



## بهینه‌سازی تجاری فرآیند تولید بیو دیزل از روغن کلزا به عنوان سوخت پاک نیروگاه‌های حرارتی

محمد میرعبدلی<sup>1</sup>، علیرضا زاهدی<sup>2\*</sup>، اردشیر شایان‌نهزاد<sup>1</sup>

1- کارشناس ارشد، مهندسی سیستم‌های انرژی، دانشگاه علم و صنعت ایران، تهران

2- استادیار، مهندسی سیستم‌های انرژی، دانشگاه علم و صنعت ایران، تهران

\* تهران، صندوق پستی 1684613114

### چکیده

در سال‌های اخیر هم‌زمان با گسترش تولید سوخت‌های زیستی تلاش‌هایی نیز برای بهینه‌سازی فرآیندهای تولید صورت گرفته است. در این تحقیق از روش سطح پاسخ به مغفله بهینه‌سازی واکنش ترانس استریفیکاسیون روغن کلزا با هدف بیشینه کردن درصد تبدیل و کمینه کردن هزینه تولید استفاده گردید. سه پارامتر اصلی که میزان درصد تبدیل مؤثر است در سه سطح مورد بررسی قرار گرفت. این سه پارامتر شامل غلظت پارامترهای انتخاب شده بر اساس مطالعات پیشین و همچنین محدودیت‌های عملی، به غلطات کاتالیزور، دما و زمان انجام واکنش است. محدوده پارامترهای انتخاب شده بر اساس مطالعات پیشین و همچنین محدودیت‌های عملی، به ترتیب به صورت: 0.3-1.5 درصد؛ 0-60 درجه سانتی گراد؛ 30-60 دقیقه؛ انتخاب شد. درصد تبدیل با استفاده از رزوانس مقاطعی‌سی هسته‌ای تعیین گردید. نتایج نشان می‌دهد که مناسب‌ترین شرایط برای تولید بیو دیزل به روش ترانس استریفیکاسیون با نسبت مولی ثابت 1:6:1 متألف: روغن عبارت‌اند از: دما 59.45 درجه سانتی گراد؛ غلظت 0.31 درصد؛ زمان 60 دقیقه؛ که با این شرایط میزان درصد تبدیل برای 78.65 درصد و میزان هزینه برای تولید یک لیتر بیو دیزل برای 70.58 نشست است. همچنین برخی از خصوصیات شیمیایی و فیزیکی بیو دیزل مشخص شد و با سوخت دیزل مقایسه گردید. نتایج بدست آمده از مقایسه این دو سوخت نشان دهنده آن است که بیو دیزل جایگزین مناسبی برای سوخت دیزل است.

### اطلاعات مقاله

مقاله پژوهشی کامل

دریافت: 04 اردیبهشت 1395

پذیرش: 02 مرداد 1395

ارائه در سایت: 24 شهریور 1395

کلید واژگان:

روغن کلزا

ترانس استریفیکاسیون

بیو دیزل

طراحی آزمایش

## Commercial optimization of biodiesel production from rapeseed oil as a clean fuel for thermal power plants

Mohammad Mirabdoli, Ali Reza Zahedi\*, Ardeshir Shayan Nezhad

School of New Technologies, Iran University of Science and Technology, Tehran, Iran  
\* P.O.B. 1684613114, Tehran, Iran, zahediar@iust.ac.ir

### ARTICLE INFORMATION

Original Research Paper

Received 23 April 2016

Accepted 23 July 2016

Available Online 14 September 2016

**Keywords:**

Biodiesel  
rapeseed oil  
transesterification  
design of experiments

### ABSTRACT

In recent years, coinciding with the expansion of biofuel production, attempts have also been made to optimize production processes. In this study, Response Surface Methodology (RSM) was used to investigate the transesterification reaction of rapeseed oil for biodiesel production. Three main factors, in order to convert triglycerides into fatty acid methyl esters (FAME), were applied according to a central composite design. These factors were catalyst concentration (NaOH), reaction temperature and time. The yield of methyl ester as the first response was determined using NMR method. The second response was the commercial cost of production. The results showed that the best conditions for producing biodiesel in constant molar ratio of 1:6 oil: methanol were the temperature of 59.45 oC, NaOH concentration of 0.31 %wt/wt and reaction time of 60 min. At these optimum conditions, the yield of methyl ester and cost of production for one liter biodiesel are 78.65% and 70.58 €, respectively. Also, some chemical and physical properties of biodiesel were compared with petro-diesel fuel. According to the results, biodiesel fuel is a suitable substitute for petro-diesel fuel.

سال 2014 همانند سال‌های گذشته استفاده از منابع انرژی تجدیدپذیر - در تولید برق و حمل و نقل - افزایش داشته است؛ به طوری که نسبت به یک دهه اخیر از 0.9 درصد به 3 درصد رسیده و تولید جهانی سوخت زیستی در یک دهه اخیر 4.7 درصد افزایش داشته است. بیو دیزل یکی از مناسب‌ترین سوخت‌های زیستی است که می‌تواند جایگزین مناسبی برای سوخت‌های مایع راچ همانند دیزل باشد [2]. از نظر شیمیایی، بیو دیزل ترکیبی از

### 1- مقدمه

با افزایش روزافرون جمعیت جهانی استفاده از سوخت‌های مایع بهویژه در بخش حمل و نقل رو به رشد بوده است. کاهش منابع سوخت‌های فسیلی، افزایش انتشار گازهای گلخانه‌ای ازجمله دی‌اکسید کربن و افزایش قیمت سوخت‌های نفتی، ضرورت یافتن منابع جایگزین پایدار، تجدیدپذیر، کارآمد، مقرون به صرفه و با انتشار کمتر گازهای گلخانه‌ای را بیشتر کرده است [1]. در

بيوديزل از روغن کلزا، به نظر ميرسد وجود تحقيقات بعدی نيز برای بررسی‌های بيشتر در اين زمينه امری ضروري است. روغن‌های گياهی معمولی و چربی حيوانی، استرهای مونوكربوسیلیک اسيد اشاع و غيراشاع با تری هيديريك الكل گلیسيريد هستند. به اين استرها تريگلیسيريد گفته می‌شود که می‌توانند بالک‌ها در حضور يك کاتاليسٽ واکنش دهند.

در فرایند تبادل استری که به آن الكل‌کافت هم اطلاق می‌گردد، الكل استر با يك الكل دیگر جایگزین می‌شود. الكل‌های مناسب عبارت‌اند از متانول، اتانول، پروپانول و بوتانول [6]. از بين اين الكل‌ها اثانول و متانول رايج‌ترند و از بين اين دو نيز متانول ارزان‌تر و دارای مزايای فيزيکی و شيميايی بيشتر نسبت به اثانول است. در شكل 1 فرمول اين واکنش نشان داده شده است [10, 9, 6].

