Wydział:	Dzień:Poniedziałek 14-17	Zespół:	
Fizyki	Data: 20.03.2017	8	
Imiona i nazwiska:	Ocena z przygotowania:	Ocena ze sprawozdania:	Ocena końcowa:
Marta Pogorzelska			
Paulina Marikin			
Prowadzący:		Podpis:	

# Ćwiczenie 20: Badanie właściwości magnetycznych ciał stałych

### 1 Cel badań

Zapoznanie się z właściwościami magnetycznymi ciał stałych oraz wyznaczenie temperatury Curie dla rdzenia ferromagnetycznego w transformatorze.

## 2 Wstęp teoretyczny

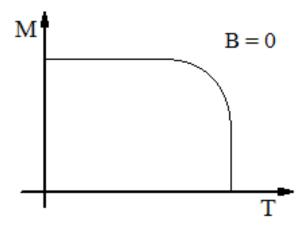
Magnetyzm jest to zjawisko i właściwości fizyczne materii związane z oddziaływaniem ciał poprzez pole magnetyczne. Jego źródłem mogą być naładowane ciała, np.: magnes, pojedyncze cząsteczki lub przewodniki z prądem. Ze względu na sposób oddziaływania danego ciała na zewnętrzne pole magnetyczne można podzielić je na: ferromagnetyki, paramagnetyki, diamagnetyki, anty-ferromagnetyki oraz ferrimagnetyki. Jednostką opisującą stopień w jakim dane ciało wykazuje zdolności magnetyczne jest magnetyzacja lub namagnesowanie -  $\vec{M}$ . Wyraża się ona wzorem:

$$\vec{M} = \frac{1}{V} \sum_{i=1}^{n} \vec{\mu_i} \tag{1}$$

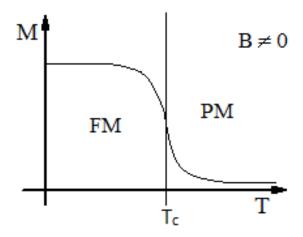
,<br/>gdzie V – objętość,  $\vec{\mu_i}$  - elementarny moment magnetyczny.

Zarówno ferromagnetyki i paramagnetyki posiadają niezerowy moment magnetyczny, ale tylko ferromagnetyki charakteryzują się istnieniem wewnętrznego pola magnetycznego porządkującego spiny, co objawia się niezerowym namagnesowaniem jego próbek. Podczas gdy spiny paramagnetyków niezależnie od temperatur pozostają nieuporządkowane, a ich kierunki są całkowicie przypadkowe. Wraz ze wzrostem temperatury ferromagnetyka, wzrastają chaotyczne fluktuacje spinów. Temperatura, w której fluktuacje całkowicie niszczą wewnętrzne domeny magnetyczne, zaś ferromagnetyk przechodzi do fazy paramagnetycznej, jest nazywana temperaturą Curie. Jest to przejście fazowe drugiego rodzaju.

Wykresy teoretyczne magnetyzacji ferromagnetyka



Rysunek 1: przy braku pola zewnętrznego



Rysunek 2: w niezerowym zewnętrznym polu magnetycznym

W celu uporządkowania układu momentów magnetycznych ferromagnetyka w fazie paramagnetycznej można przyłożyć wystarczająco silne zewnętrzne pole magnetyczne albo obniżyć temperaturę danej próbki. Skutkuje to ponownym powstaniem coraz większych, wraz ze zmniejszeniem temperatury, domen magnetycznych.

Jak wspomniano wyżej, jednym ze sposobów na uporządkowanie układu spinów jest przyłożenie zewnętrznego pola magnetycznego. Wielkością charakteryzującą jego reakcję na takie pole jest podatność magnetyczna i wyraża się ona wzorem:

$$\chi = \frac{M}{H} \tag{2}$$

,gdzie H - natężenie pola magnetycznego.

Prawo Curie-Weissa, opisujące zachowanie ferromagnetyków w  $T>\theta$ ,<br/>mówi:

$$\chi = \frac{C}{T - \theta} \tag{3}$$

,<br/>gdzie C - stała Curie-Weissa, T - temperatura próbki,  $\theta$  - temperatura Curie-Weissa.

