## 15-16 Электромагнитные аппараты. Магнитные системы

## электрических аппаратов

Магнитная система является одним из основных элементов электротехнических устройств и электрических аппаратов. В нее входят источники магнитного поля (обмотка с током, возбуждающая магнитное поле, постоянный магнит) и система магнитопроводов из ферромагнитного материала, по которым замыкается магнитный поток.

Магнитные системы широко используются в аппаратостроении как элемент привода аппаратов (электромагнитные контакторы, пускатели, реле, выключатели) и как устройство, создающее электромагнитные силы, например, в электромагнитных муфтах и тормозных электромагнитах.

Конфигурация магнитной цепи электромагнитных устройств зависит от назначения аппарата. Она может быть разнообразной: однородной и неоднородной, неразветвленной и разветвленной, симметричной и несимметричной.

Неразветвленной магнитной цепью называют цень, через элементы которой замыкается один и тот же магнитный поток. В разветвленной магнитной цепи содержатся ветви, в каждой из которых замыкаются свои магнитные потоки. В однородной магнитной цепи, которую образует замкнутый магнитопровод, магнитный поток находится в однородной среде. Неоднородной называется магнитная цепь, состоящая из участков, которые имеют разные сечения, воздушные зазоры, ферромагнитные тела с различными магнитными свойствами [4]. Из курса физики известна способность вещества пол возлействием напряженности внешнего магнитного поля Н создавать собственное поле, намагниченностью М, которая характеризуется называемое магнитной восприимчивостью у. Вещества, имеющие высокое значение магнитной восприимчивости, называются ферромагнитными или магнитными. К ним относятся железо (Fe), кобальт (Co), никель (Ni), редкоземельные элементы: гадолиний (Gd), диспрозий (Dy), а также сплавы, созданные на основе этих элементов.

Магнитная индукция в веществе определяется по формуле

$$B = \mu_0 (H + M) = \mu_r \mu_0 H = \mu_a H_a$$
(3.1)

где  $\mu_0$  — абсолютная магнитная проницаемость вакуума, которая называется магнитной постоянной, Гн/м ( $\mu_0=4\pi\cdot 10^{-7}$ );  $\mu_a$  — абсолютная магнитная проницаемость;  $\mu_r=1+\chi$  — относительная магнитная проницаемость;  $\chi$  — магнитная восприимчивость.

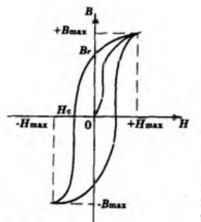
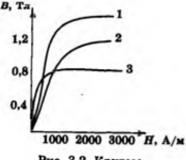


Рис. 3.1. Петля гистерезиса

Зависимость магнитной индукции В в веществе (материале) от магнитного поля *H* носит нелинейный характер: по мере увеличения напряженности *H* индукция *B* вначале резко возрастает, а затем, приближаясь к области насыщения, процесс намагничивания материала замедляется и прекращается, когда резервы ферромагнетика исчерпаны.

Если элемент магнитной цепи, например цилиндр из ферромагнитного материала, поместить в однородное магнитное поле, он намагничивается. Если после его намагничивания до состояния насыщения внешнее поле убрать (уменьшить до

нуля), то цилиндр явится источником магнитного поля за счет намагниченности материала — остаточной намагниченности. Чтобы разрушить эту остаточную намагниченность, нужно создать поле, которое будет направлено противоположно полю, создаваемому цилиндром, для преодоления задерживающей, так называемой коэрцитивной силы  $H_c$ , которая стремится сохранить созданную микротоками намагниченность.



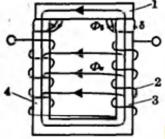
Ряс. 3.2. Кривые намагничивания: 1 — технически чистое золото; 2 — электротехническая сталь; 3 — пермаллой В зависимости от эпачения коэрцитивной силы  $H_c$  все магнитные материалы подразделяются на магнитомягкие и магнитотвердые.

Магнитомягкие материалы отличаются малой коэрцитивной силой  $H_c$  (круто поднимающаяся основная кривая намагничивания и относительно малая площадь петли гистерезиса) (рис. 3. 1). К ним относятся электротехническая сталь, технически чистое железо, сплавы железа и никеля (пермаллои) и т.д. Эти материалы размагничиваются даже в магнитном поле Земли. На рис. 3.2 приведены кривые намагничивания технически чистого железа 1, элекрмаллоя 3.

