# Задание 6. Расчет нелинейной магнитной цепи переменного тока методом кусочно-линейной аппроксимации

#### Условие задания

Задана нелинейная магнитная цепь с магнитопроводом из ферромагнитного материала и двумя обмотками (рис. 6.1), электрическая схема замещения которой представлена на рис. 6.2.



Рисунок 6.1 Нелинейная магнитная цепь переменного тока



Рисунок 6.2. Схема замещения нелинейной магнитной цепи.

К зажимам обмотки  $W_1$  подключен источник гармонического напряжения  $u = U_m \sin \omega t$ , а обмотка  $W_2$  разомкнута.

Левый и средний стержни магнитопровода (рис. 6.1) работают в линейном режиме, и поэтому на электрической схеме замещения представлены линейными магнитными сопротивлениями  $R_{\rm M1}$ ,  $R_{\rm M3}$ . Правый стержень магнитопровода (рис. 6.1) может достигать состояния насыщения и на схеме замещения представлен нелинейным магнитным сопротивлением  $R_{\rm M2}$ . При этом задана его идеальная кривая намагничивания B(H) (рис. 6.3).



Рисунок 6.3. Идеальная кривая намагничивания участка магнитной цепи.

1. Рассчитать и построить графики функций времени:  $u_1(t)$ ,  $i_1(t)$ ,  $u_2(t)$ ,  $\Phi_1(t)$ ,  $\Phi_2(t)$ ,  $\Phi_3(t)$ 

2. Определить показания приборов для случаев, когда прибор:

а) магнитоэлектрической системы (Імэ, Uмэ);

б) электромагнитной системы (І<sub>эм</sub>, U<sub>эм</sub>).

3. Определить границы изменения параметра ω, чтобы рабочая точка выходила на участок насыщения.

4. Разложить в ряд Фурье кривую выходного напряжения  $u_2(t)$ , ограничиваясь четырьмя членами ряда.

5. Определить коэффициент искажения K<sub>u</sub> и коэффициент высших гармоник K<sub>r</sub>.

#### Примечание.

В индивидуальном задании указаны:  $U_M - [B]$ ;  $U_S - [A]$ ;  $R_{M1,3} \cdot 10^3 - [\Gamma H]$ ;  $\omega - [c^{-1}]$ ,  $\Phi - [B6]$ , I - [MA], B - [Tл].

Исходные данные по варианту:

 $R_{M1} = 16 \cdot 10^{3} \ \Gamma \mu; \ N_{1} = 30;$   $R_{M3} = 16 \cdot 10^{3} \ \Gamma \mu; \ N_{2} = 30;$   $U_{m} = 340 \ B;$   $\omega = 23600 \ c^{-1};$   $B_{S} = 4;$  $S_{2} = 100 \ MM^{2}.$ 

Искомые величины:  $U_{\rm M}, K_{\rm I}$ .

#### Решение

#### Определение выражений функций времени для заданных величин

Функции времени величин  $u_1(t)$ ,  $i_1(t)$ ,  $u_2(t)$ ,  $\Phi_1(t)$ ,  $\Phi_2(t)$ ,  $\Phi_3(t)$  определяем для трех участков характеристики намагничивания (рис. 6.3). Функция питающего напряжения имеет вид:

 $u_1(t) = U_m \sin \alpha = 340 \sin 23600 t B$ 

Функция магнитного потока в первом стержне может быть найдена из соотношений:

$$u_{1} = N_{1} \frac{d\Phi_{1}}{dt} \Longrightarrow d\Phi_{1} = \frac{u_{1}}{N_{1}} dt = \frac{U_{m}}{N_{1}} \sin \omega t \, dt \Longrightarrow$$
$$\Longrightarrow \Phi_{1}(t) = -\frac{U_{m}}{N_{1}\omega} \cos \omega t = -\frac{340}{30 \cdot 23600} \cdot \cos 23600t = -4,802 \cdot 10^{-4} \cos 23600t =$$
$$= 4,802 \cdot 10^{-4} \sin \left(23600t - \frac{\pi}{2}\right) B\delta.$$