Napięcie wtórne na transformatorze, które będzie mierzone w tym doświadczeniu jest liniowo zależne od indukcyjności:

$$U = U_0 + AM(T) \tag{4}$$

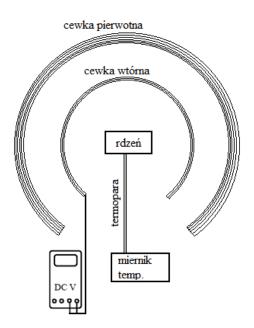
gdzie A to dowolna stała. W celu wyznaczenia  $\theta$  przekształcono wzór (3) i otrzymano:

$$\frac{1}{\gamma} = \frac{1}{C}T - \frac{\theta}{C} = \frac{1}{C}(T - \theta) \tag{5}$$

Przedstawiona zależność odwrotności podatności od temperatury jest zależnością liniową.

## 3 Opis układu i metody pomiarowej

Doświadczenie polegało na wyznaczeniu temperatury Curie dla ferromagnetycznego rdzenia transformatora. Za pomocą serii pomiarów zmierzono różne napięcia na uzwojeniu wtórnym tego transformatora w zależności od temperatury. Po włączeniu komputera i specjalnego programu należało rozgrzać grzałkę najpierw do 20% jej mocy i odnotować kilka pomiarów napięcia dla danej temperatury. Następnie ustawiono moc grzałki na 70%, odnotowano kilka pomiarów dla nowej temperatury, a następnie pozostawiono układ na ok 1,5 godziny w celu osiągnięcia przez grzałkę oczekiwanej temperatury. Po upływie czasu dokonywano pomiarów co minutę, za każdym razem podwyższając moc grzałki o 1% i powtarzając czynność aż moc wyniesie 100%. Na koniec obniżono moc grzałki w celu wychłodzenia układu i po odczekaniu chwili wyłączono komputer oraz odłączono układ od prądu.



Na przedstawiony powyżej układ użyty w doświadczeniu składa się: źródło prądu zmiennego, uzwojenie pierwotne transformatora  $n_p$ , uzwojenie wtórne transformatora  $n_w$ , ferromagnetyczny rdzeń, termometr elektroniczny podłączony do próbki, woltomierz cyfrowy oraz grzałka. Całość układu podłączona jest do komputera ze specjalnym oprogramowaniem, dzięki któremu można zmieniać moc grzałki oraz który archiwizuje otrzymane wyniki i nanosi je na wykres zależności napięcia od temperatury.

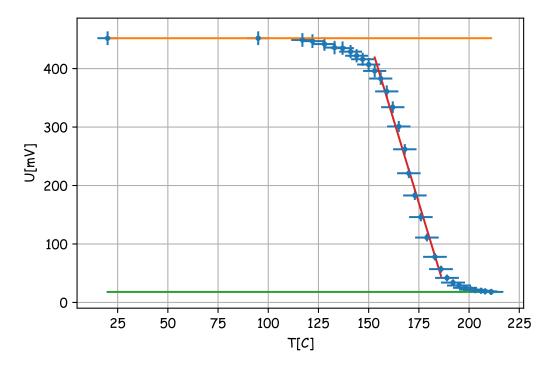
## 4 Wyniki i analiza pomiarów

## 4.1 Wyznaczanie temperatury Curie

Tabela danych pomiarowych wraz z niepewnościami.

