ОПРЕДЕЛЕНИЕ ПАРАМЕТРОВ ТИПОВОГО ЗАКОНА РЕГУЛИРОВАНИЯ СИСТЕМЫ АВТО РЕГУЛИРОВАНИЯ

Студент гр. 103091-14 Николаев Н.И.

Научный руководитель – ст. преп. Чигарев В.А. Белорусский национальный Технический Университет Минск, Беларусь

Принципиальная схема САР показана на рис. 1. Принцип её работы следующий. Напряжение генератора U измеряется трансформатором TVI и выпрямителем VI ... V6 преобразуется в напряжение U_3 Напряжение U_3 подается на вход системы встречно задающему напряжению U_0 . В результате получается разность напряжений $\Delta U = U_{-0} - U_{-3}$. При уменьшении напряжения U_3 разность ΔU возрастает, что приводит к увеличению напряжения возбуждения U_B генератора и к восстановлению его напряжения U заданного значения. При увеличении напряжения U_3 , разность ΔU уменьшается, что вызывает снижение напряжения возбуждения генератора, а, следовательно, и его напряжения U до требуемого значения. Таким образом, само отклонение регулируемой величины (напряжения генератора) от заданного значения вызывает изменение регулирующего воздействия так, чтобы уменьшить это отклонение и вернуть регулируемую величину к заданному значению.

Динамические свойства объекта регулирования и элементов САР описываются следующими дифференциальными и алгебраическими уравнениями.

Синхронный генератор G1:

$$T_{0} \frac{dU}{dt} + U = k_{0} U_{B} - k_{0} \left(T_{0} \frac{dI}{dt} + I \right), \tag{1}$$

где T_0 – постоянная времени (T_0 = 1,2 c);

 k_0' – передаточный коэффициент по регулирующему воздействию $(k_0' = 30)$;

 $k^{''}_{\ 0}$ — передаточный коэффициент по возмущающему воздействию ($k^{''}_{\ 0}=1,64$ В/А).

Возбудитель – генератор постоянного тока G2:

$$T_U \frac{dU_B}{dt} + U_B \equiv k_U U_2, \tag{2}$$

где T_u – постоянная времени (T_u = 0,5 с); k_u – передаточный коэффициент (k_u = 2).

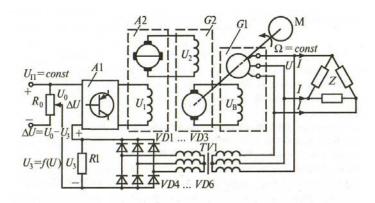


Рисунок 1 — Упрощенная принципиальная схема САР: G1-синхронный генератор; G2-генератор возбуждения; A2-электромашинный усилитель; A1-электронный усилитель; Z-нагрузка; VD1...VD6, TV1-элементы обратной связи; R_0 -задающий резистор

Электромашинный усилитель А2:

$$T_2^2 \frac{d^2 U_2}{dt^2} + 2bT_2 \frac{dU_2}{dt} + U_2 = k_2 U_1$$
 (3)

где T_2 – постоянная времени ($T_2 = 0.15$ с);

b – коэффициент демпфирования (b = 1,17);

 k_2 — коэффициент усиления электромашинного усилителя по напряжению ($k_2 = 2$).

Электронный усилитель А1:

$$U_1 = k_1 \Delta U_1 \tag{4}$$

где k_I — коэффициент усиления электронного усилителя по напряжению (варьируемая величина k_I = 1 ... 35).

Понижающий трансформатор TV1:

$$U_1 = k_B U \tag{5}$$

где k_B — передаточный коэффициент (коэффициент трансформации $k_B = 0{,}001$).

Выпрямительная схема Ларионова VD1... VD6:

$$U_3 = k_n U$$

где k_n — передаточный коэффициент схемы Ларионова ($k_n = 2,34$).

Переменные величины (входные, выходные величины, входящие в приведенные выше уравнения) имеют следующий физический смысл:

- U напряжение на зажимах синхронного генератора. В;
- U_B напряжение на обмотке возбуждения синхронного генератора (выходное напряжение возбудителя), В;
 - *I* ток нагрузки синхронного генератора, А;
- U_2 —выходное напряжение электромашинного усилителя, U_1 напряжение на обмотке управления электромашинного усилителя (выходное напряжение электронного усилителя), В;
 - U_3 сигнал (напряжение) обратной связи, В;
 - U_0 задающий сигнал (задающее напряжение), В;
 - $\Delta U U_0 U_3$ сигнал рассогласования, В.

