KARADENİZ TEKNİK ÜNİVERSİTESİ

FEN BİLİMLERİ ENSTİTÜSÜ

# FİZİK ANABİLİM DALI

# KARBON KATKILI VE KATKISIZ NANO BOR İLE ÜRETİLMİŞ MgB<sub>2</sub> Süperiletkenlerinin manyetik kaldırma kuvveti Özelliklerinin incelenmesi

YÜKSEK LİSANS TEZİ

İmren DEMİR

EKİM 2014 TRABZON

# KARADENİZ TEKNİK ÜNİVERSİTESİ FEN BİLİMLERİ ENSTİTÜSÜ

# FİZİK ANABİLİM DALI

# KARBON KATKILI VE KATKISZ NANO BOR İLE ÜRETİLMİŞ MgB<sub>2</sub> SÜPERİLETKENLERİNİN MANYETİK KALDIRMA KUVVETİ ÖZELLİKLERİNİN İNCELENMESİ

Fizikçi İmren DEMİR

## Karadeniz Teknik Üniversitesi Fen Bilimleri Enstitüsünce "YÜKSEK LİSANS ( FİZİK )" Unvanı Verilmesi İçin Kabul Edilen Tezdir.

Tezin Enstitüye Verildiği Tarih	: 22.09.2014
Tezin Savunma Tarihi	: 16.10.2014

Tez Danışmanı : Prof. Dr. Ekrem YANMAZ

# Karadeniz Teknik Üniversitesi Fen Bilimleri Enstitüsü Fizik Anabilim Dalında İmren DEMİR tarafından hazırlanan

## KARBON KATKILI VE KATKISIZ NANO BOR İLE ÜRETİLMİŞ MgB<sub>2</sub> Süperiletkenlerinin manyetik kaldırma kuvveti Özelliklerinin incelenmesi

# başlıklı bu çalışma, Enstitü Yönetim Kurulunun 23 / 09 / 2014 gün ve 1571 sayılı kararıyla oluşturulan jüri tarafından yapılan sınavda YÜKSEK LİSANS TEZİ olarak kabul edilmiştir.

Jüri Üyeleri

Başkan	: Prof. Dr. Ekrem YANMAZ	•••••
Üye	: Doç. Dr. Bülent ÖZTÜRK	
Üye	: Yrd. Doç. Dr. Burcu SAVAŞKAN	

Prof. Dr. Sadettin KORKMAZ Enstitü Müdürü

### ÖNSÖZ

Yüksek lisans tez çalışmam boyunca dürüst ve yardımsever kişiliğini, gerekse araştırmacı ve yenilikçi düşüncelerini örnek aldığım, bilimsel alanda yapmış olduğumuz araştırmalar sırasında bir hocadan çok, baba hissiyatı içerisinde çalıştığım desteğini hiçbir zaman esirgemeden her konuda yardımcı olan danışman hocam Sayın Prof. Dr. Ekrem YANMAZ' a canı gönülden teşekkür ederim.

Yapmış olduğum çalışmalarımın her aşamasında, gerek tezimi yazma aşamasında olsun beni yalnız bırakmayıp yardımını esirgemeyen arkadaşım Yüksek Fizikçi Volkan KAPUCU' ya teşekkür ederim. Görüş ve önerilerine ihtiyaç duyduğum her anda desteğini esirgemeyerek yol gösterici yardımlarını sunan saygıdeğer hocalarım; Sayın Yrd. Doç. Dr. Burcu SAVAŞKAN, Sayın Yrd. Doç. Dr. Ezgi TAYLAN KOPARAN ve Sayın Arş. Gör. Bakiye ÇAKIR' a teşekkür ederim.

Manevi destekleri ile bana her an yardımcı olan Trabzon'daki öğrencilik hayatım boyunca iyi günde, kötü günde yanımda olan çok sevgili teyzem Hatice SAĞLAM ve arkadaşım Arş. Gör. Merve CİNAN' a teşekkürü bir borç bilirim.

Maddi ve manevi destekleri ile beni hiç yalnız bırakmayıp, her zaman arkamda olup, bu günlere gelmemde en büyük emeği olan babam Arslan DEMİR, annem Fatma DEMİR ve kardeşlerim; Nesrin DEMİR, Neşe DEMİR ve Neslihan DEMİR' e teşekkür ederim.

> İmren DEMİR Trabzon 2014

### TEZ BEYANNAMESİ

Yüksek Lisans Tezi olarak sunduğum "KARBON KATKILI VE KATKISIZ NANO BOR İLE ÜRETİLMİŞ MgB<sub>2</sub> SÜPERİLETKENLERİNİN MANYETİK KALDIRMA KUVVETİ ÖZELLİKLERİNİN İNCELENMESİ " başlıklı bu çalışmayı baştan sona kadar danışmanım Prof. Dr. Ekrem YANMAZ'ın sorumluluğunda tamamladığımı, verileri/örnekleri kendim topladığımı, deneyleri/analizleri ilgili laboratuarlarda yaptığımı/yaptırdığımı, başka kaynaklardan aldığım bilgileri metinde ve kaynakçada eksiksiz olarak gösterdiğimi, çalışma sürecinde bilimsel araştırma ve etik kurallara uygun olarak davrandığımı ve aksinin ortaya çıkması durumunda her türlü yasal sonucu kabul ettiğimi beyan ederim. 22/09/2014

İmren DEMİR

# İÇİNDEKİLER

# <u>Sayfa No</u>

ÖNSÖZ	
TEZ BEYA	NNAMESİIV
İÇİNDEKİ	LERV
ÖZET	
SUMMAR	Y IX
ŞEKİLLER	DİZİNİX
TABLOLA	R DİZİNİXII
SEMBOLL	ER DİZİNİ XIII
1.	GENEL BİLGİLER1
1.1.	Giriş1
1.2.	Süperiletkenlik Parametreleri
1.2.1.	Kritik Geçiş Sıcaklığı (T <sub>c</sub> ) ve $\Delta$ T
1.2.2.	Kritik Akım ve Kritik Akım Yoğunluğu5
1.2.3.	Kritik Manyetik Alan7
1.2.4.	Meissner Etkisi
1.3.	Süperiletkenlerin Manyetik Özellikleri 8
1.3.1.	I ve II. Tip Süperiletkenler
1.3.1.1.	II. Tip Süperiletkenlerde Karışık Hal (Mixed State) 10
1.3.1.2.	I ve II. Tip Süperiletkenlerin Manyetik Özellikleri11
1.4.	Süperiletkenlerde Manyetik Kuvvet
1.4.1.	Alansız Soğutma (ZFC)15
1.4.1.1.	I. Tip Süperiletkenlerde Alansız Soğutma Rejiminde Manyetik Kaldırma Kuvveti
1.4.1.2.	II. Tip Süperiletkenlerde Alansız Soğutma Rejiminde Manyetik Kaldırma Kuvveti
1.4.2.	Alanlı Soğutma (FC) 17
1.4.2.1.	I. Tip Süperiletkenlerde Alanlı Soğutma Rejiminde Manyetik Kaldırma Kuvveti 17
1.4.2.2.	II. Tip Süperiletkenlerde Alanlı Soğutma Rejiminde Manyetik Kaldırma Kuvveti
1.5.	MgB <sub>2</sub> Süperiletkeni
1.5.1.	MgB2' nin Kristal Yapısı

1.5.2.	MgB <sub>2</sub> ' nin Geçiş Sıcaklığı, T <sub>c</sub>	19
1.5.3.	MgB2 Süperiletkeninin Endüstriyel Uygulamalar İçin Avantajları	. 20
1.5.4	MgB2 Süperiletkenin Kullanım Alanları	. 21
1.5.5.	MgB2 Süperiletkeni İçin Araştırma ve Geliştirmede Son Durum	. 22
1.5.5.1.	MgB2 İçin Performansa Yönelik Geliştirmeler	. 22
1.5.5.1.1.	Tanecikler Arası Bağlantının Geliştirilmesi	. 22
1.5.5.1.2.	Yoğunluk Arttırıcı Geliştirmeler	. 23
1.5.5.1.3.	Kimyasal Katkılama	. 24
1.5.5.1.3.1.	Karbon Katkısı	. 24
1.5.5.1.3.2.	Nano SiC Katkısı	. 25
1.5.5.1.3.3.	Si ve Silisyumluların Katkılanması	. 25
1.5.5.1.3.4.	Metal Element Katkılanması	. 25
1.5.5.1.3.5.	Oksitler ve Diğer Bileşiklerin Katkılanması	. 26
1.6.	Tez Çalışmasının Amacı	. 26
2.	DENEYSEL ÇALIŞMALAR	. 29
2.1.	MgB2Külçe Örneklerinin Hazırlanması	. 29
2.2.	Yapılan Ölçümler	. 30
2.2.1.	Yapısal Ölçümler	. 30
2.2.1.1.	XRD Ölçümleri	. 30
2.2.2.	Elektriksel Ölçümler	. 30
2.2.2.1.	Farklı Manyetik Alanlarda Sıcaklığa Bağlı Direnç Ölçümü (R-T)	. 30
2.2.3.	Kaldırma Kuvveti Ölçümleri	. 30
3.	BULGULAR VE TARTIŞMA	. 33
3.1.	Yapısal Analizler	. 33
3.1.1.	XRD Analizi	. 33
3.2.	Elektriksel Analizler	. 34
3.2.1.	Farklı Manyetik Alanlarda Sıcaklığa Bağlı Direnç Analizleri (R-T)	. 34
3.3.	Manyetik Kaldırma Kuvveti Analizleri	. 36
3.3.1.	ZFC (Alansız Soğutma) Analizleri	. 36
3.3.1.1.	Nano B' lu MgB <sub>2</sub> Örneği İçin ZFC Analizleri	. 36
3.3.1.2.	C Katkılı Nano B' lu MgB <sub>2</sub> Örneği İçin ZFC Analizleri	. 40
3.3.1.3.	Nano B' lu ve C Katkılı Nano B' lu MgB <sub>2</sub> Örneğinin ZFC Rejiminde Kıyaslanması	43

3.3.2.	FC (Alanlı Soğutma) Analizleri	. 44
3.3.2.1.	Nano B' lu MgB2 Örneği İçin FC Analizleri	. 45
3.3.2.2.	C Katkılı Nano B' lu MgB2 Örneği İçin FC Analizleri	. 48
3.3.2.3.	Nano B' lu ve C Katkılı Nano B' lu MgB <sub>2</sub> Örneğinin FC Rejiminde Kıyaslanması	. 51
4.	SONUÇLAR	. 53
5.	ÖNERİLER	. 55
6.	KAYNAKÇALAR	. 56
ÖZGEÇMİS	Ş	

Yüksek Lisans Tezi

## ÖZET

## KARBON KATKILI VE KATKISIZ NANO BOR İLE ÜRETİLMİŞ MgB<sub>2</sub> SÜPERİLETKENLERİNİN MANYETİK KALDIRMA KUVVETİ ÖZELLİKLERİNİN İNCELENMESİ

İmren DEMİR

Karadeniz Teknik Üniversitesi Fen Bilimleri Enstitüsü Fizik Anabilim Dalı

Danışman: Prof. Dr. Ekrem YANMAZ 2014, 61 Sayfa

C katkılı ve katkısız nano B'lu MgB<sub>2</sub> süperiletkenleri; magnezyum (%99.8), nano bor (>%95) ve karbon katkılı nano bor (>98) tozlarından "Sıcak Pres" ve "Katıhal Tepkime metodu" ile hazırlandı. Örneklerin yapısal özellikleri X-ışını kırınımı (XRD) ile analiz edildi. Elektriksel (R-T) ölçümleri, "Dört Kontak Metodu" kullanılarak kapalı devre cryostatta gerçekleştirildi. Kritik sıcaklık değerleri, R-T grafiklerinden belirlendi. Örneklerin manyetik kaldırma kuvveti ölçümleri TÜBİTAK tarafından sağlanan destekle Şükrü Çelik tarafından dizayn edilen "Manyetik Kaldırma Kuvveti Ölçüm Sistemi (MLFSM)" kullanılarak gerçekleştirildi.

Sonuç olarak C katkılı ve katkısız nano B'lu örneklerin manyetik kaldırma kuvveti yeteneğinin mevcut olduğu görüldü. Bunlara ek olarak bu kaldırma kuvvetinin C katkılı örnekler için çoğunlukla çekici formda, ve katkısız örneklerin kuvvet tipinin itici formda olduğu belirlendi. Bu durum; C katkılı veya katkısız nano B kullanılarak isteğe bağlı olarak itici kuvvetin baskın olduğu bir örnek üretileceği gibi, çekici olan bir başka örnek üretme imkânı vermektedir.

Anahtar Kelimeler: MgB<sub>2</sub>, Manyetik Kaldırma Kuvveti, Sıcak Pres

#### Master Thesis

#### SUMMARY

# INVESTIGATION OF MAGNETIC LEVITATION FORCE PROPERTIES OF MgB<sub>2</sub> SUPERCONDUCTORS WHICH ARE PREPARED BY CARBON DOPED AND UNDOPED NANO BORON

Imren DEMIR

Karadeniz Technical University The Graduate School of Natural and Applied Sciences Physics Graduate Program

Supervisor: Prof. Dr. Ekrem YANMAZ 2014, 61 Pages

C-doped and undoped nano boron MgB<sub>2</sub> superconductors were prepared by "Hot Press" plus "Solid State Reaction Method" from magnesium (%99.8), nano boron (>%98) and carbon doped nano boron (%98) powders. Structural analyses of all samples were characterized by X-ray diffraction (XRD). Electrical (R-T) measurements were carried out by a close cycle cryostat using "Four Probe Method". The values of critical temperature were determined by R-T measurements. The magnetic levitation force measurements of the samples were carried out by using the "Magnetic Levitation Force Measurement System (MLFMS)", designed by Sukru Celik and financially supported by TUBITAK.

As a result, C-doped nano boron or undoped samples indicated the presence of the magnetic levitation force. In addition, C-doped samples showed mostly repulsive force unless the undoped samples determined to be attractive force. This condition; one can fabricate superconductor material which show repulsive or attractive character using the C-doped or undoped nano boron powders.

Key Words: MgB<sub>2</sub>, Magnetic Levitation Force, Hot Press

# ŞEKİLLER DİZİNİ

# <u>Sayfa No</u>

Şekil 1.1.	1911' de H.Kamerling Onnes tarafından civada elde edilen süperiletken duruma geçişin görüldüğü ilk deneysel veri
Şekil 1.2.	İdeal bir süperiletkenin direnç- sıcaklık eğrisi ve $\Delta T'$ nin tanımı
Şekil 1.3.	Kritik yüzey faz diyagramı
Şekil 1.4.	<ul> <li>a) I. tip süperiletkenlerin sıcaklığa karşı kritik manyetik</li> <li>alan eğrisi, b) II. tip süperiletkenlerin sıcaklığa karşı</li> <li>kritik manyetik alan eğrileri</li></ul>
Şekil 1.5.	Meissner etkisinin şemetik gösterimi a ) Normal durum, b) süperiletken durum
Şeki 1.6.	Hc alanında (SM) Meissner durumundan aniden değişen I. tip ve II. Tip süperiletkenlerin tipik davranışları
Şekil 1.7.	Normal merkezleri ve etrafında dolanan süperakım girdaplarını gösteren karışık hal. Dikey çizgiler merkezlerin içinden geçen akıyı gösterir
Şekil 1.8.	<ul> <li>a) I. tip süperiletkenlerde, ortalama manyetik akı yoğunluğunun</li> <li>b) II. tip süpetiletkenlerde, ortalama manyetik akı yoğunluğunun uygulanan manyetik alana bağlılığı</li></ul>
Şekil 1.9.	a) İdeal II. tip süperiletkenin manyetizasyonu b) II. tip gerçek süperiletkenin manyetizasyonu
Şekil 1.10.	Ayna görüntüsü (Mirror Image)15
Şekil 1.11.	II. tip süperiletkende alan geçişi16
Şekil 1.12.	a) MgB <sub>2</sub> ' nin kristal yapısı b) MgB <sub>2</sub> ' nin yapısal analizinden elde edilen kristal yapısı
Şekil 1.13.	Amorf ve kristal B ile üretilen MgB <sub>2</sub> ' nin kritik akım yoğunluğu 23
Şekil 2.1.	Örnek tutucu
Şekil 2.2.	Cryostat ve donanımlar
Şekil 3.1.	MgB2 örneklerinin XRD modeli a) C katkılı Nano B' lu, b) Nano B' lu 34
Şekil 3.2.	Nano B' lu MgB <sub>2</sub> için farklı manyetik alanlarda sıcaklığın fonksiyonu olarak normalize direnç
Şekil 3.3.	C katkılı Nano B' lu MgB <sub>2</sub> için farklı manyetik alanlarda sıcaklığın fonksiyonu olarak normalize direnç
Şekil 3.4.	ZFC rejiminde Nano B' lu MgB <sub>2</sub> örneğinin 20 K' deki kuvvet değişimi 37
Şekil 3.5.	ZFC rejiminde Nano B' lu MgB2 örneğinin 24 K' deki kuvvet değişimi 39
Şekil 3.6.	ZFC rejiminde Nano B' lu MgB <sub>2</sub> örneğinin 28 K' deki kuvvet değişimi 39

Şekil 3.7.	ZFC rejiminde Nano B' lu MgB <sub>2</sub> örneğinin 20, 24 ve 28 K' deki kuvvet değişimi	10
Şekil 3.8.	ZFC rejiminde C katkılı Nano B' lu MgB <sub>2</sub> örneğinin 20 K' deki kuvvet değişimi4	1
Şekil 3.9.	ZFC rejiminde C katkılı Nano B' lu MgB <sub>2</sub> örneğinin 24 K' deki kuvvet değişimi4	↓1
Şekil 3.10.	ZFC rejiminde C katkılı Nano B' lu MgB <sub>2</sub> örneğinin 28 K' deki kuvvet değişimi	12
Şekil 3.11.	ZFC rejiminde C katkılı Nano B' lu MgB <sub>2</sub> örneğinin 20, 24 ve 28 K' deki kuvvet değişimi 4	13
Şekil 3.12.	ZFC rejiminde Nano B' lu ve C katkılı Nano B' lu MgB <sub>2</sub> örneği için sıcaklığa bağlı kuvvet maksimumları 4	4
Şekil 3.13.	FC rejiminde Nano B' lu MgB2 örneğinin 20 K' deki kuvvet değişimi 4	15
Şekil 3.14.	FC rejiminde Nano B' lu MgB2 örneğinin 24 K' deki kuvvet değişimi 4	6
Şekil 3.15.	FC rejiminde Nano B' lu MgB2 örneğinin 28 K' deki kuvvet değişimi 4	17
Şekil 3.16.	FC rejiminde Nano B' lu MgB <sub>2</sub> örneğinin 20, 24 ve 28 K' deki kuvvet değişimi	17
Şekil 3.17.	FC rejiminde C katkılı Nano B' lu MgB <sub>2</sub> örneğinin 20 K' deki kuvvet değişimi4	19
Şekil 3.18.	FC rejiminde C katkılı Nano B' lu MgB <sub>2</sub> örneğinin 24 K' deki kuvvet değişimi4	19
Şekil 3.19.	FC rejiminde C katkılı Nano B' lu MgB <sub>2</sub> örneğinin 28 K' deki kuvvet değişimi	50
Şekil 3.20.	FC rejiminde C katkılı Nano B' lu MgB <sub>2</sub> örneğinin 20, 24 ve 28 K' deki kuvvet değişimi5	51
Şekil 3.21.	FC rejiminde Nano B' lu ve C katkılı Nano B' lu MgB <sub>2</sub> örneği için sıcaklığa bağlı kuvvet maksimumları	52

