

## مقایسه فرایند تولید زغال از چوب، پودر چوب و پودر برگ پسته به روش تجزیه حرارتی

محسن استادحسینی<sup>۱\*</sup>، احمد غضنفری مقدم<sup>۲</sup>، حسن هاشمی پور رفستجانی<sup>۳</sup>، سید احمد عطایی<sup>۴</sup>

۱. دانشجوی کارشناسی ارشد مکانیک ماشین های کشاورزی، دانشگاه شهید باهنر کرمان Mohsen\_919191@yahoo.com

۲. استاد و عضو هیئت علمی گروه مکانیک ماشین های کشاورزی، دانشگاه شهید باهنر کرمان

۳. دانشیار گروه مهندسی شیمی، دانشگاه شهید باهنر کرمان

۴. استادیار گروه مهندسی شیمی، دانشگاه شهید باهنر کرمان

### چکیده

منابع بیومس، امروزه به عنوان مناسب ترین گزینه در باب پیدا کردن یک جایگزین برای سوخت های فسیلی مورد توجه قرار گرفته اند. در این راستا، ضایعات حاصل از درخت پسته که در مناطق زیر کشت پسته در ایران به وفور یافت می شود می تواند در صنعت تولید زغال با کیفیت بالا از آن بهره گرفته شود. در این تحقیق یک دستگاه ابتکاری برای انجام فرایند تجزیه حرارتی روی نمونه های چوب، پودر چوب و پودر برگ پسته به منظور تولید زغال از این نمونه ها ساخته شد. سپس نمونه های ۱۰ گرمی چوب، پودر چوب و پودر برگ در سطوح دمایی مختلف از ۱۰۰°C تا ۶۰۰°C در بازه های دمایی ۵۰ درجه ای در این راکتور حرارت داده شدند. زمان ماند نمونه در راکتور ۱۰ دقیقه در نظر گرفته شد. نتایج حاصل نشان داد که نمونه های چوب و پودر برگ هردو در دمای ۴۵۰°C و نمونه پودر چوب در دمای ۳۵۰°C به ثبات وزنی تقریبی رسیده و فرایند تشكیل زغال در آنها تقریباً به پایان رسیده است. همچنین وزن نهایی (وزن باقیمانده) هریک از نمونه های ۱۰ گرمی چوب، پودر چوب و پودر برگ ۲۳.۸٪، ۲۸.۶٪ و ۳۸٪ وزن اولیه به دست آمد، که نشان دهنده این است که پودر چوب بیشترین، و پودر برگ کمترین میزان افت وزنی را در بالاترین دما (۶۰۰°C) داشته است. همچنین با مقایسه نمودارهای مربوط به این سه نمونه، نتیجه شد که سرعت تولید زغال از نمونه پودر چوب نسبت دو نمونه دیگر به طور قابل ملاحظه ای بالاتر است.

**کلمات کلیدی:** برگ، تجزیه حرارتی، چوب، زغال، شرایط دمایی

## مقدمه

امروزه انرژی مصرفی بشر نیازمند است از منابعی تأمین شود که با محیط زیست سازگار بوده و به آن آسیبی وارد نسازد. از این رو توجه بشر بایستی به منبعی معطوف شود که بتواند نقش مهمی را در کاهش گازهای گلخانه ای ایفا کند. با توجه به دلایل ذکر شده، متابع بیومس چوبی، به عنوان مناسب ترین گزینه در این باب مورد توجه قرار گرفته اند. این مواد ویژگی های مثبت زیادی از قبیل تولید کربن خشی را دارا بوده، که از نقطه نظر زیست محیطی مزایای زیادی دارد (Wijayanti and Tanoue, 2013). بیومس را می توان با استفاده از روش های مختلف تبدیل کرد، سه روش اصلی برای تبدیل مواد بیومس، عبارتند از روش های ترمومشیمیایی، فیزیکوشیمیایی و بیوشیمیایی شامل انواع تجزیه حرارتی، احتراق و تبدیل گازی می باشد دو روش تبدیل دیگر یعنی روش فیزیکوشیمیایی و بیوشیمیایی عموماً به منظور تولید محصولات با ارزش بالاتر به کار می روند. تجزیه حرارتی یک فرایند مرسوم برای گازی سازی مواد بیومس است. بنا به تعریف، تجزیه حرارتی؛ تجزیه یک ماده به اجزای تشکیل دهنده آن از طریق حرارت و در غیاب اکسیژن (یا در حضور اندکی اکسیژن) است. در اثر حرارت اعمال شده به نمونه مقدار زیادی گاز متصاعد می شود که باید تقطیر شده و به روغن تبدیل شود. همچنین مقداری از ماده اولیه بعد از انجام فرایند به صورت زغال<sup>۱</sup> باقی می ماند (خسرو انجمن و غضنفری مقدم، ۱۳۸۸).

