Содержание

Введение	5
1 Постановка задачи	6
2 Определение устойчивости неизменяемой части системы	7
3 Синтез регулятора	9
 Построение желаемой ЛАЧХ	9
3.2 Получение передаточной функции регулятора	12
4 Моделирование полученной системы	13
5 Реализация регулятора	15
Заключение	
Список использованных источников	18

Изм.	Лист	№ докум.	Подп.	Дата	КСУИ.171.Р334	0.001	П3	
Раз _і Проі		<u>Поляшов М.А.</u> Григорьев В.В.			Синтез последовательного	Лит.	Лист 4	Листов 18
Н.ко Утв	энтр.				регулятора для замкнутой следящей системы методом желаемых ЛАЧХ		ерситет федра С	

Введение

Синтез регулятора является важной частью при создании системы автоматического управления, так как от него зависит, как при эксплуатации будет вести себя объект управления: будет ли он устойчив, какое будет время переходного процесса, перерегулирование и т.д.

В данной работе будет произведен расчет регулятора, в ходе которого будут подобраны оптимальные звенья, входящие в его состав и обеспечивающие заданные параметры качества. Для этого будет использоваться метод желаемых ЛАЧХ с помощью диаграмм Солодовникова.

Желаемая ЛАЧХ - это асимптотическая ЛАЧХ разомкнутой системы, имеющая желаемые свойства. Она состоит из трех частей: низкочастотной, среднечастотной и высокочастотной. Также могут быть сопрягающие асимптоты, соединяющие основные. После построения ЛАЧХ можно определить желаемую передаточную функцию системы и, зная передаточную функцию неизменяемой части, можно найти функцию регулятора.

1 Постановка задачи

Задан объект управления, описание которого определяется Wнч(s) – передаточной функцией неизменяемой части системы. Структурная схема следящей системы представлена на рисунке 1. Требуется спроектировать

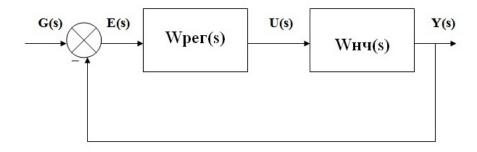


Рисунок 1 – Структурная схема следящей системы

регулятор, включенный последовательно с неизменяемой частью системы в контуре ошибки с передаточной функцией $W_{\rm per}(s)$, который обеспечивает в замкнутой следящей системе с единичной обратной связью заданный набор показателей качества, который представлен в таблице 1

Таблица 1 – Исходные данные

$W_H(s)$	K	T_1, c	T_2, c	$t_{\scriptscriptstyle \Pi}, c$	σ	g_{max}	w_0	e_{max}
$\frac{K}{(T_1s+1)\cdot(T_2s+1)\cdot s}$	170	0.035	0.35	0.15	25	6	0.6	0.025

Ли	Изм.	№ докум.	Подп.	Дат

Лист

2 Определение устойчивости неизменяемой части системы

Схема моделирования и график переходного процесса представлены на рисунках 2 и 3 соответственно.

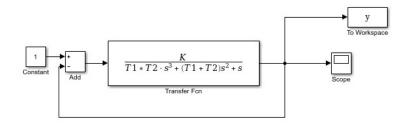


Рисунок 2 – Схема моделирования неизменяемой части

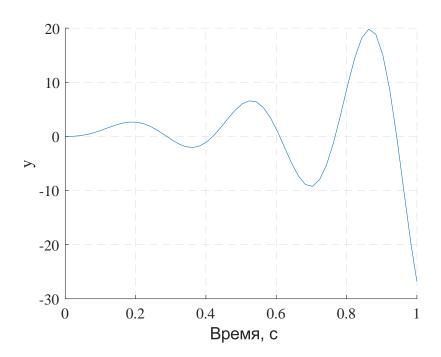


Рисунок 3 – График переходного процесса

Также оценим устойчивость аналитически. Характеристический многочлен системы имеет вид:

$$T_1 T_2 s^3 + (T_1 + T_2) s^2 + s + K (1)$$

Ли	Изм.	№ докум.	Подп.	Дат

КСУИ.171.Р3340.001 ПЗ

Для этой системы матрица Гурвица будет иметь следующий вид:

$$\Gamma = \begin{bmatrix} 0.385 & 170 & 0 \\ 0.01225 & 1 & 0 \\ 0 & 0.385 & 170 \end{bmatrix}. \tag{2}$$

Так как второй определитель $\Delta_2=(0.385\cdot 1)-(0.01225\cdot 170)<0$, то система является неустойчивой.

