

ساخت نانوبلور کهای $\mathrm{La}_{./v}\mathrm{Ca}_{./r-x}\mathrm{Sr}_x\mathrm{MnO}_{r}$ به روش فعالسازی مکانیکی و بررسی و ساختاری و مغناطو ترابری آنها

شهناز ابارشی، ناصر تجبر*، محمود رضایی رکن آبادی، محمد بهدانی

دانشگاه فردوسی مشهد، دانشکده علوم پایه، گروه فیزیک، آزمایشگاه تحقیقاتی حالت جامد

(دریافت مقاله: ۸۸/۸/۳۰ ، نسخه نهایی: ۸۸/۱۲/۲۴)

واژههای کلیدی : منگنایتها، فعال سازی مکانیکی، مغناطومقاومت ابرغول آسا، گذار فلز - نارسانا.

مقدمه

منگنایتها با ساختار بلوری پرُوسکایت دستهای از اکسیدهای منگنایتها با فرمول شیمیایی هستند که در آن RE منگنز با فرمول شیمیایی هستند که در آن Y Nd ،Pr ،La یک عنصر سه ظرفیتی خاکی کمیاب مانند ها LaMnO به دلیل است. به تازگی نانومواد منگنایت مانند هروه شگران بسیاری کاربردهای گسترده، موضوع مورد توجه پژوه شگران بسیاری بودهاند. نانوبلورها اغلب ویژگیهای متفاوتی نسبت به نمونههای کپهای، از خود نشان میدهند. به عبارت دیگر این دسته از مواد

پتانسیل بالایی برای استفاده در گستره ی بزرگی از کاربردها، مانند حسگرها، آهنرباهای دائمی، کاتالیزورها، رنگدانهها، . . . دارند [۱، ۲]. در دهه ی ۱۹۵۰ جانکر و وان سانتون تهیه نمونههای بسبلور منگنایتهای با ظرفیت مخلوط را گزارش کردهاند [۳]. آنها ساخت و ویژگیهای مغناطیسی ترکیبهای کرداند و الگر در سال ۱۹۵۰ مغناطومقاومت، یعنی تغییر مقاومت ناشی از اعمال یک میدان مغناطیسی خارجی را برای ترکیب $La_{1-x}A_xMnO_r$ اندازه مغناطیسی خارجی را برای ترکیب

× نویسنده مسئول، تلفن: ۸۷۶۳۶۴۷ (۵۱۱) ۸۷۶۳۶۴۷ نمابر: ۹۸ (۵۱۱) ۸۷۶۳۶۴۷ پست الکترونیکی: ntajabor@yahoo.com

گرفت [۴]. نزدیک به دمای کوری این ترکیب یک مغناطومقاومت منفى حدود ٨٪ نشان مىدهد. بـهتــازگى ايــن یژوهشها بر ویژگیهای مغناطیسی و الکتریکی این مواد متمرکز شده، و بررسیهای گستردهای روی مغناطومقاومت بزرگ (GMR) [۵] و امکان استفاده از این مواد به عنوان الکترود در سلولهای سوختی اکسید- جامد (۶]، انجام شده است. همه ی این منگنایتها ویژگیهای مغناطیسی و رسانندگی خوبی دارند، مخصوصاً اگر RE به طور مختصری با یک اتم قلیایی خاکی، با نسبت یونی مشابه و عدد اکسایشی متفاوت، در جایگاههای A (گوشههای یاخته یکه)، جانسانی شود، این مواد توانایی تشکیل تهی جاها را دارند که همراه با نقصهای ذاتی، در میدان مغناطیسی خارجی، باعث افزایش پراکندگی الکترونی و یونی خواهند شد. به علت تـشکیل نقـص ساختاری و پراکندگی الکترونی- یـونی، رابطـهی نزدیکـی بـین ساختار بلوری و ویژگیهای مغناطیسی و الکتریکی وجود دارد، کـه بـه سـبب آن ایـن مـواد در ابزارهـای الکترونیکـی و ميكروالكترونيكي بهكار ميروند [۷].

برای ساخت منگنایت روشهای گوناگونی، مانند واکنش حالت جامد [۸]، سـل- ژل [۹]، روشهای هـهرسـوبی [۱۰]، نهشتن لایه نازک [۱۱] و رشد تک بلـور [۱۲] گسترش یافته است. این روشها معمولاً، به دلیل هزینهی بالا و بـازدهی کـم، برای کارهای پژوهشی استفاده میشوند. فرآیندهای فعالسـازی مکانیکی (MA) و مکانوشیمیایی ۲ (MCP) به عنوان روشهای مؤثر، مقرون به صرفه و ساده برای تولید نـانومواد معرفی شـده اند. این فرآیندها بر اساس واکنشهای شـیمیایی کـه بـهطـور مکانیکی در آسیای گلولهای پر انرژی فعال میشوند، پایهریـزی شده و برای تولید اکسیدهای گوناگون به کار رفتـهاند [۱۳]. در ساخت برخی از ترکیبها، لازم است برای کامل شـدن مراحـل ساخت برخی از ترکیبها، لازم است برای کامل شـدن مراحـل ترکیبهای مورد نظر در این پژوهش در مراحـل آسـیاکاری بـه خوبی تشکیل میشوند و نیاز به گرمادهی پسین ندارد (MA) .

