Calculation of Saturation Magnetization and Crystal Lattice Stress for Dy₃Fe₅O₁₂

Dr. Badr Al-aaraj^{*} Dr. Ibrhim Ali** Manar Mayya***

(Received 22 / 10 / 2022. Accepted 21 / 11 /2022)

□ ABSTRACT □

In this article, we have studied some magnetic properties of garnet ferrite $Dy_3Fe_5O_{12}$. Where we calculated the total magnetic moment of the sample under study. We performed calculations on saturation magnetization. Moreover, we applied a gravimetric stress to the sample and then determined the greatest and lowest stress experienced by crystalline levels depending on the diazotization of the tensor stress elements. We reached a maximum stress of 24.0000N/cm² when a weight of 4kg is applied to the sample face, and the lowest stress is $6.3431N/cm^2$.

Keywords: Garnet ferrite-Saturation magnetization-Crystal lattice stress.

^{*}Professor - department of physics-faculty of science-Tishreen University-Lattakia-Syria. **Associate professor - department of physics-faculty of science-Tishreen University-Lattakia-Syria. ***Master's student - the department of physics-faculty of science-Tishreen University-Lattakia-Syria.

حسابات في المغنطة الإشباعية وإجهادات الشبكة لفرايت الديسبر وسيوم العقيقي

د. بدر الأعرج د. إبراهيم علي منار رياض ميا (تاريخ الإيداع 22 / 10 / 2022. قُبِل للنشر في 21 / 11 /2022)

🗆 ملخّص 🗆

يهدف هذا البحث إلى دراسة بعض الخواص المغناطيسية لمركب الفرايت العقيقيDy₃Fe₅O₁₂حيث حسبنا العزم المغناطيسي الكلي للعينة تحت الدراسة، وأجرينا حسابات في المغنطة الإشباعية. علاوة على ذلك، طبقنا على العينة إجهاد وزني ثم حددنا أعظم وأخفض إجهاد تعانيه المستويات البلورية اعتماداً على تقطير تتسور عناصر الإجهاد، وتوصلنا إلى إجهاد أعظمي قيمته 24.00N/cm² عند تطبيق وزن قدره 4kg على أحد سطوح العينة وإن أخفض إجهاد قيمته 6.3431N/cm².

الكلمات المفتاحية: فرايت عقيقى-مغنطة الإشباع- إجهاد الشبكة.

^{*} أستاذ - قسم الفيزياء -كلية العلوم-جامعة تشرين-اللاذقية-سورية.badr.alaaraj59@gmail.com

^{**}أستاذ مساعد – قسم الفيزياء –كلية العلوم–جامعة تشرين–اللاذقية–سورية.

^{***} طالبة دراسات عليا (ماجستير) في قسم الفيزياء -كلية العلوم-جامعة تشرين-اللاذقية-سورية.manar.mayya@tishreen.edu.sy

Print ISSN: 2079-3057 , Online ISSN: 2663-4252

مقدمة:

بينت الدراسات[4] أن الفرايت العقيقي يتبلور ببنية بلورية مكعبة ويأخذ الصيغة الكيميائية $Dy_3Fe_5O_{12}$ وتحتوي وحدة $Dy_3Fe_5O_{12}$ أي الفرايت العقيقي، أي تحتوي على 24 ايوناً من Dy^{3+} و 04أيوناً من Fe_3^{-1} و 96 أيوناً من O^{-2} ، وبالتالي يكون مجموع الأيونات في وحدة الصيغة 160 أيوناً. إن التفاعل المتبادل بين أيونات O^{-2} ، وبالتالي يكون مجموع الأيونات في وحدة الصيغة 160 أيوناً. إن التفاعل المتبادل بين أيونات $Fe_3^{-3} = e^{-4}$ يساعد على توضيح الاتجاهات المغناطيسية وقيمة المغنطة ودرجة حرارة كوري. حرارة كوري. ومواقع ثمانية الوجو، العقيقي على مواقع اثنا عشرية العرباعية الوجو، المناطعة ودرزها له كما في الصيغة التالية: ومواقع ثمانية الوجو، المواحد التا علي مواقع رباعية الوجو، المطحنة المورزها له كما في الصيغة التالية: fe_3^{-3} (fe_3^{-3}) tetra e^{-2} a d

أكد Neel بأنه يمكن ضم الموقعين aو d بشبكة واحدة ورمزها ad وعزمها المغناطيسي يشكل مع العزم المغناطيسي للشبكة c العزم الكلي لصيغة الفرايت المدروس.

