



GELENEKSEL MULLİT/ZİRKONYA KOMPOZİT SENTEZİNE KOLEMANİT VE TİNKAL'İN ETKİSİ

Hediye AYDIN & Remzi GÖREN

Dumlupınar Üniversitesi, Mühendislik Fakültesi, Malzeme Bilimi ve Mühendisliği Bölümü, Kütahya, hediyeaydin@dumlupinar.edu.tr,
rgoren@dumlupinar.edu.tr

Geliş Tarihi: 02.05.2013 Kabul Tarihi: 24.07.2013

ÖZET

Yapılan çalışmada, mullit/ ZrO_2 kompozitizirkon, kaolinit ve alumina kullanılarak hazırlanan karışımı ağırlıkça sırasıyla % 7 kolemanit ve %7 tinkelila ve edilerek reaksiyon sinterlemesi yoluyla elde edilmiştir. 1450, 1500 ve 1550°C sıcaklıklarda 5 saat sinterlenen mullit/ ZrO_2 kompozitlerine faz, yoğunluk ve mikroyapı analizleri yapılmıştır. Kolemanit ilavesinin hem sentez sıcaklığını düşürdüğü, hem yoğun ürün elde etmede katkısı olduğu görülmüştür. Ancak tinkel ilavesi kolemanitin sağladığı etkiyi gösterememiştir. XRD analizlerine göre, kolemanit içermeyen karışımında zirkon 1550°C sıcaklığı kadar varlığını korurken, kolemanit içeren kompozisyonda 1450°C sıcaklıkta zirkonun tamamen parçalanıp reaksiyona girdiği görülmüştür. Mikroyapıgörüntülerinde genel olarak zirkonya partiküllerin mullitmatriks içinde homojen dağıldığı görülmüştür.

Anahtar Kelimeler: *Mullit/Zirkonya Kompozit, Kolemanit, Tinkel, Reaksiyon Sinterleme*

EFFECT OF COLEMANITE AND TINCAL IN TRADITIONAL MULLITE/ZIRCONIA COMPOSITE SYNTHESIS

Hediye AYDIN & Remzi GÖREN

Dumlupınar University, Engineering Faculty, Department of Material Science and Engineering, Kütahya, hediyeaydin@dumlupinar.edu.tr,
rgoren@dumlupinar.edu.tr

ABSTRACT

In this study, mullite/zirconia composites were obtained by reaction sintering from zircon, clay and alumina mixtures having colemanite and tincaladditions with several ratios (wt. %). The phase evolution, densification behavior and microstructural investigations of composites synthesized at 1450, 1500 and 1550°C for 5hrs were examined. The addition of colemanite leads to both decrease synthesis temperature and microstructural evolutions. However the addition of tincal doesn't show smilar effect provided by colemanite. According the XRD analysis showed that zircon completely dissociated at for all mixtures having colemanite, however minor amount of retained zircon and corundum in undoped samples processed at 1550°C .According to the SEM images, microstructures consisted of a mullite matrix with homogeneously is seen to be distrubuted zirconia grains.

KeyWords: *Zirconia/MulliteComposite, Colemanite, Tincal, Reaction Sintering.*

1.GİRİŞ

Mullit/zirkonya kompozit, yüksek sıcaklıklardaki üstün dayanımını, yüksek ısıl şok direnci, çok iyi mekanik, kimyasal direncinden dolayı cam ve alaşımları için kontakt malzemesi olarak, fırınlarda kromsuz astar malzemesi olarak, çelik ergitmede direk temas nozüllerinde, çimento ocakları ve akişkan sistemlerinde, döküm filtrelerinde ve sürtünme astarlarında kullanılmaktadır (Neşet, 2008). Kaolinit ve alümina karışımından zirkonya/mullit kompozit sentezine yönelik çeşitli çalışmalar yapılmıştır (Schneider, 2008, Caligariis, et.al., 1999, Chen, et.al., 2004, Schneider, et.al., 1990, Conville, et.al., 1998). Zirkonun ZrO_2 ve SiO_2 şeklinde parçalanması ve in – situmullit/zirkonya sentezine ilişkin kimyasal reaksiyon aşağıdaki gibidir. Reaksiyon 3/2 Mullit esasına göre yazılmıştır.