مکانیکی نانوساختار $_{\rm La_{1-x}Ca_x}MnO_{\rm r}$ با فعال سازی ترکیب- های کلریدی و اکسیدی، اثبات شده است [۲]. Muroi [۲] همکارانش سنتز $_{\rm La_{1-x}Ca_x}MnO_{\rm r}$ را با استفاده از اکسیدهای همکارانش سنتز $_{\rm CaO}$ $_{\rm MnO_{\rm r}}$ و مخلوط $_{\rm MnO_{\rm r}}$ $_{\rm MnO_{\rm r}}$ و مخلوط $_{\rm CaO}$ $_{\rm La_{\rm r}O_{\rm r}}$ $_{\rm MnO_{\rm r}}$ و مخلوط رمان آسیاکاری ثابت (۵ ساعت) با آسیای SPEX 8000 گونهی پروسکایت $_{\rm Tam}$ $_{\rm La_{\rm r}O_{\rm r}}$ و همکارانش گونهی پروسکایت $_{\rm Mn_{\rm r}O_{\rm r}}$ و $_{\rm Mn_{\rm r}O_{\rm r}}$ استفاده از یک آسیای مخلوط پودرهای $_{\rm Mn_{\rm r}O_{\rm r}}$ و $_{\rm Mn_{\rm r}O_{\rm r}}$ با استفاده از یک آسیای ساخت و بررسی ویژگیهای ساختاری و مغناطوترابری ترکیب- ساخت و بررسی ویژگیهای ساختاری و مغناطوترابری ترکیب- های محلول از اکسیدهای $_{\rm La_{\rm r}O_{\rm r}}$ $_{\rm La_{\rm r}O_{\rm r}}$ $_{\rm La_{\rm r}O_{\rm r}}$ $_{\rm Mn_{\rm r}O_{\rm r}}$

روش پژوهش

برای ساخت نانوبلور کهای $La._{N'}Ca._{N'-x}Sr_xMnO_{\tau}$ به روش فعال سازی مکانیکی، از اکسید منگنـز III ($Mn_{\tau}O_{\tau}$) به عنـوان ماده ی اولیه استفاده شد. برای تهیـه ی $Mn_{\tau}O_{\tau}$ پـودر $Mn_{\tau}O_{\tau}$ و هوا $Mn_{\tau}O_{\tau}$ (Merck N, N) را به مدت ۱۲ ساعت در دمای N0 (N0 در هوا گرم کردیم، و پس از ۱۲ ساعت اجازه دادیـم بـه آرامـی خنـک شود. پودرهـای N1 (Merck, N1 ساعت اجازه دادیـم بـه آرامـی خنـک شود. پودرهـای N1 (Merck, N2 (N3) (CaO (Merck, N3) (Chemie, N4) (Chemie, N4) (Chemie, N5) (Chemie, N6) (N7) (N8) N8 ناصری بـه صـورت رابطـه ی (N1)، بـرای تهیـه ی ترکیـبهـای مختلف با هم مخلوط شدند :

$$0.5Mn_2O_3 + 0.35La_2O_3 + (0.3 - x)CaO + xSrO + 0.075O_2 \rightarrow La_{0.7}Ca_{0.3-x}Sr_xMnO_3$$
 (\)

از آنجا که اکسید لانتانیوم در هوا با جذب بخار آب به $La(OH)_{\pi}$ Truck می شود، پیش از توزین این پودر، باید آن را خشک کرد. به این منظور اکسید لانتانیوم را به مدت π ساعت در هوا در دمای 7° ۷۵۰ گرما دادیم. پس از خشک کردن اکسید لانتانیوم، بلافاصله مقادیر مورد نیاز از مواد اولیه را وزن کرده و در آسیای گلولهای کاملاً خشک، آسیا کردیم. در هر مرحله برای تهیه ترکیب نهایی 10° گرم از پودر مخلوط اکسیدهای اولیه، همراه با 10° گرم گلولهای فولادی هر یک به

^{1 -} Solid-oxide fule cell

^{2 -} Mechanochemical process

Downloaded from ijcm.ir on 2025-07-09

قطر mm ۱۱، در آسیای فولادی SPEX 8000 (تقریباً با حجم "۵۲cm" در دمای اتاق و فشار جو آسیا شدند. در ساخت همه ی نمونه ها نسبت وزنی پودر به گلوله یک به ده انتخاب شد. از آنجا که در طول آسیاکاری، ظرف حاوی پودر و گلوله ها بسیار گرم می شوند، آسیا کاری را که ۱۰ ساعت طول کشید پس از هر دوره ی ۳۰ دقیقه استراحت دادیم، تا واکنش تنها به صورت مکانیکی و ضربه ی گلوله ها انجام شود و گرما در واکنش دخالت کمتری داشته باشد.

برای آگاهی از تشکیل ساختار در طول آسیاکاری از پراش-سنج یر تو XRD) X) با قدرت تفکیک ۰٫۱ درجه و تابش-Mo استفاده شد. الگوهای پراش نمونهها در (λ = ۰/۷۰۹۳Å) $K \alpha$ دورههای آسیاکاری یاد شده، در دمای اتاق با پراشسنج پرتو \cdot ره تهیه شد. این الگوها در گسترهی $^{\circ}$ ۵–۵ = θ با سرعت Xدرجه بر دقیقه و نیز الگوی پراش نمونهی نهایی با پـراشسـنج پرتو X، با تابش $(\lambda = 1/\Delta + 8 A) Cu - Ka$ گرفته شدند. بـرای به دست آوردن پارامترهای شبکهی بلوری، از نرمافزار Fullprof استفاده شد. ورودی این نرمافزار، زاویهی آغازی (au)، گام، زاویهی پایانی و شدتهای پراش است که پس از انتخاب یا نوشتن فایل کنترل (Pcr) مناسب، پارامترهای شبکهی بلوری، نیم پهنا، شاخصهای میلر و میزان انحراف از ساختار پیشنهادی، محاسبه میشود. میانگین اندازهی بلورکها از پهنای کامل قلههای پراش پرتو X در نیم شدت (FWHM)، و با استفاده از فرمول شرر محاسبه شد. شکل و میانگین اندازه-ی ذرات برای دو ترکیب نهایی با $x = \cdot_1$ و $x = \cdot_1$ به طور مستقيم از تصوير ميكروسكوپ الكتروني عبوري (-Ziess Nc2 120kv) نيز محاسبه شد.