# TABLOLAR DİZİNİ

# <u>Sayfa No</u>

Tablo 1.1.	Süperiletkenlik gösteren elementlerin bazıları ve geçiş sıcaklıkları	5
Tablo 1.2.	MgB <sub>2</sub> ' deki bağ uzunluk değerleri	. 18
Tablo 1.3.	Şimdiye kadar incelenmiş olan diğer bazı bor alaşımlarının sergilediği T <sub>c</sub> değerleri ve kritik geçiş sıcaklığı değerleri	. 19
Tablo 1.4.	J <sub>c</sub> üzerine değişik katkı maddelerinin özeti	. 26
Tablo 3.1.	ZFC rejiminde Nano B' lu ve C katkılı Nano B' lu MgB <sub>2</sub> örneği için sıcaklığa bağlı kuvvet maksimumları	. 44
Tablo 3.2.	FC rejiminde Nano B' lu ve C katkılı Nano B' lu MgB <sub>2</sub> örneği için sıcaklığa bağlı kuvvet maksimumları	. 52

# SEMBOLLER DİZİNİ

B <sub>irr</sub>	: Tersinmez alan
F	: Kuvvet
H <sub>c</sub>	: Kritik manyetik alan
H <sub>c1</sub>	: Alt kritik manyetik alan
H <sub>c2</sub>	: Üst kritik manyetik alan
I <sub>c</sub>	: Kritik akım
J <sub>c</sub>	: Kritik akım yoğunluğu
m	: Manyetik moment
М	: Manyetizasyon
Tc	: Kritik sıcaklık
χ	: Diamanyetik alınganlık
ΔΜ	: Manyetizasyon farkı
$\Delta T_{C}$	: Süperiletkenlik geçiş aralığı
ξ	: Eş uyum uzunluğu
$\mu_{\rm o}$	: Boşluğun manyetik geçirgenliği
ρ	: Öz direnç
$\Phi_0$	: Manyetik akı

## **1. GENEL BİLGİLER**

### 1.1. Giriş

Süperiletkenlik 1908' de helyumun kaynama sıcaklığı (4,2 K) altına soğutulup sıvılaştırılması ile hızlanan araştırmalar sırasında, Hollandalı fizikçi Heike Kamerling Onnes tarafından 1911' de keşfedilmiştir [1]. Şekil 1.1' de gösterildiği gibi, Civa' nın direncinin 4.2K' in altında aniden sıfıra düştüğü bulunmuş ve Kamerling Onnes bu keşfiyle 1913' te Nobel ödülünü almıştır.



Şekil 1.1. 1911' de H.Kamerling Onnes tarafından civada elde edilen süperiletken duruma geçişin görüldüğü ilk deneysel veri [2].

Süperiletkenliğin keşfinden sonra fizikçiler süperiletkenlerin ikinci önemli karakteristik özelliği olan diamanyetizma üzerinde çok durdular. 1933' te Meissner ve Ochsenfeld, bir kürenin geçiş sıcaklığının altına kadar soğutulduğunda, manyetik akıyı dışarıladığını buldu [1]. Süperiletkenin kritik sıcaklığın altında manyetik alanı dışarılaması olayı Meissner Etkisi olarak ifade edildi ve London kardeşler, Fritz ve Heinz, tarafından denklemleştirildi. Bu denklemle süperiletkenliğin temel özelliği olan diyamanyetizma, sıfır direnç ve "nüfuz derinliği" olarak adlandırılan parametreyi de tanımladı. London Teorisi'nden sonra hızlanan çalışmalar sonucunda dış manyetik alana verdikleri tepkiye

göre iki tip süperiletken grubu olduğu bulunmuştur: I. tip süperiletkenler ve II. tip süperiletkenler.

Daha sonra Abrikosov göstermiştir ki; Ginzburg-Landau teoriside süperiletkenlerin I. tip ve II. tip olmak üzere iki kategoriye ayrıldığını öngörmektedir [3]. Abrikosov ve Ginzburg bu çalışmalarıyla Nobel Ödülünü kazandı.

1962' da Bean, bir süperiletkenin, süperiletkenliğini kaybetmeden önceki kritik akım yoğunluğunun (J<sub>c</sub>) manyetizasyon eğrilerinden bulunabileceğini gösterdi.

1986' da Bednorz ve Müler, hazırladıkları Ba-La-Cu-O (bakır oksit bazlı) bileşikte T<sub>c</sub>' nin 30 K üzerine çıkabileceğini deneysel olarak gösterdiler. Karşılaşılan bu sonuç yüksek sıcaklık süperiletkenlerinin ortaya çıkışını müjdeliyordu.

Bir yıl sonra Wu ve arkadaşları 92 K' lik YBa<sub>2</sub>Cu<sub>3</sub>O<sub>7-x</sub> bileşiğini keşfettiler. Bu keşifle birlikte azotun kaynama sıcaklığı olan 77 K geçilmiş oldu ve süperiletkenlik çalışmalarında helyumun yerini azot aldı.

Takip eden yıllarda sırasıyla 110 K ve 125 K geçiş sıcaklığına sahip  $Bi_2Sr_2Ca_2Cu_3O_{10}$  (BSCCO) ve  $Tl_2Ba_2Ca_2Cu_3O_{10}$  (TBCCO) sistemlerinde süperiletkenlik keşfedildi [4,5]. Bugüne kadar keşfedilmiş en yüksek kritik geçiş sıcaklığına sahip malzeme (133K) Hg-Ba-Cu-O (HBCCO)' dur [6-8].

Wu ve arkadaşları tarafından YBCO bileşiğinin 93K' de süperiletkenlik özelliğinin bulunması ve bu bileşiğin manyetik cisimleri havada tutması, 1987' ten itibaren bilim insanlarının bu alanda yoğunlaşmalarını sağlamıştır. Süperiletkenlerden yüksek mıknatıslanma elde etmek için Y-Ba-Cu-O (YBCO) ve RE-Ba-Cu-O (RE: Y, Nd, Sm, Eu, Gd, Dy, Ho, Er, Tm, Yb, Lu, La nadir toprak elementleri) külçe süperiletkenleri kullanılır [9,10].

2001 yılında, bu kritik sıcaklıktaki artış serisinden farklı bir durum oluşturan bileşik ilgi çekti: MgB<sub>2</sub>. Keşfi 1950' lere dayansa da süperiletkenlik özelliği yakın zamanda bulunmuştur [11]. Bakır-oksit bazlı süperiletkenlerin gösterdiği yüksek geçiş sıcaklığı nedeniyle metalik süperiletkenlere karşı azalan ilgi MgB<sub>2</sub> bileşiği ile yeniden canlanmıştır.

 $MgB_2$  39 K' lik kritik sıcaklığının yanı sıra basit kristal yapısı, yüksek akım yoğunluğu (J<sub>c</sub>), geniş eş uyum uzunluğu ( $\xi$ ), tanecik yapılarının birbiriyle olan güçlü bağı ve tanecik sınırlarının geçirgenliği, düşük yoğunluk, düşük maliyet vb. gibi özellikleri nedeniyle teknolojik uygulamalarda önemli bir yer almaktadır.  $MgB_2$ ' nin süperiletken özelliğinin keşfedilmesine kadar birçok elektronik cihazda niyobyum bazlı süperiletkenler kullanılıyordu. Ancak sahip olduğu özellikleri nedeniyle teknolojide kullanılan malzemelerin MgB<sub>2</sub> bileşiğine doğru kaydığı görülmüştür.

Süperiletken malzemelerin kritik sıcaklığının, suyun donma noktasının 135 derece daha altı olduğu düşünülürse, henüz süperiletkenleri teknolojide yaygın olarak kullanmak için erken olduğunu görebiliriz. Buna rağmen bu malzemelerin o kadar cazip özellikleri var ki, bunları kullanabilmek için özel soğutucular kullanılmaktan kaçınılmıyor. Süperiletkenlik pek çok alanda kullanılabilir ve ülkemizin hazinesi olan Bor' un da içinde bulunabileceği bir teknolojidir. Gelecekte enerji sorununu çözmek için nükleer füzyon güç santrallerinde de (ITER) kullanımı gerçekleşecektir. Ayrıca süperiletkenlerin hava ve su kirliliğinin temizlenmesinde de manyetik filtre olarak kullanımı mümkündür. Süperiletken teknolojisinin yardımı ile enerji şebekelerindeki hatalı akım nedeniyle gerçekleşen kesintiler minimuma indirilebilecektir. Görüldüğü üzere süperiletkenlik hem teknolojik hem de insanlık açısından son derece önemlidir.

Süperiletkenlerin teknolojik uygulanabilirliğinde önemli rolü olan kritik akım yoğunluğu (J<sub>c</sub>) ve manyetik kaldırma kuvveti gibi özelliklerin iyileştirilmesine yönelik çalışmalar hızlı bir şekilde devam etmektedir. Ne yazık ki, yüksek sıcaklık süperiletkenlerinin J<sub>c</sub> değeri, bu malzemelerin seramik karakteri ile tanecik yapısı ve genellikle tane sınırlarında görülen zayıf bağ probleminden dolayı düşüktür [12]. Yüksek sıcaklık süperiletkeninde karışık durumda işlemeyi başaran manyetik alan çizgilerinin hareketi süperiletkene istenmeyen bir direnç kazandırır. Manyetik alanı tuzaklayabilme kabiliyeti, tersinmezlik alanı (B<sub>irr</sub>), yüksek kritik akım yoğunluğu sağlamak ve direnci sıfırlamak için suni akı çivileme merkezleri oluşturularak akı çizgilerinin bu merkezlerde hareketsiz kalmaları sağlanmaktadır. Kararlı kaldırma için, akı sabit kalmalıdır. Aksi takdirde mıknatıs kaldırma yüksekliğini yavaşça kaybeder.

Süperiletkenlerin endüstriyel uygulamaların tamamı süperiletken ile kalıcı mıknatıs arasındaki etkileşime dayanır. Bir süperiletken ile mıknatıs arasındaki etkileşme kuvveti, süperiletkenin kritik akım yoğunluğu ve mıknatısın manyetizasyonu gibi iç özelliklere bağlı olmakla birlikte, mıknatıs ve süperiletkenin boyutlarına ve birbirlerine göre konumlarına da bağlıdır [13,14]. Süperiletken ve mıknatıs boyutu arttıkça süperiletken örnekte tuzaklanan manyetik alan şiddetinin ve dolayısıyla kaldırma kuvvetinin de arttığı belirtilmiştir [15].

#### 1.2. Süperiletkenlik Paramatreleri

Süperiletkenlik genel tanımıyla bugün çok daha kolay anlaşılmaktadır. Ancak pek çok parametreyi açıklayan kavramlar ve teorik yaklaşımlar süperiletkenlik mekanizmasının oldukça kapsamlı ve karmaşık olduğunu göstermektedir. Ancak 1900-2000 yılları arasında geçen bir asırda 7 kez Nobel ödülü alan ender çalışma konularından biri süperiletkenliktir ve bunun da önemi tüm bilim camiası tarafından bilinmektedir. Genel anlamda süperiletkenlik ile ilgili önemli ve temel tanımlar/kavramlar bulunmaktadır. Aşağıdaki alt başlıklarda bu kavramlar tanımlanmaktadır.

#### 1.2.1. Kritik Geçiş Sıcaklığı (T<sub>c</sub>)

Kritik sıcaklık (T<sub>c</sub>) bir süperiletken materyalde normal durumdan süperiletken duruma (faza) geçişin başladığı sıcaklık olarak tanımlanır, yani bir materyalin direncini aniden kaybetmeye başladığı geçiş sıcaklığıdır. Süperiletken malzemenin, saflığı ve tek faz olması ile yakından ilgilidir ve malzemenin süperiletkenliğinin bir derecesi olarak da tanımlanabilmektedir. Öyle ki; bu faz geçişinin keskinliği ( $\Delta T \approx 1-2 \text{ K}$ ) o malzemenin saf, tek fazlı ve homojen bir kristal yapıya sahip olduğunu söyler. Eğer malzeme geniş bir geçiş sıcaklığına sahip ise ( $\Delta T > 2 \text{ K}$ ) bu durumda da saf olmayan veya yapısal kusurları fazla olan ve birden fazla faza sahip olan bir süperiletken malzeme olduğu kabul edilir. Şekil-1.2' de belirtildiği gibi  $\Delta T = T_c^{\text{başlangıç}} - T_c^{\text{sıfir}}$  olarak tanımlanmaktadır [16].

Periyodik tabloda bulunan pek çok element süperiletken özelliği göstermesine rağmen bazı saf elementlerin mutlak sıfırda bile süperiletken özellik göstermeyeceği tahmin edilmektedir. Örneğin bakır, demir ve sodyum' un çok düşük sıcaklıklarda bile süperiletken özellik göstermediği gözlenmiştir. Düşük sıcaklıklarda yapılan deneysel çalışmalar bilinmeyen yeni süperiletkenlerin keşfinde etkili olmasına karşın, bütün metallerin mutlak sıfır sıcaklığında neden süperiletken özellik göstermediğini açıklayamamaktadır. Tablo 1.1' de bazı saf elementler ve geçiş sıcaklıkları verilmiştir [17].



Şekil 1.2. İdeal bir süperiletkenin direnç- sıcaklık eğrisi ve  $\Delta T'$  nin tanımı

Element	Geçiş Sıcaklığı (K)	Element	Geçiş Sıcaklığı (K)
Alüminyum (Al)	1.20	Vanadyum (V)	5.30
Niyobyum (Nb)	9.30	Çinko (Zn)	0.88
Kurşun (Pb)	9.30	Zirkonyum (Zr)	0.65
Kalay (Sn)	3.70	Kadmiyum (Cd)	0.50
Titanyum (Ti)	0.39	Uranyum (U)	0.20
Talyum (Tl)	2.40	Tantal (Ta)	11.0

Tablo 1.1. Süperiletkenlik gösteren elementlerin bazıları ve geçiş sıcaklıkları

### 1.2.2. Kritik Akım ve Kritik Akım Yoğunluğu

Kritik akım yoğunluğu, bir süperiletken malzemenin taşıyabileceği maksimum akım taşıma kapasitesidir [18].

Şekil 1.3 kritik akım yoğunluğunun manyetik alan ve sıcaklıkla değişimini gösteren kritik faz diyagramını göstermektedir. Kritik akım yoğunluğu değeri, geçiş sıcaklığında  $(T=T_c)$  artmaya başlar ve T=0 sıcaklığında maksimum değerine ulaşır. Örneğin herhangi bir noktasındaki toplam akım yoğunluğu J' nin büyüklüğü J<sub>c</sub> değerini aşarsa süperiletkenlik bozulur [19].



Şekil 1.3. Kritik yüzey faz diyagramı

Bir süperiletken malzeme için kritik akım yoğunluğu iki şekilde belirlenebilir. Birincisi, farklı alanlarda ölçülen M-H eğrilerinden yola çıkarak manyetizasyon değeri ve Bean formülasyonu kullanılarak yarı teoriksel bir formda hesaplanabilir ve buna manyetizasyona bağlı kritik akım yoğunluğu adı verilir ve Jc ile gösterilir. Bean formulasyonu ince film veya boyutları belirli olan malzemeler için aşağıdaki şekilde verilmektedir [19];

$$J_{\mathcal{C}} = \frac{20.\Delta M}{a.\left(1 - \frac{a}{3b}\right)} \tag{1.1}$$

Denklem (1.1) Bean formülü olarak adlandırılır. Denklemlerde kullanılan a ve b; dikdörtgen örneğin boyutlarıdır. M+ pozitif manyetizasyonu ve M- negatif manyetizasyonu temsil etmek üzere;  $\Delta M$  elektromanyetik birim sistemine göre santimetreküp başına birim hacimdeki manyetizasyondur.

#### 1.2.3. Kritik Manyetik Alan

Bir H manyetik alanında bulunan süperiletkenin  $T_c$  kritik sıcaklığı manyetik alan arttıkça azalmaktadır. Manyetik alan kritik bir  $H_c$  değerini aştığında, süperiletkenlik ortadan kalkar ve söz konusu olan madde normal bir iletken gibi davranır. Süperiletken durumdan normal duruma geçişin basladığı zamanda uygulanmış olan manyetik alan değeri, "Kritik Manyetik Alan ( $H_c$ )" olarak adlandırılır. Eğer süperiletken bir örneğe yeterince kuvvetli bir manyetik alan ( $H_c$ ) uygulanırsa, kritik sıcaklığın altındaki ( $T < T_c$ ) sıcaklıklarda da örnek normal direnç özelliği gösterir.

Kritik manyetik alanın sıcaklıkla yaklaşık olarak;

$$\mathbf{H}_{\mathbf{C}}(\mathbf{T}) = \mathbf{H}_{\mathbf{C}}(\mathbf{0}) \left[ \mathbf{1} - \left(\frac{\mathbf{T}}{\mathbf{T}_{\mathbf{C}}}\right)^2 \right]$$
(1.2)

şeklinde değiştiği bulunmuştur [20].

