Mitra\_amani@yahoo.com

# بررسی کارایی نانوکاتالیست مس–آهن در هیدرولیز سدیم بوروهیدرید و تولید هیدروژن

**میترا امانی<sup>\*۱,</sup> ، صادق صادقی<sup>۲</sup>** <sup>ا</sup>گروه مهندسی شیمی، واحد رباط کریم، دانشگاه آزاد اسلامی، رباط کریم، ایران <sup>۲</sup>دانشگاه تربیت مدرس، دانشکده علوم پایه، گروه شیمی، تهران، ایران

تاریخ دریافت: ۹۸/۰۸/۱۸ تاریخ تصحیح:۹۸/۱۲/۰۵ تاریخ پذیرش: ۹۹/۰۱/۳۱

#### چکیدہ

برای استفاده از هیدروژن به عنوان یک سوخت پاک، گسترش سیستمهای کارآمد برای تولید و ذخیرهسازی آن الزامی است. هیدرولیز سدیم بوروهیدرید (۲۸ها ۸۸ه) یکی از روش های مناسب برای تولید هیدروژن است اما نیاز به استفاده از فلزات نجیب گران قیمت به عنوان کاتالیست توسعه ی این فرایند را محدود می سازد. در این تحقیق به منظور گسترش کاتالیستهای فلزی غیرنجیب با قیمت پایین و فعالیت کاتالیستی و پایداری بالا در هیدرولیز ۲۸۵۹ ان نانوکاتالیست مس-آهن (۲۵-۵۲) با نسبتهای مولی (۱:۱)، (۲:۱) و (۲:۱) سنتز شده و کارایی آنها نسبت به یکدیگر و نسبت به مس خالص مقایسه شده است. بر اساس نتایج حاصله، نانوکاتالیست دوتایی مس-آهن با نسبت مولی (۱:۱) در مقایسه با سایر کاتالیستهای سنتز شده و مس خالص مقایسه شده مساحت ویژه (۱۳۰۴ ۳۳/۶) برخوردار است. میزان هیدروژن تولید شده از هیدرولیز ۲۸۹H در سطح این کاتالیست می تیز نیج برابر میزان هیدروژن تولیدی مساحت ویژه (۱۳/۴ ۳۲/۶) برخوردار است. میزان هیدروژن تولید شده از هیدرولیز ۲۸HH در سطح این کاتالیست نیز پنج برابر میزان هیدروژن تولیدی در سطح مس خالص است. همچنین تاثیر وجود چند پایدارکننده مختلف مانند پلی وینیل پیرولیدون (۹۷۹)، تترادسیل تری متیل آمونیوم بروهاید (۳۲۸۹) در سطح مس خالص است. همچنین تاثیر وجود چند پایدارکننده مختلف مانند پلی وینیل پیرولیدون (۹۷۹)، تترادسیل تری متیل آمونیوم بروهاید (۳۲۸۹) در سطح مس خالص است. همچنین تاثیر وجود چند پایدارکننده مختلف مانند پلی وینیل پیرولیدون (۹۷۹)، تترادسیل تری متیل آمونیوم بروهاید (۳۲۸۹) در سطح مس خالص است. مودودین تاثیر وجود چند پایدارکننده ی محالیت نانوکاتالیست (۱۰:۱) ۲۰۱۹ می نیز بررسی شده است. متوسط میدروژن تولید محال در سطح می زان هیدرولیز ۲۸۹۴۸ در سطح نانوکاتالیست (۱۰:۱) کار شده با ۲۰۰ - ۲۰۱۰ میزان ۳۵٪ از متوسط هیدروژن تولید شده در سطح شده از هیدرولیز ۲۰۱۰ می در ساین در وینارکننده بیشتر است. همچنین این کاتالیست پایداری خوبی دار میزان ی در بر استفاده همچنان ۲۰٪ فعالیت اولیه خود را حفظ کرده است. بابراین نانوکاتالیست پایدار شده با ۲۰۰۰ - ۲۳۱۵ می تواند به عنوان یک کاتالیست مناسب برای هیدرولیز ۲۸۹۴ می تولید هوان یک مولید میزان آلیست کانیکانوی می این کاتالیست پایداری خوبی داشته و پس از پنج بار استفاده همچنان ۲۰٪

**کلمات کلیدی**: هیدروژن، سدیم بوروهیدرید، نانوکاتالیست.

#### ۱- مقدمه

به دلیل افزایش مصرف سوختهای فسیلی و آلودگیهای زیست محیطی ناشی از احتراق آنها، در سالهای اخیر تحقیقات گستردهای در زمینهی تولید و استفاده از انرژیهای پاک انجام شده است. در سراسر دنیا هیدروژن که تنها محصول احتراق آن آب است، به عنوان یک حامل انرژی تجدیدپذیر و یک منبع انرژی پاک شناخته می شود. بنابراین استفاده از آن به عنوان سوخت می تواند میزان تولید گازهای گلخانهای، دود و بارانهای اسیدی را کاهش دهد. علاوه بر این، پیل های سوختی هیدروژنی، که با

<sup>\*</sup> **.نویسنده مسئوول**: استادیار گروه مهندسی شیمی، دانشکده فنی مهندسی، دانشگاه اَزاد اسلامی واحد رباط کریم

سوخت هیدروژن کار میکنند، به دلیل چگالی انرژی بالاتر به خوبی میتوانند جایگزین باتریهای لیتیومی در تجهیزات قابل حمل مانند تبلت و موبایل شوند. با این وجود به دلیل خاصیت اشتعال پذیری و قابلیت انفجار هیدروژن هنوز چالشهایی برای تولید، ذخیرهسازی و انتقال آن وجود دارد [۱–۴]. به دلیل چگالی پایین گاز هیدروژن در شرایط استاندارد محیطی، ذخیرهسازی آن برای انتقال الزامی است. متداول ترین روش ذخیرهسازی هیدروژن، فشردهسازی و ذخیرهی آن در مخازن با فشار بالا است، اما مصرف انرژی بالا در این فرایند و مسائل ایمنی ناشی از گستره ی وسیع اشتعال پذیری هیدروژن در هوا (از ۴٪ تا ۲۵٪) از مهم ترین معایب این روش ذخیرهسازی است [۵].

