## 6 РАСЧЕТ ПОСТОЯННЫХ ПОТЕРЬ МОЩНОСТИ

129. Удельные потери мощности в стали марки 2013 при индукции 1 Тл и частоте перемагничивания 50 Гц (табл. П.27):

$$p_{1.0/50} = 2.5 \,\mathrm{Bt/кг}.$$

130. Масса стали ярма статора:

$$\begin{split} m_{\mathrm{a}} &= \pi \cdot (D_{\mathrm{a}} - h_{\mathrm{a}}) \cdot h_{\mathrm{a}} \cdot l_{\mathrm{CT1}} \cdot k_{\mathrm{c1}} \cdot \gamma_{\mathrm{c}} \\ &= \pi \cdot (0.28 - 0.038) \cdot 0.038 \cdot 0.09 \cdot 0.97 \cdot 7.8 \cdot 10^3 = 19.6 \; \mathrm{кr}, \end{split}$$
 где  $\gamma_{\mathrm{c}} = 7.8 \cdot 10^3 \; \mathrm{kr/m^3}$  – удельная масса стали (стр. 44).

131. Масса стали зубцов статора:

$$m_{z1} = h_{z1} \cdot b_{z1} \cdot \mathbf{Z}_1 \cdot l_{\text{CT1}} \cdot k_{\text{c1}} \cdot \gamma_{\text{c}} = 0.0251 \cdot 0.0063 \cdot 30 \cdot 0.09 \cdot 0.97 \cdot 7.8 \cdot 10^3$$
  
= 3.2 кг.

132. Коэффициенты для нахождения основных потерь в стали (стр. 44):

$$k_{\rm дa} = 1.6;$$
  
 $k_{\rm дz} = 1.8;$   
 $b = 1.4.$ 

133. Основные потери активной мощности в стали статора АД:

$$\begin{split} P_{\text{CT.OCH}} &= p_{1.0/50} \cdot \left(\frac{f_1}{50}\right)^b \cdot \left(k_{\text{да}} \cdot B_{\text{a}}^{\ 2} \cdot m_{z1} + k_{\text{дz}} \cdot B_{z1}^{\ 2} \cdot m_{z1}\right) \\ &= 2.5 \cdot \left(\frac{50}{50}\right)^{1.4} \cdot (1.6 \cdot 1.59^2 \cdot 19.6 + 1.8 \cdot 2^2 \cdot 3.2) = 256.592 \text{ Bt.} \end{split}$$

134. Отношение ширины шлица пазов статора АД к воздушному зазору:

$$\frac{b_{u1}}{\delta} = \frac{4}{0.6} = 6.667.$$

135. По рис. П.19,  $\delta$  находим значения коэффициента  $\beta_{02}$ :

$$\beta_{02} = f\left(\frac{b_{u1}}{\delta}\right) = 0.36.$$

					KP.1-43.01.03.22c.15 Π3			
Изм.	Лист	№ докум	Подпись	Дата		ļ		
Разр	аб.	Кощенко				Лит	Лист	Листов
Проє	3.	Козлов			Расчет постоянных потерь мощности			
Н. контр.					пощиести	ГГТУ, гр. 3Э-22с		
Утв.								

136. Амплитуда пульсации индукции в воздушном зазоре над коронками зубцов ротора  $B_{02}$  :

$$B_{02} = \beta_{02} \cdot k_{\delta} \cdot B_{\delta} = 0.36 \cdot 1.166 \cdot 0.759 = 0.319$$
 Тл.

137. Удельные поверхностные потери, т.е. потери, приходящиеся на 1 м<sup>2</sup> поверхности головок ротора:

$$\begin{split} p_{\text{\tiny HOB2}} &= 0.5 \cdot k_{02} \cdot \left(\frac{\mathbf{Z}_1 \cdot \mathbf{n}}{10000}\right)^{1.5} \cdot (B_{02} \cdot \mathbf{t}_{\mathbf{Z}1})^2 \\ &= 0.5 \cdot 1.6 \cdot \left(\frac{30 \cdot 3000}{10000}\right)^{1.5} \cdot (0.319 \cdot 16)^2 = 560.981 \ \mathrm{Bt/m^2}, \end{split}$$

где  $k_{02} = 1.6$  (стр. 45);  $n \approx n_1 = 3000$  об/мин.

