

بهینه سازی عوامل موثر در تولید فریت منگنز روی به روش مرسوم

سید علی سید ابراهیمی

دانشیار گروه مهندسی متالورژی و مواد- دانشکده فنی- دانشگاه تهران

زهرا پیشگاهی فرد

فارغ التحصیل کارشناسی ارشد گروه متالورژی و مواد - دانشکده فنی- دانشگاه تهران

(تاریخ دریافت ۸۲/۷/۱۲، تاریخ دریافت روایت اصلاح شده ۸۲/۱۲/۱۰، تاریخ تصویب ۸۳/۱/۲۹)

چکیده

فریت های منگنز - روی با فرمول شیمیایی $(Mn-Zn)Fe_2O_4$ کاربرد زیادی در صنایع برق و الکترونیک دارند. این فریت ها عموماً با روش مرسوم^۱ ساخت سرامیکها تولید می شوند. این روش که شامل فرایند کلسیناسیون مواد اولیه می باشد، به پارامترهای زیادی نظیر درصد مواد اولیه، خلوص مواد اولیه، دما، زمان و اتمسفر کوره حساس می باشد. از آنجا که این پارامترها می توانند سبب ایجاد ناخالصی و یا تولید اکسیدهای ناخواسته در فریت شوند که این خود سبب کاهش خواص الکتریکی و مغناطیسی فریت می گردد، بهینه کردن شرایط تولید فریت خصوصاً در مرحله کلسیناسیون از اهمیت بالایی برخوردار است. در این تحقیق ابتدا درصد بهینه مواد اولیه لازم جهت تولید فریت با خلوص بالا برای فریت های منگنز روی تعیین شده است و سپس اثر دما و نیز اتمسفر کوره در فرایند کلسیناسیون بر روی ترکیب فریت حاصله مورد تحقیق قرار گرفته و خواص مغناطیسی پودر بهینه حاصله اندازه گیری شده است. نهایتاً، مناسب بودن این پارامترها در فریت های منگنز روی با نسبت منگنز و روی مختلف نیز مورد مطالعه قرار گرفته است.

واژه های کلیدی : فریت نرم، فریت منگنز روی، روش مرسوم، پارامترهای کلسیناسیون، خواص مغناطیسی

مقدمه

دو نوع مکان بین نشین یافت می شود که یکی مکان تتراهدرال (یا مکان A) و دیگری مکان اکتاهدرال (یا مکان B) نامیده می شود. این مکانها توسط یونهای فلزی نظیر منگنز و روی اشغال می شوند که نحوه قرارگیری یونها در این محلها خواص اصلی فریت ها را تعیین می کند. در فریت منگنز روی، یونهای روی در محلهای تتراهدرال قرار می گیرند و جایگزین یونهای Fe^{+3} می شوند و یونهای Fe^{+3} به همراه یونهای منگنز محلهای اکتاهدرال را پر می کنند [۲,۳].

روشهای تولید فریت ها به دو دسته کلی روش مرسوم و روشهای غیرمرسوم مانند روش هم رسوبی و سل ژل تقسیم می شوند. از بین این روشهای روش مرسوم به علت هزینه پایین آن، متداول ترین روش تولید فریت می باشد [۴,۳].

در روش مرسوم مواد خام، که معمولاً اکسیدها یا کربنات های فلزات اجزای فریت می باشند با هم مخلوط می شوند و سپس پودر ماده مخلوط درون کوره قرار داده می شود تا مرحله کلسیناسیون را طی کند. در فرایند کلسیناسیون، دمای پودر به بیش از $1000^{\circ}C$ افزایش

سرامیک های اکسیدی که رفتار فری مغناطیس از خود نشان می دهند معمولاً به عنوان فریت ها شناخته می شوند. فریت های نرم، یکی از مهم ترین انواع فریت ها هستند که دارای ساختار اسپینل می باشند. فرمول عمومی این فریت ها $MeFe_2O_4$ می باشد که Me یک یون دو ظرفیتی یا مخلوطی از چند یون دو ظرفیتی است [۱]. فریت های منگنز روی یکی از مهم ترین انواع فریت های نرم می باشند که به علت مغناطیش اشباع بالا و نفوذ پذیری اولیه بالا نسبت به سایر فریت ها، از اهمیت بالایی برخوردارند. کاربرد اصلی فریت های منگنز روی در ترانسفورمرهای پالسی، القاگرهای، ترانسفورمرهای قدرت و هدهای ضبط مغناطیسی می باشد. جهت استفاده در این کاربردها، فریت باید دارای نفوذ پذیری مغناطیسی اولیه بالا، اتلاف کم و مغناطیش اشباع بالا باشد.

ساختار اسپینل در فریت های نرم شامل یک شبکه اصلی یونهای اکسیژن می شود که به صورت fcc قرار گرفته اند. در بین آرایه های انباسته شده یون های اکسیژن بزرگ،

در ادامه آزمایشات نسبت بهینه مواد خام و شرایط کلسیناسیون مناسب برای تولید فریت منگنز روی که در مراحل قبل برای فریت با نسبت منگنز به روی مشخص به دست آمد، برای سایر نسبت های منگنز به روی امتحان گردیده است.

روش تحقیق

برای به دست آوردن فریت منگنز روی، از مواد اولیه کربنات منگنز با خلوص ۹۹٪ که حاوی پنج درصد وزنی آب می باشد، اکسید آهن (هماتیت) با خلوص ۹۸/۵٪ و اکسید روی با خلوص ۹۹/۹۴٪ استفاده گردید. جهت کلسیناسیون نمونه ها از کوره تیوبی با اتمسفر آرگون استفاده گردید.

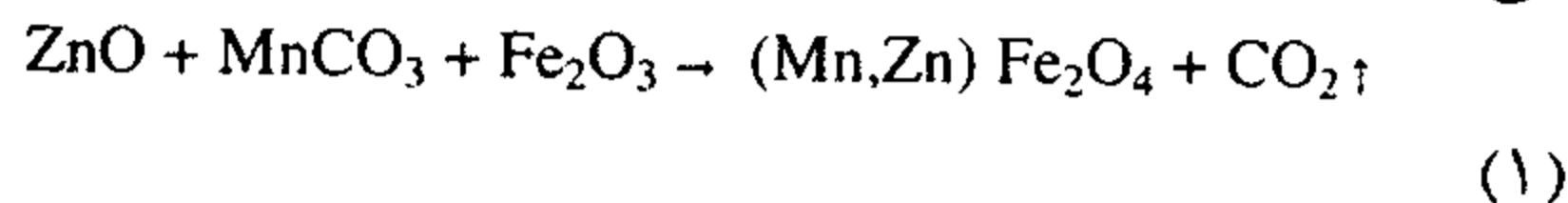
نمونه ها پس از کلسیناسیون توسط هاون دستی خرد شدند و پودر حاصل جهت آزمایش تفرق اشعه ایکس (XRD) آماده گردید. الگوهای پراش اشعه ایکس نمونه Philips PW-1730 مجهز به تولید کننده اشعه Cu-K α با ولتاژ ۴۰ KV به دست آمد. آزمایشات آنالیز شتاب دهنده L70/2171 در فاصله دماهی ۵۰°C-۱۲۵۰°C با نرخ گرمایش ۱۰°C/min در هوا انجام گرفت. هم چنین جهت بررسی خواص مغناطیسی، دستگاه DC magnetic hysteresis loop tracer استفاده قرار گرفت.