به منظ ور اندازه گیری مقاومت ویژه و مغناطومقاومت، از پودرهای ترکیب نهایی نمونههایی به صورت قرص ساخته و به مدت دو ساعت در دمای 9.0.9 در هوا، تفج وش شدند. بیا وجود این که ذرات پودر محصول نهایی بسیار ریز است، فشردن پودر و تشکیل قرص بی نیاز به چسب و تنها با قرار دادن پودر در فشار 1.00 به مدت یک دقیقه انجام شد. سرانجام قرص- های تفجوش شده به شکل مکعب مستطیل بـرش داده و بـرای اندازه گیری به روش چارسوزنی آمـاده شـدند. مقاومـت ویـژه و مغناطومقاومت نمونهها بر حـسب دمـا و میـدان مغناطیـسی

خارجی (میدانهای صفر تا ۲ ۱٫۵ ۲)، در گسترهی دمـایی ۷۷ تـا ۳۰۰ به روش چارسوزنی اندازه گیری شدند.

بحث و بررسی

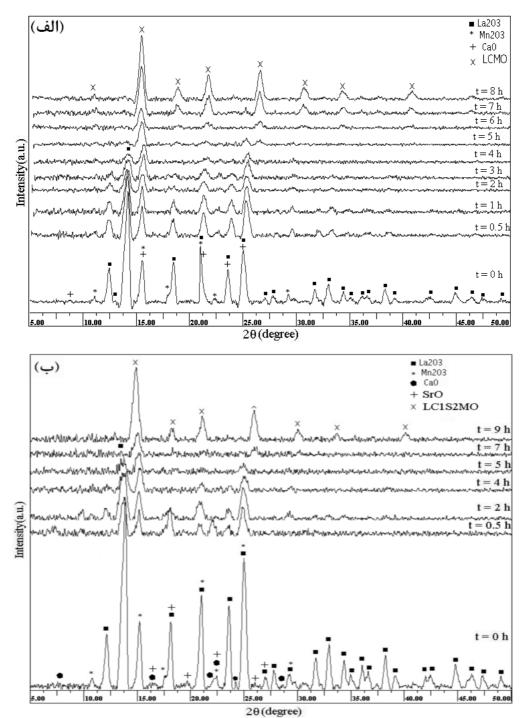
ویژگیهای ساختاری

الگوهای پراش چهار نمونه در زمانهای آسیاکاری گونـاگون، در شكل ١ آورده شدهاند. چنان كه انتظار داريم، الكوى مخلوط یودرها در آغاز، یعنی پیش از آسیاکاری، تنها دارای قلههای تيز، مطابق با اكسيدهاي مواد اوليه است. شدت اين قلهها بـه-تدریج با افزایش زمان آسیاکاری، کاهش میابد. بنابر شکل ۱ (الف)، دیده میشود که پس از ۵ ساعت آسیاکاری قلهای نـو وابسته به $\theta = 10^\circ$ نزدیک به $La./\gamma Ca./\tau MnO_\tau$ در الگوی پراش مخلوط پودرها پدیدار میشود، که شدت آن با افزایش زمان آسیاکاری، افزایش می یابد. در طول همین زمان، قلههای وابسته به اکسیدهای اولیه نیز از بین می روند، به طوری که در الگوی پراش این نمونه پس از ۶ ساعت تقریباً هیچ قلهای از اکسیدهای اولیه دیده نمی شود. با افزایش زمان آسیاکاری، بیش از ۵ ساعت، درصد تشکیل فاز جدید بیشتر شده و در نتیجه شدت قلهها نیز افزایش مییابد، همچنین پهنای قلهها نیز، به دلیل کوچک شدن ذرات، بیشتر خواهد شد. چنین نتایجی برای نانوذرات «La./، Ca./، MnO، تهیه شده با آسیای گلولهای، دیده شدهاند [۱۵] و رونـ د یکـسانی بـرای هـر چهـار x = • ، ۰ , ۲ ، ۰ , ۲ ، ۰ , ۳ بـ ه ترتیب پـس از ۸ ، ۹ ، ۹ و ۱۰ سـاعت آسیاکاری تشکیل و آسیاکاری پایان داده شد. آسیاکاری بیش از ۱۰ ساعت باعث افزایش بیش از حد ناخالصی و آلودگی از بدنه ظرف و گلولههای آسیا در پودر ترکیب مورد نظر می شود. در شکل ۲ الگوی پراش پرتو X با تابش Cu- $K\alpha$ برای چهار ترکیب نهایی پس از پایان آسیاکاری مناسب، نشان داده شده است. تحلیلهای بعدی با نرم افزار Fullprof، روی این دادهها انجام شد (شکل ۳).