یکی از استراتژیهای موجود برای ذخیرهسازی و انتقال هیدروژن، استفاده از هیدریدهای شیمیایی مانند ،KBH، ،NaBH، با LiBH، و NH<sub>7</sub>BH و NH<sub>7</sub>BH به عنوان ترکیبات حامل هیدروژن است [۶, ۷]. یکی از متداول ترین این ترکیبات سدیم بوروهیدرید (NaBH) است که از مزایای آن می توان به پایداری بالا، قیمت پایین، عدم سمیت، واکنش هیدرولیز قابل کنترل و انجامپذیری این واکنش در دمای محیط، حلالیت بالا در آب (۵۵ گرم به ازای هر ۱۰۰ گرم آب در دمای ۵۵<sup>۲۰</sup>) و چگالی تئوری بالای ذخیرهی هیدروژن (تا ۱۰/۸٪) اشاره کرد [۸–۱۰]. همچنین علاوه بر ایمنی بالاتر ۱۹BH نسبت به هیدروژن فشرده، ایمنی آن در تولید هیدروژن به طور قابل ملاحظهای از سایر هیدریدهای شیمیایی نیز بیشتر است [۵].

یکی از روشهای تولید هیدروژن از NaBH هیدرولیز آن در حضور یک کاتالیست مناسب است. شرایط عملیاتی ملایم این واکنش و تشکیل ترکیب غیرسمی و محلول در آب سدیم متابورات (NaBOr) از مزایای این واکنش است [۱۱]. واکنش کاتالیستی هیدرولیز NaBH به شکل زیر است:

### $NaBH_4 + (2+x)H_2O \rightarrow NaBO_2 \cdot xH_2O + 4H_2 + Z_2 + Z$

با توجه به گرمازا بودن این واکنش (<sup>۱</sup>-ΔH س<sup>-۱</sup>)، در این روش نیازی به منبع گرمایشی بیرونی برای تولید هیدروژن خالص نیست. به دلیل آزادسازی سریع هیدروژن در تماس NaBH با آب، محلول سدیم هیدروکسید نیز به عنوان پایدارکننده و برای کنترل واکنش هیدرولیز مورد استفاده قرار می گیرد [۱۲].

لزوم استفاده از کاتالیست مناسب در فرایند هیدرولیز NaBH<sub>۴</sub> یکی از چالشهای این روش برای تولید هیدروژن است. بنابراین بسط و گسترش کاتالیستهای فعال برای هیدرولیز کنترل شدهی محلول قلیایی بوروهیدرید و تولید هیدروژن با راندمان بالا بسیار حائز اهمیت است. بر اساس تحقیقات انجام شده، فلزات نجیب مانند [۱۳] Pt. [۱۴] Ru و [۱۵] Pd فعالیت و پایداری خوبی برای هیدرولیز ۱۸BH<sub>۴</sub> از خود نشان دادهاند. همچنین، فعالیت کاتالیستی نانوترکیبات متشکل از چند فلز در هیدرولیز ۱۸BH<sub>۴</sub> و تولید هیدروژن، بیشتر از فعالیت نانوترکیبات تک فلزی است [۱۶]. از این رو امروزه ساخت نانوذرات چند فلزی با فعالیت کاتالیستی و پایداری بالا بسیار مورد توجه قرار گرفته است. همچنین با توجه به هزینهی بالای فلزات نجیب و کمیاب بودن آنها تمرکزتحقیقات بر استفاده از فلزات واسطه به عنوان کاتالیست است. از مجموعهی این کاتالیستها میتوان به [۱۷] Ni-Co-B [۱۹] ، [۱۸] ، [۱۸] Co-Ni [۲۰] ، [۲۰] Co-Ni [۲۱] ، [۱۶] Mi-Co-B [۱۹] ...اشاره کرد. علاوه بر این موارد، آهن

مس (Cu) نیز فعالیت خوبی در هیدرولیز هیدریدهای بر پایه بور مانند سدیم بوروهیدرید نشان دادهاند [۲۳, ۲۳]. در این تحقیق به منظور بالا بردن فعالیت کاتالیستی Cu در هیدرولیز NaBH، کاتالیست دوتایی مس-آهن (Cu-Fe) با نسبتهای مولی مختلف به روش کاهش شیمیایی تولید شده و فعالیت آنها در این واکنش مورد مطالعه قرار گرفته است. کاتالیست u خالص نیز به عنوان ترکیب مبنا در این مطالعه در نظر گرفته شده است. پس از تعیین بهترین نسبت مولی مس به آهن، تاثیر حضور چند پایدارکننده مختلف بر فعالیت این کاتالیست با نسبت بهینه بررسی و بهترین پایدارکننده انتخاب شده است.