نتایج و بحث

- بهینه سازی نسبت مواد اولیه جهت تولید فریت منگنز روی خالص

جهت دستیابی به فریت با فرمول $(Mn_{0.65}Zn_{0.35})O \cdot Fe_2O_3$ ، با رعایت دقیق نسبت استوکیومتری ترکیبی مشابه ترکیب شماره ۱ در جدول (۱) به دست می آید. الگوی پراش اشعه ایکس این ترکیب پس از کلسیناسیون به مدت یک ساعت در دمای ۱۲۰۰°C در شکل (۱-الف) دیده می شود. چنان که در شکل مشخص است، فاز اسپینل فریت منگنز روی تشکیل شده است اما مقدار زیادی هماتیت نیز در نمونه

می یابد و برای مدت زمان معینی در آن دما می ماند تا واکنش تشکیل فریت کامل شود. سپس پودر حاصل سرد شده و آسیاب می شود. واکنش انجام گرفته در مرحله کلسیناسیون فریت های منگنز - روی طبق رابطه زیر می باشد:



جهت تولید قطعه فریتی، پس از آسیاب کردن فریت به ذرات ریز، پودر فریت حاصل در قالب ریخته شده و پرس می شود و سپس مرحله زینترینگ نهایی را طی می کند [۳].

در روش مرسوم، اولین عامل تأثیرگذار بر روی خواص پودر فریت، نسبتهاي مناسب مواد اولیه مورد استفاده می باشد. انتخاب مناسب مواد خام و انتخاب نسبت ترکیبی مناسب جهت تولید فریت، از مهم ترین پارامترهای موثر در تشکیل فریت مطلوب می باشند. جهت دستیابی به فریت با فرمول شیمیایی مورد نظر، انتخاب نسبت مواد خام منطبق با نسبت استوکیومتری، اغلب مناسب نمی باشد [۳، ۴].

علاوه بر نسبت مواد اولیه استفاده شده، انتخاب درست پارامترهای مرحله کلسیناسیون نیز از اهمیت ویژه ای برخوردار است. علت این اهمیت آن است که در واقع در روش مرسوم، تشکیل فریت در مرحله کلسیناسیون اتفاق می افتد و در نتیجه شرایط حاکم بر این مرحله می توانند بر روی خواص فریت نهایی تاثیر گذار باشند. از جمله پارامترهای مهم در مرحله کلسیناسیون دما و اتمسفر می باشند. با وجود تحقیقات فراوانی که بر روی خواص و تولید فریت های منگنز روی انجام شده است هنوز نسبت مشخصی برای اکسیدهای مواد اولیه جهت حصول پودر فریت خالص تعیین نشده است. هم چنین در تحقیقات مختلف دمایها و زمان های کلسیناسیون متفاوتی برای تهییه این فریت ها گزارش شده است [۱۲-۵]. در این تحقیق ابتدا نسبت های مختلف مواد خام جهت تولید فریت منگنز روی با فرمول مشخصی مورد بررسی قرار گرفته است و پس از حاصل شدن نسبت مناسب مواد خام، دما و اتمسفر فرایند کلسیناسیون و تاثیر آن بر روی فاز فریت مطالعه شده است. با استفاده از نتایج به دست آمده، فریت منگنز روی با خلوص بالا تهییه گردیده و خواص مغناطیسی آن مورد بررسی قرار گرفته است.

روی را در دمای کلسیناسیون 1200°C و زمان یک ساعت و در حضور گاز آرگون نتیجه می‌دهد.

بهینه سازی پارامترهای کلسیناسیون در فریت منگنز - روی

جهت تعیین محدوده دمایی تشکیل فریت، آزمایش DTA/TG بر روی نمونه با ترکیب بهینه نتیجه شده از آزمایشات قبلی (ترکیب شماره چهار)، انجام گرفت که منحنی های آن در شکل (۲) دیده می‌شود. همان طور که در شکل مشخص است در فاصله دمایی $500-600^{\circ}\text{C}$ یک تغییر شیب در منحنی DTA رخ می‌دهد به طوری که در این فاصله دمایی، منحنی تقریباً افقی می‌شود. با توجه به شکل می‌توان دید که منحنی TG نیز در این محدوده دمایی کاهش وزن شدیدی را نشان می‌دهد. لذا می‌توان نتیجه گرفت واکنش اتفاق افتاده در این محدوده سبب کاهش شدید وزن نمونه گردیده است. این واکنش می‌تواند خروج گاز دی اکسید کربن از کربنات منگنز باشد که باعث شده است وزن نمونه به شدت کاهش یابد. واکنش دیگری که در سیستم رخ می‌دهد و باعث پیک گرمایشی موجود در منحنی DTA شده است، از دمای حدود 700°C شروع شده و تا دمای 1000°C ادامه می‌یابد. در دیاگرام TG هم دیده می‌شود که منحنی تغییرات وزن نمونه که از دمای 500°C به صورت خط مستقیم درآمده بود، از دمای حدود 800°C شروع به کم شدن می‌کند. واکنشی که در این محدوده دمایی اتفاق می‌افتد، همان واکنش تشکیل فریت می‌باشد که در معادله ۱ آمده است.

موجود می‌باشد. وجود هماتیت در فریت منگنز روی خواص آنرا تنزل می‌بخشد و باعث کاهش مغناطش اشباع و افزایش تلفات می‌گردد [۱۳].

برای دستیابی به فریت منگنز روی با خلوص بالا، باید نسبت اکسیدهای منگنز و روی به اکسید آهن را افزایش داد. در آزمایش دوم، این نسبت مولی $1/2$ در نظر گرفته شد ($\frac{(Mn, Zn)O}{Fe_2O_3} = 1/2$). الگوی پراش اشعه ایکس این نمونه (ترکیب شماره ۲) پس از کلسیناسیون در شرایط مشابه آزمایش اول، در شکل (۱-ب) دیده می‌شود. در شکل دیده می‌شود که فاز غالب فریت منگنز - روی می‌باشد و مقدار هماتیت به شدت کاهش یافته است اما هنوز در ترکیب وجود دارد و دو پیک اصلی آن در الگوی پراش اشعه ایکس پدیدار شده است. الگوی پراش اشعه ایکس ترکیب شماره ۳ با نسبت مولی $1/4$

$$\frac{(Mn, Zn)O}{Fe_2O_3} = 1/4 \quad (\text{درست همانند الگوی تفرق اشعه ایکس حاصل از ترکیب شماره ۲، شامل فاز غالب فریت منگنز - روی و مقداری هماتیت می‌باشد که به جهت اختصار در شکل (۱) نیامده است. بنابراین مقدار هماتیت در مخلوط اولیه باید کمتر از این مقدار باشد و لذا نسبت } 1/6 = \frac{(Mn, Zn)O}{Fe_2O_3} \quad (\text{ترکیب شماره ۴})$$