کاتاليسٽ به عنوان يك ترکيب شيميايی در نظر گرفته می‌شود که قادر به اعمال اثر ترسیع‌كنندگی و اثر جهت دهنگی بر پیشرفت واکنش است که از نظر ترموديناميکي امكان‌پذير است. با افزایش درصد وزني کاتاليسٽ ميزان متيل استر توليدی بيشتر می‌شود اما هزينه نهایي نيز بالاتر می‌رود. بهمنظور مطالعه اثر مقدار کاتاليسٽ بر درصد تبديل واکنش، از پتاسيم هيديروكسيد و سديم هيديروكسيد به عنوان رايج‌ترین کاتاليسٽ‌های مورد استفاده در صنعت بيوديزل استفاده می‌شود [11, 7]. استفاده از کاتاليسٽ سرعت توليد بيوديزل را افزایش می‌دهد با اين وجود گاهی با افزایش مقدار بيشتری از کاتاليسٽ راندمان توليد بيوديزل کاهش می‌باشد؛ زيرا افزون مقدار بيشتری از کاتاليسٽ موجب واکنش تری گلیسيريد با کاتاليسٽ قليالي و تشکيل صابون می‌شود که به دنبال آن توليد محصول کاهش می‌باشد و جداسازی آن چار مشکل خواهد شد. تبادل استری با استفاده از اين نوع کاتاليسٽ برای روغن‌های مناسب است که درصد اسيدهای چرب آزاد آن‌ها کمتر از 0.5 درصد و زن روغن باشد. بيشتر توليد‌كنندگان بيوديزل از سديم هيديروكسيد و پتاسيم هيديروكسيد استفاده می‌کنند؛ باين حال در برخی از گزارش‌ها مشاهده می‌شود که سديم هيديروكسيد از پتاسيم هيديروكسيد عملکرد بهتری دارد و همچنان در برخی ديگر از گزارش‌ها عكس اين مطلب قابل مشاهده است؛ اما بيشتر محققین بر اين باورند که اين دو کاتاليسٽ عملکرد مشابه دارند [13, 12].

با توجه به بالا بودن قيمت منابع اوليه و تكنولوجی توليد سوخت‌های ريسٽي لازم است که فرآيند توليد اين سوخت‌ها بهينه شود. بهينه‌سازی فرآيند توليد بيوديزل بايد به گونه‌ای باشد که بتواند با كمترین هزينه بيشترین مقدار توليد را به همراه داشته باشد [3].

عوامل مختلف بر واکنش ترانس استريفيكاسيون مؤثر است؛ نوع روغن، نوع و مقدار کاتاليسٽ، نوع و مقدار الكل، دمای انجام واکنش، زمان و فشار از جمله اين عوامل هستند. در اين تحقيق سعی بر آن است که واکنش تبادل

جدول 1 مشخصات روغن کلزا

Table 1 Properties of rapeseed oil.

اسيدهای چرب	درصد
پالميتيك اسيد	5
استثاريک اسيد	2.36
59.52	C 18:0
اولييك اسيد	C 18:1
لينولينيك اسيد	17.99
لينولينيك اسيد	9.78
ديگر اسيدهای چرب	5.35

متيل استراسيدهای چرب است که در اثر واکنش تری گلیسيرويل با الكل‌ها، طی فرآيندی که ترانس استريفيكاسيون (تبادل استری) ناميده می‌شود، در حضور يك کاتاليسٽ (اسيدي، بازی یا آنزيم) به دست می‌آيد. بيوديزل به دليل ويژگي‌هایي مثل تجدیدپذير بودن، کاهش گازهای آلائيند، بازدهی بالاي احتراف، قابلیت تجزیه در محیط زیست، بهمود روان‌سازی، اینمنی بالاتر و... نسبت به ديزل نفتی از محبوبیت بيشتری برخوردار است [4, 3]. بيوديزل يك سوخت کردن خشی در نظر گرفته می‌شود و از مزایای زیست‌محیطی دیگر بيوديزل به انتشار ناچیز ترکیبات گوگرد می‌توان اشاره کرد.

بيوديزل را از روغن‌های زیست‌توده که اغلب شامل روغن‌های گياهی می‌شود، تهیه می‌کنند. تعداد کرین در زنجیره کرین مولکول روغن ديزل مشابه با روغن‌های گياهی 18-14 کرین است. ويژگي‌های ساختاري بيوديزل، آن را جانشيني محتمل برای ائرژي متعارف (ديزل) می‌سازد. قيمت توليد بيوديزل عموماً بالا است؛ بهطوری که قيمت بيوديزل تقریباً دو برابر ديزل عموماً است. قيمت توليد بيوديزل شامل دو جزء اصلی است که قيمت مواد خام و قيمت انجام فرآيند است. اگرچه مقدار زيادي از چربی‌ها و روغن‌های ارزان قيمت مانند چربی‌های زائد رستوران‌ها و چربی حيواني را می‌توان برای توليد بيوديزل به کاربرد؛ اما مشکل اصلی به کار بردن اين چربی‌ها و روغن‌های ارزان قيمت، مقادير زيادي اسيدهای چرب آزاد است که تبديل شدن آن‌ها به بيوديزل از طريق واکنش تبادل استری را سخت می‌کند و هزينه توليد بيوديزل از اين مواد را بيشتر می‌کند. برای توليد بيوديزل مواد خامی که شامل قسمت زيادي از تريگلیسيريدهای اسييد چرب هستند، ترجيح داده می‌شود. کلزا از جمله گياهانی است که دارای كشت گسترده در سراسر جهان است که بهمنظور تغذیه حيوانات، روغن‌های خوارکی و توليد بيوديزل کشت می‌شود. دانه‌های کلزا محتوى 40 درصد روغن است. روغن کلزا به دليل آنکه در مقایسه با سایر گياهان روغنی دارای توليد بيشتری در واحد سطح زمين است، برای توليد بيوديزل ترجيح داده می‌شود. کلزا یکی از مهم‌ترین گياهان روغنی در جهان است که بعد از سویا، خرما و دانه پنبه دارای رتبه چهارم است. توليد روغن کلزا در طول سال 2004-2005 رشدي معادل 45 درصد داشته است [6, 5]. در جدول 1 ترکيب اسيدهای چرب روغن کلزا مورد استفاده در اين پژوهش که با استفاده از آزمون GC مشخص شده، آمده است.

مطالعات اخیر نشان می‌دهد که بررسی‌های مختلفی بهمنظور بهينه‌سازی واکنش تبادل استری توليد بيوديزل از روغن کلزا صورت گرفته است. فولا و همكاران تأثير برخی از پaramترها بر غلظت تری گلیسيريد، دي گلیسيريد و مونو گلیسيريد را بررسی کردند. همچنان نتایج آن‌ها در بررسی تأثير کاتاليسٽ پتاسيم هيديروكسيد بر فرآيند توليد بيوديزل از روغن کلزا نشان داد که در مقادير 0.6 درصد کاتاليسٽ، دمای 60 درجه سانتي‌گراد و زمان 60 دقیقه بيشترین درصد تبديل مشاهده می‌شود [7]. وانگ و همكاران نيز واکنش ترانس استريفيكاسيون را برای توليد بيوديزل از روغن کلزا با در نظر گرفتن برخی از شرایط مؤثر بر واکنش، مورد بررسی قرار دادند. نتایج آن‌ها نشان داد که مناسب‌ترین شرایط برای رسیدن به حد اکثر ميزان تبديل متيل استر (90 درصد) عبارت بوده است از: دمای 65 درجه سانتي‌گراد، نسبت مولی روغن: مтанول 15:1، زمان واکنش 3 ساعت، غلظت کاتاليسٽ 6 درصد وزني روغن و دور همزون 270 دور در دقیقه [8]. باين حال، اطلاعات کافی برای بهينه‌سازی فرآيند ترانس استريفيكاسيون در دسترس نبوده و با توجه به طيف گسترده پaramترهاي مؤثر بر توليد

