### Министерство образования и науки Российской Федерации

### ФЕДЕРАЛЬНОЕ ГОСУДАРСТВЕННОЕ АВТОНОМНОЕ ОБРАЗОВАТЕЛЬНОЕ УЧРЕЖДЕНИЕ ВЫСШЕГО ОБРАЗОВАНИЯ

## САНКТ-ПЕТЕРБУРГСКИЙ НАЦИОНАЛЬНЫЙ ИССЛЕДОВАТЕЛЬСКИЙ УНИВЕРСИТЕТ ИТМО

### ЛАБОРАТОРНАЯ РАБОТА № 3

### по курсу «Электрический привод» ИССЛЕДОВАНИЕ ЭЛЕКТРОПРИВОДА НА БАЗЕ АД С КЗР

Вариант № 4

Автор работы: Кирбаба Д.Д.

Группа: R3438

Преподаватель: Маматов А.Г.

### СОДЕРЖАНИЕ

1.	Цель работы	3
2.	Данные для расчета	3
3.	Ход работы	3
1.	Исследование статических характеристик электропривода с АД КЗР	3
	Расчет недостающих значений для определения параметров схемы замещения	3
	Семейство механических характеристик при изменении напряжения питания	5
	Семейство механических характеристик при изменении частоты питаниз	
	Семейство механических характеристик при скалярном частотном регулировании по закону $U/f=const$ для частот питания $\omega=0.1\omega n$ : $\omega n$	7
	Семейство механических характеристик при скалярном частотном регулировании по закону $U/f=const$ с IR-компенсацией для частот питания $\omega=0.1\omega n$ : $\omega n$	8
	Семейство механических характеристик при скалярном частотном регулировании по закону $U/f = const$ с IZ-компенсацией для частот питания $\omega = 0.1\omega n$ : $0.1\omega n$ : $\omega n$	9
2.	Построение динамической модели АД с КЗР	
	Динамическая модель Simulink	
	Моделирование Simulink1	
	Динамическая модель Simscape1	
4. <b>U/f</b>	Построение скалярного частотного управления АД с КЗР по закону $= const$	8
5.	Выводы	1

### 1. Цель работы

Исследование статических характеристик АД с КЗР, построение динамической модели АД с КЗР и синтез скалярного частотного управления.

### 2. Данные для расчета

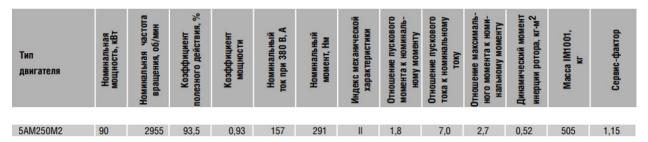


Таблица 1 – Паспортные данные АД с КЗР

#### 3. Ход работы

### 1. Исследование статических характеристик электропривода с АД КЗР

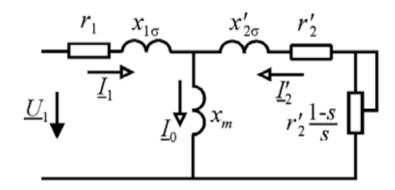


Рисунок 1 - Схема замещения двигателя

### Расчет недостающих значений для определения параметров схемы замещения

$$egin{aligned} &U_{1N}=rac{U_N}{\sqrt{3}}=219.39~\mathrm{B} \ &I_{1N}=I_N=157~\mathrm{A} \ &\omega_1=2\pi f=314.16~\mathrm{pag/c} \ &z_p=rac{2p}{2}=2 \ &s_N=1-rac{n_N}{n_1}=0.015 \end{aligned}$$

Активное сопротивление статора

$$r_1 = \frac{U_{1N}I_{1N}\cos\varphi_{1N} - M_N\omega_1/(m_1z_p)}{I_{1N}^2} = 0.0633 \text{ Om}$$

Активное сопротивление ротора

$$r'_{20} = \frac{m_1 z_p U_{1N}^2 s_N}{\omega_1 M_N} = 0.0237 \text{ Om}$$

Критическое скольжение

$$s_{\rm m}(r_2') = \frac{s_{\rm N}(\lambda + \sqrt{\lambda^2 - A(r_2')})}{A(r_2')} = 0.0927$$