Для участка <u>0-1</u> характеристики намагничивания B(H) величина магнитной индукции постоянная и равна - $B_{s.}$  Магнитный поток стержня также будет постоянен и равен:

Функцию первичного тока *i*<sub>1</sub> найдем из системы уравнений по 1-му и 2-му законам Кирхгофа для магнитной цепи. Для представленной схемы замещения (рис. 6.2) характерна следующая система уравнений согласно законам Кирхгофа:

Выразив из (1) ток *i*<sub>1</sub> найдем его функцию:

$$i_{1} = \frac{\Phi_{1}R_{M1} + \Phi_{3}R_{M3}}{N_{1}} \Longrightarrow \frac{\Phi_{1}R_{M1} + (\Phi_{1} - \Phi_{S})R_{M3}}{N_{1}} = \frac{(R_{M1} + R_{M3})\Phi_{1}}{N_{1}} - \frac{\Phi_{S}R_{M3}}{N_{1}} =$$
$$= \frac{32 \cdot 10^{3}}{30} 4,802 \cdot 10^{-4} \sin\left(23600t - \frac{\pi}{2}\right) - \frac{-4 \cdot 10^{-4} \cdot 16 \cdot 10^{3}}{30} = 0,512 \sin\left(23600t - \frac{\pi}{2}\right) + 0,213 A$$

Поскольку магнитный поток второго стержня  $\Phi_2$  не изменяется на участке насыщения, то функция вторичного напряжения будет равна 0:

.

$$u_2 = N_2 \frac{d\Phi_2}{dt} = 0$$
 .

Функцию магнитного потока  $\Phi_3$  найдем из 1-го уравнения системы (1):

$$\Phi_3 = \Phi_1 - \Phi_3 = 4,802 \cdot 10^{-4} \sin\left(23600t - \frac{\pi}{2}\right) + 4 \cdot 10^{-4} B\delta$$

Итого для участка <u>0-1</u> магнитной цепи (рис. 6.1) имеем:

$$\begin{split} \Phi_{1}(t) &= 4,802 \cdot 10^{-4} \sin\left(23600t - \frac{\pi}{2}\right) B \delta; \\ \Phi_{3}(t) &= 4,802 \cdot 10^{-4} \sin\left(23600t - \frac{\pi}{2}\right) + 4 \cdot 10^{-4} B \delta; \\ \Phi_{2} &= -\Phi_{S} = -4 \cdot 10^{-4} B \delta; \\ u_{2} &= 0; \\ i_{1}(t) &= 0,512 \sin\left(23600t - \frac{\pi}{2}\right) + 0,213 A. \end{split}$$

Для участка <u>1-2</u> характеристики намагничивания B(H) магнитное напряжение между узлами 1 и 2 (см. рис. 6.1) равно 0, таким образом, имеем следующие выражения искомых функций:

$$u_{ab} = 0 \Longrightarrow \Phi_3 = \frac{u_{ab}}{R_{_{M3}}} = 0 \quad ,$$

поток  $\Phi_2$ , согласно уравнению 1 системы (1), равен:

$$\Phi_2(t) = \Phi_1(t) - \Phi_3(t) = \Phi_1(t) = 4,802 \cdot 10^{-4} \sin\left(23600t - \frac{\pi}{2}\right) \beta \delta$$
,

функция вторичного напряжения имеет вид:

$$\begin{array}{c} u_{2}(t) = N_{2} \frac{d\Phi_{2}}{dt} = N_{2} \frac{d\Phi_{1}}{dt} \\ u_{1}(t) = N_{1} \frac{d\Phi_{1}}{dt} \end{array} \right| \Rightarrow \frac{u_{2}(t)}{u_{1}(t)} = \frac{N_{2}}{N_{1}} \Rightarrow u_{2}(t) = \frac{N_{2}}{N_{1}} u_{1}(t) = 1.340 \sin 23600 t B \quad ,$$