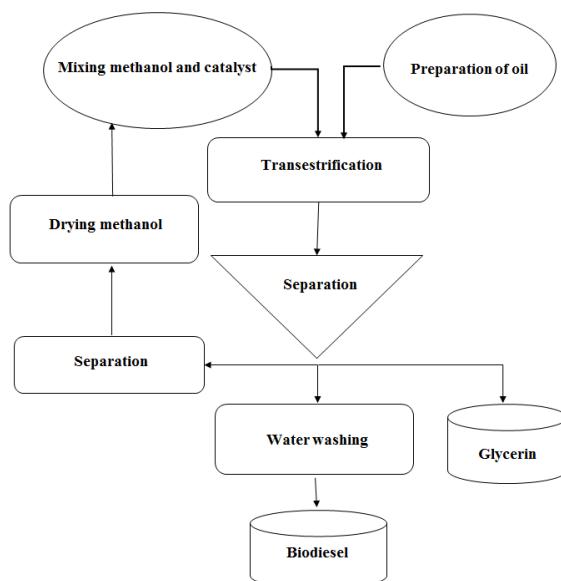
شکل 4 (a) تصويری از جداسازی بيوبيوديزل از گلیسیرین را نشان می‌دهد. گلیسیرین به خاطر چگالی بالاتر از بيوبيوديزل، هنشین می‌شود. زمان لازم برای جداسازی به کیفیت واکنش نیز بستگی دارد. بدین معنی که واکنشی که دارای تولید صابون بیشتری است، زمان جداسازی بیشتری را هم به دنبال خواهد داشت. پس از گذشت زمان مناسب، شیر پایین دکانتور را باز کرده و فاز زیرین که همان گلیسیرین است خارج می‌شود. فاز بالایی که بيوبيوديزل ناخالص است، جهت انجام مراحل خالص‌سازی و آبشویی در دکانتور باقی ماند. بعد از جداسازی بيوبيوديزل و گلیسیرین باید مواد اضافی بيوبيوديزل از آن خارج شود.

اين مواد عبارتند از صابون، گلیسیرین و کاتالیست که در صورت باقی ماندن در سوخت نهایی باعث بروز اثرات نامطلوب در تعویه احتراق و بروز بوی بد و دود می‌شوند. در اين تحقیق از روش آبشویی با توجه به مسادگی انجام کار و کم‌هزینه بودن آن (دارای صرفه اقتصادي) برای حذف مواد اضافي از بيوبيوديزل استفاده گردید. در هر بار آبشویی معمولاً دو برابر حجم بيوبيوديزل به آب اضافه و با روش همزني مناسب به حل شدن ناخالصی‌ها در آب کمک می‌شود (شکل 4 (b)).

تعداد دفعات آبشویی بیشتر و مقدار آب کمتر بر اين که مقدار آب بیشتری در تعداد دفعات کمتر آبشویی استفاده گردد، ارجحیت دارد. با توجه به اين که روغن استفاده شده در انجام آزمایشات، از کیفیت مناسبی برخوردار و ناخالصی‌های آن ناچیز است، با انجام سه بار آبشویی مشاهده می‌شود که ناخالصی‌های موجود در فاز بيوبيوديزل از آن جدا شده و به صورت قابل قبولی خالص‌سازی صورت گرفته است.

## 2-3- آزمون‌ها

در اين تحقیق برای تعیین سمت تبدیل تری‌گلیسیرید به متیل استر و همچنین دستیابی به طیف‌های روغن و بيوبيوديزل از روش رزونانس مغناطیسی هسته‌ای (دستگاه با مدل بروکر آونس دی آرایکس 500) با فرکانس 500 مگاهرتز استفاده شده است. سیگنال مربوط به پروتون متیلن در



شکل 2 مرافق تولید بيوبيوديزل از روغن کلزا

شکل 2 مرافق تولید بيوبيوديزل از روغن کلزا به اختصار نشان می‌دهد.

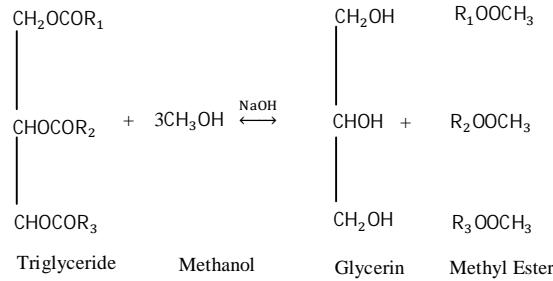


Fig. 1. Transesterification reaction

## شکل 1 واکنش ترانس‌استریفیکاسیون

استری برای تولید متیل استر از روغن کلزا با در نظر گرفتن سه فاکتور اساسی و مؤثر بر میزان تبدیل بيوبيوديزل که عبارتند از: دمای واکنش، زمان انجام واکنش، مقدار کاتالیست و مقدار الکل (متانول)، بهینه شود. بهمنظور دست‌یابی به شرایط بهینه و به دست آوردن ترکیب مناسب فاکتورها، از طراحی آزمایش به روش سطح پاسخ استفاده می‌شود.

## 2- مواد و روش‌ها

### 2-1- مواد

در تحقیق پیش رو از روغن خام (تصفیه نشده) کلزا (کارخانه شادگل نیشابور) بدون داشتن هرگونه مواد اضافي استفاده شد. متانول استفاده شده برای تولید بيوبيوديزل دارای درصد خلوص 99.8 درصد (مرک آلمان) است. با توجه به اینکه کاتالیزور در واکنش ترانس‌استریفیکاسیون نقش مهمی دارد، بنابراین در این تحقیق از سدیم هیدروکسید (مرک آلمان) استفاده می‌شود.

### 2-2- مرافق تولید بيوبيوديزل از روغن کلزا

شکل 2 مرافق تولید بيوبيوديزل از روغن‌های گیاهی را به اختصار نشان می‌دهد. همان‌گونه که در شکل مشاهده می‌شود در ابتدا روغن برای انجام واکنش آماده‌سازی شده و به دمای مطلوب برای واکنش رسید، سپس الکل و کاتالیزور باهم مخلوط شده و به آهستگی به روغن اضافه می‌گردد تا صابون تشکیل نشود. در مرحله بعد واکنش ترانس‌استریفیکاسیون در دمای خواسته شده با میزان دور مشخص توسط همزن صورت گرفته و مرحله مهم تولید سپری می‌شود. سپس بيوبيوديزل از گلیسیرین جدا می‌گردد و در این حال الکل اضافی از مخلوط جدا می‌شود. در پایان بيوبيوديزل تولید شده آبشویی می‌شود و ناخالصی‌ها از آن جدا می‌گردد.

به منظور انجام واکنش تبادل استری از یک راکتور 1.5 لیتری حاوی کندانسور، ژاکت حرارتی با ورودی گاز نیتروژن استفاده گردید. دمای داخل راکتور در طول واکنش از طریق کامپیوچر کنترل می‌شد (شکل 3). همچنین برای اختلاط بهتر مواد موجود در محفظه انجام واکنش از همزن مکانیکی با سرعت 400 دور در دقیقه استفاده می‌گردد. سدیم هیدروکسید با توجه به طراحی آزمایش در مقدار مشخصی متانول حل می‌شود و سپس به روغن اضافه می‌گردد و اجازه داده می‌شود که واکنش در زمان تعیین شده انجام شود. سپس محتویات واکنش به منظور جداسازی به دکانتور منتقل می‌گردد. لازم به ذکر است که در این آزمایشات نسبت مولی روغن: متانول (6:1) ثابت در نظر گرفته می‌شود و تنها مقدار کاتالیست با توجه به طراحی آزمایش در بازه موردنظر تغییر می‌کند.