آزمایش قرار گرفت که الگوی تفرق اشعه ایکس آن پس از کلسیناسیون در شکل (۱-ج) دیده می‌شود. همان طور که در شکل مشخص است تنها فاز موجود فریت منگنز - روی با ساختار اسپینل می‌باشد و تمام هماتیت باقیمانده از بین رفته است. بنابراین می‌توان نتیجه گرفت که ترکیب شماره ۴ با نسبت اکسیدی

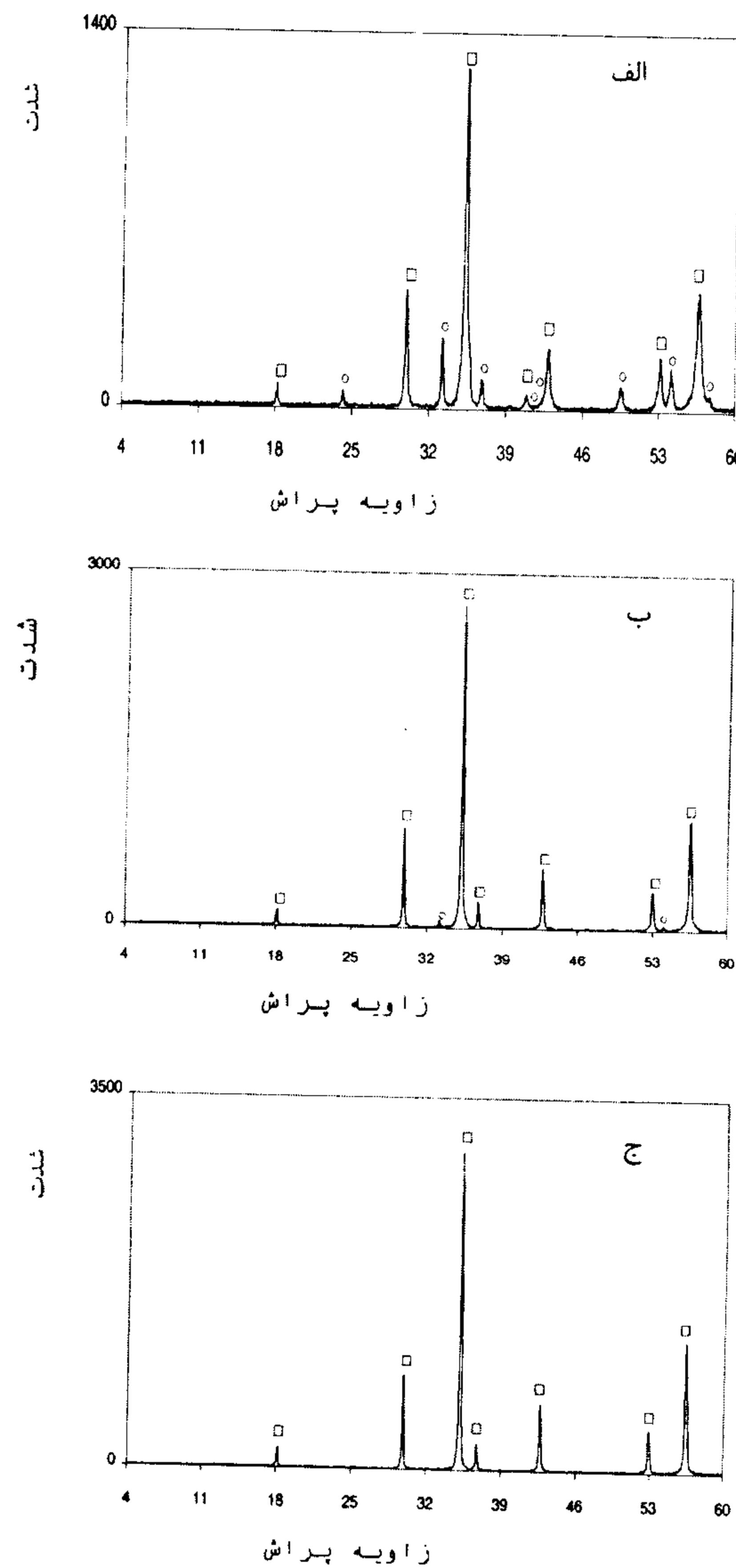
$$\frac{(Mn, Zn)O}{Fe_2O_3} = 1/6, \quad \text{ترکیب بهینه فریت منگنز -}$$

جدول ۱: درصدهای وزنی نمونه های استفاده شده برای فریت منگنز روی با فرمول $Mn_{0.65}Zn_{0.35}Fe_2O_4$ با نسبتهای مختلف مولی.

درصد وزنی ZnO	درصد وزنی $MnCO_3$	درصد وزنی Fe_2O_3	نسبت مولی اکسیدهای مواد اولیه $(\frac{(Mn, Zn)O}{Fe_2O_3})$	ترکیب شماره
۱۰/۵۷	۲۹/۳۷	۶۰/۰۶	۱	۱
۱۱/۷۵	۳۲/۶۳	۵۵/۶۲	۱/۲	۲
۱۲/۷۶	۲۵/۴۵	۵۱/۷۹	۱/۴	۳
۱۳/۶۴	۳۷/۹۰	۴۸/۴۶	۱/۶	۴