Индуктивное сопротивление ветви короткого замыкания

$$x_{ks}(r_2') = \sqrt{\frac{{r_2'}^2}{s_m(r_2')}^2 - r_1^2} = 0.2203 \text{ Om}$$

$$b(r_2') = \frac{x_{ks}(r_2')}{(r_1 + r_2'/s_N)^2 + (x_{ks}(r_2'))^2} = 0.0985 \text{ Om}$$

Индуктивное сопротивление ветви намагничивания

$$\begin{split} x_m(r_2') &= \frac{1}{\left(I_N\sqrt{1-\cos^2\varphi_{1N}}\right)/U_{1N} - b(r_2')} = 6.0783 \text{ Om} \\ I_2'(r_2') &= \frac{U_{1N}}{\sqrt{\left(r_1 + r_2'/s_m(r_2')\right)^2 + x_{ks}(r_2')^2}} = 34.79 \text{ A} \end{split}$$

Относительное значение опрокидывающего момента

$$\mu_{\rm m}({\rm r}_2') = \frac{{\rm m}_1 {\rm z}_{\rm p}({\rm I}_2({\rm r}_2'))^2 {\rm r}_2'}{\omega_1 {\rm s}_{\rm m} {\rm M}_{\rm N}} = 0.0091$$

Коэффициенты вытеснения

$$k_r(h) = h \frac{\sinh 2h + \sin 2h}{\cosh 2h - \cos 2h} = 2.41$$

$$k_x(h) = \frac{3}{2h} \frac{\text{sh}2h + \text{sin}2h}{\text{ch}2h - \text{cos}2h} = 0.6229$$

Пусковой момент

$$\mu_s(h) = \frac{m_1 z_p U_{1N}^2 r_2' k_r}{\omega_1 \left( \left( r_1 + r_2' k_r(h) \right)^2 + \left( x_{1\sigma} + x_{2\sigma}' k_x(h) \right)^2 \right) M_n} = 1.8$$

### Семейство механических характеристик при изменении напряжения питания

$$U = 0.1U_{nom}: 0.1U_{nom}: U_{nom}$$

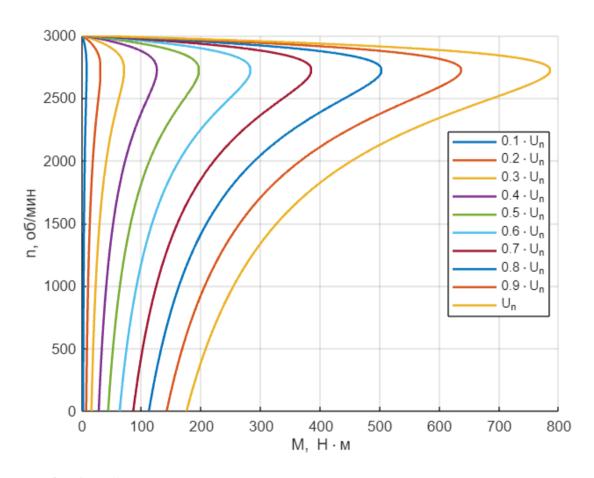


Рисунок 2 – Семейство механических характеристик при изменении напряжения питания

## Семейство механических характеристик при изменении частоты питания

$$\omega = 0.1\omega_n$$
:  $0.1\omega_n$ :  $\omega_n$ 

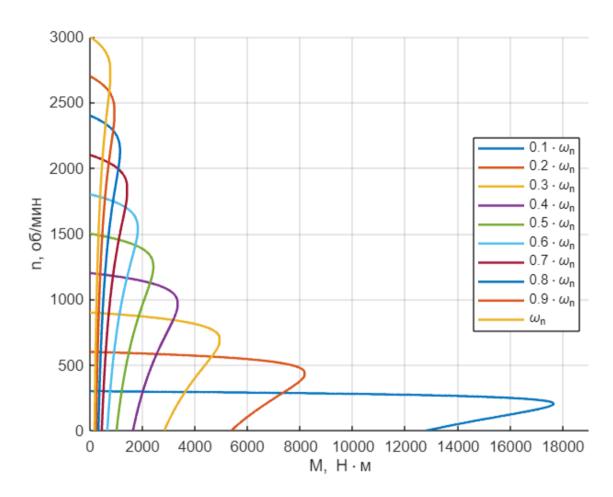


Рисунок 3 - Семейтсво механических характеристик при изменении частоты питания

Семейство механических характеристик при скалярном частотном регулировании по закону U/f=const для частот питания  $\omega=0.1\omega_n$ :  $0.1\omega_n$ :  $\omega_n$ 