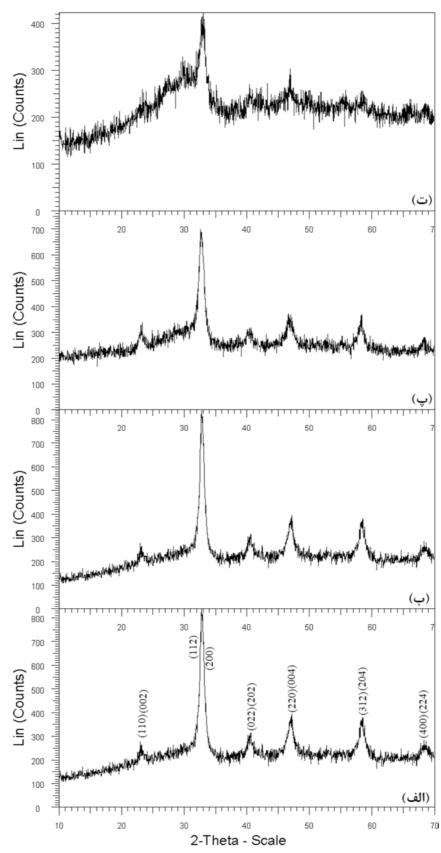
ساختار منگنایتهای لانتانیوم، هنگامی که به روشهای شیمیایی مانند سل- ژل، ژل پلیمری و . . . ساخته میشوند، از نوع پروسکایت است، ولی ساختار آنها با تغییر فاکتور انحراف میتواند تغییر کند. از آنجا که عمل خردایش و آسیاکاری یک فرآیند ناترازمند است، ساختار ترکیبهای تشکیل شده به روش

آسیاکاری ممکن است با ترکیبهای دیگر متفاوت باشد. قله-های پراش پهنای زیادی دارند که ناشی از اندازه ی ریز بلورک-هاست، و در نتیجه نمی توان فازهای گوناگون را به طور دقیق تشخیص داد. دادههای به دست آمده از نرمافزار Fullprof در جدول ۱ خلاصه شدهاند. از مدل شبه ویت برای تحلیل داده ها

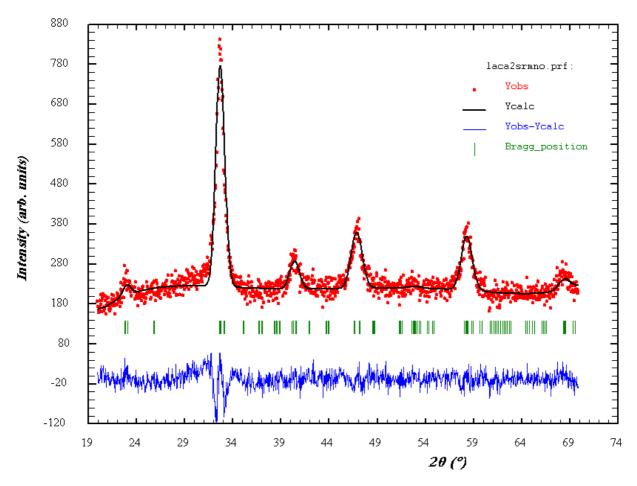
استفاده شد. براساس این دادهها تمام ترکیبها دارای ساختار بلوری راستگوشی (اورتورومبیک) با گروه فضایی Pbnm است و جانشانی استرانسیوم گروه فضایی را تغییر نمیدهد و به صورت تغییر پارامترهای شبکه ظاهر میشود. این دادهها با گزارش دیگران همخوانی خوبی دارند[۱۶].



شکل ۱ الگوهای پراش پرتو X از پودر مخلوط اکسیدهای آسیاکاری شده برای دورههای گوناگون آسیاکاری (الف) $La._{N}Ca._{n}MnO_{\pi}$ (ب) $\Lambda_{MoKa} = \cdot N \cdot 9$ لگرهای پراش پرتو $\Lambda_{MoKa} = \cdot N \cdot 9$ لگرهای در $\Lambda_{MoKa} = \cdot N \cdot 9$ الگرهای برای دورههای گوناگون آسیاکاری (الف) $\Lambda_{MoKa} = \cdot N \cdot 9$ الگرهای برای دورههای گوناگون آسیاکاری (الف) برای دورههای شکل الفیاکاری (الف) برای دورههای نود الفیاکاری (الف) برای دوره الفیاکاری (الف) برای دورههای نود الفیاکاری (الف) برای دوره (الف) برای



شــكل ۲ الگـوهــای پــراش چهــار تركيــب نهــايی (الــف) ،La._{//}Ca._{/۲}Sr._{/۲}MnO_۲ (ب) ،La._{//}Ca._{/۲}Sr._{/۲}MnO_۲ و (ت) La._{//}Ca._{/۲}Sr._{/۲}MnO_۲ و (ت) دركيـب نهــايی (الــف) ،La._{//}Ca._{/۲}Sr._{/۲}MnO_۲ (ب) المــوب الــف) دركيـب نهــايي (الــف) الــد الـ



.Fullprof پس از ۸ ساعت آسیاکاری، بهینه شده با نرم افزار $\lambda_{\text{CuK}\alpha} = 1/\Delta$ ۴۰۶Å) کریب $\lambda_{\text{CuK}\alpha} = 1/\Delta$ ۴۰۶Å) کرد شکل ۳ الگوی پراش پرتو

جدول ۱ پارامترهای شبکه و میانگین اندازهی بلورکها.

