DERİN KRİYOJENİK İŞLEM UYGULANMIŞ ORTA KARBONLU ALAŞIMLI ÇELİKLERİN MİKROYAPI VE MEKANİK ÖZELLİKLERİ

Esad KAYA¹, İsmail BAYAR², Koray KILIÇAY^{3*}

¹ ESOGÜ, Müh.-Mim. Fak. Makine Müh. Bölümü, ORCID No: <u>https://orcid.org/0000-0002-7332-6154</u>
 ² Batman Üniversitesi, Müh.-Mim. Fak. Makine Müh. Bölümü, ORCID No: <u>https://orcid.org/0000-0002-4187-3911</u>
 ^{3*} ESOGÜ Müh.-Mim. Fak. Makine Müh. Bölümü, ORCID No: <u>http://orcid.org/0000-0003-2025-4991</u>

Anahtar Kelimeler	Öz
Su verme	Derin kriyojenik işlem, kademeli olarak sıfırın altındaki sıcaklıklara soğutulması,
Kriyojenik işlem	bekletilmesi ve ısıtılması işlemlerini içeren özel bir ısıl işlem sürecidir. Bu çalışmada,
Fraktografi	ticari orta karbonlu AISI 4140 çeliğinin mikroyapısal ve mekanik davranışları üzerinde
Mikroyapı	kriyojenik işlemin etkileri araştırılmıştır. Çekme testine uygun hazırlanan numuneler
Çelik	910°C' de ostenitlenmiş ardından yağda su verme (S), yağda su verme-temperleme (ST)
	işlemleri uygulanmıştır196°C'de uygulanan kriyojenik ısıl işlem prosesi, çeliğin
	geleneksel ısıl işlem prosedürüne eklenmiştir. Derin kriyojenik işleme tabi tutulmuş
	numuneler (SKT) daha sonra 200°C'de 1 saat temperlenmiştir. Derin kriyojenik işlemin
	numuneler üzerindeki etkileri çekme testi, sertlik ve mikroyapı açısından
	değerlendirilmiştir. Sonuçlarda, derin kriyojenik işlem karbürlerin çökelmesi ve sertliğin
	artması nedeniyle statik tokluk açısından geleneksel ısıl işlem görmüş numunelere
	kıyasla benzer davranış göstermesini sağlamıştır. Derin kriyojenik işlem uygulamasının
	temperlenmiş numuneye göre sertliği hafifçe iyileştirdiğini (%10) görülmüştür. Bununla
	birlikte, derin kriyojenik işlemin karbürlerin çökelmesi sağlaması sonucu sertliğin
	artması mikroyapısal analizlerden belirlenmiştir. Çekme testi sonuçları
	karşılaştırıldığında statik tokluğun, rezilyans modülü, akma ve çekme mukavemeti
	değerleri bazında kriyojenik işlem uygulamasının temperlenmiş duruma kıyasla üstün
	olduğu tespit edilmiştir.

MICROSTRUCTURE AND MECHANICAL PROPERTIES OF DEEP CRYOGENICALLY TREATED MEDIUM CARBON ALLOY STEELS

Keywords	Abstract		
Quenching	Deep cryogenic treatment is a s	pecial heat treatment proces	ss involving gradual cooling
Cryogenic treatment	to subzero temperatures, holdi	ng, and heating. In this stu	dy, the effects of cryogenic
Fractography	treatment on the microstructu	ral and mechanical behavi	ors of commercial medium
Microstructure	carbon AISI 4140 steel were in	vestigated. Specimens prepa	red for tensile testing were
Steel	austenitized at 910°C and then a	oil quenching (S), oil quenchii	ng-tempering (ST) processes
	were applied. The cryogenic hea	at treatment process applied	at -196°C was added to the
	conventional heat treatment	procedure of the steel. Th	he deep cryogenic treated
	specimens (DCT) were then tem	pered at 200°C for 1 hour. T	The effects of deep cryogenic
	treatment on the specimens v	vere evaluated in terms of	tensile test, hardness and
	microstructure. In the results,	deep cryogenic treatment	provided similar behavior
	compared to conventional heat	treated specimens in terms o	f static toughness due to the
	precipitation of carbides and in	crease in hardness. It was ol	bserved that deep cryogenic
	treatment slightly improved the	e hardness compared to the	tempered specimen (10%).
	However, the increase in har	dness due to deep cryoge	nic treatment resulting in
	precipitation of carbides was de	termined from microstructur	al analysis. When the tensile
	test results were compared, it w	as determined that the cryog	genic treatment application
	was superior to the tempered co	ondition in terms of static to	ughness, resilience modulus,
	yield and tensile strength values	δ.	
Araștırma Makalesi		Research Article	
Başvuru Tarihi :	02.01.2025	Submission Date	: 02.01.2025

