf{t}_p^*) \cong (\mathbf{r}^*\langle\bar{\mathbf{t}}_p^*\rangle) \in D$ называется слабо экстремальным для функции Φ_1 , если $\mathbf{r}^* = D(\bar{\mathbf{t}}_p^*)$ или (в случае $\mathbf{r}^* \neq D(\bar{\mathbf{t}}_p^*)$) каждому значению $\mathbf{r} \in D(\bar{\mathbf{t}}_p^*) \setminus \mathbf{r}^*$ функции Φ_1 можно поставить в соответствие по крайней мере одно значение $\bar{\mathbf{t}}_p \cong \mathbf{t}_p(\mathbf{r}) \in D(\mathbf{r})$ так, чтобы имело место соотношение

$$\varphi_1(\mathbf{r}, \mathbf{t}_p\langle\bar{\mathbf{r}}\rangle) \leq \varphi_1(\mathbf{r}^*, \mathbf{t}_p\langle\mathbf{r}^*\rangle)$$

или

$$\varphi_1(\mathbf{r}^*, \mathbf{t}^*\langle\mathbf{r}^*\rangle) = \max_{\mathbf{r} \in D(\bar{\mathbf{t}}_p^*)} \varphi_1(\mathbf{r}, \bar{\mathbf{t}}\langle\mathbf{r}\rangle).$$

Слабую экстремальность для функции Φ_1 при решении задачи (14), (15) можно использовать в тех случаях, когда ограничения на затраты $\bar{\tau}$ таковы, что имеется возможность некоторую часть средств τ_1 направить на поиск лучшей стратегии \mathbf{r} из некоторого множества M_r возможных стратегий поиска наборов коэффициентов B_ρ . По аналогии с соотношением (19) можно получить выражение

$$\varphi_1(\mathbf{r}^*, \bar{\tau}_1) = \max_{\mathbf{r} \in R(\tau_1)} \varphi_1(\mathbf{r}, \bar{\tau}_1), \quad (20)$$

которое и определяет слабую экстремальность для функции Φ_1 при решении задачи (14), (15).

Обозначим множество всех слабо экстремальных решений $Z^* \in D$ для i -го уравнения U_i и выделим область $U_1 \cap U_2$ существования решений $Z^* \in U_1 \cap U_2 \in D$, слабо экстремальных для каждой функции. Такие решения называются решениями симметричного слабого активного равновесия [1, 5].

Введение понятия симметричного слабого активного равновесия позволяет, с одной стороны, сузить область поиска глобального равновесия по отношению к исходной области \mathbf{D} , а с другой – при отсутствии реальных возможностей вычислить это решение. Оно дает возможность найти с более меньшими затратами хотя и не глобальное, но некоторое экстремальное решение, превосходящее по качеству решения, определяемые вне области $\mathbf{U}_1 \cap \mathbf{U}_2$.

При введении слабой экстремальности накладываются условия на поведение только одной функции. Однако, если функция слабо экстремальна не в одной точке, а на некотором конечном или бесконечном множестве точек, то естественно выбрать ту слабо экстремальную точку $\mathbf{Z}^* \cong (\mathbf{r}^*, \mathbf{t}_p^*) \cong (\mathbf{r}^* \langle \mathbf{t}_p^* \rangle) \in \mathbf{D}$ рассматриваемой функции $\varphi_i(\mathbf{x}_i, \mathbf{x}_j)$, $i = 1, 2$, которая максимизирует значение и второй функции $\varphi_j(\mathbf{x}_i, \mathbf{x}_j)$, $j = 1, 2, j \neq i$:

$$\varphi_j(\tilde{\mathbf{x}}_i, \tilde{\mathbf{x}}_j) = \max_{\mathbf{x}_j \in \mathbf{U}_i(\tilde{\mathbf{x}}_i)} \varphi_j(\tilde{\mathbf{x}}_i, \mathbf{x}_j). \quad (21)$$

Множество слабо экстремальных значений для функции Φ_i , удовлетворяющих этому условию, образуют подмножество $\mathbf{V}_i \subset \mathbf{U}_i (i = 1, 2)$ экстремальных решений для i -го уравнения [5]. Естественно, что $\mathbf{V}_1 \cap \mathbf{V}_2 \subset \mathbf{U}_1 \cap \mathbf{U}_2$.

Определение 3. Решение $\tilde{\mathbf{Z}} \in \mathbf{V}_1 \cap \mathbf{V}_2$ называется решением симметричного активного равновесия.

