3 РАСЧЕТ ОБМОТКИ, ПАЗА И ЯРМА РОТОРА

46. Число пазов ротора (по табл. П.12):

$$Z_2 = 43$$
.

47. Внешний диаметр ротора:

$$D_2 = D - 2 \cdot \delta = 193 - 2 \cdot 0.9 = 191.2 \text{ MM}.$$

48. Длина сердечника ротора (стр. 7-8):

$$l_2 = l_{\text{CT2}} = l_{\delta} + 0.005 = 0.155 + 0.005 = 0.16 \text{ M}.$$

49. Зубцовое деление ротора:

$$t_{z2} = \frac{\pi \cdot D_2}{Z_2} = \frac{3,14 \cdot 191.2}{43} = 14 \text{ MM}.$$

50. Сердечник ротора двигателя выполнен с непосредственной посадкой на вал (стр. 20-21), поэтому внутренний диаметр сердечника ротора определим по выражению:

$$D_i = D_{\scriptscriptstyle \rm B} = k_{\scriptscriptstyle \rm B} \cdot D_{\rm a} = 0.23 \cdot 350 = 81$$
 mm,

где $D_{\scriptscriptstyle \rm B}$ – диаметр вала;

 $k_{\rm B} = 0.23$ – коэффициент, выбранный по табл. П.13.

51. Коэффициент k_i , учитывающий влияние тока намагничивания на отношение токов $\frac{I_1}{I_2}$ (предварительное значение):

$$k_i = 0.2 + 0.8 \cdot \cos \varphi = 0.2 + 0.8 \cdot 0.9 = 0.92.$$

- 52. По рекомендациям на стр.20 применим в рассчитываемом двигателе скос пазов:
 - ширина скоса

$$b_{c\kappa} = (0.5..1.0) \cdot t_{z2} = 0.7 \cdot 14 = 9.8 \text{ mm};$$

- относительная ширина скоса пазов в долях зубцового деления

$$\beta_{c\kappa} = \frac{b_{c\kappa}}{t_{z2}} = \frac{9.8}{14} = 0.7;$$

Изм.	Лист	№ докум	Подпись	Дата	КР.1-43.01.03.22с.11 ПЗ			
Разраб.		Дубровский			Расчет обмотки, паза и ярма	Лит	Лист	Листов
Пров.		Козлов						
					ротора			
Н. контр.					Perspe	ГГТУ, гр. 3Э-22с		
Утв.								

- угол скоса в электрических радианах

$$\gamma_{c\kappa} = \beta_{c\kappa} \cdot \frac{2p}{Z_2} = 0.7 \cdot \frac{2}{43} = 0.033,$$

- коэффициент скоса

$$k_{c\kappa} = \frac{2 \cdot \sin(\gamma_{c\kappa}/2)}{\gamma_{c\kappa}} = \frac{2 \cdot \sin(0.033/2)}{0.033} = 1.$$

53. Коэффициент приведения токов:

$$\nu_i = \frac{2 \cdot m_1 \cdot w_1 \cdot k_{o\delta M1}}{Z_2 \cdot k_{cK}} = \frac{2 \cdot 3 \cdot 42 \cdot 0.9}{43 \cdot 1} = 5.27.$$

54. Ток в обмотке ротора (предварительное значение):

$$I_2 = k_i \cdot I_{1\text{HOM}} \cdot \nu_i = 0.92 \cdot 100.6 \cdot 5.27 = 487.749 \text{ A}.$$

55. В качестве обмотки ротора принимаем литую конструкцию с алюминиевыми стержнями и короткозамкнутыми кольцами (стр. 20).

Задаёмся плотностью тока в алюминиевых стержнях ротора (стр. 22):

$$J_2 = 3.3 \cdot 10^6 \, A/\text{m}^2.$$

56. Площадь поперечного сечения стержня (предварительное значение):

$$q_c = \frac{I_2}{J_2} = \frac{487.749}{3.3 \cdot 10^6} = 147.8 \cdot 10^{-6} \text{ m}^2 = 147.8 \text{ mm}^2.$$

- 57. В данном двигателе применяются трапецеидальные закрытые пазы (рис. 3.2, стр. 23). Принимаем:
 - ширина шлица паза $b_{\mathrm{III}2}=1.5$ мм (стр. 23);
 - высота шлица паза $h_{\rm III2}=0.7$ мм (стр. 23);
 - высота перемычки над пазом $h'_{\rm III2}=1.0\,$ (стр. 24).

По табл. П.7 принимаем значение магнитной индукции в зубцах ротора при постоянном сечении $B_{z2}=1,8$ Тл.

58. Допустимая ширина зубца ротора:

$$\mathbf{b}_{\mathbf{z}2.\partial} = \frac{\mathbf{B}_{\delta} \cdot \mathbf{t}_{\mathbf{z}2} \cdot \mathbf{l}_{\delta}}{\mathbf{B}_{\mathbf{z}2} \cdot l_{CT2} \cdot k_c} = \frac{0.837 \cdot 14 \cdot 0.16}{1.8 \cdot 0.16 \cdot 0.97} = 6.71 \text{ mm,}$$

где $k_c=0.97$ – коэффициент заполнения сталью магнитопровода ротора (табл. П.8).

