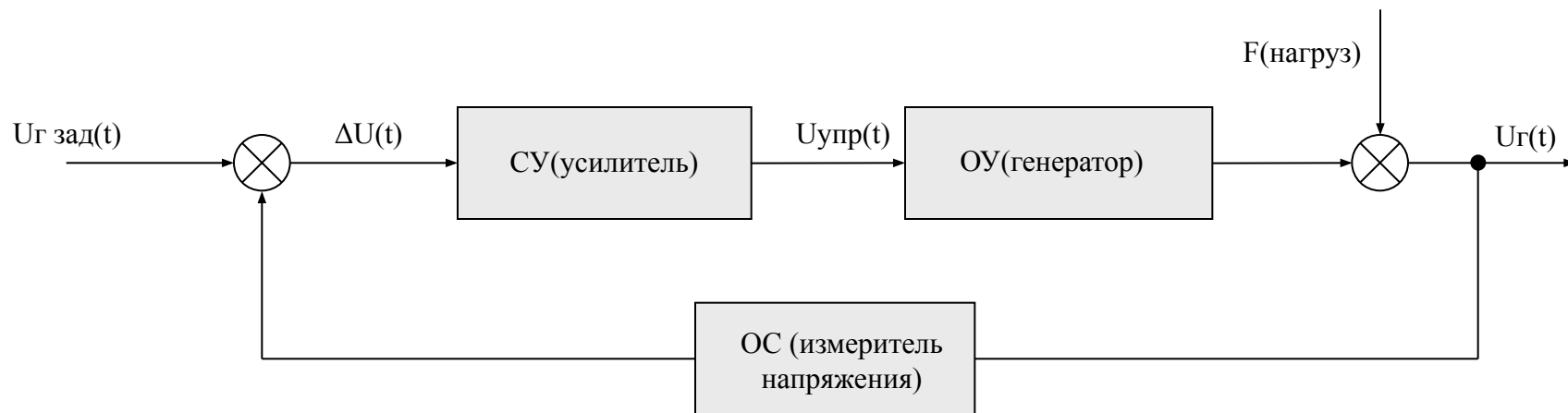
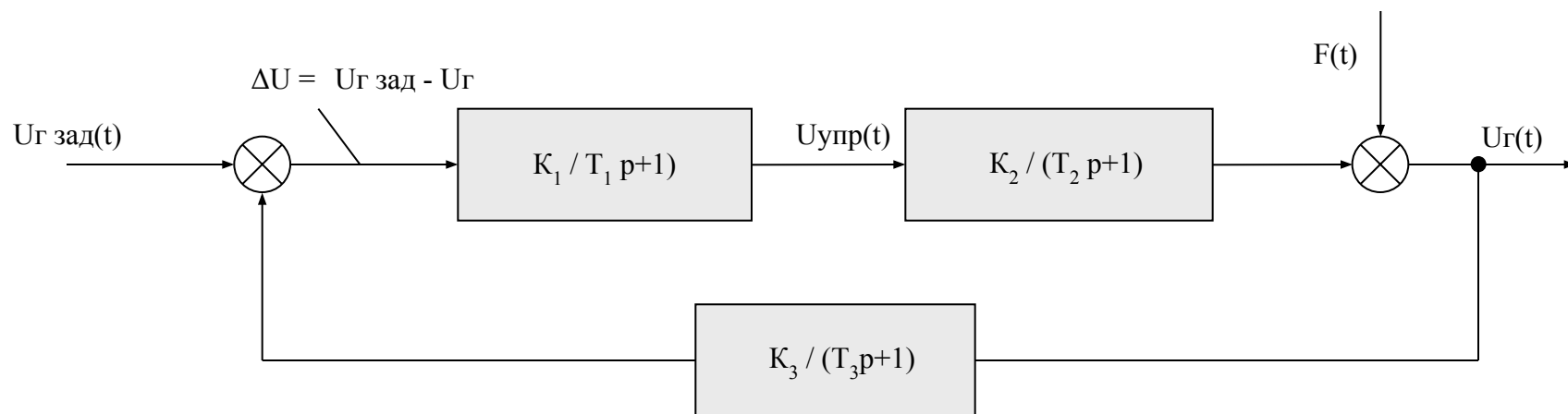


## К лабораторной работе №3

### 1. Функциональная схема системы управления напряжением синхронного генератора



### 2. Структурная схема САУ



3. Расчет передаточной функции  $W_{u_{\Gamma 3}}^{u_{\Gamma}}(p)$

$$W_{u_{\Gamma 3}}^{u_{\Gamma}}(p) = U_{\Gamma}(p) / U_{\Gamma 3}(p) \quad (\text{при этом считаем, что } F(t) = 0)$$

$$W_{u_{\Gamma 3}}^{u_{\Gamma}}(p) = W_{\text{пц}}(p) / 1 + W_{\text{пц}}(p) W_{\text{ос}}(p) = \frac{K_1 K_2}{(T_1 p + 1)(T_2 p + 1)} =$$