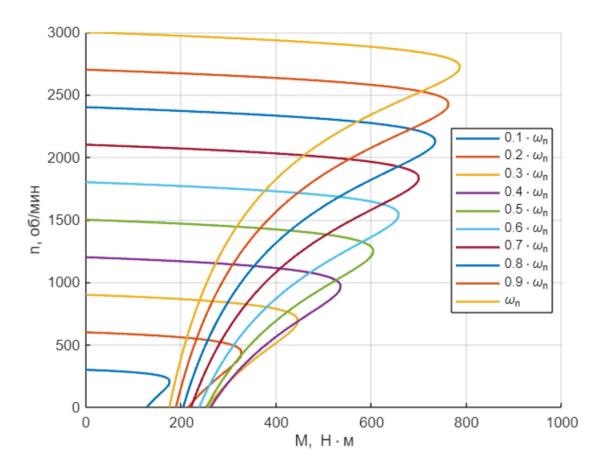


Рисунок 4 - Семейство механических характеристик при скалярном частотном регулировании по закону U/f = const для частот питания  $\omega = 0.1\omega_n$ :  $0.1\omega_n$ :  $\omega_n$ 

Семейство механических характеристик при скалярном частотном регулировании по закону  $U/f=const\ c\ IR$ -компенсацией для частот питания  $\omega=0.1\omega_n$ :  $0.1\omega_n$ :  $\omega_n$ 

IR-компенсация:

$$U_{ad}/\omega_1 = \alpha U_{ad\,N}/\omega_1 = \left(\underline{U}_1 - r_1\underline{I}_1\right)/\omega_1 = \mathrm{const}$$
 , T.e.  $\underline{U}_1 = \alpha U_{ad\,N} + r_1\underline{I}_1$ ,

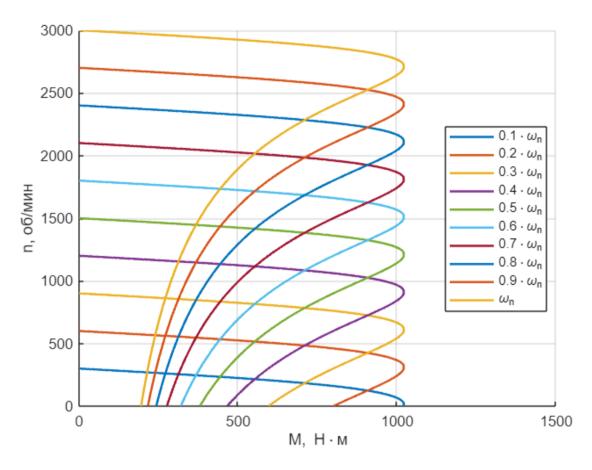


Рисунок 5 - Семейство механических характеристик при скалярном частотном регулировании по закону U/f = const c IR-компенсацией для частот питания  $\omega = 0.1\omega_n$ :  $0.1\omega_n$ :  $\omega_n$ 

Семейство механических характеристик при скалярном частотном регулировании по закону  $U/f=const\ c\ IZ$ -компенсацией для частот питания  $\omega=0.1\omega_n$ :  $0.1\omega_n$ :  $\omega_n$ 