В выражении (21) максимум функции Φ_i определяется на множестве $\mathbf{U}_i(\tilde{\mathbf{x}}_i)$, которое является подмножеством более широкого множества $\mathbf{D}(\tilde{\mathbf{x}}_i)$. Естественно, что максимум на множестве $\mathbf{D}_i(\tilde{\mathbf{x}}_i)$ может быть больше, чем на множестве $\mathbf{U}_i(\tilde{\mathbf{x}}_i)$, но принадлежать множеству $\mathbf{D}(\tilde{\mathbf{x}}_i) \setminus \mathbf{U}_i(\tilde{\mathbf{x}}_i)$. В случае, когда максимумы на множестве $\mathbf{D}(\tilde{\mathbf{x}}_i)$ совпадают с максимумами на множестве $\mathbf{U}_i(\tilde{\mathbf{x}}_i)$, экстремальное решение $\tilde{\mathbf{Z}} \cong (\tilde{\mathbf{x}}_i, \tilde{\mathbf{x}}_j) \in \mathbf{D}$ называется ограниченно экстремальным для i -го уравнения, если $\tilde{\mathbf{Z}} \in \mathbf{U}_i$ и для второго уравнения выполняется условие

$$\varphi_j(\tilde{\mathbf{x}}_i, \tilde{\mathbf{x}}_j) = \max_{\mathbf{x}_j \in \mathbf{D}(\tilde{\mathbf{x}}_i)} \varphi_j(\tilde{\mathbf{x}}_i, \mathbf{x}_j).$$

Если решение одновременно ограничено экстремально для обоих уравнений, то оно называется решением симметричного ограниченного активного равновесия [1, 5]. Нетрудно показать [5], что всякое симметричное ограниченное активное равновесие является решением по Нэшу и наоборот.

Таким образом, получены возможные решения задачи (14), (15), а следовательно, и исходной задачи (12), (13). Теоретические результаты целесообразно использовать при решении множества однотипных задач. В этом случае необходимо выделить одну из них и для нее определить из спектра возможных наиболее рациональную стратегию поиска

лучшего набора \mathbf{B}_p коэффициентов. После этого использовать найденную стратегию для решения всего множества однотипных задач.

Рассмотрим в качестве примера электропривод, описываемый системой дифференциальных уравнений вида

$$\left\{ \begin{array}{l} \frac{d\psi_1}{dt} + \mathbf{a}_{11}\psi_1 + \mathbf{a}_{13}\psi_3 = \mathbf{U}_1 \cos \omega t, \\ \frac{d\psi_2}{dt} + \mathbf{a}_{22}\psi_2 + \mathbf{a}_{24}\psi_4 = \mathbf{U}_1 \sin \omega t, \\ \frac{d\psi_3}{dt} + \mathbf{a}_{31}\psi_1 + \mathbf{a}_{33}\psi_3 + \mathbf{a}_{345}\psi_4\Omega = 0, \\ \frac{d\psi_4}{dt} + \mathbf{a}_{42}\psi_2 + \mathbf{a}_{44}\psi_4 + \mathbf{a}_{435}\psi_3\Omega = 0, \\ \frac{d\Omega}{dt} - \frac{\mathbf{P}}{\mathbf{J}}(\mathbf{a}_{50}(\psi_2\psi_3 - \psi_1\psi_4) - \mathbf{M}_c(\Omega)) = 0, \end{array} \right. \quad (22)$$

где ψ_1, ψ_2 - потокосцепления по оси \mathbf{U} ; t - время; ψ_3, ψ_4 - потокосцепления по оси \mathbf{V} ; Ω - угловая скорость вращения ротора электродвигателя; $\mathbf{a}_{11}, \mathbf{a}_{13}, \dots, \mathbf{a}_{435}, \mathbf{a}_{50}$ - постоянные коэффициенты; \mathbf{U}_1 - амплитуда питающего напряжения частоты ω ; \mathbf{P} - число пар полюсов двигателя; \mathbf{J} - момент инерции двигателя и механизма, приведенный к валу двигателя; \mathbf{M}_c - момент сопротивления нагрузки.

Систему уравнений (22) удобно записать в виде

$$\left\{ \begin{array}{l} \frac{dx_1}{dt} + \mathbf{a}_{11}x_1 + \mathbf{a}_{13}x_3 = \mathbf{U}_1 \cos \omega t, \\ \frac{dx_2}{dt} + \mathbf{a}_{22}x_2 + \mathbf{a}_{24}x_4 = \mathbf{U}_1 \sin \omega t, \\ \frac{dx_3}{dt} + \mathbf{a}_{31}x_1 + \mathbf{a}_{33}x_3 + \mathbf{a}_{345}x_4x_5 = 0, \\ \frac{dx_4}{dt} + \mathbf{a}_{42}x_2 + \mathbf{a}_{44}x_4 + \mathbf{a}_{435}x_3x_5 = 0, \\ \frac{dx_5}{dt} + \mathbf{a}_{523}x_2x_3 + \mathbf{a}_{514}x_1x_4 + \mathbf{a}_{55}x_5 + \mathbf{a}_{50} = 0, \end{array} \right. \quad (23)$$

где момент сопротивления нагрузки учитывается двучленом $\mathbf{a}_{55}x_5 + \mathbf{a}_{50}$.