тротехнической стали 2 и пермаллоя 3. Магнитомягкие материалы применяются для устройства

магнитных цепей электрических машин, аппаратов, электромагнитов и т.п. Магнитотвердые материалы также изготавливаются из сплавов на основе железа, кобальта, никеля по специальной технологии. Они отличаются большой коэрцитивной силой  $H_c$  и имеют широкую петлю гистерезиса. В намагниченном состоянии сохраняют намагниченность и после снятия намагничивающего поля. Из таких материалов изготавливают постоянные магниты, которые используются в качестве источников магнитного поля в магнитных системах различных электротехнических устройств.

Рассмотрим магнитную цепь на примере клапанной системы, изображенной на рис. 3.3. Подвижная часть магнитной цепи называется якорем 1. Часть магнитной цепи, на которой установлена намагничивающая обмотка 2, называется сердечником 3. Вертикальные и параллельные части магнитопровода 3, 4 называются стержнями. Намагничивающая обмотка создает магнитодвижущую силу МДС, под действием которой возбуждается магнитный поток. Этот поток замыкается как через зазор δ, так и между другими частями магнитной цепи, которые имеют различвые магнитные потенциалы.



Воздушный зазор δ, изменяющийся при перемещении якоря, называется рабочим зазором. Соответственно поток, проходящий через рабочий зазор, называется рабочим потоком и обозначается Ф<sub>s</sub>. Все остальные потоки в магнитной цепи называются потоками рассеяния Ф<sub>s</sub>. Сила, которую развивает якорь электромагнита, как правило, определяется потоком в рабочем зазоре δ.

Рис. 3.3. Магнитная Магнитный поток создается током *I*, цепь клапанной системы протекающим по обмотке катушки. Произведение тока на количество витков катушки *W* определяет намагничивающую силу *IW*.

Задачей расчета магнитной цепи является определение МДС катушки, необходимой для создания рабочего потока заданной величины (прямая задача) или рабочего потока по известной МДС катушки (обратная задача) [2]. Эти задачи можно решить с помощью законов Кирхгофа применительно к магнитной цепи.

Как и в электрических цепях, используются уравнения магнитного состояния:

алгебраическая сумма магнитных потоков, сходящихся в любом узле, всегда равна нулю (первый закон Кирхгофа):

$$\sum \Phi = 0; \qquad (3.2)$$

алгебраическая сумма снижения магнитного потенциала по замкнутому контуру равна намагничивающей силе этого контура (второй закон Кирхгофа):

$$\sum \Phi dR_{\rm M} = IW, \qquad (3.3)$$

где R<sub>м</sub> — магнитное сопротивление, 1/Гн.

Для простейшей неразветвленной магнитной цепи

$$\delta R_{\mu\nu} = IW . \tag{3.4}$$

Закон полного тока можно сформулировать так: циркуляция вектора напряженности поля *H* по замкнутому контуру равна результирующей намагничивающей силе этого контура:

$$Hdl = IW$$
. (3.5)

Для однородного поля

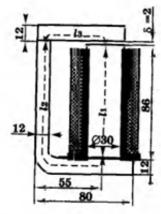
$$Hl = IW . \tag{3.6}$$

В табл. 3.1 проведена аналогия между параметрами магнитных и электрических цепей.

Таблица 3.1

Магнитная цепь	Электрическая цепь
Магнитный поток Ф, Вб	Ток I, А
Намагничивающая сила IW, А	Напряжение U, В
Индукция В, Тл	Плотность тока ј, А/м <sup>2</sup>
Напряженность магнитного поля Н, А/м	Напряженность электрического поля Е. В/м
Магнитная проницаемость µ, Гн/м	Удельная электропроводимость
Удельное магнитное сопротивление р <sub>м</sub> , м/Гн	Удельное электрическое сопротивле- ние р. Ом м
Магнитное сопротивление R <sub>м</sub> , 1/Гн Магнитная проводимость, G <sub>м</sub> , Гн	Электрическое сопротивление R <sub>э</sub> , Ом Электрическая проводимость G, 1/Ом

Параметры магнитной и электрической цепи



Пример. Магнитная цепь электромагнитного реле клапанного типа, изготовленная из стали, имеет поток  $\Phi = 1,2\cdot10^{3}$  Вб. Нужно определить количество витков катушки реле, необходимое для возбуждения созданного магнитного потока при токе в катушке 0,2 А. Ярмо и якорь реле прямоугольного сечения 0,075 x 0,012 м, сердечник

Рис. 3.4. Магнитная цепь круглого сечения диаметром 0,03 м. Осэлектромагнитного реле тальные размеры приведены на рис. 3.4.