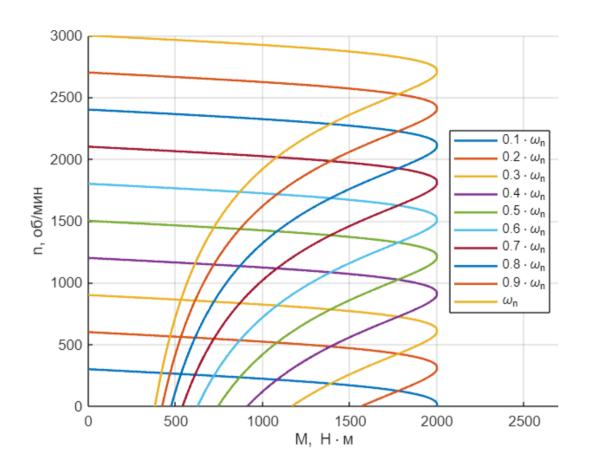


Рисунок 6 - Семейство механических характеристик при скалярном частотном регулировании по закону U/f = const с IZ-компенсацией для частот питания  $\omega = 0.1\omega_n$ :  $0.1\omega_n$ :  $\omega_n$ 

### 2. Построение динамической модели АД с КЗР

### Динамическая модель Simulink

Трехфазное управляющее напряжение:

$$\begin{cases} U_a = U_m \sin(\omega t) \\ U_b = U_m \sin(\omega t - 2\pi/3) \\ U_a = U_m \sin(\omega t + 2\pi/3) \end{cases}$$

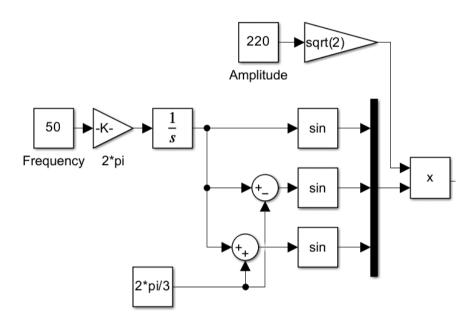


Рисунок 7 – Генератор трехфазного управляющего напряжения

Преобразование в неподвижную двухфазную ортогональную систему координат:

$$\begin{bmatrix} U_{\alpha} \\ U_{\beta} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 2/3 & -1/3 & -1/3 \\ 0 & 1/\sqrt{3} & -1/\sqrt{3} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} U_{a} \\ U_{b} \\ U_{c} \end{bmatrix}$$

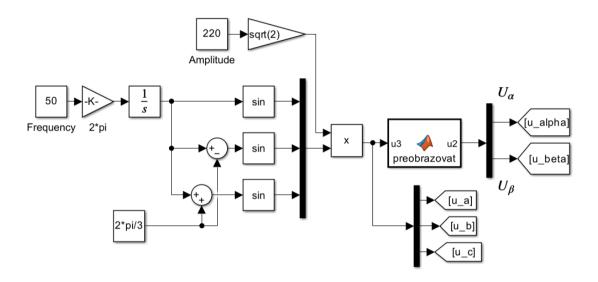


Рисунок 8 - Генератор напряжения с преобразователем

#### Расчет тока статора:

$$I_{Sm}=\sqrt{i_{Slpha}^2+i_{Seta}^2}-$$
 амплитудное значение 
$$I_S=rac{I_{Sm}}{\sqrt{2}}-$$
 действующее значение

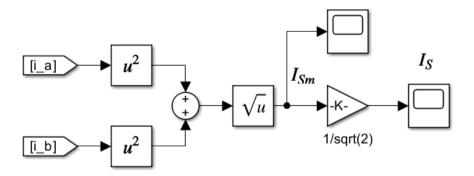


Рисунок 9 - Схема для расчета тока статора

$$\begin{cases} \frac{di_{S\alpha}}{dt} = K_u u_\alpha - K_i i_{S\alpha} + K_1 \Psi_{R\alpha} + K_2 \omega_e \Psi_{R\beta}, \\ \frac{di_{S\beta}}{dt} = K_u u_\beta - K_i i_{S\beta} + K_1 \Psi_{R\beta} - K_2 \omega_e \Psi_{R\alpha}, \\ \frac{d\Psi_{R\alpha}}{dt} = K_3 i_{S\alpha} - K_4 \Psi_{R\alpha} - \omega_e \Psi_{R\beta}, \\ \frac{d\Psi_{R\beta}}{dt} = K_3 i_{S\beta} - K_4 \Psi_{R\beta} + \omega_e \Psi_{R\alpha}, \\ \frac{d\Psi_{R\beta}}{dt} = 1.5 \cdot Z_p \cdot \frac{L_M}{L_R} \cdot (\Psi_{R\alpha} \cdot i_\beta - \Psi_{R\beta} \cdot i_\alpha). \end{cases}$$

