УДК 620.179.14

МАГНИТОМЕТРИЧЕСКАЯ УСТАНОВКА ДЛЯ ОПРЕДЕЛЕНИЯ МАГНИТНЫХ ПАРАМЕТРОВ ОБРАЗЦОВ ТОНКОГО СЛОЯ ФЕРРОМАГНИТНОГО МАТЕРИАЛА

В.В. Букреев, А.П. Чурносов, С.Н. Швец

Восточноукраинский национальный университет имени Владимира Даля, кв. Молодежный, 20а, г. Луганск, 91034, тел./факс: +380 (0642) 41-31-60, e-mail: prilad@snu.edu.ua

Приведені результати розробки магнітометричної установки, що призначена для вимірювання магнітних параметрів плівок. У якості магніточутливого елементу використовується ферозонд. Викладені розрахункові співвідношення, які дозволяють визначити намагніченість за величиною напруженості поля розсіювання. Приведені результати вимірювань.

Ключові слова: магнітні характеристики, котушка індуктивності, ферозонд, вимірювання, магнітні поля, намагніченість, коефіцієнт передачі.

Приведены результаты разработки магнитометрической установки, предназначенной для измерения магнитных параметров пленок. В качестве магниточувствительного элемента используется феррозонд. Изложены расчетные соотношения, позволяющие определить намагниченность по величине напряженности поля рассеяния. Приведены результаты измерений. Ключевые слова: магнитные характеристики, катушка индуктивности, феррозонд, измерения, магнитные поля, намагниченность, коэффициент передачи.

The results of magnetometer installation design are given. The installation is designed to calculate magnetic characteristics of the magnetic layer. Flux gate is used as a magnetic susceptible element. Calculation relations are shown. They let identify magnetization according to extraneous field density value. The results of measurements are shown.

Key words: magnetic characteristics, inductance coil, flux gate, measurements, magnetic fields, magnetization, transfer constant.

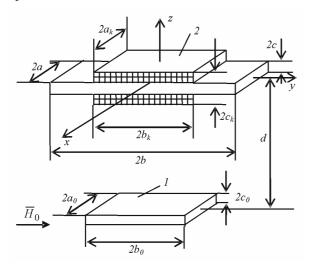
виброупрочнении верхнего ферромагнитных изделий контроль твердости и магнитными толщины слоя выполняется приборами. Для определения метрологических характеристик требуются данные о магнитных параметрах упрочненного слоя материала. Для измерения магнитных поверхностного параметров споя обработке подвергающиеся образцы стравливаются до толщины упрочненного слоя 0.05 - 0.3 мм, из них вырезаются пластины 20x2x(0,05-0,3) MM, размерами магнитные свойства которых в дальнейшем определяются. процессе виброобработки магнитные параметры упрочненного слоя изменяются, поэтому необходимо исследовать несколько образцов на разных этапах виброобработки. параметры проницаемость и коэрцитивная сила верхнего слоя металла в процессе виброобработки изменяются на 20-40%. Сложность контроля заключается в том, что геометрические размеры образцов не позволяют производить контроль в

замкнутой магнитной цепи, поскольку образец является по геометрической форме пленкой. Поэтому магнитные измерения необходимо производить при размещении образцов в магнитном поле соленоидов. Погрешность измерений не должна превышать 5-8%.

Поскольку для контроля пластин требуются специальная магнитоизмерительная аппаратура, в настоящей работе приводятся результаты ее разработки и использования.

Целью работы является разработка магнитометрической аппаратуры для измерения магнитных параметров тонких ферромагнитных пластин (пленок).

Блок-схема магнитометрической установки показана на рис. 1. Исследуемый образец 2 помещается В одной ИЗ катушек Измерительный феррозонд 3 размещается между катушек. Токи катушках намагничивания 1 протекают противоположных направлениях, поэтому в отсутствие образца теоретически напряженность поля в месте расположения феррозонда 3 равна нулю. При размещении образца 2 в одной из катушек баланс нарушается и напряженность магнитного поля в сердечнике феррозонда 3 будет зависеть от намагниченности образца. Феррозонд необходим компенсации внешних ДЛЯ магнитных полей. Корректирующая катушка 5 небаланса сводит к нулю поле катушек. Феррозонды 3 И 4 также имеют компенсационные обмотки. Феррозонды 3 и 4 возбуждаются током частотой кГп. Генератор возбуждения, удвоитель частоты и синхронный детектор традиционны ДЛЯ ферромагнитных магнитометров второй гармоники [1].



