AKÜ FEMÜBİD 19 (2019) Özel Sayı (404-409)

AKU J. Sci.Eng. 19 (2019) Special Issue (404-409)

Ti-Cr-Cokompozit Malzemelerin Poisson Oranı, Sertliği ve Elastik Modülleri Arasındaki Korelasyon

Ahmet YÖNETKEN¹, Vildan Özkan BİLİCİ², Ayhan EROL³

¹Afyon Kocatepe University, ElectricalEngineeringDept., Afyonkarahisar, Turkey
²Afyon Kocatepe University, PhysicsDept., Afyonkarahisar, Turkey
³Afyon Kocatepe University, TechnologyFaculty, Afyonkarahisar, Turkey

e-posta: vildanozkan@aku.edu.tr. ORCID ID: http://orcid.org/0000-0002-3077-2103

Geliş Tarihi: 27.08.2019; Kabul Tarihi: 12.09.2019

Anahtar kelimeler Ultrasonik hız; Poisson oranı; Young'smodülü; Kayma modülü; Sertlik

Öz

Çalışma, Ti-Cr-Cokompozit malzemelerin ultrasonik özelliklerini araştırmayı amaçlamaktadır. Deneysel olarak üretilen ve literatürden toplanan verilere dayanarak, Ti-Cr-Cokompozit numuneleri için Young modülü, Kayma Modülü ve Poisson oranı arasında bir ilişki kurulmuştur. Poisson'ın oranının, borlanmış ve borlanmamış Ti-Cr-Cokompozitlerde artan ultrasonik hız ile yaklaşık olarak azaldığı bulunmuştur. Ayrıca, Youngmodülünde ve kayma modülünde, sertleşmemiş ve sertleştirilmiş Ti-Cr-Cokompozit örneklerinin sertliğindeki değişimler incelenmiştir.

Correlation between Poisson'sratio, hardnessandelasticmoduli of Ti-Cr-Cocompositematerials

Keywords Ultrasonicvelocity; Poisson'sratio; Young'smodulus; Shearmodulus; Hardness

Abstract

Study aims to investigate the ultrasonic properties of Ti-Cr-Co composite materials. A correlation between Young's modulus, Shear Modulus and Poisson's ratio has beenestablished for Ti-Cr-Co composite samples, based on the data produced experimentallyandcollected from the literature. Poisson's ratio has been found to approximelydecrease with increasing ultrasonic velocity in borided and non-borided Ti-Cr-Co composites. Also, the variations in Young's modulus and shear modulus with hardness of non-borided and borided Ti-Cr-Co composites samples are investigated, respectively.

© Afyon Kocatepe Üniversitesi

1. Giriş

Biyomalzeme biliminde biyolojik sistemlerle etkileştiğinde uyum sağlayabilecek yeni malzemelerin geliştirilmesi için yoğun bir çaba harcanmaktadır (Axinte et al. 2019). Titanyum ve kobalt tabanlı alaşımlar biyomalzeme olarak kullanılmaktadır.

Metaller, yüksek mukavemeti, yüksek yorulma direnci ve kırılma öncesinde plastik deformasyona maruz kalmamaları, iyi elektriksel ve ısıl iletkenlik ve mekanik özellikleri nedeniyle en yaygın kullanılan biyomateryallerdir (Erol et al 2018).

Toz Metalurjisi, ileri teknoloji malzemelerinin üretilmesine, toz formundaki hammaddelerden başlayarak yüksek mukavemet, daha az hata, yapılan işlemlerin ucuz olması, istenilen tozların fiziksel ve kimyasal özellikleri sağlaması yönünden diğer üretim yöntemlerine kıyasla daha avantajlı bir üretim tekniğidir (Maleckiand Micek-Ilnicka 2000; Söyler 2007). Borlama, termokimyasal bir yüzey

¹⁴⁻¹⁶ Ekim 2019 tarihleri arasında düzenlenen X. Uluslararası Katılımlı Seramik Kongresi'nde sunulan bildirilerden seçilen çalışmadır.

sertleştirme işlemi olup bor atomunun yüksek sıcaklıkta metalik malzemeye yayılması sonucu yüzeyde intermetalik borür bileşiği/bileşikleri oluşumuna dayanan yüzey işlemidir (Başmanand Şeşen 2011; Özsoy 1991).