 $\mu = \mu_c - (\mu_d - \mu_a)$

أهمية وأهداف البحث: تكمن أهمية البحث في النقاط التالية: 1-حساب العزم المغناطيسي لكل أيون من أيونات المركب المدروس Dy₃Fe₅O₁₂ ،ثم حساب العزم المغناطيسي الكلي. 2-إيجاد التمغنط على مستوى وحدة الخلية. 3-دراسة الإجهاد الميكانيكي (إجهاد السحب والكبس أو الانضغاط وإجهاد القص). 4-تحديد التغير الحجمي النسبي لبلورة العينة.

طرائق البحث ومواده:

تم تحضير العينة Dy₃Fe₅O₁₂ على هيئة مكعب أبعاده 1x1cm بخلط مسحوق الأكسيدين Dy₂O₃, Dy₂O₃, Pe₂O₃ 699 وفق التفاعل الآتي: Poy₂O₃+ ⁵/₂Fe₂O₃→Dy₃Fe₅O₁₂ by₂O₁₂ (2/ 3) التحضير عينة وزنها 7 غرامات نضرب هذا الوزن بالكسر الوزني لكل أوكسيد لتحديد الوزن اللازم من كل أوكسيد على حدة كما في الجدول(1): بعد أن نأخذ الأوزان المطلوبة نقوم بطحنها في بوتقة عقيقية للحصول على مسحوق ناعم للغاية .وتلبيد الخليطة عند درجة حرارة 1423K لمدة ست ساعات في بوتقة سيلكا باستخدام فرن كهربائي، ويتم تبريده ببطء إلى درجة حرارة الغرفة .ثم نكرر عملية الطحن للحصول على مسحوق ناعم. تم ضغط المسحوق الناعم عند درجة حرارة الغرفة على هيئة قطعة النرد ²78.4N/cm² في قالب من الفولاذ المقاوم للصدأ.

الجدول (1): الكسر الوزني لكل أوكسيد:							
Oxides	Fe ₂ O ₃	Dy_2O_3					
Molar weight(gr)	159.7	373.0					
Weight of each oxide	$W_1 = \frac{5}{2} * 159.7 = 399.25$	W ₂ =					
	_	$\frac{3}{2}$ *373=559.50					
Total weight	$W_{tot} = W_1 + W_2 = 399.25 + 559.50 = 958.75$						
Weight Fraction	$W_1/W_{tot}=0.416$	W ₂ / W _{tot} =0.583					

بعد ذلك تم تلبيد العينة عند C° 1150 درجة مئوية لمدة ست ساعات في الهواء وتبريدها ببطء إلى درجة حرارة الغرفة.

النتائج والمناقشة:

حساب العزم المغناطيسي للعينة: تكتب الصيغة الشاردية للفرايت العقيقي المحضر كما يلي: a {Dy₃³⁺} dodeca [Fe₂³⁺]_{loct} (Fe₃³⁺) tet O₁₂²⁻ c d يحسب عامل لاندي g_{Jls} لكل سوية أساسية للأيونات، وعدد مغناطون بور الفعال P_{eff} كما يلي:

$$g = \frac{3}{2} + \frac{1}{2} \left[\frac{S(S+1) L(L+1)}{J(J+1)} \right] \quad (1)$$

$$P_{\text{eff}} = g_{(JLS)} \sqrt{J(J+1)} \quad (2)$$

$$g = \frac{3}{2} + \frac{1}{2} \left[\frac{5/2(5/2+1) - 5(5+1)}{15/2(15/2+1)} \right] = 4/3$$

$$: \mathbf{F} \mathbf{e}^{3+}$$

$$g = \frac{3}{2} + \frac{1}{2} \left[\frac{S(S+1) L(L+1)}{J(J+1)} \right]$$

$$g_{\text{Fe}}^{3+} = \frac{3}{2} + \frac{1}{2} \left[\frac{5/2(5/2+1)_{-}0(0+1)}{5/2(5/2+1)} \right] = 2$$

L	0	1	2	3	4	5	6			
Symbol	S	Р	D	F	G	Н	Ι			

الجدول (2): يتضمن قيم Lمع الرموز الموافقة لها:

الجدول(3): التوزيع الالكتروني للأيونات وأعدادها الكوانتية								
lons	Dy³+	Fe ²⁺	Fe³+					
lon electron	4f ⁹	$3d^{6}$	$3d^{5}$					
configuration								
S	5/2	2	5/2					
L	5	2	0					
J	15/2	4	5/2					
gjls	4/3	3/2	2					

بعد ذلك ننظم النتائج في الجدول(3).