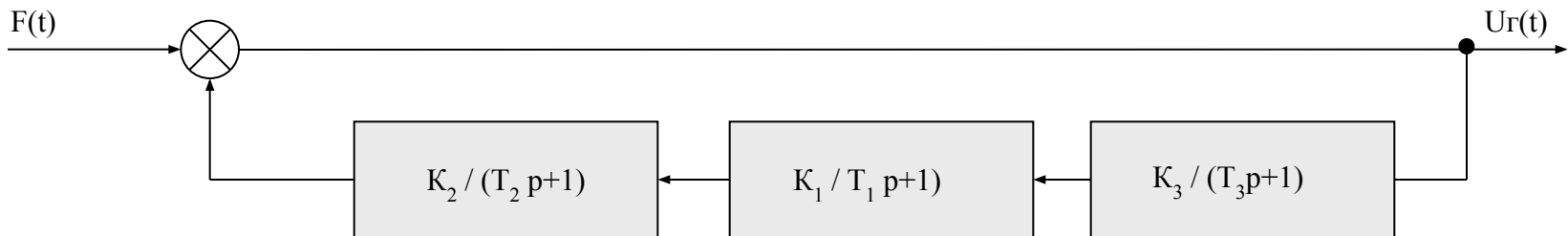
$$= \frac{1 + \frac{K_1 K_2 K_3}{(T_1 p + 1)(T_2 p + 1)(T_3 p + 1)}}{1 + \frac{K_1 K_2 K_3}{(T_1 p + 1)(T_2 p + 1)(T_3 p + 1)}} =$$

$$= \frac{\hat{E}_1 \hat{E}_2 (\hat{O}_3 \delta + 1)}{\hat{O}_1 \hat{O}_2 \hat{O}_3 \delta^3 + (\hat{O}_1 \hat{O}_2 + \hat{O}_1 \hat{O}_3 + \hat{O}_2 \hat{O}_3) \delta^2 + (\hat{O}_1 + \hat{O}_2 + \hat{O}_3) \delta + 1 + \hat{E}_1 \hat{E}_2 \hat{E}_3}$$

4. Расчет передаточной функции  $W_F^{u_{\Gamma}}(p)$ , в предположении, что  $U_{\Gamma 3}(t) = 0$

$$W_F^{u_{\Gamma}}(p) = U_{\Gamma}(p) / F(p)$$

Для расчета перестраиваем структурную схему так, чтобы входом был сигнал  $F(t)$ , а выходом  $U_{\Gamma}(t)$ .



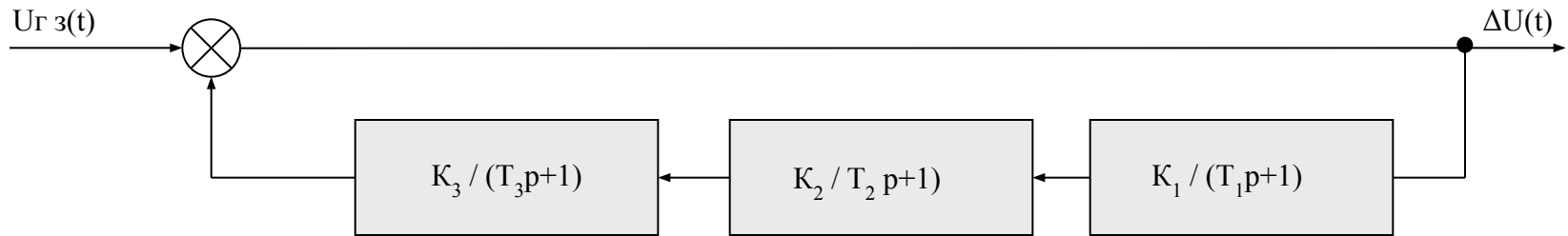
Тогда:

$$W_{F}^{u_r}(p) = \frac{1}{1 + \frac{K_1 K_2 K_3}{(T_1 p + 1)(T_2 p + 1)(T_3 p + 1)}} =$$

$$= \frac{\dot{O}_1 \dot{O}_2 \dot{O}_3 \delta^3 + (\dot{O}_1 \dot{O}_2 + \dot{O}_1 \dot{O}_3 + \dot{O}_2 \dot{O}_3) \delta^2 + (\dot{O}_1 + \dot{O}_2 + \dot{O}_3) \delta + 1}{\dot{O}_1 \dot{O}_2 \dot{O}_3 \delta^3 + (\dot{O}_1 \dot{O}_2 + \dot{O}_1 \dot{O}_3 + \dot{O}_2 \dot{O}_3) \delta^2 + (\dot{O}_1 + \dot{O}_2 + \dot{O}_3) \delta + 1 + \hat{E}_1 \hat{E}_2 \hat{E}_3}$$

5. Расчет передаточной функции  $W_{u_{r3}}^{\Delta U}(p)$ , в предположении, что  $F(t) = 0$ .

