### Министерство образования и науки Российской Федерации

ФЕДЕРАЛЬНОЕ ГОСУДАРСТВЕННОЕ АВТОНОМНОЕ ОБРАЗОВАТЕЛЬНОЕ УЧРЕЖДЕНИЕ ВЫСШЕГО ПРОФЕССИОНАЛЬНОГО ОБРАЗОВАНИЯ

## САНКТ-ПЕТЕРБУРГСКИЙ УНИВЕРСИТЕТ ИНФОРМАЦИОННЫХ ТЕХНОЛОГИЙ, МЕХАНИКИ И ОПТИКИ

Кафедра Систем Управления и Информатики Группа <u>Р3340</u>

## Лабораторная работа №10 "Исследование математической модели электромеханического объекта управления" Вариант - 7

Выполнил		(подпись
	(фамилия, и.о.)	
Проверил	(фамилия, и.о.)	(подпись)
"" 20г.	Санкт-Петербург,	20г.
Работа выполнена с оценкой		
Дата защиты ""	20г.	

### 1 Задание

### Цель работы

Изучение математических моделей и исследование характеристик электромеханического объекта управления(ЭМО), построенного на основе электродвигателя постоянного тока независимого возбуждения.

В работе исследуется полная и упрощённая модели ЭМО. На рисунке 1 представлена функциональная схема исследуемого объекта.

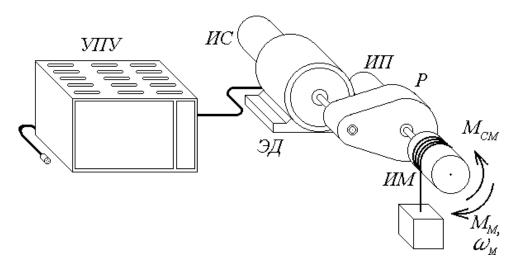


Рисунок 1 — Функциональная схема исследуемого объекта

### Исходные данные

Исходные данные для моделирования преставлены в таблице 1.

Таблица 1 – Исходные данные

$ U_{\rm H},$	$n_0$ ,	$I_{\mathrm{H}},$	$M_{ m H}$ ,	R,	$T_{\mathfrak{A}},$	$J_{\scriptscriptstyle \mathcal{I}},$	$T_{ m Y},$	i	$\mid J_{ m M}, \mid$
В	об/мин	A	Н∙м	Ом	мс	кг•м²	мс	$i_{ m P}$	$  \kappa_{\Gamma \cdot M}^2  $
52	1240	18	7.21	0.3	$10 \cdot 10^{-3}$	0.004	$10 \cdot 10^{-3}$	20	2.48

### 2 Расчёт параметров математического моделирования

$$k_{\mathrm{M}}=rac{1}{R}$$

$$k_y = \frac{U_{\rm H}}{U_m} = \frac{52}{10} = 5.2$$

$$k_{
m M} = \frac{M_{
m H}}{I_{
m H}} = \frac{7.21}{18} = 0.4$$

$$k_e = \frac{U_{\rm H}}{\omega_0} = \frac{52 \cdot 30}{1240 \cdot \pi} = 0.4$$

$$J_{\Sigma} = 1.2 J_{\mathrm{fl}} + \frac{J_{M}}{i_{p}^{2}} = 1.2 \cdot 0.004 + \frac{2.48}{20^{2}} = 0.011$$

Коэффициенты передачи измерительных устройств выбираются таким образом, чтобы обеспечить соответствие максимального значения измеряемого сигнала уровню 10 на выходе измерительного устройства.

$$K_U = 0.1923$$

$$K_I = 0.1082$$

$$K_{\omega} = 0.0770$$

$$K_{\alpha} = 1.5888$$

# 3 Вывод математических моделей вход-состояние-выход для полной и упрощенной схем моделирования ЭМО

Выведем математическую модель ВСВ для полной схемы моделирования ЭМО. Запишем уравнения, описывающие работу ЭМО:

$$\begin{cases}
k_{M}I - M_{c} = J_{\Sigma} \frac{d\omega}{dt} \\
T_{\pi} \frac{dI}{dt} + I = k_{\pi}(U_{y} - k_{e}\omega) \\
T_{y} \frac{dU_{y}}{dt} + U_{y} = k_{y}U
\end{cases} \Rightarrow \begin{cases}
\dot{\omega} = \frac{k_{M}I - M_{c}}{J_{\Sigma}} \\
\dot{I} = \frac{k_{\pi}(U_{y} - k_{e}\omega) - I}{T_{\pi}} \\
\dot{U}_{y} = \frac{k_{y}U - \dot{U}_{y}}{T_{y}}
\end{cases}$$
(1)