$$\begin{split} K_{u} &= \frac{L_{R}}{L_{S}L_{R} - L_{M}^{2}}, K_{i} = \frac{R_{S}L_{R}^{2} + L_{M}^{2}R_{R}}{L_{S}L_{R}^{2} - L_{M}^{2}L_{R}}, \\ K_{1} &= \frac{L_{M}R_{R}}{L_{S}L_{R}^{2} - L_{M}^{2}L_{R}}, K_{2} = \frac{L_{M}}{L_{S}L_{R} - L_{M}^{2}}, \\ K_{3} &= \frac{L_{M}R_{R}}{L_{R}}, K_{4} = \frac{R_{R}}{L_{R}}. \end{split}$$

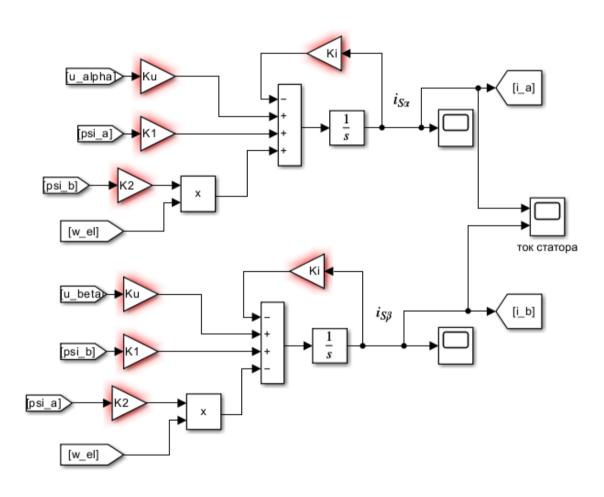


Рисунок 10 - Схема для расчета тока статора в двухфазной неподвижной системе координат

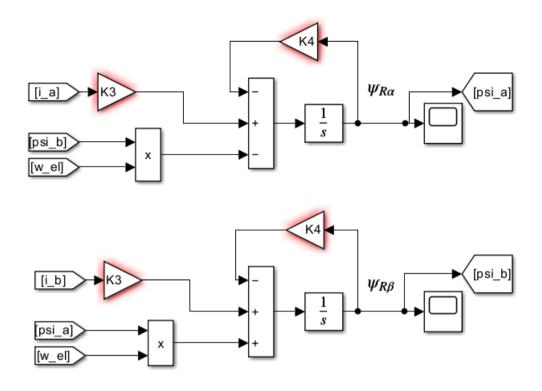


Рисунок 11 - Схема для расчета потокосцепления в двухфазной неподвижной системе координат

