



## تولید سرامیک نیمه شفاف از نانو پودر $\text{Al}_2\text{O}_3$ به روش تفجوشی بدون فشار

حسن عباسزاده، اصغر رحمانی، زهرا اصغری

مجتمع دانشگاهی مواد و فناوری‌های ساخت، دانشگاه مالک اشتر

[asqaryzahra.88@gmail.com](mailto:asqaryzahra.88@gmail.com)

**چکیده:** در این تحقیق، تأثیر نوع و میزان افزودنی بر روی رفتار تفجوشی و خواص سرامیک نیمه شفاف پایه آلمینیا مورد بررسی قرار گرفت. برای این منظور، نانو پودر  $\alpha\text{-Al}_2\text{O}_3$  با مقادیر مختلفی از افزودنی‌های  $\text{MgO}$  و  $\text{La}_2\text{O}_3$  تحت فشار  $300 \text{ MPa}$  فشرده شده و در دو دمای  $1700^\circ\text{C}$  و  $1875^\circ\text{C}$  تفجوشی گردید. ریزساختار نمونه‌های تفجوشی شده توسط میکروسکوپ نوری و میکروسکوپ الکترونی روبشی مجهر به  $\text{EDS}$  مورد بررسی قرار گرفت. نتایج نشان داد که با افزایش مقدار افزودنی  $\text{MgO}$  احتمال تشکیل فازهای ثانویه اسپینل درون دانه‌ها افزایش یافته که این نقص به عنوان نقطه پراکندگی نور عمل می‌کند و سبب کاهش شفافیت نمونه می‌شود. با افزودن  $\text{La}_2\text{O}_3$  آلمینیا با دانه‌هایی عاری از تخلخل و ساختار ریز و فشرده حاصل می‌شود. همچنین مشخص شد که نمونه حاوی  $12\% \text{ MgO}$  درصد وزنی  $2\%$  درصد وزنی  $\text{La}_2\text{O}_3$  که به مدت ۱۲ ساعت در دمای  $1875^\circ\text{C}$  تفجوشی شده، حداقل عبور  $99.95\%$  چگالی تغوری را از خود نشان می‌دهد.

**کلید واژه:** متالورژی پودر، سرامیک نیمه شفاف، آلمینیا،  $\text{La}_2\text{O}_3$ ,  $\text{MgO}$ .

### ۱- مقدمه

در سال‌های اخیر سرامیک‌های شفاف مورد توجه بسیاری از محققین قرار گرفته‌اند. کاربردهای اصلی این دسته از سرامیک‌ها شامل لیزر، ابزار برش، دریچه‌های شفاف و وسایل دید در شب می‌باشد. مواد شفاف فروسرخ (IR) کنونی اغلب حد میانه‌ای از خواص نوری و مکانیکی دارند. اخیراً ساخت سرامیک‌های شفاف یا نیمه شفاف از روش‌های تفجوشی پیشرفته میسر شده است [۱-۳]. آلمینیا یکی از موادی است که به دلیل کاربردهای مهندسی آن بسیار مورد توجه قرار گرفته است. محققین توانسته‌اند آلمینیای پلی‌کربیستال شفاف با چگالی بالا و عاری از عیوب تولید کنند [۴-۶]. حصول آلمینیای بس‌بلور شفاف با استفاده از عناصر افزودنی امکان‌پذیر است. نتایج گزارش شده نشان می‌دهد مقادیر کمی از  $\text{MgO}$ ، به عنوان ممانعت کننده از رشد دانه عمل کرده و باعث ریزدانگی و چگال شدن آلمینیای بس‌بلور خواهد شد. در واقع جدایش  $\text{MgO}$  حل شده در مرزدانه‌ها، رشد دانه‌های آلمینیا را در حین تفجوشی کنترل می‌کند [۷ و ۸]. بر اساس نتایج تحقیقات اخیر افزودن  $5-6\% \text{ Drصد وزنی MgO}$  به پودر آلمینیا سبب عبور خطی نسبتاً بالا در نمونه خواهد شد. با این حال مقادیر زیاد  $\text{MgO}$  سبب تشکیل فاز ثانویه اسپینل ( $\text{MgAl}_2\text{O}_4$ ) شده که سبب افزایش پراکندگی نور در ماده به دلیل ضربی شکست متفاوت آلمینیا و اسپینل می‌گردد [۹ و ۱۰]. در این تحقیق، تأثیر نوع و میزان افزودنی بر رفتار تفجوشی و خواص سرامیک شفاف پایه آلمینیا مورد بررسی قرار گرفته است.