Mullit - zirkonya karışımılarına göre, zirkon - alüminaveya zirkon – kaolen – alümina karışımılarından mullit/zirkonya kompozit sentezinin çeşitli avantajları vardır. Bu avantajlardan bazıları daha ucuz olması, endüstriyel/seri üretime uygun olması, oluşan sıvı fazlar nedeniyle daha yüksek yoğunluklara ulaşılabilmesi ve homojen ZrO_2 tane dağılımının elde edilmesi şeklinde sayılabilir. Bununla beraber, geleneksel hammaddelerden mullit/zirkonya kompozit sentezinde en önemli sorun, başlangıç hammaddelerden kaynaklanan safsızlıkların özellikle tane sınırlarında birikip yüksek sıcaklık (sünme) mukavemetine olumsuz etkilerdir. Olumsuz etkileri en aza indirmek için, başlangıç hammaddeleri olabildiğince az safsızlık içerenlerden seçilmektedir (Colm, 1983, Carter et al., 2007).

Bu çalışmada, zirkon, kaolinit ve alüminadan oluşan başlangıç karışımına belirli oranlarda kolemanit ve tinkal ilave edilerek Mullit/zirkonya kompozit üretimi amaçlanmıştır.

2. MATERİYAL METOD

Başlangıç hammaddeleri olarak kullanılan zirkon ($ZrSiO_4$, Johnsen Matthey, Sereltaş, İstanbul), kaolen ($Al_2Si_2O_5(OH)_4$, Imerys, Kütahya Porselen), alümina (Al_2O_3 , BDH Limited Poole, Almanya), kolemanit ($Ca_2B_6O_{11}5H_2O$, Eti Maden, Türkiye) ve tinkal ($Na_2B_4O_7 \cdot 10H_2O$, Eti Maden, Türkiye) firmalarından temin edilmiştir. Kompozit sentezinde kullanılan bu hammaddelerin (Spectro X-lab 2000 marka) XRF cihazıyla belirlenen kimyasal bileşimi Tablo 1'de verilmiştir. Tabloda %1'in altındaki safsızlıklar gösterilmemiştir.

Çizelge 1. Başlangıç hammaddelerin kimyasal kompozisyonu (ağırlıkça %)

Bileşenler	Zirkon	Kaolen	Alümina	Kolemanit (*)	Tinkal (*)
SiO_2	29.96	53.01	0.02	5.54	2.01
ZrO_2	64.08	-	-	-	-
Al_2O_3	0.02	32.56	95.86	0.10	0.13
CaO	0.11	0.12	0.49	28.96	1.7
Na_2O	0.11	0.09	0.04	0.05	22.96
B_2O_3	-	-	-	35.69	55.29
A.Z (%)	0.35	11.63	2.90	24.52	15.73
Toplam	100	100	100	100	100

(*) Eti Madenden alınmıştır.

Zirkon, kaolen, alümina, tinkal ve kolemanitten oluşan başlangıç malzemelerinden mullit/zirkonya kompozit sentezi için üç farklı karışım hazırlanmıştır. Hazırlanan karışımlar Tablo 2'de verilmiştir. Toz boyutunu küçültmek ve homojen karışım sağlamak amacıyla kompozisyonlar Retsch PM 200 marka/model gezegensel değiirmende dakikada 300 dönme hızıyla (1mm çaplı ZrO₂bilya ve ZrO₂ kap kullanılarak) 6 saat etil alkol ortamda öğütüldükten sonra etüvde (100°C) kurutulmuştur. Öğütme ortamı toz/alkol/bilye oranı 1/1,5/2,5 şeklinde belirlenmiştir.

Çizelge 2. Karışımlar (ağırlıkça %)

Hammadde	I	II	III
Zirkon	30	40	40
Kaolen	25	10	10
Alumina	45	43	43
Kolemanit	-	7	-
Tinkal	-	-	7

Etüvdan alınan karışımlar 125 µm elektrot geçirilmiştir. Kuru karışım tozlar içinde ağırlıkça %3 PVA çözündürülü su ile yaklaşık % 4 – 5 nemlendirilmiştir. Nemlendirilen karışımlar 500 µm elektrot geçirilerek granül boyutlara irileştirilmiş ve 20 mm çapında peletler halinde basılmıştır. Presleme işlemi 2 ton basınçta 15 saniye tutularak gerçekleştirilmiştir. Hazırlanan peletler 5°C/dakika ısıtma hızıyla 1450, 1500 ve 1550°C sıcaklıklara çıkmış ve bu sıcaklıklarda 5 saat sinterlenmiştir. Sinterlenmiş ürünlerin yoğunlukları için Arşimet yöntemi, faz analizleri için Cu K_a radyasyon ve Ni filtre kullanılan X-ray difraktometre cihazı (Rigaku, MiniFlex) ve mikroyapı analizleri için Taramalı Elektron Mikroskopu (SEM, Jeol JSM 50-CF) kullanılmıştır.

