## УДК 62

# ИССЛЕДОВАНИЕ ДИНАМИЧЕСКИХ ХАРАКТЕРИСТИК ОПТИМАЛЬНОГО ПО БЫСТРОДЕЙСТВИЮ ЭЛЕКТРОПРИВОДА ПРИ МАЛЫХ ПЕРЕМЕЩЕНИЯХ ЕГО ИСПОЛНИТЕЛЬНОГО ОРГАНА \*\*\*\*\* INVESTIGATION OF THE DYNAMIC CHARACTERISTICS

# INVESTIGATION OF THE DYNAMIC CHARACTERISTICS OF AN ELECTRIC DRIVE OPTIMAL IN TERMS OF SPEED WITH SMALL MOVEMENTS OF ITS EXECUTIVE BODY

# Добробаба Юрий Петрович

кандидат технических наук, доцент, доцент кафедры электроснабжения промышленных предприятий, Кубанский государственный технологический университет

### Мурлина Владислава Анатольевна

кандидат технических наук, доцент, доцент кафедры информационных систем и программирования, Кубанский государственный технологический университет

## Пшеничнов Евгений Александрович

студент, Кубанский государственный технологический университет

## Асланян Ярослав Вадимович

студент, Кубанский государственный технологический университет

Аннотация. Предложена оптимальная по быстродействию диаграмма при больших перемещениях исполнительного органа электропривода (с ограничениями по максимальному току и второй производной скорости). Диаграмма состоит из четырех этапов. Определены аналитические зависимости для определения параметров диаграммы при больших перемещениях исполнительного органа электропривода.

Ключевые слова: оптимальная по быстродействию диаграмма, параметры диаграммы, граничное значение угла поворота.

#### Dobrobaba Yury Petrovich

Candidate of Technical Sciences, Associate professor, Associate Professor of the Department of Power Supply Industrial Enterprises, Kuban State Technological University

#### Murlina Vladislava Anatolievna

Candidate of Technical Sciences, Associate professor, Associate Professor of the Department of Information Systems and Programming, Kuban State Technological University

Pshenichnov Evgeny Aleksandrovich Student,

Kuban State Technological University

# Aslanyan Yaroslav Vadimovich Student,

Kuban State Technological University

Annotation. An optimal performance diagram is proposed for large displacements of the actuator (with restrictions on the maximum currentand the second derivative of thespeed). The diagram consists of four stages. The analytical dependences for determining the parameters of the diagram for large movements of the executive body of the electric drive are determined.

**Keywords:** optimal performance diagram, diagram parameters, boundary value of the rotation angle.

В данной статье исследуются динамические характеристики оптимального по быстродействию электропривода (с ограничениями по максимальному значениям токаивторой производнойскорости) при малых перемещениях его исполнительного органа.

На рисунке 1 представлена оптимальная по быстродействию диаграмма при малых перемещениях исполнительного органа электропривода (механические координаты). На рисунке приняты следующие обозначения:

ф – угол поворота исполнительного органа электропривода, рад;

ω – угловая скорость исполнительного органа электропривода, рад/с;

 $\omega^{(1)}$  – первая производная угловой скорости исполнительного органа электропривода, рад/с<sup>2</sup>;

 $\omega^{(2)}$  – вторая производная угловой скорости исполнительного органа электропривода, рад/с<sup>3</sup>;

t – время, с;

 $\phi_{\mbox{\tiny Hay}}$  — начальное значение угла поворота исполнительного органа электропривода, рад;

 $\phi_{\mbox{\tiny кон}}$  — конечное значение угла поворота исполнительного органа электропривода, рад;

 $\omega_{max}$  — максимальное значение угловой скорости исполнительного органа электропривода, рад/с;

 $\omega_{max}^{(1)}$  – максимальное значение первой производной угловой скорости исполнительного органа электропривода, рад/с<sup>2</sup>;

ω<sub>min</sub><sup>(1)</sup> – минимальное значение первой производной угловой скорости исполнительного органа электропривода, рад/с<sup>2</sup>;

ω<sub>доп</sub><sup>(2)</sup> – допустимое значение второй производной угловой скорости исполнительного органа электропривода, рад/с<sup>2</sup>;

t<sub>1</sub> – длительность первого и части третьего этапов, с;

t<sub>2</sub> – длительность второго этапа, с;

t<sub>4</sub> – длительность части третьего и четвертогоэтапов,с.



Рисунок 1 – Оптимальная по быстродействию диаграмма при малых перемещениях исполнительного органа электропривода (механические координаты)

На рисунке 2 представлены оптимальная по быстродействию диаграмма при малых перемещениях исполнительного органа электропривода (электрические координаты).