Denklem (1.2)' de bulunan  $H_c(T)$ , T sıcaklığındaki kritik manyetik alan değeri  $H_c(0)$ , malzemenin süperiletkenliğinin ortadan kaldırılması için gereken maksimum manyetik alandır ve 0 K' deki manyetik alan şiddetini gösterir [17]. Süperiletken malzemeye uygulanan manyetik alan,  $H_c(0)$  değerini aşarsa, süperiletkenlik her durumda bozulur. Kritik manyetik akı şiddeti  $B_c$  ve kritik manyetik alan şiddeti  $H_c$  ile gösterilir. Bu iki değerin kritik sıcaklığa bağlılığı şu şekildedir:



Şekil 1.4. a) I. tip süperiletkenlerin sıcaklığa karşı kritik manyetik alan eğrisib) II. Tip süperiletkenlerin sıcaklığa karşı kritik manyetik alan eğrileri

#### 1.2.4. Meissner Etkisi

Süperiletkenliğin bir diğer önemli özelliği ise uygulanan manyetik alanın dışarlanmasıdır (B = 0). Bu özelliğe kusursuz diamanyetizma özelliği denir [21]. Bu özellik 1933 yılında Meissner ve Ochsenfeld tarafından bulunmuştur. Fiziksel olay, perdeleyici akımların numunenin yüzeyinde ince bir tabakada akmaları ve dış alanı tamamen iptal etmeleridir [22,23], Şekil 1.5 (b). Bununla birlikte süperiletken bir malzemeye kritik manyetik alan değerinden daha yüksek bir alan uygulanırsa da süperiletkenlik bozulur ve Meissner Etkisi' de ortadan kalkar.



Şekil 1.5. Meissner etkisinin şematik gösterimi a ) Normal durum,b) süperiletken durum [24].

## 1.3. Süperiletkenlerin Manyetik Özellikleri

Manyetik alan altındaki davranışları ile ayırt edilebilen iki tip süperiletkenlik vardır. Bu iki tip süperiletken I. tip süperiletkenler ve II. tip süperiletkenler adı altında sınıflandırılırlar. I. tip süperiletkenler sınıfı doğrudan metalik kimyasal elementler olurken, II. tip süperiletkenler, metal alaşımlar, Niyobyum (Nb) ve Vanadyum (V) gibi metaller ve de farklı oksit bileşenlerdir. İki tip süperiletken arasındaki en önemli fark dış manyetik alandaki davranışlardan kaynaklanmaktadır.

#### 1.3.1. I. ve II. Tip Süperiletkenler

Süperiletken malzemeler uygulanan magnetik alandaki davranışlarına göre iki sınıfa ayrılırlar (şekil 1.7.). Saf metaller genellikle I. Tip süperiletken özellik gösterirken, alaşımlar ve geçiş metalleri II. Tip süperiletken özellik gösterirler. I. Tip ve II. Tip metalik süperiletkenlerdeki süperiletkenlik mekanizmasında farklılık yoktur. Her ikisi de sıfır magnetik alanda süperiletken-normal geçişinde benzer özelliklere sahiptir. Fakat Meissner etkisi tamamen farklıdır.

I. tip süperiletkenler, belli bir H<sub>c</sub> kritik manyetik alanına kadar Meissner etkisi gösterirken, kritik alan değerine geldiklerinde süperiletken durumdan normal duruma kesin geçiş yaparlar [21].



Şekil 1.6. H<sub>c</sub> alanında Meissner durumundan aniden değişen I. tip ve II. Tip süperiletkenlerin tipik davranışları [21].

II. tip süperiletkenlerin en önemli özellikleri iki tane kritik manyetik alana sahip olmalarıdır. II. tip süperiletkenler, düşük kritik alan  $H_{c1}$  değerinin altında Meissner etkisi gösterirken  $H_{c1}$ <br/>H<H<H<sub>c2</sub> arasında ki alanlarda, yeni bir durum olan "Karışık Durum" ' da

bulunurlar. Bu durumda da  $\rho=0$  dır.. H<sub>c1</sub> ile H<sub>c2</sub> arasında örneğe akı nüfuz etmesine karşın süperiletken özellik korunur. H<sub>c2</sub> yüksek kritik alan değerine gelindiğinde ise manyetik alan tamamen örnek içerisine nüfuz eder ve örnek normal duruma geçer.

### 1.3.1.1. II. Tip Süperiletkenlerde Karışık Hal

Manyetik alan içindeki bir malzemenin en düşük toplam serbest enerjili duruma sahip olduğu varsayılır. Süperiletken malzemenin, minimum serbest enerjili durumu oluşturmak için çok sayıda normal bölgeler oluşturması beklenir. Normal bölgelerin oluşması toplam serbest enerjiyi azaltacak ve daha düşük enerjili duruma getirecektir. Bunun için uygun konfigürasyon, uygulanan manyetik alana paralel uzanan ve süperiletken içinden geçen silindirik normal alan bölgeleridir. Bu silindirlere normal göbekler veya akı merkezi adı verilir ve düzenli girdap bölgesi oluştururlar (Şekil 1.7). Bu durum karışık durum olarak adlandırılır. Normal göbekler içinde uygulanan manyetik alanla aynı yönlü manyetik akı mevcuttur. Göbeklerin içindeki akı, diyamanyetik yüzey akımına zıt yönde ve göbeğin etrafında dolanan kalıcı bir akım girdabı (vortex) tarafından oluşturulur. Ayrıca her bir girdap,  $\Phi_0=h/2e=2,6678x10^{-15}$  Weber büyüklüğünde bir manyetik akı (fluxon) taşır.

Normal bir göbek etrafında dolanan girdap akımı, herhangi bir başka göbek ile çevrelenen girdap akımı tarafından üretilen manyetik alan ile etkileşir. Sonuç olarak iki göbek, yani paralel iki akı çizgisi birbirlerini iterler. Bu karşılıklı etkileşmeden dolayı, girdap halde süperiletken içindeki göbekler rastgele yayılmazlar ve kendilerini Şekil 1.7' de görüldüğü gibi düzenli bir periyodik hegzagonal (altıgen) düzene sokarlar.



Şekil 1.7. Normal merkezleri ve etrafında dolanan süperakım girdaplarını gösteren karışık hal. Dikey çizgiler merkezlerin içinden geçen akıyı gösterir.

### 1.3.1.2. I. ve II. Tip Süperiletkenlerin Manyetik Özellikleri

I. tip süperiletkenlerde, uygulanan dış alan H<H<sub>c</sub>(T) durumunda, yüzeydeki  $\lambda$  nüfuz derinliği hariç örnek içindeki tüm noktalarda manyetik akı dışlanır.

$$\langle \mathbf{B} \rangle = \boldsymbol{\mu}_{\mathbf{0}} (\mathbf{H} + \langle \mathbf{M} \rangle) \tag{1.3}$$

I. tip süperiletkenlerde  $H < H_c(T)$  durumunda tüm örnek üzerindeki ortalama manyetik akı yoğunluğu <B>=0 olacağından (Meissner Olayı), denklem (1.3) yardımıyla, manyetizasyon için <M>= -H ifadesi bulunur. Uygulanan manyetik alan  $H>H_c$  (T) eşitsizliğini sağladığında (<M>=0) ise örnek artık normal haldedir. Ani bir manyetik akı girişi oluşmaktadır (Şekil 1.8).

II. Süperiletken malzemelerde akı çizgileri hareketi; boşluklar, dislokasyonlar, tane sınırları ve normal bölgeler gibi değişik kusur tipleri vasıtasıyla engellenir, Akı çizgilerinin çivilendiği veya sabitlendiği bölgelere çivileme merkezleri adı verilir. Kusurlardan girdabı hareket ettirmek için çivilemeyi sökecek malzemeyi karakterize eden birim hacim başına pinning kuvveti; F<sub>p</sub> elde edilmelidir. Bu kuvvet, malzemede çivileme merkezleri olarak görev yapan dislokasyonlar, gözenekler, tane sınırları, safsızlıklar vb. gibi çeşitli kusur

yoğunluklarıyla orantılıdır. Böyle malzemelere, ideal olmayan veya tersinmez II. tip süperiletkenler adı verilir. Tersinmezliğin oluşmasının nedeni, karışık durumda süperiletkenden geçen normal göbeklerin malzemedeki kusurlara çivilenmesi ve bu yüzden serbestçe hareket edememeleridir.



Şekil 1.8. a) I. tip süperiletkenlerde, ortalama manyetik akı yoğunluğunun
 b) II. tip süpetiletkenlerde, ortalama manyetik akı yoğunluğunun uygulanan manyetik alana bağlılığı

İdeal II. tip süperiletkende, manyetizasyon eğrisi tersinirdir. Uygulanan manyetik alan artarken elde edilen manyetizasyon eğrisi, manyetik alan azaltılırken elde edilen manyetizasyon eğrisi ile aynı yolu izler. Bu süperiletkenlerde histeresis yoktur ve tersinir davranış gözlenir. Mükemmel diyamanyetizma durumu, yalnızca  $H_{c1}$ ' den daha düşük manyetik alanlarda meydana gelir ve  $H_{c1}$  manyetik alanında akı süperiletken yapıya girmeye başlar.  $H_{c2}$ ' den büyük manyetik alanlarda manyetizasyon olmaz ve malzeme normal hale döner.



Şekil 1.9. a) İdeal II. tip süpetiletkenin manyetizasyonu b) II. tip gerçek süperiletkenin manyetizasyonu

Şekil 1.9 (a) ve (b) arasındaki önemli fark; uygulanan alan artarken, ideal süperiletkende yüzeyde oluşan göbeklerin örnek içine girmesi engellendiğinden  $H_{c1}$ ' de ani akı girişi olmaz. H' nın artışı akının daha geniş girmesine neden olup,  $H_{c2}$ 'de akının tam girdiği duruma  $B=\mu_0H$  ulaşır ki, malzeme bu durumda normal halde olur. Süperiletken durumda akının bir kısmı malzeme tarafından tuzaklanır.  $H_{c2}$ ' ye ulaştıktan sonra, H azalır, akı çizgileri ilk başta hareket için serbest kalırlar ve dolayısıyla M-H eğrisi  $H_{tersinmez}$  ( $H_{irr}$ ) noktasına kadar yolunu tekrarlar. Akı çivilenmesi daha kuvvetli olduğunda B, H' dan daha yavaş azalır ve M gidiş eğiminden sapar. H düştüğü için B yüksek değerde kalır. Çünkü  $B=\mu_0(H+M)$  olduğu için M değeri pozitif değere yükselir. Geri dönüşün sonunda H=0 olduğunda B' nin değeri, süperiletken tarafından akı tuzaklanmasından dolayı sonlu olur.

#### 1.4. Süperiletkenlerde Manyetik Kuvvet

Chu ve arkadaşları tarafından YBCO bileşiğinin 93 K' de süperiletkenlik özelliğinin bulunması ve bu bileşiğin manyetik cisimleri havada tutması, 1987' den itibaren bilim insanlarının bu alanda yoğunlaşmalarını sağlamıştır.

Külçe süperiletkenlerin endüstriyel uygulamaları için iki önemli malzeme özelliği vardır. Bunlardan biri, külçe süperiletkenin taşıyabildiği ağırlığı belirleyen kaldırma kuvvetidir. Diğeri ise, külçe süperiletkenlerin üretebildiği maksimum alanı belirleyen, tuzaklanan alandır [25]. Külçe süperiletkenlerin kendilerine özgü karakteristikleri arasında, manyetik alanı tuzaklayabilme kapasitesi yakın gelecekte daha etkili taşıyıcı veya yenilikçi kaldırma sistemlerinin yapımına olanak sağlayacaktır [26]. Bu uygulamaların tamamı, süperiletkenler ve kalıcı mıknatıslar arasında oluşan etkileşime dayanır. Bu etkileşim sonucunda ortaya çıkan kuvvet "Manyetik Kaldırma Kuvveti " 'dir. Manyetik kaldırma, bir cismin herhangi bir fiziksel desteğe ihtiyaç duymaksızın havada kalması olayıdır. Manyetik alan ile süperiletken arasındaki etkileşim sonucunda ortaya çıkan bu kuvvet sayesinde sürtünmeden kaynaklanan enerji kaybı yok denecek kadar az olmaktadır. Manyetik kaldırma kuvvet;

$$\mathbf{F} = \mathbf{m}. \left(\frac{\mathbf{dH}}{\mathbf{dz}}\right) \tag{1.4}$$

$$\boldsymbol{m} = \boldsymbol{M}.\boldsymbol{V} \quad \text{ve} \quad \boldsymbol{M} = \boldsymbol{A}.\boldsymbol{J}_{\boldsymbol{c}}\boldsymbol{r} \tag{1.5}$$

ifadesiyle verilir. Burada m, süperiletkenin manyetik momentini, dH/dz mıknatıs tarafından oluşturulan alan değişimini, M birim hacimdeki manyetizasyonu, V örnek hacmini, A örnek geometrisine bağlı bir sabiti, J<sub>c</sub> süperiletkenin akım yoğunluğunu ve r, uygulanan dış manyetik alanı dışarlamak için süperiletkende oluşan koruyucu akım halkasının yarıçapını gösterir. Teknolojik uygulamalarda daha iyi sonuçlar elde etmek için kaldırma kuvvetinin yüksek olması gerekir. Ve bu da r, J<sub>c</sub> ve dH/dz değerlerinin yüksek değerlere sahip olması ile mümkündür [27]. Süperiletkenin J<sub>c</sub> ve r' ye bağlı manyetik moment değeri büyük oranda süperiletkenin tane yönelimi, çatlak yoğunluğu, tane boyutları artışı ve akı çivileme merkezi sayısı gibi yapısal özelliklerin düzenlenmesiyle arttırılabilir [28]. İyi bilinmektedir ki mıknatıs ve süperiletken arasındaki manyetik kaldırma kuvveti süperiletken örnekteki kritik akım hacmiyle doğru orantılıdır. Literatürde Yanmaz vd. "Kapalı Devre Kriyostat Sistemi" ' ni kullanarak MgB<sub>2</sub>' nin manyetik kaldırma kuvvetini birçok çalışmayla incelemiştir [29-32]. Kararlı kaldırma için, akı sabit kalmalıdır, aksi takdirde mıknatıs kaldırma yüksekliğini yavaşça kaybeder.

Bir süperiletken ile mıknatıs arasındaki etkileşme kuvveti, manyetik alan ile süperiletken içinde indüklenen akım arasındaki etkileşmeden kaynaklanır. Bu kuvvet, süperiletkenin kritik akım yoğunluğu ve mıknatısın manyetizasyonu gibi iç özelliklere bağlı olmakla birlikte aynı zamanda mıknatıs ve süperiletkenin boyutlarına ve bunların birbirlerine göre konumlarına da bağlıdır [13,14,33]. Süperiletken boyutlarında, yüzey alanı manyetik kaldırma kuvveti üzerinde kalınlıktan daha etkilidir. Manyetik kaldırma kuvvetini etkileyen diğer bir etkende soğutma şartlarıdır [34]. Kaldırma kuvvetini etkileyen diğer bir etkende soğutma şartlarıdır. Süperiletken örneğin sıcaklığı geçiş sıcaklığından başlayarak azaltıldıkça manyetik kaldırma kuvveti değerlerinin arttığı gözlenmiştir [35]. Manyetik kaldırma kuvveti, süperiletken örnek ile mıknatıs arasındaki mesafeye göre değişiklik göstermektedir. Biz çalışmamızda soğutma şartlarına bağlı olarak manyetik kaldırma kuvvetini daha detaylı incelemek gerekir.

#### 1.4.1. Alansız Soğutma (ZFC)

Kritik sıcaklık altına soğutma işleminin, dış manyetik alan olmadan yapılması durumuna "Alansız Soğutma (ZFC)" denmektedir.

## 1.4.1.1. I. Tip Süperiletkenlerde Alansız Soğutma Rejiminde Manyetik Kaldırma Kuvveti

I. tip süperiletkenlerinde, manyetik alan süperiletken meissner durumdayken dışarlanmaktadır. I. tipte manyetik alana bağlı olarak ya süperiletken durumda tam dışarlama ya da süperiletken olmayan tam alan geçişinin olacaktır. Bu durum I. tip süperiletkenlerde alanlı veya alansız soğutmaya göre değişmemektedir. Çünkü alan geçişine izin veren akı çizgileri yoktur. Mıknatıs süperiletken örneğe yaklaştırılmaya başlanırsa, belli bir mesafeden sonra süperiletken örnek manyetik alanı dışlamaya başlar ve örnekte perdeleme akımı ortaya çıkar. Bunun sonucunda, süperiletken örnek mıknatısa itici bir kuvvet uygular ve mıknatıs süperiletken örneğin hemen üzerinde boşlukta dengede kalır. Ayrıca, süperiletken örneğin mıknatısa karsı direnç göstermesi olayı, mıknatısın ayna görüntüsü olarak da yorumlanabilir. Çünkü iki mıknatısın aynı kutupları birbirlerine doğru yaklaştırılırsa, bunların her ikisi de birbirlerini iterler. Bu görüntünün olacağı düşüncesi, Şekil 1.10' te görülen "ayna görüntüsü " denen bir modelle açıklanabilir.



Şekil 1.10. Ayna görüntüsü

Şekilde görüldüğü gibi süperiletkenle mıknatıs arasındaki kuvvet, iki zıt kutuplu mıknatıs arasındaki kuvvet gibi düşünülebilir. Mıknatıs bir süperiletkene yaklaştırıldığında ayna görüntüsünü oluşturacaktır. Yapılan çalışmalar sonucunda Yang ve arkadaşları, daha büyük kaldırma kuvvetinin (veya itici kuvvet) ZFC durumunda olduğunu göstermiştir [36,37]. Çünkü, I. tip süpetkenlerde alan geçişine izin veren normal bölgeler olmadığından, meissner durumuyla oluşan ters yüzey akımı iki soğutma durumunda da iticiliğin etkin olmasını sağlamaktadır.

## 1.4.1.2. II. Tip Süperiletkenlerde Alansız Soğutma Rejiminde Manyetik Kaldırma Kuvveti

II. tip süperiletkenlerde karışık halde alan geçişi olmaktadır. Eğer süperiletken alan olmadan soğutulursa, karışık halde alan geçişi baskılanmış olacaktır. Çünkü çivileme merkezleri görevi yapan kesimler donmuş olacak ve akı kısmi olarak süperiletkene işleyecektir. Bu durumda I. tiptekine benzer şekilde, baskın bir itme gözlemlenirken, kısmi olarak çekme gözükecektir. Şekil 1.11' de görüldüğü gibi karışık halde hem çekici kuvveti oluşturan aynı yönlü alan olacak hem de zıt yönlü itici kuvveti oluşturan diamanyetik yüzey akımları olacaktır. Yapılan çalışmalar sonucunda Yang ve arkadaşları, itici kuvvet değerlerinin ZFC durumunda daha büyük olduğunu göstermiştir [36,37].



