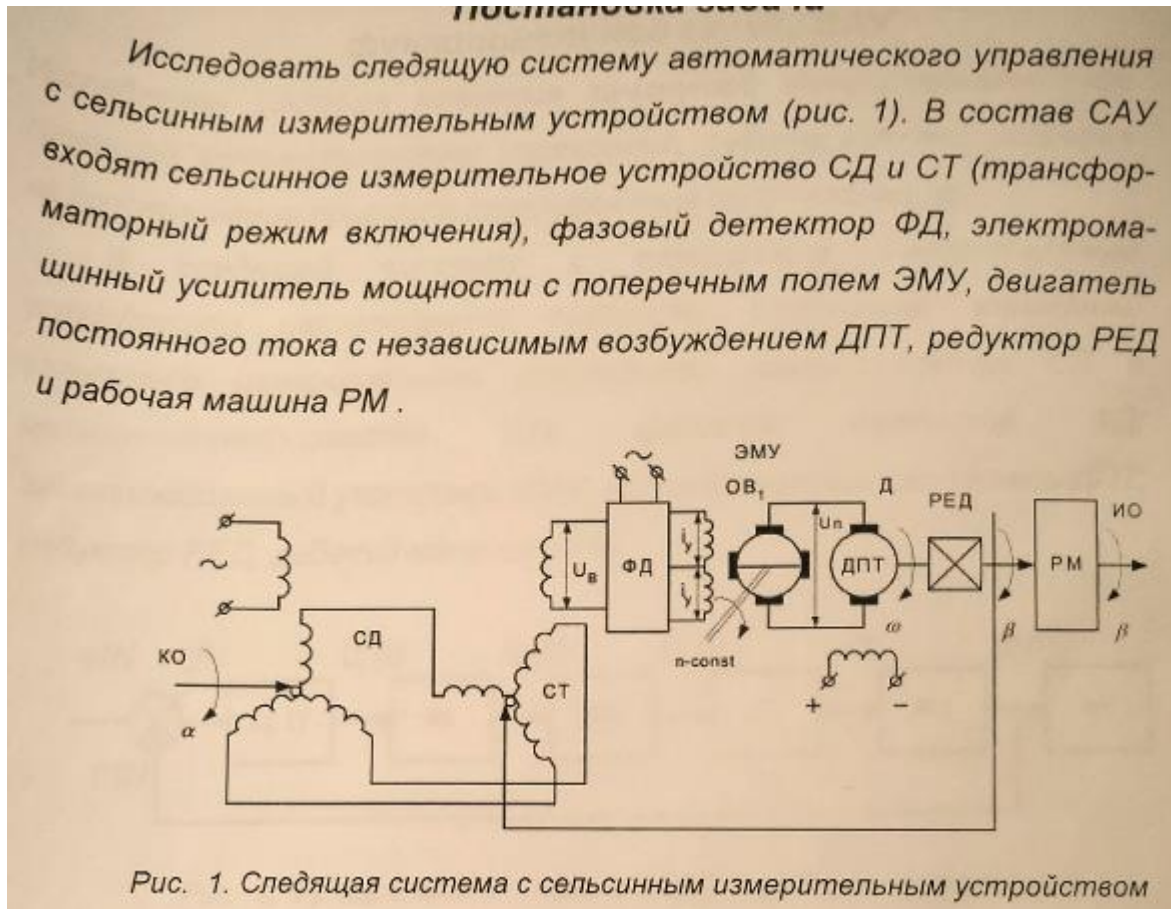


ПРИМЕР:



функциональной схемы САУ

Исследуемая система является замкнутой электромеханической системой автоматического управления, работа которой основана на использовании принципа регулирования по отклонению.

В следящей системе с сельсинным измерительным устройством целесообразно выделить следующие элементы: сельсинное измерительное устройство (сельсин-датчик СД и сельсин-трансформатор СТ); фазовый детектор ФД; электромашинный усилитель ЭМУ; исполнительный двигатель ДПТ; редуктор РЕД; рабочий механизм РМ.