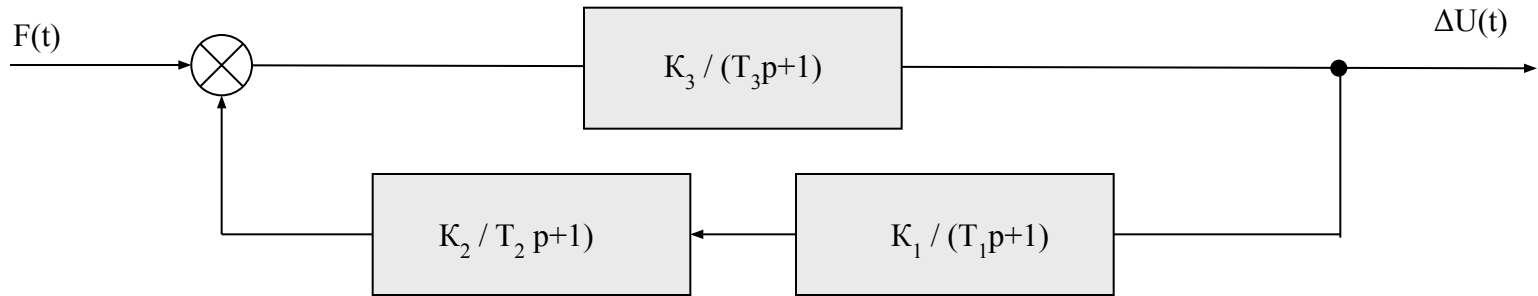
Для расчета перестраиваем структурную схему так, чтобы входом был сигнал  $U_{r3}(t)$ , а выходом сигнал  $\Delta U(t)$ . Тогда:



И передаточная функция  $W_{u_{r3}}^{\Delta U}(p)$  будет равна  $W_F^{u_r}(p)$ .

5. Расчет передаточной функции  $W_F(p)$ , в предположении, что  $U_{гз}(t) = 0$ .

Для расчета необходимо перестроить структурную схему так, чтобы входом был сигнал  $F(t)$ , а выходом -  $\Delta U(t)$ .



$$\begin{aligned}
 W_F(p) &= \frac{\frac{K_3}{T_3 p + 1}}{1 + \frac{K_1 K_2 K_3}{(T_1 p + 1)(T_2 p + 1)(T_3 p + 1)}} = \\
 &= \frac{K_3 (T_1 p + 1)(T_2 + 1)}{\dot{O}_1 \dot{O}_2 \dot{O}_3 \delta^3 + (\dot{O}_1 \dot{O}_2 + \dot{O}_1 \dot{O}_3 + \dot{O}_2 \dot{O}_3) \delta^2 + (\dot{O}_1 + \dot{O}_2 + \dot{O}_3) \delta + 1 + \hat{E}_1 \hat{E}_2 \hat{E}_3} =
 \end{aligned}$$

$$= \frac{K_3 T_1 T_2 p^2 + K_3 (T_1 + T_2) p + K_3}{\dot{O}_1 \dot{O}_2 \dot{O}_3 \delta^3 + (\dot{O}_1 \dot{O}_2 + \dot{O}_1 \dot{O}_3 + \dot{O}_2 \dot{O}_3) \delta^2 + (\dot{O}_1 + \dot{O}_2 + \dot{O}_3) \delta + 1 + \hat{E}_1 \hat{E}_2 \hat{E}_3}$$

Как видно, у всех четырех передаточных функций замкнутой системы одинаковый знаменатель, который называется характеристическим полиномом. Если его приравнять нулю, то получим характеристическое уравнение, определяющее динамику работы САУ.

$$\dot{O}_1 \dot{O}_2 \dot{O}_3 \delta^3 + (\dot{O}_1 \dot{O}_2 + \dot{O}_1 \dot{O}_3 + \dot{O}_2 \dot{O}_3) \delta^2 + (\dot{O}_1 + \dot{O}_2 + \dot{O}_3) \delta + 1 + \hat{E}_1 \hat{E}_2 \hat{E}_3 = 0$$

или  $a_0 p^3 + a_1 p^2 + a_2 p + a_3 = 0,$

где:

$$a_0 = T_1 T_2 T_3 \quad a_1 = (T_1 T_2 + T_1 T_3 + T_2 T_3)$$

$$a_2 = (T_1 + T_2 + T_3) \quad a_3 = 1 + \hat{E}_1 \hat{E}_2 \hat{E}_3$$

Если известна ПФ замкнутой системы, то от нее легко перейти к дифференциальному уравнению системы.