استناداً إلى معطيات الجدولين (2), (3) نحسب الأعداد الكوانتية للأيونات الداخلة في تركيب العينة المدروسة.

 $\mu_{tot}{=}8x24.09\mu_{B}{=}192.72\mu_{B}$,A.m²

ثم نحسب المغنطة Mوهي محصلة العزوم في وحدة حجم الخلية:

 $\mathsf{M}=\frac{\mu_{tot}}{a^3}$

مكان وضبع العينة

الشكل (1): مخطط يوضح آلية الإجهاد وموصول مع حساس لقياس الإجهاد

. شريحة نحاسية

شريحة نحاسبة

قاعدة خشيية

وصف جهاز تحديد الإجهاد البلورى: يتكون جهاز تحديد إجهاد الشبكة من قاعدة خشبية مركب عليها قطب ثابت مغطى بشريحة من النحاس، وقطب متحرك مغطى أيضاً بشريحة نحاسية، وكلا القطبين موصولين إلى حساس تحديد الإجهاد Stress-Sensor. تطلى وجوه العينة المكعبية ذات الأبعاد 1x1x1cm³ بطبقة رقيقة من الفضة ثم توضع في مكانها المناسب، ويطبق أوزان حتى أربعة كيلو غرام على القطب المتحرك، ونسجل قيمة مؤشر الحساس، وندون النتائج في هيئة تنسور . وهنا سنميز بين إجهاد السحب باتجاه المحاور الأساسية وإجهاد القص، ثم إجهاد الكبس. ونصطلح أن إشارة إجهاد الكبس سالبة واجهاد السحب أو الشد موجبة. تتسور الإجهاد يكتب بالصبغة العامة التالبة: $\vec{\sigma} = [\sigma_{ij}] = \begin{bmatrix} \sigma_{xx} & \sigma_{xy} & \sigma_{xz} \\ \sigma_{yx} & \sigma_{yy} & \sigma_{yz} \\ \sigma_{zx} & \sigma_{zy} & \sigma_{zz} \end{bmatrix}$ من خلال التجربة نسجل قيم الإجهاد وفق التنسور التالي: $\vec{\sigma} = [\sigma_{ij}] = \begin{bmatrix} 8 & -4 & 0 \\ -4 & 16 & 0 \\ 0 & 0 & 24 \end{bmatrix}$ وبالتالى للحصول على أقصى وأدنى إجهاد عمودي نعين الإجهادات وفق المحاور الرئيسية وذلك بوساطة تقطير تتسور الإجهاد diagonalizableوالحصول على تتسور المحاور الرئيسية الذي يتمثل بـ b₁₁,b₂₂,b₃₃ أو : $(\lambda_1, \lambda_2, \lambda_3)$ $\overrightarrow{\sigma} \equiv A \equiv \lambda b$ لسهولة كتابة الكود اللازم لحل المحدد نفرض أن $\det(\overrightarrow{\sigma} - \widetilde{\lambda}I) = 0$ $\vec{I} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$ حبث *أ*هو للتنسور المحابد إن الكود الذي يعطى التنسور المحايد ;(3)eye=[ا] تعطى جذور لا أقصى و أدنى إجهاد عمودي، ويكتب الكود وفق برنامج: clear syms b % b $\Xi\lambda$ A=[8 -4 0;-4 16 0;0 0 24];% tensor of stress components I=eye(3);% unit tensor D=det(A-b*I);%determent C=double (solve(D));%gives b₁₁,b₂₂,b₃₃