Kabul Tarihi : 24.02.2025 * Sorumlu yazar: <u>kkilicay@ogu.edu.tr</u> <u>https://doi.org/10.31796/ogummf.1611872</u>



Bu eser, Creative Commons Attribution License (<u>http://creativecommons.org/licenses/by/4.0/</u>) hükümlerine göre açık erişimli bir makaledir.

Accepted Date

: 24.02.2025

This is an open access article under the terms of the Creative Commons Attribution License (<u>http://creativecommons.org/licenses/by/4.0/</u>).

ESOGÜ Müh. Mim. Fak. Dergisi 2025, 33(1), 1656-1661

1. Giriş

Mühendislik uygulamalarında, malzemelerin mekanik özelliklerinin ve davanıklılığının belirlenmesi, üretim ve tasarım süreçlerinin temel parçasını oluşturur. Bu amaçla, çeşitli ısıl işlemler kullanılarak malzeme özelliklerinin iyileştirilmesi sağlanır. Özellikle düşük alaşımlı çelikler, çeşitli endüstrilerde yaygın olarak kullanılan, genellikle yüksek mukavemet ve sertlik gerektiren uygulamalarda tercih edilen önemli malzemelerdir (Zhang ve diğ., 2022; Xie ve diğ., 2020). Düsük alasımlı celiklerden AISI 4140 celiği; mekanik özelliklere önemli ölcüde katkıda bulunan ana alasım elementleri olarak Mo ve Cr içeren, yüksek dayanımlıdüşük alaşımlı bir çeliktir (Ranju ve D, 2024; Dewan, Liang, Wahab ve Okeil, 2014). Uygulama alanı şaftlar, cıvatalar, pimler, bağlantı çubukları, krank milleri, dişliler, rulmanlardır. (Prabhu, Kulkarni ve Sharma, 2020; Singh ve diğ., 2022; Choo, Lee ve Golkovski, 2000). AISI 4140 çeliği belirli kullanım koşullarında daha yüksek performans ve dayanıklılık gereksinimleri ortaya çıkabilir. Bu bağlamda, ısıl işlem, çeliğin mekanik özelliklerini istenilen sevivelere getirmek veva iyileştirmek için yaygın bir yöntemdir.

Isıl işlem, uygulamaya bağlı olarak malzemenin mekanik özelliklerinde ilerleme sağlamak için kullanılır. Su verme, ısıl işlem sürecinin genel bir aşaması olup, çelikte östenitten martenzite faz dönüşümünü takiben önceden östenitlenmiş parçanın hızlı bir şekilde soğutulmasını içerir (Sonar, Lomte, Gogte ve Balasubramanian, 2018). AISI 4140 malzemelerinin su verme işleminden sonra ortaya çıkan mikroyapısı martenzit ve kalıntı östenitten oluşmaktadır (Chuaiphan, Srijaroenpramong ve Pinpradub, 2013). Bu da malzemenin daha kırılgan olmasına neden olur.