## ۲- مواد و روش تحقیق

نانو پودر  $\alpha\text{-Al}_2\text{O}_3$  خلوص بالا (۹۹/۹۹٪) با اندازه ذرات کمتر از ۱۰۰ نانومتر به عنوان ماده اولیه استفاده شد. توزیع اندازه ذرات پودر  $\alpha\text{-Al}_2\text{O}_3$  توسط روش PSA اندازه‌گیری گردید. به منظور بررسی تأثیر نوع و میزان افزودنی، افزودنی‌های MgO و  $\text{La}_2\text{O}_3$  با مقدار مختلف به پودر اولیه اضافه شد. جدول ۱ ترکیبات مورد استفاده را نشان می‌دهد. جهت مخلوطسازی از آسیاب و گلوله‌های آلومینیمی و محیط اتانول استفاده گردید. دوغاب به مدت ۲۴ ساعت در بالمیل آسیاب شد. دوغاب حاصل از فرایند مخلوطسازی در دمای  $150^{\circ}\text{C}$  به مدت ۲۴ ساعت در کوره با اتمسفر هوا خشک شده و از الک با مش ۴۰ عبور داده شد.

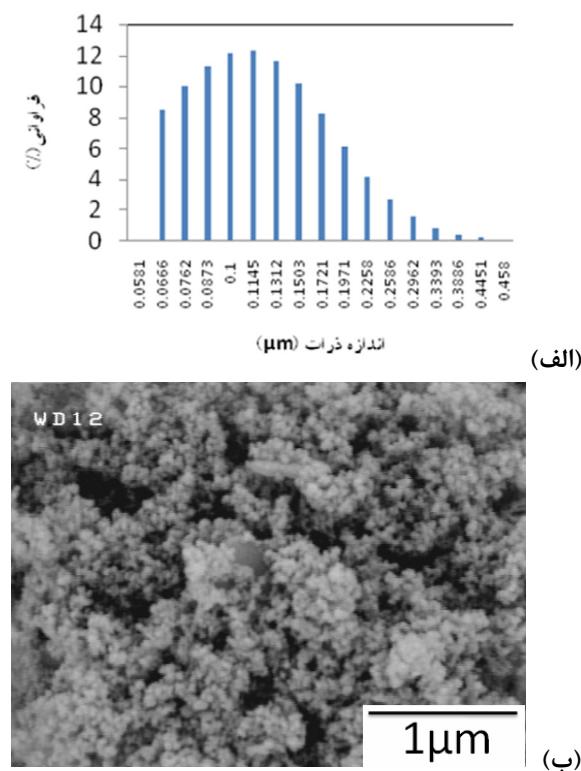
عملیات فشرده‌سازی با استفاده از پرس ایزوفاستاتیک سرد (CIP) تحت فشار ۳۰۰ MPa انجام گرفت. جدول ۱ پارامترهای مورد استفاده در فرایند تف جوشی را نشان می‌دهد. نمونه‌ها ابتدا سنگ زنی و سپس با استفاده از پودر الماس ۱ و ۵٪ میکرون پولیش شدند. برای چگالی سنجی نمونه‌های مختلف از روش ارشمیدوس استفاده گردید. جهت بدست آوردن درصد عبوردهی نمونه‌ها از دستگاه FTIR استفاده شد. سختی نمونه‌ها با استفاده از فرورونده نوب الماس با دستگاه ریزسختی سنج اندازه‌گیری شد. نمونه‌های پولیش شده در دمای  $1450^{\circ}\text{C}$  به مدت ۱ ساعت ترمال اج شدند. ریزساختار نمونه‌های تف جوشی شده توسط میکروسکوپ نوری و میکروسکوپ الکترونی روبیشی (Republic Czech, TESCAN, VEGA SEM) مجهر به EDS مورد بررسی قرار گرفت.