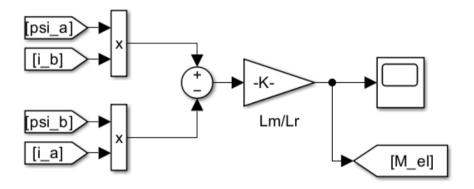


Рисунок 12 — Схема для расчета электрического момента  $M_{el}$ 

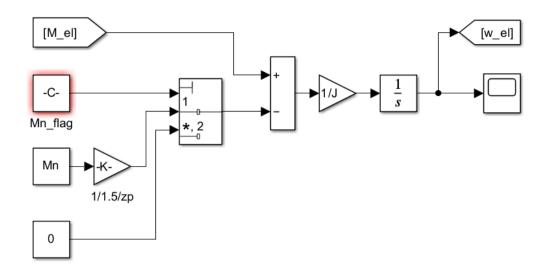


Рисунок 13 - Схема для расчета скорости вращения ротора  $\omega_{el}$ 

### Моделирование Simulink

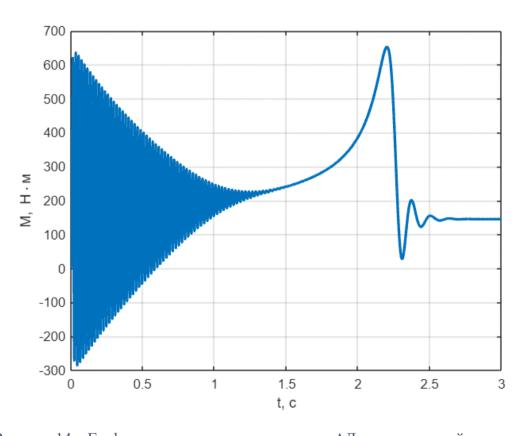


Рисунок 14 – График момента при прямом пуске АД с номинальной нагрузкой

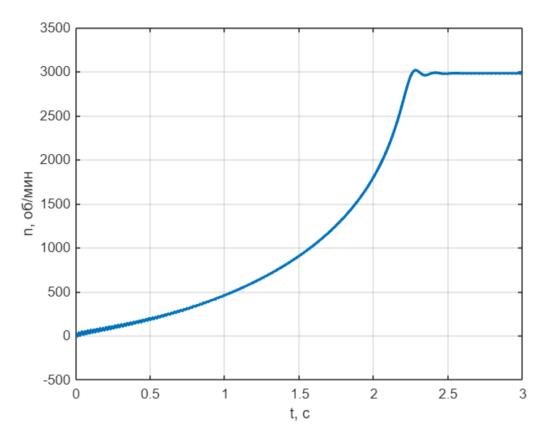


Рисунок 15 - график скорости вращения ротора при прямом пуске АД с номинальной нагрузкой

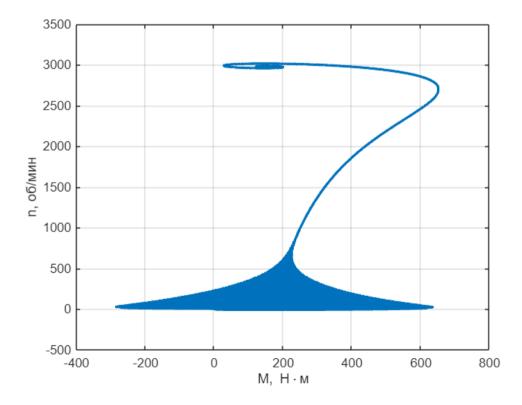


Рисунок 16 - Механическая характеристика при прямом пуске АД с номинальной нагрузкой

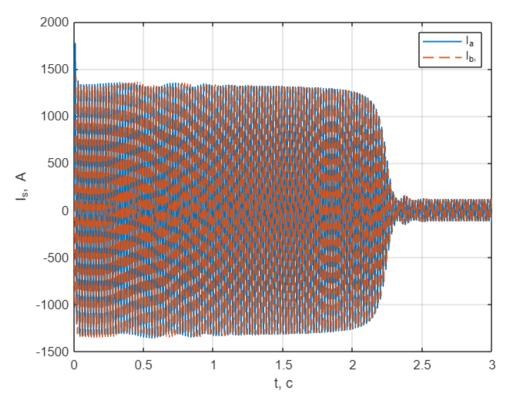


Рисунок 17 - График тока при прямом пуске АД с номинальной нагрузкой

### Динамическая модель Simscape

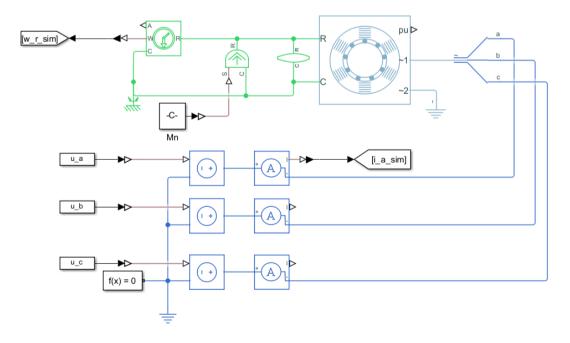


Рисунок 18 - Схема Simscape

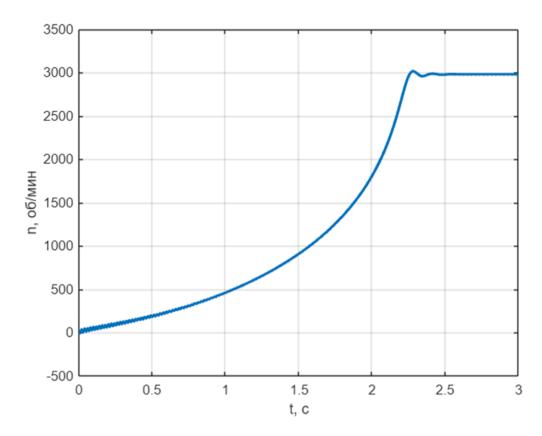


Рисунок 19 - График скорости при прямом пуске АД с номинальной нагрузкой при моделировании в Simscape