Şekil 1.11. II. tip süperiletkende alan geçişi

#### 1.4.2. Alanlı Soğutma (FC)

Kritik sıcaklık altında yapılan soğutma işlemi, dış manyetik alan var iken yapılırsa bu soğutma işlemi "Alanlı Soğutma (FC)" adını alır.

## 1.4.2.1. I. Tip Süperiletkenlerde Alanlı Soğutma Rejiminde Manyetik Kaldırma Kuvveti

Bu durum I. tip süperiletkenlerde alanlı veya alansız soğutmaya göre değişmemektedir. Çünkü alan geçişine izin veren akı çizgileri yoktur. Mıknatıs süperiletken örneğe yaklaştırılmaya başlanırsa, belli bir mesafeden sonra süperiletken örnek manyetik alanı dışlamaya başlar ve örnekte perdeleme akımı ortaya çıkar. Bunun sonucunda, süperiletken örnek mıknatısa itici bir kuvvet uygular ve mıknatıs süperiletken örneğin hemen üzerinde boşlukta dengede kalır.

## 1.4.2.2. II. Tip Süperiletkenlerde Alanlı Soğutma Rejiminde Manyetik Kaldırma Kuvveti

Alan geçişi sırasında, süperiletken soğutulduğunda çekici kuvvetin baskın olduğu aynı yönlü akım tuzaklanmış olacaktır. Süperiletken perdeleyici akımlar, daha az baskın şekilde oluşacaktır. Anlaşılacağı gibi, manyetik akıların çivilenmesi de kuvvet için önemlidir. Mıknatıs süperiletkene yaklaştırıldığında çivileme alanın bu bölgede tuzaklanmasını sağlamış olur (Şekil 1.11).

Yang ve arkadaşları, daha büyük kaldırma kuvvetinin (veya itici kuvvet) ZFC durumunda, daha fazla çekici kuvvetin ise FC durumu ile sağlanacağını belirtmişlerdir [36,37].

#### 1.5. MgB<sub>2</sub> Süperiletkeni

#### 1.5.1. MgB2' nin Kristal Yapısı

MgB<sub>2</sub> basit hegzagonal kristal yapıdadır [38]. Oda sıcaklığında kristal örgü parametreleri  $a = b = 3,0851 \text{ A}^\circ$ ,  $c = 3,524 \text{ A}^\circ$  olarak bulunmuştur [39, 40]. Şekil 1.12 Mg yapının köşelerinde, alt ve üst yüzey merkezinde bulunur, B ise yapının hacim merkezinde düzlemsel bir yapıya sahiptir. Bağ uzunluğu değerleri Tablo 1.2' de belirtildiği gibi, Mg-B bağı için 0,25017 nm, Mg-Mg bağı için 0,3086 nm ve B-B bağı için 0,17790 nm olarak bulunmuştur [41,42]. Mg-B düzlemleri arasındaki mesafe, B düzlemi içindeki B-B mesafesinden daha uzundur. Dolayısıyla metalik B tabakaları MgB<sub>2</sub> süperiletkenin de önemli rol oynar.



Şekil 1.12. MgB<sub>2</sub>' nin yapısal analizinden elde edilen kristal yapıları [23].

Atomlar arası Mesafe ( nm )			
Mg - Mg	В-В	Mg -B	
0,3086	0,17790	0,25017	

Tablo 1.2. MgB<sub>2</sub>' deki bağ uzunluk değerleri [42].

#### 1.5.2. MgB<sub>2</sub>' nin Geçiş Sıcaklığı, T<sub>c</sub>

Düşük kütleli elementler yüksek fonon frekansı üretirler, bu durumda elementler arasında en yüksek geçiş sıcaklıklarına sahip olanlar, genelde hafif elementler veya hafif element içeren yapılar olmasıdır. MgB<sub>2</sub>'nin elektriksel özellikleri incelendiğinde hem alaşım veya saf metallerden, hem de diğer B bileşimli alaşımlarından çok daha yüksek T<sub>c</sub> değerine sahiptir. Geçiş sıcaklığı T<sub>c</sub>, MgB<sub>2</sub> alaşımında ~ 40 K' dir. Hafif B atomlarının yüksek titreşim frekansı da bu alaşım için yüksek bir T<sub>c</sub> değeri ortaya çıkarmaktadır ve MgB<sub>2</sub>'de süperiletkenlik temel olarak B' un iki boyutlu düzleminin metalik yapısından kaynaklanmaktadır.

Bu malzemenin bağ yapısı incelendiğinde güçlü B-B kovalent bağı yapılan ısıl işlemler sonucunda aynen kalırken, Mg' un iyonize olduğu ve bunun iki elektronun da B tarafından yönetilen iletim bandını sardığı varsayılmaktadır.

Yüksek sıcaklık süperiletkenleri'nin uygulanan alan artışıyla, sadece  $T_{c, stftr}$  değeri değişirken,  $T_{c, başlangıç}$  değeri sabit kalmaktadır. Bu süperiletken taneleri arasındaki zayıf bağlantının bir reaksiyonudur. Fakat, MgB<sub>2</sub>' de büyük koharens uzunluğundan dolayı zayıf bağlantı etkisi yok denecek kadar azdır. Bundan dolayı  $T_{c, stftr}$  değeri ve  $T_{c, başlangıç}$ değeri birlikte değişmektedir. Bu durumda  $\Delta T$  değerini sabit tutmakta ve özelliğin kötüleşmesini engellemektedir. Ayrıca bu birlikte gidiş geçiş keskinliğini bozmamaktadır.

Materyal	<b>T</b> <sub>c</sub> ( <b>K</b> )	Materyal	<b>T</b> <sub>c</sub> ( <b>K</b> )	Materyal	<b>T</b> <sub>c</sub> ( <b>K</b> )
MgB <sub>2</sub>	40	$YPd_2B_2C$	14,5	YPt <sub>2</sub> B <sub>2</sub> C	10
YPd <sub>2</sub> B <sub>2</sub> C	23	LuRh <sub>4</sub> B <sub>4</sub>	11,76	YRu <sub>4</sub> B <sub>2</sub> C	9,99
LuNi <sub>2</sub> B <sub>2</sub> C	16,1	YRh <sub>4</sub> B <sub>4</sub>	11,34	TmRh <sub>4</sub> B <sub>4</sub>	9,89
YNi <sub>2</sub> B <sub>2</sub> C	15,6	TmNi <sub>2</sub> B <sub>2</sub> C	11	YRu <sub>2</sub> B <sub>2</sub> C	9,7

Tablo 1.3. Şimdiye kadar incelenmiş olan diğer bazı bor alaşımlarının sergilediği T<sub>c</sub> değerleri

#### 1.5.3. MgB<sub>2</sub> Süperiletkeninin Endüstriyel Uygulamalar İçin Avantajları

Süperiletkenlerin teknolojide yaygın olarak kullanımını kısıtlayan en önemli problem sıvı helyum olarak görülmektedir. Sıvı helyumu üretmek hem zor, hem pahalı hem de saklama sıkıntılar yaratmaktadır. Dahası doğadaki helyum kaynaklarının sınırlı ve tükeniyor olması, kullandıktan sonra geri dönüşümündeki süreksizlikler ve uygunsuzluklar önemli problemler olarak karşımıza çıkmaktadır. Bu da LTS malzemelerin teknolojide kullanımını ciddi şekilde sınırlamaktadır. Bu problemler yüksek sıcaklık süperiletken malzemelerin keşfedilmesi ve daha sonrada geliştirilmesi sonucunda kısmen de olsa ortadan kalmaya başlamıştır. Çünkü bu malzemeler sıvı azot sıcaklığı olan 77 K' nin üzerindeki sıcaklıklarda rahatlıkla çalışabilmekte ve sıvı azotu üretmek de hem daha kolay hem de çok daha ucuz olmaktadır. Ancak yüksek sıcaklık süperiletkenlerin keşfinden sonra geçen 20 yıllık süre içerisinde çok önemli uğraşlar verilmesine rağmen; malzemelerin fiyatı düşürülememiştir bu da yaygın kullanımını ciddi şekilde sınırlamaktadır.

Bu açıdan bakıldığında 2001 yılında keşfedilen MgB<sub>2</sub> süperiletkenliğini daha fazla önem kazanmıştır. Çünkü bu malzemelerin üretimi daha ucuz, kristal yapısı basit ve dolayısıyla fiziksel özellikleri neredeyse tam olarak tespit edilmiş, kolay üretilebilir ve işlenebilir ayrıca nispeten yüksek geçiş sıcaklığına sahiptir ( $T_c$ ~40 K). Bir diğer önemli özelliği' de en azından 10-20 K arasında sürekli soğutulmadan süperiletkenlik özelliğini saklayabilmesidir. Özellikle magnet uygulamaları için MgB<sub>2</sub> süperiletkenlerin avantajları aşağıdaki şekilde özetlenebilmektedir [43]:

- 20 K gibi sıcaklıklarda düşük veya orta büyüklükteki magnet uygulamaları için yeterli ve kabul edilebilir sonuçlara ulaşılabilmektedir.

- Nb-Ti malzemelere göre daha kolay kablo fabrikasyonu yapılabilmektedir.

- Hem Mg hem de B diğer süperiletken malzemeler ile karşılaştırıldıklarında düşük maliyetli materyallerdir ve Mg'un de B'un da herhangi bir toksik problemi bulunmamaktadır.

- MgB<sub>2</sub> malzemesi Nb-Ti'un üçte biri kadar yoğunluğa sahiptir. Dolayısıyla aynı ağırlıkta iki malzemeyi karşılaştırdığımızda MgB<sub>2</sub>' den daha uzun kablo yapımı mümkün olabilmektedir.

- Yüksek sıcaklık süperiletken magnetlere göre daha çabuk manyetize olabilmektedir.

- Nb-Ti ve Nb<sub>3</sub>Sn süperiletkenlerine göre daha yüksek  $T_c$  değerine sahip oldukları için daha geniş termal aktivite alanına sahiptir.

- Özellikle büyük koherens uzunluğu ile birlikte düşük anizotropi değerine sahip olmaları yüksek sıcaklık süperiletken malzemeler ile bile MgB<sub>2</sub>' yi yarışır duruma sokmaktadır.

-  $MgB_2'$  nin yüksek sıcaklıklı süperiletkenlere kıyasla en öne çıkan avantajı, polikristal formunda üç kat büyük olan J<sub>c</sub> sergilemeleridir.

Bu özelliklerinden dolayı MgB<sub>2</sub> günümüzde üzerinde en yoğun araştırmaların yapıldığı süperiletken malzemelerin başında gelmektedir.

#### 1.5.4. MgB<sub>2</sub> Süperiletkenin Kullanım Alanları

Günümüzde bilim insanları farklı uygulamalar için enerjiyi üretebilmek, saklayabilmek, bir başka forma dönüştürebilmek veya mümkün olduğunca az kayıpla enerji transferi sağlayabilmek için yoğun bir şekilde yeni metotlar/malzemeler üzerinde çalışmaktalar. Bunun için mümkün olan çözümler içerisinde en önemli yeri tutanlardan biri de süperiletkenliktir. Bu bağlamda ülkemiz içinde ayrı bir önem arz eden MgB<sub>2</sub> bazı önemli uygulamalarda başarılı bir şekilde denenmiş olup mevcutta süperiletkenlik teknolojileri marketinde şimdiden yerini almış bulunmaktadır.

MgB<sub>2</sub> süperiletkeni ile ilgili oldukça önemli sayılan bazı uygulamalar örneğin, tel, şerit, bobin, manyetik rezonans görüntüleme sistemleri (MRI), güç taşıma kabloları, hatalı akım sınırlayıcıları, dönüştürücüler, güçlü magnetler ve motorlar yapılmaya başlanmıştır. Hem ülkemiz açısından hem de ulusal önemli bazı projelerin bulunması açısından MgB<sub>2</sub>' nin bu harita içerisinde daha fazla yer tutması uygun görülmüştür [43].

#### 1.5.5. MgB<sub>2</sub> Süperiletkeni İçin Araştırma ve Geliştirmede Son Durum

MgB<sub>2</sub>' nin keşfinden günümüze kadar bu malzemenin süperiletkenlik özelliklerini geliştirebilmek için bazı önemli üretim teknikleri geliştirilmeye çalışılmıştır. Özellikle endüstriden paydaş bulan bazı araştırma grupları MgB<sub>2</sub> için önemli çalışmalar yapmaktadır.

#### 1.5.5.1. MgB<sub>2</sub> İçin Performansa Yönelik Geliştirmeler

#### 1.5.5.1.1. Tanecikler Arası Bağlantının Geliştirilmesi

MgB<sub>2</sub> taneleri arasındaki bağlantı J<sub>c</sub>' yi etkileyen önemli bir faktördür [44-46]. Kristalleşme sırasında tanecikler arasındaki bağlantı çok büyük bir öneme sahiptir ve bunun iyileştirilmesi için anahtar faktörlerden biride başlangıç toz kimyasal malzemesinin kalitesidir. Özellikle büyük boyutlu safsızlıklar örneğin oksitli safsızlık fazları yapı içerisindeki akım yollarının bloklanmasında (tıkanmasında) önemli roller oynarlar. Bu oksitli fazların temel kaynağı genel olarak bor' un sentezlenmesi sırasında kullanılan metoda bağlı olmaktadır. Bunun en güzel örneği % 99.99 saflıkta amorf bor ile hazırlanan MgB<sub>2</sub>' nin J<sub>c</sub> değerinin % 95-97 saflıktaki amorf bor ile yapılan MgB<sub>2</sub> malzemesinin J<sub>c</sub> değerinden 3 kata kadar daha fazla olabilmesidir (Şekil 1.13). Bundan dolayı MgB<sub>2</sub>' nin akı çivilemesini geliştirmek için [47], başta tanecik büyüklüğünün küçültülmesi, proton ışımasıyla kusur verilmesi [48], nano-parçacık eklenmesi ve elementsel ekleme veya doping gibi uygulamalar kullanılmaktadır.

Üretilen toz kimyasal malzemenin özelliklerini iyileştirmek için yapılacak olan nano toz katkılamalar oldukça önemlidir. Özellikle manyetik alan altında J<sub>c</sub> performansları ve  $H_{c2}$  değerleri üzerinde olumlu etkiler yaptığı deneysel çalışmalar sonucunda ortaya çıkarılmıştır. Ancak; nano parçacıklardan oluşan katkı materyallerinin MgB<sub>2</sub> ile birleşmeleri pratikte bazı zorlukları beraberinde getirmektedir. Kritik akım yoğunluğunu azaltan tane sınırlarındaki kusur ve kirliliklerin varlığıyla hassas şekilde ilişkilidir [49-51]. Temiz tane sınırlarının süper akımlar için engel olmadığı bilinmektedir [52,53]. Örneğin, katkı materyalleri sadece normal durum direncini artırmakla kalmayıp aynı zamanda tanecik sınırlarınıda birbirlerinden ayırmaktalar bu da ister istemez süperiletken akım taşınmasının gerçekleştiği aktif kesitlerin azalması/küçülmesi anlamına gelmektedir. Bu
durum karşımıza yapı içerisinde bazı akım yollarının bloklanmasını ve buna bağlı olarak düşük alanlarda  $J_c$  üzerinde negatif etkiyi ve yüksek alanlarda da etkin çivilenme merkezlerinin faydalarını ortadan kaldıracak yönde olduğu durumu ortaya çıkarmaktadır. Ayrıca çok az miktarda nano parçacıkların ana yapı içerisinde topaklaşmadan homojen olarak dağıtılması oldukça zor bir iş olarak görülmektedir.



Şekil 1.13. Amorf ve kristal B ile üretilen MgB<sub>2</sub>' nin kritik akım yoğunluğu

# 1.5.5.1.2. Yoğunluk Arttırıcı Geliştirmeler

Kimyasal olarak tozlar göz önüne alındığında paketlenme hacim yoğunluğu üretim yöntemimize bağlı olarak, ideal değer değerin çok altında kalmaktadır. Dolayısıyla sadece bu durum göz önüne alındığında sıkı paketleme  $J_c$  arttırabilir ki bu durum soğuk yüksek basınç yoğunlaştırma metodu ile çözülebilmektedir. Bunun için yeni stratejiler mesela; ikibasamaklı prosesler ve etkin sinterleme basamaklarının geliştirilmesi ile  $J_c$  değerinin yükseltilebileceği düşünülebilir [54].

#### 1.5.5.1.3. Kimyasal Katkılama

Nano boyutta karbon katkılamanın ortaya çıkardığı çok daha iyi performansın altında yatan ana sebebi anlamak için ortaya konulan çaba bizi geniş bir sıcaklık ve manyetik alan bandında araştırmaya sevk edecektir. Dolayısıyla performansın özellikle karbon içerikli malzeme veya diğer uygun nano elementel katkılamalar ile araştırmaların devam etmesi gerekmektedir.

Çalışmalar sonucunda MgB<sub>2</sub> tellerin J<sub>c</sub>(H), H<sub>irr</sub> ve H<sub>c2</sub> değerlerinin önemli ölçüde iyileştirilmeleri nano SiC, karbon nano tüp ve karbohidrat katkılamaları ile sağlanabilmiştir. Örneğin nano SiC katkılı MgB<sub>2</sub> süperiletkende en yüksek H<sub>c2</sub> değeri 43 T' ya çıkarılmıştır. Benzer şekilde nano parçacık ilave edilmiş tellerde manyetik alan altında J<sub>c</sub> değeri 10 kata kadar artırılabilmektedir. MgB<sub>2</sub> deki bu önemli gelişmeler birçok grup tarafından teyit edilmiş ve uygulamaya da geçirilmiştir [43].

#### 1.5.5.1.3.1. Karbon Katkısı

 $T_c$  üzerinde C katkısının etkisi ve C çözünürlüğündeki sonuçlar; kullanılan ön malzemeler, hazırlama teknikleri ve ilerleme durumuna bağlı olarak bir çok şekilde rapor edilmiştir [55]. C katkısının akı çivileme özellikleri üzerine etkisi oldukça önemlidir. Birçok grup, nano SiC, nano C ve nano karbon tüplerle katkılanmış MgB<sub>2</sub>' de J<sub>c</sub> ve H<sub>inr</sub>' deki büyük ölçekli artışı belirtmiştir [56-58]. C' nin B' nin yerini tamamen alması, yüksek sıcaklıklardaki J<sub>c</sub> gelişimi için hiç istenmeyen T<sub>c</sub>' nin büyük ölçekli düşüşüne neden olmaktadır. C' un yer alış miktarını sınırlandıran üretim şekilleri ve etkin çivileme merkezi gibi etki eden nano katkılarla çalışmalar yapılmıştır. Farklı C içeren malzemeler arasında, karbon nano tüpler özel geometrilerinden dolayı daha etkin çivileme merkezi özellikleri sunmaktadır. C' un B' un yerini alışı manyetik alandaki J<sub>c</sub>' nu arttırırken, T<sub>c</sub> değerini azaltmaktadır. T<sub>c</sub> değerinin azalması, katkı miktarının artması, sinterleme sıcaklığı ve süresinin artmasıyla artmaktadır. Ayrıca, bu yer alma iç saçılmaları arttırarark, H<sub>c2</sub>' nin gelişmesine neden olur [59].