در بین روش های موجود برای به دست آوردن انرژی از مواد بیومس چوبی، روش پیروولیز (تجزیه حرارتی) به عنوان بهترین روش ترجیح داده می شود. اما در رابطه با تحلیل این فرایند، متاسفانه مکانیزم واکنش پیروولیز به دلیل تشکیل محصولات مختلف و یا تجزیه بیومس در اثر واکنش های مختلف بسیار پیچیده است(Koufopanos *et al*, 1991). بهترین محدوده دمایی برای انجام فرایند پیروولیز بین دماهای ۶۲۵ تا ۷۷۵ درجه کلوین است(Kirtay, 2011). فرایند پیروولیز (تجزیه حرارتی)، مواد ارگانیک مانند بیومس را در حضور اکسیژن به سه فار جامد (زغال)، مایع (قطран، بخارهای قابل تقطیر و ...) و گاز تبدیل می کند(Wampler, 2006). این فرایند، با توجه به شرایط راه اندازی ممکن است پیروولیز معمولی یا سریع باشد. پیروولیز آهسته یا معمولی از هزاران سال پیش در فرایند هایی از قبیل تولید زغال سنگ به کار برده شده است, (Demirbas, 2004). در پیروولیز آهسته، ماده بیومس در دمای حدود ۵۰۰ درجه سانتیگراد با یک زمان ماند ۵ تا ۳۰ دقیقه ای در داخل راکتور حرارت داده می شود. اما در پیروولیز سریع، ماده مورد نظر در زمانی کمتر از یک دقیقه در حضور اکسیژن به سرعت حرارت داده می شود. در فرایند پیروولیز سریع، ۶۰ تا ۷۵ درصد وزنی بیواobil (زیست سوخت) مایع، ۱۵ تا ۲۵ درصد وزنی زغال (Mohan *et al*, 2006).

<sup>۱</sup>. char

از فرایند تجزیه حرارتی همچنین برای تولید زغال نیز می‌توان استفاده کرد. به طور کلی زمانی که عمل تولید زغال در یک ظرف سربسته و در غیر مجاورت هوا صورت می‌گیرد این عمل را تقطیر خشک می‌گویند. در این روش، چوب‌ها را در مخزن سربسته که دارای یک لوله خروجی گاز است گذاشت و از بیرون حرارت می‌دهند زمانی که دما به ۱۷۰ درجه سانتیگراد رسید ابتدا بخار متصاعد می‌شود و در دای ۲۷۰-۲۸۰ درجه سانتیگراد گاز‌های منوکسید کربن و دی‌اکسید کربن (گازهای غیر قابل تراکم) و مقدار کمی از گازهای استیک اسید و الكل متیلیک (غازهای قابل تراکم) خارج می‌شود. بعد از افزایش دما از دمای ۲۸۰ تا ۴۰۰ درجه سانتیگراد، بجای گاز اکسیژن دار گازهای متنان استن استات و استیک اسید بوجود می‌آید. همچنین در دماهای بین ۲۸۰ تا ۳۸۰ درجه سانتیگراد قطران رقیق و در دماهای بالای ۳۸۰ درجه سانتیگراد قطران غلیظ تولید می‌شود. با افزایش دما به بالای دمای ۴۰۰ درجه سانتیگراد میتوان گفت که عمل زغالگیری به پایان رسیده است اما اگر افزایش دما تا دمای ۵۰۰ درجه سانتیگراد صورت گیرد مرحله نهایی تجزیه زغال صورت می‌گیرد و در این مرحله نیز مقدار زیادی قطران تولید می‌شود. در دماهای بالای ۵۰۰ درجه سانتیگراد، به جای گازهای هیدروکربور، گاز هیدروژن تولید خواهد شد. در فرایند تجزیه حرارتی سلوژ، در دمای کمتر از ۳۰۰ درجه سانتیگراد، فرایند حاکم کاهش میزان پلیمریزاسیون است. در مرحله بعد و در دماهای بالای ۳۰۰ درجه سانتیگراد؛ زغال، قطران و عناصر گازی به وجود می‌آیند، در زیر واکنش‌های تجزیه سلوژ در اثر حرارت نشان داده شده است (Shafizadeh, 1982).