Ли	Изм.	№ докум.	Подп.	Дат

3 Синтез регулятора

3.1 Построение желаемой ЛАЧХ

Низкочастотная асимптота ЛАЧХ разомкнутой системы определяет статические свойства, так как требуемый коэффициент усиления рассчитывается по формуле:

$$K_{\mathbf{x}} = \frac{\dot{g}_{max}}{e_{max}} = \frac{g_{max} \cdot w_0}{e_{max}} = 144 \tag{3}$$

Низкочастотная асимптота имеет в точке $\omega=1c^{-1}$ ординату $L=20lg(K_{\tt w})=43.2$ и наклон -20дБ/дек.

Для построения среднечастотной асимптоты сначала найдем частоту среза ω_{cp} по диаграмме, представленной на рисунке 4

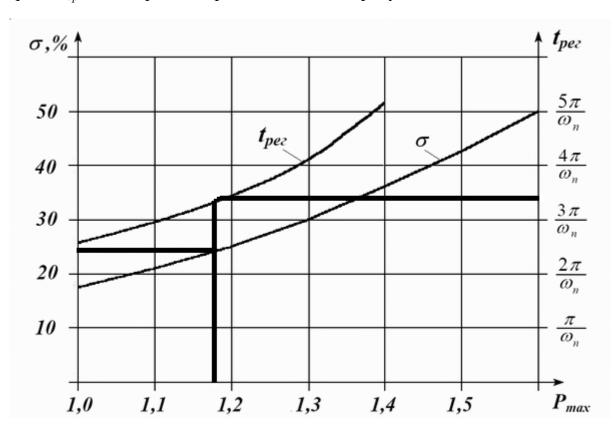


Рисунок 4 – Диаграмма Солодовникова для σ и $t_{\rm per}$

Ли	Изм.	№ докум.	Подп.	Дат

По заданному значению перерегулирования σ находим P_{max} и соответствующее выражение для $t_{\rm per}$

$$t_{\rm per} = \frac{3.4\pi}{\omega_n} \tag{4}$$

Так как $t_{\rm per}=0.15$, то $\omega_n=71$ Исходя из соотношения $\omega_{cp}=(0.6...0.9)\omega_n$, найдем частоту среза. $\omega_{cp}=53c^{-1}$. По найденному значению P_{max} определим по диаграмме, представленной на рисунке 5, избыток фазы γ и предельные значения логарифмических амплитуд $L\gamma$

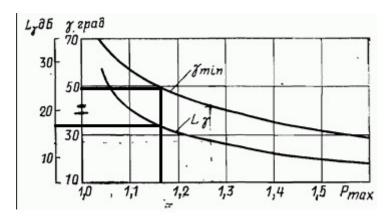


Рисунок 5 – Диаграмма Солодовникова для γ и $L\gamma$

 $L\gamma$ =16дБ γ =50 град.

Проведем через точку ω_{cp} асимптоту с наклоном -20дБ/дек. Так как асимптотическая ЛАЧХ после первой сопрягающей частоты $w_1=\frac{1}{T_2}=2.857$ имеет наклон -40дБ/дек, найдем точку пересечения ее с проведенной асимптотой из точки $\omega_{cp}=53$, это будет вторая сопрягающая w_2 :

$$L(w_2) = L(2.857) - 40lg(\frac{w_2}{2.857}) = 20lg\frac{42}{w_2}$$
 (5)

Аналогичным образом, зная L(1) найдем L(2.857)=34.1, так как на этом участке асимптота имеет наклон -20дБ/дек, то подставив L(2.857) в (5) найдем $w_2=7$

Третья сопрягающая частота - абсцисса асимптоты при L=-16дБ - это $w_3=\omega_{cp}\cdot 10^{\frac{16}{20}}=336$

Высокочастотная асимптота желаемой ЛАЧХ мало влияет на свойства системы, поэтому выберем ее такой, чтобы она имела такой же наклон, как и высокочастотная асимптота ЛАЧХ неизменяемой части.

Ли	Изм.	№ докум.	Подп.	Дат

На основании этих данных построим желаемую асимптотическую логарифмическую амплитудно частотную характеристику. График желаемой ЛАЧХ приведен на рисунке 6.

