

7. Сенік П. М. Обернення неповної Beta-функції. — УМЖ, 1969, 21, № 3, с. 325—333.  
 8. Стокер Дж. Нелинейные колебания в механических и электрических системах. М., Изд-во иностр. лит., 1952. 256 с.

Львовский политехнический институт

Поступила в редколлегию 15.XI 1975 г.

УДК 517.513 : 621.3.078.4

Б. Д. Денис, Я. С. Кезик

**ОПТИМАЛЬНЫЕ НАСТРОЙКИ СИСТЕМ АВТОМАТИЧЕСКОГО РЕГУЛИРОВАНИЯ, РАБОТАЮЩИХ В УСЛОВИЯХ НЕПРЕРЫВНЫХ ВОЗМУЩЕНИЙ**

Во многих случаях оптимизации технологических процессов или режимов работы производственных установок возникает задача нахождения оптимальных координат режима при наличии в объекте оптимизации возмущений, обуславливающих колебания этих координат. В этих условиях координаты режима, соответствующие экстремуму критерия оптимизации  $x_3$ , нельзя признать оптимальными, так как фактически объект никогда не работает с постоянными во времени значениями этих координат. Оптимальным следует признать такой режим, при котором среднее значение критерия оптимизации в условиях колебаний координат достигает экстремума. Задача нахождения оптимальных координат, которые определяют собой настройки системы регулирования процесса (когда критерий оптимизации является функцией одного аргумента — управляющего воздействия), может быть сформулирована следующим образом.

Пусть в некотором интервале  $\Delta x = x_b - x_a$  задана функция  $y(x)$ , непрерывная и имеющая один экстремум. Необходимо найти  $x_{ai}$  и  $x_{bi}$ , для которых интеграл

$$S_i = \int_{x_{ai}}^{x_{bi}} y(x) dx$$

при заданном  $\Delta x = \text{const}$  принимает экстремальное значение. Для решения этой задачи докажем следующую теорему.

**Теорема.** Если функция  $y(x)$  непрерывна на отрезке  $[x_a, x_b]$  и имеет один экстремум в любой точке  $x_3$  интервала  $(x_a, x_b)$ , то интеграл  $S_i = \int_{x_{ai}}^{x_{bi}} y(x) dx$  с пределами интегрирования  $x_{ai} \geq x_a$  и  $x_{bi} \leq x_b$  при  $x_{bi} - x_{ai} = \text{const}$  достигает экстремального значения при равенстве функции  $y(x)$  на границах интервала интегрирования:  $y(x_{ai}) = y(x_{bi})$ .

Необходимо доказать, что

$$S_1 = \int_{x_{a1}}^{x_{b1}} y(x) dx > S_2 = \int_{x_{a2}}^{x_{b2}} y(x) dx$$

при условии  $x_{b1} - x_{a1} = x_{b2} - x_{a2} = \text{const}$ . На рис. 1 изображена функция  $y(x)$ . Абсциссы  $x_{a2}$  и  $x_{b2}$  выбраны так, что  $y(x_{a2}) = y(x_{b2})$ . Из этого рисунка видно, что площади  $S_1$  и  $S_2$  состоят из двух составляющих, т. е.

$$S_1 = \int_{x_{a1}}^{x_{b1}} y(x) dx = \int_{x_{a1}}^{x_{a2}} y(x) dx + \int_{x_{a2}}^{x_{b1}} y(x) dx = S_{11} + S_0,$$

$$S_2 = \int_{x_{a2}}^{x_{b2}} y(x) dx = \int_{x_{a2}}^{x_{b1}} y(x) dx + \int_{x_{b1}}^{x_{b2}} y(x) dx = S_0 + S_{22}.$$

Для доказательства неравенства  $S_1 > S_2$  достаточно показать, что  $S_{11} > S_{22}$ , ибо  $S_0$  одинаковое (общее) для  $S_1$  и  $S_2$ . Как видно из рис. 1,

$$S_{11} = \int_{x_{a1}}^{x_{a2}} y(x) dx = y(x_{a2})(x_{a2} - x_{a1}) + \Delta S_{11},$$

$$S_{22} = \int_{x_{b1}}^{x_{b2}} y(x) dx = y(x_{b2})(x_{b2} - x_{b1}) - \Delta S_{22}.$$

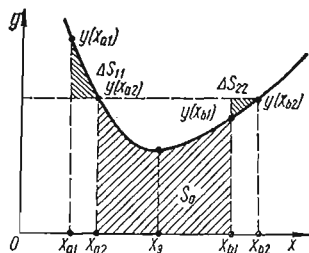


Рис. 1

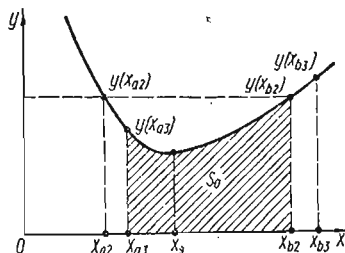


Рис. 2

Из условий теоремы  $y(x_{a2}) = y(x_{b2})$ . Очевидно, что  $x_{a2} - x_{a1} = x_{b2} - x_{b1}$ . Отсюда при любых значениях  $\Delta S_{11} > 0$  и  $\Delta S_{22} > 0$  можно утверждать, что  $S_{11} > S_{22}$ .

Утверждение, что

$$S_2 = \int_{x_{a2}}^{x_{b2}} y(x) dx < S_3 = \int_{x_{a3}}^{x_{b3}} y(x) dx$$

при условии  $x_{b2} - x_{a2} = x_{b3} - x_{a3} = \text{const}$  (рис. 2), доказывается аналогично. Таким образом, минимальное значение интеграла  $S_I$  для  $x_{bi} - x_{ai} = \text{const}$  существует при значениях  $x_{ai}$  и  $x_{bi}$ , для которых  $y(x_{ai}) = y(x_{bi})$ . Аналогично можно доказать приведенную теорему для функции  $y(x)$ , имеющей один максимум в рассматриваемом интервале. Оптимальной настройкой будет координата  $x_{0i} = 0,5(x_{ai} + x_{bi})$ .

г. Львов

Поступила в редколлегию  
25.II 1975 г

УДК 534.1 : 531.221.3

Н. И. Здеорук

#### К ИССЛЕДОВАНИЮ КОЛЕБАНИЙ И УСТОЙЧИВОСТИ РАВНОВЕСИЯ ПЛОСКОЙ ФОРМЫ ИЗГИБА УПРУГОЙ ПОЛОСЫ

Построим характеристический определитель в виде характеристического ряда для задачи о малых колебаниях и устойчивости равновесия плоской формы изгиба узкой полосы прямоугольного сечения с абсолютно твердым телом массы  $M$  на свободном конце, нагруженной следящим  $\vec{K}$  и консервативным  $\vec{L}$  моментами. Возмущенные движения такой полосы (рисунок) около плоской формы равновесия описываются системой уравнений [1, 2]

$$\begin{aligned} EI_y \frac{\partial^4 u(\zeta, t)}{\partial \zeta^4} + R \frac{\partial^2 \theta(\zeta, t)}{\partial \zeta^2} + m \frac{\partial^2 u(\zeta, t)}{\partial t^2} &= 0, \\ -GI_d \frac{\partial^2 \theta(\zeta, t)}{\partial \zeta^2} + R \frac{\partial^2 u(\zeta, t)}{\partial \zeta^2} + mr^2 \frac{\partial^2 \theta(\zeta, t)}{\partial t^2} &= 0, \end{aligned} \quad (1)$$