Tokluğu arttırmak ve kalıntı östenitin içeriğini azalmak için kriyojenik ısıl işlem ve temperleme işlemleri uygulanır (Salunkhe, Fabijanic, Nayak ve Hodgson, 2015). Isıl işlemin etkilerini belirlemek için çeşitli araştırmalar yapılmıştır. Meysami, Ghasemzadeh, Seyedein ve Aboutalebi (2010) çalışmalarında AISI 4140 çelik malzemelere su verilmiş ve 630°C sıcaklıkta 2 saat süreyle temperlenmiştir. Su verme ve temperleme islemlerinin numunelerin cekme mukavemeti ve sertlesme kabiliveti gibi mekanik özelliklerini geliştirmiş ve su verme öncesi çelik sıcaklığı, su sıcaklığı, su verme süresi ve ayrıca malzeme boyutu gibi çeşitli parametrelerden etkilendiğini göstermiştir. Sadece su verilen çubukların çekme mukavemeti, akma gerilmesi ve sertlik değerleri, su verilen ve ardından temperlenen çubuklardan daha yüksek olduğu belirtilmiştir. Senthilkumar, Rajendran ve Pellizzari (2011) kriyojenik işlemin AISI 4140 çeliğinin sertlik ve çekme davranışı üzerindeki etkisini incelemiş ve ısıl işlem görmüş numune ile karşılaştırmışlardır. İsil işlem görmüş çeliğe kıyasla sığ ve derin kriyojenik işlem görmüş numunelerin

yüksek sertliğinin daha olduğu ve çekme mukavemetinin ise daha düşük olduğu belirtilmiştir. Bu durumun kalıntı östenitin martenzite dönüşümünden kaynaklandığı açıklanmıştır. Jamali, Khan, Chandio, Anwer ve Jokhio (2019) calısmalarında derin krivojenik ve temperleme işlemin AISI 4340 ve AISI 4140'ın mekanik özelliklerine etkisi incelemiştir. Deneysel sonuçlara göre temperleme işlemi ile birlikte kriyojenik islemden sonra çekme mukavemetinin, darbe tokluğunun ve sertliğin kolavca artırılabileceği belirtilmistir.

Bu çalışma, 4140 çeliği üzerindeki mekanik özelliklerin geliştirilmesine odaklanarak su verme, su verme işleminin ardından uygulanan temperleme ve kriyojenik işlemlerinin etkilerini araştırmayı amaçlamaktadır. AISI 4140 kalite çelik numunesine sırasıyla 910°C'de östenitleme, ardından su verme, 200°C'de 1 saat temperleme ve -196°C'de 24 saat derin kriyojenik işlemleri uygulanmıştır. Mekanik özelliklerin belirlenmesi için çekme testi, mikroyapısal analizler ve sertlik ölçümleri yapılmış, ve SEM görüntüleri ile mikroyapısı incelenmiştir.

2. Yöntem

Şekil 1, deneylerde kullanılan talaşlı imalat ile üretilen standart çekme numunesinin teknik resimlerini göstermektedir. Tüm numuneler şekil 1'deki teknik resime uygun olarak normalize edilmiş AISI 4140 çeliğinden tornalama yöntemi ile imal edilmiştir. Boyutlar ASTM E8/E8M standartlarına uygun olarak belirlenmiştir.



Şekil 1. Standart çekme numunesinin teknik resmi

Tablo 1, deneysel süreçlerde kullanılan kontrollü grupları göstermektedir. Toplamda üç adet numune grubu tasarlanmıştır. Bu numune grupları; yalın su verme (S), su verilip temperlenmis (ST), su verilmiskriyojenik işlem uygulanıp temperlenmedir (SKT). Numuneler, 910°C'de 25 dakika ostenitlenmiştir. Süre, numunelerdeki tüm kesit aynı sıcaklığa gelecek şekilde seçilmiştir. Temperleme sıcaklığı olarak literatür gözönüne alınarak 200°C olarak seçilmiştir. Temperleme süresi olarak 1 saat seçilmiştir. Kriyojenik ısıl işlemler MMD firmasına ait, bilgisayar kontrollü kriyojenik ısıl işlem fırınında yapılmıştır. Tüm numuneler 1°C/dk sıcaklık oranı ile soğutulmustur. Numuneler 24 saat boyunca -196°C'de bekletilmistir. Tüm numunelerin benzer oranla oda sıcaklığına gelmesi

ESOGÜ Müh. Mim. Fak. Dergisi 2025, 33(1), 1656-1661

sağlanmıştır. Kriyojenik ısıl işlemi takiben temperleme işlemi uygulanmıştır.