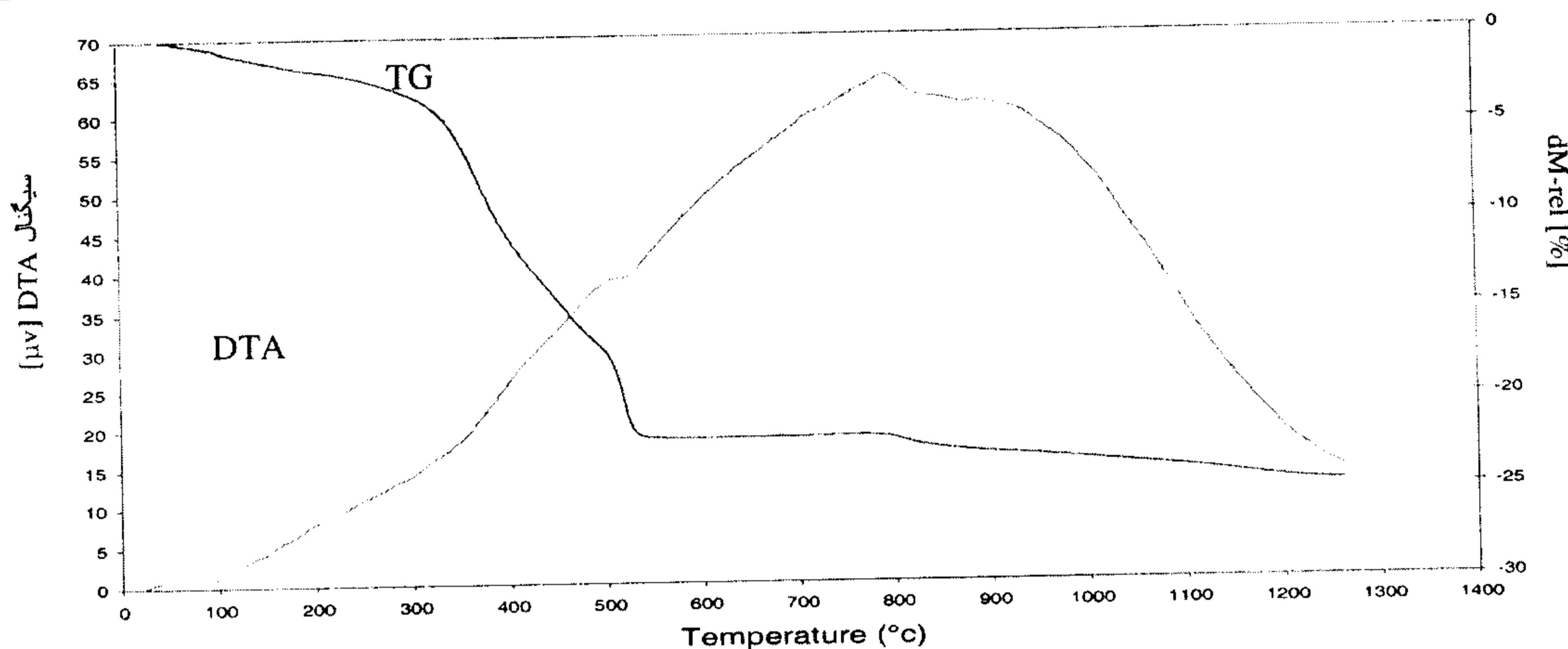
الگوی پراش اشعه ایکس این نمونه در شکل (۳) دیده می شود. در شکل می توان دید که فاز غالب همچنان فریت منگنز روی است ولی مقداری هماتیت هنوز در الگو دیده می شود. بنابراین، با وجود این که در منحنی $700^{\circ}\text{C}-1000^{\circ}\text{C}$ DTA محدوده کلسیناسیون تعیین شده بود اما در این محدوده واکنش تشکیل فریت کامل نمی شود و هنوز مقداری هماتیت به طور واکنش نداده باقی می ماند. غلت این اختلاف بین نتیجه منحنی DTA و نتیجه به دست آمده از شکل (۳) را می توان به مقدار بسیار کم نمونه در آزمایش DTA نسبت داد. مقایسه این شکل با شکل (۱-ج) که در آن کلسیناسیون در دمای 1200°C انجام گرفته است بیانگر این است که در دمای 1050°C نیز اگر چه واکنش تشکیل فریت تا حد زیادی پیشرفت کرده اما هنوز کامل نشده است ولی در دمای 1200°C واکنش تشکیل فریت به طور کامل انجام گردیده است و نمونه قادر هماتیت واکنش نداده است. بنابراین، می توان نتیجه گرفت که دمای 1200°C دمای مناسبی برای تشکیل فریت منگنز روی به طور کامل می باشد.

پس از حاصل شدن ترکیب و دمای بهینه کلسیناسیون، اثر اتمسفر در مرحله کلسیناسیون مورد بررسی قرار گرفت. برای این کار، نمونه ای با ترکیب مشابه ترکیب شماره ۴ در دمای 1200°C و به مدت یک ساعت در هوا کلسینه گردید. شکل (۴) الگوی تفرق اشعه ایکس این نمونه را پس از کلسیناسیون نشان می دهد. همان گونه که در شکل دیده می شود، فریت منگنز - روی حاصل شده است اما مقداری نیز هماتیت در فریت وجود دارد که پیک های مشخصه آن در الگو دیده می شود. با مقایسه این الگو با الگوی پراش شکل (۱-ج) می توان فهمید که ترکیب، دما و زمان این نمونه برای کلسیناسیون مناسب بوده است و باید تمام هماتیت واکنش داده باشد. بنابراین نمی توان گفت که هماتیت باقی مانده هماتیتی است که در واکنشها شرکت نکرده است. آنچه به نظر می رسد این است که اتمسفر اکسیدی مرحله کلسیناسیون باعث اکسایش یونهای آهنی شده است که در واکنشها شرکت کرده اند و این سبب وجود هماتیت در نمونه شده است که البته مقدار آن بسیار کم است. بنابراین کلسیناسیون در اتمسفر هوا همانند کلسیناسیون در اتمسفر آرگون



شکل ۱: الگوهای پراش اشعه ایکس سه ترکیب مختلف کلسینه شده در دمای 1200°C و زمان یک ساعت در اتمسفر آرگون: (الف) ترکیب شماره ۱ (ب) ترکیب شماره ۲ (ج) ترکیب شماره ۴
□: فریت منگنز روی، ○: هماتیت)