3. SONUÇLAR VE TARTIŞMA

3.1. Yoğunluk

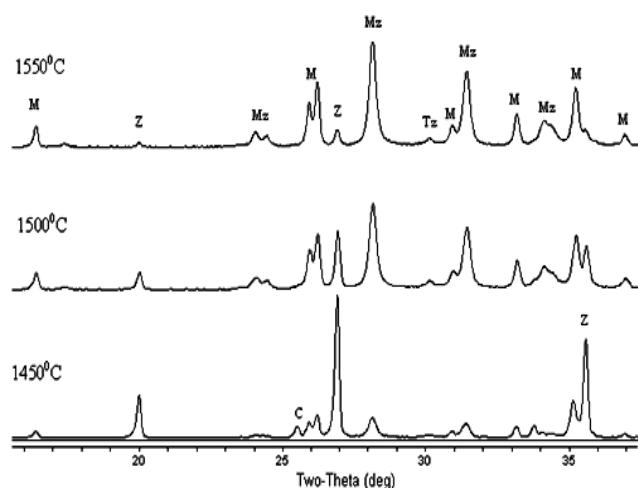
I, II ve III ile simgelenen karışımların 1450, 1500 ve 1550°C sıcaklıklarda sinterlenmiş örneklerinden elde edilen yiğinsal/bulkyoğunluklar Tablo 3'te verilmiştir. Tablo 3'ten de görüleceği gibi, katkısız (I), kolemanit katkılı (II) ve tinkal katkılı (III) kompozisyonlarda, artan sıcaklıkla beraber yoğunluk değerleri artmıştır. Katkısız örnekte 1550°C sıcaklıkta ulaşılan yoğunluk değerine, kolemanit katkılı örnekte 1450°C sıcaklıkta ulaşılmıştır. Yoğunluk değerine kolemanit katkısının etkisi oldukça belirgin ve etkin olmuştur. Tinkal(III) içeren kompozisyonda yoğunluk değerlerindeki artış kolemanit katkılı (II) örnekle karşılaştırıldığında oldukça düşüktür.

Çizelge 3. Sinterlenen örneklerin Arşimet yoğunlukları (ρ , g/cm³)