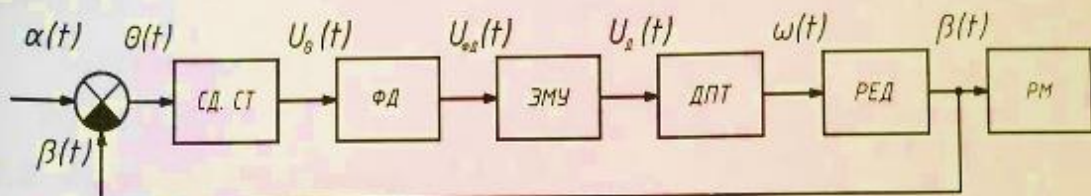


Рис. 2. Функциональная схема следящей системы с сельсинным измерительным

Функциональная схема данной САУ представлена на рис. 2.

Разность углов поворота сельсина-датчика СД и сельсина-трансформатора СТ $\theta(t) = \alpha(t) - \beta(t)$ порождает напряжение на первичной обмотке фазового детектора $U_0(t)$, которое, усиливаясь, возникает на вторичных обмотках в виде $U_{02}(t)$, электромашинный усилитель преобразовывает его в $U_2(t)$, которое подаётся на якорные обмотки ДПТ и порождает вращение двигателя с угловой скоростью $\omega(t)$, редуктор РД преобразовывает её в изменение угла поворота рабочего механизма $\beta(t)$.

2. Передаточные функции элементов, образующих САУ

2.1. Сельсинное измерительное устройство.

Сельсины в данной системе работают в трансформаторном режиме. Поэтому рассогласование валов рабочих механизмов на угол $\theta = \alpha - \beta$ приводит к возникновению выходного напряжения на обмотке статора сельсина-приёмника, равного $U_\theta = E_{\max} \cdot \cos \theta(t)$, где E_{\max} — максимальное эффективное значение э. д. с., индуцируемое на обмотке статора. В данном случае, роторы сельсинов изначально рассогласованы на 90° , поэтому $U_\theta(t) = E_{\max} \cdot \cos(90^\circ + \theta(t)) = E_{\max} \cdot \sin \theta(t)$, на интервале углов $-45^\circ < \theta < 45^\circ$ данную нелинейную зависимость с хорошей точностью можно аппроксимировать линейной функцией,

$$U_\theta(t) = K_\theta \cdot \theta(t)$$

$$W_\theta(s) = K_\theta$$

2.2. Фазовый детектор.

Осуществляет усиление подаваемого на его вход напряжения

$$U_{\text{ФД}}(t) = K_{\text{ФД}} \cdot U_\theta(t),$$

$$W_{\text{ФД}} = K_{\text{ФД}}$$

2.3. Электромашинный усилитель.

Электромашинный усилитель является в данном случае генератором постоянного тока. Предположим, что генератор находится в режиме холостого хода и в нем отсутствуют потери на гистерезис и вихревые токи, а магнитная характеристика — не насыщена, то есть характеристика намагничивания может быть описана линейной зависимостью магнитного потока и тока возбуждения

$\Phi_B = k_\Phi \cdot i_B$, где i_B - ток обмотки возбуждения, k_Φ - коэффициент пропорциональности

Закон Кирхгофа для обмотки возбуждения

$$u_B = R_B \cdot i_B + L_B \frac{di_B}{dt}$$

Уравнение ЭДС якоря с учётом принятых выше допущений примет вид

$$e_\alpha = C_e \cdot n \cdot \Phi_B = C_e \cdot n \cdot k_\Phi \cdot i_B$$

откуда

$$i_B = \frac{e_\alpha}{C_e \cdot n \cdot k_\Phi} \text{ и } \frac{di_B}{dt} = \frac{1}{C_e \cdot n \cdot k_\Phi} \frac{de_\alpha}{dt}$$

Подставляем,

$$\frac{C_e \cdot n \cdot k_\Phi}{R_B} \cdot u_B = e_\alpha + \frac{L_B}{R_B} \cdot \frac{de_\alpha}{dt}$$

$$e_\alpha + T_B \frac{de_\alpha}{dt} = K_u u_B$$

Так как напряжение на зажимах генератора $U_D = e_\alpha$, а напряжение возбуждения соответствует $u_B = U_{ФД}$, $K_{эму} = K_u$, $T_k = T_B$, передаточная функция будет иметь вид

$$W_{эму}(s) = \frac{U_D(s)}{U_{ФД}(s)} = \frac{K_{эму}}{T_B s + 1}$$

2.4. Двигатель постоянного тока.