در زمینه تجزیه حرارتی مواد بیومس پژوهش‌های زیادی صورت گرفته است. که به دو مورد از آن در که رابطه با ضایعات حاصل از محصول و درختان پسته می‌باشد اشاره می‌کنیم. طی پژوهشی فرایند پیرولیز آرام روی پوسته به منظور بررسی اثر دمای فرایند پیرولیز روی بازده و ترکیب ماده حاصله انجام شد. سطوح دمایی استفاده شده در این تحقیق به ترتیب ۳۰۰، ۴۰۰، ۵۰۰، ۵۵۰ و ۷۰۰ درجه سانتیگراد بودند. در نهایت مشخص شد که محصولات جامد و مایع حاصل از انجام فرایند تجزیه حرارتی روی پوسته، تشابه‌هایی را با سوخت‌های مرسوم دارای ارزش سوختی بالا دارا می‌باشد (Esin et al, 2007).

هدف از این پژوهش، بررسی و مقایسه فرایند تجزیه حرارتی نمونه‌های چوب، پودر چوب و پودر برگ پسته در سطوح دمایی مختلف به منظور تولید زغال در نظر گرفته شد. تأثیر شرایط دمایی مختلف روی فرایند تولید زغال و همچنین دمای تکمیل فرایند تپیه زغال از هریک از نمونه‌ها مشخص شود. از سوی دیگر با توجه به اینکه ضایعات چوب حاصل از هرس سالیانه درختان پسته در استان کرمان مقدار قابل توجهی (حدود ۱۸۰ هزار تن در سال<sup>۱</sup>) بوده و برای باغداران یک عامل مزاحم به حساب می‌آید، استفاده از این ضایعات به منظور تولید زغال می‌تواند به خلق یک تکنولوژی کارآمد به منظور استفاده مناسب از ضایعات چوب حاصل از درختان پسته در استان کرمان بیانجامد.

۹. خبرنامه داخلی انجمن پسته ایران

## ۲- مواد و روش ها

### ۲-۱-آماده سازی نمونه

در این پژوهش نمونه چوب مورد نظر از باغات پسته منطقه بهرمان شهرستان رفسنجان تهیه گردید. قبل از انجام آزمایش، نمونه ها به دو صورت استوانه چوبی (با استفاده از اره) و پودر چوب و پودر برگ (با استفاده از آسیاب) در آورده شد. در زیر نمایی از پودر چوب و استوانه های چوبی را می توان در شکل شماره ۱ مشاهده کرد.