	I	II	III
1450°C	2,17	3,13	2,07
1500°C	2,26	3,26	2,25
1550°C	3,11	3,39	2,77

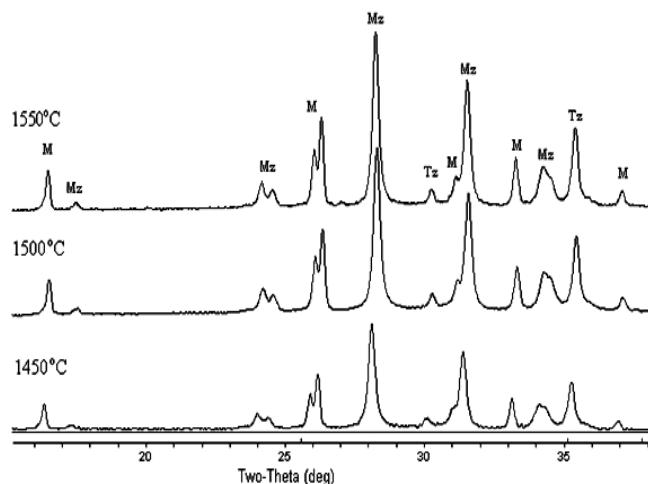
3.2. X-Işınları Analizi

Şekil 1, 2 ve 3 sırasıyla katkısız (I), kolemanit katkılı (II) ve tinkal katkılı örneklerde (III) XRD analizlerini göstermektedir. Şekil 1'de görüldüğü gibi, 1450°C sıcaklıkta sinterlenen katkısız karışımın XRD paternleri zirkon (pdf #06-0266), korundum (pdf #46-1212), monoklinikzirkonya (pdf #37-1484) ve mullit (pdf #15-0776) toplamından oluşmaktadır. 1450°C sıcaklıkta sinterlenen bünyede hala mullit oluşumuna katılmamış alümina (korundum) ve parçalanmadan kalan önemli miktarda zirkon görülmektedir. Bu sıcaklık tetragonalzirkonyanın kararlı olduğu sıcaklık olmasına karşın, XRD paterninde tetragonalzirkonya fazına rastlanmamıştır. Muhtemelen sinterleme sıcaklığında parçalanma ürünü olarak açığa çıkan tetragonalzirkonya, oda sıcaklığında monoklinik fazaya dönüşmüştür. 1500°C sıcaklıkta korundum tamamen kaybolmuş, zirkon bir miktar daha parçalanmış, tetragonal ve monoklinikzirkonya oluşmuştur. 1550°C sıcaklıkta ise, zirkon büyük oranda parçalanmış olmakla beraber, hala mevcuttur.

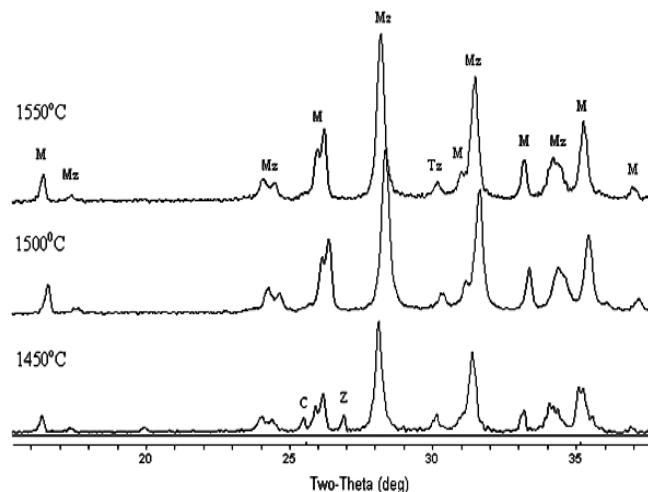


M: Mullit, Z: Zirkon, Mz: Badeleyit, C: Korundum, Tz: Tetragonal Zirkonya
Şekil 1. Katkı içermeyen karışım (I) için XRD paternleri

Şekil 2'de görülen XRD paternlerin hiçbirinde zirkon ve alümina fazları bulunmamaktadır. XRD analizleri, kolemanit katkısının zirkonun parçalanması ve mullit/zirkonya sentezine etkisini açıkça göstermektedir. Her üç paternde mullit (pdf #15-0776) ve zirkonyadan başka faz bulunmamaktadır. Tinkaliçeren karışımın 1450°C sıcaklıkta sinterlenen örneğin XRD paterninde (Şekil 3) iz miktarda zirkon ve az miktarda korundum fazları görülmektedir. Bununla beraber 1500 ve 1550°C sıcaklıklarda korundum ve zirkon fazları kaybolmakta ve ürünler tamamen mullit/zirkonya fazlarından oluşmaktadır.



M: Mullit, Mz: Badeleyit, Tz: Tetragonal Zirkonya
Şekil 2. % 7 kolemanit içeren karışım (II) için XRD paternleri