функция первичного тока из уравнения 2 системы (1) будет иметь вид:

$$i_{1} = \frac{\Phi_{1}R_{M1} + \Phi_{3}R_{M3}}{N_{1}} = \frac{\Phi_{1}R_{M1}}{N_{1}} = \frac{16 \cdot 10^{3}}{30} 4,802 \cdot 10^{-4} \sin\left(23600t - \frac{\pi}{2}\right) = 0,256 \cdot \sin\left(23600t - \frac{\pi}{2}\right) A.$$

Итого для участка <u>1-2</u> магнитной цепи (рис. 6.1) имеем:

$$\Phi_{1}(t) = 4,802 \cdot 10^{-4} \sin\left(23600t - \frac{\pi}{2}\right) B\delta;$$
  

$$\Phi_{2}(t) = \Phi_{1}(t) = 4,802 \cdot 10^{-4} \sin\left(23600t - \frac{\pi}{2}\right) B\delta;$$
  

$$\Phi_{3} = 0;$$
  

$$u_{2} = 340 \sin 23600t;$$
  

$$i_{1}(t) = 0,256 \cdot \sin\left(23600t - \frac{\pi}{2}\right) A.$$

Для участка <u>2-3</u> характеристики намагничивания B(H) выражения искомых функций аналогичны таковым для участка <u>0-1</u> с той лишь разницей, что изменятся знаки потока  $\Phi_2$  и постоянной составляющей тока  $i_1$ :

$$\begin{split} \Phi_{1}(t) &= 4,802 \cdot 10^{-4} \sin\left(23600t - \frac{\pi}{2}\right) B \delta; \\ \Phi_{3}(t) &= 4,802 \cdot 10^{-4} \sin\left(23600t - \frac{\pi}{2}\right) - 4 \cdot 10^{-4} B \delta; \\ \Phi_{2} &= \Phi_{S} = 4 \cdot 10^{-4} B \delta; \\ u_{2} &= 0; \\ i_{1}(t) &= 0,512 \sin\left(23600t - \frac{\pi}{2}\right) - 0,213 A. \end{split}$$

#### Определение моментов времени перемагничивания второго стержня

Определим моменты времени перехода с участка перемагничивания на участок насыщения. Для этих случаев модно записать следующие равенства:

1) 
$$= = = = = = :$$
  
2)  $= = = = :$   
Таким образом, имеем:  
1)  

$$\begin{cases}
-4,802 \cdot 10^{-4} \cos(23600t_1) = -4 \cdot 10^{-4} \Rightarrow \cos(23600t_1) = \frac{4 \cdot 10^{-4}}{4,802 \cdot 10^{-4}} = 0,8(3) \Rightarrow t_1 = \frac{\arccos 0,8(3)}{23600} = \\
= 2,485 \cdot 10^{-5} c \approx 0,0248 \, \text{мc};\\
\omega t_1 = 23600 \cdot 2,485 \cdot 10^{-5} = 0,586 \, \text{pad};
\end{cases}$$

$$\left|-4,802 \cdot 10^{-4} \cos(23600t_2) = 4 \cdot 10^{-4} \Rightarrow \cos(23600t_2) = \frac{4 \cdot 10^{-4}}{-4.802 \cdot 10^{-4}} = -0,8(3) \Rightarrow t_2 = -0.8(3)$$

2)  $\begin{cases} \frac{\arccos[-0,8(3)]}{23600} = 1,083 \cdot 10^{-4} c \approx 0,1083 \text{ Mc};\\ \omega t_2 = 23600 \cdot 1,083 \cdot 10^{-4} = 2,555 \text{ pad}. \end{cases}$ 