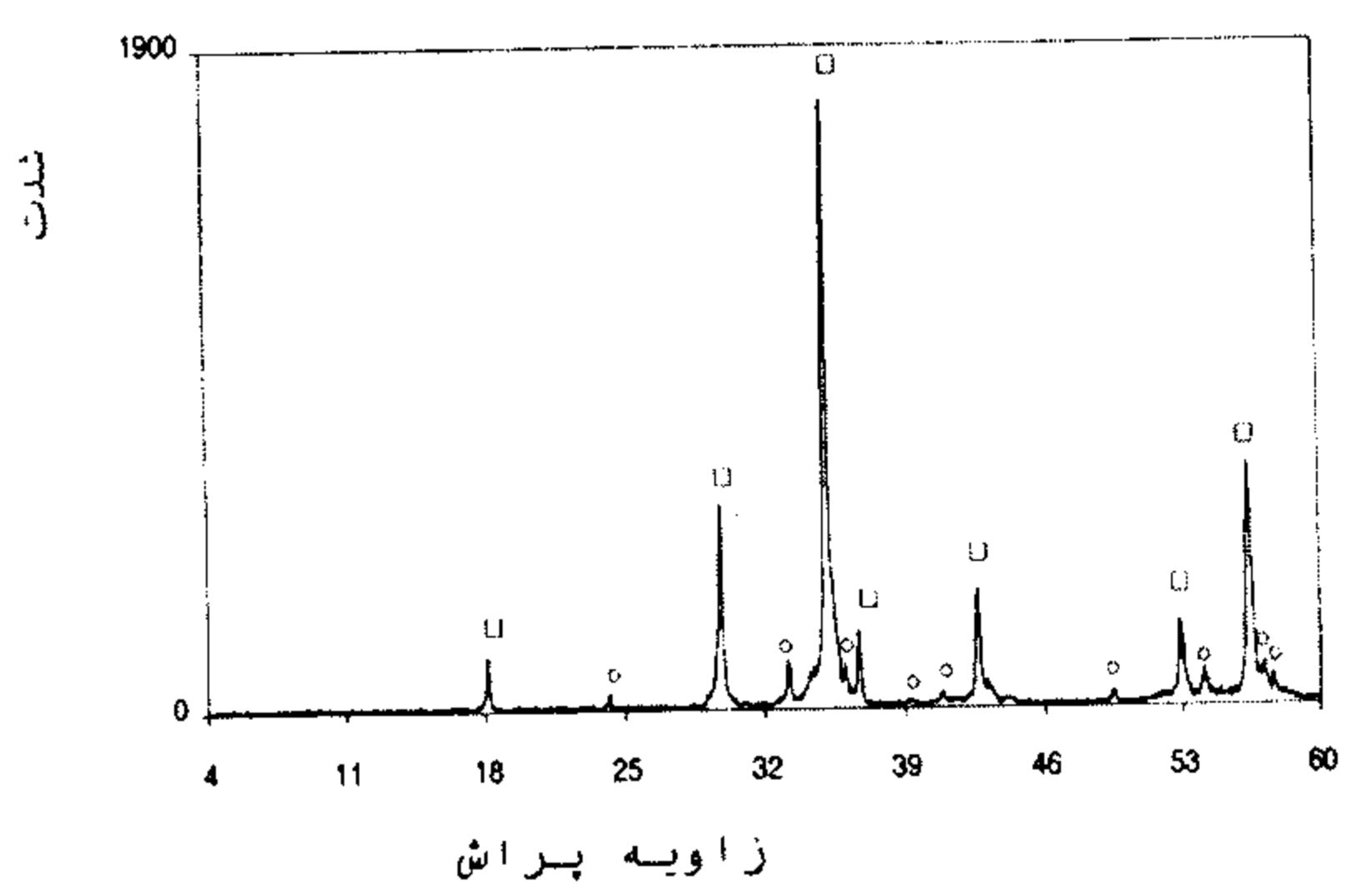
این نتیجه توسط گزارشات قبلی نیز تائید می شود [۵-۱۱]. با توجه به شکل (۲)، دمای پایان تشکیل فریت را بر روی منحنی DTA می توان حدود 1000°C تخمین زد. بنابراین جهت بهینه سازی دمای کلسیناسیون، دمای 1050°C برای کلسیناسیون انتخاب گردید. این آزمایش نیز در اتمسفر آرگون و به مدت یک ساعت انجام گرفت.



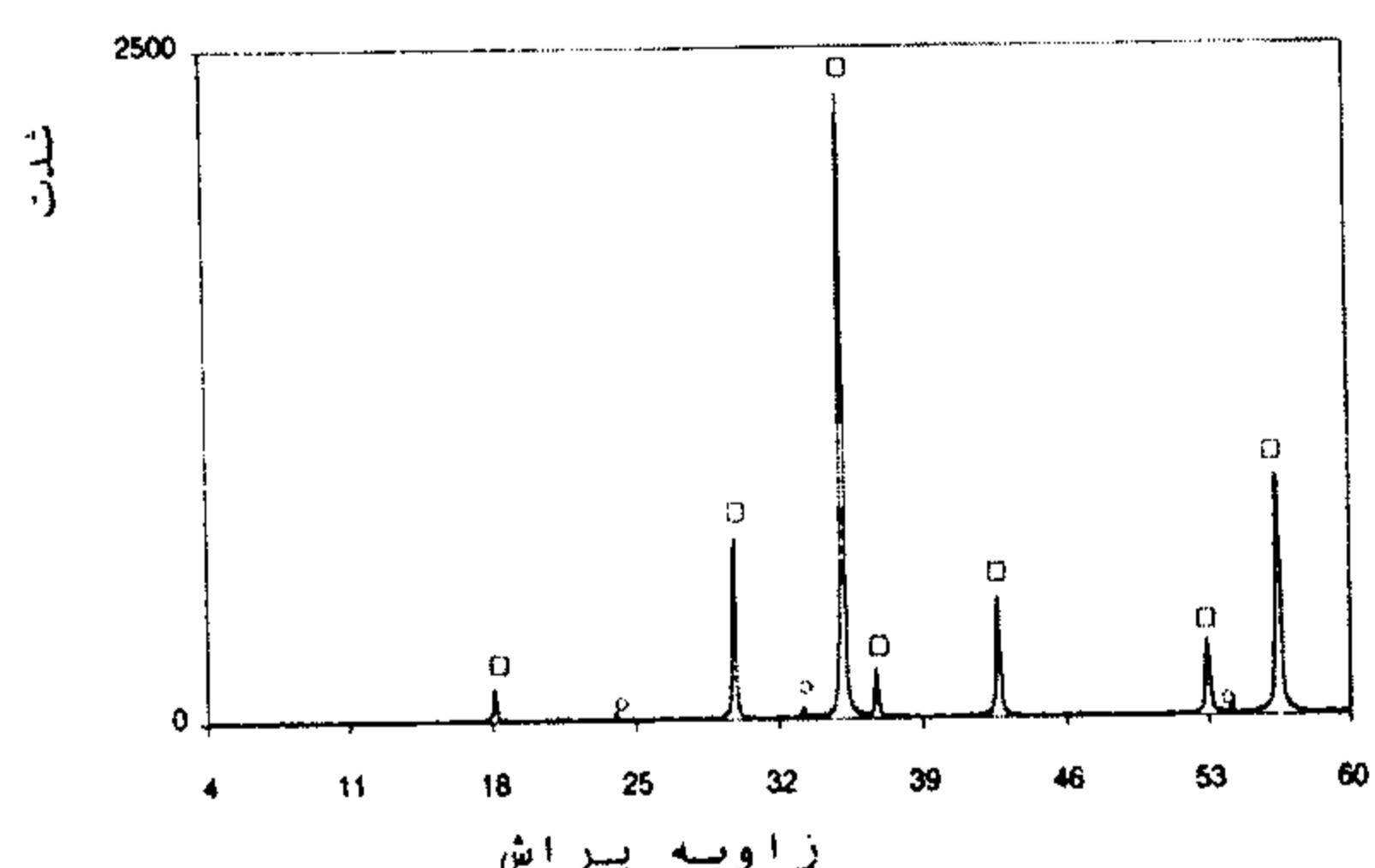
شکل ۲: منحنی های TG و DTA برای ترکیب شماره ۲.

آزمایشات قبلی به دست آمد، از نظر خواص مغناطیسی نیز پودر مطلوبی می باشد.