Orientation crystal planes code

```
%the first case
syms \mathbf{x}_1 \mathbf{x}_2 \mathbf{x}_3
b_{22}=6.3431; % b min=b_{22}
r_1 = [x_1; x_2; x_3];%vector in direction of one main crystal axes
A=[8-b_{22} -4 0; -4 16-b_{22} 0; 0 0 24-b_{22}];
F=(A*r_1)
% Equations of first case
1.6569x_1 - 4x_2 = 0
-4x_1+9.6569x_2=0
17.6569x_3=0
%solution these equations gives
r_1 = [1 \quad 0.4142 \quad 0];
mag_{-r_1} = sqrt(dot(r_1, r_1));
u<sub>1</sub>-vector=r<sub>1</sub>/mag<sub>-r1</sub>;%u<sub>1</sub>-vector=(0.9239,0.3827,0)
%the second case
syms \mathbf{x}_1 \quad \mathbf{x}_2 \quad \mathbf{x}_3
b<sub>33</sub>=17.6569;% b _med=b<sub>33</sub>
r_2 = [x_1; x_2; x_3];
A=[8-b_{33} -4 0;-4 16-b_{33} 0;0 0 24-b_{33}];
F=(A*r_2)
%solution these equations gives r_2(1,-2.4142,0)
               -2.4142
                                  0];
r<sub>2</sub>=[1
mag_{-r_2}=sqrt(dot(r_2,r_2));
u_2-vector=r_2/mag<sub>-r2</sub>;%u_2-vector=(0.3827,-0.9239,0)
%Equations of second case
-9.6569x_1 - 4x_2 = 0
-4x_1 - 1.6569x_2 = 0
6.3431x_3=0
%the third case
```

```
syms \mathbf{x}_1 \quad \mathbf{x}_2
                      X_3
b<sub>11</sub>=24.0000;%b max=b<sub>11</sub>;
r<sub>3</sub>=[x<sub>1</sub>; x<sub>2</sub>; x<sub>3</sub>];
F=(A*r_3)
% solution these equations gives r_3(0,0,1)
r_3 = [0 \ 0 \ 1];
mag_{-r_3}=sqrt(dot(r_3,r_3));
u_3-vector=r_3/mag<sub>-r3</sub>;%u_3-vector=(0,0,1)
%Equations of third case
-16x_1 - 4x_2 = 0
-4x_1 - 8x_2 = 0
0x_3=0
نستنتج من القيم التي حصلنا عليها أن أعظم إجهاد عمودي يعانيه المستوي ذو العمود أو الاتجاه [001]،وأدنى إجهاد
                                                                عمودي يعانيه المستوي (0.9239,0.3827,0)
```