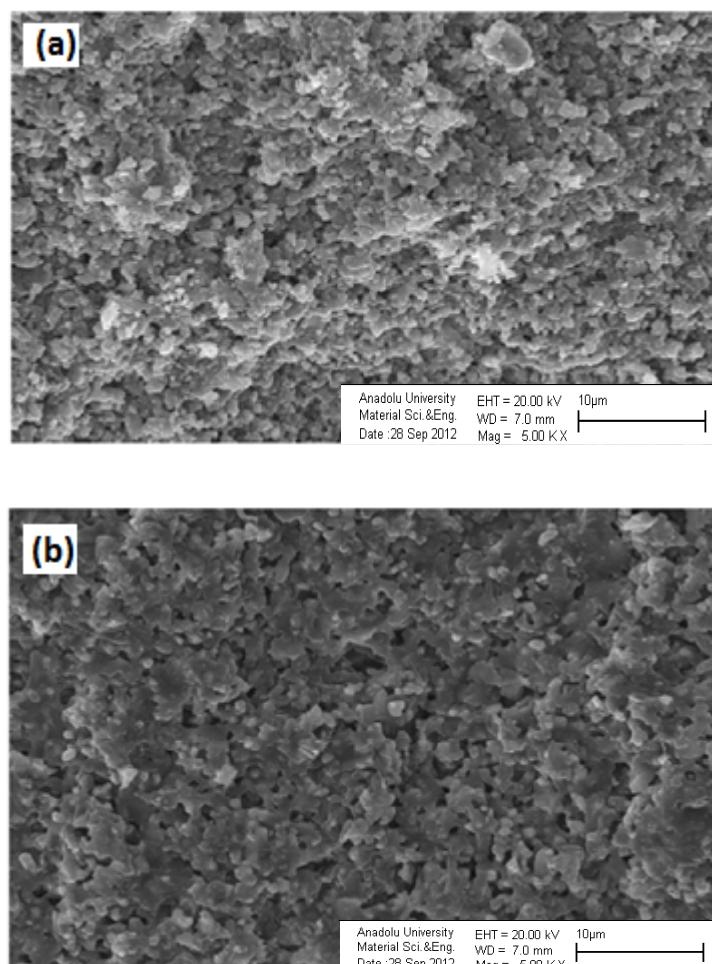


M: Mullit, Mz: Badeleyit, Tz: Tetragonal Zirkonya
Şekil 3. % 7 tinkal içeren karışım (III) için XRD paternleri

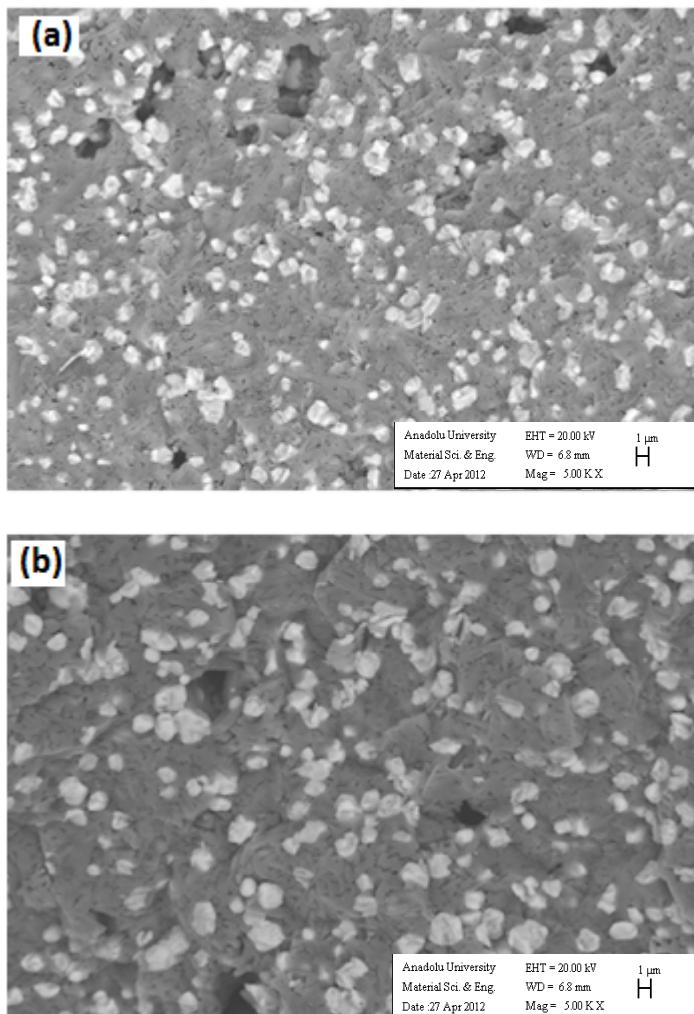
3.3. Mikroyapı Analizi

Şekil 4, 5 ve 6 sırasıyla 1500 ve 1550°C sıcaklıklarda sinterlenen I, II ve III karışımlara ait kırılma yüzeylerinden alınan mikroyapı görüntülerini vermektedir. Mikroyapı görüntülerinde beyaz taneler zirkonya,