می تواند فریت منگنز روی ایجاد کند اما مقداری ناخالصی هماتیت نیز در نمونه باقی می ماند. به همین دلیل جهت تهییه پودرهای با خلوص بالا بهتر است از اتمسفر هوا استفاده نشود تا فریت قادر هماتیت باقیمانده باشد. اما در کاربردهایی که نیاز به خلوص بالای فریت منگنز روی نیست، می توان از اتمسفر هوا برای کلسیناسیون استفاده کرد که از نظر اقتصادی مقرر می باشد.



شکل ۳: الگوی پراش اشعه ایکس ترکیب شماره ۴ با دمای کلسیناسیون 1050°C و زمان کلسیناسیون یک ساعت.
(□: فریت منگنز روی، ○: هماتیت)



شکل ۴: الگوی پراش اشعه ایکس ترکیب شماره ۴ با دمای کلسیناسیون 1200°C و زمان یک ساعت در هوای سیگنالی.
(□: فریت منگنز روی، ○: هماتیت)

بررسی خواص مغناطیسی فریت منگنز روی در آزمایش‌های قبل ترکیب و پارامترهای کلسیناسیون برای فریت های منگنز روی $\text{Mn}_{0.65}\text{Zn}_{0.35}\text{Fe}_2\text{O}_4$ بررسی گردید و نمونه با نسبت اکسیدهای مواد اولیه برابر با $1/6$ پس از کلسیناسیون در دمای 1200°C و زمان یک ساعت در اتمسفر آرگون، مناسبترین پودر فریت منگنز روی را ایجاد نمود که قادر به هرگونه ناخالصی می باشد. به منظور ارزیابی خواص مغناطیسی، منحنی هیسترزیس این پودر مورد مطالعه قرار گرفته است. این منحنی برای حداقل میدان اعمالی برابر با 2000 Oe در شکل (۵) دیده می شود. با توجه به شکل می توان دید که القای مغناطیسی کاملاً به مقدار اشباع خود رسیده است. مقدار القای اشباع استخراج شده از این منحنی برابر با 650 G می باشد. هم چنان منحنی، نیروی پسماندزدا^۲ حدوداً 10 Oe را نیز نشان می دهد. این مقادیر به دست آمده برای نمونه تولید شده با مقادیر اشباع و کورسیویتی نمونه های مشابه در مراجع برابر می کند [۱۴]. بنابراین می توان نتیجه گیری کرد که پودر فریت تولید شده با شرایط بهینه ای که از

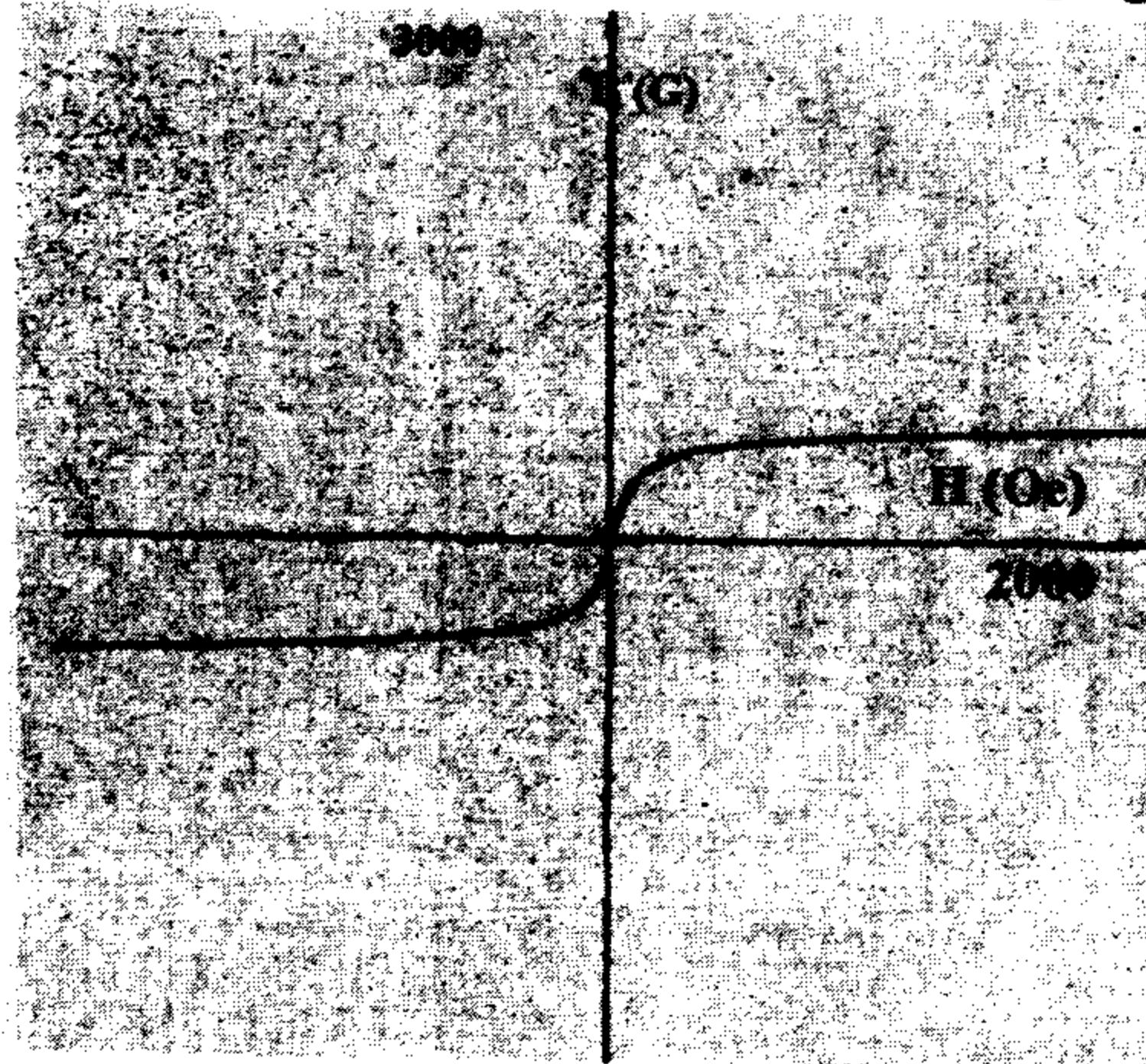
فرایند کلسيناسیون در دمای ۱۲۰۰ و اتمسفر آرگون به مدت یک ساعت (دما، اتمسفر و زمان کلسيناسیون مناسب با توجه به آزمایشهای قبلی) قرار گرفتند و سپس پودر حاصل از کلسيناسیون این ترکیبات مورد آزمایش XRD قرار گرفت.