**Решение.** Магнитная цепь делится на однородные участки: сердечник круглого сечения:

$$S_1 = \pi d^2 / 4$$
,

$$S_1 = 3,14 \cdot 0,03^2 / 4 = 7,1 \cdot 10^{-4} \text{ m}^2$$
,  
 $l_1 = 0,086 \text{ m}$ ;

ярмо прямоугольного сечения:

$$S_2 = 0,075 \cdot 0,012 = 9 \cdot 10^{-4} \text{ m}^2,$$
  
 $l_2 = 0,149 \text{ m};$ 

якорь прямоугольного сечения:

$$S_3 = 0,075 \cdot 0,012 = 9 \cdot 10^{-4} \text{ m}^2,$$

$$l_3 = 0,061 \,\mathrm{M}$$
;

воздушный зазор, сечение которого принимаем равным сечению сердечника:

$$S_{\delta} = 7,1 \cdot 10^{-4} \text{ m}^2$$
,  
 $\delta = 0.002 \text{ m}$ .

Магнитная индукция в участках цепи  $B = \Phi / S$ :

$$\begin{split} B_1 &= 1,2 \cdot 10^{-3} / 7, 1 \cdot 10^{-4} = 1,69 \text{ Tл,} \\ B_2 &= 1,2 \cdot 10^{-3} / 9 \cdot 10^{-4} = 1,33 \text{ Tл,} \\ B_3 &= 1,2 \cdot 10^{-3} / 9 \cdot 10^{-4} = 1,33 \text{ Tл,} \\ B_\delta &= 1,2 \cdot 10^{-3} / 7, 1 \cdot 10^{-4} = 1,69 \text{ Tл.} \end{split}$$

Напряженность магнитного поля на стальных участках можно определить по кривой намагничивания литой стали:

 $H_1 = 5700 \text{ A/m}; H_2 = 1800 \text{ A/m}; H_3 = 1800 \text{ A/m}.$ 

В воздушном зазоре

$$H_{\delta} = B_{\delta} / \mu_0 = 1,69 / 4 \cdot 3,14 \cdot 10^{-7} = 135 \cdot 10^4 \text{ A/m}.$$

Составляем уравнение по закону полного тока:

$$IW = H_1 l_1 + H_2 l_2 + H_3 l_3 + H_\delta \delta;$$

 $IW = 5700 \cdot 0.086 + 1800 \cdot 0.149 + 1800 \cdot 0.061 + 135 \cdot 10^4 \cdot 0.002 = 3586 \,\mathrm{A}$ .

Количество витков обмотки

$$W = IW / I = 3586 / 0.2 = 17840$$
.

Магнитная цепь с постоянным магнитом. В электрической аппаратуре и других устройствах в качестве источников намагничивающей силы широко используются постоянные магниты. Они обладают свойством длительно сохранять остаточную намагниченность, изготавливаются из магнитотвердых материалов, которые характеризуются широкой петлей магнитного гистерезиса и имеют в намагниченном состоянии большой запас магнитной энергии.

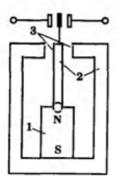
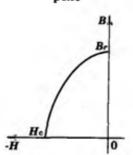


Рис. 3.5. Магнитная система поляризированного реле



На рис. 3.5 схематично изображена магнитная система поляризированного реле. Система состоит из нескольких участков: из магнитотвердового материала — постоянного магнита 1, из магнитомягкого материала 2, который служит магнитопроводом, и воздушного зазора 3, форма и размеры которого определяются конструкцией и назначением устройства.

Важнейшей характеристикой таких материалов является участок петли гистерезиса, который расположен во втором квадранте (между положительной осью индукции *B* и отрицательной осью напряженности поля *H*) и называется кривой размагничивания (рис. 3.6). Эта характеристика используется при расчете постоянных магнитов.

Согласно закону полного тока сумма магнитных напряжений участков магнитной цепи равна нулю, так как внешняя намагничивающая сила (ампер-витки) отсутствует:

$$H_{\tau}l_{\tau} + \sum Hl = 0$$

Рис. 3.6. Характеристика размагничивания постоянного магнита

$$U_{\rm MT} = -\sum U_{\rm M}$$
. (3.7)

Здесь  $U_{\text{мт}}$  — магнитное напряжение постоянного магнита;  $\sum U_{\text{мт}} = \sum (U_{\text{м.c}} + U_{\text{м.o}})$  — сумма магнитных напряжений всех участков магнитной цепи, включая воздушные зазоры, но без постоянного магнита.

или

Особенности электромагнитных цепей переменного тока. Магнитные цепи на переменном токе обладают следующими особенностями:

ток в катушке электромагнита зависит главным образом от ее индуктивного сопротивления;

магнитное сопротивление цепи зависит не только от абсолютной магнитной проницаемости µ<sub>a</sub>, длины *l*, сечения *S* сердечника, но и от потерь в стали, наличия короткозамкнутых обмоток (витков), расположенных на сердечнике;

для снижения потерь на вихревые токи магнитопровод изготавливают шихтованным, прямоугольного поперечного сечения [2]. Шихтованные сердечники электромагнитов на переменном токе выполняются из листов электротехнической стали, причем чем выше частота тока, тем меньше должна быть толщина листа.