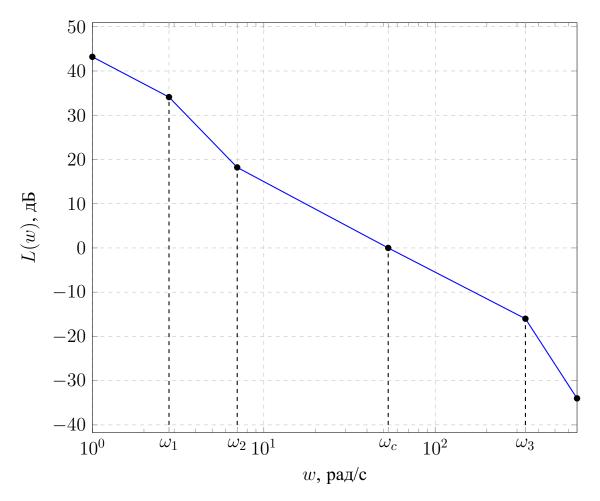


Рисунок 6 – Желаемая ЛАЧХ

В итоге имеем. $\omega_1 = 2.857c^{-1}, \omega_2 = 7c^{-1}, \omega_3 = 336c^{-1}$.

Зная эти значения, можно построить желаемую передаточную функцию:

$$W_{\mathbf{x}} = \frac{K_{\mathbf{x}}(\frac{1}{\omega_2}s+1)}{(\frac{1}{\omega_1}s+1)(\frac{1}{\omega_3}s+1)^2s} = \frac{144(0.14s+1)}{(0.35s+1)(0.003s+1)^2s} \tag{6}$$

Ли	Изм.	№ докум.	Подп.	Дат

3.2 Получение передаточной функции регулятора

Исходя из найденной передаточной функции можно найти передаточную функцию регулятора по формуле:

$$W_{\rm per} = \frac{W_{\rm w}}{W_{\rm per}} \tag{7}$$

$$W_{\text{per}} = \frac{144(0.14s+1)s(0.035s+1)(0.35s+1)}{(0.35s+1)(0.003s+1)^2s \cdot 170}$$
(8)

$$W_{\text{per}} = \frac{144(0.14s+1)(0.035s+1)}{(0.003s+1)^2 \cdot 170} \tag{9}$$

4 Моделирование полученной системы

Схема моделирования представлена на рисунке 7.

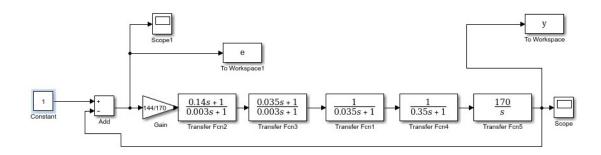


Рисунок 7 - Схема моделирования системы

Полученный график переходного процесса выходного сигнала представлен на рисунке 8.

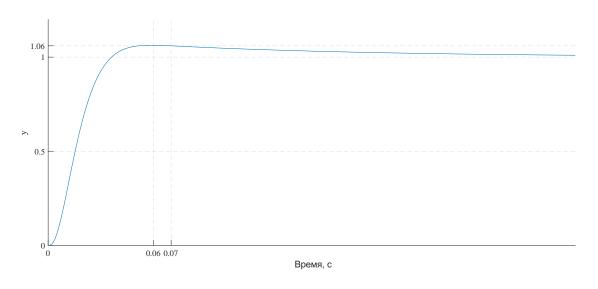


Рисунок 8 – График переходного процесса

По графику определим время переходного процесса и перерегулирование: $t_{\rm n}=0.07c, \sigma=6\%$. Данные показатели соответствуют требуемым.