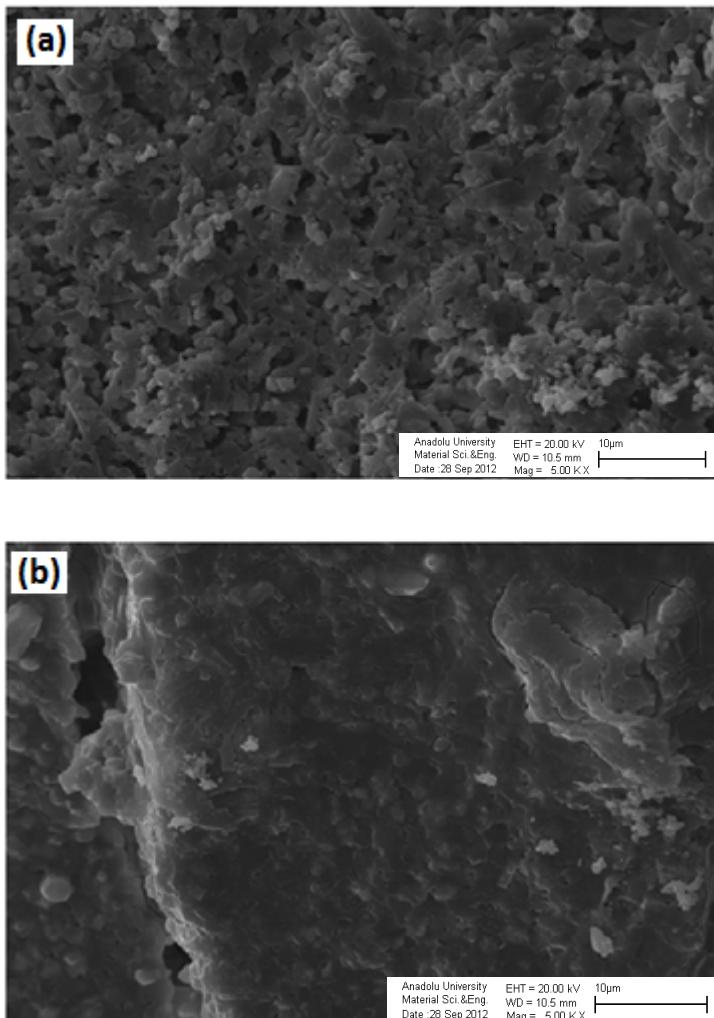
gri taneler mullit fazlarıdır. Şekil 4 ve 5'te görüldüğü gibi, 1500°C sıcaklıklarda sinterlenen örneklerde mullit ve zirkonya taneleri arasındaki etkileşim 1550°C sıcaklıkta sinterlenen örnekler nazarın daha azdır. 1500°C sıcaklığtaki mikroyapı görüntülerini incelediğinde mullit matris gibi durmaktadır. ZrO₂ matris içerisinde dağılmış fazlar şeklindedir. ZrO₂ yoğun bir dağılım göstermektedir. Mullit taneleri ince, uzun, birbiriyile tamamen etkileşim halinde, gelişigüzel yönlenmiş, fakat sürekli bir ağ şeklinde yer almaktadır. Bununla beraber, III numaralı (tinkal içeren) karışımının 1550°C sıcaklığtaki SEM görüntüsü, I ve II numaralı karışımının 1550°C sıcaklığtaki görüntülerinden oldukça farklıdır. Tinkal içeren örneklerin 1550°C sıcaklıkta sinterlenen örneğinde camsı faz belirgindir ve camsı faz nedeniyle malzeme oldukça yoğun bir kütleye sahip görünütsü vermektedir. Bununla beraber, homojen dağılmamış, fakat oldukça iri (bölgesel) poroziteler mevcuttur.