## ۲- روش تجربی

در این پژوهش، نانو کاتالیستهای Cu-Fe با استفاده از نمکهای FeCl<sub>۲</sub> و Cu(NO<sub>۳</sub>)۲,۳H<sub>7</sub>O و به روش کاهش شیمیایی با استفاده از کاهندهی هیدرازین هیدرات تهیه شده است. برای این منظور، محلول آماده شده از این دو نمک به مدت ۵ دقیقه در حمام اولتراسونیک با دمای ۳۳۳ K تحت گاز آرگون قرار گرفته است. سپس مقدار لازم از هیدرازین هیدرات را به محلول سدیم هیدروکسید افزوده و این محلول قطره قطره به محلول نمکهای فوق اضافه می شود تا PH محلول به ۱۱–۱۰/۵ برسد. رسوب حاصل پس از ۴۵ دقیقه با استفاده از یک فیلتر جدا می شود. این رسوب با آب مقطر و استون شسته شده و در دمای اتاق خشک می شود [۲۴].

جهت بررسی اثر نسبت مولی Cu به Fe بر فعالیت کاتالیستهای Cu-Fe در هیدرولیز ۲۹HF، کاتالیستهایی با نسبتهای (۱:۱)، (۱:۱) و (۱:۳) و (۱:۱) سنتز شده و بهترین نسبت مولی انتخاب شده است. همچنین تاثیر استفاده از چهار پایدار کننده¬ی مختلف شامل پلیمر پلیوینیل پیرولیدون (PVP) و سورفکتانتهای تترادسیل تری متیل آمونیوم بروماید (TTAB)، Cu-Ta و سدیم شامل پلیمر پلیوینیل پیرولیدون (PVP) و سورفکتانتهای تترادسیل تری متیل آمونیوم بروماید (TTAB)، Cu-X-100 و سدیم دودسیل بنزن سولفونات (SDBS) بر فعالیت کاتالیست Fe با نسبت مولی بهینه بررسی شده است. برای شناسایی نمونههای سنتز شده از آنالیزهای پراش اشعهی ایکس ('XRD)، آنالیز سطح ویژه ('BET')، میکروسکوپ الکترونی روبشی ('SEM')، میکروسکوپ انتقال الکترونی (†TEM) و اسپکترومتری نشری پلاسمای جفت شده القایی ( مSEO-Cu-Xeb) استفاده شده است. میکروسکوپ انتقال الکترونی (<sup>\*</sup>TEM) و اسپکترومتری نشری پلاسمای جفت شده القایی ( ۵SEO-Cu-Xeb) استفاده شده است. جهت بررسی فعالیت کاتالیستی تمامی کاتالیستهای سنتز شده، محلولی از سدیم بوروهیدرید شامل ۵ درصد وزنی سدیم بروهیدرید و ۲ درصد وزنی سدیم هیدروکسید حل شده در آب مقطر تهیه شده است. سپس این محلول به همراه Ma

- <sup>3</sup> Scanning electron microscope
- <sup>4</sup> Transmission Electron Microscope

<sup>&</sup>lt;sup>1</sup> X-Ray diffraction

<sup>&</sup>lt;sup>2</sup> Brunauer–Emmett–Teller

<sup>&</sup>lt;sup>5</sup> Inductively coupled plasma - optical emission spectrometry

نانوکاتالیست سنتز شده، به یک بالن دو دهانه واقع در حمام آب با دمای ۳۱۸ K اضافه شده و حجم گاز هیدروژن تولید شده از واکنش احیای سدیم بوروهیدرید اندازه گیری شده است.

جهت بررسی پایداری نانوکاتالیستهای سنتز شده، پس از اندازه گیری حجم گاز هیدروژن تولیدی پس از یک بار استفاده از کاتالیست، آن را از محلول جدا کرده و پس از چندین بار شستشو با آب مقطر مجددا در فرایند استفاده میشود. این عمل پنج بار تکرار شده و حجم هیدروژن تولیدی در هر مرحله اندازه گیری میشود. شایان ذکر است انتخاب تعداد دفعات استفادهی مکرر از یک کاتالیست به منظور تعیین میزان افت فعالیت کاتالیستی پس از هر بار استفاده از آن، بر عهدهی محقق بوده و در مراجع مختلف تعداد دفعات مختلفی مانند سه بار [۲۴]، پنج بار [۲۵] و شش بار [۲۶] برای این مورد گزارش شده است.

# ۳- بحث و نتیجه گیری

نسبت مولی مس به آهن (Cu:Fe) در کاتالیستهای Cu-Fe سنتز شده با نسبتهای (۱:۱)، (۱:۱)، (۱:۱) و (۳:۱)، با آنالیز -ICP OES تعیین شده و نتایج آن در جدول ۱ نشان داده شده است. برای انجام این آنالیز نمونهها در محلولی از اسید هیدروکلریک و اسید نیتریک با نسبت حجمی ۳ به ۱ حل شده و به مدت ۸ ساعت تحت رفلاکس قرار گرفته است. بر اساس نتایج حاصله، نسبتهای مولی بدست آمده برای کاتالیستهای سنتز شده به نسبتهای استوکیومتری موردنظر برای آنها نزدیک است. همان طور که در جدول ۱ مشاهده می شود، خطای حاصله برای دو کاتالیست Fe با نسبتهای مولی (۱:۱) و (۱:۱) و برای رو برای کاتالیست با نسبت مولی (۱:۱) معادل ۲۰٪ است که بر اساس مراجع موجود، این درصد خطا بین نسبت استوکیومتری مورد نظر و نتایج ICP قابل قبول است [۲۹–۲۹]

| نسبت مولی (Cu:Fe) | نتایج حاصله از ICP-OES | درصد خطا       |  |  |  |  |  |  |  |
|-------------------|------------------------|----------------|--|--|--|--|--|--|--|
| 1:1               | ١/١ :•/٩               | /. <b>\ ·</b>  |  |  |  |  |  |  |  |
| ۳:۱               | ۲/۹۷ : ۱/۲             | ۲ <b>۰</b> ۲/۲ |  |  |  |  |  |  |  |
| ۲: ۲              | ۱/۱ : ۲/۹۵             | 7.1 •          |  |  |  |  |  |  |  |