#### 1.5.5.1.3.2. Nano SiC Katkısı

Nano boyutta SiC katkısıyla J<sub>c</sub> oldukça fazla gelişirken, T<sub>c</sub> değeri SiC katkı miktarı B' un % 30' larına yaklaştığında biraz düşmektedir [60]. J<sub>c</sub> için en iyi değerler 20 K' de MgB<sub>2</sub> tel ve külçelerinde elde edilmiştir [56,59]. Katkısız örneklere kıyasla % 10 SiC katkılı örnek için, J<sub>c</sub> 5 K' de 8 T için 32, 20 K' de 5 T için 42 kat artmıştır.

Bu katkıda da saçılmayı arttıran C, B' nin yerini alması gözükmektedir.  $T_c$  diğer katkılara kıyasla az düştüğünden, J<sub>c</sub> gelişimi daha çok olur [61]. SiC katkısıyla üretilen nano boyutlu katkı kirlilikleri belirli alan bölgelerindeki akı çivilemelerini arttıran kuvvetli çivileme merkezleri gibi birikir. Oluşan bu çivileme merkezleri, boyutları 10 nm altında olan yüksek dağınıklıkta MgSi<sub>2</sub>, BC, BO<sub>x</sub> ve SiBO<sub>x</sub>' ları içermektedir.

#### 1.5.5.1.3.3. Si ve Silisyumluların Katkılanması

WSi<sub>2</sub>, ZrSi<sub>2</sub>, MgSi<sub>2</sub> ' yi içeren silisliler ve Si katkısının J<sub>c</sub> üzerinde etkileri çalışılmıştır. SiO<sub>2</sub> hariç tüm bu katkıların J<sub>c</sub> arttırdığını bulmuştur [62]. Bunlar çivileme merkezleri gibi davranmaktadırlar. Bununla beraber; SiC' e kıyasla bu artış oldukça azdır [55]. Si, Al ve Li' un düşük alanda J<sub>c</sub>' nu attırırken Hirr' da etkisi olmadığını bulunmuştur [63]. Nano SiC (<100 nm) ve SiC katkısının J<sub>c</sub> - H üzerinde etkisi çalışıldığında, nano boyutun arttırıcı etkisi varken, SiC' in negatif etki ettiği gözlemlenmiştir. Si' un B ve Mg pozisyonunda yer almadığı ve safsızlıklarla etkileşerek çivileme merkezi gibi davrandığı belirtilmektedir.

#### 1.5.5.1.3.4. Metal Element Katkılanması

Mo, Cu, Ag ve Y' un örgüde yer almadığı ve negatif etkiye sahiptir [64]. Fe MgB<sub>2</sub> için önemli olan B ile etkileştiğinden etkin çivileme merkezi gibi davranmaktadır [65]. Nano boyutta Fe' in külçe ve ince film MgB<sub>2</sub>' de hem  $T_c$  hem  $J_c'$  nu azalttığı gözlemlenmiştir [66].

Ti ve Zr katkısı  $J_c'$  nu 4 K' de arttırmıştır [67]. Bununla birlikte 20 K üzerinde  $J_c$  artışı açıkça gözlenememektedir. Ti ' nin B ile etkileşmiş hali olan TiB ve TiB<sub>2</sub> kullanılarak, Mg ile etkileşen bileşiklerin oluşturduğu MgB<sub>2</sub>, kendi alanında ve 5 K' de Jc değeri

 $5 \times 10^{6}$  A/cm<sup>2</sup> değerini vermiştir [68]. Nano Ti katkısında J<sub>c</sub>' nin gelişmediği görülmüştür [69].

Al' un Mg' un yerini alması birçok grup tarafından çalışılmıştır. % 1-2,5 gibi düşük oranlarda Al katkılanmasıyla az miktarda T<sub>c</sub> düşüşü olurken, % 1 katkı için 5 K, 5 T' da J<sub>c</sub> atmıştır [70].

#### 1.5.5.1.3.5. Oksitler ve Diğer Bileşiklerin Katkılanması

Nano parçacıklı  $Y_2O_3$  ile katkıda,  $YB_4$  gibi ortaya çıkan bileşiklerin etkisinden dolayı 4,2 K' de  $H_{irr}$ ' da ( $H_{irr} = 11,5$  T) büyük ölçüde iyileşme gözlemlendi [71]. 20 K' de ise bu gelişme daha az olmuştur. Hem  $Al_2O_3$  hem  $ZeO_2$  katkısı katıhal reaksiyon yönteminde  $T_c$  ve  $J_c$  için zararlı olarak bulundu [72,73].

## 1.6. Tez Çalışmasının Amacı

Dünyada ve ülkemizde yüksek sıcaklık süperiletkenlerinin keşfinden beri, süperiletkenlerin teknolojik uygulanabilirliği yüksek olan; Jc ve süperiletken manyetik kaldırma kuvveti gibi özelliklerinin iyileştirilmesine yönelik çalışmalar hızlı bir şekilde devam etmektedir. Yüksek sıcaklık süperiletkenlerinde zayıf bağların indüklenmesinden kaynaklanan bozulma ciddi bir sorun oluştururken, birçok çalışma göstermiştir ki; MgB<sub>2</sub> tane sınırlarında zayıf bağ elektromanyetik davranışı veya hızlı akı sürüklenmesi olayını sergilememektedir [46]. MgB<sub>2</sub> süperiletkenin yüksek sıcaklık süperiletkenlerle karşılaştırıldığında en önemli avantajı, külçe polikristal MgB<sub>2</sub> örneğinin J<sub>c</sub> bir polikristal yüksek sıcaklık süperiletkeninden üç kat daha fazla oluşudur. Yüksek sıcaklık süperiletkenlerinin manyetik kaldırma kuvveti ile ilgili pek çok çalışma yapılmış olmasına rağmen MgB<sub>2</sub>' nin manyetik kaldırma kuvvetinin sıcaklık, yapısal faklılıklar ve akı çivileme özellikleri ile değişimi nadiren çalışılmıştır [46]. Süperiletkene karışık durumda işlemeyi başaran manyetik alan çizgilerinin hareketi süperiletkene istenmeyen bir direnç kazandırır. Bu nedenle akı çizgilerinin hareketsiz kalması gerekir. Bu amaçla süperiletken malzemelerde akı çivileme merkezleri oluşturularak akı çizgilerinin bu merkezlerde hareketsiz kalmaları sağlanmaktadır. Pratik uygulamalar için MgB2' nin Hc2 ve Jc değerlerinin yetersiz olduğu pek çok çalışmada belirtilmektedir. Süperiletkenlik özelliklerini geliştirebilmek ve akı çivileme merkezleri oluşturmak amacı ile literatürde birçok çalışmada, MgB<sub>2</sub> içerisine çok sayıda element ve bileşik katkılanmıştır. Kusurların girişi, tane sınırları ve safsızlıkların MgB<sub>2</sub>'de etkili akı çivileme merkezi gibi davranması  $J_c'$  nin artışı ile sonuçlanır [48]. Dünya ölçeğinde yapılan pek çok çalışmada, pratik uygulamalara gelindiğinde MgB<sub>2</sub> süperiletkeninin en önemli probleminin, uygulanan manyetik alanın artması ile Jc' nin azalması olduğu vurgulanmaktadır. Zayıf çivileme merkezlerinin bir sonucu olarak uygulanan manyetik alanın artması ile katkısız MgB<sub>2</sub>' nin kritik akım yoğunluğunun azalması acil çözüm bekleyen bir konudur. MgB<sub>2</sub> içine yapılan katkılamalar kısmında kullanılan bazı element ve bileşikler belirtilmiştir.

Çalışmamızda C-katkılı nano B' un ve nano B' un MgB<sub>2</sub> üretiminde kullanımıyla yapısal özellikler (XRD), elektriksel özellikler (R-T) ve manyetik kaldırma kuvveti özelliklerinin gelişimi incelenmiştir. C katkılı nano B kullanılmasıyla, C direkt olarak B ile karıştırılmaya çalışılmadığından, C' un MgB<sub>2</sub> oluşumunda daha iyi dağılması sağlanmış olacaktır. C' un B' un yerini alışının J<sub>c</sub>' yi geliştirdiği bilinmektedir [59]. Nano boyutlu B'

un normal boyutlu B' a kıyasla taneler arası teması ve iletkenliği artırarak Jc değerini iyileştirdiği bilinmektedir [48]. Bundan dolayı nano B ve C katkılı nano B MgB<sub>2</sub> oluşumu için tercih edilerek daha etkin kuvvet değerleri elde edilmek istenmiştir.

Sıcak pres uygulamasının, MgB<sub>2</sub>' deki amacı, iyi taneler arası temasa sahip, yüksek kaliteli ve ideale daha yakın yoğunluğa sahip örnekler üretmek için kullanılmaktadır. Farklı araştırmacılar presleme veya sinterlemenin tek başına yapılmasının iyi taneler arası temasa sahip MgB<sub>2</sub> örnekleri üretmekte etkili olmadığını farkettiler. Bu gözlemler, MgB<sub>2</sub>' deki tane sınırları akım akışına kuvvetli engeller çıkarmadığından önemlidir [52,74]. Zayıf iletkenlik süperiletkenlik özelliklerini çok etkileyeceğinden, sıcak pres kullanılarak ideale yakın yoğunlukla ilgili geliştirme elde edilmek istenmiştir [50,54,59]

Sonuç olarak C katkılı nano B ile nano B' dan üretilmiş MgB<sub>2</sub>' ler kıyaslanılarak C' un kuvvet üzerine etkisinin araştırılması ve sıcak pres ile daha kötü sonuçlar alınmasının engellenmesi amaçlanmıştır.

Ayrıca MgB<sub>2</sub>' nin sıcak pres yöntemiyle üretilmesi, manyetik kaldırma kuvveti, sıcaklık, yapısal faklılıklar ve pinning (akı çivileme) özellikleri ile değişimi nadiren çalışılmıştır [48]. Bu durumda literatüre katkı sağlanmış olacak ve MgB<sub>2</sub>' nin mag-lev sistemlerinde kullanılabilirliği irdelenmiş olacaktır.

#### 2. DENEYSEL ÇALIŞMALAR

# 2.1. MgB<sub>2</sub> Külçe Örneklerinin Hazırlanması

Örneklerde; Türkiye Pavezyum şirketinden temin edilen, nano bor tozu (> % 95) ve C katkılanmış nano B tozu ile Mg (%99,8) kullanıldı. Üretim yöntemi olarak "Sıcak Pres" ve bu işlemi takip eden "Katıhal Reaksiyon Metodu" kullanıldı.

$$Mg + 2B = MgB_2$$
(2.1)

MgB<sub>2</sub>' nin oluşumunda kimyasal formül (2.1) denkleminde görüldüğü gibidir. Bir mol MgB<sub>2</sub> bileşiğinin oluşması için gerekli Mg ve B stokiyometrik oranlarına göre kütleleri,

$$24,305 + (2x10,81) = 45,93 \tag{2.2}$$

şeklindedir. 2 gram MgB<sub>2</sub>'yi ayrı ayrı nano B ve C katkılı nano B tozlarıyla elde etmek için,

$$\frac{2}{45.93} \times 24,305 = 1,058 \text{ gr Mg tozu}$$
(2.3)

$$\frac{2}{45.93}$$
x(2x10,81) = 0,941 gr nano B veya C katkılı nano B tozu (2.4)

gerekmektedir.

Hem nano B hem C katkılı nano B tozlarıyla oluşturulacak numuneler için, belirtilen stokiyometrik oranlara uygun tartılan tozlar, 30 dakika Ar atmosferindeki yüksek enerji öğütme sisteminde karıştırıldı. Karıştırılan tozlar, etrafi ısıtıcı rezistansla çevrilmiş 15 mm çaplı presleme kalıbına aktarılarak 40 ton/cm<sup>2</sup> basınç altında preslendi. Bu esnada rezistanstan kalıba 10 A akım uygulandı. Kalıbın iç sıcaklığı 275 ° C' ye ulaşıp 1 saat geçene kadar "Sıcak Pres" işlemi uygulandı. Sonra uygulanan akım kesildi ve kalıp 40 ton/cm<sup>2</sup> basınç uygulanmaya devam ederken oda sıcaklığına soğutuldu.

"Sıcak Pres" işlemi bittikten sonra, oluşan katı örnekler 12 bar Ar atmosferi uygulanarak kapatılan paslanmaz çelik tüpe yerleştirildi. Tüp 850 ° C' deki fırına 60 dakika için yerleştirildi ve sonrasında tüp soğutucularıyla oda sıcaklığına soğutuldu.

# 2.2.Yapılan Ölçümler

### 2.2.1. Yapısal Ölçümler

#### 2.2.1.1. XRD Ölçümleri

MgB<sub>2</sub> külçe örneklerinin x-ışınları kırınım desenleri Rigaku D/Max-III difraktometresinde Tüm ölçümler, oda sıcaklığında,  $10^{\circ} \le 20 \le 70^{\circ}$  aralığında,  $3^{\circ}$ /dk tarama hızında 0,02 ° ' lik adımlarla yapıldı.

#### 2.2.2. Elektriksel Ölçümler

#### 2.2.2.1. Farklı Manyetik Alanlarda Sıcaklığa Bağlı Direnç Ölçümü (R-T)

Bu çalışmada, Direncin sıcaklığın fonksiyonu olarak (R-T) ölçümü, alansız soğutma (ZFC) işlemi rejiminde farklı manyetik alan değerleri (0, 0,25, 0,50 ve 0,75 T) için "Dört Kontak Metodu" kullanılarak "Kapalı Devre Cryostat" 'ta yapıldı. R-T eğrilerinden örneklerin kritik sıcaklık değerlerine karar verildi.

#### 2.2.3. Kaldırma Kuvveti Ölçümleri

Düşük sıcaklıklardaki manyetik kuvvet ölçümleri, TÜBİTAK tarafından desteklenen 110T622 nolu proje ile dizayn edilen, 2013/13638 patent numaralı "Manyetik Kaldırma Kuvveti Ölçüm Sistemi (MLFMS)" kullanılarak Recep Tayyip Erdoğan Üniversitesi Katıhal Araştırma Laboratuarı' nda gerçekleştirildi.

Sistem; paslanmaz çelik vakum çemberi, kapalı devre cryostat, yüksek vakum pompa sistemi (rotary ve turbo moleküler pompa), hassas üç boyutlu hareket ekseni, üç eksenli yük hücresi, elektronik parçalar ve yazılımları içermektedir. Kuvvet ölçümü için, 15 mm çaplı ve 3 mm kalınlıklı örnekler örnek tutucuya (Şekil 2.1) yerleştirilerek, MLFMS' nde üst kesimde bulunan yuvasına yerleştirilmiştir. Alan sağlayıcı olarak kullanılan mıknatıs ve süperiletken örnek arasındaki mesafe ZFC veya FC rejimine göre belli mesafe sisteme bağlı PC kontrolünde hassas olarak ayarlanmıştır. Cryostat kapatılarak, önce bu sisteme bağlı rotary pompa ile ön vakum sağlandıktan sonra (10<sup>-2</sup> torr), turbo moleküler pompayla kaba vakum sağlanmıştır (10<sup>5</sup>-10<sup>6</sup> torr). Yine ZFC veya FC durumuna göre mesafe ayarı yapılmışken, kapalı devre su soğutma sistemi açılarak sistem 20 K' e soğutulmuştur. Soğuma işlemi sırasında soğutma durumuna göre veriler sisteme bağlı Şekil 2.2' deki ekipmanlar ve PC aracılığıyla ayarlanmış ve buna göre ölçümler alınmıştır. ZFC ve FC rejiminde ölçümler kalıcı mıknatıs ve süperiletken arasındaki mesafe 1,5 mm' den 50 mm' ye değişirken 20, 24 ve 28 K sıcaklıklarında ölçümler alınmıştır.



Şekil 2.1. Örnek tutucu

MgB<sub>2</sub> süperiletkeninin altında hem eksenel hem de radyal yönde hareket edebilen NdFeB silindirik mıknatıs (19 mm çapında ve 10 mm yüksekliğinde) manyetik alan üretme kaynağı olarak kullanıldı. Düşey kuvvet (F<sub>z</sub>), mıknatısın üst yüzey merkezi ve örneğin alt yüzey merkezi arasındaki düşey mesafeye bağlı olarak bilgisayar kontrolünde kesintisiz ölçüldü. MgB<sub>2</sub> örnekleri, mıknatısın 50 mm üstündeyken (manyetik alanının ihmal edilebildiği mesafe) düşey ZFC ölçümleri için oda sıcaklığından aşağı soğutuldu. Sonra mıknatıs ile örnek arasındaki minimum uzaklık 1,5 mm olana kadar yükseltildi ve ilk pozisyonuna indirildi. İlk ölçüm 35 K' de alınarak süperiletkenin kaldırma gücü test edildi. Bunun nedeni, Cryostat sisteminin zorlanacağı ve bozulabileceği kuvvetlerin önceden fark edilmesidir. FC ölçümleri ise, örnekler ve mıknatıs arasındaki mesafe 1,5 mm iken soğutma yapılarak, aradaki mesafenin 50 mm artışı ve tekrar 1,5 mm' ye düşüşü sırasında alınmıştır.