На рисунке приняты следующие обозначения:

U – напряжение, приложенное к якорной цепи электропривода, В;

I<sub>я</sub> – ток якорной цепи электропривода, А;

U<sub>доп</sub> – допустимое значение напряжения, приложенного к якорной цепи электропривода, В;

R<sub>я</sub> – сопротивление якорной цепи электропривода, Ом;

I<sub>доп</sub> – допустимое значениетока якорной цепи электропривода, А;

С<sub>м</sub> – коэффициент пропорциональности между током и моментом двигателя, В-с;

М<sub>со</sub> – момент сопротивления электропривода, Н⋅м.



Рисунок 2 – Оптимальная по быстродействию диаграмма при малых перемещениях исполнительного органа электропривода (электрические координаты)

Для данного электропривода справедливо соотношение:

$$C_{M}I_{\text{don}} = M_{\text{co}} + J\omega_{\text{max}}^{(1)};$$
$$\omega_{\text{max}}^{(1)} = \omega_{\text{don}}^{(2)} \cdot t_{1};$$
$$\omega_{\text{min}}^{(1)} = -\omega_{\text{don}}^{(2)} \cdot t_{4};$$

$$\begin{split} \omega_{\max} &= \omega_{\max}^{(1)} \cdot (t_1 + t_2); \\ \omega_{\max} &= -\omega_{\min}^{(1)} \cdot t_4; \\ (\phi_{\text{кон}} - \phi_{\text{Hay}}) &= \omega_{\max} \cdot \left( t_1 + \frac{1}{2} \cdot t_2 + t_4 \right); \\ T_{\text{II}} &= 2t_1 + t_2 + 2t_4 \,. \end{split}$$

где J- момент инерции исполнительного органа электропривода, кг·  $M^2$ ;  $T_{II}$  – время цикла, с.

Из данных соотношений определяется параметры оптимальной по быстродействию диаграммы при малых перемещениях исполнительного органа электропривода:

$$\begin{split} \omega_{max}^{(1)} &= \frac{C_{M}I_{\text{доп}} - M_{\text{сo}}}{J}; \\ t_{1} &= \frac{C_{M}I_{\text{доп}} - M_{\text{co}}}{J\omega_{\text{доn}}^{(2)}}; \\ t_{2} &= \frac{J\omega_{\text{доn}}^{(2)}}{C_{M}I_{\text{доп}} - M_{\text{co}}} \cdot t_{4}^{2} - \frac{C_{M}I_{\text{доn}} - M_{\text{co}}}{J\omega_{\text{дon}}^{(2)}}; \\ t_{4} &= \frac{C_{M}I_{\text{дon}} + M_{\text{co}}}{J\omega_{\text{дon}}^{(2)}}; \\ \omega_{\text{max}} &= \omega_{\text{don}}^{(2)} \cdot t_{4}^{2}; \\ \omega_{\text{min}}^{(1)} &= -\omega_{\text{don}}^{(2)} \cdot t_{4}; \\ T_{II} &= \frac{J\omega_{\text{don}}^{(2)}}{C_{M}I_{\text{don}} - M_{\text{co}}} \cdot t_{4} + \frac{C_{M}I_{\text{don}} - M_{\text{co}}}{J\omega_{\text{non}}^{(2)}} + 2t_{4}. \end{split}$$

Если  $t_2 = 0$ , то  $(\phi_{\kappa_{OH}} - \phi_{Ha^q}) = \phi_{rp.1}$ . При этом первое граничное значение угла поворота исполнительного органа электропривода определяется по формуле

$$\phi_{\text{rp.1}} = 2 \cdot \frac{\left(C_{M}I_{\text{don}} - M_{co}\right)^{s}}{J^{3} \cdot \left[\omega_{\text{don}}^{(2)}\right]^{2}}.$$

Если  $\omega_{min} = -\frac{C_M I_{don} + M_{co}}{J}$ , то  $(\phi_{\kappa_{OH}} - \phi_{Hav}) = \phi_{rp.2}$ . При этом второе граничное значение угла поворота исполнительного органа электропривода определяется по формуле

$$\phi_{rp.2} = 2 \cdot \frac{C_M^2 I_{\text{don}}^2 \cdot (C_M I_{\text{don}} + M_{co})^2}{(C_M I_{\text{don}} - M_{co}) \cdot J^3 \cdot [\omega_{\text{don}}^{(2)}]^2}.$$