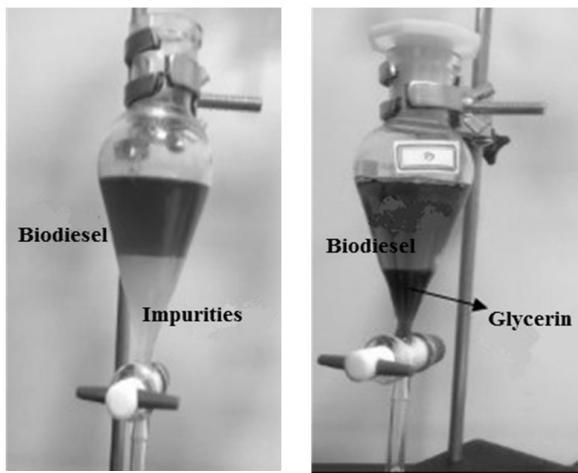


Fig. 4 (b) The purification process of esters

(b) جداسازی ناخالصی‌ها

(a) The separation process of glycerin

(a) جداسازی گلیسیرین

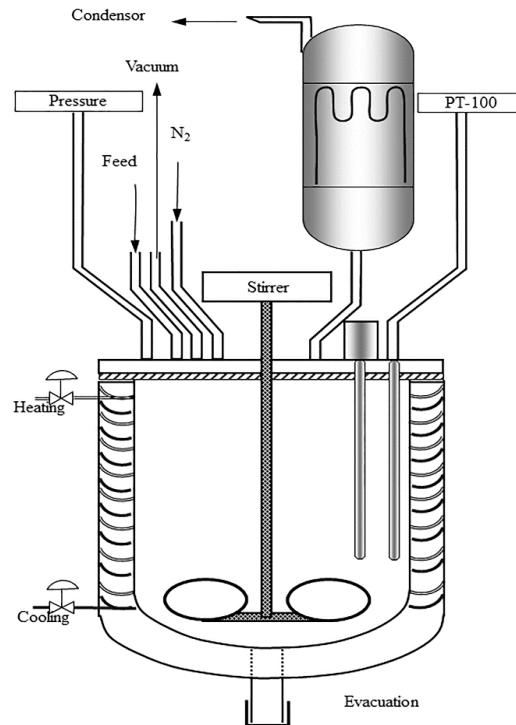
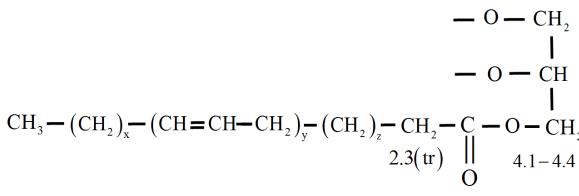


Fig. 3 Reactor frame and accessories

شکل 3 نمایی از راکتور و تجهیزات جانبی

Fig. 5 Assignment of chemical shifts of protons in transesterification reaction[5]  
شکل 5 تعیین تغییرات شیمیایی در واکنش ترانس‌استریفیکاسیون [5]

که در آن  $\gamma$  متغیر پاسخ (درصد تبدیل، %)،  $x_1$  زمان انجام واکنش،  $x_2$  درصد سدیم هیدروکسید (سبت به وزن روغن)،  $x_3$  دمای واکنش و  $\beta_{0ij}, \beta_{1ij}, \beta_{2ij}$  پارامترهای مدل هستند. محدوده پارامترهای تأثیرگذار بر فرآیند برای بهینه‌سازی که شامل دما، درصد کاتالیست و زمان است براساس مطالعات پیشین و همچنین محدودیت‌های عملی که شامل خطاهای اندازه‌گیری مانند مقدار دقیق کاتالیزور و خطاهای زمان انجام آزمایش مانند تبخیر الكل است، انتخاب شد:  $60 \leq x_1 \leq 30$  دقیقه،  $0.3 \leq x_2 \leq 0.3$  درصد،  $60 \leq x_3 \leq 40$  درجه سانتی‌گراد. نسبت مولی روغن: متابول برای تمام آزمایشات ثابت و برابر 6:1 در نظر گرفته شده است. متغیرها و سطوح انتخاب شده در کامپوزیت مرکزی (جدول 2) که توسط نرم افزار طراحی آزمایش مشخص می‌شود ارائه شده است. جدول 3 ماتریس کامپوزیت مرکزی را نشان می‌دهد که در کل 17 آزمایش در یک بلوک انجام می‌گیرد [14]. این ماتریس توسط نرم افزار به صورت تصادفی تولید می‌شود اما برای اطمینان از درستی آزمایش، می‌توان نقطه مرکزی را بیشتر از دو بار انجام داد و نتایج را با هم مقایسه کرد. در این ماتریس آزمایشات 4، 13 و 17 مربوط به نقطه مرکزی هستند. به منظور ارزیابی پارامترها بر روی پاسخ، برای آن‌ها سطوحی در نظر گرفته می‌شود. در روش تفاضل مرکزی 5 سطح در نظر گرفته می‌شود که شامل  $0, \pm 1$  و  $\pm \alpha$  است. کد (1)-(2) به معنای حد پایین بازه‌ها، یعنی برای متغیرهای دما، مقدار کاتالیزور و مقدار الكل است و کد

تری‌گلیسیرید در 2.3 ppm آشکار می‌شود. بعد از انجام واکنش سیگنال مربوط به پروتون متیل استر در 3.7 ppm تشکیل می‌گردد (شکل 5). برای تعیین عملکرد واکنش تبادل استری از نسبت انتگرال سیگنال مربوط به طیف پروتون متیل و متیل استر استفاده می‌شود که در رابطه 1 معادله مربوط به درصد تبدیل تری‌گلیسیرید به متیل استر نشان داده شده است [5].

$$C = \frac{2A_1}{3A_2} \times 100 \quad (1)$$

که در آن  $C$ ، درصد تبدیل تری‌گلیسیرید به متیل استر،  $A_1$ ، مقدار انتگرال مربوط به پروتون متیل استر و  $A_2$ ، مقدار انتگرال مربوط به پروتون متیل است. ضرایب 2 و 3 نیز در این معادله با توجه به این که کربن متیل دارای دو پروتون و کربن الكل دارای سه پروتون است لحاظ می‌شود.

#### 2-4- طراحی آزمایش

هدف از بهینه‌سازی فرآیند تولید بیو دیزل بیشینه کردن مقدار متیل استر تولیدی (Res) و در عین حال کمینه کردن هزینه تمام شده (Cost) است. فرآیند بهینه‌سازی به پارامترهای مختلفی وابسته است، بنابراین انجام آزمایشات مختلفی برای رسیدن به این اهداف باید انجام شود. لذا در این تحقیق از روش سطح پاسخ برای بررسی تأثیر پارامترهای انتخاب شده، استفاده شده است. روش سطح پاسخ عبارت است از یک ابزار آماری که می‌تواند از داده‌های کمی حاصل از آزمایشات مناسب برای تعیین و حل هم‌زمان معادله‌های چند متغیره استفاده کند. برای تعیین رویه پاسخ، روش کامپوزیت مرکزی و بهمنظور پیش‌بینی رابطه مورد نظر، مدل سطح پاسخ درجه دو (راحته 2) استفاده می‌شود:

$$Y = \beta_0 + \sum_{i=1}^3 \beta_i x_i + \sum_{i=1}^3 \beta_{ii} x_i^2 + \sum_{i=1}^2 \sum_{j=i+1}^3 \beta_{ij} x_i x_j \quad (2)$$

هزينه توليد به صورت مجموع هزينه مواد مصرفی و انرژی در نظر گرفته می‌شود. چنانچه مقدار درآمد به دست آمده از فروش گلیسیرین از مقدار هزينه توليد بيوديزل در هر آزمایش کم شود می‌توان کل هزينه توليد را تعیین کرد. مقادير مربوط به مواد مصرفی، انرژی و هزينه کل در جدول 4 ارائه شده است.