Bu çalışmada; Ti-Cr-Co kompozit numuneleri farklı sıcaklıklarda farklı iki yöntemle (toz metalurjisi tekniği ve kutu borlama tekniği) ile üretildi. Üretilen yeni Ti-Cr-Co kompozitlerin özellikleri, tahribatsız muayene yöntemlerinden olan darbe-yankı (pulseko) yöntemi kullanılarak ultrasonik özellikler birbirleri ile ve sertlik değerleri ile ilişkilendirilecektir.

2. Materyal ve Metot

Bu çalışmada sırasıyla %99.5 saflıkta, partikül büyüklüğü 70µm olan %80 hacim oranında Titanyum (Ti) tozları, %99.9 saflıkta, %99 saflıkta, 70 µm partikül büyüklüğünde %15 hacim oranında Krom (Cr) tozları ve 150 µm partikül büyüklüğüne sahip %5 hacim oranında Kobalt (Co) tozları tozları Sigma Aldrich'ten alınmıştır. Numuneler %80Ti-% 15Cr-%5Co oranında toz metalurjisi yöntemi ile ve borlama işlemi yapılarak elde edilmiştir Tozlar hassas tartıda tartılarak homojen şekilde bir fazlı karıştırıcıda 24 saat süreyle karıştırıldı. Ti, Cr ve Co tozları 15 mm çapında yaklaşık 5 mm boyunda silindirik biçimli çelik kalıpta 300 barlık bir basınç altında hidrolik pres kullanılarak preslenmişlerdir. Preslenen numunelerin ham yoğunlukları ölçülerek daha sonra geleneksel tüp fırınında 2 saat boyunca Argon gazı atmosferinde 900°C, 1000°C, 1100°C, 1200°Cand 1300°C'de sinterlenmişlerdir. Borlama işleminde ise kutu borlama yöntemikullanılmıştır. Deney numuneleri paslanmaz çelik kutu içerisinde Ticari Ekabor®-2 tozuna gömüldükten sonra, üste 10 mm kadar Ekrit serpilerek kapakla kapatılmıştır. Numunelerin içinde bulunduğu paslanmaz çelik pota fırın içine yerleştirilerek 4 saat bekletme süresinde borlama işlemi yapılmıştır. Ayrıca %80Ti-% 15Cr-%5Co kompozit numuneleri sinterlemeden sonra fırında soğutulmuş ve mikro sertlik ölçümleri METTEST-HT (Vickers) mikro sertlik test cihazı kullanılarak yapılmıştır.

2.1 Malzeme karakterizasyonu olarak ultrasonik test

Bir ultrasonik dalganın bir ortamda yayılabileceği yayılma modu olarak ve en yaygın kullanılan ultrasonik muayene yöntemlerinde de, boyuna veya enine dalgalar kullanılır. Ultrasonik hız veya zayıflama (attenuation), yapısal homojenlikler veya atomik boyuttaki kusurlar, elastik parametreler, çökeltiler, yer değiştirmeler, sıvı kristallerde moleküllerin sıralanması, faz dönüşümleri, yapı içindeki gözeneklilik ve çatlaklar, farklı alaşımların veya karışık kristal bileşenlerinin konsantrasyonu, kafes alanlarındaki boşluklar, nano yapılı malzemelerdeki nano parçacıkların büyüklüğü, elektriksel direnç, özgül ısı, ısıl iletkenlik ve sıcaklık, basınç, kristalografik yönlendirme, mıknatıslanma vb. gibi farklı fiziksel koşullara bağlı olarak malzemelerin diğer termofiziksel özellikleri ile ilişkili parametrelerdir. Bu nedenle, bir malzemenin ultrasonik incelemesi, farklı koşullar altında elastik sabitler, mikro yapı, süreksizlikler ve mekanik özellikler hakkında bilgi sağlamaktadır. Ultrases kullanılarak malzeme karakterizasyonu çalışmalarında numunelerin boyutlarının yüzey belirlenmesi, numune genişliğinin kalınlığı belirlenmesi, numune ve numune yüzeyinin pürüzsüzlüğü dikkat edilmesi gereken önemli unsurlardandır. Ultrases ölçümlerinde numunenin çok kalın veya çok ince olması istenmeyen bir durumdur (Kumar Pandeyand Pandey 2010; Özkan 2008). Ayrıca numune yüzeyinin yeterince geniş olmaması durumunda elde edilecek olan spektrumda aynı ölçüde istenmeyen ve bilinmeyen pikler bulunacağından bu özellikler dikkate alınarak kompozit numuneleri hazırlandı.