Tablo 1. Deneylerde kullanılan numune grupları

Kod	İşlemler
S	910°C'de 25 dakika ostenitleme ve yağ
	ortamında su verme
ST	910°C'de 25 dakika ostenitleme, yağ
	ortamında su verme ve 200°C'de 1 saat
	temperleme
SKT	910°C'de 25 dakika ostenitleme, yağ
	ortamında su verme, -196°C 'de derin
	kriyojenik işlem ve 200°C'de 1 saat
	temperleme

Şekil 2, çalışmada uygulanan ısıl işlem prosedürünün sıcaklık ve zamana bağlı değişimini göstermektedir. Tüm numunelere öncesinde 910°C'de 25 dakika ostenitleme işlemi uygulanmış sonrasında yağ ortamında su verilmiştir. Bir grup numuneye -196°C 'de kriyojenik işlem ve 200°C'de 1 saat temperleme işlemi uygulanmıştır. Diğer grup numuneye ise 910°C'de 25 dakika ostenitleme ve yağ ortamında su verme ve 200°C'de 1 saat temperleme işlemi uygulanmıştır.



Şekil 2. Isıl işlemlerin sıcaklık ve zamana bağlı değişimi

Deneysel çalışmanın daha iyi ifade edilebilmesi için numune isimlendirilmesi yapılmıştır. Yapılan numune isimlendirilmesi Tablo 2' de gösterilmiştir.

Tablo 2. Deneysel çalışmalarda kullanılan isimlendirme

Kısaltma	İşlemler
S	Sadece su verme
ST	Su verme + temperleme
SKT	Su verme, kriyojenik işlem + temperleme

Çekme testleri, 250 kN yük hücresi ile Shimadzu universal test cihazında 1 mm/dak hızında gerçekleştirilmiştir. Her bir parametre için testler üç kez tekrarlanmış, sonuçlar ortalama değerler olarak

verilmiştir. Numunelere sertlik ölçümleri ve metalografik incelemeleri için Struers MD piano 220 ve 600 grit manyetik disklerde zımparalanma işlemi uygulanmıştır, devamında ise 3 µm elmas solüsyon kullanılarak numune yüzeyleri parlatılmıştır. %2 nital solüsyonu kullanılarak yüzeylere dağlama işlemi uygulanmıştır. Numunelerin mikroyapıları optik mikroskopta (Nikon Clemex) ve kırık kesit analizleri taramalı elektron mikroskobunda (SEM, JEOL JSM-5600LV) incelenmistir. Numunelerin sertlik ölcümleri uvgun olarak gerçekleştirilmiştir. ASTM E18'e Numunelerin sertlik ölçümleri, numunelerin yüzeyinde Futuretech mikrosertlik ölçüm cihazı kullanılarak gerçekleştirilmiştir. Sertlik testleri tüm numuneler için 300 gf yük altında ve 10 saniye bekletme süresinde gerçekleştirilmiştir. Tüm numuneler için üç ölçüm yapılmıştır ve sertlik sonucu için ortalama sonuçlar kullanılmıştır. Bu çalışmada, araştırma ve yayın etiğine uvulmustur.