### 3- نتایج و بحث

به منظور مقایسه و محاسبه درصد تبدیل نمونه‌های طراحی آزمایش از آزمون رزوناس مغناطیسي هسته‌ای استفاده شد. پیک جذب پروتون متیل استر در محدوده 3.6-3.7 ppm نشان دهنده درصد تبدیل است (شکل 6). این پیک به عنوان اولین پیک استاندارد شناسایي بيوديزل در نظر گرفته می‌شود که در 0.8-3 ppm وجود دارد. دومین پیک غالب در محدوده 3.6485 ppm قابل مشاهده است. پیک‌های اين منطقه به خاطر متیلن و ترمینان پروتون متیل در هیدروکربن به وجود آمده است. همان‌طور که در شکل 6 مشخص است، سوخت دیزل نیز دارای همين محدوده بوده و حکایت از وجود زنجیره هیدروکربنی مشابه دارد.

همچنین در بيوديزل باید پیکی در محدوده 3.5-4.5 ppm وجود داشته باشد که مربوط به پروتون‌های متصل به کربن الیفینیک بيوديزل بوده و در طیف‌های به دست آمده مشخص است و در شکل 6 با یک دایره بر روی پیک نشان داده شده است. برای مقایسه بيوديزل با سوخت دیزل، طیف‌های اين دو ماده نیز باهم مقایسه گردید. شکل 6 اين دو طیف را در کثار يكديگر نشان می‌دهد. پیک‌های مربوط به ترکيبات آروماتيك در محدوده 7-8 ppm ايجاد می‌شود.

همان‌طور که در شکل مشهود است، اين پیک‌ها برای سوخت دیزل تمامًا مشخص است، ولی برای بيوديزل فاقد چنین ترکيبات مضري است. ترکيبات آروماتيك مواد سرطان‌زاي هستند که برای سلامتی انسان ضرر است.

به منظور شناسایي مدل سطح پاسخ و نيز تجزيه و تحليل واريانس، نرم‌افزار طراحی آزمایش ديزاین اکسپرت مورد استفاده قرار گرفته و داده‌های حاصل از آزمایش، تحليل و نمودارهای مربوطه رسم شده است. داده‌های تحليل واريانس، به منظور ارزیابي اهميت معادله مدل و عبارات مدل، در جدول 5 نشان داده شده است.

طبق جدول 5 تحليل واريانس  $prob > F$  (0.0001) برای مدل کمتر

جدول 4 هزينه توليد بيوديزل

Table 4 Cost of biodiesel production

توسط مدل	درصد تبدیل	درصد تبدیل	هزينه مواد	هزينه	هزينه	شماره
پيش‌بياني شده	تجريبي	كل	مصرفی	انرژی		
68.318	68.179	76.13	65.71	10.42	1	
75.032	75.3115	72.81	61.56	11.25	2	
76.755	77.0051	68.91	58.23	10.68	3	
71.686	70.9907	76.91	65.63	11.28	4	
68.340	67.9034	83.61	61.18	14.42	5	
66.096	65.4732	86.18	72.25	13.93	6	
71.812	71.4382	74.12	55.84	18.28	7	
56.684	57.2508	85.39	62.45	22.94	8	
75.054	75.1042	78.72	65.86	12.82	9	
78.724	78.5932	73.88	59.83	14.05	10	
74.940	74.9935	70.93	62.95	7.98	11	
66.985	66.6795	81.67	71.23	10.44	12	
71.686	72.1607	78.28	66.86	11.42	13	
74.729	74.6198	69.13	63.28	5.85	14	
78.724	78.6509	85.73	72.56	13.17	15	
71.596	72.7751	80.19	70.87	9.32	16	
71.686	71.573	77.31	66.46	10.85	17	

(+) به معنای حد بالاي بازه‌هاست. همچنین  $\pm$  حدود انتهای و ابتداست که در اين پژوهش بر اساس محدودیت‌های نقطه جوش الكل مشخص شده است. محدودیت مقدار کاتالیست براساس مطالعات پیشین و همچنین هدف اصلی که کاهش هزينه است، انتخاب شده است زيرا به هرمیزان که مقدار کاتالیست اضافه شود، هزينه توليد بالا می‌رود و صرفه اقتصادي ندارد.

از آنجایی که در اين پژوهش، توليد بيوديزل به صورت آزمایشگاهی مورد بررسی قرار گرفته است بنابراین در محاسبه هزينه‌ها تنها می‌توان هزينه مواد برای تأمین دمای مورد نیاز واکنش ترانس استریفیکاسیون را در نظر گرفت. مواد مصرفی در توليد بيوديزل عبارت‌اند از: روغن، متابول، متابول و کاتالیست. در ادامه با توجه به طراحی آزمایش و قيمت مواد مصرفی، هزينه توليد بيوديزل در هر آزمایش محاسبه می‌گردد. همان‌طور که در طراحی آزمایش مشخص است، برای انجام هر آزمایش مقادير مشخصی از روغن، متابول و کاتالیست استفاده می‌شود. بنابراین با در نظر داشتن قيمت هر کدام از مواد مصرفی می‌توان مجموع هزينه مواد مصرفی را محاسبه نمود. به همين منظور، هزينه روغن، متابول و کاتالیست مصرفی برای هر آزمایش محاسبه می‌شود.

برای آ بشويي بيوديزل مقدار مشخصی آب مصرف می‌شود. حال با توجه به قيمت هر متر مکعب آب که توسط وزارت نيرو تعين می‌شود و در سال 94 برابر 17 سنت می‌باشد، هزينه مصرف آب برای هر آزمایش تعين می‌گردد.

در اين پژوهش همان‌طور که قبل از ذكر شد، به منظور تأمین دمای مورد نیاز برای هر واکنش از المنت حرارتی با حد اکثر توان 1000 وات استفاده شده است. مصرف برق برای هر آزمایش با توجه به زمان انجام واکنش تعين می‌گردد. در هر آزمایش با توجه به شرایط آرمن، مقداری گلیسیرین توليد می‌شود. با توجه به اينکه در اين پژوهش جadasازی كامل گلیسیرین دشوار بود، برای محاسبه مقدار آن در هر آزمایش مقداری تقریبی در نظر گرفته شده است. با توجه به قيمت گلیسیرین در بازار ايران در سال 94، قيمت فروش هر كيلوگرم گلیسیرين 85 سنت باشد، بنابراین می‌توان درآمد حاصل از فروش گلیسیرين را نيز محاسبه کرد.

جدول 2 متغيرها، واحدها و سطوح انتخاب شده در کامپوزیت مرکزی

Table 2 Variables, units and levels of selected central composite design

متغيرها	سطوح متغيرها	نماد	واحد
$-\alpha$	-1 0 1 $+\alpha$		
24	30 45 60 66	min	t
0.06	0.3 0.9 1.5 1.75	(wt/wt. %)	C
36	40 50 60 64	°C	T

جدول 3 ماتریس طراحی آزمایش توليد بيوديزل

Table 3 Experimental design matrix for biodiesel production

دما (°C)	کاتالیست (% wt/wt)	زمان (min)	شماره
64	0.9	45	1
50	0.9	66	2
40	0.3	60	3
50	0.9	45	4
50	0.9	24	5
40	1.5	60	6
50	0.06	45	7
60	0.3	30	8
36	0.9	45	9
60	0.3	60	10
40	0.3	30	11
60	1.5	30	12
50	0.9	45	13
60	1.5	60	14
40	1.5	30	15
50	1.74	45	16
50	0.9	45	17

جدول ۵ جدول تحلیل واریانس درصد تبدیل

Table 5 Analysis of Variance (ANOVA) for the Response Surface Model

همیت	مقدار <i>P</i>	مقدار <i>F</i>	میانگین مربعات	درجه آزادی	مجموع مربعات	منبع
معنی دار	0.0001	255.55	77.68	6	466.06	مدل
	0.0001	197.70	68.08	1	68.08	A-t
	0.6239	0.26	0.088	1	0.088	B-C
	0.0001	200.30	68.98	1	68.98	C-T
	0.0001	296.71	102.18	1	102.18	AB
	0.0001	593.85	204.51	1	204.51	AC
	0.0001	64.49	22.21	1	22.21	BC
			0.34	10	3.44	باقیمانده
بی معنی	0.5878	1.01	0.34	8	2.76	عدم تطابق (LOF)
			0.34	2	0.68	خطای خالص