1 — катушки; 2 — образец; 3 — измерительный феррозонд; 4 — компенсационный феррозонд; 5 — корректирующая катушка; ДУ — дифференциальный усилитель; СД — синхронный детектор; УПТ — усилитель постоянного тока; И — индикатор; Г — генератор; УЧ — удвоитель частоты; БПК — блок питания катушек

Рисунок 1 – Блок-схема магнитометрической установки

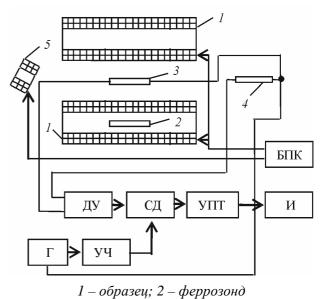
Катушки имеют прямоугольное сечение для возможности создания однородного магнитного поля между ними. Корректирующая катушка 5 имеет возможность поворачиваться вокруг оси, что позволяет изменять величину и направление корректирующего магнитного поля. Сердечники феррозондов имеют следующие размеры: 20x2x0,05MM. Из-за малости размеров сердечников феррозондов последние не оказывают практически влияние магнитное состояние образца и на топографию магнитного поля В окружающем пространстве. Внешнее магнитное поле в месте

расположения феррозонда 3 компенсируется до величины 10^{-3} A/м при поле в соленоиде 10^4 А/м. Расстояние между измерительным и компенсирующим феррозондами составляет 0,18 м. Каждый ферроэлемент феррозонда имеет возбуждения (измерительную обмотки Обмотка компенсирующую). возбуждения длиной 10 мм содержит 20 витков провода $0.1 \, \text{MM}.$ Амплитуда диаметром возбуждения в несколько раз превышает оптимальную с целью снижения уровня шумов. Измерительная обмотка расположена в центре сердечника, ее длина 5 мм и она содержит 100 провода диаметром 0.05 MM.витков Чувствительность феррозондов $0.2 \times 10^{-3} \text{ B*m/A}$.

Соотношение между напряженностью поля в сердечнике феррозонда, вызванной намагниченным образцом, и намагниченностью образца можно определить с помощью теоремы о взаимности [2]

$$\Phi = \frac{\mu_0}{iw} \int \overline{HM} dV , \qquad (1)$$

где \overline{M} — вектор намагниченности в объеме образца; V — объем образца; \overline{H} — напряженность магнитного поля в объеме образца, созданная полем намагниченного сердечника феррозонда, обмотка которого содержит w витков и по ней протекает ток i (рис. 2).



1 – воризец, 2 – феррозоно

Рисунок 2 – Схема расположения ферроэлементов феррозонда и образца

Согласно схеме расположения элементов магнитной системы магнитометрической

установки, приведенной на 2, составляющая напряженности поля ферроэлемента $\overline{1}_{v}H_{v}$ совпадает с направлением образца, напряженностью поля катушки H_0 , поэтому в первом приближении соотношение перепишется так:

$$\Phi \approx 8\mu_0 \left(\frac{1}{b_k} + \frac{\mu_\Phi}{2b}\right) h_y M a_0 b_0 c_0, \qquad (2)$$

здесь

$$\mu_{\Phi} = \frac{m\mu}{m+\mu-1}$$
 — магнитная

проницаемость сердечника ферроэлемента; т проницаемость формы ферроэлемента; и - магнитная проницаемость материала сердечника ферроэлемента,

$$h_{y} = \frac{1}{\pi} \frac{2abc}{\left(b^{2} + d^{2}\right)^{\frac{3}{2}}}.$$
 (3)

Напряженность магнитного сердечнике ферроэлемента связана с магнитным потоком в нем следующим соотношением:

$$\Phi = 4\mu_0 Hac\mu_\Phi ,$$

откуда

$$H = \frac{\Phi}{4\mu_0 a c \mu_{\Phi}} \, .$$

С учетом формул (2) и (3) можно найти величину намагниченности в ферроэлемента

$$M = \frac{DH\mu_{\Phi}(b^2 + d^2)^{\frac{3}{2}}}{4ba_0b_0c_0\left(\frac{1}{b_k} + \frac{h_D}{2b}\right)}.$$
 (4)