Şekil 2.2. Cryostat ve donanımları

#### **3. BULGULAR VE TARTIŞMA**

#### 3.1. Yapısal Analizler

#### 3.1.1. XRD Analizi

Nano B ve C katkılı nano B tozlarından üretilen MgB<sub>2</sub> örneklerinin XRD grafikleri Şekil 3.1' de verilmiştir. Şekil 3.1 (a) ' da açıkça görüldüğü gibi, C katkılı nano B' lu örnek  $MgB_2$ ' ye ait  $2\theta = 42^\circ$ ' den MgO kirlilik pikine kaymış ana piki ve bir çok bilinmeyen pik görülmüştür [75]. Bunlar MgO, MgB<sub>4</sub> ve MgB<sub>6</sub>' e ait pikler olabilir. MgB<sub>2</sub>' ye ait olan (102) pikinin yanında  $2\theta = 62^{\circ}$  civarında MgO piki gözlemlenmiştir. MgO bütün sentezleme işlemlerinde görülen en yaygın safsızlıktır ve oksijeni MgB<sub>2</sub>' nin herhangi bir sentezinden hariç tutmak imkânsızdır [76]. Şekil 3.1 (b)' de Nano B katkılı örneğe ait pikler gözükmektedir. MgB<sub>2</sub>' e ait  $2\theta = 32^{\circ}$  civarındaki (100) piki,  $2\theta = 42^{\circ}$  civarındaki (101) MgB<sub>2</sub> ana piki,  $2\theta = 50^{\circ}$  civarlarındaki (002) piki, (102) pikiyle MgO pikini içermektedir. Ana pikteki daralmaya Karbon' un Bor' un yerini alarak örgü bozukluklarına ve gerilime neden olması bunun sonucunda MgB2' nin kristalliğinin bozulması ile açıklanabilir [77-80]. C katkısının normal durumlarda bu pikin daralmasını sağlaması gerekirken, XRD sonucunda C katkısının kötüleşmeye neden olduğu görülmüştür. Bunun nedeni C' nin MgB<sub>2</sub> yapısında yer alırken, stokiyometriye göre, Mg fazlalığı oluşturması ve kirlikiklerin istenmeyen şekilde oluşmasıdır. Ayrıca sinterleme sıcaklığı C birleşmesi için daha düşük seviyede kalmış olabilir. Bu durum safsızlık yansımasını azaltarak şiddet düşmesine yol açar ve kırınım şiddeti azalır. Yinede piklerin yer değiştirmesi, C' un yapıda yer aldığının göstergesi olsada, istenmeyen kirlilikler ve fazlalık MgO, MgB<sub>4</sub> ve MgB<sub>6</sub>' nın sistemde kalan fazlalık Mg' un etkisiyle oluşması istenmeyen bir sonuç olmuştur. Nano B' lu MgB<sub>2</sub> örneğinin XRD grafiği incelendiğinde (110) pikinin, C katkılı nano B' lu örnekte (102) pikine doğru kayması C' un yer alışıyla uyumludur [81].



Şekil 3.1. MgB<sub>2</sub> örneklerinin XRD modeli a) C katkılı Nano B' lu, b) Nano B' lu

## 3.2. Elektriksel Analizler

#### 3.2.1. Farklı Manyetik Alanlarda Sıcaklığa Bağlı Direnç Analizleri (R-T)

Nano B' lu MgB<sub>2</sub> örneğinin değişik manyetik alan uygulanması altındaki sıcaklığa bağlı direnç davranışları (R-T) Şekil 3.2' deki gibidir. T<sub>c</sub>' nin başlangıç ve bitiş değerleri (T<sub>c, onset</sub> ve T<sub>c, offset</sub>) manyetik alanın artışıyla azalmaktadır. Sıfır alanda, T<sub>c,onset</sub> ve T<sub>c,offset</sub> değerleri sırasıyla 31 ve 28 K' dir. Manyetik alan artışıyla hem T<sub>c, onset</sub> hem T<sub>c, offset</sub> azalmış ve kritik sıcaklık 26 K' e düşmüştür. T<sub>c, onset</sub> ve T<sub>c, offset</sub> birlikte düşmesi literatürle uyumludur. Nano B' lu MgB<sub>2</sub> çok keskin geçiş göstermiştir. Bu sonuçlar, örneğin kritik akım yoğunluğunun çok yüksek olabileceğine işaret etmektedir.



Şekil 3.2. Nano B' lu MgB<sub>2</sub> için farklı manyetik alanlarda sıcaklığın fonksiyonu olarak normalize direnç

C katkılı nano B' lu MgB<sub>2</sub> örneğinin R-T davranışları Şekil 3.3' te resmedilmiştir. Görüldüğü gibi, T<sub>c</sub> değerleri 32 K ' e kadar düşmüştür. Bu nano B' lu örneğe kıyasla daha düşük bir değerdir. Ayrıca, C katkılı nano B' lu MgB<sub>2</sub>' nin  $\Delta$ T<sub>c</sub> değeri nano B' lu MgB<sub>2</sub>' e kıyasla daha büyüktür Bu sonuç nano B' lu MgB<sub>2</sub> örneğin daha iyi süperiletkenlik özelliklerine sahip olduğunu göstermektedir.

Çalışmamızda "Sıcak Pres " işlemi ve "Katıhal Tepkime Yöntemi" ni uyguladık, Sıcak pres işleminde MgB<sub>2</sub>' nin oksidasyonu arttığından süperiletken olmayan fazları arttırmıştır. Süperiletken olmayan fazların artışı düşük sıcaklıklarda örneğin Jc performansının artmasında büyük rol oynamaktadır. Çünkü, tüm kusurlar çok düşük sıcaklıklarda çivileme merkezleri gibi davranarak, J<sub>c</sub>' yi arttırmaktadır [82]. MgB<sub>2</sub> örneklere safsızlık fazı ve manyetik alan uygulandıkça, MgB<sub>2</sub>'nin T<sub>c</sub>' 1 genellikle düşer [83]. Elde edilen sonuç literatürü desteklemektedir.



Şekil 3.3. C katkılı Nano B' lu MgB<sub>2</sub> için farklı manyetik alanlarda sıcaklığın fonksiyonu olarak normalize direnç

#### 3.3. Manyetik Kaldırma Kuvveti Analizleri

#### 3.3.1. ZFC (Alansız Soğutma) Analizleri

Hem nano B hem C katkılı nano B' lu MgB<sub>2</sub> örneği için ayrı ayrı, örnek kalıcı mıknatıstantan 50 mm yukarıdayken 20, 24 ve 28 K' e soğutulmasından sonra, KM' ın süperiletkene 1,5 mm mesafeye yükseltilip, tekrar 50 mm' ye indirilmesi sırasında ölçümler alınarak ZFC rejimindeki ölçümleri gerçekleştirilmiştir.

# 3.3.1.1. Nano B' lu MgB<sub>2</sub> Örneği İçin ZFC Analizleri

Şekil 3.4' te 20 K' deki ZFC rejimindeki davranışı gözükmektedir. Bu sıcaklıkta, KM ve nano B' lu MgB<sub>2</sub> örneği arasındaki uzaklığın azalması sırasında kaldırma kuvveti üstel olarak artmıştır. Ayrıca kaldırma kuvvetinin kalıcı mıknatıs ve örnek arasındaki mesafenin artması ve azalması sırasındaki davranışı histerisiz özellik göstermiştir [48, 84-86]. İyi biliniyor ki, kaldırma kuvveti temelde, örneğin  $J_c$  özelliklerine ve kalıcı mıknatısın manyetik alan dağıtım şekline bağlıdır. MgB<sub>2</sub>' de  $J_c$  performansını etkileyen ana sebep, tane sınırlarındaki akı çivileme kapasitesidir [87]. Tane sınırlarındaki dislokasyon

(çivileme merkezi) miktarı ve dolayısıyla  $J_c$ , direkt olarak basit bir bağıntıyla tane boyutuyla (D),

$$J_{c} \sim \frac{1}{D}$$
(3.1)

şeklinde bağlantılıdır [88]. Bu durumda nano boyutlu tanecik kullanmanın,  $J_c'$  yi geliştirmiş olması beklenecek bir durumdur.



Şekil 3.4. ZFC rejiminde Nano B' lu MgB2 örneğinin 20 K' deki kuvvet değişimi

Şekil 3.4' te kaldırma kuvvetinin en yüksek değeri, literatürle uyumlu şekilde kalıcı mıknatıs ve örnek arasındaki mesafenin en az olduğu 1,5 mm' de 9,63 N olarak bulunmuştur. Bu sonuç kütlesi 2 gr olan örnekler için oldukça fazladır. Bundan dolayı; Bu yüksek kuvvetin, J<sub>c</sub>' nun yüksekliğinden kaynaklandığı söylenebilir. Bu noktadan yola çıkarak, nano B' lu MgB<sub>2</sub> örneklerinin yüksek kalitede olduğunu söyleyebiliriz. Histerisiz davranışın temel nedeni MgB<sub>2</sub> örneği içinde çivileme merkezlerinin olması ve bunun ideal olmayan II. Tip süperiletkenin tipik özelliği olan histerisiz özelliğine neden olmasıdır. Ayrıca, çivileme merkezlerinin alan tuzaklaması gidiş ve dönüşte aynı kuvvet değerlerinin gözlemlenmemesine neden olur. Dönüşte görüldüğü gibi alan tuzağından dolayı iticilik daha az olacak şekilde histerisiz davranışı gözlemlenmiştir. Şekil 3.5' de 24 K' deki ZFC rejimindeki davranışı gözükmektedir. 20 K' deki ölçüme kıyasla histerisiz eğrisinin genişlediği ve kuvvet değerinin en düşük 1,5 mm' deki değerinin 9,63 N' dan 8,21 N' a düştüğü görüldü. Histerisiz eğrileri örneklerin çivileme potansiyelinin gücünü temsil eder, yani dar döngü, daha güçlü çivileme potansiyeline karşılık gelir [48, 84-86]. Sıcaklık arttıkça kaldırma kuvveti azalır, histerisiz alanı artar, bu durum düşük sıcaklıklarda daha yüksek kritik akım yoğunluğunun yani daha düşük girme derinliğinin sonucudur [48,65,85-87]. 20 ve 24 K' deki ölçümlerde süperiletken örnek kalıcı mıknatısa yaklaşırken akı çivileme merkezlerinde alan tuzaklanmış, dönüşteyken itici kuvvet daha az olacak şekilde histerisiz görülmüştür. Bu akı çivileme merkezlerinin, ZFC rejiminde de alanı geçirdiğinin bir göstergesidir. Bundan dolayı II. Tip süperiletkenler itici ve çekici kuvvet uygulamalarında kullanılabilmektedirler. 20 K ve 24 K ölçümü kıyaslandığında, 24 K' de histerisiz genişlemiştir. Bu durum 24 K değerinin alan geçişini engellemede daha zayıf olduğunu ve bunun itici kuvveti bastırdığını gösterir.

Şekil 3.6' da 28 K' deki ZFC rejimindeki davranışı gözükmektedir. 28 K' de kaldırma kuvveti değerinde aşırı düşüş oluşmuş ve kuvvet - bölgelere düşerek çekici kuvvet özelliği' de numunede gözükmüştür. ZFC rejiminde de etkin çekici kuvvet özelliği beklenmeyen bir durumdur. 28 K değerinin alan geçişini engellemek için yetersiz olduğu ve 20 K - 24 K ölçümlerinde de alan girişi olsa da, 28 K için alan geçişinin aşırı arttığı gözlemlenmiştir. Çünkü; Histerisiz alanı çok artmış ve kuvvet çekici olarak gözükmüştür. Oysa ZFC rejimi, alan girişinin azaltılması için tercih edilmektedir ve literatürde yapılan çalışmalar sonucunda Yang ve arkadaşları, daha büyük kaldırma kuvvetinin (veya itici kuvvet) ZFC rejiminde olduğunu göstermiştir [36,37]. Bu durumdan anlaşılacağı gibi, sıcaklığın düşüşü ZFC' de daha etkin sonuçlar vermektedir.

Şekil 3.7' de ZFC rejiminde, 20, 24 ve 28 K' deki kuvvet grafikleri bir arada verilmiştir. Sıcaklık artışıyla, kuvvet azalırken histerisiz alanının arttığı açıkça görülmektedir.



Şekil 3.5. ZFC rejiminde Nano B' lu MgB2 örneğinin 24 K' deki kuvvet değişimi



Şekil 3.6. ZFC rejiminde Nano B' lu MgB2 örneğinin 28 K' deki kuvvet değişimi



Şekil 3.7. ZFC rejiminde Nano B' lu MgB<sub>2</sub> örneğinin 20, 24 ve 28 K' deki kuvvet değişimi

## 3.3.1.2. C Katkılı Nano B' lu MgB<sub>2</sub> Örneği İçin ZFC Analizleri

Şekil 3.8' de 20 K' deki ZFC rejimindeki davranışı gözükmektedir. Kuvvetin en yüksek değeri 8,45 N' dur ve bu 2 gr' lık bir MgB<sub>2</sub> örneği için büyük bir değerdir. Kaldırma kuvvetinin kalıcı mıknatıs ve örnek arasındaki mesafenin artması ve azalması sırasındaki davranışı histerisiz özellik göstermiştir [48, 84-86]. İdeal olmayan II. Tip süperiletkenlik davranışı gözlemlenmiş ve histerisiz davranış görülmüştür. Çivileme merkezlerinin alan tuzaklaması gidiş ve dönüşte aynı kuvvet değerlerinin gözlemlenmemesine neden olur. Dönüşte görüldüğü gibi alan tuzağından dolayı iticilik daha az olacak şekilde histerisiz davranışı gözlemlendi. Örnekte - değerli kuvvet değerleri hafif şekilde gözlemlendi, bu etkin olması beklenen akı çivileme merkezlerinin alan geçişini ZFC rejiminde engel çıkaramamasının bir göstergesidir.

Şekil 3.9' da 24 K' deki ZFC rejimindeki davranışı gözükmektedir. 20 K' deki ölçüme kıyasla histerisiz eğrisinin genişlediği ve kuvvet değerinin en düşük 1,5 mm' deki değerinin 8,45 N' dan 3,93 N' a düştüğü görüldü. 20 ve 24 K' deki ölçümlerde süperiletken örnek kalıcı mıknatısa yaklaşırken akı çivileme merkezlerinde alan tuzaklanmış, dönüşteyken itici kuvvet daha az olacak şekilde histerisiz görülmüştür. 20 K' de kuvvet değeri daha yüksek gözlemlenirken, histerisiz alanı literatürle uygun olarak gözlemlenmiştir. - değerli

çekici kuvvet gözlemlenmiştir. Bu durum çivileme merkezlerinin çok etkili olmadığının göstergesidir. Alan girişi ZFC rejiminde istenmeyen durumdur.



Şekil 3.8. ZFC rejiminde C katkılı Nano B' lu MgB<sub>2</sub> örneğinin 20 K' deki kuvvet değişimi



Şekil 3.9. ZFC rejiminde C katkılı Nano B' lu MgB<sub>2</sub> örneğinin 24 K' deki kuvvet değişimi

Şekil 3.10' da 28 K' deki ZFC rejimindeki davranışı gözükmektedir. En düşük kuvvet değeri bu sıcaklıkta gözlemlenmiştir ve kuvvet çok keskin şekilde düşmüştür. 28 K değeri numunelerin kritik sıcaklığına daha yakın değer olduğundan ZFC ve FC rejimi için iyi sonuçlar vermemiştir. Sıcaklık azalışıyla kritik akım yoğunluğunun arttığı ve bununla alakalı olarak sıcaklık artışının kuvveti düşüreceği beklenen bir durumdur.



Şekil 3.10. ZFC rejiminde C katkılı Nano B' lu MgB<sub>2</sub> örneğinin 28 K' deki kuvvet değişimi

Şekil 3.11' de ZFC rejiminde, 20, 24 ve 28 K' deki kuvvet grafikleri bir arada verilmiş ve iç resimde bu sıcaklıklara göre kuvvet maksimumları gösterilmiştir. Sıcaklık artışıyla, kuvvetin azalırken histerisiz alanının arttığı açıkça görülmektedir.



Şekil 3.11. ZFC rejiminde C katkılı Nano B' lu MgB<sub>2</sub> örneğinin 20, 24 ve 28 K' deki kuvvet değişimi

# 3.3.1.3. Nano B' lu ve C Katkılı Nano B' lu MgB<sub>2</sub> Örneğinin ZFC Rejiminde Kıyaslanması

Tüm sıcaklık değerlerinde iki numuneye ait kuvvet maksimumları Şekil 3.12' de verilmiştir. Görüldüğü gibi, tüm sıcaklık değerlerinde nano B' lu MgB<sub>2</sub> örneği daha iyi kuvvet değerleri vermiştir. Her sıcaklıkta kuvvet grafikleri kıyaslanırsa histerisiz alanının C katkılı nano B' lu örnekte daha geniş olduğu görülmüştür. C katkısının J<sub>c</sub> ve dolayısıyla kuvvet değerlerini geliştirdiği bilinmektedir [59]. Fakat; C katkılı nano B kullanırken stokiyometrik orana göre fazlalık Mg kalması, kuvvet değerinin nano B ile hazırlanan örnekte ZFC rejiminde kuvvetin büyük olmasına neden olmuştur. Bu durum XRD sonuçlarında gözlemlediğimiz kirlilik fazlarının ZFC rejiminde alan geçişine izin verecek şekilde davranmasıyla açıklanabilir. Daha geniş histerisiz alanı, çivileme merkezlerinin alan geçişini engellemekte ZFC rejimi için kötü etki yapmasıyla açıklanabilir. Normalde dar histerisiz alanı, çivileme kuvvetinin iyi oluşunun göstergesidir. Kirlilik fazları C' un çivileme merkezini geliştirici özelliğini ZFC rejiminde bastırmıştır. Ayrıca 850 ° C, C' un yapıda iyi dağılmasını sağlayacak bir sıcaklık olmayabilir. Literatürde 900 ° C üstünde daha iyi yayılımı oluşan C' nin iyi sonuçlar verdiği, fakat bu sıcaklığın oksidasyonu

arttırıcı bir etki yaptığı belirtilmiştir [89,90]. Tablo 3.1' de Şekil 3.12' deki kuvvet maksimumlarının değerleri verilmiştir.



Şekil 3.12. ZFC rejiminde Nano B' lu ve C katkılı Nano B' lu MgB<sub>2</sub> örneği için sıcaklığa bağlı kuvvet maksimumları

#### 3.3.2. FC (Alanlı Soğutma) Analizleri

Hem nano B, hem C katkılı nano B' lu MgB<sub>2</sub> örnekleri için, numune kalıcı mıknatıstan 1,5 mm yukarıdayken 20, 24 ve 28 K' e soğutulmasından sonra, kalıcı mıknatısın süperiletkene 50 mm mesafeye alçaltılıp, tekrar 1,5 mm' ye yükseltilmesi sırasında ölçümler alınarak FC rejimi gerçekleştirilmiştir.