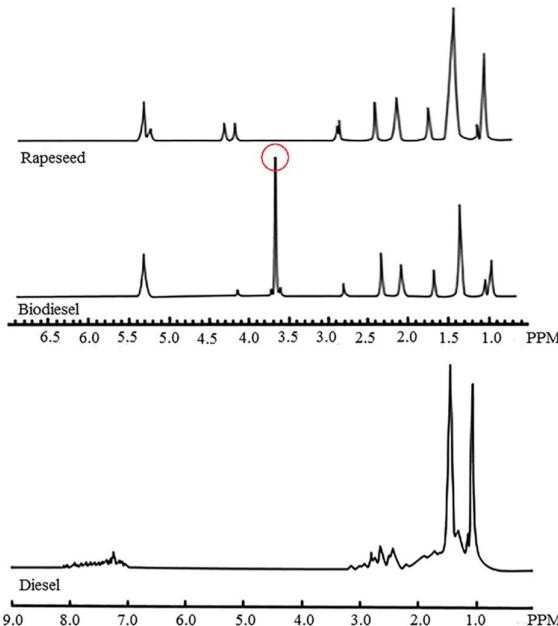
جدول ۶ پارامترهای آماری به دست آمده از تحلیل واریانس

Table 6 Statistical Parameters Obtained from the ANOVA for the Response Surface Model

متغیر	مقدار
<i>R</i> <sup>2</sup>	0.9927
Adjusted <i>R</i> <sup>2</sup>	0.9883
Standard deviation	0.569
mean	71.69
Coefficient of variation, %	0.82
PRESS	13.08
Predicted <i>R</i> <sup>2</sup>	0.9721
Adequate precision	58.528

کاتالیست، میزان درصد تبدیل، روند کاهاشی را نشان می‌دهد. عبارت دیگر درصد تبدیل تری گلیسیرید به متیل استر با افزایش زمان رابطه مستقیم و با افزایش درصد کاتالیست رابطه عکس دارد، به همین خاطر باید محدودیت در افزایش مقدار کاتالیزور را نیز در نظر گرفت؛ به طوری که در زمان 60 دقیقه و میزان کاتالیست 0.3 درصد بیشترین مقدار درصد تبدیل یعنی 78.65 را دارد. در نمودار (b) برهمکنش بین کاتالیست استفاده شده و دمای انجام واکنش مشاهده می‌شود. بر طبق این نمودار به ازای مقادیر ثابت کاتالیست، میزان درصد تبدیل در محدوده دمای عملکرد 40-60 درجه سانتی‌گراد از الگوی ثابتی پیروی می‌کند و با افزایش دما بیشتر می‌شود به طوری که در دمای 59.45 درجه سانتی‌گراد و مقدار 0.31 درصد کاتالیست، مقدار متیل استر تولیدی (78.65 درصد) بیشترین میزان خود را دارد. در مقادیر بالای کاتالیست و مقادیر پایین دما، درصد تبدیل به پایین‌ترین میزان خود می‌رسد زیرا دمای پایین برای انجام واکنش مناسب نیست و انرژی واکنش را تأمین نمی‌کند و در نتیجه واکنش به صورت ناقص انجام می‌شود و مقدار بالای کاتالیست باعث تولید صابون می‌شود. با در نظر گرفتن مدل‌های شناسایی شده، به منظور تعیین شرایط بهینه تولید متیل استر، از نرمافزار بهینه‌سازی استفاده شده است؛ به طوری که درصد تبدیل (*Res*) بیشینه و میزان هزینه (*Res*) کمترین مقدار خود را داشته باشد. نمودارهای شکل 8 میزان مطلوبیت را با در نظر گرفتن پارامترهای اختیاب شده نشان می‌دهد.

در نهایت با توجه به تحلیل‌های صورت گرفته مقادیر مناسب پارامترهای برسی شده برای رسیدن به شرایط مناسب تولید، عبارت است از: دما 59.45 درجه سانتی‌گراد؛ مقدار کاتالیست 0.31 درصد؛ زمان 60 دقیقه؛ درصد تبدیل 78.65 درصد و هزینه 70.58 سنت. به منظور صحبت‌سنجی نتایج پیش‌بینی شده توسط مدل، نمونه‌ها با توجه به مقادیر پارامترهای تعیین شده



شکل ۶ طیف رزونانس مغناطیسی هسته‌ای (a) روغن کلزا؛ (b) بیو دیزل؛ (c) دیزل

از 0.05 است و این موضوع نشان‌دهنده آن است که مدل معنی دار است. در این مدل عدم تطابق برابر با 0.5878 است که نسبت به خطای خالص، مهم و قابل ذکر نیست. همچنین این جدول نشان می‌دهد که در این مدل پارامتر دما (*F* بزرگتر) و توان دوم آن بیشترین تأثیر را دارد. مناسب‌ترین مدل آماری با توجه به مقادیر بالای *F* پاسخ (*Res*) و خطای استاندارد پایین، انتخاب شده و به عنوان مدل سطح پاسخ مناسب در نظر گرفته شده است. بر اساس نتایج ارائه شده توسط نرمافزار، مدل آماری (رابطه 3) با مقادیر کمینه شده به دست آمد.

$$R_1 = 71.69 + 2.39A - 0.090B - 2.41C - 3.57AB + 5.06AC + 1.67BC \quad (3)$$

داده‌های موجود در جدول 6 نشان‌دهنده دقت و صحت نتایج به دست آمده و مطابقت مناسب با مدل و معادلات پیش‌بینی شده است. مقدار بالای *R*<sup>2</sup> نشان‌دهنده این موضوع است که مدل آماری به دست آمده مطابقت مناسبی با داده‌های تجربی دارد.

مقدار نسبتاً پایین ضریب تغییرات نشان‌دهنده تکرارپذیری بالای مدل است. همان‌طور که مشاهده می‌شود *R*<sup>2</sup> پیش‌بینی شده با *R*<sup>2</sup> تنظیم شده مطابقت خوبی دارد. همچنین مقدار مطلوب دقت کافی پیش‌بینی از 4 است که در محاسبات انجام‌شده مقداری بالاتر از 4 به دست آمده است.

همان‌طور که پیش از این گفته شد، در این پژوهش به منظور بررسی و بهینه‌سازی تولید سوخت بیو دیزل به روش ترانس استریفیکاسانیون، سه پارامتر مهم انتخاب و طبق طراحی آزمایش واکنش موردنظر در شرایط مختلف که شامل مقادیر مشخصی از پارامترها بود انجام شده است.