Для якорной цепи на основании закона Кирхгофа справедливо следующее уравнение: $U_y = R_\alpha \cdot i_\alpha + L_\alpha \frac{di_\alpha}{dt} + e_D$, где e_D — э.д.с., наводимая в обмотке якоря магнитным потоком обмотки возбуждения Φ_B , равная $e_D = C_e \cdot \omega_D$, C_e — электрическая постоянная двигателя.

Уравнение механического равновесия двигателя записывается на основании закона сохранения моментов: $M_D = M_c + M_H$, где M_H — динамический момент якоря двигателя, равный произведению момента инерции якоря на его угловое ускорение:

$$M_H = J \frac{d\omega_D}{dt}$$

Моментом сопротивления, равным моменту трения в осях, можно пренебречь.

$$c_M \cdot i_H = J \frac{d\omega_D}{dt}$$

$$i_H = \frac{J}{c_M} \cdot \frac{d\omega_D}{dt}$$

$$\frac{di_H}{dt} = \frac{J}{c_M} \cdot \frac{d^2\omega_D}{dt^2}$$

Подставляя в уравнение для якорной цепи, получаем:

$$U_y = R_H \cdot \frac{J}{c_M} \cdot \frac{d\omega_D}{dt} + L_H \cdot \frac{J}{c_M} \cdot \frac{d^2\omega_D}{dt^2} + c_e \cdot \omega_D$$

Введем обозначения:

$$T_M = \frac{R_H J}{c_M c_e}, T_z = \frac{L_H}{R_H}, K_D = \frac{1}{c_e}$$

Отсюда передаточная функция имеет вид:

$$W_D(s) = \frac{\omega_D(s)}{U_y(s)} = \frac{K_D}{T_z T_M s^2 + T_M s + 1}$$

2.5. Редуктор.

Передаточная функция редуктора будет получена на основании дифференциального уравнения:

$$K_{ред} \cdot \omega = \frac{d\beta}{dt}$$

$$W_{ред}(s) = \frac{\beta(s)}{\omega(s)} = \frac{K_{ред}}{s}$$

Структурная схема может быть получена из функциональной схемы, если в последней вместо функционального назначения отдельных элементов записать передаточные функции этих элементов. Структурная схема представлена на рис. 3.

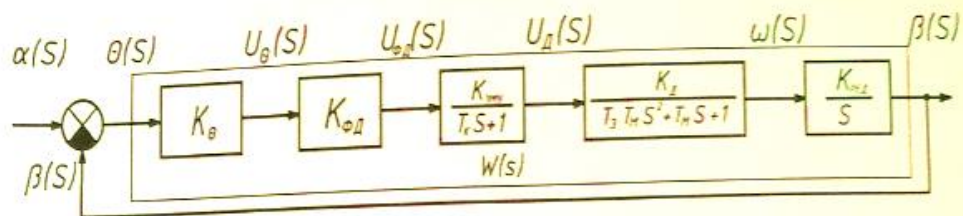


Рис. 3. Структурная схема следящей системы с сельсинным измерительным устройством

Передаточная функция разомкнутой системы:

$$W(s) = \frac{K_{\theta} K_{\Phi_d} K_{\mu} K_d K_{\text{РЕД}}}{s(T_K s + 1)(T_3 T_M s^2 + T_M s + 1)}$$

Передаточная функция замкнутой системы:

$$W(s) = \frac{K_{\theta} K_{\Phi_d} K_{\mu} K_d K_{\text{РЕД}}}{s(T_K s + 1)(T_3 T_M s^2 + T_M s + 1) + K_{\theta} K_{\Phi_d} K_{\mu} K_d K_{\text{РЕД}}} =$$

$$= \frac{K_{\theta} K_{\Phi_d} K_{\mu} K_d K_{\text{РЕД}}}{T_3 T_M T_K s^4 + T_M (T_K + T_3) s^3 + (T_K + T_M) s^2 + s + K_{\theta} K_{\Phi_d} K_{\mu} K_d K_{\text{РЕД}}}$$