جدول ۱- نتایج آنالیز عنصری کاتالیست Cu-Fe با نسبتهای مولی مختلف

طیف XRD این نانوکاتالیستها نیز در شکل ۱ نشان داده شده است. همان طور که مشاهده می شود، در همه ینمونه های مورد مطالعه، پیکهای مشخصه ی Cu فلزی در ۲۵های حدود °۳۲ و °۳۲ مشخص است [۳۰]. با ورود آهن به ساختار کاتالیست، سه پیک جدید در ۲۵های حدود °۳۲، °۵۰ و °۹۰ به وجود می آید که مربوط به اکسید آهن (FerOr) است [۳۱]. پیکهای ظاهر شده در ۲۰های حدود °۳۲ و °۳۳ نیز مربوط به اکسید مس (CuO) هستند [۳۳].



شكل ۱- الكوى XRD كاتاليست Cu-Fe با نسبت حهاى مولى مختلف Cu:Fe

مساحت سطح ویژه نانوکاتالیستهای Cu-Fe با نسبت-های مولی مختلف با آنالیز BET و تحت جذب گاز نیتروژن اندازه گیری شده و نتایج آن در جدول ۲ نشان داده شده است. بر اساس نتایج حاصله، مساحت سطح تمامی این نانوکاتالیستها از مساحت سطح مس خالص (نسبت مولی (۱۰:۰)) بیشتر است. یکی از دلایل اصلی کاهش سطح فعال کاتالیستها به هم چسبیدن ذرات کاتالیست و لخته شدن آنها است. بر اساس گزارشات موجود، یکی از مزایای نانوکاتالیستهای دو یا چند فلزی افزایش سایتهای فعال کاتالیستی به دلیل برهم کنش موثر بین این فلزات و ممانعت از تجمع و به هم چسبیدن ذرات فلزی در ساختار کاتالیست است [۲۸, ۳۴]. بنابراین افزایش مساحت سطح نانوکاتالیستهای eu-Fe در مقایسه با مس خالص نیز میتواند ناشی از تاثیر مثبت افزایش آهن در ممانعت از تجمع ذرات در ساختار کاتالیست باشد. شایان ذکر است در تحقیقات پیشین نیز تاثیر مثبت فلز Fe در ممانعت از به هم چسبیدن ذرات فلزی و افزایش سطح در کاتالیستهای دوتایی متشکل از Fe تایید شده است [۲۴, ۳۵, ۳۶]. همانطور که در جدول ۲ دیده میشود، نانوکاتالیست Pu در کاتالیستهای دوتایی متشکل از Fe تایید شده است [۲۴,

به منظور بررسی عملکرد نانوکاتالیستهای Cu-Fe سنتز شده با نسبت-های مولی مختلف، میزان تولید هیدروژن حاصل از هیدرولیز ۲۰۱۴ در سطح این نانوکاتالیستها در دمای ۳۱۸ کلوین اندازه گیری شده و نتایج آن در شکل ۲ نشان داده شده است. بر اساس این شکل، کمترین میزان تولید گاز هیدروژن در سطح Cu خالص (نسبت مولی ۱۰۰) و بیشترین میزان آن در سطح کاتالیست Cu-Fe با نسبت مولی ۱۰۱ مشاهده شده است. میزان هیدروژن تولید شده از هیدرولیز ۲۰۱۴ در سطح کاتالیست Cu-Fe با نسبت مولی ۱۰۱ میزان هیدروژن تولیدی در سطح ou خالص است. این فعالیت کاتالیستی بالاتر

جدول ۲- مساحت سطح ویژه کاتالیست Cu-Fe با نسبت های مولی مختلف مساحت سطح (m<sup>۲</sup>/g) نسبت مولی (Cu:Fe) ۱۴۵ ۱۰۱ ۱۴۵ ۱۰۰ ۱۳۰ ۱۳۰ ۱۰۰



شکل ۲- میزان گاز هیدروژن تولید شده از هیدرولیز ۲۹BH در حضور کاتالیستهای Cu-Fe با نسبت⊽های مولی مختلف بر اساس تحقیقات انجام شده می توان از مواد فعال سطحی یونی (آنیونی و کاتیونی) و غیریونی به عنوان پایدارکننده در سنتز نانوذرات استفاده کرد. این ترکیبات نقش مهمی در کنترل اندازه و پراکندگی بیشتر نانوذرات و ممانعت از به هم چسبیدن و بزرگ شدن اندازهی آنها ایفا می کنند [۳۸, ۳۸]. برای این منظور در این مطالعه تاثیر چهار پایدارکنندهی مختلف شامل پلیمر PVP و سورفکتانت Triton-X-100 به عنوان مواد فعال سطحی غیریونی، سورفکتانت TABT به عنوان مادهی فعال سطحی کاتیونی و سورفکتانت SDBS به عنوان مادهی فعال سطحی آنیونی بر ساختار و فعالیت کاتالیستی نانوکاتالیست eu-Fe با نسبت مولی (۱:۱)، بررسی شده است. شایان ذکر است پیش از این نیز محققین دیگری از این پایدارکنندهها در سنتز نانوذرات مختلف استفاده کرده و تاثیر آنها را تایید نمودهاند [۳۳–۳۳].