نمودارهای سبعدی شکل 7 برهمکنش بین پارامترهای مختلف و تأثیر آن‌ها بر درصد تبدیل را نشان می‌دهد. بر طبق نمودار (a) که برهمکنش بین پارامترهای کاتالیست و زمان انجام واکنش را نشان می‌دهد به ازای مقادیر ثابت کاتالیست، میزان درصد تبدیل با گذشت زمان افزایش می‌یابد؛ این در حالی است که به ازای مقادیر ثابت زمان انجام واکنش با افزایش مقدار

جدول 7 مقایسه خصوصیات بیو دیزل و دیزل

Table 7 Properties of biodiesel and petro-diesel			
بیو دیزل	دیزل	استاندارد	خصوصیت
39.18	45.343	ASTM D24	ارزش حرارتی (MJ/kg)
4.738	38 °C در 2.7	ASTM D445	ویسکوزیته (mm <sup>2</sup> /s) (40 °C)
8	48	ASTM D129	گوگرد (ppm)
0.882	0.847	ASTM D7042	چگالی (در 15 °C)
>180	52	ASTM D93	نقطه اشتعال (°C)

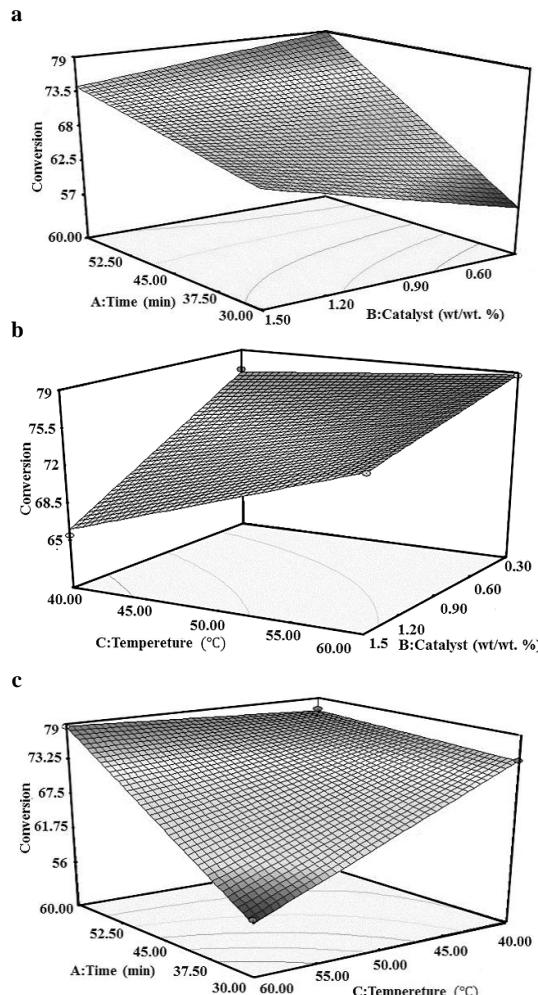
اندازه‌گیری خصوصیات بیو دیزل این است که این سوخت نقطه اشتعال بالای دارد که با مقایسه نقطه اشتعال 64 درجه سلسیوس برای سوخت دیزل معنی می‌یابد. نقطه اشتعال بالا باعث افزایش ایمنی در نگهداری و حمل و نقل می‌گردد.

یکی دیگر از مهم‌ترین خصوصیات بیو دیزل میزان گوگرد آن است که موردنرسی قرار می‌گیرد. همان‌طور که در جدول 7 ذکر شده است، میزان گوگرد در بیو دیزل 0.0008 درصد وزنی یا 8 ppm می‌باشد. با توجه به گزارش اتحادیه صادرکنندگان فرآورده‌های نفتی (OPEX) این میزان با مقایسه گوگرد موجود در بهترین سوخت دیزل تولیدی در ایران یعنی 500 ppm معنی می‌یابد. به طور کلی این کاهش، برتری استفاده از سوخت‌های بیو دیزل یا ترکیب آن‌ها با دیزل را نشان می‌دهد. در نتیجه با توجه به بالا بودن میزان گوگرد دیzel تولیدی پالایشگاه‌های کشور و مشکلات ناشی از آن در ایجاد خوردگی دمای پایین یکی از راه‌کارهای پیشنهادی چهت جلوگیری از این محدودیت‌ها استفاده از بیو دیزل به صورت خالص یا در ترکیب با دیزل می‌باشد. در توضیح این موضوع هروی و همکاران میزان انتشار گازهای گلخانه‌ای را در ترکیب‌های رایج بیو دیزل و دیزل بدست آورده‌اند B<sub>40</sub> که برای کلزا در تولید مونوکسید کربن 61.43 درصد، B<sub>20</sub> مقدار نرخ افزایش اکسیدهای نیتروژن 18.21 درصد و برای B<sub>40</sub> مقدار کاهش دی اکسید گوگرد 37.5 درصد است که نشان می‌دهد استفاده از بیو دیزل در نیروگاه‌های دیزلی و کاهش آلودگی آن‌ها توجیه پذیر است [16].

#### 4- نتیجه‌گیری

تولید بیو دیزل از روغن کلزا به عنوان جایگزین سوخت دیزل برای نیروگاه‌های حرارتی مورد بررسی قرار گرفت. به منظور بهینه‌سازی تولید از نظر بیشترین درصد تبدیل متیل استر و کمترین میزان هزینه تولید سوخت از روش سطح پاسخ استفاده شد. فاکتور دو عاملی (2IF) مناسب‌ترین مدل آماری برای پیش‌بینی توسط نرم افزار بدست آمد که مطابقت خوبی با داده‌های تجربی داشت. به طور کلی نتایج به دو دسته تقسیم می‌شود:

1- بر اساس روش تولید: استفاده از مناسب‌ترین روش از میان تمامی روش‌های شناخته شده برای تولید بیو دیزل (تبادل استری به کمک کاتالیزور بازی)، شناسایی تأثیرگذارترین فاکتور (دما) به وسیله طراحی آزمایش (DOE)، استفاده از متابولو برای دستیابی به بالاترین نرخ تبدیل متیل استر، دستیابی به بهینه‌ترین ترکیب بین فاکتورهای دما، زمان انجام واکنش و مقدار کاتالیست برای تولید بیو دیزل به روش تبادل استری (برای نسبت مولی ثابت متابولو: روغن معادل 1:6 عبارت است از: دما 59.45 درجه سانتی گراد؛ غلظت کاتالیست 0.31 درصد؛ زمان 60 دقیقه؛ که با این شرایط برای تولید یک لیتر سوخت میزان درصد تبدیل برابر 78.65 درصد و میزان هزینه برای



شکل 7 برهمکنش بین متغیرها و تولید متیل استر (a) غلظت کاتالیست و زمان (b) غلظت کاتالیست و دما؛ (c) دما و زمان

توسط آن، سنتز شدند و طیف رزونانس مغناطیسی هسته‌ای همه آن‌ها بدست آمد. در این آزمایش بالاترین درصد تبدیل برابر 77.65 درصد و میزان هزینه تولید آن برابر با 65 سنت شد و مشاهده گردید که نتایج حاصل از داده‌های تجربی مطابقت مناسبی با داده‌های بدست آمده توسط مدل دارد.

سوخت‌ها دارای خواص مختصی می‌باشند که با استفاده از این خواص می‌توان کیفیت سوخت و قابلیت‌های آن را مورد سنجش قرار داد. بدین منظور استانداردهایی تعریف شده‌اند تا این خواص در همه‌جا به طور یکسان اندازه‌گیری گردد. با توجه به عیارهای استاندارد برحی از خصوصیات مهم بیو دیزل تولیدی حاصل از این پژوهش تعیین شد. در جدول 7 خصوصیات بیو دیزل و دیزل همراه با استانداردهای مربوطه با هم مقایسه شده است [15]. با توجه به نتایج بدست آمده ارزش حرارتی بیو دیزل تقریباً 13 درصد کمتر از دیزل می‌باشد. میزان ویسکوزیته روغن با استفاده از واکنش تبادل استری کاهش می‌یابد که امکان استفاده مستقیم این سوخت را در موتورهای دیزل فراهم می‌نماید و ممکن‌بین اختلاف ناچیز ویسکوزیته و چگالی این سوخت با دیزل که در جدول 7 مشاهده می‌شود، قابل قبول است. از دیگر نتایج مهم

بیودیزل از دیزل پایین‌تر است؛ اما این مشکل با توجه به چگالی بالای بیودیزل جبران می‌شود، انتشار گازهای گلخانه‌ای بیودیزل با توجه به آزمایشات انجام شده کمتر یا برابر با دیزل است، توازن انرژی بیودیزل (به علت انرژی پایین در طول فرآیند تولید و ارائه انرژی به عنوان سوخت) بالاست. در نهایت با محاسبات قیمتی در جدول ۴ و همچنین فروش محصولات جانبی مانند گلیسیرین استفاده از مخلوط بیودیزل و دیزل برای مصارف نیروگاهی اقتصادی می‌باشد. همچنین برخی از خصوصیات شیمیایی و فیزیکی بیودیزل مشخص شد و با سوخت دیزل مقایسه گردید. نتایج به دست آمده از مقایسه این دو سوخت نشان می‌دهد که بیودیزل مکمل یا جایگزین مناسبی برای سوخت دیزل است.