Например:

$$W_{\text{цгз}}^{u_r}(p) = U_{\Gamma}(p) / U_{\Gamma 3}(p) \longrightarrow U_{\Gamma}(p) = W_{\text{цгз}}^{u_r}(p) U_{\Gamma 3}(p)$$

$$U_{\Gamma}(p) = \frac{(K_1 K_2 T_3 p + K_1 K_2) U_{\Gamma 3}(p)}{\dot{O}_1 \dot{O}_2 \dot{O}_3 \delta^3 + (\dot{O}_1 \dot{O}_2 + \dot{O}_1 \dot{O}_3 + \dot{O}_2 \dot{O}_3) \delta^2 + (\dot{O}_1 + \dot{O}_2 + \dot{O}_3) \delta + 1 + \hat{E}_1 \hat{E}_2 \hat{E}_3}$$

$$[\dot{O}_1\dot{O}_2\dot{O}_3\delta^3 + (\dot{O}_1\dot{O}_2 + \dot{O}_1\dot{O}_3 + \dot{O}_2\dot{O}_3)\delta^2 + (\dot{O}_1 + \dot{O}_2 + \dot{O}_3)\delta + 1 + \hat{E}_1\hat{E}_2\hat{E}_3] U_{\Gamma}(p) =$$

$$= (K_1K_2T_3p + K_1K_2) U_{\Gamma}(p)$$

Далее путем замены  $p = \frac{d}{dt}$  переходим от операторного уравнения к дифференциальному:

$$T_1T_2T_3 \frac{d^3U_{\Gamma}(t)}{dt^3} + (T_1T_2 + T_1T_3 + T_2T_3) \frac{d^2U_{\Gamma}(t)}{dt^2} + (T_1 + T_2 + T_3) \frac{dU_{\Gamma}(t)}{dt} +$$

$$+ (1 + K_1K_2K_3) U_{\Gamma}(t) = K_1K_2T_3 \frac{dU_{\Gamma3}(t)}{dt} + K_1K_2U_{\Gamma3}(t)$$

Рассчитать величину статической ошибки САУ по управлению и возмущению можно следующим образом, используя теорему о предельном переходе:

$$\Delta U_{\text{СТ}}^{U_{\Gamma3}} = \lim_{t \rightarrow \infty} \Delta U(t) = \lim_{p \rightarrow 0} \Delta U(p) p = \lim_{p \rightarrow 0} W_{U_{\Gamma3}}(p) U_{\Gamma3}(p) p =$$

$$= \lim_{p \rightarrow 0} \frac{\dot{O}_1\dot{O}_2\dot{O}_3\delta^3 + (\dot{O}_1\dot{O}_2 + \dot{O}_1\dot{O}_3 + \dot{O}_2\dot{O}_3)\delta^2 + (\dot{O}_1 + \dot{O}_2 + \dot{O}_3)\delta + 1}{\dot{O}_1\dot{O}_2\dot{O}_3\delta^3 + (\dot{O}_1\dot{O}_2 + \dot{O}_1\dot{O}_3 + \dot{O}_2\dot{O}_3)\delta^2 + (\dot{O}_1 + \dot{O}_2 + \dot{O}_3)\delta + 1 + \hat{E}_1\hat{E}_2\hat{E}_3} \cdot \frac{1}{p} \cdot p =$$

$$= W_{U_{\Gamma3}}(0) = \boxed{\frac{1}{1 + K_1K_2K_3}} \quad \text{Ошибка по управлению}$$

Ошибка по возмущению:

---

$$\begin{aligned}\Delta U_{\text{CT}}^F &= \lim_{t \rightarrow \infty} \Delta U(t) = \lim_{p \rightarrow 0} \Delta U(p) p = \lim_{p \rightarrow 0} W_F^{\Delta U}(p) F(p) p = \\ &= \lim_{p \rightarrow 0} W_F^{\Delta U}(p) \frac{1}{p} \cancel{p} = W_F^{\Delta U}(0) = \boxed{\frac{K_3}{1 + K_1 K_2 K_3}}\end{aligned}$$

Ошибка по возмущению