	shell $(l =$	2)									
n	$l_{z} = 2$,	1		0,	-	1,	-2	S	$L = \Sigma l_z $	J	SYMBOL
1	1							1/2	2	3/2)	2D3/2
2	1	1						1	3	2 1 1 1	³ F ₂
3	1	4	Ŝ	1				3/2	3	$3/2 \int J = L - 3 $	${}^{4}F_{3/2}$
4	- 1	1		1		1		2	2	0	5D0
5	1	1		1		1	1	5/2	0	5/2	6S5/2
6	11	Ť		t		t	1	2	2	4	5D4
7	11	ţ	t	t		Ť	t	3/2	3	9/2	4F9/2
8	tt (ţ	1	tt.		1	Ť	1	3	$4 \int_{-2}^{3} = L + 3$	³ F ₄
9	11	1	t i	11		11	t	1/2	2	5/2	² D _{5/2}
10	11	Ľ	1	ļ‡		47	11	0	0	0	¹ S ₀
								10.000			
-					-						
1	1							1/2	3	5/2	² F _{5/2}
1 2	1	Ļ						1/2	35	5/2 4	² F _{5/2} ³ H ₄
1 2 3	1	ţ	ļ					1/2 1 3/2	3 5 6	$\begin{cases} 5/2 \\ 4 \\ 9/2 \\ 4 \end{cases} J = L - S $	${}^{2}F_{5/2}$ ${}^{3}H_{4}$ ${}^{4}I_{9/2}$
1 2 3 4		1 1 1	1	Ļ				1/2 1 3/2 2	3 5 6 6	$\begin{cases} 5/2 \\ 4 \\ 9/2 \\ 4 \\ 5/2 \\ 4 \\ 5/2 \end{cases} J = L - S $	${}^{2}F_{5/2}$ ${}^{3}H_{4}$ ${}^{4}I_{9/2}$ ${}^{5}I_{4}$
1 2 3 4 5 6				ţ	1		-	1/2 1 3/2 2 5/2	3 5 6 5 3	$ \begin{array}{c} 5/2 \\ 4 \\ 9/2 \\ 4 \\ 5/2 \\ 0 \end{array} $ $ J = L - S $	${}^{2}F_{5/2}$ ${}^{3}H_{4}$ ${}^{4}I_{9/2}$ ${}^{5}I_{4}$ ${}^{6}H_{5/2}$ ${}^{7}E$
1 2 3 4 5 6 7					1	ţ	-	1/2 1 3/2 2 5/2 3 7/2	3 5 6 5 3 0	$\begin{cases} 5/2 \\ 4 \\ 9/2 \\ 4 \\ 5/2 \\ 0 \\ 7/2 \end{cases} J = L - S $	${}^{2}F_{5/2}$ ${}^{3}H_{4}$ ${}^{4}I_{9/2}$ ${}^{5}I_{4}$ ${}^{6}H_{5/2}$ ${}^{7}F_{0}$ ${}^{8}S$
1 2 3 4 5 6 7 8							ţ	1/2 1 3/2 2 5/2 3 7/2 3	3 5 6 5 3 0	$ \begin{array}{c} 5/2 \\ 4 \\ 9/2 \\ 4 \\ 5/2 \\ 0 \\ 7/2 \\ 6 \\ \end{array} \right\} J = L - S $	${}^{2}F_{5/2}$ ${}^{3}H_{4}$ ${}^{4}I_{9/2}$ ${}^{5}I_{4}$ ${}^{6}H_{5/2}$ ${}^{7}F_{0}$ ${}^{8}S_{7/2}$ ${}^{7}F_{5}$
1 2 3 4 5 6 7 8 9		1 1 1 1 1			1 1 1 1		- - !	1/2 1 3/2 2 5/2 3 7/2 3 5/2	3 5 6 5 3 0 3 5	$ \begin{cases} 5/2 \\ 4 \\ 9/2 \\ 4 \\ 5/2 \\ 0 \\ 7/2 \\ 6 \\ 15/2 \\ 15/2 \\ \end{cases} $	${}^{2}F_{5/2}$ ${}^{3}H_{4}$ ${}^{4}I_{9/2}$ ${}^{5}I_{4}$ ${}^{6}H_{5/2}$ ${}^{7}F_{0}$ ${}^{8}S_{7/2}$ ${}^{7}F_{6}$ ${}^{6}H_{15/2}$
1 2 3 4 5 6 7 8 9	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	1 1 1 1 1 1 1 1			1 1 1 1 1			1/2 1 3/2 2 5/2 3 7/2 3 5/2 2	3 5 6 5 3 0 3 5 6	$ \begin{bmatrix} 5/2 \\ 4 \\ 9/2 \\ 4 \\ 5/2 \\ 0 \end{bmatrix} J = L - S \begin{bmatrix} 5/2 \\ 5/2 \\ 0 \end{bmatrix} $	$\begin{array}{c} {}^{2}F_{5/2} \\ {}^{3}H_{4} \\ {}^{4}I_{9/2} \\ {}^{5}I_{4} \\ {}^{6}H_{5/2} \\ {}^{7}F_{0} \\ {}^{8}S_{7/2} \\ {}^{7}F_{6} \\ {}^{6}H_{15/2} \\ {}^{5}I_{4} \end{array}$
1 2 3 4 5 6 7 8 9 10	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	1 1 1 1 1 1 1 1 1		1 1 1 1 1 1 1			1/2 1 3/2 2 5/2 3 7/2 3 5/2 2 3/2	3 6 6 5 3 0 3 5 6	$ \begin{array}{c} 5/2 \\ 4 \\ 9/2 \\ 4 \\ 5/2 \\ 0 \\ 7/2 \\ 6 \\ 15/2 \\ 8 \\ 15/2 \\ 8 \\ 15/2 \\ 5 \\ J = L + 5 \end{array} $	${}^{2}F_{5/2}$ ${}^{3}H_{4}$ ${}^{4}I_{9/2}$ ${}^{5}I_{4}$ ${}^{6}H_{5/2}$ ${}^{7}F_{0}$ ${}^{8}S_{7/2}$ ${}^{7}F_{6}$ ${}^{6}H_{15/2}$ ${}^{5}I_{8}$ ${}^{4}I_{15/2}$
1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 11 12	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	11 11 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	1 1 1 1 1 1 1 1 1	1 1 1 1 1 1 1 1		1 1 1 1 1	1/2 1 3/2 2 5/2 3 7/2 3 5/2 2 3/2 1	3 5 6 5 3 0 3 5 6 6 5	$ \begin{array}{c} 5/2 \\ 4 \\ 9/2 \\ 4 \\ 5/2 \\ 0 \\ 7/2 \\ 6 \\ 15/2 \\ 8 \\ 15/2 \\ 6 \end{array} $ $J = L + S$	${}^{2}F_{5/2}$ ${}^{3}H_{4}$ ${}^{4}I_{9/2}$ ${}^{5}I_{4}$ ${}^{6}H_{5/2}$ ${}^{7}F_{0}$ ${}^{8}S_{7/2}$ ${}^{7}F_{6}$ ${}^{6}H_{15/2}$ ${}^{5}I_{8}$ ${}^{4}I_{15/2}$ ${}^{3}H_{6}$
1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 11 12 13	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	11 11 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	1 1 1 1 1 1 1 1		1/2 1 3/2 2 5/2 3 7/2 3 5/2 2 3/2 1/2 1/2	3 5 6 5 3 0 3 5 6 5 3	$ \begin{array}{c} 5/2 \\ 4 \\ 9/2 \\ 4 \\ 5/2 \\ 0 \\ 7/2 \\ 6 \\ 15/2 \\ 8 \\ 15/2 \\ 6 \\ 7/2 \\ \end{bmatrix} J = L + S $	${}^{2}F_{5/2}$ ${}^{3}H_{4}$ ${}^{4}I_{9/2}$ ${}^{5}I_{4}$ ${}^{6}H_{5/2}$ ${}^{7}F_{0}$ ${}^{8}S_{7/2}$ ${}^{7}F_{6}$ ${}^{6}H_{15/2}$ ${}^{5}I_{8}$ ${}^{4}I_{15/2}$ ${}^{3}H_{6}$ ${}^{2}F_{7/2}$

