НАЦИОНАЛЬНЫЙ ИССЛЕДОВАТЕЛЬСКИЙ УНИВЕРСИТЕТ ИТМО Факультет систем управления и робототехники

Электрические машины

Расчетная работа №1 РАСЧЕТ ТРАНСФОРМАТОРА ПО КОНСТРУКТИВНЫМ ИСХОДНЫМ ДАННЫМ Вариант 2

Студент: Кирбаба Д.Д.

Группа: R3338

Преподаватель: Усольцев А.А.

г. Санкт-Петербург 2023

Этапы расчёта

Этап 1

По исходным данным определить:

- магнитные напряжения в зазоре, стержнях и в ярме магнитопровода;
- ток намагничивания (холостого хода) трансформатора при условии, что он не превышает 40% от номинального тока обмотки.

Этап 2

Используя расчётные данные этапа 1, определить:

- мощность трансформатора;
- числа витков первичной и вторичной обмоток;
- номинальные токи первичной и вторичной обмоток;
- сопротивления первичной и вторичной обмоток.

Этап 3

Используя расчётные данные этапов 1 и 2, определить:

- потери в обмотках трансформатора при номинальных токах;
- потери в сердечнике трансформатора;
- коэффициент мощности трансформатора в режиме холостого хода;
- оптимальный коэффициент нагрузки;
- номинальный и максимальный КПД.

Исходные данные для расчета:

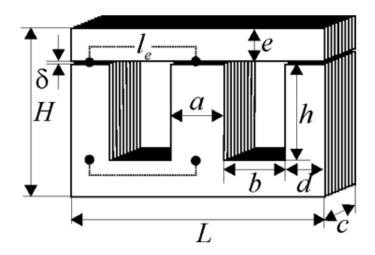


Рисунок 1: трансформатор.

Частота сети: f = 50 Гц

Напряжение первичной обмотки: $U_1 = 230 \; \mathrm{B}$ Максимальная индукция в стержне: $B_m = 1.5 \; \mathrm{Tл}$

Плотность тока: $j=2.5\frac{A}{{}_{\mathrm{MM}^2}}$

Коэффициент заполнения стали: $k_{Fe} = 0.9$ Коэффициент заполнения окна: $k_{Cu} = 0.25$

Материал сердечника: сталь 9320 Зазор в сердечнике: $\delta = 0.05$ мм Тип трансформатора: броневой Обмотки: концентрические

Размеры сердечника:

<u>No</u>	Н [мм]	L [мм]	а [мм]	b [мм]	с [мм]	h [мм]	U ₂ [B]
2	38	44	12	8	12	22	10

Задание 1

Вначале найдем недостающие геометрические метрики трансформатора:

- Высота ярма:

$$e = \frac{H - h - \delta}{2} = 7.975 \text{ mm}$$

- Ширина стержня:

$$d = \frac{L - a - 2b}{2} = 8 \text{ MM}$$

- Средняя линия потока ярма l_e :

$$l_e = 2 \cdot e + b + \frac{a}{2} + d = 37.95 \text{ mm}$$

- Площадь отверстия:

$$S_b = b \cdot h = 44 \text{ mm}^2$$

- Площадь сечения части а:

$$S_a = a \cdot c = 1.44 \cdot 10^{-4} \text{ m}^2$$

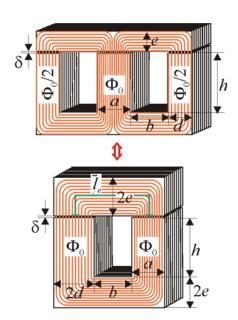


Рисунок 2. Эквивалентные схемы трансформатора.

- Площадь сечения части d:

$$S_d = 2 \cdot d \cdot c = 192 \text{ mm}^2$$

- Площадь сечения части е:

$$S_e = 2 \cdot e \cdot c = 191.4 \text{ mm}^2$$

Вычислим номинальный ток обмотки:

$$I_n = \frac{S_b \cdot k_{Cu} \cdot j}{2} = 55 \text{ A}$$

Теперь найдем максимальную индукцию в стержне $B_{m_{cur}}$ с помощью программного цикла с выходом по условию равенства тока намагничивания 40% от номинального значения.