طیف XRD نانوکاتالیست (۱:۱) Cu-Fe سنتز شده در حضور پایدارکنندههای مختلف در شکل ۳ نشان داده شده است. همان طور که مشاهده می شود، طیف کاتالیستهای پایدار شده با PVP ،Triton-X-100 و TTAB به طیف نمونه بدون پایدارکننده شباهت زیادی دارند. پیک ظاهر شده در حدود °۴۳ که از پیکهای مشخصهی Cu فلزی است، بجز در کاتالیست پایدار شده با SDBS در همه نمونهها دیده می شود. پیکهای متعددی که در طیف XRD نانوکاتالیست (۱:۱) Cu-Fe پایدار شده روی SDBS در ص۲های حدود °۳۰، °۳۶، °۵۶، °۶۳، °۶۶ و °۷۰ مشاهده می شود مربوط به اکسیدهای آهن و مس است [۴۴, ۴۵]. تبدیل فلز به اکسیدهای فلزی در کاتالیست پایدار شده با SDBS نشاندهندهی این است که این سورفکتانت پایدارکنندهی مناسبی برای سنتز این نانوکاتالیست نیست زیرا تشکیل اکسیدهای فلزی در سطح کاتالیست کاهش سطح فعال و در نتیجه افت فعالیت کاتالیستی را به دنبال دارد. در ادامه، نتایج آنالیز BET و اندازه گیری میزان گاز هیدروژن تولید شده در واکنش هیدرولیز NaBH<sup>\*</sup> در سطح این کاتالیست نیز نامناسب بودن این سورفکتانت را تایید میکنند.



شکل ۳- طیف XRD کاتالیست (۱:۱) Cu-Fe پایدار شده با پایدارکننده های مختلف

مساحت سطح ویژه نانوکاتالیست (۱:۱) Cu-Fe سنتز شده در حضور پایدارکننده-های مختلف نیز توسط آنالیز BET تحت جذب گاز نیتروژن اندازه گیری شده و نتایج آن در جدول ۳ نشان داده شده است. بر اساس نتایج حاصله، مساحت سطح نانوکاتالیست (۱:۱) Cu-Fe پایدار شده با Triton-X-100 از سایر کاتالیستها بیشتر است (۱۹۹/۲ m<sup>۲</sup>/g). نکتهی قابل توجه این است که مساحت سطح نانوکاتالیست پایدار شده با SDBS از مساحت سطح نانوکاتالیست پایدارنشده نیز کمتر است. بر اساس نتایج SDBS باشد.

| پايدار كننده | مساحت سطح (m <sup>۲</sup> /g) |
|--------------|-------------------------------|
| Bare         | 14.16                         |
| Triton X-1   | १९९/४                         |
| PVP          | ١٢۵                           |
| TTAB         | ۱۸۰                           |
| SDBS         | ١٣٠                           |

جدول ۳: مساحت سطح ویژه کاتالیست (۱۰۱) Cu-Fe پایدار شده با پایدارکننده¬های مختلف

تصاویر SEM از مورفولوژی سطحی نانوکاتالیست (۱۰۱) Cu-Fe سنتز شده با پایدارکننده-های مختلف در شکل ۴ نشان داده شده است. در این شکل نانوذرات Cu-Fe در یک ماتریکس پلیمری و سورفکتانتی قرار گرفتهاند و مرفولوژی سطح نمونههای پایدار شده با پایدارکنندههای مختلف با هم متفاوت است. شکل (۴(۵ تصویر SEM کاتالیست (۱:۱) Cu-Fe سنتز شده بدون پایدارکننده را نشان می-دهد. تصاویر (e)-(b) نیز به ترتیب SEM کاتالیست (۱:۱) Cu-Fe پایدار شده با SDBS PVP، ۱۰۰-Triton X و TTAB را نشان میدهند. تقریبا در تمامی این تصاویر ذرات کاتالیست به صورت نانوذره دیده میشوند ولی در کاتالیست پایدارشده با SDBS ذرات بیشتر به صورت متراکم و کلوخهای هستند.



به منظور بررسی عملکرد نانوکاتالیستهای (۱:۱) Cu-Fe پایدار شده با پایدارکنندههای مختلف، میزان تولید هیدروژن حاصل از

میدرولیز NaBH۴ در سطح این نانوکاتالیستها در دمای ۳۱۸ کلوین اندازه گیری شده و نتایج آن در شکل ۵ نشان داده شده