При $\frac{\mu_{\Phi}}{2b}$ >> $\frac{1}{b_{\iota}}$ (4) упрощается до такого вида:

$$M \approx \frac{\pi H \left(b^2 + d^2 \right)^{\frac{3}{2}}}{2a_0 b_0 c_0} \,. \tag{5}$$

Как видно из (5), напряженность H и намагниченность MВ сердечнике ферроэлемента выражаются только геометрические параметры сердечника

феррозонда и образца, а также определяются местоположением образца относительно феррозонда. Между напряженностью магнитного поля в сердечнике феррозонда, образцом, и наведенной намагниченным намагниченностью образца существует практически линейная зависимость:

$$H = k_H M,$$

$$k_H = \frac{2a_0 b_0 c_0}{\pi (b^2 + d^2)^{\frac{3}{2}}},$$
(6)

где для практически интересных случаев

$$k_H = 10^{-3} \div 2 \cdot 10^{-3}$$

 $k_H = 10^{-3} \div 2 \cdot 10^{-3}$. в диапазоне напряженности Если феррозонд измеряемого поля имеет коэффициент передачи G, а коэффициент передачи магнитометрического канала равен k_M , то (6) перепишется так:

$$U = k_H k_M GM , \qquad (7)$$

где U – выходное напряжение феррозонда.

Поскольку обычно G = 0.005 - 0.008 (В·м)/А, $k_M \approx 10^2 [3]$, то

$$U \approx 6 \times 10^{-4} M. \tag{8}$$

Напряженность магнитного материале образца рассчитывается по формуле:

$$H = H_0 - \frac{1}{m} M , \qquad (9)$$

где величина проницаемости формы т пластины прямоугольного сечения рассчитывается, у свою очередь по такой формуле [3]:

$$m = \frac{4\pi b_0^2}{16a_0c_0 \left(\ln \frac{2kb_0}{2a_0 + 2c_0} - 1 \right)},$$
 (10)

здесь k=3,6.

определения поверхностного слоя стали изготавливались образцы в виде пластин размерами 200х40х1 мм из стали 20 и 40Х, которые подвергались упрочнению поверхностному виброобработки. После виброупрочнения из образцов вырезались пластины размером 40х5х1 мм, которые стравливались до величины 0,05; 0,1; 0,15 и 0,2 мм. Для стравливания применялось электрополирование. стравливался co противоположной обработанной плоскости. На магнитометрической установке определялись следующие магнитные параметры металла: H_c — коэрцитивная сила; M_s — намагниченность насыщения; χ — начальная магнитная восприимчивость. Результаты эксперимента приведены в табл. 1 и табл. 2.

Таблица 1 – Магнитные характеристики упрочненного слоя металла (сталь 20)

Время обработки, мин	2C0,	χ	Ms, A/M	Нс, А/м
0	0,2	58	1,31.106	1300
40	0,05	48	1,22.106	1450
80	0,15	38	1,1.106	1670
120	0,2	36	1,02·106	1700
160	0,2	35	0,9.106	1280

Таблица 2 – Магнитные характеристики упрочненного слоя металла (сталь 40X)

Время обработки, мин	2C0, MM	χ	Ms, A/M	Нс, А/м
0	0,2	26	1,2.106	3200
40	0,05	20	1,08·106	3600
80	0,1	16	0,96.106	4060
120	0,15	14	0,9.106	4260
160	0,2	13	0,9.106	4080

Магнитные характеристики образцов были измерены баллистическим методом. Расхождение результатов измерений не превышает 7%.

ВЫВОДЫ

Предложен метод измерения магнитных параметров тонких ферромагнитных пластин и его приборная реализация.

1. Веденеев М.А. Высокочувствительный магнитометр с феррозондовым индикатором / М.А.Веденеев, В.Н. Дрожжина, В.А. Куликов // Сб. Исследования в области теоретического и прикладного магнетизма.- Свердловск, 1967.-С.88-95. 2. Поливанов К.М. Потокосцепление намагниченного тела и электрического контура / К.М.Поливанов // Сб. Исследования в области теоретического и прикладного магнетизма.-Свердловск, 1963.- С.186-189. 3. Жученко Н.А. К расчету магнитомодуляционных датчиков неоднородных магнитных полей локального типа / Н.А. Жученко, В.В. Яковенко // Вісник СНУ ім. В. Даля. – Луганськ, 2005.-№9(51).-C.131-139.

Поступила в редакцію 18.11.2010 р.

Рекомендував до друку докт. техн. наук, проф. Середюк O. €.