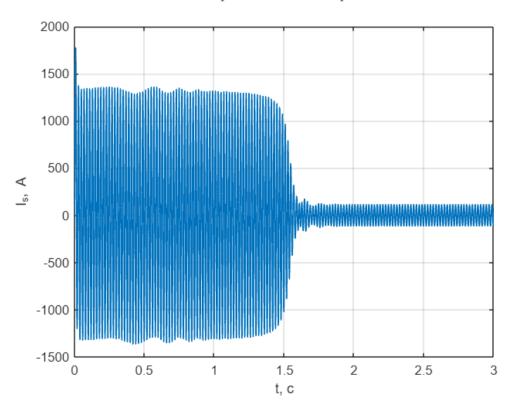


Рисунок 20 - График тока при прямом пуске АД с номинальной нагрузкой при моделировании в Simscape

# 4. Построение скалярного частотного управления АД с КЗР по закону U/f=const

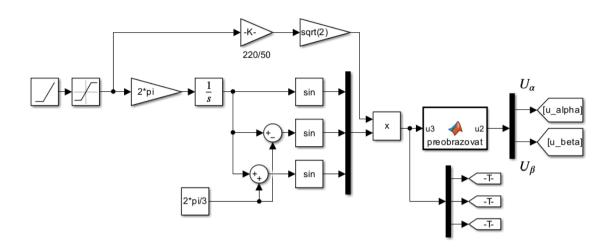


Рисунок 21 - Измененный генератор напряжения для частотного управления

Будем проводить частотное управления АД с КЗР с номинальной нагрузкой с разными временами нарастания частоты: 50%, 75%, 100%.

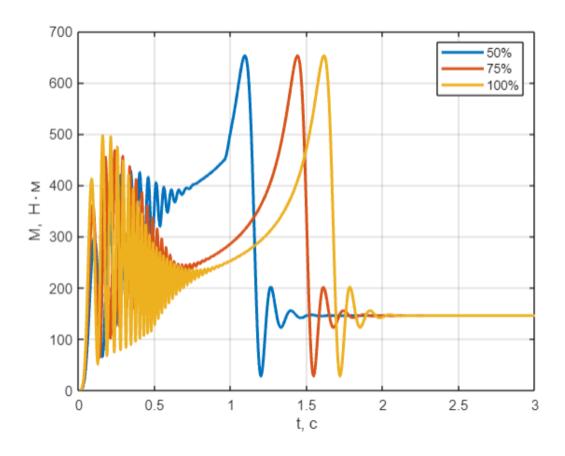


Рисунок 22 - Графики момента при частотном управлении АД с КЗР с номинальной нагрузкой при различном времени нарастания частоты

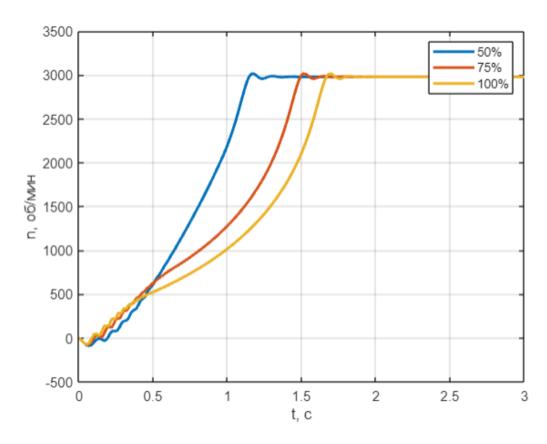


Рисунок 23 - Графики скорости вращения ротора при частотном управлении АД с КЗР с номинальной нагрузкой при различном времени нарастания частоты