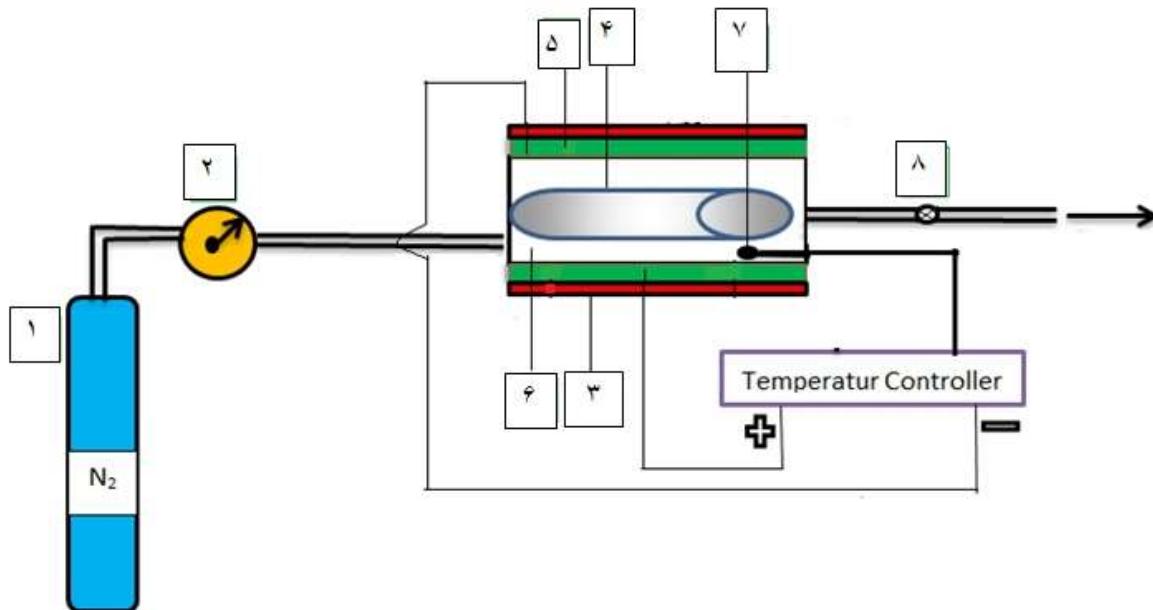
شکل ۱. نمایی از نمونه های مورد آزمایش: (۱) چوب پسته (۲) پودر چوب پسته (۳) پودر برگ پسته

### ۲-۲- دستگاه ابتکاری به منظور انجام فرایند تجزیه حرارتی

در این پژوهش یک راکتوریک منظور انجام فرایند تجزیه حرارتی روی نمونه مورد نظر ساخته شد. برای ساخت محفظه راکتور از یک لوله از جنس آهن گالوانیزه به قطر ۱۰ سانتیمتر استفاده گردید. به منظور تامین حرارت مورد نیاز راکتور، اطراف محفظه ۴ المنت های تسبیحی پیچیده شد، این المنت ها به صورت موازی در مدار قرار داده شدند. و با توجه به دمای انجام فرایند تجزیه حرارتی روی نمونه ها، تعداد المنت های مورد نیاز به وسیله کلید وارد مدار شده و روشن می شدند. همچنین روی المنشت ها برای جلوگیری از اتلاف حرارات دو لایه پشم سنگ قرار داده شد. به سر محفظه راکتور یک قسمت رزو دار جوش داده شد تا یک درپوش فلزی روی آن پیچ شود. در مرکز این درپوش یک لوله مسی به منظور هدایت گاز تولید شده

به خارج از راکتور در هنگام فرایند تجزیه حرارتی در نظر گرفته شد. همچنین در پشت محفظه راکتور، یک ورودی برای تعذیه گاز نیتروژن به داخل راکتور به منظور اکسیژن زدایی در محفظه و جلوگیری از اشتعال نمونه در هنگام انجام فرایند تجزیه حرارتی تعییه گردید. برای تعذیه گاز نیتروژن به داخل راکتور از یک کپسول نیتروژن ۱۰ لیتری استفاده شد. در مسیر خروجی این کپسول یک فشار سنج برای مشخص شدن میزان فشار گاز خروجی، و یک روتامتر به منظور تعیین نرخ جریان گاز نیتروژن خروجی از کپسول نصب گردید (نرخ جریان نیتروژن به داخل راکتور در هنگام آزمایش میزان ۱۰۰ میلی لیتر در دقیقه در نظر گرفته شد).

برای کنترل دمای راکتور نیز از یک رله (کنترلر) استفاده شد که یک ترموموکوپل به ورودی آن متصل شد. ترموموکوپل توسط سوراخی که روی سطح جانبی محفظه راکتور زده شده بود به داخل راکتور راه پیدا می‌کند، تا دمای محفظه را اندازه گیری کرده و به رله انتقال دهد تا کنترلر با توجه به دمای تنظیم شده روی آن، المان‌های حرارتی را روشن یا خاموش کند. وزن نمونه نیز در هنگام انجام آزمایش توسط یک ترازوی دیجیتال با دقیقه ۰.۰۱ گرم اندازه گیری گردید. شماتیک دستگاه تجزیه حرارتی ساخته شده در شکل شماره ۲ نشان داده شده است.