2.2 Ultrasonik hız ve ilgili parametreler

Katıların mekanik özellikleri, iki önemli açıdan sıvıların özelliklerinden farklıdır. İlk olarak, yapıyı oluşturan atomlar arasında daha büyük bağlanma kuvvetleri vardır, böylece kayma gerilmelerini desteklerler. İkincisi ise anizotropi, özellikle atomların düzenli kafes oluşturduğu tek kristalde meydana gelebilir. Her türlü ultrasonik dalganın hızı, elastik modüllerden (Y: Young modülü, G: kayma yani sertlik modülü ve σ : poisson oranı) ve malzemenin yoğunluğundan (d) belirlenebilir. farklı sıcaklıklarda Standart ve sinterlenmis numunelerin ultrasonik süre ölçümleri için Sonatest Sitescan 150 Pulser/Receiver (darbe-yankı yöntemi, kullanılmıştır. Problarin merkez A-tarama) frekansları, boyuna dalgalar için 4 MHz ve enine dalgalar için 4 MHz şeklindedir. Numunelerin kumpas (0,01 mm hassaslıkta) kalınlığı ile ölçülmüştür. Ultrasonik dalgaların numunelerin kalınlığı boyunca ilerleme hızı:

$$V = \frac{2 \times d}{t} \tag{1}$$

Burada, *d*: numune kalınlığı (mm), *t*: ultrasonik dalganın ilerleme süresi (ns) ve *V*:ultrasonik dalganın ilerleme hızı (m/s) (Medding 1996). Boyuna ve enine dalga hızları (V_L ve V_S) ile ilgili parametreler aşağıdaki ifadelerle belirlenebilir.

$$E = \rho V_T^2 \frac{3V_L^2 - 4V_T^2}{V_L^2 - V_T^2}$$
(2)

$$G = \rho V_T^2$$
(3)
$$v = \frac{V_L^2 - 2V_T^2}{2V_L^2 - 2V_T^2} (4)$$

Burada E, G, v ve ρ değerleri sırasıyla Young's (elastik) modülü, kayma (sertlik) modülü, Poisson oranı ve numunenin yoğunluğudur (Pao 1983; Kumar Pandeyand Pandey 2010).

3. Bulgular ve Tartışma

Sinterlenen %80Ti-%15Cr-%5Co kompozit numunelerin ultrasonik boyuna dalga hızları, ultrasonik enine dalga hızları, Young's modülü, kayma modülü, Poisson oranı ve sertlik ile ilgili elde edilen ölçüm sonuçları Tablo 1'de gösterilmiştir. Ayrıca, sinterleme sonrası farklı kalınlık oranlarına sahip %80Ti-%15Cr-%5Co kompozit örneklerin değerleri Arsimet yoğunluk yöntemi ile belirlenmiştir ve tabloda gösterilmiştir. Bu kalınlık numune için farkı her bir kıyaslandığında $\pm 0, 1 mm'$ lik bir farkla yapılmıştır. Kendi içinde değerlendirildiğinde bu fark ultrases hız değerlerini etkilememektedir. Önceden de ifade edildiği üzere numune kalınlığı ve numune yüzey genişliği ultrases hız ölçümleri için önemlidir; fakat numunenin çok

kalın veya çok ince olması istenmeyen bir durumdur. Bu sebepten dolayı varolan kalınlık farkının ultrases hız ölçümlerinde borlanmış ve borlanmamış kompozit numuneler için çok büyük yaratmadığını söyleyebiliriz. bir fark Farklı sıcaklıklarda ve farklı iki yöntemle hazırlanan numunelerin boyuna ve enine dalga hızları, elastisite (Young's) modülleri, kayma modülleri, Poisson oranları ve sertlik değeri ölçülüp birbirleri ile olan ilişkileri incelenmiştir. Şekil 1 ve 2'de farklı sinterlenmiş, sıcaklıklarda borlanmış ve borlanmamış Ti-Cr-Co kompozit numuneleri için sırasıyla E ve G ile ν 'de değişimleri gösterilmiştir. Şekil 1 ve 2'den görüldüğü gibi ν 'nin bazı birkaç numune haricinde E ve G'de bir azalma eğilimi gösterdiği görülebilir.







Şekil 2. Farklı yöntemler ile hazırlanmış Ti-Cr-Co kompozit numunelerinin Poisson oranı-Kayma modülü grafiği.