Индукции в частях будем рассчитывать на каждом шаге по таким формулам:

главный стержень:
$$B_a = B_{m_{cur}}$$
 боковой стержень: $B_d = \frac{B_{m_{cur}} \cdot S_a \cdot k_{Fe}}{S_d \cdot k_{Fe}}$ ярмо: $B_e = \frac{B_{m_{cur}} \cdot S_a \cdot k_{Fe}}{S_e \cdot k_{Fe}}$

Программный код поиска индукциии:

```
u d = h_d * h * 10^{(-3)}; % A
    u_e = 2 * h_e * l_e * 10^{-3}; % A
    i_mu = u_o + u_a + u_d + u_e; % magnetized current
    k = i_mu / i_n;
    if k > 0.4
        b_m_cur = b_m_cur - 0.0001; % step
    else
        break
    end
end
% find the dependence H(B) from the tabulated data
function h = h_b_lin_approx(b)
    b data = [0 0.5 1 1.25 1.5 1.6 1.7 1.8 1.9 2];
   h_data = [0 0.3 0.6 1.6 4.8 7.2 8.6 14.2 24 40];
    if b < 0
       h = 0;
        return
    end
    1 index = 0;
    for index = 1:1:length(b_data)
        if b > b_data(index)
            l_index = index;
        end
    end
    k = polyfit([b_data(l_index), b_data(l_index + 1)], [h_data(l_index),
h_data(l_index + 1)], 1);
    h = b .* k(1) + k(2);
end
```

Сталь электротехническая 9320; 0,35; $f=50\Gamma\mu$

B_m [T π]	0,5	1,0	1,25	1,5	1,6	1,7	1,8	1,9	2,0
<i>H</i> [А/см]	0,3	0,6	1,6	4,8	7,2	8,6	14,2	24,0	40,0
<i>p</i> [Вт/кГ]	0,1	0,5	0,9	1,4	1,7	2,0	2,45	3,0	4,0
q [Bap/ $\kappa\Gamma$]	0,43	1,7	5,7	20,5	32,5	41,5	73,0	110	180

 B_m — максимальная индукция; H — напряжённость; p — удельная мощность потерь в стали; q — удельная реактивная мощность (намагничивания).

Найденные значения после работы программы:

Индукции в частях трансформатора:

$$B_a = B_{m_{cur}} = 0.4002 \, \mathrm{T}$$
л, $B_d = 0.3002 \, \mathrm{T}$ л, $B_e = 0.3011 \, \mathrm{T}$ л

Напряженности в частях:

$$H_a = 24.012 \frac{A}{M}, \qquad H_d = 18.009 \frac{A}{M}, \qquad H_e = 18.0655 \frac{A}{M}$$

Напряженности магнитного поля в зазорах трансформатора:

$$H_{0a} = \frac{B_a}{\sqrt{2} \cdot 4\pi \cdot 10^{-7}} = 2.2519 \cdot 10^5 \frac{A}{M}$$

$$H_{od} = \frac{B_d}{\sqrt{2} \cdot 4\pi \cdot 10^{-7}} = 1.6889 \cdot 10^5 \frac{A}{M}$$

Магнитные напряжения:

- В двух зазорах:

$$U_o = (H_{oa} + H_{od}) \cdot \delta = 19.7043 \text{ A}$$

- B стержне *a*:

$$U_a = H_a \cdot h = 0.5283 \text{ A}$$

В стержне *d*:

$$U_d = H_d \cdot h = 0.3962 \text{ A}$$

- В верхнем и нижнем ярмах магнитопровода:

$$U_{e} = 2 \cdot H_{e} \cdot l_{e} = 1.3712 \,\mathrm{A}$$

Суммарный ток намагничивания:

$$I_{\mu} = U_a + U_d + U_o + U_e = 21.9999 \text{ A}$$

Отношение токов:

$$\frac{I_{\mu}}{I_n} = 0.4$$

При изначальном $B_m=1.5$ Тл, отношение токов было равно 1.4. Поэтому пришлось последовательно уменьшать значение $B_{m_{cur}}$ и производить расчеты заново до тех пор, пока отношение не стало меньше 0.4.

Задание 2

Вычислим полную мощность трансформатора:

$$S = 2.22 \cdot B_{m_{cur}} \cdot S_a \cdot k_{Cu} \cdot S_b \cdot k_{Fe} \cdot j = 0.6333$$
 Вт

Коэффициент трансформации:

$$k = \frac{U_1}{U_2} = 23$$

Рассчитаем число витков первичной и вторичной обмоток:

$$w_{1} = \frac{U_{1}}{4.44 \cdot f \cdot B_{m} \cdot S_{a} \cdot k_{Fe}} = 5329$$

$$w_{2} = \frac{w_{1}}{k} = 232$$

Номинальный ток первичной и вторичной обмоток:

$$I_{1n} = \frac{I_n}{w_1} = 0.0103 \text{ A}$$

$$I_{2n} = \frac{I_n}{w_2} = 0.2374 \text{ A}$$

Найдем сечение витка первичной и вторичной обмоток:

$$S_{10} = \frac{I_{1n}}{j} = 4.128 \cdot 10^{-9} \,\mathrm{m}^2$$

$$S_{20} = \frac{I_{2n}}{j} = 9.4945 \cdot 10^{-8} \text{ m}^2$$

Удельное сопротивление по площади сечения найдем программным способом, как и в первом задании:

% get the resistivity dependence rho(S) from the cross section of the conductor function $rho = rho_s lin_approx(s)$

s_data = [0.00368 0.00502 0.00636 0.00785 0.00850 0.01131 0.01327 0.01539 0.01767 0.02011 0.0227 0.02545 0.02835 0.03142 0.03464 0.04155 0.04909 0.05726 0.06605 0.07548 0.08853 0.09621 0.11341 0.13202 0.15205 0.17349 0.18848 0.20428 0.22051 0.23578 0.25565 0.27340 0.30191 0.32170 0.35256 0.37393 0.40715 0.43008 0.46556

```
0.50265 0.54060 0.58088 0.63617 0.67920 0.72382 0.78540 0.84950 0.91610 0.98520 1.0568 1.1310 1.2272 1.3273 1.4314 1.5394 1.6513 1.7670 1.9113 2.0612 2.2167 2.3780] .* 10.^(-6);
```

rho_data = [4.4 3.63 2.86 2.24 1.85 1.55 1.32 1.14 0.994 0.873 0.773 0.688 0.618 0.558 0.507 0.423 0.357 0.306 0.266 0.233 0.205 0.182 0.155 0.133 0.115 0.101 0.0931 0.0859 0.0793 0.0739 0.0687 0.0643 0.0579 0.0546 0.0497 0.0469 0.0430 0.0408 0.0376 0.0349 0.0324 0.0302 0.0275 0.0258 0.0242 0.0224 0.0206 0.0192 0.0177 0.0166 0.0155 0.0143 0.0132 0.0122 0.0114 0.0106 0.00989 0.00918 0.00850 0.00792 0.00736];

end

Данные обмоточных проводов

Сечение	Сопрот.	Сечение	Сопрот.	Сечение	Сопрот.
[MM ²]	[O _M / _M]	[MM ²]	[O _M / _M]	[MM ²]	[O _M / _M]
0,00502	3,63	0,09621	0,182	0,58088	0,0302
0,00636	2,86	0,11341	0,155	0,63617	0,0275
0,00785	2,24	0,13202	0,133	0,67929	0,0258
0,00850	1,85	0,15205	0,115	0,72382	0,0242
0,01131	1,55	0,17349	0,101	0,78540	0,0224
0,01327	1,32	0,18848	0,0931	0,84950	0,0206
0,01539	1,14	0,20428	0,0859	0,91610	0,0192
0,01767	0,994	0,22051	0,0793	0,98520	0,0177
0,02011	0,873	0,23578	0,0739	1,0568	0,0166
0,02270	0,773	0,25565	0,0687	1,1310	0,0155
0,02545	0,688	0,27340	0,0643	1,2272	0,0143
0,02835	0,618	0,30191	0,0579	1,3273	0,0132
0,03142	0,558	0,32170	0,0546	1,4314	0,0122
0,03464	0,507	0,35256	0,0497	1,5394	0,0114
0,04155	0,423	0,37393	0,0469	1,6513	0,0106
0,04909	0,357	0,40715	0,0430	1,7670	0,00989
0,05726	0,306	0,43008	0,0408	1,9113	0,00918
0,06605	0,266	0,46556	0,0376	2,0612	0,00850
0,07548	0,233	0,50265	0,0349	2,2167	0,00792
0,08553	0,205	0,54060	0,0324	2,3780	0,00736

Получили следующие значения:

$$S_{10} = 4.128 \cdot 10^{-9} \,\mathrm{m}^2 \, o
ho_1 = 4.1425 \,\mathrm{Om/m}$$
 $S_{20} = 9.4945 \cdot 10^{-8} \,\mathrm{m}^2 \, o
ho_2 = 0.1858 \,\mathrm{Om/m}$

Теперь вычислим длину одного витка:

$$L_1 = 2 \cdot (a + c + 3 \cdot b) = 0.096 \text{ M}$$

 $L_2 = 2 \cdot (a + c + b) = 0.064 \text{ M}$

Рассчитаем сопротивление первичной и вторичной обмоток:

$$R_1 = w_1 \cdot L_1 \cdot \rho_1 = 2119.4 \text{ Ом}$$

 $R_2 = w_2 \cdot L_2 \cdot \rho_2 = 2.7552 \text{ Ом}$

Задание 3

Рассчитаем потери в обмотках трансформатора при номинальных токах:

$$P_{Cu} = R_1 \cdot I_{1n}^2 + R_2 \cdot I_{2n}^2 = 0.38096 \text{ BT}$$

Найдем объем и массу частей трансформатора, учитывая что плотность стали

$$\gamma_{Fe}=7800~{
m kr/m^3}$$
 $V_a=a\cdot h\cdot c=3.168\cdot 10^{-6}~{
m m^3}$
 $V_d=d\cdot h\cdot c=2.112\cdot 10^{-6}~{
m m^3}$
 $V_e=e\cdot c\cdot (a+2\cdot b+2\cdot d)=4.2108\cdot 10^{-6}~{
m m^3}$
 $G_a=V_a\cdot \gamma_{Fe}\cdot k_{Fe}=0.0222~{
m kr}$
 $G_d=V_d\cdot \gamma_{Fe}\cdot k_{Fe}=0.0148~{
m kr}$
 $G_e=V_e\cdot \gamma_{Fe}\cdot k_{Fe}=0.0296~{
m kr}$

Найдем соответствующие парамерты p и q, используя программный код и данные из таблицы:

```
% get the specific reactive power q(b) by induction
function q = q_b_lin_approx(b)
  b_data = [0 0.5 1 1.25 1.5 1.6 1.7 1.8 1.9 2];
  q_data = [0 0.43 1.7 5.7 20.5 32.5 41.5 73 110 180];
```

```
if b < 0
        q = 0;
        return
    end
    l_{index} = 0;
    for index = 1:1:length(b_data)
        if b > b_data(index)
            l_index = index;
        end
    end
    k = polyfit([b_data(l_index), b_data(l_index + 1)], [q_data(l_index),
q_data(l_index + 1)], 1);
    q = b .* k(1) + k(2);
% get specific power loss in steel p(b) from induction
function p = p_b_lin_approx(b)
    b_data = [0 0.5 1 1.25 1.5 1.6 1.7 1.8 1.9 2];
    p_data = [0 0.1 0.5 0.9 1.4 1.7 2.0 2.45 3 4];
    if b < 0
       p = 0;
        return
    end
    l_{index} = 0;
    for index = 1:1:length(b_data)
        if b > b_data(index)
            l index = index;
        end
    end
    k = polyfit([b_data(l_index), b_data(l_index + 1)], [p_data(l_index),
p_data(l_index + 1)], 1);
    p = b .* k(1) + k(2);
end
```

Полученные значения:

$$B_a = 0.3960 \, \mathrm{Tл} \,
ightarrow \, p_a = 0.0792 rac{\mathrm{Br}}{\mathrm{\kappa \Gamma}}, q_a = 0.3409 rac{\mathrm{Bap}}{\mathrm{\kappa \Gamma}}$$
 $B_e = 0.2979 \, \mathrm{Tл} \,
ightarrow \, p_e = 0.0596 rac{\mathrm{Br}}{\mathrm{\kappa \Gamma}}, q_e = 0.2562 rac{\mathrm{Bap}}{\mathrm{\kappa \Gamma}}$ $B_d = 0.2970 \, \mathrm{Tл} \,
ightarrow \, p_d = 0.0594 rac{\mathrm{Br}}{\mathrm{\kappa \Gamma}}, q_d = 0.2554 rac{\mathrm{Bap}}{\mathrm{\kappa \Gamma}}$

Вычислим теперь активные и реактивные потери в сердечнике трансформатора:

$$P_{Fe} = G_a \cdot p_a + 2 \cdot G_e \cdot p_e + 2 \cdot G_d \cdot p_d = 0.0070 \text{ BT}$$
 $Q_{Fe} = G_a \cdot q_a + 2 \cdot G_e \cdot q_e + 2 \cdot G_d \cdot q_d = 0.0303 \text{ BT}$ $I_o = \frac{I_{mu}}{w_1} = 0.0041 \text{ A}$ $P = R_1 \cdot I_o^2 + P_{Fe} = 0.04316 \text{ BT}$

Теперь можем найти коэффициент мощности в режиме холостого хода:

$$cos\phi = \frac{1}{\sqrt{1 + \left(\frac{Q_{Fe}}{P}\right)^2}} = 0.8161$$

Рассчитаем оптимальный коэффициент нагрузки:

$$\beta_{max} = \sqrt{\frac{P_{Fe}}{Q_{Fe}}} = 0.4822$$

Номинальный КПД:

$$\eta_N = \frac{U_1 \cdot I_{1n}}{U_1 \cdot I_{1n} + P_{Fe} + P_{Cu}} = 0.8595$$

Максимальный КПД:

$$\eta_{max} = \frac{\beta_{max} \cdot U_1 \cdot I_{1n}}{\beta_{max} \cdot U_1 \cdot I_{1n} + P_{Fe} + \beta_{max}^2 \cdot P_{Cu}} = 0.9228$$

Выводы

В этой расчетной работе были изучены основные характеристики трансформаторов и произведены расчеты множества значений, определяющих их работу.