جدول ۱- ترکیبات مورد استفاده و پارامترهای تف جوشی آلومینیمی شفاف.

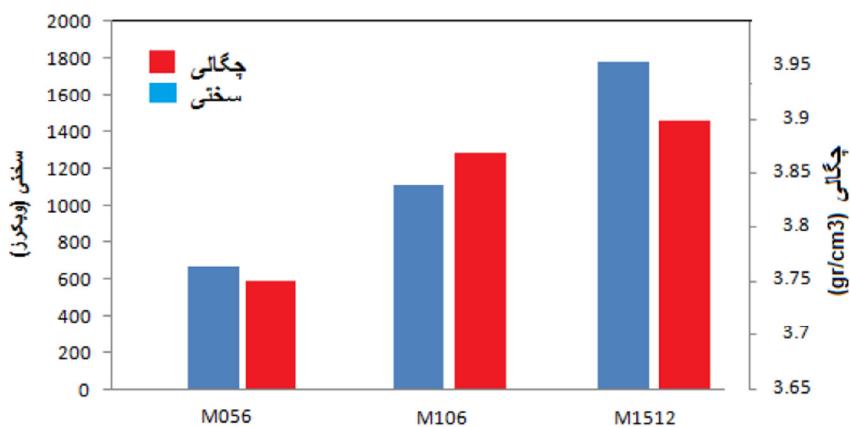
کد نمونه	$\alpha\text{-Al}_2\text{O}_3$ (wt%)	$\text{La}_2\text{O}_3$ (wt%)	MgO (wt%)	دمای تف جوشی (°C)	زمان تف جوشی (h)	نرخ گرمایش (°C/min)
M056	۹۹/۹۵	-	۰/۰۵	۱۷۰۰	۶	۳
M106	۹۹/۹۰	-	۰/۱	۱۷۰۰	۶	۳
M1512	۹۹/۸۵	-	۰/۱۵	۱۸۷۵	۱۲	۱۰
ML1220	۹۹/۶۸	۰/۲	۰/۱۲	۱۸۷۵	۱۲	۱۰