است. همانطور که اشاره شد، عموما سورفکتانتها تاثیر مهمی در کنترل اندازه و توزیع نانوذرات و ممانعت از افزایش اندازه آنها در اثر به هم چسبیدن به یکدیگر داشته و این امر افزایش سطح فعال نانوذرات را به دنبال دارد. با افزایش مساحت سطح یک کاتالیست، سایتهای فعال موجود برای انجام واکنش و در نتیجه فعالیت کاتالیستی افزایش مییابد که این امر موجب افزایش تولید هیدروژن به ازای مقدار یکسان کاتالیست خواهد شد. همان طور که محققین دیگر نیز تایید کردهاند، تاثیر این پایدارکنندهها در افزایش فعالیت کاتالیستی عمدتا ناشی از نقش آنها در افزایش سطح فعال کاتالیست به دلیل ممانعت از لخته شدن ذرات در افزایش فعالیت کاتالیستی عمدتا ناشی از نقش آنها در افزایش سطح فعال کاتالیست به دلیل ممانعت از لخته شدن ذرات نانوکاتالیست است [۴۶–۸۴]. بنابراین همان طور که انتظار میرود، کاتالیستهای (۱:۱) Cu-Fe پایدار شده با SDBS کمترین میزان تولید هیدروژن و کاتالیستهای پایدار شده با ۲۰۰–۲ Triton ۲ بیشترین میزان تولید هیدروژن را نشان دادهاند. این نتیجه را با توجه به مساحت سطح گزارش شده برای این دو نانوکاتالیست (جدول ۲) میتوان توجیه نمود زیرا کاتالیست سنتز شده در مور SDBS از کمترین مساحت سطح و کاتالیست سنتز شده در حضور ۲۰۱۰ X۰۰ از از بیشترین مساحت سطح برخوردارند. معور SDBS از کمترین مساحت سطح و کاتالیست سنتز شده در حضور ۲۰۱۰ X۰۰ از از بیشترین میاده در این نتیجه معویری میان تولید میدروژن تولید شده از هیدرولیز ۲۰۱۹ میتوان توجیه نمود زیرا کاتالیست سنتز شده در موجر SDBS از کمترین مساحت سطح و کاتالیست سنتز شده در حضور ۲۰۱۰ X۰۰ از نیشترین مساحت سطح برخوردارند. محفور SDBS از کمترین مساحت سطح و کاتالیست سنتز شده در حضور ۲۰۰۰ X۰۰ از از از از از از از از میشان داده با در ارا از مین میان توجه به میزان ۲۰ از مین میان در از از میان در از از میا در از از از ها در از از مین در از از مین میان از از از از از از از مین در باز کاتالیست (۱۰:۱) ۲۰۰ میا در از از از میا در در میاری ۲۰۱۰ ۲۰۱۰ در ساح دانوکاتالیست (۱۰:۱) ۲۰۰ میا در باز کاتالیست (۱۰:۱) ۲۰۰ میا در باز کاننده باز ۲۰۱۰ ۲۰۰ ۲۰۰ ۲۰ در از کاتالیست (۱۰:۱) ۲۰۰ میا در باز کانوکاتالیست (۱۰:۱) ۲۰۰ میا در باز در باز کانده باز میانده در سطح انوکاتالیست (۱۰:۱) ۲۰۰ میا دون پایدار کنده باز کاتالیست (۱۰:۱) ۲۰۰ میا در باز کانده میا در باز کانو



شکل ۴: تصاویر SEM نانو ذرات (۱:۱) Cu-Fe سنتز شده با پایدارکننده رهای مختلف; بدون پایدارکننده (a)، SDBS (b) SDBS (d)، (c) PVP (b)، (d) (d)

شکل ۵: میزان گاز هیدروژن تولید شده از هیدرولیز ۲۰۱۸ در حضور کاتالیستهای (۱۰۱) Cu-Fe سنتز شده در حضور پایدارکننده ¬های مختلف به منظور بررسی دقیق تر ساختار کاتالیست (Cu-Fe(۱۰۱) پایدار شده با ۱۰۰–۲۲ iton X، تصویر TEM این کاتالیست نیز ثبت شده و نتیجه آن در شکل ۶ نشان داده شده است. همان طور که به وضوح در این شکل مشخص است ذرات این کاتالیست کاملا به صورت پراکنده و نانوذره بوده و به هم چسبیدگی و لخته شدن ذرات در کنار هم مشاهده نمی شود.



شکل ۶ تصویر TEM کاتالیست (۱:۱) پایدار شده با ۱۰۰–۲۳ Triton X

پایداری کاتالیست یکی از چالشهای موجود برای تجاریسازی سیستمهای تولید هیدروژن بر پایهی هیدرولیز FITION N-۱۰۰ این رو به منظور بررسی میزان پایداری نانوکاتالیست (Cu-Fe(۱:۱) پایدار شده با ۱۰۰–۲ Triton ۲ و میزان کاهش فعالیت کاتالیستی آن در استفادههای مکرر، از این کاتالیست پنج بار متوالی برای هیدرولیز Triton X-۱۰۰ استفاده شده است (شکل ۷). نتایج بدست آمده حاکی از این است که این کاتالیست از پایداری قابل ملاحظهای برخوردار بوده و بعد از پنج بار استفاده محدد، همچنان ۰۷٪ حاکی از این است که این کاتالیست بدست آمده محکور از این کاتالیست از پایداری قابل ملاحظهای برخوردار بوده و بعد از پنج بار استفاده محدد، همچنان ۰۰٪ حاکی از این است که این کاتالیست از پایداری قابل ملاحظهای برخوردار بوده و بعد از پنج بار استفاده محدد، همچنان ۰۰٪ فعالیت اولیه خود را حفظ کرده است. یکی از دلایل مطرح شده برای افت فعالیت کاتالیستی، پوشیده شدن سطح کاتالیست با محصولات جانبی تولید شده در واکنش هیدرولیز MaBH است [۴۶, ۵۰]. اما با توجه به این که در این تحقیق کاتالیست پس از هر بار استفاده از محلول واکنش جدا شده و چندین مرتبه با آب مقطر شسته میشود، نمی توان این مساله را به عنوان عامل هر بار استفاده از محلول واکنش جدا شده و چندین مرتبه با آب مقطر شسته میشود، نمی توان این مساله را به عنوان عامل اصلی افت فعالیت کاتالیست به دلیل قلیاییت و H بالای محیط واکنش را به عنوان عامل مالی افت فعالیت کاتالیست به دلیل قلیاییت و H بالای محیط واکنش را به عنوان عامل اصلی افت تدریجی فعالیت کاتالیستی در نظر گرفت [۲۶].