ترکیب منگنایت	زمان آسیاکاری	میانگین اندازهی بلورک (nm)XRD	a(Å)	b(Å)	c(Å)	$V(\text{Å}^{\text{r}})$			
${}_{\text{T}}MnO{/\text{T}}Ca{/\text{Y}}La$	۸ ساعت	۲٠	۵٫۴۵۹۳	۵,4۶۴۹	٧٫٧١٣۵	74.117			
"MnO./\Sr./¬Ca./¬La	۹ ساعت	۱۵	۷۶۵۹۱۵	۵,۴۶۳۹	٧,٧٢٣١	7m•/ma•			
"MnO./ _/ Sr./ _\ Ca./ _/ La	۹ ساعت	14	۵٬۴۵۰۳	۵,۴۶۹۹	٧٫٧٢٨٣	74.441			
rMnO./rSr./yLa	۱۰ ساعت	٩	۵,۴۶۴۹	۵٬۴۵۹۹	٧٫٧٣۵١	7 ° - 1 ' 1 ' 1 ' 1 ' 1 ' 1 ' 1 ' 1 ' 1 ' 1			

میانگین اندازهی بلور کها از الگوی پراش پرتو X ترکیب و فرمول شرر محاسبه شد. بنابر فرمول زیر:

$$D = \frac{k\lambda}{W\cos\theta} \tag{7}$$

که در آن D میانگین اندازه ی بلورکها و k ثابتی است که به ریخت شناختی بلورک وابسته است و از 1/3 تا 1/3 رادیان تغییر میکند. در اینجا k=1 انتخاب شد که مستقل از ریخت شناختی خاص است. k طول موج تابشی، k زاویه ی براگ و k

Downloaded from ijcm.ir on 2025-07-09

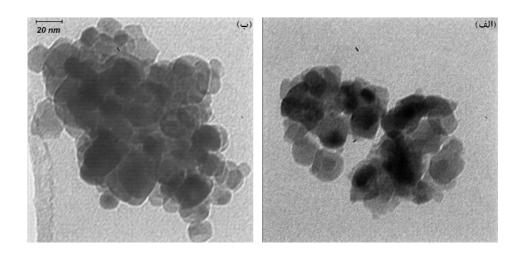
پهنای قله در نیم شدت است. در شکلهای ۴ الف و ب تصویرهای TEM وابسته به دو ترکیب نهایی با x = 0 و 0 0 0 نشان داده شدهاند. با توجه به میانگین اندازه بلورکها که با استفاده از رابطه 0 محاسبه شدهاند (جدول 0) و ابعاد ذرات دیده شده در تصاویر TEM که تقریباً برابرند، می توان نتیجه گرفت که هر یک از دانه ها یا ذرات پودر به صورت یک تک بلور (بلورک) است.

ویژگیهای مغناطوترابری

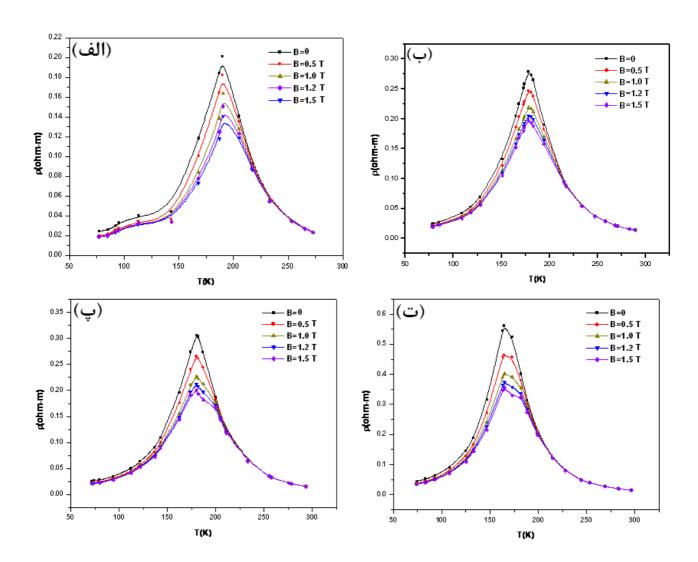
وابستگی دمایی مغناطومقاومت ویژهی الکتریکی نمونهها را در شکل ۵ نشان دادهایم. گذار فلز - نارسانا برای تمام ترکیبها دیده شد. در پژوهشهای انجام شده روی این ترکیبها، البته با روشهای سنتز دیگر، دمای T_{M-I} بیشتر از ایـن مقـدار گـزارش شده است [۱۸، ۱۷]. این امر بهعلت اختلاف در روش ساخت و ایجاد نقص های ساختاری ناشی از آسیاکاری است. در این تركيبها، كاهش اندازهٔ ذرات موجب افزايش نقصها و تخلخل می شود و نسبت سطح به حجم دانهها را زیاد می کند. افزایش $T_{M\text{-}I}$ نقصها و تخلخل موجب کاهش T_c و در نتیجه کاهش می شود، در حالی که افزایش سطح به حجم دانه ها امکان پدیدار شدن GMR و CMR در میدانهای نه چندان قـوی را فراهم می آورد. از مقالاتی که در رابطه با اثر جانشانی یونهای *Ca^۲ با Sr^۲ و اندازهی دانه، در این ترکیبها منتشر شدهاند، این نتایج بهدست آمدهاند: با افزایش جانشانی استرانسیوم دمای گذار فلز - نارسانا و مقاومت الكتريكي افزايش مي يابد [١٩]. بــا افزایش زمان آسیاکاری، اندازهی ذرات کاهش می یابد و با کاهش اندازهی ذرات، نسبت سطح به حجم دانهها افزایش یافته و مغناطومقاومت غیرذاتی زیاد می شود [۲۰]. با کاهش اندازهی ذرات، دمای گذار فلز - نارسانا برای این ترکیبها را کاهش مىدهد [٢١]. أنچه كه در جدول ٢ أمده است با اين نتايج سازگار است. در واقع با افزایش جانشانی استرانسیوم باید چنان که در نمونهی دوم و سوم، با زمان آسیاکاری یکسان، دیده می-شود، T_{M-1} افزایش یابد. ولی از آن جا که برای تمام نمونهها زمان آسیاکاری یکسان نبود، میانگین اندازهی دانه متفاوتی نیـز حاصل شده است و در نتیجه T_{M-I} تحت تأثیر اندازهی دانههای

متفاوت قرار می گیرد.