Предлагаемая диаграмма перемещения применима при выполнении условия  $\phi_{rp.1} \leq (\phi_{\kappa_{OH}} - \phi_{\mu_{A^q}}) \leq \phi_{rp.2}.$ 

В работе рассматривается электропривод, имеющий следующие параметры:  $C_e = 1,25 \frac{B \cdot c}{paq}$ ;  $C_M = 1,25 B \cdot c$ ;  $R_g = 5 O_M$ ;  $L_g = 0,1 \Gamma_H$ ;  $JJ = 0,05 \kappa_{\Gamma} \cdot M^2$ , где  $C_e - \kappa_{OOO}$  скоростью электродвигателя и его ЭДС,  $\frac{B \cdot c}{paq}$ ;  $L_g -$  индуктивность якорной цепи электродвигателя, Гн;

На контролируемые координаты электропривода наложены ограничения:  $U_{\text{доп}} = 250 \text{ B}$ ;  $I_{\text{доп}} = 8 \text{ A}$ ;  $\omega_{\text{доп}} = 160 \frac{\text{рад}}{c}$ .

Момент сопротивления равен  $M_{CO} = 5 \text{ H} \cdot \text{м}.$ 

При этом вторая производная угловой скорости электродвигателя равна  $\omega_{\rm доп}^{(2)}=1000\;\frac{pag}{c^3}.$ 

Остальные параметры диаграммы:

$$\omega_{\max}^{(1)} = 100 \frac{\text{рад}}{\text{c}^2}$$
;  $t_1 = 0,1 \text{ c}.$ 

В работе выполнены численные эксперименты, результаты которых представлены в таблицах № 1, № 2, № 3, № 4, № 5, с целью доказать эффективность предлагаемой диаграммы для малых перемещений исполнительного органа электропривода при различных значениях момента сопротивления.

При M<sub>CO</sub> = 5 H · м, 
$$\phi_{rp.1}$$
 = 2 рад и  $\phi_{rp.2}$  = 72 рад.

(ф <sub>кон</sub> – ф <sub>нач</sub> ), рад	t <sub>4</sub> , c	t <sub>2</sub> , c	Т <sub>ц</sub> , с	$\omega_{\max}, \frac{p_{ad}}{c}$	$\omega_{\min}^{(1)}, rac{pag}{c^2}$
2	0,1	0	0,4	10	-100
3,4848	0,12	0,044	0,484	14,4	-120
5,6448	0,14	0,96	0,576	19,6	-140
8,6528	0,16	0,156	0,676	25,6	-160
12,7008	0,18	0,224	0,784	32,4	-180
18	0,2	0,3	0,9	40	-200
24,7808	0,22	0,384	1,024	48,4	-220
33,2928	0,24	0,476	1,156	57,6	-240
43,8048	0,26	0,576	1,296	67,6	-260
56,6048	0,28	0,684	1,444	78,4	-280
72	0,3	0,8	1,6	90	-300

Таблица 1 – Результаты первого численного эксперимента

Остальные параметры диаграммы:

$$\omega_{\max}^{(1)} = 100 \frac{\text{pag}}{c^2}$$
;  $t_1 = 0,1 \text{ c}$ .

При  $M_{CO} = 3,75 \text{ H} \cdot \text{м}$ ,  $\phi_{\text{rp.1}} = 3,90625 \text{ рад и } \phi_{\text{rp.2}} = 48,4 \text{ рад.}$ 

Таблица 2 – Результаты второго численного эксперимента

(ф <sub>кон</sub> – ф <sub>нач</sub> ), рад	t <sub>4</sub> , c	t <sub>2</sub> , c	Т <sub>ц</sub> , с	$\omega_{\max}, \frac{p_{ad}}{c}$	$\omega_{\min}^{(1)}, rac{\mathrm{pag}}{\mathrm{c}^2}$
3,90625	0,125	0	0,5	15,625	-125
6,80625	0,15	0,055	0,605	22,5	-150
11,025	0,175	0,12	0,72	30,625	–175
16,9	0,2	0,195	0,845	40	-200
24,80625	0,225	0,28	0,98	50,625	-225
35,15625	0,25	0,375	1,125	62,5	-250
48,4	0,275	0,48	1,28	75,625	-275

Остальные параметры диаграммы:

$$ω_{\text{max}}^{(1)} = 125 \frac{\text{рад}}{\text{c}^2}$$
;  $t_1 = 0,125$  c.