,

## Определение показаний приборов магнитоэлектрической и электромагнитной систем

Показания магнитоэлектрического вольтметра *PV* выпрямителем являются средневыпрямленными за угловой интервал от 0 до  $\pi$  и могут быть определены согласно выражению:

$$PV_{M9} = \frac{1}{\pi} \int_{\omega_1}^{\omega_2} u_2(\omega) d\omega = \frac{1}{\pi} \int_{\omega_1}^{\omega_2} 340 \sin(\omega) d\omega = \frac{340}{\pi} \cos \omega \Big|_{t_1}^{t_2} = \frac{340}{\pi} \times (\cos 23600 \cdot 2,485 \cdot 10^{-5} - \cos 23600 \cdot 1,083 \cdot 10^{-4}) \approx 180,3B.$$

Показания магнитоэлектрического амперметра *PA* определяются аналогичным образом для трех угловых интервалов от 0 до *π*:

$$PI_{M\Im} = \frac{1}{\pi} \left( \int_{0}^{\omega t_{1}} |(\omega t) d\omega t + \int_{\omega t_{1}}^{\omega t_{2}} |(\omega t) d\omega t + \int_{\omega t_{1}}^{\pi} i_{1} |(\omega t) d\omega t \right) = \frac{1}{\pi} \left( \int_{0}^{\omega t_{1}} (-0.512 \cos \omega t + 0.213) d\omega t + \int_{\omega t_{1}}^{\omega t_{2}} - 0.256 \cos \omega t d\omega t + \int_{\omega t_{2}}^{\pi} (-0.512 \cos \omega t - 0.213) d\omega t \right) = \frac{1}{\pi} \left[ \left( -0.512 \sin \omega t + 0.213 \cdot \omega t \right) \right]_{t_{1}}^{t_{2}} + \left( -0.256 \sin \omega t \right) \right]_{t_{1}}^{t_{2}} + \left( -0.512 \sin \omega t - 0.213 \cdot \omega t \right) \right]_{t_{1}}^{t_{2}} = \frac{1}{\pi} \left[ \left( -0.512 \sin \omega t + 0.213 \cdot \omega t \right) \right]_{t_{1}}^{t_{2}} + \left( -0.256 \sin \omega t \right) \right]_{t_{1}}^{t_{2}} + \left( -0.512 \sin \omega t - 0.213 \cdot \omega t \right) \right]_{t_{1}}^{t_{2}} = \frac{1}{\pi} \left[ \left( -0.512 \sin (2.555) + 0.213 \cdot 2.555 + 0.512 \sin (0.586) - 0.213 \cdot 0.586 - 0.256 \sin (2.555) + 0.213 \cdot 2.555 + 0.213 \cdot 2.555 + 0.512 \sin (0.586) + 0.213 \cdot 0.586 \right] = 0$$

Показания приборов электромагнитной системы соответствуют среднеквадратическим значениям функций за угловой интервал от 0 до  $\pi$ . Таким образом показания электромагнитного вольтметра равны:

$$PV_{\mathcal{M}} = \sqrt{\frac{1}{\pi} \int_{\omega_1}^{\omega_2} u_2^{\ 2}(\omega) \, d\omega} = \sqrt{\frac{340}{\pi}} \cdot \sqrt{\int_{\omega_1}^{\omega_2} \sin^2 \omega \, d\omega} = \sqrt{\frac{340}{\pi}} \cdot \sqrt{\int_{0,586}^{2,555} \sin^2 23600t \, d23600t} = 230,614 \, B$$

Показания электромагнитного амперметра находятся аналогично:

$$PA_{\mathcal{B}M} = \sqrt{\frac{1}{\pi} \left( \int_{0}^{\omega_{1}} (at) dt + \int_{\omega_{1}}^{\omega_{2}} (at) dt + \int_{\omega_{2}}^{\pi} (at) dt + \int_{\omega_{2}}^{\pi} (at) dt \right)} = \sqrt{\frac{1}{\pi} \left( \int_{0}^{\omega_{1}} (-0.512 \cos \omega t + 0.213)^{2} dt + \int_{\omega_{1}}^{\omega_{2}} (-0.256 \cos \omega t)^{2} dt + \int_{\omega_{2}}^{\pi} (-0.512 \cos \omega t - 0.213)^{2} dt \right)} = 0.196 A = 196 \, \text{MA}.$$