Пусть  $X=\begin{bmatrix}\alpha & \omega & I & U_y\end{bmatrix}^T$  - вектор состояния, а  $U=\begin{bmatrix}U & M_c\end{bmatrix}^T$  - вектор входных воздействий. Тогда

$$\begin{cases} \dot{X} = AX + BU \\ y = CX \end{cases} \tag{2}$$

$$\dot{\alpha} = \omega \tag{3}$$

$$\begin{bmatrix} \dot{\alpha} \\ \dot{\omega} \\ \dot{I} \\ \dot{U}_{y} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & \frac{k_{M}}{J_{\Sigma}} & 0 \\ 0 & -\frac{k_{e}k_{\pi}}{T_{\pi}} & -\frac{1}{T_{\pi}} & \frac{k_{\pi}}{T_{\pi}} \\ 0 & 0 & 0 & -\frac{1}{T_{y}} \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} \alpha \\ \omega \\ I \\ U_{y} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 0 & -\frac{1}{J_{\Sigma}} \\ 0 & 0 \\ \frac{k_{y}}{T_{y}} & 0 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} U \\ M_{c} \end{bmatrix}$$

$$(4)$$

Запишем матрицы А, В и С:

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & \frac{k_M}{J_{\Sigma}} & 0 \\ 0 & -\frac{k_e k_{\pi}}{T_{\pi}} & -\frac{1}{T_{\pi}} & \frac{k_{\pi}}{T_{\pi}} \\ 0 & 0 & 0 & -\frac{1}{T_{\pi}} \end{bmatrix}, B = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 0 & -\frac{1}{J_{\Sigma}} \\ 0 & 0 \\ \frac{k_y}{T_y} & 0 \end{bmatrix}, C = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$
 (5)

Выведем математическую модель упрощенной схемы моделирования ЭМО. Она получается в результате пренебрежения малыми постоянными времени  $T_{\mathfrak{g}}$  и  $T_{\mathfrak{g}}$ .

$$\begin{cases} \dot{\alpha} = \omega \\ \dot{\omega} = -\frac{k_M k_{\pi} k_e}{J_{\Sigma}} \omega + \frac{k_M k_{\pi} k_y}{J_{\Sigma}} U - \frac{1}{J_{\Sigma}} M_c \end{cases}$$
 (6)

Таким образом, получаем модель ВСВ:

$$\begin{bmatrix} \dot{\alpha} \\ \dot{\omega} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 0 & -\frac{k_M k_{\perp} k_e}{J_{\Sigma}} \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} \alpha \\ \omega \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ \frac{k_M k_{\perp} k_y}{J_{\Sigma}} & -\frac{1}{J_{\Sigma}} \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} U \\ M_c \end{bmatrix}$$
 (7)

### 4 Исследование полной модели ЭМО

На рисунке 2 представлена схема полной модели ЭМО.

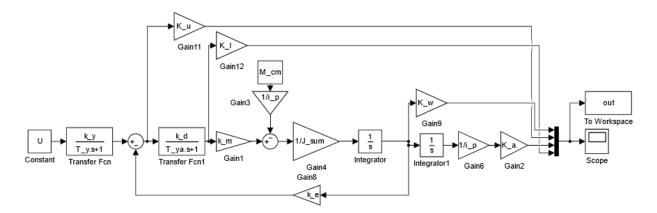


Рисунок 2 — Схема полной модели ЭМО

На рисунке 3 представлены сравнительные графики при различных  $T_y$  и  $T_{\mathfrak{g}}$ . Так как в данном случае  $T_y=T_{\mathfrak{g}}$ , обозначим  $T=T_y=T_{\mathfrak{g}}$ .