## 5- مراجع

- [1] L. Brennan, P. Owende, Biofuels from microalgae—a review of technologies for production, processing, and extractions of biofuels and co-products, *Renewable and sustainable energy reviews*, Vol. 14, No. 2, pp. 557-577, 2010.
- [2] E. Aransiola, T. Ojumu , O. Oyekola, T. Madzimbamuto, D. Ikhu-Omoregbe, A review of current technology for biodiesel production: state of the art, *Biomass and bioenergy*, Vol. 61, pp. 276-297, 2014.
- [3] E. M. Shahid, Y. Jamal, Production of biodiesel: a technical review, *Renewable and Sustainable Energy Reviews*, Vol. 15, No. 9, pp. 4732-4745, 2011.
- [4] V. Makareviciene, V. Skorupskaite, D. Levisauskas, V. Andruleviciute, K. Kazancev, The optimization of biodiesel fuel production from microalgae oil using response surface methodology, *International Journal of Green Energy*, Vol. 11, No. 5, pp. 527-541, 2014.
- [5] L. Meher, D. V. Sagar, S. Naik, Technical aspects of biodiesel production by transesterification—a review, *Renewable and Sustainable Energy Reviews*, Vol. 10, No. 3, pp. 248-268, 2006.
- [6] A. Demirbas, Biodiesel production from vegetable oils via catalytic and non-catalytic supercritical methanol transesterification methods, *Progress in Energy And Combustion Science*, Vol. 31, No. 5, pp. 466-487, 2005.
- [7] F. Ferella, G .M. Di Celso, I. De Michelis, V. Stanisci, F. Vegliò, Optimization of the transesterification reaction in biodiesel production, *Fuel*, Vol. 89, No. 1, pp. 36-42, 2010.
- [8] B. Wang, S. Li, S. Tian, R. Feng, Y. Meng, A new solid base catalyst for the transesterification of rapeseed oil to biodiesel with methanol, *Fuel*, Vol. 104, pp. 698-703, 2013.
- [9] M. Di Serio, M. Ledda, M. Cozzolino, G. Minutillo, R. Tesser, E. Santacesaria, Transesterification of soybean oil to biodiesel by using heterogeneous basic catalysts, *Industrial & Engineering Chemistry Research*, Vol. 45, No. 9, pp. 3009-3014, 2006.
- [10] E. Lotero, Y. Liu, D. E. Lopez, K. Suwannakarn, D. A. Bruce, J. G. Goodwin, Synthesis of biodiesel via acid catalysis, *Industrial & Engineering Chemistry Research*, Vol. 44, No. 14, pp. 5353-5363, 2005.
- [11] D. Y. Leung, X. Wu, M. Leung, A review on biodiesel production using catalyzed transesterification, *Applied Energy*, Vol. 87, No. 4, pp. 1083-1095, 2010.
- [12] G. Vicente, M. Martínez, J. Aracil, Optimisation of integrated biodiesel production. Part I. A study of the biodiesel purity and yield, *Bioresource Technology*, Vol. 98, No. 9, pp. 1724-1733, 2007.
- [13] X. Meng, G. Chen, Y. Wang, Biodiesel production from waste cooking oil via alkali catalyst and its engine test, *Fuel Processing Technology*, Vol. 89, No. 9, pp. 851-857, 2008.
- [14] M. I. Rodrigues, A. F. Iemma, *Experimental design and process optimization*: CRC Press, pp. 55-74, 2014.
- [15] M. Stoytcheva, *Biodiesel-quality, emissions and by-products*: InTech, pp. 63-71, 2011.
- [16] H. M. Heravi, S. B. Hosseini, F. Farash, J. B. Bamoharram, The Effect of various vegetable oils on pollutant emissions of biodiesel blends with gasoil in a furnace, *Thermal Science*, Vol. 19, No. 6, pp. 1977-1984, 2015.

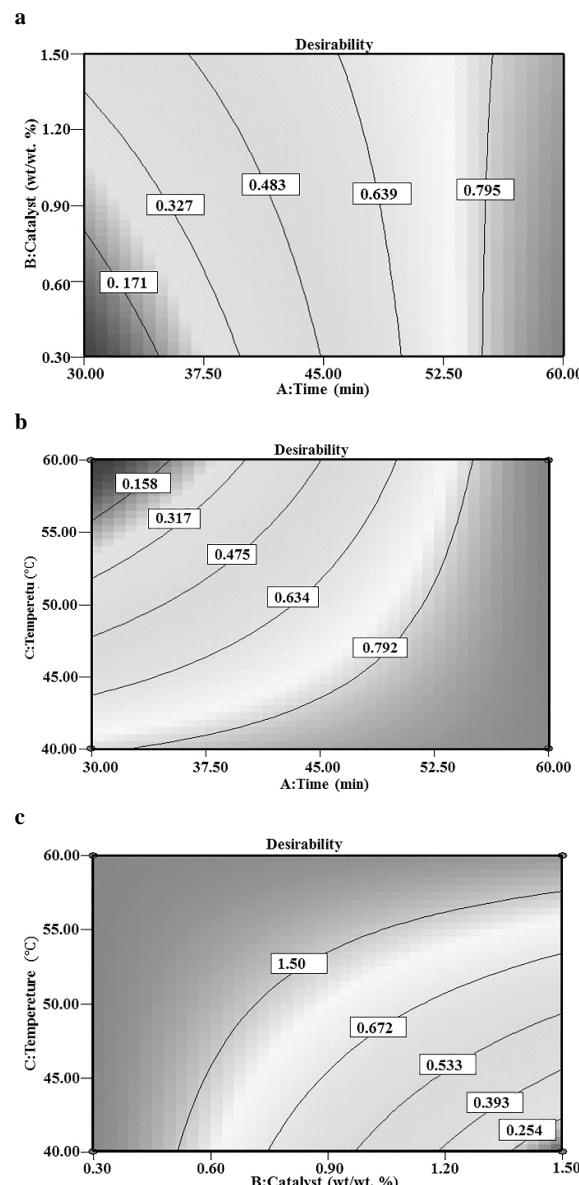


Fig. 8 بهینه‌سازی فرآیند تولید مخلوط بیودیزل از روغن کلزا به عنوان سوخت پاک نیروگاه‌های حرارتی (a) مخلوط کاتالیست و زمان (b) مخلوط کاتالیست و دما (c) مخلوط کاتالیست و دما

نتایج این مطالعه نشان دادند که در مخلوط کاتالیست و زمان (a) غلظت کاتالیست و زمان (b) غلظت کاتالیست و دما (c) غلظت کاتالیست و دما

70.58 سنت است.

-2 بر اساس قابلیت استفاده در نیروگاه‌های حرارتی: ارزش حرارتی