شکل ۷: درصد افت فعالیت کاتالیست (Cu-Fe(۱:۱) پایدار شده با ۲۰۰–۲۲ پس از پنج مرتبه استفاده در هیدرولیز ۲۰۱۰ مقایسهای از فعالیت کاتالیست بهینهی سنتز شده در این تحقیق (نانوکاتالیست (Cu-Fe(۱:۱) پایدار شده با ۲۰۰–۲۲ ارائه کاتالیستهای بر پایهی Cu یا Fe ارائه شده در مقالات دیگر از نظر متوسط شدت جریان گاز هیدروژن تولیدی در جدول ۴ ارائه شده است. همان طور که از دادههای ارائه شده مشخص است، کاتالیست دوتایی Cu-Fe در مقایسه با سایر کاتالیستهایی که یکی از این دو فلز را در ساختار خود دارند از فعالیت کاتالیستی بسیار بیشتری برخوردار است. این امر میتواند ناشی از برهم کنش موثر بین Cu و Fe و سطح فعال بالای این کاتالیست دوتایی باشد. همچنین همان طور که پیش از این نیز نشان داده شد، بکارگیری پایدارکنندهی ۲۰۱۰ X موجب بهبود فعالیت کاتالیست دوتایی Cu-Fe و افزایش میزان تولید گاز هیدروژن میشود.

شایان ذکر است فاکتورهایی مانند غلظت NaOH، غلظت NaBH، ساختار کاتالیست (نوع فلزات و نسبت مولی آنها) و مشخصه-های سطحی آن نیز فعالیت کاتالیستی را به شدت تحت تاثیر قرار میدهند.

| رفرنس              | [۵۱] | [79]   | [27]      | [٣٣]  | [۵٣]             | اين تحقيق        | این تحقیق           |
|--------------------|------|--------|-----------|-------|------------------|------------------|---------------------|
| كاتاليست           | Cu-B | Fe-Co- | Cu based  | Co-Fe | $Ni_{rs}Cu_{rs}$ | Cu-Fe (1:1)      | (۱:۱) Cu-Fe پایدار  |
|                    |      | В      | catalysts |       |                  | بدون پايداركننده | شدہ با ۲riton X–۱۰۰ |
| متوسط شدت جريان    | ۶۰۰  | 221    | ۸۲۵       | ۶۹۵   | 34.              | 11.8             | 149.                |
| گاز هیدروژن تولیدی |      |        |           |       |                  |                  |                     |
| در هيدروليز NaBH   |      |        |           |       |                  |                  |                     |
| (ml/min.gr)        |      |        |           |       |                  |                  |                     |
|                    |      |        |           |       |                  |                  |                     |

جدول ۴: متوسط شدت جریان گاز هیدروژن تولیدی در هیدرولیز ۲۰هBH در سطح کاتالیستهای مختلف دارای Cu یا Fe

نتایج حاصله در این تحقیق موید این نکته است که گسترش و بهبود کاتالیستهای ارزان قیمت بر پایهی فلزات غیرنجیب مس

و آهن می تواند قدم موثری در توسعهی تولید و استفاده از سوخت پاک هیدروژن باشد.

#### ۴- نتیجه گیری

شده است که کاتالیست (۱:۱) Cu:Fe سنتز شده در حضور پایدارکننده ۲۰۰-Triton X از پایداری خوبی برخوردار بوده و پس

از پنج مرتبه استفاده در واکنش هیدرولیز NaBH۴ همچنان ۷۰٪ فعالیت اولیه خود را حفظ کرده است.

۵- مراجع

[1] X. Wang, J. Liao, H. Li, H. Wang, R. Wang, B.G. Pollet, S. Ji, *Int. J. Hydrogen Energy*, **43** (2018) 17543.

[2] B. Chen, S. Chen, H.A. Bandal, R. Appiah-Ntiamoah, A.R. Jadhav, H. Kim, *Int. J. Hydrogen Energy*, **43** (2018) 9296.

[3] K. Li, M. Ma, L. Xie, Y. Yao, R. Kong, G. Du, A.M. Asiri, X. Sun, *Int. J. Hydrogen Energy*, **42** (2017) 19028.

[4] A. Mansour, F. Mojtaba, Gh. Ali, J. Of Applied Chemistry, 30 (1393) 79, in persian.

[5] M. Rivarolo, O. Improta, L. Magistri, M. Panizza, A. Barbucci, *Int. J. Hydrogen Energy*, 43 (2018) 1606.

[6] S.-C. Li, F.-C. Wang, Int. J. Hydrogen Energy, 41 (2016) 3038.

- [7] C.-C. Chou, C.-H. Hsieh, B.-H. Chen, Energy, 90 (2015) 1973.
- [8] S. Duman, S. Özkar, Int. J. Hydrogen Energy, 43 (2018) 15262.
- [9] J.C. Ingersoll, N. Mani, J.C. Thenmozhiyal, A. Muthaiah, J. of Power Sources, 173 (2007) 450.

[10] G.R.M. Tomboc, A.H. Tamboli, H. Kim, *Energy*, **121** (2017) 238.

[11] A. Tamboli, A. Chaugule, F. Sheikh, W.-J. Chung, H. Kim, Energy, 89 (2015) 568.

[12] Y.-J. Shih, C.-C. Su, Y.-H. Huang, M.-C. Lu, Energy, 54 (2013) 263.

[13] Z. Liu, B. Guo, S.H. Chan, E.H. Tang, L. Hong, J. of Power Sources, 176 (2008) 306.

[14] A. Serdar, T. Seda, M. İzzet, Ö. Saim, Int. J. Hydrogen Energy, 39 (2014) 9628.

[15] Y. Wang, G. Li, S. Wu, Y. Wei, W. Meng, Y. Xie, Y. Cui, X. Lian, Y. Chen, X. Zhang, *Int. J. Hydrogen Energy*, **42** (2017) 16529.