ملحق										
Hund	قواعد	حسب	جزئيأ	الممتلئة	f,d	الطبقات	ذات	للأيونات	الأساسية	السويات

الاستنتاجات والتوصيات:

نستنتج من هذا البحث النقاط التالية:

استناداً إلى التفاعلات المتبادلة بين العزوم المغناطيسية للأيونات في مواقعها في شبكة الفرايت العقيقي فإن
 حسابات التمغنط أعطت القيمة M=900kA/m.

.

b₂₂=6.3431N/cm² ان أعظم إجهاد تعانيه البلورة يبلغ b₁₁=24.0000N/cm² وأدنى إجهاد قيمته.

ش ثم كتابة كود بلغة Matlab للحصول على قيم الإجهادات بطريقة تقطير تنسور مركبات الإجهاد، أي تحويل النتسور إلى نتسور قطري مركباته b₁₁,b₂₂,b₃₃ وفق المحاور البلورية الأساسية.

References:

[1]Zhigang Chen ,Haihua Li,Journal of Shanghai Jiaotong University (Science)(2022). [2]Angila Maria Merals *Evaluation of the Substituting Cation on the Structural and Morphological Properties of the new garnet*,No26-85,November 14,2019.

[3]Carmen-Gabriela Stefanita,"Magnetism: Basics and Applications", Springer(2012).

[4] NguyetThiThuyDao,DouongPhucNguyen and HienDucThan.*Preparationand study of ferrite Garnet* $R_3Fe_5O_{12}$ (R=Y,Gd,Dy) nanoparticles.Vol:15 No:2(2012) Natural Sciences. [5]J.M.D.Coey,"*Magnetism and Magnetic Materials*"

Cambridge University Press,(2009).

[6]Neil W.Ashcroft ,N.David Mermin, Cornell University "Solid State Physics"

[7]J.SMIT and H.P.J.WIJN, Ferrites "physical properties of ferromagnetic oxides in relation to their technical applicathions", (1959).

[8]S.Geller and M.A.Gilleo, Acta cryst.10,239,1957, structure and Ferrimagnetism of *Yttrium and rare earth Iron Garnet*.