138. Полные поверхностные потери ротора:

$$P_{\text{пов2}} = p_{\text{пов2}} \cdot (t_{\text{z2}} - b_{uu2}) \cdot Z_2 \cdot l_{\text{CT2}} = 560.981 \cdot (0.020 - 0.0015) \cdot 24 \cdot 0.09$$
  
= 22.417 BT.

139. Амплитуда пульсаций индукции в среднем сечении зубцов ротора:

$$B_{\text{пул.2}} = rac{\gamma_1 \cdot \delta}{2 \cdot \mathrm{t_{z2}}} \cdot B_{z2} = rac{3.8 \cdot 0.6}{2 \cdot 20.0} \cdot 1.9 = 0.108 \, \mathrm{Tл}.$$

140. Масса стали зубцов ротора:

$$\begin{split} m_{z2} &= h_{z2} \cdot b_{z2} \cdot \mathbf{Z}_2 \cdot l_{\text{CT2}} \cdot k_{c2} \cdot \gamma_{\text{c}} = 0.0369 \cdot 0.0082 \cdot 24 \cdot 0.09 \cdot 0.97 \cdot 7.8 \cdot 10^3 \\ &= 4.945 \; \text{кг}. \end{split}$$

141. Пульсационные потери в зубцах ротора:

$$P_{\text{пул.2}} = 0.11 \cdot \left(\frac{Z_1 \cdot n}{1000} \cdot B_{\text{пул.2}}\right)^2 \cdot m_{z2} = 0.11 \cdot \left(\frac{30 \cdot 3000}{1000} \cdot 0.108\right)^2 \cdot 4.945$$
 = 51.677 Вт.

142. Поверхностные и пульсационные потери в статоре АД с короткозамкнутым ротором незначительны, поэтому принимаем:

$$P_{\text{пов1}} = 0 \ P_{\text{пул1}} = 0 \ (\text{стр.} 45).$$

143. Добавочные потери в стали:

$$P_{\text{ст.доб}} = P_{\text{пов1}} + P_{\text{пул1}} + P_{\text{пов2}} + P_{\text{пул.2}} = 0 + 0 + 22.417 + 51.677 = 74.094 \text{ Вт.}$$

144. Полные потери в стали:

$$P_{\text{ct}} = P_{\text{ct.och}} + P_{\text{ct.do6}} = 256.592 + 74.094 = 330.686 \text{ Bt.}$$

					КР.1-43.01.03.22с.15 ПЗ	Лис
Изм.	Лист	№ докум	Подпись	Дата	717.12 73.01.03.220.13 713	

145. Асинхронные двигатели с системой охлаждения IC0141 имеют внешний обдув от центробежного вентилятора (рекомендации на стр. 46-49), поэтому механические потери найдём по выражению (6.13):

$$P_{\text{Mex}} = K_{\text{T}} \cdot \left(\frac{n}{1000}\right)^2 \cdot (10 \cdot D_{\text{a}})^3 = 7 \cdot \left(\frac{3000}{1000}\right)^2 \cdot (10 \cdot 0.280)^3 = 1382.976 \text{ Bt,}$$

где  $K_{\rm T}$  согласно рекомендация на стр.49 для исполнения IP23 будет равно:

$$K_{\rm T} = 7$$
.

146. Электрические потери в статоре в режиме холостого хода АД:

$$P_{\text{31.x}} = m_1 \cdot I_{\mu}^2 \cdot r_1 = 3 \cdot 5.921^2 \cdot 0.28 = 29.456 \text{ Bt.}$$

147. Активная составляющая тока холостого хода:

$$I_{x.a} = \frac{P_{\text{CT}} + P_{\text{Mex}} + P_{\text{91.x}}}{m_1 \cdot U_{1_{HOM}}} = \frac{330.686 + 1382.976 + 29.456}{3 \cdot 220} = 2.641 \text{ A}.$$

148. Реактивная составляющая тока холостого хода:

$$I_{x,p} = I_u = 5.921 \text{ A}.$$

149. Ток холостого хода АД:

$$I_x = \sqrt{I_{x.a}^2 + I_{x.p}^2} = \sqrt{2.641^2 + 5.921^2} = 6.483 A.$$

150. Коэффициент мощности АД в режиме холостого хода:

$$\cos \varphi_x = \frac{I_{x.a}}{I_x} = \frac{2.641}{6.483} = 0.407$$

Изм.	Лист	№ докум	Подпись	Дата