$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		4 m(0 c)	1	A 77 77
95.0   5.4   452   11     117.0   5.5   449   11     122.0   5.6   447   11     128.0   5.6   442   11     133.0   5.6   436   11     137.0   5.6   435   11     141.0   5.7   429   11     144.0   5.7   422   11     147.0   5.7   416   11     150.0   5.7   407   11     153.0   5.7   396   10     156.0   5.7   383   10     159.0   5.7   361   10     162.0   5.8   334   10     165.0   5.8   301.0   9.5     168.0   5.8   262.0   8.9     170.0   5.8   221.0   8.3     173.0   5.8   183.0   7.7     176.0   5.8   146.0   7.1     179.0   5.8   111.0   6.6     183.0   5.9   78.0   6.1	T[°C]	$\Delta T$ [°C]	U[mV]	$\Delta \text{ U[mV]}$
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$				
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$				
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		5.5	449	
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$				
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	128.0	5.6	442	11
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	133.0	5.6	436	11
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	137.0	5.6	435	11
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	141.0	5.7	429	11
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	144.0	5.7	422	11
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	147.0	5.7	416	11
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	150.0	5.7	407	11
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	153.0	5.7	396	10
162.0   5.8   334   10     165.0   5.8   301.0   9.5     168.0   5.8   262.0   8.9     170.0   5.8   221.0   8.3     173.0   5.8   183.0   7.7     176.0   5.8   146.0   7.1     179.0   5.8   111.0   6.6     183.0   5.9   78.0   6.1     186.0   5.9   57.0   5.8     189.0   5.9   42.0   5.6     192.0   5.9   34.0   5.5     195.0   5.9   29.0   5.4     198.0   5.9   25.0   5.3     201.0   6.0   22.0   5.3     203.0   6.0   21.0   5.3     206.0   6.0   20.0   5.3     208.0   6.0   19.0   5.2	156.0	5.7	383	10
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	159.0	5.7	361	10
168.0   5.8   262.0   8.9     170.0   5.8   221.0   8.3     173.0   5.8   183.0   7.7     176.0   5.8   146.0   7.1     179.0   5.8   111.0   6.6     183.0   5.9   78.0   6.1     186.0   5.9   57.0   5.8     189.0   5.9   42.0   5.6     192.0   5.9   34.0   5.5     195.0   5.9   29.0   5.4     198.0   5.9   25.0   5.3     201.0   6.0   22.0   5.3     203.0   6.0   21.0   5.3     206.0   6.0   20.0   5.3     208.0   6.0   19.0   5.2	162.0	5.8	334	10
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	165.0	5.8	301.0	9.5
173.0   5.8   183.0   7.7     176.0   5.8   146.0   7.1     179.0   5.8   111.0   6.6     183.0   5.9   78.0   6.1     186.0   5.9   57.0   5.8     189.0   5.9   42.0   5.6     192.0   5.9   34.0   5.5     195.0   5.9   29.0   5.4     198.0   5.9   25.0   5.3     201.0   6.0   22.0   5.3     203.0   6.0   21.0   5.3     206.0   6.0   20.0   5.3     208.0   6.0   19.0   5.2	168.0	5.8	262.0	8.9
176.0   5.8   146.0   7.1     179.0   5.8   111.0   6.6     183.0   5.9   78.0   6.1     186.0   5.9   57.0   5.8     189.0   5.9   42.0   5.6     192.0   5.9   34.0   5.5     195.0   5.9   29.0   5.4     198.0   5.9   25.0   5.3     201.0   6.0   22.0   5.3     203.0   6.0   21.0   5.3     206.0   6.0   20.0   5.3     208.0   6.0   19.0   5.2	170.0	5.8	221.0	8.3
179.0   5.8   111.0   6.6     183.0   5.9   78.0   6.1     186.0   5.9   57.0   5.8     189.0   5.9   42.0   5.6     192.0   5.9   34.0   5.5     195.0   5.9   29.0   5.4     198.0   5.9   25.0   5.3     201.0   6.0   22.0   5.3     203.0   6.0   21.0   5.3     206.0   6.0   20.0   5.3     208.0   6.0   19.0   5.2	173.0	5.8	183.0	7.7
183.0   5.9   78.0   6.1     186.0   5.9   57.0   5.8     189.0   5.9   42.0   5.6     192.0   5.9   34.0   5.5     195.0   5.9   29.0   5.4     198.0   5.9   25.0   5.3     201.0   6.0   22.0   5.3     203.0   6.0   21.0   5.3     206.0   6.0   20.0   5.3     208.0   6.0   19.0   5.2	176.0	5.8	146.0	7.1
186.0   5.9   57.0   5.8     189.0   5.9   42.0   5.6     192.0   5.9   34.0   5.5     195.0   5.9   29.0   5.4     198.0   5.9   25.0   5.3     201.0   6.0   22.0   5.3     203.0   6.0   21.0   5.3     206.0   6.0   20.0   5.3     208.0   6.0   19.0   5.2	179.0	5.8	111.0	6.6
189.0   5.9   42.0   5.6     192.0   5.9   34.0   5.5     195.0   5.9   29.0   5.4     198.0   5.9   25.0   5.3     201.0   6.0   22.0   5.3     203.0   6.0   21.0   5.3     206.0   6.0   20.0   5.3     208.0   6.0   19.0   5.2	183.0	5.9	78.0	6.1
192.0   5.9   34.0   5.5     195.0   5.9   29.0   5.4     198.0   5.9   25.0   5.3     201.0   6.0   22.0   5.3     203.0   6.0   21.0   5.3     206.0   6.0   20.0   5.3     208.0   6.0   19.0   5.2	186.0	5.9	57.0	5.8
195.0 5.9 29.0 5.4   198.0 5.9 25.0 5.3   201.0 6.0 22.0 5.3   203.0 6.0 21.0 5.3   206.0 6.0 20.0 5.3   208.0 6.0 19.0 5.2	189.0	5.9	42.0	5.6
198.0   5.9   25.0   5.3     201.0   6.0   22.0   5.3     203.0   6.0   21.0   5.3     206.0   6.0   20.0   5.3     208.0   6.0   19.0   5.2	192.0	5.9	34.0	5.5
201.0   6.0   22.0   5.3     203.0   6.0   21.0   5.3     206.0   6.0   20.0   5.3     208.0   6.0   19.0   5.2	195.0	5.9	29.0	5.4
203.0   6.0   21.0   5.3     206.0   6.0   20.0   5.3     208.0   6.0   19.0   5.2	198.0	5.9	25.0	5.3
206.0   6.0   20.0   5.3     208.0   6.0   19.0   5.2	201.0	6.0	22.0	5.3
208.0 6.0 19.0 5.2	203.0	6.0	21.0	5.3
	206.0	6.0	20.0	5.3
	208.0	6.0	19.0	5.2
	211.0	6.0	18.0	5.2