Şekil 4. Katkı içermeyen (I) karışımının (a) 1500 ve (b) 1550°C sıcaklıkta sinterlenen örneklerine ait mikroyapı görüntüleri



Şekil 5. Kolemanit katkılı(II) karışımının (a)1500 ve (b)1550°C sıcaklıkta sinterlenen örneklerine ait mikroyapı görüntüleri



Sekil 6. Tinkal katkılı(II) karışımının (a)1500 ve (b)1550°C sıcaklıkta sinterlenen örneklerine ait mikroyapı görüntüleri

4. SONUÇLAR

Gerek yoğunluk gereklilik XRD ve SEM analizlerine göre, zirkon, kaolen ve alümina karışımı kolemanit ve tinkal ilave ederek, ilavesiz karışımı göredaha düşük sıcaklıkta hem yüksek yoğunluğa hem sadece mullit ve zirkonya fazlarından oluşan kompozit malzeme sentezlemek mümkündür. Yapılan çalışmaya dayalı olarak, aşağıdaki sonuçlar elde edilmiştir:

1. Zirkon, kaolen ve alümina karışımı kolemanit ve tinkal ilave ederek düşük sıcaklıklarda mullit/zirkonya sentezlemek mümkünür. Fakat tıkal sinterleme sırasında açığa çıkan ve kalıcı özelliğe sahip sıvı fazlar nedeniyle hem yoğunluk hem mikro yapı bakımından olumsuzluklara sahiptir.
2. Kolemanit katkısı, 1450°C sıcaklıkta zirkonun tamamen parçalanmasını sağlamaktadır. Kolemanitin etkisi sadece zirkonun parçalanmasıyla sınırlı değildir.
3. Kolemanit, aynı zamanda mullit oluşumunu, yani alüminanın silikayla erken reaksiyonunu da sağlamaktadır.
4. Yapılan teorik hesaplara göre, çalışmada ulaşılan $3,39 \text{ g/cm}^3$ yoğunluk değeri, kompozitin yaklaşık % 97 teorik yoğunlukta sentezlendiğini göstermektedir (Aydin H, 2013).
5. XRD analizlerinde monoklinikzirkonya fazın baskın olması, parçalanma ürünü tetragonal zirkonya tanelerin iri boyutlu olması ve/veya CaO , B_2O_3 , Al_2O_3 , Na_2O gibi safsızlıkların zirkonya bünye yerine muhtemelen mullit bünyede çözünmüş olmasından kaynaklanmaktadır. Safsızlıkların tetragonal fazda çözünmüş miktarı çok düşüktür ve bu düşük miktar kompozit bünyedeki tüm zirkon yayı tetragonal fazda kararlı kılmaya yetmemektedir.
6. Genel olarak tüm mikroyapı görüntülerinde, özellikle de kolemanit içeren karışımında zirkonya partikülleri mullit matris boyunca homojen olarak dağılmıştır. Bu başlangıç karışımının homojen olduğunu, reaksiyonların tüm sistem içinde homojen ve eş zamanlı gerçekleştiğini göstermektedir.

KAYNAKLAR

- [1] H .Aydın, “Bor Mineralleri Katkılı Mullit/Zirkonya Kompozit Üretimi”, Doktora tezi, Dumluşpınar Üniversitesi, Fen Bilimleri Enstitüsü, (2013).
- [2] H.Schneider, J. Schreuer, B. Hildmann, “Structureandproperties of mullite-A review”, Journal of the European Ceramic Society 28, 329–344 (2008).
- [3] M.Caligariis, N. Quaranta ve R. Caligaris,“Mullitesynthesisfromalkoxide-derivedalumino-silicatepowders”, Interceram, 48, 301-304 (1999).
- [4] Y.F. Chen, M.C. Wang ve M.H. Hon,“Kinetics of secondary mullite formation in kaolin- Al_2O_3 ceramics”, Scripta Materialia, 51, 231-235 (2004).
- [5] H. Schneider, K. Okada ve J.A.Pask, “Mullite and mulliteceramics”, John Wiley and Sons, New York, USA (1990).
- [6] C.J. Conville, W.E. Lee ve J.H. Sharp, “Microstructuralevolution in fired kaolinite”, British Ceramic Transactions, 97, 162-168 (1998).
- [7] C. Neşet, “Cam Fırınlarına Yönelik Zirkonya Mullit Esası Dökülebilir Refrakter Betonların İncelenmesi”, Yüksek Lisans Tezi, İstanbul Teknik Üniversitesi, Fen Bilimleri Enstitüsü, (2008).

[8] Colm, Mc. I.J., "Ceramic Science for materials technologists", Leonard Hill, NY, (1983).

[9] C.B.Carter, ve M. G. Norton, "Ceramic Materials Science and Engineering", Springer, (2007).