#### 3.3.2.1. Nano B' lu MgB<sub>2</sub> Örneği İçin FC Analizleri

Şekil 3.13' te 20 K' deki FC rejimindeki davranışı gözükmektedir. Kuvvetinin KM ve örnek arasındaki mesafenin artması ve azalması sırasındaki davranışı histerisiz özellik göstermiştir [48, 84-86]. En yüksek çekici kuvvet değeri 3,05 N olarak bulunmuştur. Histerisiz davranışın temel nedeni MgB<sub>2</sub> örneği içinde çivileme merkezlerinin olması ve bunun ideal olamayan II. Tip süperiletkenin tipik özelliği olan histerisiz özelliğine neden olmasıdır. Ayrıca, çivileme merkezlerinin alan tuzaklaması gidiş ve dönüşte aynı kuvvet değerlerinin gözlemlenmemesine neden olur. ZFC ve FC rejiminde histerisiz eğrisinin dar olması çivileme özelliğinin iyi olduğunun göstergesidir. ZFC rejiminde en iyi kuvvet ve en dar histerisiz alanı 20 K için görülmüştür. Sıcak pres uygulaması histerisiz alanlarının tüm sıcaklık değerlerde daralmasını sağlamış olabilir, çünkü histerisiz alanının daralması idealliğe yaklaşmanın bir sonucudur ve sıcak pres numunenin yoğunluğunu ideal duruma yaklaştırmak için kullanılan bir uygulamadır. Oksidasyonların etkisinin kötü sonuçlara neden olabileceği unutulmamalıdır. Fakat; XRD incelendiğinde nano B' lu örnekte çok fazla kirlilik fazı gözükmemiştir. Gözlemlenen MgO pikini görmemek çok zordur.



Şekil 3.13. FC rejiminde Nano B' lu MgB2 örneğinin 20 K' deki kuvvet değişimi

Şekil 3.14' te 24 K' deki FC rejimindeki davranışı gözükmektedir. Çekici kuvvet değeri sıcaklığın 24 K' e çıkmasıyla azalmış ve histerisiz alanı artmıştır. Bu çivileme özelliğinin bu sıcaklıkta biraz daha kötüleştiğine işaret etmektedir. Eğer sıcaklık yükselirse, akı çizgilerinin birbiriyle etkileşmesinden oluşan kuvvet, çivileme kuvvetini daha kolay yenebilecek duruma gelir. Çünkü çivileme titreşimlerin azalmasıyla ilişkilendirilebilir ve bu durumda çivileme kuvveti sıcaklıkla ters orantılıdır. Görüldüğü gibi 20 K' de 3,05 N olan çekici kuvvet 24 K' de 2,75 N' a düşmüştür.



Şekil 3.14. FC rejiminde Nano B' lu MgB2 örneğinin 24 K' deki kuvvet değişimi

Şekil 3.15' te 28 K' deki FC rejimindeki davranışı gözükmektedir. Çekici kuvvet değeri en düşük seviyede iken, histerisiz alanı en geniş durumdadır. Akı çizgilerinin hareketinin çivileme merkezlerince engellenememesi, normalde alan girişi artacağından çekiciliği arttırır gibi düşünülebilir. Fakat; durum bundan farklıdır ve alan girişi arttıkça süperiletken bölge hacmi azalmakta ve kuvvet iyice azalmaktadır. Hem ZFC hem FC rejiminde 28 K' de akı çivileme merkezleri iyi etki yapmamaktadır.

Şekil 3.16' da FC rejiminde, 20, 24 ve 28 K' deki kuvvet grafikleri bir arada verilmiş ve iç resimde bu sıcaklıklara göre kuvvet maksimumları gösterilmiştir. Sıcaklık artışıyla, kuvvetin azalırken histerisiz alanının arttığı açıkça görülmektedir.



Şekil 3.15. FC rejiminde Nano B' lu MgB2 örneğinin 28 K' deki kuvvet değişimi



Şekil 3.16. FC rejiminde Nano B' lu MgB<sub>2</sub> örneğinin 20, 24 ve 28 K' deki kuvvet değişimi

# 3.3.2.2. C Katkılı Nano B' lu MgB<sub>2</sub> Örneği İçin FC Analizleri

Şekil 3.17' de 20 K' deki FC rejimindeki davranışı gözükmektedir. Kuvvetinin KM ve örnek arasındaki mesafenin artması ve azalması sırasındaki davranışı histerisiz özellik göstermiştir [48, 84-86]. En yüksek çekici kuvvet değeri 3,47 N olarak bulunmuştur. XRD sonuçlarında MgO pikleriyle birlikte birçok bilinmeyen fazın numuneye girdiğini gözlemlemiştik. Bu kirlilikler ZFC rejiminde nano B' lu örneklere kıyasla, C katkılı nano B' lu örneklerin daha kötü kuvvet değerleri vermesini sağlamıştır. Normal durumda, C' un B örgüsünde yer alıp, örgü gerilimi arttırması ve bunun Jc' nu geliştirerek kaldırma kuvvetini arttırması beklenirken, stokiyometriye bağlı üretim yapılırken, yapıda fazlalık Mg kalması kirlilikleri oluşturmuştur. Bu durum nano B' lu MgB<sub>2</sub> örneğine kıyasla C katkılı nano B' lu MgB<sub>2</sub> örneğinde ZFC rejiminde 20 K için, kuvvet değerinin azalması ve histerisiz eğrilerinin genişlemesine neden olmuştur. Buda kirliliklerin C' un beklenen çivileme özelliğini azaltmasının göstergesidir. Kirlilikler ZFC rejiminde alan girişinin daha fazla olmasına neden olmuş ve bu durumda istenmeyen bir duruma sebebiyet vermiştir. Çünkü; ZFC rejiminde itici kuvvet alanın geçişini engelleyen ve sınırlandıran çivileme merkezleriyle sağlanmaktadır. FC rejiminde bu kirliliklerin alan geçişine izin verişi, kaldırma kuvvetini çok fazla etkilemeyebilir. Çünkü, FC rejiminde alan geçişi çivileme etkisine bağlı olarak normaldir. Fakat, kirliliklerin izin vereceği alan geçişi çok fazla olursa bu durumda süperiletken bölgelerin ortadan kalkması söz konusu olur.

Şekil 3.18' de 24 K' deki FC rejimindeki davranışı gözükmektedir. Kuvvet değerinin azalarak, histerisizlik alanı artmıştır. Çekici kuvvet değeri 20 K' de 3,47 N' dan 24 K' de 2,43 N' a düşmüştür. Daha geniş döngünün olması çivilemenin, 20 K' e göre daha kötüleştiğini göstermektedir. 24 K' de kuvvet değişimi incelenirse KM ve C katkılı nano B' lu örneğin arasındaki mesafe azaltılmaya başlandığında çekici kuvvet özelliğinin kaybolduğu gözükmektedir. Bu durum akı çivileme merkezlerinin zayıf olduğuna işaret etmektedir. Süperiletkende tuzaklanan akı çizgileri kurtulmuştur. FC rejiminin etkisi kaybolduğu halde, numune soğuk durumda olduğundan itici kuvvetin baskın olduğu bir dönüş gözlemlenmiştir.



Şekil 3.17. FC rejiminde C katkılı Nano B' lu MgB<sub>2</sub> örneğinin 20 K' deki kuvvet değişimi



Şekil 3.18. FC rejiminde C katkılı Nano B' lu MgB<sub>2</sub> örneğinin 24 K' deki kuvvet değişimi

Şekil 3.19' da 28 K' deki FC rejimindeki davranışı gözükmektedir. Çekici kuvvet değeri çok keskin şekilde 0,59 N' a düşmüştür. Bu sıcaklıkta çivileme özelliği iyice bozulmuştur. Kritik sıcaklığa yakın olan değerler veya sıcaklık artışı ZFC ve FC rejiminde

kuvvet değerlerinin azalmasına neden olurken, sıcaklık artışı histerisiz döngüsünü genişletmektedir.



Şekil 3.19. FC rejiminde C katkılı Nano B' lu MgB<sub>2</sub> örneğinin 28 K' deki kuvvet değişimi

Şekil 3.20' de FC rejiminde, 20, 24 ve 28 K' deki kuvvet grafikleri bir arada verilmiş ve iç resimde bu sıcaklıklara göre kuvvet maksimumları gösterilmiştir. Sıcaklık artışıyla, kuvvetin azalırken histerisiz alanının arttığı açıkça görülmektedir.



Şekil 3.20. FC rejiminde C katkılı Nano B' lu MgB<sub>2</sub> örneğinin 20, 24 ve 28 K' deki kuvvet değişimi

# 3.3.2.3. Nano B' lu ve C Katkılı Nano B' lu MgB<sub>2</sub> Örneğinin FC Rejiminde Kıyaslanması

Tüm sıcaklık değerlerinde iki numuneye ait kuvvet maksimumları Şekil 3.21' de verilmiştir. 20 K' de C katkılı nano B' lu MgB<sub>2</sub> örneğinin çekici kuvvet özelliğinin nano B' lu MgB<sub>2</sub> örneğine kıyasla çekici kuvvet değerinin daha fazla olduğu görülmüştür. Fakat; dikkat edilirse histerisiz döngüsü daha geniştir bu durum çivileme özelliğinin etkisinin iyi olmadığını göstermektedir. Dar döngü daha kararlı bir sistem oluşturmakta avantajlıdır. C katkılı nano B' lu örnekte kirlilik fazlarının daha çok olduğu XRD sonuçlarında görülmüştü. FC rejiminde 20 K için C' un etkisinin, kirliliklerden kaynaklı alan geçişiyle desteklendiği ve 50 mm' den geri dönüşteyse itici kuvvet bölgesine yakın, geniş histerisiz kararsızlığı göstermiştir. 20 K FC rejiminde kirliliklerin aşırı miktarda akım geçirmesini baskılamış olabilir.

24 K ve 28 K' de nano B' lu MgB<sub>2</sub> örneğin C katkılı nano B' lu örneğe kıyasla daha iyi çekici kuvvet değerlerine ve daha dar histerisiz eğrilerine sahip olduğu görülmektedir. Bu sıcaklık değerlerinin, FC rejimi için yeterli çivileme özelliğini oluşturmadığı ve C katkılı B' lu örneğin kuvvet değerlerinin nano B' lu örneğe göre az olması, kirliliklerin C' un etkisini kötüleştirdiği düşünülebilir. Tablo 3.2' de Şekil 3.21' deki kuvvet maksimumlarının değerleri verilmiştir.



Şekil 3.21. FC rejiminde Nano B' lu ve C katkılı Nano B' lu MgB<sub>2</sub> örneği için sıcaklığa bağlı kuvvet maksimumları

# 4. SONUÇLAR

Yapılan çalışmada ortaya çıkan sonuçlar aşağıdaki gibi sıralanabilir:

- XRD sonuçlarına bakıldığında nano B ve C katkılı nano B' lu örneklerin desenleri görülmektedir. Nano B' lu MgB<sub>2</sub>' ye ait ana pikin, C katkılı nano B' lu örneğe göre ince ve daha şiddetli olması, C' un safsızlık yansımasını azalttığı ve yapı içinde çivileme merkezi gibi davranmadığı sonuçlarını vermiştir.
- 2) R-T sonuçlarından, nano B' lu  $MgB_2$  örneğinin düşük  $\Delta T$  ve daha keskin geçişinden dolayı süperiletkenlik özelliğinin daha iyi olduğu anlaşılmaktadır.
- 3) ZFC soğutma rejiminde nano B' lu MgB<sub>2</sub> örneğin tüm sıcaklıklarda daha iyi itici kuvvet sergilediği gözlemlendi. Buradan, nano B' un etkin çivileme merkezi gibi davrandığı anlaşıldı..
- 4) FC soğutma rejiminde C katkılı nano B' lu MgB<sub>2</sub> örneğin daha iyi çekici kuvvet değerine sahip olduğu görüldü. Buradan C katkısının çivileme etkisinin iyi olduğu düşünülebilir.

# 5. ÖNERİLER

C katkılı nano B' un beklenen iyileşmeyi vermemesi, stokiyometride fazlalık Mg ile ilişkilendirilmiştir. Buradan, işlemde C' un B elementindeki stokiyometresi dikkate katılarak, B' a kıyasla fazlalık Mg olması engellenerek daha iyi sonuçlar elde edilmesi denenebilir.

Kaldırma kuvveti ölçümlerinde kullanılan mıknatıs boyutları önemli bir etkendir. Çünkü, mıknatıstan süperiletkene etkiyen alan bu boyutla alakalıdır. Bundan dolayı mıknatıs boyutlarının etkileri çalışılabilir.

## 6. KAYNAKÇA

- 1. Meissner, W. ve Ochsenfeld, R., Ein neuer Effekt bei eintritt der Supraleitfahigkeit, Naturwissenschaften, 21 (1933) 787-788.
- 2. Ginzburg, V. L. ve Landau, L. D., Zh. Eksp. Teor. Fiz., 20, 1064, 1950.
- 3. Abrikosov, A.A., Fundametals of The Theory of Metals, Oxford, North Holland, 1988.
- Michel, C., Hervieu, M., Borel, M. M., Gradlin, A., Deslandes, F., Provost, J. ve Raveau, B., Superconductivity in the Bi-Sr-Cu-O System, <u>Z. Phys. B-Condensed</u> <u>Matter</u>, 68 (1987) 421-423.
- Sheng, Z. Z. ve Hermann, A. M., Bulk Superconductivity at 120 K in the Tl- Ba-Ca-Cu-O system, <u>Nature</u>, 332 (1988) 138.
- 6. Schilling,, A., Cantoni, M., Guo, J.D. ve Ott, H.R., Superconductivity Above 130 K in the Hg–Ba–Ca–Cu–O System, <u>Nature</u>, 363 (1993) 56-58.
- Gao, L., Xue, Y.Y., Chen, F., Xiong, Q., Meng, R. L., Ramiraz, D., Chu, C. W., Eggert, J. H. ve Mao, H. K., 1994. Superconductivity up to 164 K in HgBa<sub>2</sub>Ca<sub>m-1</sub>C<sub>um</sub>O<sub>2m+2+δ</sub> (m=1,2 ve 3) Under Quasi-Hydrostatic Pressures, <u>Phys. Rev. B</u>, 50, 6, 4260-4263.
- Putilin, S. N., Antipov, E.V., Chmaissem, O. ve Marezio, Superconductivity at 94 K in the HgBa<sub>2</sub>CuO<sub>4+δ</sub>, <u>Nature</u>, 362 (1933) 226-228.
- 9. Fujimoto, H., Technical Issues of a High-Tc Superconducting Bulk Magnet, <u>Supercond. Sci. Technol.</u>, 13 (2000) 827-829.
- Nariki, S., Sakai, N., Inou, K. ve Murakami, M., Effect of Ag Addition on Cold-Seeded Melt-Growth of Gd-Ba-Cu-O Superconductor Using Nd123 Seed Crystal, <u>Physica C</u>, 392-396 (2003) 468-472.
- 11. Nagamatsu, J., Nakagawa, N., Muranaka, T., Zenitani, Y. ve Akimitsu, J., Superconductivity at 39 K in Magnesium Diboride, <u>Nature</u>, *410* (2001) 63-64.
- Öztürk, K., Akbulut, S., Kutuk, S., Bolat, S., Çelik, Ş. ve Başoğlu, M., Comparative Study of Critical Current Density, Pinning Force and Levitation Force Behavior in Yb211 Doped-Sm 123 Bulk Superconductors, <u>Journal of Alloys and Compounds</u>, 516 (2012) 167-171.
- 13. Chan, W.C., The Effect of Sample Geometry on Magnetic Levitation Force for a Disk-Shape YBCO Superconductor, <u>Physica C</u>, 390 (2003) 27-30.
- 14. Ma, K.B., Postrekhin, Y. V. ve Chu, W. K., Superconductor and Magnet Levitation Devices, <u>Rev.Sci. Instrum</u>, 74 (2003) 4989-5017.

- Ikuta, H., Mase, A., Yanagi, Y., Yoshikawa, M., Itoh, Y., Oka, T. and Mizutani, U., Melt-processed Sm-Ba-Cu-O Superconductors Trapping Strong Magnetic Field, <u>Superconductor Science and Technology</u>, 11 (1998) 1345-1347.
- 16. Seeber, B., Handbook of Applied Superconductivity, 1.cilt, Institute of Physics Publishing, Bristol, UK, 1988.
- 17. Rose-Innes, A.C. ve Rhoderick, Introduction to Superconductivity, Second edition, Pergamon Press Ltd., England, 1980.
- 18. Poole, Jr. P., Datta, C. T. ve Farach, H., Copper Oxide Superconductors, <u>Wiley-Interscience</u>, 0471623423 (1988).
- 19. Bean, C. P., Magnetization of Hard Superconductors. Phys. Rev. Lett., 8 (1962) 250.
- 20. Kittel C., Katıhal fizigine giriş, Bekir Karaoğlu, 6th edition, Güven Kitap Yayın, İstanbul, 1996.
- 21. Fossheim, K. ve Sudbo, A., Superconductivity Physics and Applications, John Wiley &Sons Ltd. Norway, 2004.
- 22. Phillips, J.C., Physics of High Tc Superconductors. Academic Press Boston, USA, 1989.
- 23. Alexandrov, A.S., High Temperature Superconductors and Other Superfluids. Taylor& Francis, London, 1994.
- 24. Gencer, A., SSEC2010 Spring School and Educational Course Ders Notları, 25-30 Nisan 2010, Antalya,
- 25. Hull, J. R. ve Murakami, M., Applications of Bulk High-Temperature Superconductors, <u>Proceedings of the IEEE</u>, 92, 10 (2004) 1705-1718.
- Perini, E. ve Giunchi, G., Field Cooling of a MgB<sub>2</sub> Cylinder Around a Permanent Magnet Stack: Prototype for Superconductive Magnetic Bearing, <u>Supercond. Sci.</u> <u>Technol.</u>, 22 (2009) 045021.
- Yang, W.M., Zhou, L., Feng, Y., Zhang, P.X., Wang, J.R., Zhang, C.P., Yu, Z.M., Tang, X.D. ve Wei, W., The Effect of Magnet Configurations on the Levitation Force of Melt Processed YBCO Bulk Superconductors, <u>Physica C</u>, 354 (2001) 5-12.
- 28. Murakami, M, Melt Processed High-Temperature Superconductors, <u>World Scientific</u>, (1992).
- Yanmaz, E., Savaşkan, B., Başoğlu, M., Taylan Koparan, E., Dilley, N.R. ve Grovenor, C.R.M., Complete Flux Jumping in Nano-Structured MgB<sub>2</sub> Superconductors Prepared by Mechanical Alloying, <u>Journal of Alloys and</u> <u>Compounds</u>, 480 (2009) 203–207.