3. Bulgular

Numunelerin gerilme-gerinim grafiği Şekil 3'de gösterilmiştir. Numuneler sünek olarak kırılmıştır ve belirgin bir akma göstermemiştir. Karşılaştırma için numunelerin %0.2 akma davanımı (σ_{ak}) nihai cekme davanımı (σ_{maks}) ve süneklikdeki değişim uzama ve alan daralması hesaplanmıştır. σ_{max} değerleri büyükten küçüğe S, SKT ve ST olarak elde edilmiştir. S numunesinin çekme dayanımı 1976±19.2 MPa, uzama miktarı %23.6 mm olarak belirlenmiştir. ST ve SKT numunelerinin σ_{max} değerleri sırasıyla 1673±12.3 MPa ve 1802±11.4 MPa olarak belirlenmiştir. Kriyojenik işlem-temperlerme işleminin çekme dayanımı yaklaşık 129 MPa arttırdığı görülmüştür. Benzer şekilde %0.2 akma dayanımları da büyükten küçüğe doğru S, SKT ve ST olarak belirlenmiştir. En yüksek değerin su verilen numunede olması beklenen bir sonuçtur. Sıcaklığın östenitleme sıcaklığından ani bir şekilde oda sıcaklığına düşmesi numunede martenzit yapı oluşmuştur ve bu durum çekme dayanımını yükseltmiştir. Su verme işleminin ardından temperleme işlemi uygulandığında cekme davanımı düsmüstür. Temperleme ısıl islemi ile martenzit içerisindeki ince karbür parçacıklarının büyümesi ve homojen dağılımının etkisiyle bu düşüş gerçekleşmiştir. SKT numunesinde ise kriyojenik işlem ile su verme sırasında oluşan kalıntı östenitler martenzite dönüşmüştür ve ardından temperleme islemi uvgulanmıstır. Burada kalıntı östenitlerin martenzite dönüşmesi ile SKT numunelerinin çekme dayanımı ST numunelerine göre bir miktar artmıştır.

Çekme testi uygulanan numunelerin kırık kesitlerinin makro fotoğrafları Şekil 4' de görülmektedir. Makro incelemeler ile yalın su verilmiş numunede (S) chevron tipi gevrek kırılma belirtileri tespit edilmiştir. Temperlenmiş ve kriyojenik işlem-temperleme uygulanmış numunelerde ise bu oluşumlar görülmemektedir. Ayrıca bu numunelerde belirgin koni

ESOGÜ Müh. Mim. Fak. Dergisi 2025, 33(1), 1656-1661

çanak oluşumları olduğu görülmektedir. Bu durum uygulanan ısıl işlemlerin statik tokluk özelliğini iyileştirdiğini bir göstergesidir. Elde edilen makro gözlemler gerilme gerinim eğrisi sonuçları ile uyumlu olduğu tespit edilmiştir.



Şekil 3. Isıl işlem uygulanan numunelerin gerilmegerinim eğrileri



Şekil 4. Numunelerin kırık kesitlerinin makro görüntüsü: a)S, b)SK, c)SKT

etkin belirlenmesi Kırılma mekanizmaları daha acısından. numuneler ayrıca taramalı elektron mikroskobu altında da incelenmistir. Sekil 5. numunelerin kırık kesitlerinin SEM görüntülerini göstermektedir. Tüm görüntüler bir bütün olarak değerlendirildiğinde yalın su verilmiş numunede (S) belirgin klevaj oluşumları görülmektedir. Bu durum bir gevreklik göstergesidir. Temperlenmiş ve kriyojenik islem uvgulanmış numunelerde ise süngerimsi yapılar görülmektedir. Bu durum kırılmanın sünek karakterli olduğunu göstermektedir.

Şekil 6, numunelerin hesaplanan çekme ve akma mukavemeti değerlerini göstermektedir. Tahmin edileceği üzere en yüksek dayanım yalın su verilmiş numunede elde edilmiştir. Temperleme işlemi uygulanmış numunelerde, dayanımın bir miktar düştüğü gözlemlenmiştir. Sertlik açısından değerlendirildiğinde, kriyojenik işlemin ve temperleme prosesinin beraber uygulanması yalın temperleme işlemi uygulandığı duruma göre daha etkilidir.



Şekil 5. Numunelerin kırık kesitlerinin SEM görüntüsü, a)S, b)SK, c)SKT



Şekil 6. Hesaplanan çekme ve akma mukavemeti değerleri

Şekil 7, numunelerde hesaplanan statik tokluk ve rezilyans değerlerini modülü göstermektedir. temperleme prosesine ilave Kriyojenik işlemin edilmesiyle statik toklukta artma tespit edilmiştir. Benzer sekilde rezilvans modülünde de bir miktar artıs belirlenmiştir. Genel anlamda oluşan bu iyileşmelerin kriyojenik işlem uygulanması sonucu, yapıdaki kalıntı ostenit martenzit dönüsümü ve alasım elementlerinin boştaki karbon ile ikincil karbürler oluşturması ile sağlandığı düsünülmektedir.