При 
$$M_{CO} = 2,5 \text{ H} \cdot \text{м}, \ \phi_{\text{rp.1}} = 6,75 \text{ рад и } \phi_{\text{rp.2}} = 33 \frac{1}{3} \text{ рад.}$$

Таблица 3 – Результаты третьего численного эксперимента

(ф <sub>кон</sub> – ф <sub>нач</sub> ), рад	t <sub>4</sub> , c	t <sub>2</sub> , c	Т <sub>ц</sub> , с	$\omega_{\max}, \frac{p_{ad}}{c}$	$\omega_{\min}^{(1)}, rac{\mathrm{pag}}{\mathrm{c}^2}$
6,75	0,15	0	0,6	22,5	-150
9,00466875	0,165	0,0315	0,6615	27,225	-165
11,7612	0,18	0,066	0,726	32,4	-180
15,08641875	0,195	0,1035	0,7435	38,025	-195
19,0512	0,21	0,144	0,864	44,1	-210
23,73046875	0,225	0,1875	0,9375	50,625	-225
29,2032	0,24	0,234	1,014	57,6	240
$33\frac{1}{3}$	0,25	$\frac{4}{15}$	$1\frac{1}{15}$	62,5	-250

Остальные параметры диаграммы:

$$\omega_{\text{max}}^{(1)} = 150 \frac{\text{pag}}{\text{c}^2}; t_1 = 0,15 \text{ c.}$$

При 
$$M_{CO} = 1,25 \text{ H} \cdot \text{м}, \ \varphi_{\text{гр.1}} = 10,71875 \text{ рад и } \varphi_{\text{гр.2}} = 23 \frac{1}{7} \text{ рад.}$$

$(\phi_{\text{кон}} - \phi_{\text{нач}})$ , рад	t <sub>4</sub> , c	t <sub>2</sub> , C	Т <sub>ц</sub> , с	$ω_{\max}, \frac{p_{ad}}{c}$	$\omega_{\min}^{(1)}, \frac{p_{ad}}{c^2}$
10,71875	0,175	0	0,7	30,625	-175
12,06177336	0,182	0,01428	0,72828	33,124	-182
13,52254176	0,189	0,02912	0,75712	35,721	-189
15,10747616	0,196	0,04452	0,78652	38,416	-196
16,82316216	0,203	0,06048	0,81648	41,209	-203
18,67635	0,210	0,077	0,847	44,1	-210
20,67395456	0,217	0,09408	0,87808	47,089	-217
22,82305536	0,224	0,11172	0,90972	50,176	-224
$23\frac{1}{7}$	0,225	$\frac{4}{35}$	$\frac{32}{35}$	50,625	-225

Таблица 4 – Результаты четвертого численного эксперимента

Остальные параметры диаграммы:

$$\omega_{\max}^{(1)} = 175 \frac{\text{рад}}{\text{c}^2}$$
;  $t_1 = 0,175 \text{ c}.$ 

При  $M_{CO} = 0$  H  $\cdot$  м,  $\phi_{rp.1} = \phi_{rp.2} = 16$  рад.

Таблица 5 – Результаты пятого численного эксперимента

(ф <sub>кон</sub> – ф <sub>нач</sub> ), рад	t <sub>4</sub> , c	t <sub>2</sub> , C	Т <sub>ц</sub> , с	$\omega_{\max}, \frac{p_{ad}}{c}$	$\omega_{\min}^{(1)}, rac{\mathrm{pag}}{\mathrm{c}^2}$
16	0,2	0	0,8	40	-200

Остальные параметры диаграммы:

$$\omega_{\text{max}}^{(1)} = 200 \frac{\text{рад}}{c^2}$$
;  $t_1 = 0,2$  c.





# Выводы

Электропривод в соответствии с оптимальной по быстродействию диаграммой при ограничениях по первой и второй производным скорости при номинальной нагрузки M<sub>CO</sub> = 5 H · м перемещяет свой исполнительный орган на 18 радиан за 0,954400374 секунды [1].

При перемещении исполнительного органа электропривода на 18 радиан в соответствии с оптимальной по быстродействию диаграммой с ограничениями по максимальному току и второй производной приноминальной загрузки  $M_{CO} = 5 \ H \cdot M$  необходимо всего 0,9 секунды. При уменьшении момента сопротивления электропривода по сравнению с номинальным временя цикла  $T_{u}$  дополнительно уменьшается.

# Литература

1. Добробаба Ю.П., Хорцев А.Л. Особо точный позиционный электропривод постоянного тока: монография. – Краснодар : Изд-во ФГБОУ ВО «КубГТУ», 2014. – 104 с.

# References

1. Dobrobaba Yu.P., Khortsev A.L. Particularly accurate positional direct current electric drive: monograph. – Krasnodar : Publishing house of FGBOU VO «KubGTU», 2014. – 104 p.