زیر دمای T_{M-I} همهی نمونهها رفتـار فلـزگونـه دارنـد و بـا افزایش دما، مقاومت الکتریکی نیز افزایش می یابد. حالت پایهی ساختار الکترونی Mn سهظرفیتی و چهارظرفیتی به ترتیب به صورت، ${^{\mathsf{T}}}\mathbf{d}^{\mathsf{T}}$ و ${^{\mathsf{T}}}\mathbf{d}^{\mathsf{T}}$ اند. پنج مدار \mathbf{d} ، که هر یک می توانند با دو الکترون با اسپینهای بالا و پایین پر شوند، با میدان بلوری هشتوجهی حاصل از شش یون اکسیژن پیرامون یون Mn، شکافته میشوند. این شکافتگی، مـدارهـای d را بـه مـدارهـای انرژی پایین d_{xy} با تبهگنی سه گانه، $(d_{zx},\ d_{yz})$ ، و ، ($d_{x^2-v^2}$, $d_{z^2-r^2}$) مدارهای انرژی بالا ${
m e_g}$ با تبهگنی دوگانه، (ردهبندی میکند. از این رو، پیکربندی الکترونی "Mn" به صورت $t_{2g}^{3\uparrow}$ ، و Mn^{f_+} مے صورت $t_{2g}^{3\uparrow}$ است. رسانش بــا الکترونهای e_g صورت می گیرد. در این گستره ی دمایی، T_C تركيب فرومغناطيس است (معمولاً دماي گذار مغناطيسي تركيب بیشتر از T_{M-I} است) و اسپین یونهای Mn^{r_+} و همسایه همراستا و موازیاند. نظریهی تبادل دوگانه ٔ زنر رفتـار مقاومـت $e_{\rm g}$ الكتريكي نمونه را در اين گستره توضيح مي دهـد. الكتـرون مدار ۳d یون "Mn از راه یون اکسیژن میانی، بـه یـون "d مدار همسایه منتقل می شود. به دلیل جفت شدگی هوند در جای يون Mn^{τ_+} ، اسپين الکترون های e_{g} و و با همراستاخواهند بود. از آنجا که راستای اسپین الکترون در انتقال بین یونهای Mn همسایه تغییر نمی کند، نتیجه می گیریم که انتقال الکترون، به اسپین یـون *Mn همـسایه وابـسته اسـت. بنـابراین رابطـهای نزدیک بین ترابری الکتریکی و نظم مغناطیسی در این ترکیب-ها برقرار خواهد شد. انتقال الكترون بين دو يون Mn با متناسب است [۲۲] که θ زاویه بین دو اسپین یـونی $\cos(\theta/\Upsilon)$ است. با کاهش دما به علت برقراری نظم فرومغناطیسی اسپین-های θ ، θ کاهش یافته و انتقال الکترون بهتـر صـورت مـی-گیرد. بالای دمای T_{M-I} ، نمونه رفتار نارسانا گونه دارد و با افزایش دما، مقاومت کاهش می یابد. کاهش نمایی (exp) مقاومت در این گستره با رسانش بهوسیلهی پلارونهای مغناطیسی و پرش گرمایی تفسیر میشود.



شکل ۴ تصاویر TEM وابسته به (الف) ترکیب ۲۰ nm له ۲۰ nm پس از ۸ ساعت آسیاکاری، میانگین اندازهی دانهها ۲۰ nm و (ب) ترکیب La.,،/Ca.,،۲MnO_۲ پس از ۹ ساعت آسیاکاری، میانگین اندازهی دانهها ۱۵ nm ۱۵.

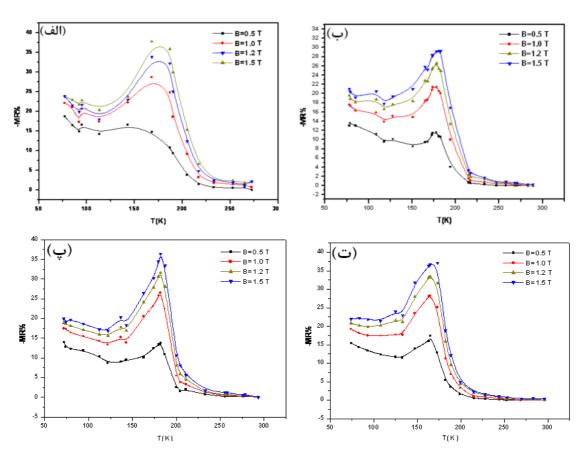


شکل ۵ وابستگی دمایی مقاومت ویژه در حضور میدان مغناطیسی B = ۰۰، ۰٫۵، ۱، ۱٫۲، ۱٫۵ T، ۱٫۵ T، برای ترکیب (الف) La.,γCa.,γCa.,γCa.,γSr.,γMnO_τ، (ب) .La.,γCa.,γSr.,γMnO_τ (ب)

ترکیب منگنایت	زمان آسیاکاری	$T_{M-I}(K)$	ρ_{max} (ohm-m)	MR_{max}
_r MnO. _{/r} Ca. _{/y} La	۸ ساعت	19.	• , ٢ •	7.47
_r MnO./\Sr./\Ca./\La	۹ ساعت	۱۷۸	٠,٢٨	7.79
_r MnO. _{/r} Sr. _{//} Ca. _{/y} La	۹ ساعت	۱۸۰	٠,٣١	7.48
_r MnO _{./r} Sr _{./y} La	۱۰ ساعت	180	+,08	7.47