Şekil 8, numunelere uygulanan sertlik testlerinin sonuçlarının göstermektedir. Sertlik testleri ortalama değer olarak raporlanmış ve her bir numune grubu için edilmistir. sapmalar ifade ST numunesinde temperlenme ısıl işlemin etkisi ile sertlik değerlerinde bir miktar azalma gözlemlenmiştir. Ancak SKT numunesinde uvgulanan derin kriyojenik işlemin etkisi ile sertlik değerlerinin arttığı belirlenmistir. Bu durumun ostenitin martensite dönüsümüne ve alasım elementlerivle ikincil karbürlerin cökelmesivle açıklanabilmektedir.



Şekil 8. Numunelerde ölçülen sertlik değerleri

Şekil 9'da, numunelerin farklı büyütmelerdeki optik mikroyapı görüntüleri verilmiştir. Yalın su verilmiş numunenin mikroyapısının karışık formda martenzit fazdan oluştuğu görülmektedir. Su verilmiş

J ESOGU Eng. Arch. Fac. 2025, 33(1), 1656-1661

temperlenmiş durumda ise martenzitik yapının bir miktar azaldığı görülmektedir. Oluşan yapı klasik temperlenmiş martenzit yapısı olduğu düşünülmektedir. Kriyojenik işlemin ilave edildiği durumda ise yapı içerisinde küçük siyah noktacıklar görülmektedir. Bu yapının kriyojenik işlem sonrası oluşan kalıntı ostenitten dışarı atılan karbon atomlarının oluşturduğu ikincil karbürler olduğu düşünülmektedir. Bu yapının dislokasyon hareketini bloke ettiği düşünülmektedir. Bu nedenle mekanik özelliklerdeki iyileşmelerin temelini oluşturmaktadır.



Şekil 9. Numunelerin optik mikroyapısı, a)S, b)SK, c)SKT

6. Sonuçlar

AISI 4140 kalite çelik numunelere, su verme, temperleme ve derin kriyojenik işlemlerini içeren üç adet ısıl işlem başarılı bir şekilde uygulanmıştır. Bu çalışma ile, numunelerin mikroyapısal ve mekanik özellikleri farklı ısıl işlem koşulları altında belirlenmiştir. Elde edilen deneyler sonuçlar aşağıdaki özetlenmiştir.

- Uygulanan derin kriyojenik işlem ile martenzit ve farklı karbür formları oluştuğu tespit edilmiştir. Temperlenmiş numunede temperlenmiş martenzit formu, yalın su verilmiş numunede ise karışık martenzit yapısı görülmüştür.
- Kriyojenik ısıl işlemin uygulanması ile sertlik değerlerinde yaklaşık %10 artış gözlemlenmiştir.

Sertlikteki iyileşme, ostenitin martensite dönüşümüne ve daha ince karbür dağılımının çökelmesi nedenli olduğu değerlendirilmektedir.

• Kriyojenik ısıl işlem temperlerme işlemine göre kıyaslandığında akma mukavemeti, çekme mukavemeti, statik tokluk ve rezilyans modülünde yaklaşık %10 oranında iyileşme sağlamıştır.

Araştırmacıların Katkısı

Bu araştırmada; Esad KAYA, deney tasarımı, makalenin oluşturulması; İsmail BAYAR, bilimsel yayın araştırması, deney uygulamaları; Koray KILIÇAY, deneysel sonuçların yorumlanması konularında katkı sağlamışlardır.

Çıkar Çatışması

Yazarlar tarafından herhangi bir çıkar çatışması beyan edilmemiştir.