## ۳- نتایج و بحث

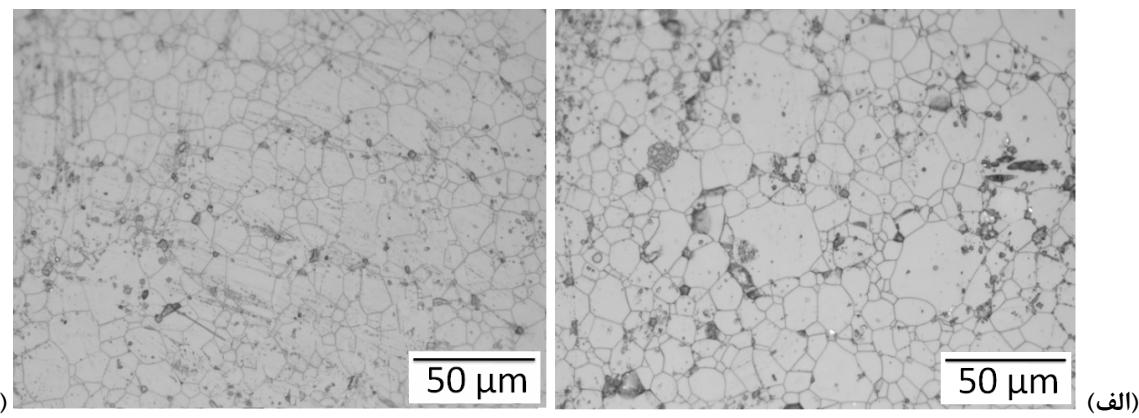
شکل ۱ تصویر SEM و توزیع اندازه ذرات نانو پودر  $\alpha\text{-Al}_2\text{O}_3$  را نشان می‌دهد. جهت تولید سرامیک شفاف از مواد اولیه با اندازه ذرات ریز و خالص استفاده می‌شود. شکل ۲ سختی و چگالی نمونه‌های حاوی مقدار مختلف افزودنی MgO را نشان می‌دهد. با توجه به شکل ۲ دیده می‌شود با افزایش مقدار افزودنی MgO و همچنین افزایش دما و زمان تف جوشی، سختی نمونه‌ها افزایش می‌یابد. افزایش سختی نمونه‌ها به دلیل افزایش چگالی نمونه‌ها می‌باشد. شکل ۳ تصویر میکروسکوپ نوری نمونه‌های تف جوشی شده M056 و M106 را نشان می‌دهد. توزیع اندازه دانه‌های یکسان‌تر، برای نمونه‌ی M106 نسبت به نمونه M056 دیده می‌شود.

شکل ۱ - (الف) توزیع اندازه ذرات پودر  $\alpha\text{-Al}_2\text{O}_3$ ، (ب) تصویر SEM پودر  $\alpha\text{-Al}_2\text{O}_3$ .

افزایش مقدار MgO در محدوده انحلال برای رسیدن به چگالی تئوری و جلوگیری از رشد غیر پیوسته دانه‌ها و همچنین جلوگیری از تشکیل فاز ثانویه الزامی است. در حضور MgO از حرکت مرز دانه‌ها به وسیله ذرات اسپینل جلوگیری می‌شود. با افزایش میزان MgO (M106)، فاصله تخلخل-تخلخل کمتر و در نتیجه فاصله مرز دانه-تخلخل کاهش خواهد یافت. در هر مرحله از چگالش شبی غلظت جای خالی در نمونه M106 بیشتر از نمونه M056 است. بنابراین در مرحله نهایی تف جوشی، شبی غلظت جای خالی احتمالاً بر نرخ تف جوشی حاکم بوده و در نتیجه نمونه M106 به چگالی بالاتری دست خواهد یافت. مقدار شفافیت در نمونه M106 برای طول موج نزدیک به ۳۵ میکرومتر  $35\%$  و در نمونه A056 کمتر از  $20\%$  بدهست آمده است.



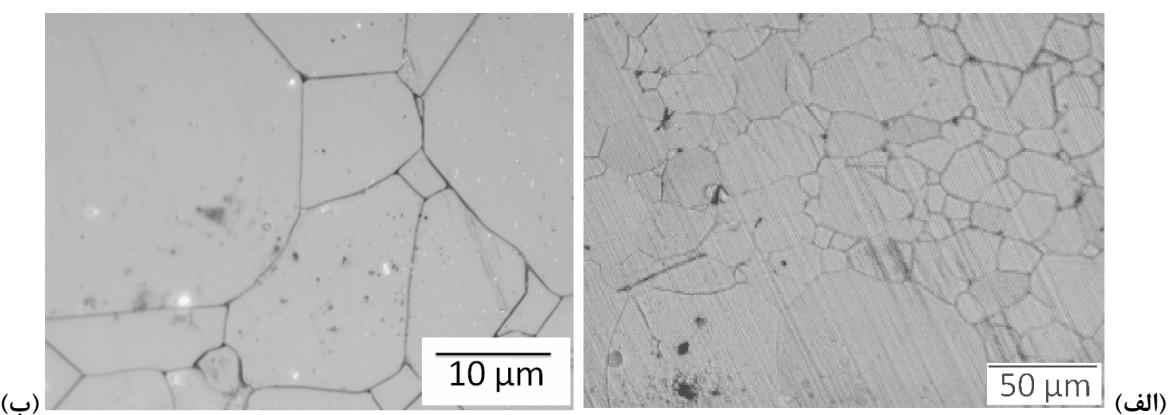
شکل ۲ - سختی و چگالی نمونه‌های تف‌جوشی شده M056، M106 و M1512