Короткозамкнутые витки магнитопроводов. Сила тяги электромагнита переменного тока изменяется во времени по закону

$$F_3 = F_m \sin^2 \omega t , \qquad (3.8)$$

где  $F_m$  — амплитудное значение силы тяги электромагнита.

Следовательно, для притяжения якоря нужно, чтобы среднее значение силы было больше противодействующего усилия. В определенные моменты времени сила противодействующих пружин становится больше силы электромагнита, при этом происходит отрыв якоря от сердечника. По мере увеличения силы электромагнита якорь снова притягивается к сердечнику. В результате он будет непрерывно вибрировать, создавая шум и ненормальные условия работы для механизма и контактов.

Для ликвидации этого явления в электромагнитах, работающих в однофазной сети переменного тока, используются короткозамкнутые витки, которые изготовлены из меди или алюминия и встроены в торец якоря.

При правильном подборе короткозамкнутого витка полностью устраняется гудение и дрожание сердечника электромагнитного аппарата.

Ускорение и замедление срабатывания электромагнита. После подачи напряжения на обмотку возрастает поток в магнитной цепи до тех пор, пока сила, которую развивает электромагнит, не станет больше противодействующей силы. После этого якорь начинает свое движение. Ток и магнитный поток, изменяясь, достигают установившихся значений после того, как якорь занимает свое конечное положение.

Величина тока, при котором начинается движение якоря, называется током трогания  $i_{\rm Tp}$ , а время, в течение которого ток увеличивается от нуля до тока трогания  $i_{\rm Tp}$ , временем трогания  $t_{\rm Tp}$ .

Полное время срабатывания состоит из времени трогания и времени движения:

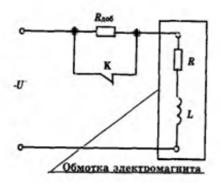
$$t_{\rm cp5} = t_{\rm Tp} + t_{\rm AB} \,. \tag{3.9}$$

В большинстве случаев основную часть времени срабатывания составляет время трогания. Поэтому для ускорения и замедления срабатывания электромагнита изменяют время трогания t<sub>тр</sub>.

Скорость увеличения тока в момент включения зависит от цитающего напряжения и индуктивности обмотки. Скорость срасатывания возрастает при снижении активного сопротивления цепи, при этом увеличивается установившийся ток I<sub>у</sub>. Однако при уменьшении активного сопротивления обмотки увеличивается потребляемая мощность P:

$$P = U^2 / R$$
, (3.10)

что способствует увеличению размеров катушки, магнитопровода и самого аппарата, следовательно, повышается расход материалов.



## Рис. 3.7. Схема включения обмотки с форсировкой

Для сохранения размеров электромагнита используют форсировку, т.е. последовательно с обмоткой катушки подключают добавочное активное сопротивление R<sub>лоб</sub> В отключенном (рис. 3.7). положении добавочное сопротивление R<sub>доб</sub> шунтируется, т.е. закорачивается контактами К, связанными с якорем электромагнита. После подачи напряжения на обмотку малое активное сопротивление R обмотки

способствует быстрому увеличению тока до тока трогания якоря. Якорь начинает двигаться, контакт К размыкается и в цепь вводиться добавочное сопротивление *R*доб, что снижает мощность, которая выделяется в обмотке.

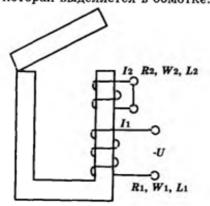


Рис. 3.8. Замедление действия электромагнита

При увеличении натяжения противодействующей пружины возрастает ток трогания  $i_{\rm тр}$ , следовательно, увеличивается и время трогания  $t_{\rm тр}$ .

Время отпускания электромагнита состоит из времени снижения потока до потока отпускания, при котором сила тяги электромагнита становится равной противодействующей силе, и времени движения при отпускании. Якорь и подвижные части аппарата двигаются равноускоренно под действием силы, равной средней силе пружин. Для создания электромагнитов замедленного действия используется короткозамкнутая обмотка или медная гильза (рис. 3.8). При подаче напряжения на обмотку увеличивается поток в магнитной цепи. Он наводит ЭДС в короткозамкнутой обмотке. Электродвижущая сила вызывает ток такого направления, при котором поток короткозамкнутой обмотки направления, встречу намагничивающему потоку и результирующий поток увеличивается медленнее, что обеспечивает замедление срабатывания электромагнита.