

# Praktikum Klassische Physik I

## *Versuchsvorbereitung:* P1-83, 84: Ferromagnetische Hysterese

Christian Buntin  
*Gruppe Mo-11*

Karlsruhe, 23. November 2009

### Inhaltsverzeichnis

<b>1</b>	<b>Induktivität und Verlustwiderstand einer Luftspule</b>	<b>2</b>
1.1	Messung . . . . .	2
1.2	Berechnung aus den Spulendaten . . . . .	2
<b>2</b>	<b>Induktivität und Verlustleistung einer Spule mit geschlossenem Eisenkern</b>	<b>3</b>
2.1	Messung . . . . .	3
2.2	Berechnung der Permeabilität und der Gesamtverlustleistung . . . . .	3
<b>3</b>	<b>Ferromagnetische Hysterese und Ummagnetisierungsverluste</b>	<b>4</b>
3.1	Oszilloskopische Darstellung . . . . .	4
3.2	Eichung der Achsen . . . . .	4
3.3	Bestimmung des Flächenintegrals . . . . .	5
3.4	Permeabilität . . . . .	5
3.5	Vergleich . . . . .	5
<b>4</b>	<b>Vergleich Eisen–Ferrit</b>	<b>5</b>

# 1 Induktivität und Verlustwiderstand einer Luftspule

Es sollen die Induktivität und die Verlustwiderstand einer Luftspule gemessen werden.

Für die *Impedanz*  $Z$  und den *Scheinwiderstand*  $|Z|$  der Spule gilt:

$$Z = R_S + i\omega L \quad |Z| = \sqrt{R_S^2 + \omega^2 L^2} = \frac{\hat{U}}{\hat{I}}$$

## 1.1 Messung

Um  $\hat{I}$  zu messen, wird der Spannungsabfall an einem bekannten, in Reihe geschalteten Widerstand  $R = 10 \Omega$  gemessen:

$$R = \frac{\hat{U}_R}{\hat{I}} \Leftrightarrow \hat{I} = \frac{\hat{U}_R}{R}$$

Somit ist

$$|Z| = \frac{\hat{U}}{\hat{I}} = \frac{\hat{U}}{\hat{U}_R} R$$

und

$$|Z|^2 = R_S^2 + \omega^2 L^2 = \frac{\hat{U}^2}{\hat{U}_R^2} R^2$$

Durch Messung der *Phasenverschiebung*  $\varphi$ , aus der Zeitdifferenz  $\Delta t$

$$\frac{\Delta t}{T} = \frac{\varphi}{2\pi} \Leftrightarrow \varphi = \frac{2\pi\Delta t}{T} = 2\pi f\Delta t = \omega\Delta t$$

lässt sich über die Beziehung

$$\tan \varphi = \frac{\operatorname{Im} Z}{\operatorname{Re} Z} = \frac{\omega L}{R_S}$$

den *Verlustwiderstand*  $R_S$  und die *Induktivität*  $L$  der Spule berechnen:

$$R_S^2 (1 + \tan^2 \varphi) = \frac{\hat{U}^2}{\hat{U}_R^2} R^2 \Leftrightarrow R_S = \frac{\hat{U}}{\hat{U}_R} R \frac{1}{\sqrt{1 + \tan^2 \varphi}} = \frac{\hat{U}}{\hat{U}_R} R \cos \varphi$$
$$\omega^2 L^2 \left(1 + \frac{1}{\tan^2 \varphi}\right) = \frac{\hat{U}^2}{\hat{U}_R^2} R^2 \Leftrightarrow L = \frac{\hat{U}}{\hat{U}_R} \frac{1}{\omega} \frac{\tan \varphi}{\sqrt{1 + \tan^2 \varphi}} = \frac{\hat{U}}{\hat{U}_R} \frac{1}{\omega} \sin \varphi$$

## 1.2 Berechnung aus den Spulendaten

Für die Induktivität einer lang gestreckten und luftgefüllten Spule der Länge  $L$  mit  $n$  Windungen und mittlerer Querschnittsfläche  $\bar{A}$  gilt:

$$L = n^2 \mu_0 \frac{\bar{A}}{l}$$

Bei einer kurzen Spule muss der Wert noch mit einem geometrieabhängigen Faktor  $k$  multipliziert werden.