- Savaskan, B., Ozturk, K., Celik, S. ve Yanmaz, E., Improvement of superconducting properties of MgB<sub>2</sub> by changing the argon ambient pressure and sintering conditions, <u>Journal of Physics: Conference Series</u>, 153 (2009) 012023.
- 31. Dilek, T., Taylan Koparan, E., Basoğlu, M., Yanmaz, E., J. Supercond. Nov. Magn., 24 (2011) 495–497.
- 32. Babaoğlu, M. G., Safran, S., Cicek, Ö., Ağıl, H., Ertekin, E., Hossain, Md. S. A., Yanmaz, E. ve Gencer, A., Microstructural and superconducting properties of C<sub>6</sub>H<sub>6</sub> added bulk MgB<sub>2</sub> superconductor, J. Magn. Mater., 324 (2012) 3455–3459.
- Sagar, S., Lahiri, K., Shi, D. ve Yang, J.Z., Effect of Sample Geometry on Levitation Force in Seeded-Melt-Grown Single-Domain YBa<sub>2</sub>Cu<sub>3</sub>O<sub>x</sub>, <u>IEEE Trans. On Applied</u> <u>Superconductivity</u>, 7 (1997) 2.
- 34. Hull, J.R. ve Cansiz, A., Vertical and Lateral Forces between a Permanent Magnet and a High-Temperature Superconductor, J. Applied Physics, 86 (1999) 6396.
- 35. Jiang, H., Wang, J., Wang, S., Ren, Z., Zhu, M., Wang, X. ve Shen, X., The Magnetic Levitation Performance of YBaCuO Bulk at Different Temperature , <u>Physica C</u>, 378-381 (2002) 869-872.
- 36. Moon, F.C., Superconducting Levitation, Wiley-VCH Verlag GmbH & Co. KGaA, Weinheim, 2004.
- Yang, W.M., Chao, X.X., Bian, X.B., Liu, P., Feng, Y., Zhang, P.X. ve Zhou, L., The Effect of Magnet Size on the Levitation Force and Attractive Force of Single-Domain YBCO Bulk Superconductors, <u>Superconductor Science and Technology</u>, 16 (2003) 789-792.
- 38. Young, D.P., Adams, P.W., Chan, J.Y. ve Fronczak, F.R., Structure and Superconducting Properties of "BeB<sub>2</sub>".<u>Cond-mat. Supr-con</u>, *condmat*/(2001) 0104063.
- 39. http://arxiv.org/ftp/cond-mat/papers/0105/0105545.pdf, 08 Ağustos 2014.
- 40. Jones, M.E. ve March, R.E., The Preparetion and structure of Magnesium Boride, MgB<sub>2</sub>, J. Am. Chem. Soc., 76 (1953) 1434-1436.
- 41. He, Lun-Hua, Hu, Gui-Qing, Zhang, Pan-Lin ve Yan, Qi-Wei, Chin. Phys. Soc. And IOP Publishing Ltd., 10, 4, 2001.
- 42. Xu, G.J, Grivel, J.C., Abrahamsen, A.B., Chen, X.P. ve Andersen, N.H., Superconducting properties of Zn and Al double-doped  $Mg_{1-x}(Zn_{0,5}Al_{0,5})_xB_2$ . <u>Physica</u> <u>C</u>, 403 (2004) 113-118.
- 43. <u>http://cesur.ankara.edu.tr/superiletkenlikhakkinda/superiletkenmalzemeler/mgb2</u> superiletkenler/ , 30 Ağustos 2014.

- Matsumoto, A., Kumakura, H., Kitaguchi, H., Senkowicz, B. J., Jewell, M. C., Hellstrom, E. E., Zhu, Y., Voyles, P. M. ve Larbalestier, D. C., Evaluation of Connectivity, Flux Pinning and Upper Critical Field Contributions to the Critical Current Density of Bulk MgB<sub>2</sub>, <u>Appl. Phys. Lett.</u>, 89 (2006) 132508.
- 45. Martı'nez, E., Mikheenko, P., Martı'nez,-Lo' pez M., Milla'n, A., Bevan, A. ve Abell, J. S., Flux Pinning Force in Bulk MgB<sub>2</sub> with Variable Grain Size, <u>Phys.</u> <u>Rev.</u>,75 (2007) 134515.
- 46. Collings, E. W., Sumption, M. D., Bhatia, M., Susner, M. A. ve Bohnenstiehl, S. D., Prospects for Improving the Intrinsic and Extrinsic Properties of Magnesium Diboride Superconducting Strands, <u>Supercond. Sci. Technol.</u>, 21 (2008) 103001.
- Pan, X.F., Cheng, C.H. ve Zhao, Y., Effect of Rare-Earth Oxides Doping on the Superconductivity and Flux Pinning of MgB<sub>2</sub> Superconductor, <u>Supercond. Nov.</u> <u>Magn.</u>, 24 (2011) 1611-1616.
- 48. Yanmaz, E., Ozturk, K., Dancer, C.E.J., Basoglu, M., Celik, S. ve Grovenor ,C.R.M, Levitation Force at Different Temperatures and Superconducting Properties of Nano-Structured MgB<sub>2</sub> Superconductors, J. Alloys and Compd. , 492 (2010) 48-51.
- 49. Birajdar, B., Peranio, N. ve Eibl, O., Quantitative Electron Microscopy and Spectroscopy of MgB<sub>2</sub> Wires and Tapes, <u>Supercond. Sci. Technol.</u>, 21 (2008) 073001.
- 50. Rowell, J. M., The Widely Variable Resistivity of MgB<sub>2</sub> Samples, <u>Supercond. Sci.</u> <u>Technol.</u>, 16 (2003) 17.
- 51. Drozd, A. M., Gabovich, V. A., Gierłowski, P., Pekala, M. ve Szymczak, H., Transport Properties of Bulk and Thin-Film MgB<sub>2</sub> superconductors: Effects of Preparation Conditions, <u>Physica C</u>, 402 (2004) 325-334.
- 52. Kawano, K., Abell, J. S., Kambara, M., Babu, N. H. ve Cardwell, D. A., Evidence for High Intergranular Current Flow in a Single-Phase Polycrystalline MgB<sub>2</sub> Superconductor. <u>Applied Physics Letters</u>, 79 (2001) 2216-2218.
- 53. Finnemore DK, Ostenson JE, Bud'ko S.L., Lapertot G. ve Canfield P.C., Thermodynamic and Transport Properties of Superconducting Mg<sup>10</sup>B2, <u>Phys Rev</u> <u>Lett.</u>, 86, 11, (2001) 2420–2422.
- 54. http://cesur.ankara.edu.tr/superiletkenlik-hakkinda/superiletkenmalzemeler/mgb2superiletkenler/mgb2-icin-performansa-yonelik-iyilestirmeler/, 30 Ağustos 2014.
- 55. Ribeiro, R. A., Bud'ko, S., Petrovic, C., ve Canfield, P. C., Effects of Stoichiometry, Purity, Etching and Distilling on Resistance of MgB<sub>2</sub> Pellets and Wire Segments, <u>Physica C</u>, 382 (2002) 194.
- 56. Dou, S. X., Soltanian, S. ve J. Horvat, J., Enhancement of the Critical Current Density and Flux Pinning of MgB<sub>2</sub> Superconductor by Nanoparticle SiC Doping, <u>Appl. Phys. Lett.</u>, 81 (2002) 3419.
- 57. Soltanian, S., Horvat, J., Wang, X. L., Munroe, P. ve Dou S. X., Effect of Nano-Carbon Particle Doping on the Flux Pinning Properties of MgB<sub>2</sub> Superconductor, <u>Physica C</u>, 390 (2003) 185.
- Dou, S. X., Yeoh, W. K., Horvat, J. ve Ionescu, M., Effect of Carbon Nanotube Doping on Critical Current Density of MgB<sub>2</sub> Superconductor, <u>Appl. Phys. Lett.</u>, 83 (2003) 4996.
- Dou, S. X., Horvat, J. ve Soltanian S., Transport Critical Current Density in Fe-Sheathed Nano-SiC Doped MgB<sub>2</sub> Wires, <u>IEEE Trans. Appl. Supercond.</u>, 13 (2003) 3199.
- Dou, S. X., Pan, A. V., Zhou, S. H., Ionescu, M., Wang, X. L., Horvat, J., Liu, H. K. ve Munroe, P. R., Superconductivity, Critical Current Density, and Flux Pinning in MgB<sub>2-x</sub>(SiC)<sub>x/2</sub> Superconductor after SiC Nanoparticle Doping, <u>J. Appl. Phys.</u>, 94 (2003) 1850.
- Serquis, A., Civale, L., Coulter, J. Y., Hammon, D. L., Liao, X. Z., Zhu, Y. T., Peterson, D. E., Mueller, F. M., Nesterenko, V. F. ve Indrakanti, S. S., Large Field Generation with a Hot Isostatically Pressed Powder-in-tube MgB<sub>2</sub> Coil at 25 K, <u>Supercond. Sci. Technol.</u>, 17 (2004) 35–37.
- 62. Ma, Y., Kumakura, H. Matsumoto, A., Hatakeyama, H. ve Togano, K., Improvement of Critical Current Density in Fe-Sheathed MgB<sub>2</sub> Tapes by ZrSi, ZrB and WSi Doping, <u>Supercond. Sci. Technol.</u>, 16 (2003) 852.
- 63. Cimberle, M. R., Novak, M., Manfrinetti, P. ve Palenzona, A., Magnetic Characterization of Sintered MgB<sub>2</sub> Samples: Effect of Substitution or 'Doping' with Li, Al and Si, <u>Supercond. Sci. Technol.</u>, 15 (2002) 43.
- 64. Jin, S., Mavoori, H., Bower, C. ve van Dover, R. B., High Critical Currents in Iron-Clad Superconducting MgB<sub>2</sub> Wires, <u>Nature</u>, 411 (2001) 563.
- 65. Dou, S. X., Soltanian, S., Zhao, Y., Getin, E., Chen, Z. ve Horvat, J., Effect of Nano Scale Fe Doping on Superconducting Properties of MgB<sub>2</sub>, <u>Cond-mat. Supr-con</u>, condmat/ (2004) 0409408.
- Prozorov, T., Prozorov, R., Snezhko, A. ve Suslick, K. S., Sonochemical Modification of the Superconducting Properties of MgB<sub>2</sub>, <u>Appl. Phys.Lett.</u>, 83 (2003) 2019.
- 67. Zhao, Y., Feng, Y. ve Huang D. X., Doping Effect of Zr and Ti on the Critical Current Density of MgB<sub>2</sub> Bulk Superconductors Prepared under Ambient Pressure, <u>Physica C</u>, 378–381(2002) 122.

- 68. Finnemorei D. K. ve Straszheim W. E., CVD Routes to MgB<sub>2</sub> Conductors, <u>Physica</u> <u>C</u>, 385 (2003) 278.
- 69. Zhou, S. H., Liu, H. K., Horvat, J. and Dou, S. X., Effect of Ti Doping on the Superconductivities of MgB<sub>2</sub> =Fe Wires, <u>J. Low Temp. Phys</u>, 131 (2003) 687.
- 70. Berenov, A., Serquis, A. ve Liao X. Z., Enhancement of Critical Current Density in Low Level Al-Doped MgB<sub>2</sub>, <u>Cond-mat. Supr-con</u>, condmat/ (2004) 0405567.
- 71. Wang, J., Bugoslavsky, Y., Berenov, A., Cowey, L., Caplin, A. D., Cohen, L. F., MacManus- Driscoll, J. L., Cooley, L. D., Song, X. ve Larbalestier, D. C., High Critical Current Density and Improved Irreversibility Field in Bulk MgB<sub>2</sub> Made by a Scaleable, Nanoparticle Addition Route, <u>Applied Physics Letters</u>,81 (2002) 2026-2028.
- 72. Delfany, M., Wang, X. L., Soltanian, S., Horvat, J., Liu, H. K. ve Dou, S. X., Nano-sized Al<sub>2</sub>O Doping Effects on the Critical Current Density of MgB<sub>2</sub> Superconductors, <u>Cerm. Int.</u>, 30 (2004) 1581.
- Chen, S. K., Glowacki, B. A., MacManus-Driscoll, J. L., Vickers, M. E. ve Majoros, M., Influence of In-situ and Ex-situ ZrO Addition on the Properties of MgB<sub>2</sub>, <u>Supercond. Sci. Technol.</u>, 17 (2004) 243.
- 74. Larbalestier, D. C, Strongly Linked Current Flow in Polycrystalline Forms of the Superconductor MgB<sub>2</sub>, <u>Nature</u>, 410 (2001) 186-189.
- Dou, S. X, Soltanian, S., Horvat, J., Wang, X. L., Zhou, S. H., Ionescu, M., Liu, H. K., Munroe, P. ve Tomsic, M., Enhancement of the Critical Current Density and Flux Pinning of MgB<sub>2</sub> Superconductor by Nanoparticle SiC Doping, <u>Appl. Phys. Lett.</u>, 81 (2002) 3419.
- McMillan, W. L., Transition Temperature of Strong-Coupled Superconductors, <u>Phys.</u> <u>Rev.</u>, 167 (1968) 331.
- 77. Ferrando, V., Orgiani, P., Pogrebnyakov, A. V., Chen, J., Li, Q., Redwing, Xi, X. X., Giencke, J. E., Eom, C. B., Feng, Q. R., Betts, J. B. ve Mielke, C. H., High Upper Critical Field and Irreversibility Field in MgB<sub>2</sub> Coated-Conductor Fibers, <u>Appl.</u> <u>Phys. Lett.</u>, 87 (2005) 252509.
- 78. Kim, J H., Dou, S X., Hossain, M. S. A., Xu, X., Wang, J. L., Shi, D. Q., Nakane, T. ve Kumakura, H., Systematic Study of a MgB<sub>2</sub>+C<sub>4</sub>H<sub>6</sub>O<sub>5</sub> Superconductor Prepared by the Chemical Solution Route, <u>Supercond. Sci.Technol.</u>, 20 (2007) 715-719.
- Kim, J. H., Zhou, S., Hossain, M.S.A., Pan, A.V. ve Dou, S.X., Carbohydrate doping to Enhance Electromagnetic Properties of MgB<sub>2</sub> Superconductors, <u>Applied Physics</u> <u>Letters</u>, 89 (2006) 142505.
- 80. Varghese, N., Vinod, K., Rahul, S., Anees, P., Devadas, K. M., Thomas, S., Shipra, Sundaresan, A., Roy, S.B. ve Syamaprasad, U., Effect of Carbon Substitution on the

Superconducting Properties of Nanocarbon-, Nanodiamond- and Nano-SiC-Doped MgB<sub>2</sub>, J. Am. Ceram. Soc., (2011) 1133-1137.

- 81. http://www.specmaterials.com, 30 Ağustos 2014.
- Bugoslavsky, Y., Perkins, G.K., Qi, X., Cohen, L.F. ve Caplin, A.D., Vortex Dynamics in Superconducting MgB<sub>2</sub> and Prospects for Applications, <u>Nature</u>, 410 (2001) 563-565.
- 83. Paranthaman, M., Thompson, J. R. ve Chriten, D. K., Effect of Carbon-Doping in Bulk Superconducting MgB<sub>2</sub> Samples, <u>Phys. C</u>, 355 (2001) 1-5.
- Ozturk, K., Celik, S. ve Cansız, A., Determination of levitation force and pinning properties of (Sm123)<sub>1-x</sub>(Yb211)<sub>x</sub> bulk superconductor depending on Yb211 doping ratio, <u>Phys. Status Solidi A</u>, 206 (2009) 2569-2575.
- 85. Zeisberger, M., Gawalek, W. ve Giunchi, G., Magnetic Levitation Using Magnesium Diboride, Journal Of Applied Physics, 98 (2005) 023905.
- Celik, S. ve Oztürk, K., Semiempirical Equation of the Levitation-Force Density for (Sm123)<sub>1-x</sub>(Yb211)<sub>x</sub> Superconducting Samples, <u>Phys. Status Solidi A</u>, 206 (2009) 724-730.
- Flükiger R., Hossain M. S. A., Senatore C. ve Rindfleisch M., Improved Transport Properties and Connectivity of Insitu MgB<sub>2</sub> Wires Obtained by Cold High Pressure Densification (CHPD), <u>Physica C</u>, 471 (2011) 1119–1123.
- 88. Dancer, C.E.J, Mikheenko, P., Bevan, A., Abell, J.S., Todd, R.I. ve Grovenor, C.R.M., A Study of the Sintering Behaviour of Magnesium Diboride, <u>Journal of the European Ceramic Society</u>, 29 (2009)1817–1824.
- Hermann, M., Haessler, W., Rodig, C., Gruner, W., Holzapfel, B. ve Schultz, L., Touching the Properties of NbTi by Carbon Doped Tapes with Mechanically Alloyed MgB<sub>2</sub>, <u>Appl. Phys. Lett.</u>, 91 (2007) 082507.
- 90. Ma, Y., Zhang, X., Nishijima, G., Watanabe, K., Awaji, S. ve Bai, X., Significantly Enhanced Critical Current Densities in  $MgB_2$  Tapes Made by a Scaleable Nanocarbon Addition Route, <u>Appl. Phys. Lett.</u>, 88 (2006) 072502.

## ÖZGEÇMİŞ

1989 yılında Osmangazi/BURSA' da doğdu. İlk, orta ve lise öğrenimini Bursa' da tamamladı. 2007 yılında öğrenime başladığı Giresun Üniversitesi, Fen-Edebiyat Fakültesi Fizik bölümünden 2011 yılında mezun oldu. 2011-2012 güz döneminde Karadeniz Teknik Üniversitesi Fen bilimleri Enstitüsünde yüksek lisans eğitimine başladı. 2012-2013 güz döneminde Karadeniz Teknik Üniversitesi Fatih Eğitim Fakültesi Pedagojik Formasyon Belgesini aldı ve 2014 yılında almış olduğu belge ile C Sınıfı İş Güvenliği Uzmanı' dır.

## SCI Yayınları

 Duz, I., Guner, S. B., Erdem, O., Demir, I., Kapucu, V., Celik, S., Ozturk, K., Hossain, S., Gencer, A. ve Yanmaz, E., Comparison of Levitation Forces of Bulk MgB2 Superconductors Produced by Nano Boron and Carbon-Doped Nano Boron, <u>J</u> <u>Supercond Nov Magn.</u>, (2014) 10948-014-2602-4.