Bu durum borlama işlemi görmüş numunelerde daha net ve açık bir şekilde görülmektedir. Bu durum her bir numunenin kendi içinde ayrı ayrı ele alınması gerektiğini ve yoğunluğun ν 'nin diğer elastik sabitlerle korelasyonunda da önemli bir rol oynadığını göstermektedir. Bu nedenle, ν 'nin ρ 'nun bir fonksiyonu olan ultrasonik hızlarla, G ve / veya E ile ilişkilendirilmesi için bir girişimde bulunulmuştur. Ayrıca toz metalurjisi yönteminde var olan azalmalar ve artmaların sebebini enine dalga hızının, herhangi bir mikro yapısal değişiklik veya sıcaklık etkisinden dolayı boyuna dalga hızından daha fazla etkilenmesi ile açıklayabiliriz.

Çizelge 1.Kompozit numunelerinin sinterleme sıcaklığı, ultrasonik boyuna ve enine dalga hızları, Young modülü, Kayma modülü, Poisson oranı, sertlik ve yoğunluk değerleri.

		4 MHz	4MHz						
				Young	Каута	Poisson	Sertlik	Vožunkuk	Numune
Kompozit Numuneler	Sinterlenme Sıcaklığı	V∟ (m/s)	V⊤ (m/s)	Modülü (GPa)	Modülü (GPa)	Oranı	(0.1 HV)	(g/cm ³)	yüksekliği (mm)
	Borlanmamış Ti ₈₀ -Cr ₁₅ -Co ₅	900	4106,5	2355	51,37	20,46	0,26	253	3,69
1000		4137	2412,3	51,62	20,78	0,24	275	3,57	0,76
1100		5006	2503	58,98	22,16	0,33	320	3,53	0,96
1200		5212	3143,5	84,94	34,98	0,21	323	3,54	0,86
	1300	7681	3982,5	145,29	55,19	0,32	348	3,48	1,08
Borlanmış Ti ₈₀ -Cr ₁₅ -Co ₅	900	4677,7	2766,5	72,17	29,33	0,23	826	3,83	0,76
	1000	5781	3073	87,37	33,52	0,30	879	3,55	0,76
	1100	6177,7	3454	112,96	44,38	0,27	974	3,72	0,96
	1200	6387	3778,5	130,03	52,83	0,23	1089	3,70	0,85
	1300	6809,5	4036	150,58	61,25	0,23	1148	3,76	1,05



Şekil 3.Ti-Cr-Co kompozit numunelerinde Sertlik ve Young modülü değişimi.

Borlanmış ve borlanmamış Ti-Cr-Co kompozit numunelerinin sertliği ile Young modülü ve Kayma modülü değişimleri, Şekil 3 ve Şekil 4'te gösterilmektedir. Grafikler, her iki yöntemle hazırlanmış olan Ti-Cr-Co kompozit numunelerin sertlik açısından incelendiğinde yaklaşık olarak aynı davranışı göstermektedir. Elde edilen değerlere bakıldığında Young modülü ve kayma modülü değerleri arttıkça sertlik değeri de artmaktadır. Sıcaklık artışının sinterlemeye olumlu etkisi sertlik



Şekil 4. Ti-Cr-Co kompozit numunelerinde Sertlik ve Kayma modülü değişimi.

değerlerinde de gözlenmiştir. Sıcaklık değeri arttıkça sertlik değeri de artmıştır. Aynı sonuç Young ve kayma modülünde de gözlemlenmiştir. Sinterlenme sıcaklık değerleri arttıkça elde edilen Young modülü ve Kayma modülü değerleri de artmıştır. Bu bağlamda ultrasonik hızın sertlik ve sinterlenme sıcaklığı ile ilişkili olduğu net bir şekilde görülmektedir. Sinterleme birbirine temas eden parçacıkların yüksek sıcaklıklarda birbirine bağlanmasını sağladığı için temas eden parçacıklar arasında boyunlaşma ile kendini gösterir. Bu sebeple partiküller arası temasın artar. Boyunlaşmanın; mukavemetin ham mukavemete oranla artmasını ve diğer birçok faydalı özelliğin gelişmesini sağladığı yapılan birçok çalışma ile desteklenmektedir. Toz metalurjisi yöntemi ile kutu borlama yöntemi karşılaştırıldığında, borlanmış numunelerde ultrasonik hızın sapmasının oldukça yüksek olduğunu ve 0,98197 ve 0,98972 korelasyon faktörü ile doğrusal bir ilişki göstermektedir.

X Işınları Difraksiyonu



Şekil 5. Ti-Cr-Co 900°C, kompozit numunesine ait X-Ray diftafsiyonu

Ti-Cr-Co 900°C, kompozit numunesine ait X-Işını difraksiyonu analiz sonuçlarında sırasıyla Ti,Cr, Co, Cr₂Ti ve TiCr fazları tespit edilmiştir (Şekil 5).