59. Размеры паза ротора:

Изм.	Лист	№ докум	Подпись	Дата

- диаметр закругления верхней части паза

$$\begin{aligned} \mathbf{b}_1 &= \frac{\pi \cdot (\mathbf{D}_2 - 2 \cdot h_{III2} - 2 \cdot h_{III2}) - Z_2 \cdot \mathbf{b}_{22}}{Z_2 + \pi} \\ &= \frac{\pi \cdot (191.2 - 2 \cdot 0.7 - 2 \cdot 1.0) - 43 \cdot 6.71}{43 + \pi} = 6.533 \text{ mm}; \end{aligned}$$

- диаметр закругления нижней части паза

$$b_2 = \sqrt{\frac{{b_1}^2 \cdot \left(\frac{Z_2}{\pi} + \frac{\pi}{2}\right) - 4 \cdot q_c}{\frac{Z_2}{\pi} + \frac{\pi}{2}}} = \sqrt{\frac{6.533^2 \cdot \left(\frac{43}{\pi} + \frac{\pi}{2}\right) - 4 \cdot 147.8}{\frac{43}{\pi} + \frac{\pi}{2}}} = 1.984 \text{ mm,}$$

- расстояние между центрами закруглений верхней и нижней частей паза

$$h_1 = (b_1 - b_2) \cdot \frac{Z_2}{2 \cdot \pi} = (6.533 - 1.984) \cdot \frac{43}{2 \cdot \pi} = 31.132 \text{ MM}.$$

60. Округлим до десятых и примем окончательные значения $b_1,\ b_2$ и h_1 :

$$b_1 = 6.5 \text{ mm};$$

 $b_2 = 2.0 \text{ mm};$
 $h_1 = 31.1 \text{ mm};$

61. Полная высота паза ротора по (3.18):

$$h_{n2} = h_1 + h_{\text{III}2} + h^{`}_{\text{III}2} + \frac{b_1}{2} + \frac{b_2}{2} = 31.1 \ + 0.7 + 1.0 + \frac{6.5}{2} + \frac{2.0}{2} = 37.1 \text{ mm}.$$

62. Уточняем ширину зубцов ротора:

$$\begin{aligned} \mathbf{b} \hat{}_{Z2} &= \pi \cdot \frac{\mathbf{D}_2 - 2 \cdot (\mathbf{h}_{\text{III}2} + \mathbf{h} \hat{}_{\text{III}2}) - \mathbf{b}_1}{\mathbf{Z}_2} - \mathbf{b}_1 \\ &= \pi \cdot \frac{191.2 - 2 \cdot (0.7 + 1.0) - 6.5}{43} - 6.5 = 6.746 \text{ mm}; \\ \mathbf{b} \hat{}_{Z2} &= \pi \cdot \frac{\mathbf{D}_2 - 2 \cdot \mathbf{h}_{\text{II}2} + \mathbf{b}_2}{\mathbf{Z}_2} - \mathbf{b}_2 = \pi \cdot \frac{191.2 - 2 \cdot 37.1 + 2.0}{43} - 2.0 \\ &= 6.694 \text{ mm}. \end{aligned}$$

63. Уточнённое значение ширины зубца ротора:

$$b_{Z2} = b^{\circ}_{Z2} = b^{\circ}_{Z2} = 6.7 \text{ MM}.$$

64. Уточнённое значение площади поперечного сечения стержня:

Изм.	Лист	№ докум	Подпись	Дата

$$\begin{split} q_c &= \frac{\pi}{8} \cdot \left(\mathbf{b_1}^2 + \mathbf{b_2}^2 \right) + \frac{1}{2} \cdot \left(\mathbf{b_1} + \mathbf{b_2} \right) \cdot \mathbf{h_1} \\ &= \frac{\pi}{8} \cdot \left(6.5^2 + 2.0^2 \right) + \frac{1}{2} \cdot \left(6.5 + 2.0 \right) \cdot 31.1 = 150.3 \ \mathrm{mm}^2. \end{split}$$

65. Плотность тока в стержне ротора (уточнённое значение):

$$J_2 = \frac{I_2}{q_c} = \frac{487.749}{150.3} = 3.245 \text{ A/mm}^2.$$

66. Коэффициент ∆ для расчёта тока короткозамкнутого кольца:

$$\Delta = 2 \cdot \sin \frac{\pi \cdot p}{Z_2} = 2 \cdot \sin \frac{\pi \cdot 2}{43} = 0.146.$$

67. Ток короткозамкнутого кольца ротора:

$$I_{\text{\tiny KJI}} = \frac{I_2}{\Delta} = \frac{487.749}{0.146} = 3340.961 \text{ A}.$$

68. Плотность тока в короткозамкнутых кольцах принимаем согласно рекомендациям на стр. 27:

$$J_{\kappa \eta} = 0.85 \cdot J_2 = 0.85 \cdot 3.45 = 2.758 \,\text{A/mm}^2.$$

69. Площадь поперечного сечения короткозамкнутого кольца:

$$q_{\kappa\pi} = \frac{I_{\kappa\pi}}{J_{\kappa\pi}} = \frac{3340.961}{2.758} = 1211 \text{ mm}^2.$$

- 69. Размеры короткозамкнутых колец (рис. 3.3):
- высота кольца по (3.24)

$$h_{KI} = 1.2 \cdot h_{n2} = 1.2 \cdot 37.1 = 44.5 \text{ MM},$$

- ширина кольца

$$b_{\kappa n} = \frac{q_{\kappa n}}{h_{\kappa n}} = \frac{1211}{44.5} = 27.2 \text{ mm},$$

- средний диаметр кольца

$$D_{\kappa_{\pi}.cp} = D_2 - h_{\kappa_{\pi}} = 191.2 - 44.5 = 146.7 \text{ MM}.$$

70. Расчётное уточнённое значение площади поперечного сечения короткозамкнутого кольца:

$$q_{\kappa\pi} = b_{\kappa\pi} \cdot h_{\kappa\pi} = 27.2 \cdot 44.5 = 1200 \text{ mm}^2.$$

Изм.	Лист	№ докум	Подпись	Дата

Лист