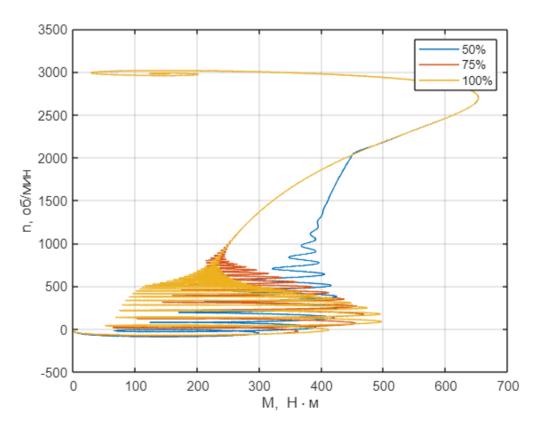


Рисунок 24 — Механические характеристики при частотном управлении АД с КЗР с номинальной нагрузкой при различном времени нарастания частоты

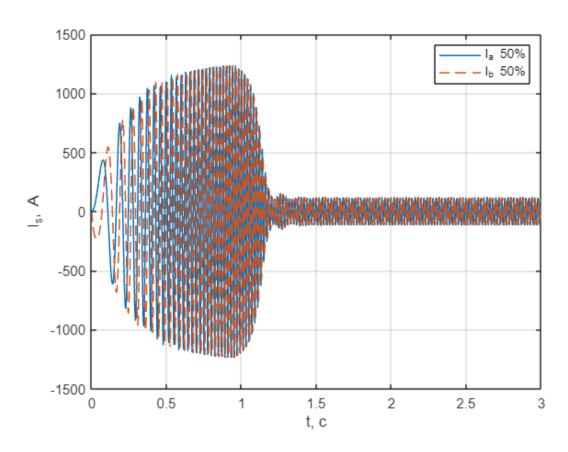


Рисунок 25 — Графики тока при частотном управлении АД с КЗР с номинальной нагрузкой при времени нарастания частоты 50%

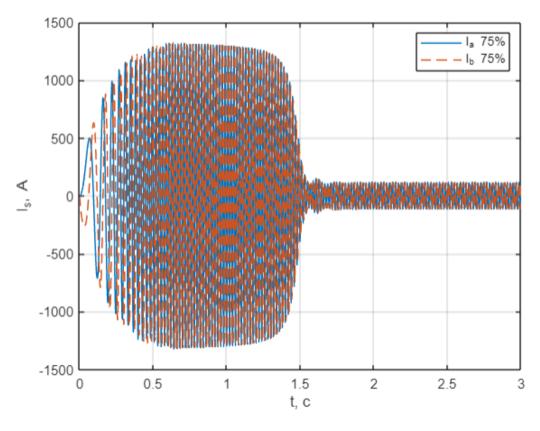


Рисунок 26 – Графики тока при частотном управлении АД с КЗР с номинальной нагрузкой при времени нарастания частоты 75%

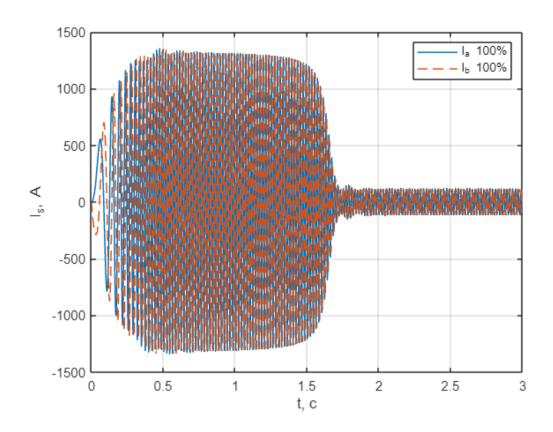


Рисунок 27 – Графики тока при частотном управлении АД с КЗР с номинальной нагрузкой при времени нарастания частоты 100%

### 5. Выводы

В данной работе были успешно исследованы статические и динамические характеристики электропривода с АД с КЗР. Были построены семейства механических характеристик при разных регулированиях. А также модели в Simulink и Simscape, с помощью которых проведено моделирование прямого пуска АД и пуска с линейным увеличением частоты питания. Построены графики тока статора, момента и скорости.