Hier:

$$n = 1000 \quad l = 6,8 \text{ cm} \quad \bar{A} = \pi 3,4^2 \text{ cm}^2 \quad k = 0,55$$

$$L = kn^2 \mu_0 \frac{\bar{A}}{l} = 0,55 \cdot 1000^2 \cdot 4\pi \cdot 10^{-7} \frac{\text{Vs}}{\text{Am}} \cdot \frac{\pi \cdot 3,4^2 \text{ cm}^2}{6,8 \text{ cm}} = 36,91 \text{ mH}$$

Für den Leitungswiderstand einer Kupferspule mit mittlerem Wickelradius  $\bar{r}$  und Drahtquerschnitt  $A$  gilt:

$$R = \rho_{\text{Cu}} \frac{l}{A} = \rho_{\text{Cu}} \frac{4 \cdot \bar{r} \cdot n}{A}$$

Hier:

$$\rho_{\text{Cu}} = 1,678 \cdot 10^{-2} \frac{\Omega \text{mm}^2}{\text{m}} \quad \bar{r} = 3,4 \text{ cm} \quad n = 1000 \quad A = \pi \left( \frac{0,7 \text{ mm}}{2} \right)^2$$

$$R = 1,678 \cdot 10^{-2} \frac{\Omega \text{mm}^2}{\text{m}} \frac{4 \cdot 3,4 \text{ cm} \cdot 1000}{\pi \left( \frac{0,7 \text{ mm}}{2} \right)^2} = 5,93 \Omega$$

## 2 Induktivität und Verlustleistung einer Spule mit geschlossenem Eisenkern

Die Spule wird jetzt mit einem geschlossenen Eisenkern gefüllt.

### 2.1 Messung

Es wird wie in Aufgabe 1.1 gemessen und der Verlustwiderstand  $R_S$  und die Induktivität  $L$  der Spule bestimmt.

### 2.2 Berechnung der Permeabilität und der Gesamtverlustleistung

Für die Induktivität einer Spule, bei welcher das gesamte Magnetfeld innerhalb eines geschlossenen Jochs der Querschnittsfläche  $A$  und mittlerer Feldlinienlänge  $l$  befindet, gilt (die Länge spielt keine Rolle mehr):

$$L = n^2 \mu_0 \mu_r \frac{A}{l}$$

Somit gilt für die magnetische Permeabilität  $\mu_r$  des Jochs:

$$\mu_r = \frac{L \cdot l}{n^2 \mu_0 A}$$

Für die *Gesamtverlustleistung* gilt;

$$P = \frac{1}{T} \int_0^T \text{Re} U(t) \cdot \text{Re} I(t) dt = U_{\text{eff}} \cdot I_{\text{eff}} = \frac{U_{\text{eff}}^2}{R_S} = \frac{1}{2} \frac{\hat{U}^2}{R_S}$$

## 3 Ferromagnetische Hysteresis und Ummagnetisierungsverluste

### 3.1 Oszilloskopische Darstellung

Die Magnetisierungskurve (*Hysteresis*) soll oszilloskopisch dargestellt werden. Dazu wird  $B$  über  $H$  aufgetragen.

Da für die magnetische Feldstärke  $H$  gilt:

$$H = n_1 \frac{I}{l} = n_1 \frac{U_R}{Rl}$$

wird der Spannungsabfall  $U_R$  an einem in Reihe geschalteten Widerstand  $R$  als Maß für  $H$  genommen.