الگوی پراش نمونه فریت منگنز روی با نسبت اکسید روی به اکسید منگنز برابر با ۰/۲ (ترکیب شماره ۵) در شکل (۶-الف) دیده می شود. همانطور که در شکل مشخص است، تمام پیک های موجود در الگو مربوط به فریت منگنز روی می باشند. الگوی پراش اشعه ایکس برای نمونه ای که نسبت اکسید روی به اکسید منگنز در آن برابر با ۰/۵ است (ترکیب شماره ۶) در شکل (۶-ب) دیده می شود. در شکل دیده می شود که به جز پیک های فریت منگنز روی، پیک دیگری در الگو وجود ندارد و از اکسید روی، اکسید منگنز و هماتیت در نمونه اثری نیست. الگوی پراش اشعه ایکس نمونه با نسبت اکسید روی به اکسید منگنز برابر با ۰/۶۵ (ترکیب شماره ۷) در شکل (۶-ج) دیده می شود. در شکل پیک های مشخصه فریت منگنز روی مشخص است که شامل تمام پیک های موجود در الگو می باشند. بنابراین می توان نتیجه گرفت که شرایط کلسيناسیون دمای ۱۲۰۰ °C، زمان یک ساعت و اتمسفر آرگون برای این ترکیبات فریت نیز مناسب بوده است.

شکل (۶-د)، الگوی پراش اشعه ایکس فریت منگنز روی با نسبت روی به منگنز برابر با ۰/۸ (ترکیب شماره ۸) را نشان می دهد که در شرایط مشابه نمونه های قبلی کلسينه شده است. در شکل، همانند موارد قبلی، پیک های فریت منگنز روی دیده می شوند که اکثر پیک های الگو را می پوشانند، اما پیکهایی باشد کم

بررسی پارامترهای بهینه برای نسبت های منگنز به روی مختلف

در مراحل قبلی آزمایش، نسبت اکسیدهای مواد اولیه بهینه برای تولید فریت منگنز روی با نسبت مولی اکسید روی به اکسید منگنز ($\frac{MnO}{ZnO}$) برابر با ۰/۳۵ به دست آمد، در ادامه آزمایشهای صحت این پارامترها در تهیه پودرهای فریتی با مقدار نسبت روی به منگنز متفاوت بررسی گردید.



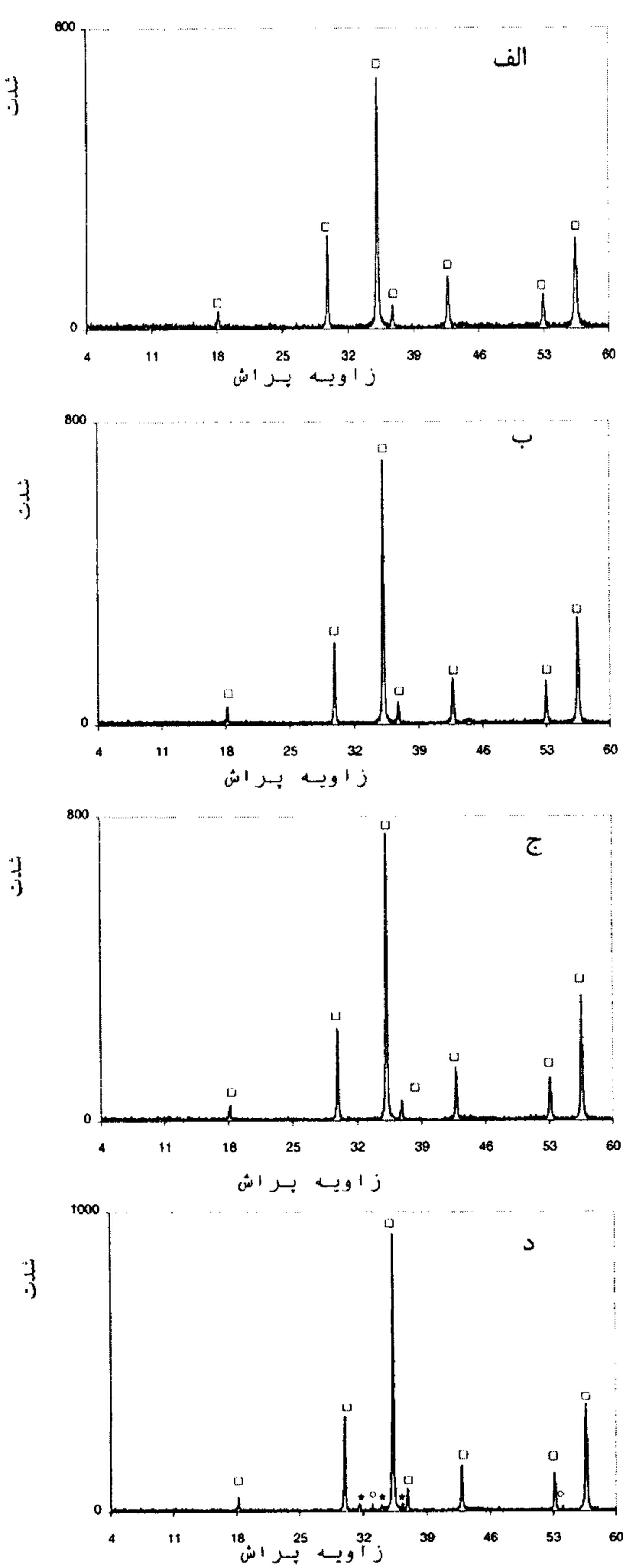
شکل ۵: منحنی هیسترزیس پودر فریت منگنز روی تولید شده با فرمول $Mn_{0.65}Zn_{0.35}Fe_2O_4$.

به این ترتیب نمونه های پودرهای فریتی با مقدارهای مختلف $\frac{MnO}{ZnO}$ ، ۰/۵، ۰/۶۵ و ۰/۸ برای نسبت $\frac{(Mn, Zn)O}{Fe_2O_3}$ اکسیدهای مواد اولیه ($\frac{(Mn, Zn)O}{Fe_2O_3}$) برابر ۱/۶ (نسبت بهینه به دست آمده از آزمایشات قبلی) تهیه شدند (ترکیب های ۵ تا ۸ در جدول ۲). این نمونه ها تحت

جدول ۲: درصد های وزنی نمونه های استفاده شده برای فریت منگنز روی با فرمول $Mn_{1-x}Zn_xFe_2O_4$

$$\text{با نسبتهای } \frac{(Mn, Zn)O}{Fe_2O_3} \text{ برابر با } ۱/۶$$

درصد وزنی ZnO	درصد وزنی $MnCO_3$	درصد وزنی Fe_2O_3	مقدار x	
۷/۵۷	۴۵/۳۴	۴۷/۰۹	۰/۲	ترکیب شماره ۵
۲۰/۰۷	۲۰/۰۳	۲۹/۹۰	۰/۵	ترکیب شماره ۶
۲۶/۸۹	۲۱/۵۷	۵۱/۳۴	۰/۶۵	ترکیب شماره ۷
۳۴/۱۶	۱۲/۷۷	۵۳/۰۷	۰/۸	ترکیب شماره ۸



شکل ۶: الگوهای پراش نمونه‌ها با ترکیبات مختلف کلسینیون شده در دمای 1200°C به مدت یک ساعت در اتمسفر آرگون (الف) ترکیب شماره ۵ (ب) ترکیب شماره ۶ (ج) ترکیب شماره ۷ (د) ترکیب شماره ۸
(□: فریت منگنز روی، *: اکسید روی)