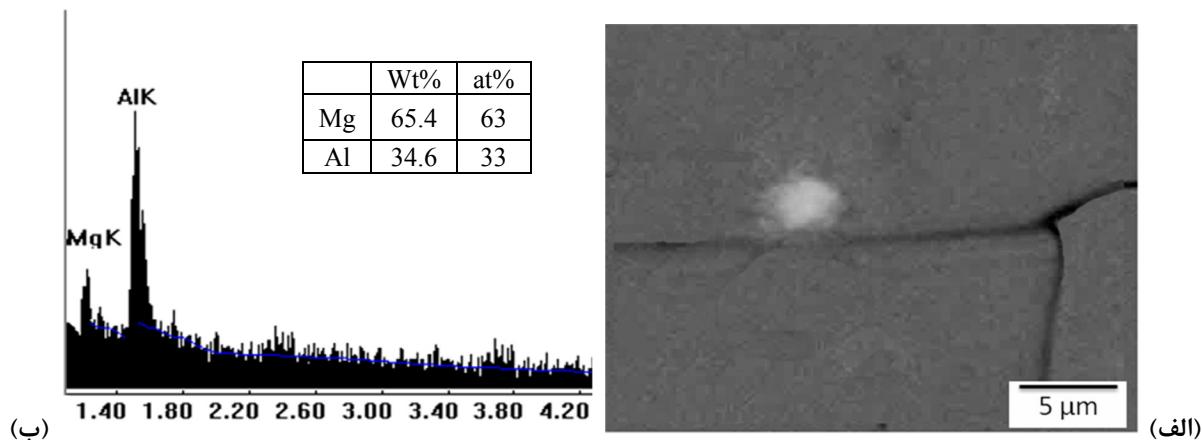
شکل ۳- تصویر میکروسکوپ نوری نمونه (الف) M056 ب) و (ب) M106.

در شکل ۴ تصویر میکروسکوپ نوری نمونه M1512 در بزرگنمایی های مختلف نشان داده شده است. افزایش دما و زمان تفجوشی سبب افزایش چگالی (شکل ۲) و افزایش اندازه دانه ها شده است. همانگونه که مشاهده می شود، تخلخل های باز به طور کامل از بین رفته و تعدادی تخلخل در درون دانه ها به تله افتاده اند. توزیع کامل افزوختنی  $MgO$  در افزایش نرخ تفجوشی بسیار حائز اهمیت است. کمترین ناهمگنی سبب رشد غیر پیوسته دانه ها و در ادامه منجر به افزایش تخلخل با نرخ انقباض بسیار آهسته خواهد شد. در دمای  $1875^{\circ}C$  بخار  $MgO$  از سطح نمونه سبب رشد غیرپیوسته دانه ها و کاهش عبور خواهد شد [۱۱].