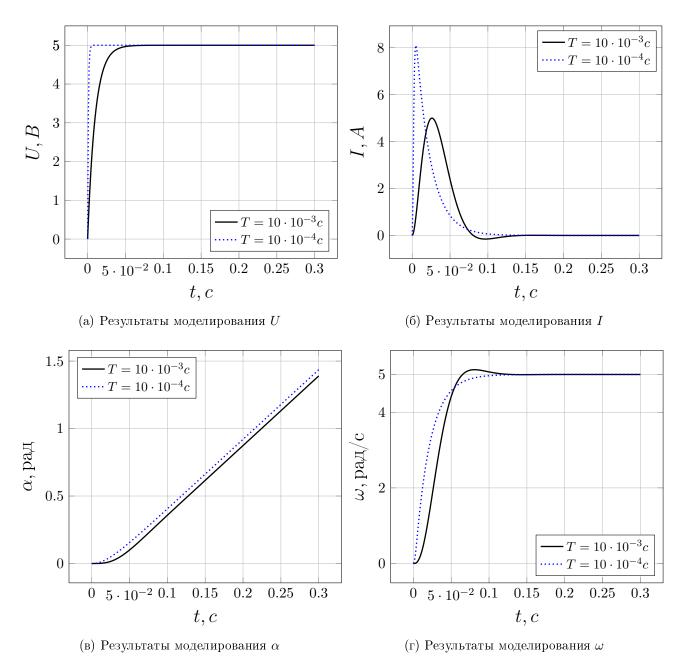


Рисунок 3 — Передаточные характеристики при различных  $T_y$  и  $T_{\mathtt{x}}$ 

Результаты переходных процессов для  $T = 10 \cdot 10^{-3}$ :

$$t_{\text{II}} = 0.046, \ \omega_y = 5, \ I = 0$$

Результаты переходных процессов для  $T=10\cdot 10^{-4}$ :

$$t_{\text{II}} = 4.285 \cdot 10^{-3}, \ \omega_y = 5, \ I = 0$$

### 5 Исследование влияния нагрузочного момента

На рисунке 4 представлены сравнительные графики при различных значениях нагрузочного момента.

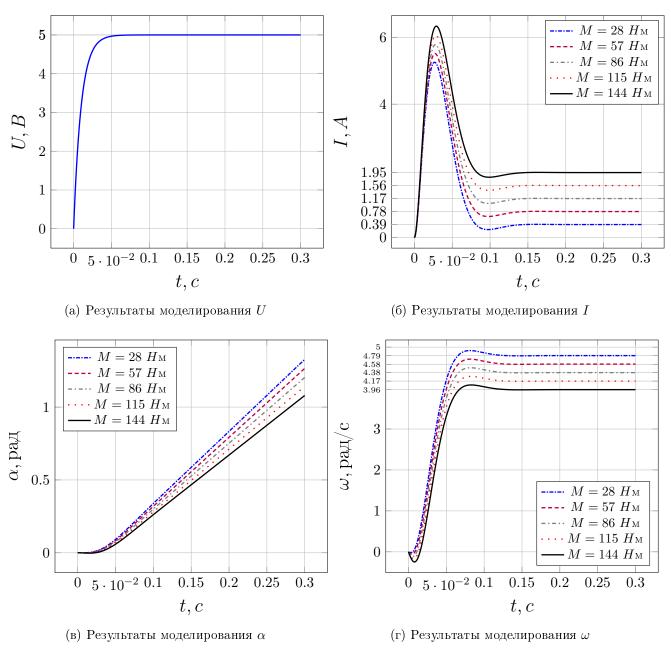


Рисунок 4 — Характеристики при различных нагрузочных моментах

В таблице 2 представлены результаты моделирования при различных нагрузочных моментах.

Таблица 2 – Результаты моделирования

M	$t_{\scriptscriptstyle \Pi}$	$\omega$	I	
28	0.0461	4.79	0.39	
57	0.0461	4.58	0.78	
86	0.0461	4.38	1.17	
115	0.0561	4.17	1.56	
144	0.0461	3.96	1.95	

### 6 Исследование влияния момента инерции

На рисунке 5 представлены результаты моделирования при различных моментах инерции  $J_m$ .

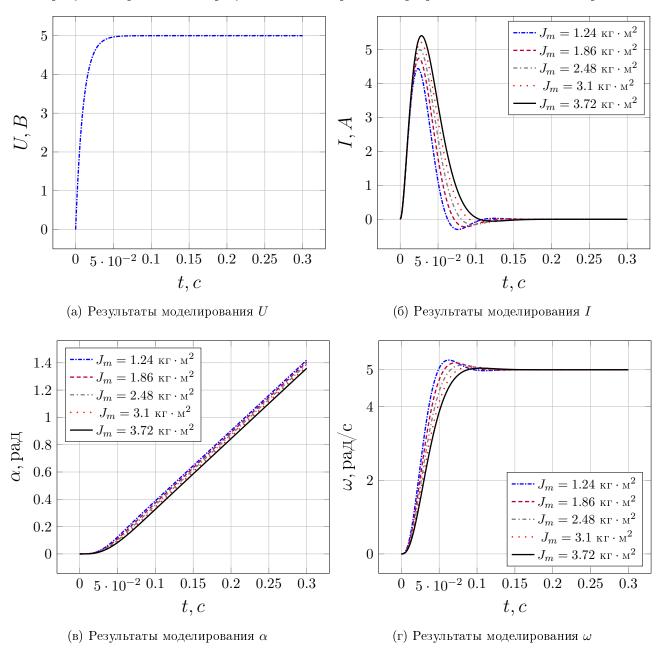


Рисунок 5 — Характеристики при различных моментах инерции

В таблице 3 представлены результаты моделирования при различных моментах инерции.