#### Разложение в ряд Фурье кривой выходного напряжения *u*<sub>2</sub>(t)

Функция  $u_2(t)$  симметрична относительно начала координат (нечетная функция), а также симметрична относительно оси абсцисс при совмещении двух полупериодов. Таким образом, ее тригонометрический ряд содержит только нечетные синусоидальные гармоники. Ограниченный первыми 4-мя нечетными гармониками ряд будет иметь вид:

 $\begin{aligned} & u_2(t) = U_{1M} \sin(\alpha \theta) + U_{3M} \sin(3\alpha \theta) + U_{5M} \sin(5\alpha \theta) + U_{7M} \sin(7\alpha \theta); \\ & u_2(t) = 340 \cdot \sin \alpha \theta \ npu \ \alpha \theta \in [0,586; 2,555] \ [\pi + 0,586; \pi + 2,555] \ pa\partial. \end{aligned}$ 

Амплитуды гармоник можно определить из выражения:

$$U_{nM} = \frac{1}{\pi} \int_{\omega_1}^{\omega_2} u_2(\omega) \sin n\omega \, d\omega$$

Таким образом, имеем:

$$U_{1M} = \frac{2}{\pi} \int_{\alpha_1}^{\alpha_2} 340 \cdot \sin \alpha t \cdot \sin \alpha t \, d\alpha t = \frac{340}{\pi} \left( \int_{0,586}^{2,555} (1 - \cos(2\alpha t)) \, d\alpha t \right) = 312,84 B;$$
  

$$U_{3M} = \frac{2}{\pi} \int_{\alpha_1}^{\alpha_2} 340 \cdot \sin \alpha t \cdot \sin 3\alpha t \, d\alpha t = \frac{340}{\pi} \left( \int_{0,586}^{2,555} (\cos(2\alpha t) - \cos(4\alpha t)) \, d\alpha t \right) = -61,1 B;$$
  

$$U_{5M} = \frac{2}{\pi} \int_{\alpha_1}^{\alpha_2} 340 \cdot \sin \alpha t \cdot \sin 5\alpha t \, d\alpha t = \frac{340}{\pi} \left( \int_{0,586}^{2,555} (\cos(4\alpha t) - \cos(6\alpha t)) \, d\alpha t \right) = -51,9B;$$
  

$$U_{7M} = \frac{2}{\pi} \int_{\alpha_1}^{\alpha_2} 340 \cdot \sin \alpha t \cdot \sin 7\alpha t \, d\alpha t = \frac{340}{\pi} \left( \int_{0,586}^{2,555} (\cos(6\alpha t) - \cos(8\alpha t)) \, d\alpha t \right) = -13,78 B.$$

Таким образом, выражение функции выходного напряжения в виде ограниченного тригонометрического ряда имеет вид:

 $u_2(t) \Longrightarrow 12,84 \sin 23600t - 61,1 \sin 70800t - 51,9 \sin 118000t - 3,78 \sin 165200 B$ 

### Определение коэффициента искажения выходного напряжения и коэффициента высших гармоник

Коэффициент искажения определяем как отношение действующего значения напряжения первой гармоники к среднеквадратичному от эффективных значений всех гармоник выходного напряжения:

$$k_{H} = \frac{\frac{U_{M1}}{\sqrt{2}}}{\sqrt{\left(\frac{U_{M1}}{\sqrt{2}}\right)^{2} + \left(\frac{U_{M3}}{\sqrt{2}}\right)^{2} + \left(\frac{U_{M5}}{\sqrt{2}}\right)^{2} + \left(\frac{U_{M7}}{\sqrt{2}}\right)^{2}}} = \frac{\frac{312,84}{\sqrt{2}}}{\sqrt{\left(\frac{312,84}{\sqrt{2}}\right)^{2} + \left(\frac{-61,1}{\sqrt{2}}\right)^{2} + \left(\frac{-51,9}{\sqrt{2}}\right)^{2} + \left(\frac{-13,78}{\sqrt{2}}\right)^{2}}} = 0,968.$$