Номинальное напряжение синхронного генератора U_n =6300 Его номинальный ток I_n = 688 A.

Входные воздействия САР:

- задающее воздействие $C/_0$ (его значение подбирается в процессе моделирования таким, чтобы при номинальном токе нагрузки $/_{\rm H} = 688$ А напряжение на выходе САР было равно номинальному значению напряжения $1/_{\rm H} = 6~300$ В);
- максимальное возмущающее воздействие скачкообразное изменение тока нагрузки I от $I_{x1x0}=0$ до $I_{\rm H}=688$ А (I_{x1x0} ток холостого хода генератора). Отклонение напряжения на зажимах генератора U в установившемся режиме от номинального значения не должно превышать $\pm 5\%$ (± 315 В).

Из анализа принципиальной схемы (рис. 1) и приведенного описания САР следует, что объектом регулирования является синхрон-

ный генератор G1 можно представить в виде функциональной схемы, показанной на рис.2.

Из физического принципа работы синхронного генератора и анализа уравнения (1) следует, что при увеличении (уменьшении) напряжения возбуждения U_B напряжение на зажимах генератора U увеличивается (уменьшается). Влияние возмущения (тока нагрузки I) на напряжение U приводит к обратному эффекту: при росте значения тока нагрузки I напряжение U уменьшается, а при снижении тока I напряжение U увеличивается.

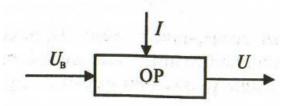


Рисунок 2 — Синхронный генератор как объект регулирования: U-регулируемая величина; $U_{\mbox{\tiny B}}$ - регулирующее воздействие; I- возмущающее воздействие

В рассматриваемой САР генератор возбуждения *G2* выполняет роль исполнительного органа (элемента) который можно представить в виде функционального элемента, показанного на рис. 2.3.

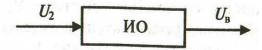


Рисунок 3 – Возбудитель как исполнительный орган

В САР имеется два усилителя A1 и A2. Первый выполняет роль усилителя напряжения, а второй — усилителя мощности. Как функциональные элементы их можно изобразить в виде, приведенном на рис. 4.

В цепи (канале) обратной связи САР имеются два элмента

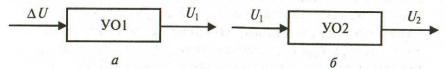


Рисунок 4 – Функциональные схемы *а-*электронного и *б-*электромашинного усилителя

трансформатор напряжения TV1 и выпрямитель VD1...VD6. Первый элемент можно трактовать как воспринимающий орган (BO), а второй – как преобразующий орган (ПО) (рис.5)

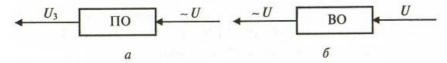


Рисунок 5 – Функциональные схемы элементов, входящих в канал обратной связи: а- трасформатора TV1; б- выпрямителя VD1...VD6

В рассматриваемой САР (рис.1) применена гальваническая схема сравнения сигналов (задающего U_0 и сигнала обратной связи U_3). Ёе функциональную схему можно представить в виде, приведенном на рис.6.

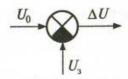


Рисунок 6 – Функциональная схема сравнивающего органа

Объединяя элементарные функциональные схемы (рис. 2...6) в соответствии с принципиальной схемой (рис.1), функциональная схема САР примет вид, показанный на рис.7

Объект регулирования (рис.2) имеет две входных величины и одну выходную. Следовательно, он будет иметь передаточные

функции по каждому каналу: по регулирующему $W_p(p)$ и по возмущающему воздействию $W_B(p)$.



Рисунок 7 - Функциональная схема САР: ОР-объект регулирования; ИО-исполнительный орган; УО1,УО2-усилительные органы 1 и 2; ВО-воспринимающий орган; ПО- преобразующий орган; СО- сравнивающий орган ; ЗО-задающий орган

Передаточную функцию объекта регулирования по регулирующему воздействию $W_p(p)$, руководствуясь принципом суперпозиции, определим на основе уравнения (1) при I=0:

$$T_0 = \frac{dU}{dt} + U = k_0 k_B,$$

преобразовав его по Лапласу как

$$T_0 p U(p) + U(p) = k_0 U_B(p),$$

где U(p) и $U_B(p)$ — соответственно изображения по Лапласу регулируемой величины U и управляющего воздействия U.