شکل ۴ ب تصویر میکروسکوپ نوری نمونه M1512 را با بزرگنمایی بیشتر نشان می دهد. وجود تخلخل های بسته و همچنین ذرات فاز ثانویه به خوبی دیده می شود. اندازه تخلخل ها تقریباً کمتر از ۲ میکرومتر می باشند. بنابراین نمونه در طول موج های کمتر از ۲ میکرومتر نباید عبور مناسبی نشان دهد. در صورتی که اندازه تخلخل با اندازه طول موج عبوری برابر باشد، پراکندگی شدیدی رخ می دهد. بنابراین تخلخل های به دام افتاده در درون دانه ها سبب افزایش پراکندگی و کاهش عبور نور می شوند [۱۲] و [۱۳]. آنالیز EDS حضور  $Mg$  را در نقاط روشن نشان می دهد (شکل ۵). بر طبق دیاگرام فازی  $MgO$  و آلومینا ممکن است در نمونه های تفجوشی شده فاز اسپیل (MgAl<sub>2</sub>O<sub>4</sub>) تشکیل شده باشد. این ماده معمولاً به رنگ های سایه ای از آبی، سبز، زرد و قرمز مشاهده می شود [۱۴]. این امر می تواند توضیحی بر کاهش شفافیت نمونه باشد. فازهای ثانویه به صورت مجرزا در درون دانه ها شکل می گیرند. این نقص به عنوان نقطه پراکندگی نور عمل کرده و سبب کاهش شفافیت نمونه می گردد.

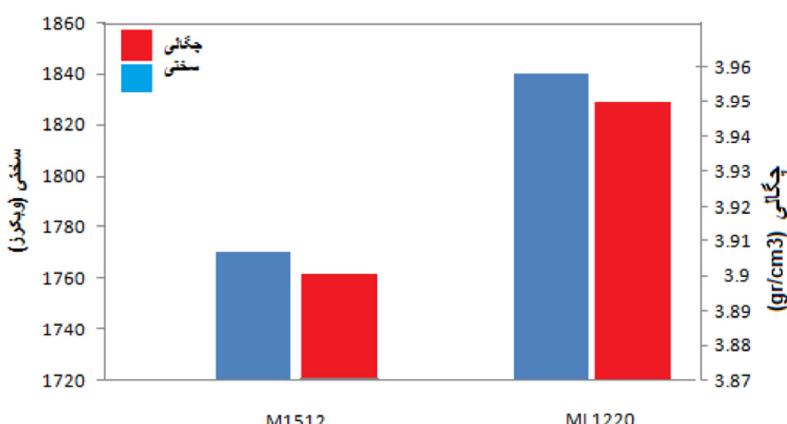


شکل ۴- تصویر میکروسکوپ نوری نمونه M1512

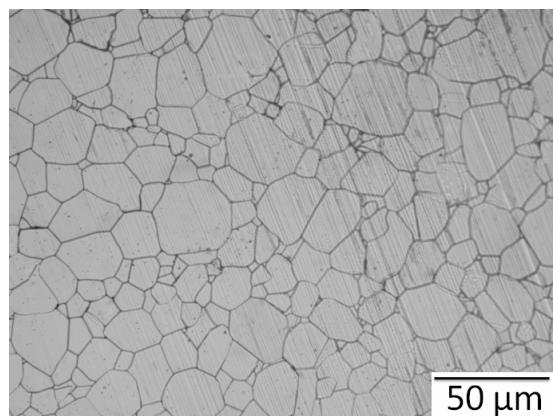


شکل ۵- (الف) تصویر SEM نمونه A1512، (ب) آنالیز EDS از نقطه مشخص شده در تصویر.