Рассмотрим класс задач, связанных с разгоном электропривода в режиме тяги при использовании следующих функций \mathbf{Q} , \mathbf{V} и \mathbf{V}_k :

$$\mathbf{Q} = \beta_0 + \beta_1(\mathbf{a}_{22}x_2 + \mathbf{a}_{24}x_4)^2 + \beta_2(x_{50} - x_5)^2(\mathbf{a}_{11}x_1 + \mathbf{a}_{13}x_2)^2, \quad (24)$$

$$\mathbf{V} = \mathbf{A}_1(\mathbf{a}_{11}\mathbf{x}_1 + \mathbf{a}_{13}\mathbf{x}_3) + \mathbf{A}_2(\mathbf{a}_{22}\mathbf{x}_2 + \mathbf{a}_{24}\mathbf{x}_4) + \mathbf{A}_4(\mathbf{a}_{22}\mathbf{x}_2 + \mathbf{a}_{21}\mathbf{x}_4)^2 + \\ + \mathbf{A}_3(\mathbf{x}_{50} - \mathbf{x}_5)(\mathbf{a}_{11}\mathbf{x}_1 + \mathbf{a}_{13}\mathbf{x}_2)^2 + \mathbf{A}_5(\mathbf{x}_{50} - \mathbf{x}_5)^2(\mathbf{a}_{11}\mathbf{x}_1 + \mathbf{a}_{13}\mathbf{x}_2)^2, \quad (25)$$

$$\mathbf{V}_k = \rho_1(\mathbf{a}_{11}\mathbf{x}_1 + \mathbf{a}_{13}\mathbf{x}_3) + \rho_2(\mathbf{a}_{22}\mathbf{x}_2 + \mathbf{a}_{24}\mathbf{x}_4) + \rho_4(\mathbf{a}_{22}\mathbf{x}_2 + \mathbf{a}_{21}\mathbf{x}_4)^2 + \\ + \rho_3(\mathbf{x}_{50} - \mathbf{x}_5)(\mathbf{a}_{11}\mathbf{x}_1 + \mathbf{a}_{13}\mathbf{x}_2)^2 + \rho_5(\mathbf{x}_{50} - \mathbf{x}_5)^2(\mathbf{a}_{11}\mathbf{x}_1 + \mathbf{a}_{13}\mathbf{x}_2)^2, \quad (26)$$

где $\mathbf{x}_{50} = \Omega(\mathbf{t}_2) = \mathbf{x}_5(\mathbf{t}_2)$.

Подставляя соотношения (24), (25) в уравнение вида (5) с учетом системы уравнений (23), несложно получить систему обыкновенных дифференциальных уравнений для определения коэффициентов $\mathbf{A}_1, \dots, \mathbf{A}_5$, решая которую при граничных условиях (26), получим выражения для коэффициентов

$$\begin{aligned} \mathbf{A}_1 &= \rho_1 e^{2\mathbf{a}_{11}(\mathbf{t}-\mathbf{t}_2)}, \quad \mathbf{A}_2 = \rho_2 e^{2\mathbf{a}_{22}(\mathbf{t}-\mathbf{t}_2)}, \\ \mathbf{A}_3 &= [\left(\rho_3 - \frac{\mathbf{a}_{50}\beta_2}{2\mathbf{a}_{11}^2} + \mathbf{a}_{50}(2\rho_5 - \frac{\beta_2}{\mathbf{a}_{22}})(\mathbf{t}_2 - \mathbf{t})\right)e^{2\mathbf{a}_{11}(\mathbf{t}-\mathbf{t}_2)} + \frac{\mathbf{a}_{50}\beta_2}{2\mathbf{a}_{11}^2}, \\ \mathbf{A}_4 &= \left(\rho_4 - \frac{\beta_1}{2\mathbf{a}_{22}}\right)e^{2\mathbf{a}_{22}(\mathbf{t}-\mathbf{t}_2)} + \frac{\beta_1}{2\mathbf{a}_{22}}, \\ \mathbf{A}_5 &= \left(\rho_5 - \frac{\beta_2}{2\mathbf{a}_{11}}\right)e^{2\mathbf{a}_{11}(\mathbf{t}-\mathbf{t}_2)} + \frac{\beta_2}{2\mathbf{a}_{11}}. \end{aligned}$$