Таблица 3 — Результаты моделирования

$J_m$	$t_{\scriptscriptstyle \Pi}$	$\omega$	I
1.24	0.0461	5	0
1.86	0.0461	5	0
2.48	0.0461	5	0
3.1	0.0561	5	0
3.72	0.0461	5	0

### 7 Исследование влияния передаточного отношения

На рисунке 6 представлены результаты моделирования при  $M_{cm}=0$  и различных передаточных отношениях.

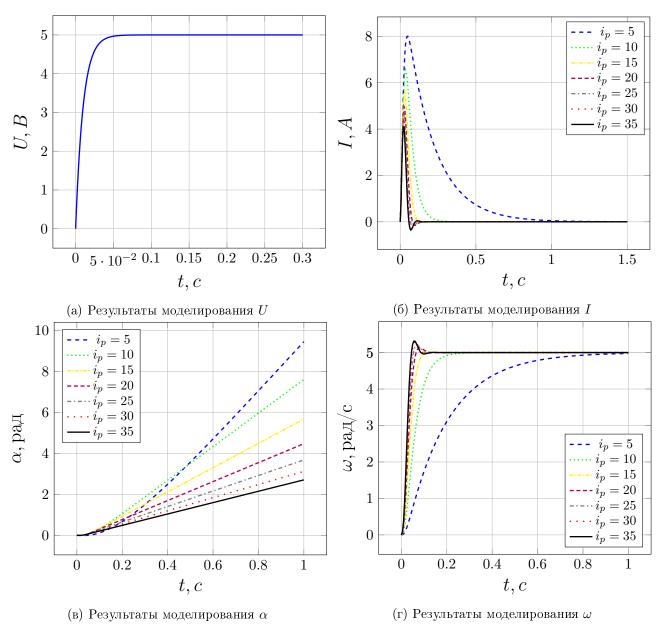


Рисунок 6 — Характеристики при различных передаточных отношениях и  $M_{cm}=0$ 

В таблице 4 представлены результаты моделирования при различных передаточных отношениях и нулевом нагрузочном моменте.

Таблица 4 — Результаты моделирования

$i_p$	$t_{\scriptscriptstyle \Pi}$	ω	I
1.24	0.0461	5	0
1.86	0.0461	5	0
2.48	0.0461	5	0
3.1	0.0561	5	0
3.72	0.0461	5	0

На рисунке 7 представлены результаты моделирования при  $M_{cm}=72$  и различных передаточных отношениях. Ввиду нечитаемого расположения подписей, на рисунке 7 представлено меньшее число линий для тока и угловой скорости.

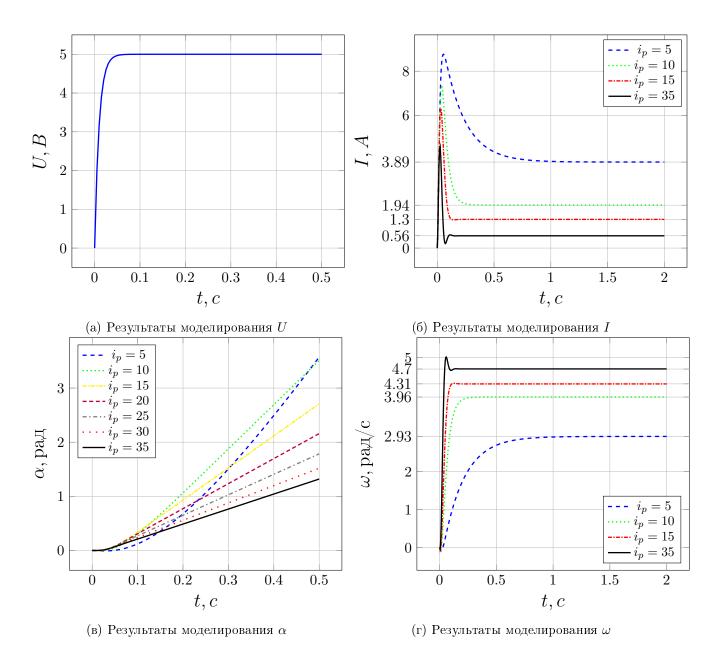


Рисунок 7 — Характеристики при различных передаточных отношениях и  $M_{cm}=72$ 

В таблице 5 представлены результаты моделирования при  $M_{cm}=72$  и различных передаточных отношениях.