[16] Al. Shaeel, A. Zaheer, M.Maqsood Ahmad, Int. J. Hydrogen Energy, 44 (2019) 16452.

[17] A. Zaleska-Medynska, M. Marchelek, M. Diak, E. Grabowska, *Adv. Colloid Interface Sci.*, **229** (2016) 80.

[18] B.Gamze, Ö.Abdulkadir, Y.Ayşe Bayrakçeken, Int. J. Hydrogen Energy, 43 (2018) 22205.

[19] S.-C. Lin, S.-Y. Chen, Y.-T. Chen, S.-Y. Cheng, J. Alloys Compd., 449 (2008) 232.

[20] S. Senapati, S.K. Srivastava, S.B. Singh, H.N. Mishra, J. Mater. Chem., 22 (2012) 6899.

[21] A. Panáček, L. Kvítek, R. Prucek, M. Kolář, R. Večeřová, N. Pizúrová, V.K. Sharma, T.j. Nevěčná,R. Zbořil, *J. Phys. Chem. B*, **110** (2006) 16248.

[22] C. Saka, Ö. Şahin, H. demir, A. Karabulut, A. Sarikaya, Energy Sources, Part A, 37 (2015) 956.

- [23] Ö. Şahin, D. Kilinç, C. Saka, Sep. Sci. Technol., 50 (2015) 2051.
- [24] L. Mohammad Hassan, S. F. Abdollah, K.Morteza. Energy, 126 (2017) 830.

[25] A.H. Didehban, M. Zabihi, J. Rahbar Shahroozi, J. of Chemical Engineering, 96 (1397) 68, in Persian.

[26] L. Yan, W. Ping, D. Hong-Bin, J. Alloys Compd., 491 (2010) 359.

- [27] B. Gamze, Ö.Abdulkadir, Y. Ayşe Bayrakçeken, Energy, 180 (2019) 702.
- [28] F. Dehghani Sanij. H. Gharibi, Colloids Surf., A, 538 (2018) 429.
- [29] G.Manyi, Y.Weiwei, Y.Yongsheng, Int. J. Hydrogen Energy, 43 (2018) 14293.
- [30] M. Khatami, H. Heli, P.M. Jahani, H. Azizi, M.A.L., IET Nanobiotechnol., 11 (2017) 709.
- [31] C.Chun-Ta, L.Chen-An, T.Muoi, C.Yan-Ping, J. CO2 Util., 18 (2017) 173.
- [32] W. Kugler, Adv. X-Ray Anal., (2003) 46.
- [33] P. He, X. Shen, H. Gao, J. Colloid Interface Sci., 284 (2005) 510.
- [34] J. Sha, , S. Paul, F. Dumeignil, R. Wojcieszak, RSC Adv., 9 (2019) 29888.
- [35] N. Patel, R. Fernandes, and A. Miotello, J. Catal., 271 (2010) 315.
- [36] Y. P.Wang, Y. J.Wang, Q.L. Ren, L. Li, L.F. Jiao, D.W. Song, G. Liu, Y. Han, H.T. Yuan, *Fuel Cells*, **10** (2010) 132.
- [37] Y. Song, G. Liang, Y. Yang, X. Lan, W.Gao, J. Yang, J. Exp. Nanosci., 6 (2011) 263.
- [38] J. Eastoe, R.F. Tabor, Colloidal Foundations of Nanoscience (Chapter 6), Elsevier (2014) pp.135.
- [39] I.G. Godinez, C.J. Darnault, Water Res., 45 (2011) 839.
- [40] D. Wang, V. L. Dimonie, E.D. Sudol, M.S. El-Aasser, J. Appl. Polym. Sci., 84 (2002) 2721.
- [41] P. Sarrazin, D. Chaussy, L. Vurth, O. Stephan, D. Beneventi, Langmuir, 25 (2009) 6745.
- [42] L. Yang, K. Du, X.S. Zhang, B. Cheng, Appl. Therm. Eng., 31 (2011) 3643.
- [43] W. Wang, Y. Song, Q. Liu, K. Yang, Bull. Mater. Sci., 37 (2014) 797.
- [44] R. Etefagh, E. Azhir, N. Shahtahmasebi, Sci. Iran., 20 (2013) 1055.
- [45] A. Lassoued, B. Dkhil, A. Gadri, S. Ammar, Results Phys., 7 (2017) 3007.
- [46] M. Zhu, Z. Li, B. Xiao, Y. Lu, Y. Du, P. Yang, X. Wang, ACS Appl. Mater. Interfaces, 5 (2013) 1732.
- [47] F. O. Baydaroglu, E. Özdemir, A.G. Gürek, React. Kinet., Mech. Catal., 122 (2017) 575.
- [48] C. Wang, Y. Wang, M. Chen, J. Hu, Z. Yang, H. Zhang, J. Wang, Sh. Liu, *Int. J. Hydrogen Energy*, 44 (2019) 26888.
- [49] Y.H. Huang, Ch.C. Su, S-L. Wang, M-C. Lu, Energy, 46 (2012) 242.
- [50] X. Zhang, Ch. Li, J. Qu, Q. Guo, K. Huang, Carbon Res. Convers., 2 (2019) 225.
- [51] X-L. Ding, X. Yuan, Ch. Jia, Z-F. Ma, Int. J. Hydrogen Energy, 35 (2010) 11077.
- [52] A. Balbay, C. Saka, *Energy Sources, Part A*, 40 (2018) 794.
- [53] W. Gouveia, M. Bello, A. Balčiūnaitė, S. Eugénio, D.M.F. Santos, ECS Trans., 86 (2018) 603.