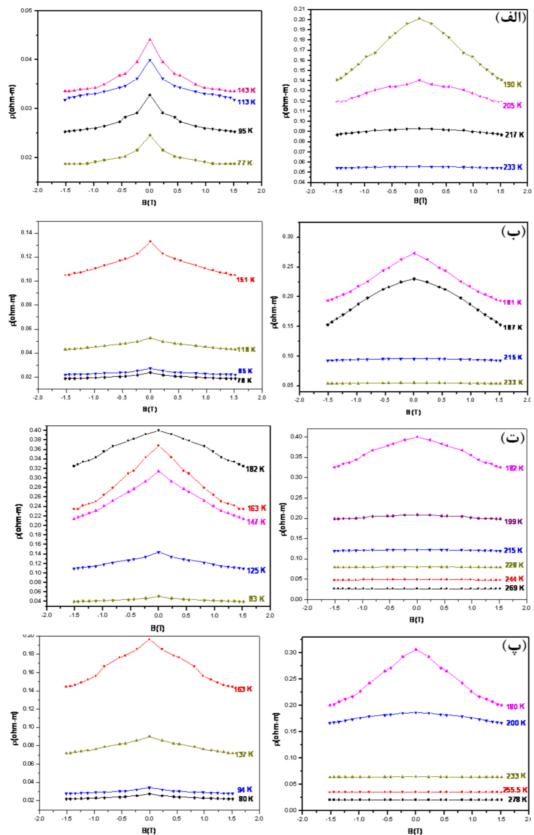
در شکل ۶ اختلاف نسبی مقاومت در میدان صفر و مقاومت در شکل ۶ اختلاف نسبی مقاومت در میدان صفر و مقاومت در حضور میدان ($\frac{R(H=\cdot)-R(H\neq\cdot)}{R(H=\cdot)}$) بـر حسب دما در میدانهای $\frac{B=\cdot/\alpha\cdot 1\cdot 1/7\cdot 1/\alpha}{R(H=\cdot)}$ برای چهـار ترکیـب اند. میدان مغناطیسی به انتقال الکترون بین یونهـای همـسایه کمک می کند و در واقع جایگزیدگی الکترون را کاهش می دهد، بنابراین باعث کاهش مقاومت می شود. در شکل ۷ منحنـیهـای هم دمای مقاومت بر حسب میـدان مغناطیـسی خـارجی دیـده می شوند. نمای منحنیها زیر و بالای دمای T_{M-1} کـاملاً بـا هـم می شوند. این نشان می دهد کـه سـازو کارهای متفـاوتی در

این دو گستره، پاسخگوی مغناطومقاومت هستند. این منحنیها بالای دمای گذار فلز - نارسانا دارای انحنای منفی و زیر آن دارای انحنای مثبت هستند. زیر T_{M-1} مغناطومقاومت از نظم اسپین یونهای Mn، که پیامید کاربست میدان مغناطیسی است، حاصل میشود و در میدانهای پایین تغییرات سریع مقاومت روی می دهد. بنابراین MR زیر دمای گذار فلز - نارسانا، به علت تغییر شدید در میدانهای کوچک، مفیدتر خواهد بود. با افزایش میدان ضریب مغناطومقاومت نیز افزایش میابد. نتایج حاصل از این اندازه گیریها در جدول ۲ خلاصه شدهاند.



[Downloaded from ijcm.ir on 2025-07-09]

شکل ۶ وابستگی دمایی مغناطومقاومت نسبی در میدان مغناطیسی ۲ ،۱، ۱٫۲، ۱٫۵ ترکیب (الف) La.٫،∕Ca.٫۰MnO_۲، (ب) المی المیرکتیب (الف) La.٫،∕Ca.٫۰MnO_۲، (ب) با La.٫،⁄Ca.٫۰Sr.٫۰MnO_۲ (ت) یا La.٫،⁄Ca.٫۰Sr.٫۰MnO_۲، (ب)



[Downloaded from ijcm.ir on 2025-07-09]

 $^{\prime\prime}$ وابستگی مقاومت ویژه به میدان مغناطیسی در دماهای مختلف برای ترکیب (الف) $^{\prime\prime}$ $^{\prime\prime$

Downloaded from ijcm.ir on 2025-07-09]

- [5] Cohn J.L., Peterca M., Neumeier J.J., "Giant dielectric permittivity of electron-doped manganite thin films $Ca(1-x)LaxMnO_3$ (0 < x < 0.03)", J. Appl. Phys. 97 (2005) 34102.
- [6] Muroi M., McCormick P.G., Street R., "Surface spin disorder and exchange bias in La_{0.7}Ca_{0.3}MnO₃ nanoparticles synthesised by mechanochemical processing", Rev. Adv. Mater. Sci. 5 (2003)76–81.
- [7] Jin S., Tiefel T.H., McCormack M., Fastnacht R.A., Ramesh R., Chen L.H., "Thousandfold Change in Resistivity in Magnetoresistive La-Ca-Mn-O Films", Science 264 (1994) 413.
- [8] Padella F., Alvani C., Barbera A., Nenas G., Liberatore R., Varsano F., "Mechanosynthesis and process characterization of nanostructured manganese ferrite", Mater. Chem. Phys. 90 (2005) 172–177.
- [9] Taguchi H., Matsuda D., Nagano M., Tanihata K., Miyamoto Y., "Synthesis of Perovskite-Type (La1−xSrx)MnO₃ (O ≤X≤ 0.3) at Low Temperature", J. Am. Ceram. Soc. 75 (1992) 201.
- [10] Sanchez R.D., Rivas J., Vazquez-Vazquez C., Lopez-Quintela A., Causa M.T., Tovar M., Oseroff S., "Giant magnetoresistance in fine particle of La_{0.67}Ca_{0.33}MnO₃ synthesized at low temperatures", Appl. Phys. Lett. 68 (1996) 134.
- [11] Browning V.M., Stroud R.M., Fuller-Mora W.W., et al., "Magnetic and transport properties of radiation damaged La_{0.7}Ca_{0.3}MnO₃ thin films", J. Appl. Phys. 83 (1998) 7070.
- [12] Asamitsu A., Murimoto Y., Kumai R., Tomioka Y., Tokura Y., "magnetostructural phase transitions in La_{1-x}Sr_xMnO₃ with controlled carrier density", Phys. Rev. B 54 (1996) 1716.
- [13] Gaffet E., Bernard F., et al., "some recent developments in mechanical activation and mechanosynthesis", J. Mater. Chem. 9 (1999) 305–309.
- [14] Muroi M., Street R., McCormick P.G., "Structural and Magnetic Properties of Ultrafine La_{0.7}Ca_{0.3}MnOz Powders Prepared by Mechanical Alloying", J. Solid State Chem. 152 (2000) 503–510.
- [15] Do Hung Manha, Nguyen Chi Thuana, Pham Thanh Phongb, Le Van Honga, Nguyen Xuan Phuca, "Magnetic properties of $La_{0.7}Ca_{0.3}MnO_3$ nanoparticles prepared by reactive milling", J. Alloys Compd. 479 (2009) 828–831.