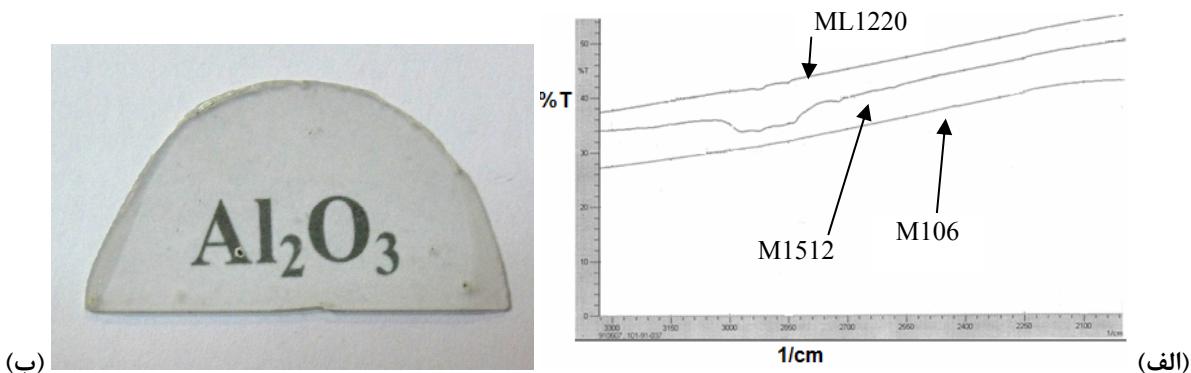
در شکل ۶ سختی و چگالی نمونه های ML1220 و M1512 مقایسه شده است. نمونه ML1220 بیشترین سختی و چگالی را نشان می دهد. با توجه به شکل ۷ الف، با افروzen  $\text{La}_2\text{O}_3$  اندازه دانه ها کاهش می یابد. به عبارت دیگر،  $\text{La}_2\text{O}_3$  مرز دانه های آلمینیا را شدیداً پایدار می سازد. این امر به دلیل تفاوت زیاد در شعاع یونی  $\text{Al}^{3+}$  ( $r=0.053 \text{ nm}$ ) و  $\text{La}^{3+}$  ( $r=0.103 \text{ nm}$ ) بوده که با حضور کامل  $\text{La}_2\text{O}_3$  در مرز دانه های آلمینیم توجیه می شود [۱۵]. حرکت مرز دانه های آلمینیا توسط  $\text{La}_2\text{O}_3$  کند شده و در نتیجه تخلخل ها در دانه های آلمینیا باقی نمی مانند و هنگامی که سرعت حرکت مرز دانه ها برابر با سرعت حرکت تخلخل باشد، تخلخل ها در مرز دانه ها باقی خواهند ماند. در این حالت تخلخل ها سریعاً به یکدیگر ملحق شده و حذف می شوند. در نتیجه آلمینیا با ساختاری ریز دانه و کاملاً فشرده حاصل می شود. قبل اشاره شد، که در دماهای تف جوشی بالاتر از ۱۷۰۰ درجه سانتیگراد، به علت فشار بخار بالا، تبخیر O از سطح افزایش یافته که این امر سبب رشد بیش از حد دانه ها و کاهش عبور نور می شود. لantanیم پایدارساز اسپینل است بنابراین رشد دانه ها را در دماهای بالاتر از ۱۷۰۰ درجه سانتیگراد کنترل می کند. علاوه بر این، لantanیم ضربی شکست اسپینل و آلمینیا را بهم نزدیک و در نتیجه پراکندگی نور را کاهش می دهد [۱۵]. شکل ۸ الف مقدار عبور نمونه های M106، M1512 و ML1220 را نشان می دهد. درصد عبور نمونه ها از ۳۵ تا ۶۰ درصد متغیر بوده و نمونه ML1220 بیشترین عبور را نشان می دهد. شکل ۸ ب تصویر نمونه ML1220 را نشان می دهد.



شکل ۶- سختی و چگالی نمونه های تف جوشی شده M1512 و ML1220.



شکل ۷- تصویر میکروسکوپ نوری نمونه ML1220.



شکل ۸- الف) نمودار درصد عبوردهی موج فروسرخ نمونه های ML1220، M1512 و M106

ب) تصویر نمونه ML1220 با ضخامت ۱ میلیمتر.