Из последнего выражения (в левой части) вынесем за скобки U(p):

$$U(p)[T_0p+1] = k_0U_B(p),$$

и на его основе определим

$$W_p(p) = \frac{U(p)}{U_B(p)} = \frac{k_0'}{T_0 p + 1}, (7)$$

Аналогично найдём передаточную функцию объекта регулирования по возмущающему воздействию $W_B(p)$, приняв $U_B = 0$:

$$T_{0} \frac{dU}{dt} + U = -k_{0}^{"} \left(T_{0} \frac{dt}{dt} + I \right);$$

$$T_{0} p U(p) + U(p) = -k_{0}^{"} \left[T_{0} p I(p) + I(p) \right];$$

$$U(p) \left[T_{0} p + 1 \right] = -k_{0}^{"} I(p) \left[T_{0} p + 1 \right];$$

$$W_{B}(p) = \frac{U(p)}{I(p)} = \frac{-k_{0}^{"} \left[T_{0} p + 1 \right]}{T_{0} p + 1} = -k_{0}^{"}, (8)$$

где І(р) – изображение по Лапласу возмущающего воздействия І.

С учётом передаточных функций (7,8) структурную схему объекта регулирования можно представить как показано на рис. 8.

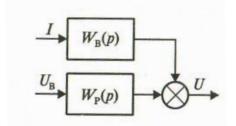


Рисунок 8 – Структурная схема объекта регулирования

Передаточные функции остальных элементов САР, определенные аналогично на основе уравнений (2) – (6), имеют следующий вид:

• исполнительного органа:

$$W_{uo}(p) = \frac{k_u}{T_u p + 1} \qquad (9)$$

• усилительного органа 2:

$$W_{y2}(p) = \frac{k_2}{T_2^2 p^2 + 2bT_2 p + 1}$$
 (10)

• усилительного органа 1:

$$W_{y2}(p) = k_2 \quad (11)$$

• воспринимающего органа:

$$W_{BO}(p) = k_B \quad (12)$$

• преобразующего органа:

$$W_{\Pi O}(p) = k_{\Pi} \quad (13)$$

На основе функциональной схемы САР (рис. 7) и найденных передаточных функций, путём замены объекта регулирования в этой схеме его структурной схеме (рис. 8) и замещением функциональных обозначений элементов соответствующими им передаточными функциями (9, 10, 11, 12, δ , 13), составим структурную схему системы (рис. 9).

Структурная схема САР (рис. 9) является математической моделью, на основе которой выполняется компьютерное моделирование системы в среде $\Pi K < MBTY >$.

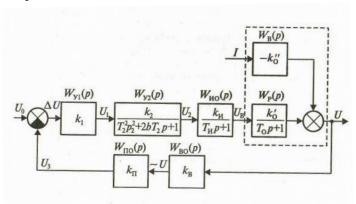


Рисунок 9 – Структурная схема САР напряжения синхронного генератора

Результаты моделирования САР показали, что П- закон регулирования не обеспечивает удовлетворительных показателей качества процесса регулирования. В ходе моделирования исходного варианта САР определены параметры процесса регулирования на границе устойчивости системы; $k_{\kappa p}$ — критический коэффициент П- закона регулирования и $T_{\kappa p}$ — период гармонических колебаний ($k_{\kappa p}=29,T_{\kappa p}=2,2c$). В соответствии с заданием для коррекции САР при-

нят ПИД- закон регулирования, параметры которого $(k_{\rm II}, k_{\rm J}, k_{\rm J})$ рассчитаны с помощью инженерного метода Циглера-Никольса $(k_{\rm II}=17,4;\ k_{\rm J}=4,8;\ k_{\rm II}=15,8)$. Результаты моделирования скорректированной САР (на основе ПИД-закона регулирования с помощью метода Циглера-Никольса) показали, что она обеспечивает хорошие показатели качества процесса регулирования по задающему воздействию, но не удовлетворяет требованиям к качеству по возмущению. Посредством подбора параметров ПИД-закона регулирования определены их значения $(k_{\rm II}=6,k_{\rm J}=2,k_{\rm II}=7)$, при которых САР обеспечивает требуемые показатели качества процесса регулирования как по задающему, так и возмущаю воздействию.

Литература

1. Бесекерский В. А., Попов Е. П. Теория систем автоматического регулирования. Издание третье, исправленное. Москва, издательство «Наука», Главная редакция физико-математической литературы, 1975