Kaynaklar

- Choo, S.-H., S. Lee, ve M. G. Golkovski. 2000. Effects of accelerated electron beam irradiation on surface hardening and fatigue properties in an AISI 4140 steel used for automotive crankshaft, *Materials Science and Engineering: A*, 293(1), 56-70. doi: https://doi.org/10.1016/S0921-5093(00)01207-7
- Chuaiphan, W., L. Srijaroenpramong, ve D. Pinpradub.
 2013. The Effects of Heat Treatment on Microstructure and Mechanical Properties of AISI 4140 for Base Cutter Cane Harvester, Advanced Materials Research, 774-776(1059-67. doi: 10.4028/www.scientific.net/AMR.774-776.1059
- Dewan, M. W., J. Liang, M. A. Wahab, ve A. M. Okeil. 2014. Effect of post-weld heat treatment and electrolytic plasma processing on tungsten inert gas welded AISI 4140 alloy steel, *Materials & Design (1980-2015)*, 54(6-13. doi: https://doi.org/10.1016/j.matdes.2013.08.035
- Jamali, A. R., W. Khan, A. D. Chandio, Z. Anwer, ve M. H.
- Jokhio. 2019. Effect of cryogenic treatment on mechanical properties of AISI 4340 and AISI 4140 steel, *Mehran University Research Journal Of Engineering & Technology*, 38(3), 755-66. doi:
- Meysami, A. H., R. Ghasemzadeh, S. H. Seyedein, ve M. R. Aboutalebi. 2010. An investigation on the microstructure and mechanical properties of directquenched and tempered AISI 4140 steel, *Materials & Design*, 31(3), 1570-75. doi: https://doi.org/10.1016/j.matdes.2009.09.040
- Prabhu, P. R., S. M. Kulkarni, ve S. Sharma. 2020. Multiresponse optimization of the turn-assisted deep cold rolling process parameters for enhanced surface

J ESOGU Eng. Arch. Fac. 2025, 33(1), 1656-1661

characteristics and residual stress of AISI 4140 steel shafts, *Journal of Materials Research and Technology*, 9(5), 11402-23. doi: https://doi.org/10.1016/j.jmrt.2020.08.025

- Ranju, M. R., ve K. D. 2024. Effect of nano-graphene as an additive for the improved rolling contact fatigue life of through hardened AISI 4140 alloy steel, *Tribology International*, 192(109249. doi: https://doi.org/10.1016/j.triboint.2023.109249
- Salunkhe, S., D. Fabijanic, J. Nayak, ve P. Hodgson. 2015. Effect of Single and Double Austenitization Treatments on the Microstructure and Hardness of AISI D2 Tool Steel, *Materials Today: Proceedings*, 2(4), 1901-06. doi: https://doi.org/10.1016/j.matpr.2015.07.145
- Senthilkumar, D., I. Rajendran, ve M. Pellizzari. 2011. Effect of cryogenic treatment on the hardness and tensile behaviour of AISI 4140 steel, *International Journal of Microstructure and Materials Properties*, 6(5), 366-77. doi: 10.1504/IJMMP.2011.043573
- Singh, H., A. K. Singh, Y. K. Singla, K. Chattopadhyay, A. Saini, ve K. Singh. 2022. Interpretation of the wear characteristics of AISI 4140 under nano-fly ash based engine lubricant, *Materials Today: Proceedings*, 50(1683-89. doi: https://doi.org/10.1016/j.matpr.2021.09.160
- Sonar, T., S. Lomte, C. Gogte, ve V. Balasubramanian. 2018. Minimization of Distortion in Heat Treated AISI D2 Tool Steel: Mechanism and Distortion Analysis, *Procedia Manufacturing*, 20(113-18. doi: <u>https://doi.org/10.1016/j.promfg.2018.02.016</u>
- Xie, Z.-j., C.-j. Shang, X.-l. Wang, X.-m. Wang, G. Han, ve R.d.-k. Misra. 2020. Recent progress in thirdgeneration low alloy steels developed under M3 microstructure control, *International Journal of Minerals, Metallurgy and Materials*, 27(1), 1-9. doi: 10.1007/s12613-019-1939-x
- Zhang, Y., R. Yuan, J. Yang, D. Xiao, D. Luo, W. Zhou, C. Tuo, H. Wu, ve G. Niu. 2022. Effect of tempering on corrosion behavior and mechanism of low alloy steel in wet atmosphere, *Journal of Materials Research and Technology*, 20(4077-96. doi: https://doi.org/10.1016/j.jmrt.2022.08.138