Также произведем моделирование системы при подаче гармонического сигнала $g=g_{max}sin(w_0t)$. График переходного процесса представлен на рисунке 9

График ошибки представлен на рисунке 10

Ли	Изм.	№ докум.	Подп.	Дат

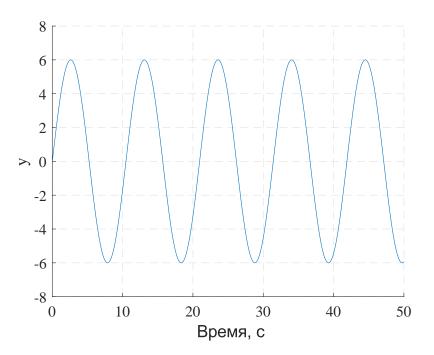


Рисунок 9 – График переходного процесса

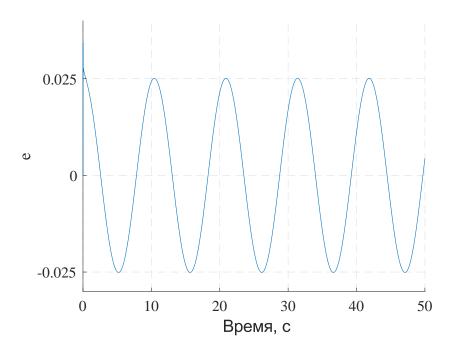


Рисунок 10 – График переходного процесса ошибки

Как видно по графику ошибка не превышает максимального значения $e_{max}=0.025.$

Ли	Изм.	№ докум.	Подп.	Дат

5 Реализация регулятора

Представим передаточную функцию регулятора (9) в виде последовательного соединения двух одинаковых функций вида $k \cdot \frac{Ts+1}{kTs+1}$ и одного усилителя:

$$k_1 \cdot \frac{T_{11}s + 1}{k_1 T_{11}s + 1} \cdot k_2 \cdot \frac{T_{22}s + 1}{k_2 T_{22}s + 1} \cdot k_3 \tag{10}$$

Электрическая схема, собранная в P-CAD 2006, представлена на рисунке 11

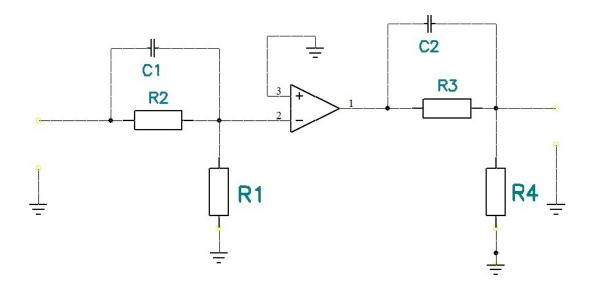


Рисунок 11 – Электрическая схема регулятора

Рассчитаем значения элементов схемы.

$$\begin{cases}
T_{11} = R_1 C_1 = 0.14 \\
k_1 = \frac{0.003}{T_{11}} = 0.02 = \frac{R_2}{R_1 + R_2} \\
T_{22} = R_3 C_2 = 0.035 \\
k_2 = \frac{0.003}{T_{22}} = 0.086 = \frac{R_4}{R_3 + R_4}
\end{cases}$$
(11)

Ли	Изм.	№ докум.	Подп.	Дат

КСУИ.171.Р3340.001 ПЗ

Приняв C_1 и C_2 по 1 мк Φ получим следующие значения:

$$\begin{cases} C_1 = C_2 = 1 \text{ мк}\Phi \\ R_1 = 140 \text{ кОм} \\ R_2 = 2.857 \text{ кОм} \\ R_3 = 35 \text{ кОм} \\ R_4 = 3.293 \text{ кОм} \end{cases} \tag{12}$$

Коэффициент усилителя примем равным $k_3 = \frac{\frac{144}{170}}{k_1 \cdot k_2} = 492$

Заключение

В результате работы методом желаемой ЛАЧХ был создан последовательный регулятор для системы управления, который обеспечивает нужные параметры качетсва: при единичном входном воздействии $t_{\rm II}=0.07$ с и перерегулирование $\sigma=6\%$. А при гармоническом сигнале ошибка не превышает допустимую $e_{max}=0.025$.

Также была составлена электрическая схема регулятора и рассчитаны его параметры.

Ли	Изм.	№ докум.	Подп.	Дат

Список используемых источников

- 1 Бесекерский В.А., Попов Е.П. Теория систем автоматического управления СПб.: Профессия, 2003. 752 с.
- 2 Блинников А.А., Бойков В.И., Быстров С.В., Николаев Н.А., Нуйя О.С. Правила оформления пояснительной записки и конструкторской документации. СПб.: Университет ИТМО, 2014. 55с.
- 3 Воронов А.А., Теория автоматического управления, Ч 1. М.: Высшая школа, 1986. 376с.

Ли	Изм.	№ докум.	Подп.	Дат