کم نیز در الگو می‌توان دید که برشی مربوط به هماتیت و بعضی دیگر مربوط به اکسید روی می‌باشد. با توجه به نتایج قبلی می‌توان باقی ماندن هماتیت و اکسید روی را به عدم انتخاب درست نسبت مواد اولیه مربوط دانست. همان طور که اشاره شد در فریت‌های منگنز روی که دارای ساختار اسپینل می‌باشند، یونهای آهن را از این مکانها تراهمدرال قرار می‌گیرند و یونهای آهن را از محل خارج می‌کنند. زمانی که نسبت مولی روی به منگنز در ترکیب بالا باشد، نظری آنچه که در اینجا اتفاق افتاده است، یونهای روی زیادی در محیط موجود می‌باشند. در اثر واکنش تشکیل فریت، تمام این یونها به محلهای تراهمدرال می‌روند و تمام محلهای تراهمدرال توسط یونهای روی اشغال می‌شود. از آنجایی که یونهای روی فقط می‌توانند در محلهای تراهمدرال بنشینند اگر مقدار اکسید روی بیش از تعداد محلهای تراهمدرال ساختار اسپینل باشد تعدادی یون روی باقی می‌ماند که در ساختار جای نگرفته‌اند و به صورت اکسید روی در نمونه باقی می‌مانند. وجود هماتیت باقیمانده را نیز می‌توان بر همین مبنای توجیه کرد. یونهای روی زمانی که در محلهای تراهمدرال قرار می‌گیرند، جانشین تعداد مشابهی یون آهن در محل تراهمدرال می‌شوند. زمانی که مقدار روی در نمونه زیاد باشد، تمام محلهای تراهمدرال توسط یونهای روی اشغال می‌شوند و تمام یونهای آهن را از این مکان‌ها می‌رانند. یونهای آهن رانده شده به محلهای اکتاهمدرال می‌روند و آنها را پر می‌کنند، اما تعداد مکانهای اکتاهمدرال هم محدودیتی دارد، ضمن این که یونهای منگنز نیز در این مکانها قرار می‌گیرند. بنابراین زمانی که محلهای اکتاهمدرال هم پر شد، یونهای اضافی آهن به شکل اکسید آهن یا هماتیت در نمونه باقی می‌مانند.

به طور کلی می‌توان گفت که پارامترهای بهینه کلسیناسیون یعنی نسبت اکسید منگنز و روی به اکسید آهن $1/6$ و شرایط کلسیناسیون بهینه نه تنها برای تولید $\text{Mn}_{0.65}\text{Zn}_{0.35}\text{Fe}_2\text{O}_4$ های خالص با فرمول $\text{Mn}_{1-x}\text{Zn}_x\text{Fe}_2\text{O}_4$ با مقدار $0.65 \leq x \leq 1$ می‌تواند مورد قبول باشد.

نتیجه گیری

برای دستیابی به فریت منگنز روی، استفاده از نسبت

استفاده از دمای های پایین تر سبب کامل نشدن واکنش و باقی ماندن هماتیت در نمونه می گردد. هم چنین محیط مناسب برای تولید این فریت، اتمسفر کنترل شده می باشد. اندازه گیری پارامترهای مغناطیسی نیز نشان می دهد که پودر فریت تولید شده تحت شرایط فوق از خواص مغناطیسی مناسبی برخوردار می باشد.

استوکیومتری مواد اولیه سبب باقی ماندن هماتیت در نمونه می شود. در این فریت ها اگر نسبت اکسیدهای منگنز و روی به اکسید آهن $\frac{(Mn, Zn)O}{Fe_2O_3}$ برابر با $1/6$

انتخاب شود می توان فریت منگنز روی خالص به دست آورد. این مقدار برای تهیه فریت منگنز روی با نسبت روی به منگنز کمتر از کاملا $1/65$ مناسب می باشد. در این فریت ها دمای بهینه کلسیناسیون $1200^{\circ}C$ می باشد و

مراجع

- 1 - Schneider, S. J. (1987). *Engineered Materials Handbook*. Vol.4, ASM.
- 2 - Cahn, R. W., Haasen, P. and Kramer, E. J. (1991). *Materials Science and Technology*. Vol.11, VCH.
- 3 - Snelling, E. C. (1969). *Soft Ferrites*. Illife Books Ltd, London.
- 4 - Saito, S. (1988). *Advanced Ceramics*. Oxford Science Pub.
- 5 - Komalamba, B., Sivakumar, K. V. and Murthy, V. R. K. (1997). "Temperature dependence of elastic moduli of Mn-Zn ferrites in Mn-Rich region at saturation magnetic field." *Journal of Magnetism and Magnetic Materials*, Vol. 173, PP. 59-63.
- 6 - Tsay, C., Liu, K. and Lin, I. (2001). "Co firing process using conventional and microwave sintering technologies for MnZn- and NiZn- ferrites." *Journal of European Ceramic Society*, Vol. 21, PP. 1937-1943.
- 7 - Fan, J. and Sale, F. R. (2000). "The microstructures, magnetic properties and impedance analysis of Mn-Zn ferrites doped with B_2O_3 ." *Journal of European Ceramic Society*, Vol. 20, PP. 2743-2750.
- 8 - Pigram, A. J. and Freer, R. (1995). "The effect of binder additions on the green and sintered properties of Mn-Zn ferrite ceramics." *Ceramic International*, Vol. 21, PP. 33-39.
- 9 - Ravinder, D. and Suresh, K. (2000). "Electrical conductivity of gadolinium-substituted Mn-Zn ferrite." *Materials Letters*, Vol. 44, PP. 253-257.
- 10 - Ravinder, D. (2000). "Thermoelectric power and electrical conductivity of cadmium-substituted manganese ferrites." *Materials Letters*, Vol. 44, PP. 130-135.
- 11 - Ravinder, D. and Vijaya Kumar, K. (2001). "Thermoelectric power studies of erbium-substituted Mn-Zn ferrites." *Materials Letters*, Vol. 49, PP. 57-63.
- 12 - جواد پور، س، نظر بلند، ع، جانقرا، ک، میرزایی، ا و شکرالهی، ه "بررسی تلفات مغناطیسی در هسته های فریت منگنز - روی مورد استفاده در لامپهای کم مصرف." چهارمین کنگره انجمن مهندسین متالورژی ایران، دانشکده فنی دانشگاه تهران، ۲۷-۲۵، ص ۵۳۳، مهرماه (۱۳۷۹).
- 13 - Goldman, A. (1990). *Modern Ferrite Technology*. VNR, New York.
- 14 - Skolyszewska, B. (2003). "Preparation and magnetic properties of MgZn and MnZn ferrites." *Physica*, Vol. C387, PP. 290-297.

واژه های انگلیسی به ترتیب استفاده در متن

1- 1 – Conventional

2 - Coercivity