Зная коэффициенты $\mathbf{A}_i, i = \overline{1, 5}$ и учитывая, что

$$\begin{aligned} \frac{\partial \mathbf{V}}{\partial \mathbf{x}_1} &= \mathbf{A}_1 \mathbf{a}_{11} + 2\mathbf{A}_3 \mathbf{a}_{11} (\mathbf{x}_{50} - \mathbf{x}_5)(\mathbf{a}_{11}\mathbf{x}_1 + \mathbf{a}_{13}\mathbf{x}_2) + \\ &+ 2\mathbf{A}_5 \mathbf{a}_{11} (\mathbf{x}_{50} - \mathbf{x}_5)^2(\mathbf{a}_{11}\mathbf{x}_1 + \mathbf{a}_{13}\mathbf{x}_2), \\ \frac{\partial \mathbf{V}}{\partial \mathbf{x}_2} &= \mathbf{A}_2 \mathbf{a}_{22} + 2\mathbf{A}_4 \mathbf{a}_{22} (\mathbf{a}_{22}\mathbf{x}_2 + \mathbf{a}_{24}\mathbf{x}_4), \end{aligned}$$

с помощью соотношений (3), (4) можно рассчитать оптимальные значения амплитуды \mathbf{U}_1 и частоты ω , а также значения функционала обобщенной работы (2).

Вычислительные эксперименты с приведенной задачей показали, что для выделения лучшего набора коэффициентов \mathbf{B}_p рационально использовать генетические алгоритмы [6, 7], которые хотя и не гарантируют нахождение глобального экстремума в пространстве возможных наборов коэффициентов, однако позволяют получить наборы коэффициентов \mathbf{B}_p , обеспечивающие практически качественные переходные процессы электропривода.

Таким образом, впервые показано, что задача оптимизации динамических процессов с помощью метода аналитического конструирования регуляторов по критерию

обобщенной работы в условиях ограничений затрат на поиск лучших решений может быть сформулировано в рамках теории равновесий как конфликт при несовпадающих интересах участвующих сторон. Получены и проанализированы различные типы возможных решений задачи. Предложен алгоритм поиска оптимальных наборов коэффициентов синтезируемых регуляторов.

Библиографический список

10. Эволюционные методы компьютерного моделирования / Верлань А.Ф., Дмитриенко В.Д., Корсунов Н.И., Шорох В.А. – Киев: Наукова думка, 1992. – 256 с.
11. Даниленко А.Ф., Дмитриенко В.Д., Заполовский Н.И. Математические модели оптимальных систем управления тяговым асинхронным приводом тепловозов// Электронное моделирование. 1991. – Т. 13, № 2. – с. 40-44.
12. Красовский А.А., Буков В.Н., Шендрик В.С. Универсальные алгоритмы оптимального управления непрерывными процессами. - М.: Наука, 1977. 272 с.
13. Красовский А.А. Системы автоматического управления полетом и их аналитическое конструирование. - М.: Наука, 1973. 451 с.
14. Смольяков Э.Р. Равновесные модели при несовпадающих интересах участников. - М.: Наука, 1986. 223 с.
15. Батищев Д.И. Генетические алгоритмы решения экстремальных задач – Нижний Новгород, 1965. 63 с.
16. В.И., Ильясов Б.Г. Интеллектуальные системы управления с использованием генетических алгоритмов // Приложение к журналу «Информационные технологии», № 12, 2000. – 24 с.

УДК 004.89

КИБЕРНЕТИКА И СОЗНАНИЕ. ПРОБЛЕМА ИСКУССТВЕННОГО ИНТЕЛЛЕКТА

Н.В. Кандаурова, Т.В. Киселева

В последние годы интерес к вопросам искусственного интеллекта необычайно высок. Искусственный интеллект является сейчас «горячей точкой» научных исследований. В этой точке, как в фокусе, сконцентрированы наибольшие усилия кибернетиков, лингвистов, психологов, философов, математиков и инженеров. Именно здесь формируется новый взгляд на роль тех или иных научных результатов и возникает то, что можно было бы назвать философским осмыслением этих результатов.

В понятие «искусственный интеллект» вкладывается различный смысл - от признания интеллекта у ЭВМ, решающих логические или даже любые вычислительные задачи, до отнесения к интеллектуальным лишь тех систем, которые решают весь комплекс задач, осуществляемых человеком, или еще более широкую их совокупность.

Теория искусственного интеллекта при решении многих задач сталкивается с гносеологическими проблемами.

Одна из таких проблем состоит в выяснении вопроса, доказуема ли теоретически (математически) возможность или невозможность искусственного интеллекта. На этот счет существуют две точки зрения. Одни считают математически доказанным, что ЭВМ в принципе может выполнить любую функцию, осуществляющую естественным интеллектом. Другие полагают в такой же мере доказанным математически, что есть проблемы, решаемые человеческим интеллектом, которые принципиально недоступны ЭВМ. Эти взгляды высказываются как кибернетиками, так и философами.

Гносеологический анализ проблемы искусственного интеллекта вскрывает роль таких познавательных орудий, как категории, специфическая семиотическая система, логические структуры, ранее накопленное знание. Они обнаруживаются не посредством