Таблица 5 — Результаты моделирования

$i_p$	$t_{\scriptscriptstyle \Pi}$	$\omega$	I
5	0.0461	2.926	3.89
10	0.0461	3.963	1.94
15	0.0461	4.31	1.297
35	0.0561	4.7	0.556

### 8 Исследование упрощённой модели ЭМО и сравнение с полной

На рисунке 8 представлена упрощённая схема моделирования ЭМО.

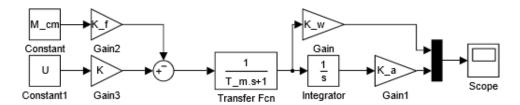


Рисунок 8 — Схема упрощённой модели ЭМО

На рисунке 9 представлены сравнительные графики для полной и упрощённой моделей ЭМО при различных значениях  $T=T_y=T_{\mathfrak{R}}.$ 

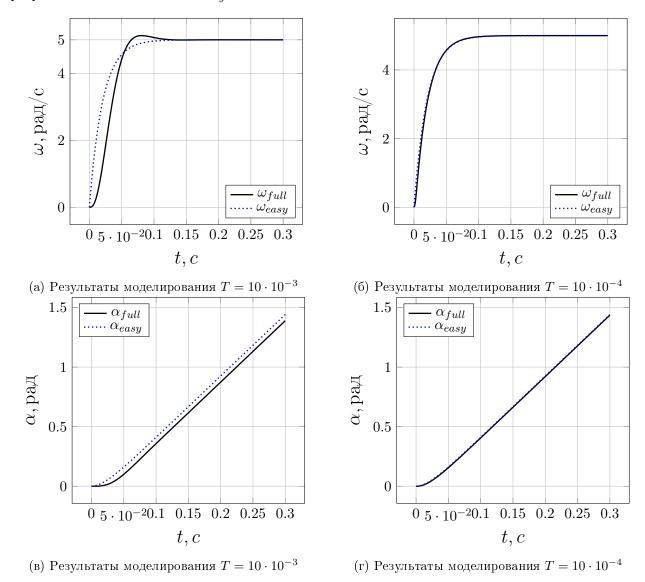


Рисунок 9 — Сравнительные характеристики при различных T

Как видно из графиков, при  $T=10\cdot 10^{-3}$  для угловой скорости наблюдается перерегулирование, а для угловой характеристики небольшое отклонение  $\Delta\alpha=0.05$ . При  $T=10\cdot 10^{-4}$  графики полной и упрощённой моделей совпадают.

#### Вывод

В лабораторной работе были исследованы полная и упрощённая модели ЭМО. Были выведены математические модели ВСВ, а также расчёт параметров моделирования. Были исследованы влияния при изменении некоторых параметров.

При уменьшении постоянных времени  $T_y$  и  $T_{\rm s}$  время переходного процесса уменьшается на порядок, для графиков тока увеличивается перерегулирование, а для графиков угловой скорости наоборот, исчезает. График угла немного сдвигается вверх по оси ординат.

При изменении нагрузочного момента  $M_{cm}$  для тока увеличивается перерегулирование и установившееся значение, для угловой скорости эти показатели уменьшаются, а для угла наклон прямой уменьшается.

При изменении момента инерции  $J_m$  для угла уменьшается наклон прямой, для угловой скорости уменьшается перерегулирование, а для тока оно увеличивается, причём установившиеся значения одинаковы.

Влияние изменения передаточного отношения  $i_p$  при нулевом нагрузочном моменте: для тока уменьшается перерегулирование и время переходного процесса, для угла уменьшается наклон прямой, а для угловой скорости увеличивается перегулирование при уменьшении времени переходного процесса, причём для тока и угловой скорости установившиеся значения не меняются.

При изменении передаточного отношения для ненулевого момента нагрузки показатели таковы: для тока при увеличении  $i_p$  уменьшается установившееся значение, время переходного процесса и перерегулирование, для угла уменьшается наклон прямой, а для угловой скорости установившееся значение увеличивается при уменьшении времени переходного процесса и увеличении перерегулирования.

Сравнения полной и упрощённой моделей показали, что при показателях постоянных времени  $T=10\cdot 10^{-3}$  для полной модели наблюдается перерегулирование, отсутствующее у упрощённой (показатели угловой скорости), а для угла есть небольшое отклонение: упрощённая модель даёт смещение вверх по оси ординат. При меньших значениях постоянных времени модели ведут себя идентично. В целом отклонения достаточно малы, поэтому упрощённую модель в некоторых ситуациях резонно использовать вместо полной без потери точности.