#### ۴- نتیجه گیری

- با افزایش مقدار افزونی  $MgO$ ، سختی نمونه ها به علت افزایش چگالی و کاهش اندازه دانه ها، افزایش می یابد.
- افزایش دما در نمونه های حاوی افزونی  $MgO$  از ۱۷۰۰ به ۱۸۷۵ درجه سانتیگراد سبب رشد غیرپیوسته دانه ها می شود.
- افزایش مقدار افزونی  $MgO$  از ۱/۰ به ۱/۱۵، منجر به تشکیل فازهای ثانویه اسپینل در درون دانه ها شده و این نقص به عنوان نقطه پراکندگی نور عمل می کند.
- افروden ۰/۰٪ وزنی  $La_2O_3$  به ترکیب پودر سبب ریزدانه تر شدن ساختار، چگالی بالاتر و در نتیجه عبور و سختی بیشتر می شود.
- نمونه حاوی ۰/۰٪ درصد وزنی  $MgO$  و ۰/۲٪ درصد وزنی  $La_2O_3$  که به مدت ۱۲ ساعت در دمای ۱۸۷۵ درجه سانتیگراد تفجیش شده است حداقل ۶۰٪ سختی ۹۵/۹۹٪ چگالی تئوری را از خود نشان می دهد.

#### ۵- مراجع

1. Guillaume .B., Christian G., Nathalie M., "Sintering of an Ultrapure a-Alumina Powder: II. Mechanical, Thermo-Mechanical, Optical Properties, and Missile Dome Design" Int. J. Appl.

- Ceram. Technol., 8 [2], (2011), 366–382.
2. Guillaume B., Christian G. Ahmed A., “Sintering of an Ultrapure a-Alumina Powder: II. Mechanical, Thermo-Mechanical, Optical Properties, and Missile Dome Design” , Int. J. Appl. Ceram. Technol., 8 [2] (2011) 366–382.
  3. Kaneno, M. & Oda, I., “Effect of the properties of translucent alumina tube on lamp efficiency of high pressure sodium lamp”, Mat. Sci. Monogr., 6 (1979) 1114-1122.
  4. Yechezkel Ashuach, “The Influence of Sintering Additives on the Microstructure and Properties of ALON” Submitted to the Senate of the Technion – Israel Institute of Technology TEVET (2003).
  5. Rolf A. and Michel P. B., “Transparent Alumina: A Light-Scattering Model” , J. Am. Ceram. Soc., 86 [3] (2003) 480–86.
  6. Schroeder, J. & Rosolowski, J. H., “Light scattering in polycrystalline materials”, Proc. SPIE, 297 (1981) 156-168
  7. Peelan, J. G. J., “Influence of MgO on the evolution of the microstructure of  $\text{Al}_2\text{O}_3$ ” , Mater. Sci. Res., 10 (1975) 443-453.
  8. Coble, R. L., “Transparent alumina and method of preparation”, US Patent No. 3026210 (1962).
  9. Hartnett, T. M., Bernstein, S. D., Maguire, E. A. & Tustison, R. W., “Optical properties of ALON (aluminum oxynitride)”, Proc. SPIE, 3060 (1997) 284-295.
  10. Peerlen, J. G. J. & Metselaar, R., “Light scattering by pores in polycrystalline materials: transmission properties of alumina”, J. Appl. Phys. 45 (1974) 216-220
  11. Yang QiuHong, “Effect of  $\text{La}_2\text{O}_3$  on Microstructure and Transmittance of Transparent Alumina Ceramics”, JOURNAL OF RARE EARTHS 24 (2006) 72 – 75.
  12. Apetz, R. & van Bruggen, M. P. B., Transparent alumina: a light scattering model, J. Am. Ceram. Soc., 86 (2003) 480-486.
  13. Van, H. C., Light Scattering by Small Particles. John Wiley & Sons, New York (1957).
  14. S. Ma, “Sintering of translucent alumina” , Journal of Materials Processing Technology 209 (2009) 4711–4715.
  15. Kobayashi, K. & Kaneno, M., “Utilizing mixtures of yttria, magnesia, and lanthanum oxide in manufacture of transparent alumina”, US Patent No. 3792142 (1974).