W celu wyznaczenia temperatury Curie powyższe pomiary zostały przedstawione na rysunku (3):



Rysunek 3: Wykres zależności U(T) z prostymi dla maksymalnego i minimalnego napięcia oraz prostą dopasowaną do najostrzejszej części wykresu

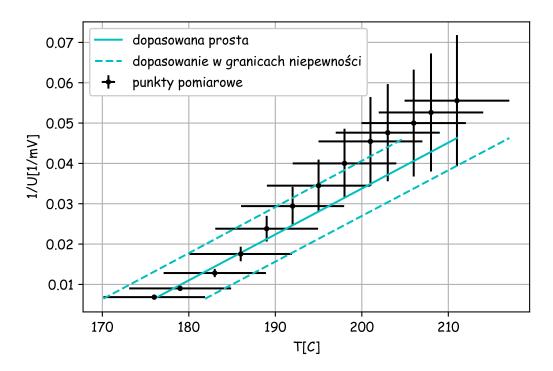
Na wykresie (1) wartości napięcia utrzymują mniej-więcej(w zakresie błędów pomiarowych) stały poziom dla temperatur poniżej  $128^{\circ}$ C (452mV - wynikający z maksymalnego namagnesowania rdzenia) i temperatur powyżej  $201^{\circ}$ C (18mV). Prosta dopasowana do pomiarów z najwyższym spadkiem leży najpierw poniżej, a następnie powyżej punktów pomiarowych i przechodzi przez nie w temperaturze  $T=170^{\circ}$ C, którą w związku z tym możemy uznać za temperature Curie. Jakościowy kształt wykresu czyli stały-lagodny spadek(wypukly)-szybki spadek-lagodny spadek(wklęsły)-stały odpowiada teoretycznemu rysunkowi (2) i tym samym nie daje podstaw do odrzucenia teorii.

#### 4.2 Wyznaczanie temperatury Curie-Weissa

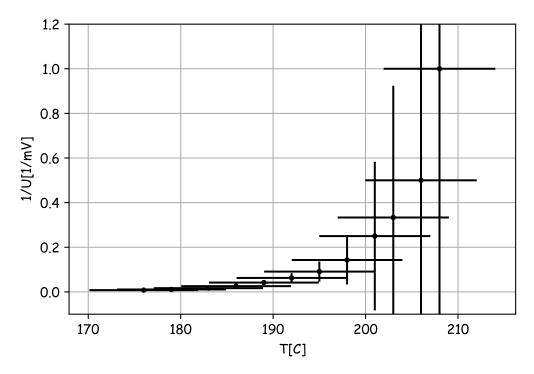
Wcelu sprawdzenia prawdziwości prawa Curie-Weissa oraz wyznaczenia temperatury  $\theta$ , pomiary przekształcono w sposób zaprezentowany w poniższej tabeli oraz przedstawiono na wykresach, które, zgodnie z prawem Curie-Weisa, powinny przedstawiać zależność liniową. Niepewności przekształconych wartości zostały wyliczone z metody propagacji niepewności:

$$\Delta \frac{1}{U} = \frac{\Delta U}{U^2} \tag{6}$$

T[°C]	$\Delta T[^{\circ}C]$	$\frac{1}{U} \left[ \frac{1}{mV} \right] * 10^{-4}$	$\Delta \frac{1}{U} \left[ \frac{1}{mV} \right]$	$\frac{1}{U\!-\!U_{min}} \big[\frac{1}{mV}\big]$	$\Delta \frac{1}{U - U_{min}} \left[ \frac{1}{mV} \right]$
170.0	5.8	221	1.7	0.005	2.0e-04
173.0	5.8	183	2.3	0.006	2.8e-04
176.0	5.8	146	3.3	0.008	4.3e-04
179.0	5.8	111	5.4	0.011	7.7e-04
183.0	5.9	78	10	0.017	1.7e-03
186.0	5.9	57	18	0.026	3.8e-03
189.0	5.9	42	31	0.042	9.7e-03
192.0	5.9	34	47	0.062	2.1e-02
195.0	5.9	29	64	0.091	4.4e-02
198.0	5.9	25	86	0.143	1.0e-01
201.0	6.0	22	110	0.250	3.3e-01
203.0	6.0	21	120	0.333	5.9e-01
206.0	6.0	20	130	0.500	1.3e+00
208.0	6.0	19	140	1.000	5.2e+00
211.0	6.0	18	160	inf	inf



Rysunek 4: Wykres zależności  $\frac{1}{U}(\mathbf{T})$ dla fazy paramagnetyka



Rysunek 5: Wykres zależności  $\frac{1}{U-U_{min}}(\mathbf{T})$ dla fazy paramagnetyka

Wykres (4), zgodnie z założeniami, przedstawia zależność liniową. Wraz ze spadkiem napięcia rosną jego niepewności, a co za tym idzie kolejne punkty pomiarowe są coraz bardziej wątpliwe. W końcowej części wykresu powinno następować wypłaszczenie (całkowite wzbudzenie przez uzwojenie wtórne), jednak jest ono niewidoczne. Może to być spowodowane sporymi niepewnościami w tym obszarze lub wciąż zbyt niskimi temperaturami. Dla dopasowanej prostej widać przesunięcie  $\theta$  względem  $T_C$  o około 5°. Do wykresu (4) dopasowane prostą przy użyciu funkcji polyfit, biblioteki numpy w Pytonie, z użyciem wag  $\frac{1}{dy}$ . Dla wykresu (5)  $U_{min}$  zostało oszacowane jako najmniejsza zmierzona wartość niapięcia. Jednak wykres ten, ze względu na szybko rosnące różnice i ogromne niepewności, jest nieczytelny i nie został poddany analizie.

## 5 Analiza niepewności

Niepewności pomiarów temperatury została wyliczona jako iloczyn danego pomiaru i klasy urządzenia pomiarowego $(0.005) + 5^{\circ}$ C Niepewności napięcia wyliczono tożsamą metodą dla klasy 0.01 i dodając 1mV. Metody użyte w analizie wyników nie były ściśle analityczne, co nie pozwala na bezpośrednie wyliczenie niepewności jednak można ją oszacować jako przedział maksymalnego spadku na  $18c^{\circ}$ .

### 6 Wnioski

Wykres (2) jest jakościowo zgodny z teoretycznym. Wyznaczona temperatura Curie wynosi 170(18)  $C^{\circ}$ , jednak biorąc pod uwagę niepewność temperatury Curie, metoda, której użyto w tym doświadczeniu jest niezbyt niedokładna i nie nadaje się do jej wyznaczenia w celach praktycznych. Zależności wyliczone na podstawie wzoru (4) i przedstawione na wykresie (4) zdają się potwierdzać prawdziwość prawa Curie-Weissa. Wykres (5) nie nadaje się do analizy ze względu na zbyt duże niepewności i nie pozwala na potwierdzenie bądź odrzucenie tezy.