Sinterleme sıcaklığının artmasıyla tane sınırları belirgin hale gelmiş, yüzeysel açık gözeneklilik azalmıştır. Ti-Cr-Co 1300°C kompozitine ait Xışınları difraksiyonu analiz sonuçlarında sırasıyla Ti,Cr, Co, Cr₂Ti ve TiCr fazları elde edilmiştir(Şekil 6).

SEM analizi

Toz metalürjisi yöntemi kullanılarak Ti-Cr-Co 900°C, üretilen kompozitlere borlanmış numunelere yüzey mikro yapılarına ait SEM görüntüleri Şekil 7. te sunulmuştur.





b)

Şekil 7. Ti-Cr-Co kompozitine ait mikroyapı görüntüleri, a) 900°C, 1kX b) 1300°C,1 kX

4. Sonuç

Bu çalışmadan aşağıdaki sonuçlar çıkarılabilir:

- Üretilen numunelerin sinterleme sıcaklığının artışına bağlı olarak her iki yöntemde de Poisson oranı hariç ultrasonik özelliklerinde artış gözlemlenmiştir.
- Kutu borlama yöntemi kullanılarak üretilen Ti-Cr-Co kompozit numunelerinde en yüksek sertlik değerleri elde edilmiş olup daha sağlam bir yapının oluştuğu korelasyon değerlerine bakılarak söylenebilmektedir.
- Korelasyon eğimi, çeşitli ısıl işlemler, alaşımlama etkileri, tane büyüklüğü etkisi, sıcaklık etkisi, vb. sebepler nedeniyle mikro yapıdaki değişiklikler için ve çeşitli alaşımlı değişmektedir. sistemler için Toz metalurjisi yönteminde fit doğrusunun R² değeri diğer yönteme göre düşüktür. Ti-Cr-Co kompozisyonlarının Young modülü değerlerinin birbirlerine cok vakın olmasından kaynaklanmaktadır.

5. Kaynaklar

Axinte, D.,Guo, Y., Liao, Z., Shih, A.J., M'Saoubi, R., Sugita, N., 2019. Machining of biocompatible materials-Recent advances, CIRP AnnalsManufacturing Technology, https://doi.org/10.1016/j.cirp.2019.05.003.

- Başman, G. and Şeşen, M.K.,2011. The improvement of the surface properties of AISI 316L type stainless steel by boronizing, *İ.T.Ü Engineering Journal*, 10, 115-121.
- Erol, A., Yönetken, A., Kuloğlu O.A., 2018. Teeth of Implant Production And Characteristics By Using Ti-Cr-Co Powders, International Journal of Scientific&EngineeringResearch, 9(8), 60-65.
- Kumar Pandey, D. andPandey, S., 2010. Ultrasonics: A Technique of MaterialCharacterization, AcousticWaves, Bookeditedby: Don W. Dissanayake,ISBN 978-953-307-111-4, pp. 466.
- Malecki, A. And Micek-Ilnicka, A., 2000. Electroless nickel plating from acid bath, *Surface and Coatings Technology*, 72-77.
- Medding, J.A., 1996. Nondestructive Evaluation of Zirconium Phosphate Bonded Silicon Radomes, Phd. Thesis, Virginia Polytechnic Institute and State University, Virginia, U.S.A.
- Özkan, V., 2008. Bazı Karbürlü Metal-Matriks Seramiklerin Tanecik Boyutlarının Sinterlenme Sıcaklığıyla Değişiminin Ultrases ile İncelenmesi, Afyon Kocatepe ÜniversitesiFen Bilimleri Enstitüsü, Yüksek Lisans Tezi, Afyonkarahisar.
- Özsoy, A., 1991. Çeliğin BorlanmasındaBorür Tabakası, Geçiş Zonu ve Ana Matrisin Özelliklerinin iyileştirilmesi, Anadolu Üniversitesi, Fen Bilimleri Enstitüsü, Doktora Tezi, Eskişehir.
- Pao, Y.H., 1983. Elasticwaves in solid, *Department of Theoretical and Applied Mechanics*, 50, 1152-1162.
- Söyler, M., 2007. Toz metalurjisi ve uygulamaları, Yüksek Lisans Tezi, Tasarım ve İmalat Mühendisliği Anabilim Dalı, Gebze İleri Teknoloji Enstitüsü Mühendislik ve Fen Bilimleri Enstitüsü, Gebze-Kocaeli.