Коэффициент высших гармоник определяется как отношение среднеквадратического от эффективных значений выходного напряжения всех гармоник, отличных от первой, к эффективному значению первой гармоники:

$$k_{\Gamma} = \frac{\sqrt{\left(\frac{U_{M3}}{\sqrt{2}}\right)^{2} + \left(\frac{U_{M5}}{\sqrt{2}}\right)^{2} + \left(\frac{U_{M7}}{\sqrt{2}}\right)^{2}}}{\frac{U_{M1}}{\sqrt{2}}} = \frac{\sqrt{\left(\frac{-61,1}{\sqrt{2}}\right)^{2} + \left(\frac{-51,9}{\sqrt{2}}\right)^{2} + \left(\frac{-13,78}{\sqrt{2}}\right)^{2}}}{\frac{312,84}{\sqrt{2}}} = 0,26.$$

### Построение кривых искомых функций для одного периода

Функции первичного напряжения  $u_1(t)$  и магнитного потока первого стержня  $\Phi_1(t)$  неизменны на всем периоде. Функции остальных величин могут быть построены согласно следующему алгоритму:

$$|-\Phi_{s}, \Phi_{1}(t) < \Phi_{1}(t_{1});$$
  

$$\Phi_{2}(t) = \dot{c} |\Phi_{1}(t), \Phi_{1}(t_{1}) <= \Phi_{1}(t) <= \Phi_{1}(t_{2}); \square$$
  

$$|\Phi_{s}, \Phi_{1}(t) > \Phi_{1}(t_{2}).$$

 $\mathbf{\Phi}_{3}(t) = \begin{bmatrix} \mathbf{\Phi}_{1}(t) + \mathbf{\Phi}_{s}, \ \mathbf{\Phi}_{1}(t) < \mathbf{\Phi}_{1}(t_{1}); \\ \mathbf{\Phi}_{3}(t) = \begin{bmatrix} \mathbf{\Phi}_{1}(t_{1}) < \mathbf{\Phi}_{1}(t_{1}) < \mathbf{\Phi}_{1}(t_{1}) < \mathbf{\Phi}_{1}(t_{2}); \\ \mathbf{\Phi}_{1}(t) - \mathbf{\Phi}_{s}, \ \mathbf{\Phi}_{1}(t) > \mathbf{\Phi}_{1}(t_{2}). \end{bmatrix}$ 

$$s_{1}(t) = 0,512 \sin\left(23600t - \frac{\pi}{2}\right) + 0,213; \ s_{1}(t_{1}) = -0,213;$$

$$s_{2}(t) = 0,256 \sin\left(23600t - \frac{\pi}{2}\right)$$

$$s_{3}(t) = 0,512 \sin\left(23600t - \frac{\pi}{2}\right) - 0,213;$$

$$i_{1}(t) = \frac{s_{1}(t), \ s_{1}(t) < s_{1}(t_{1});}{s_{2}(t), \ s_{2}(t_{1}) < s_{2}(t)} - s_{2}(t_{2});$$

$$s_{3}(t), \ s_{3}(t) > s_{3}(t_{2}).$$

$$u_{2}(t) = \frac{u_{1}(t), \ u_{1}(t) > u_{1}(t_{1});}{0, \ otherwise.}$$

Графики искомых функций, построенные согласно приведенному алгоритму изображены на рисунках 6.4, 6.5, 6.6.





Рисунок 6.6 График функции первичного тока.