برداشت

در ایـــن پـــژوهش موفـــق شـــدیم ترکیـــبهــای ۳۔ را بــه روش $x = \cdot \cdot \cdot / \cdot \cdot / \cdot \cdot / \tau$ بــا $La_{./y}Ca_{./x}Sr_xMnO$ فعال،سازی مکانیکی سنتز کنیم. پس از آسیاکاری مواد اولیه، در آسیای پرانرژی، با نسبت وزنی گلوله بـه یـودر ۱۰ بـه یـک، ساختار راستگوشی برای تمام ترکیبها بهدست آمد. با افزایش زمان آسیاکاری شدت و یهنای قلهها افزایش می یابد که به ترتیب ناشی از افزایش درصد فاز جدید و کاهش اندازهی بلور کهاست. اندازهی میانگین دانهها با استفاده از تصاویر TEM تقریباً برابر ۲۰ nm است. وابستگی دمایی مقاومت ویژه و مغناطومقاومت نمونهها در گستره دمایی ۷۷ تا ۳۰۰ K نشان می دهد که نمونه ها دارای گذار فلز - نارسانا هستند. دو سازوکار متفاوت رفتار مقاومت در دو گسترهی دمایی بالا و پایین دمای T_{M-I} را توضیح میدهد. بیشترین ضریب - مغناطومقاومت در میدان T ۱٫۵ و پیرامون دمـای گـذار فلـز نارسانا برای ترکیب La./yCa./۳MnO_۳ ، برایر ۳۸٪ بهدست آمد.

قدرداني

بودجه ی این پژوهش از محل طرح تحقیقاتی شماره ۶۳۰/پ مصوب شورای محترم پژوهشی دانشکده ی علوم پایه دانشگاه فردوسی مشهد تأمین شده است. بدین وسیله مولفین از آن شورای محترم قدردانی می نمایند.

مراجع

- [1] Zhang Q., Saito F., "Mechanochemical synthesis of LaMnO₃ from La₂O₃ and Mn₂O₃ powders", Journal of. Alloys and Compounds 297 (2000) 99–103.
- [2] Muroi M., Street R., McCormick P.G., "Enhancement of critical temperature in fine $La_{0.7}Ca_{0.3}MnO_3$ particles prepared by mechanochemical processing", J. Appl. Phys. 87 (1999) 3424.
- [3] Jonker G.H., van Santen J.H., "Ferromagnetic compounds of manganese with perovskite structure", Physica, 16 (1950) 337–349.
- [4] Volger J., "Further experimental investigations on some ferromagnetic oxidic compounds of manganese with perovskite structure", Physica, 20 (1950) 49–66.

[Downloaded from ijcm.ir on 2025-07-09]

- magnetoresistive properties of $La_{0.67}Ca_{0.33}$ - $_xSr_xMnO_3$ ", Risø-PhD-5 (2004).
- [20] Manh D.H., Thuan N.C., Phong P.T., Hong L.V., Phu N.X., "Magnetic properties of La_{0.7}Ca_{0.3}MnO₃ nanoparticles prepared by reactive milling", Journal of Alloys and Compounds 479 (2009) 828–831.
- [21] Lopez-Quintela M.A., Hueso L.E., Rivas J., Rivadulla F., "Intergranular magnetoresistance in nanomanganites". Nanotechnology 14 (2003) 212–219
- [22] de Gennes P.G., "Effects of double exchange in magnetic crystals", Phys. Rev. 118 (1960) 141.

- [16] Bolarín A.M., sánchez F., Palomares S., Aguilar J.A., Torres-Villaseñor G., "Synthesis of calcium doped lanthanum manganite by mechanosynthesis", J. Alloys Compd. 436 (2007) 335–340.
- [17] Rivadulla F., Lopez M.A., "Low field magnetoresistance effects in fine particles of La_{0.67}Ca_{0.33}MnO₃ perovskites", J. of magnetism and magnetic materials, 221, (2000) 57-62.
- [18] siwach P.K., Prasad R., Gaur A., "Microstructure-magnetotransport correlation in La_{0.7}Ca_{0.3}MnO₃", J. Alloys Compd. 443 (2007) 26-31.
- [19] Dinesen A.R., "Magnetocaloric and