Für die magnetische Feldstärke  $B$  gilt bei Induktion an einer Spule mit  $n_2$  Windungen und Querschnittsfläche  $A$ :

$$U_{\text{ind}} = -n_2 A \dot{B} \Rightarrow \dot{B} = -\frac{U_{\text{ind}}}{n_2 A} \Rightarrow B = \frac{1}{n_2 A} \int U_{\text{ind}} dt$$

Daher wird als Maß für  $B$  das Integral über die induzierte Spannung  $U_{\text{ind}}$  verwendet. Dieses wird mittels eines RC-Gliedes erzeugt:

$$\begin{aligned} U_C &= \frac{1}{C} Q = \frac{1}{C} \int I dt = \frac{1}{R_1 C} \int (U_{\text{ind}} - U_C) dt \approx \frac{1}{R_1 C} \int U_{\text{ind}} dt \text{ für } U_C \ll U_{\text{ind}} \\ &\Rightarrow \int U_{\text{ind}} = U_C R_1 C \Rightarrow B = \frac{U_C R_1 C}{n_2 A} \end{aligned}$$

Somit muss für die Vertikalablenkung die Spannung  $U_C$  am Kondensator des Integrierers gewählt werden.

Dabei muss das RC-Glied so gewählt werden, dass  $R_1 \gg \frac{1}{\omega C}$  ist und  $R_1$  und  $C$  genügend groß sind.

### 3.2 Eichung der Achsen

Für die  $H$ -Achse gilt:

$$H = \frac{n_1}{Rl} U_R = \frac{1000}{10 \Omega \cdot 48 \text{ cm}} = 208,3 \frac{\text{A}}{\text{Vm}} \cdot U_R$$

Für die  $B$ -Achse gilt:

$$B = \frac{R_1 C}{n_2 A} \cdot U_C$$

### 3.3 Bestimmung des Flächenintegrals

Das Integral  $\oint B dH$  wird entweder durch „Ausschneiden und wiegen“, oder durch analytische Auswertung am PC bestimmt.

Dieses Integral gibt die Ummagnetisierungsarbeit pro Volumen und Zyklus an. Somit gilt für die gesamte Ummagnetisierungs-Verlustleistung des Eisenkerns:

$$P_{\text{mag}} = \left( \frac{W_{\text{mag}}}{V} \right) \cdot \frac{V}{T} = \left( \frac{W_{\text{mag}}}{V} \right) \cdot lAf$$

Für den Verlustwiderstand gilt dann:

$$R_S = \frac{P_{\text{mag}}}{I_{\text{eff}}^2}$$

### 3.4 Permeabilität

Für die Wehselfeld-Permeabilität gilt:

$$\mu_r = \frac{B_1}{\mu_0 H_1}$$

wobei  $B_1$  und  $H_1$  die Maximalwerte beim Magnetisierungszyklus sind.

### 3.5 Vergleich

Die Ergebnisse werden mit denen aus Aufgabe 2 verglichen.

## 4 Vergleich Eisen–Ferrit

Es wird ein Eisenkern und ein Ferrit-Schalenkern untersucht. Für beide werden die Hysteresekurven wie in Aufgabe dargestellt und folgende Werte bestimmt und verglichen.

- Die Remanenz, also die Stärke des Magnetfeldes welches beim Abschalten des äußeren Magnetfeldes bestehen bleibt, wird an der Stelle  $H = 0$  abgelesen, also am Schnittpunkt zwischen Hysterese und  $B$ -Achse.
- Die Koerzitivkraft, also die Feldstärke, die wirken muss, damit das Magnetfeld verschwindet, wird an der Stelle  $B = 0$  abgelesen, also am Schnittpunkt zwischen Hysterese und  $H$ -Achse.
- Die Ummagnetisierungs-Verlustleistung wird wie in Aufgabe 3.3 bestimmt.
- Die Sättigungsinduktion, durch ablesen der Maximalwerte  $H_1$  und  $B_1$ .