شکل ۲. شماتیک سیستم تجزیه حرارتی: ۱. کپسول نیتروژن ۲. روتامتر ۳. عایق حرارتی (پشم سنگ) ۴. نگهدارنده نمونه ۵. المان حرارتی ۶. محفظه راکتور ۷. ترموموکوپل ۸. شیر محدود کننده گاز خروجی

## ۳-۲- آزمایشات

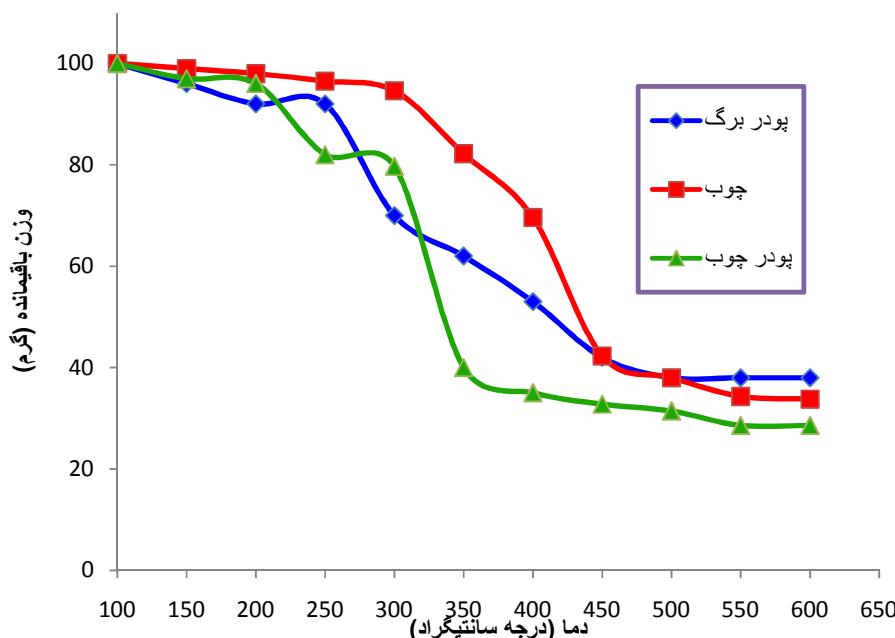
برای شروع فرایند تولید زغال ابتدا راکتور به دمای ۱۰۰ درجه سانتیگراد رسانده شد و رله روی دما تنظیم گردید تا این دما را در طول انجام آزمایش ثابت نگه دارد. سپس نمونه های چوب، پودر چوب و پودر برگ پسته در ظرف های ساخته شده از فولیو آلمینیومی ضخیم در راکتور قرار داده شد. (هریک از نمونه ها به صورت نمونه های ۱۰ گرمی در نظر گرفته شد). این آزمایش تا دمای ۶۰۰ درجه سانتیگراد و در فواصل دمایی ۵۰ درجه ای نیز ادامه یافت. زمان ماند نمونه در راکتور، برای همه سطوح دمایی، ۱۰ دقیقه در نظر گرفته شد. برای اطمینان از اعتبار نتایج حاصل از آزمایش، هر کدام از آزمایش ها در ۳ تکرار انجام شد. پس از اتمام هر آزمایش، نمونه از راکتور خارج شده و وزن آن توسط یک ترازوی دیجیتال با دقت ۰.۰۱ گرم اندازه گیری گردید.

دما (درجه سانتیگراد)	وزن چوب (گرم)	وزن پودر چوب (گرم)	وزن پودر برگ (گرم)
100	100	100	100
96.0	97.0	99.0	150
92.0	96.0	98.0	2
91.0	82.0	96.5	250
70.0	79.7	94.6	300
62.0	40.0	82.2	350
53.0	35.0	69.6	400
42.0	32.8	42.3	450
38.0	31.4	38.0	500
38.0	28.6	34.	550
38.0	28.6	33.8	600

## ۳- نتایج و بحث

نتایج حاصل از انجام فرایند تجزیه حرارتی روی نمونه های چوب و پودر چوب و پودر برگ پسته در سطوح دمایی مختلف از ۱۰۰ تا ۶۰۰ درجه سانتیگراد، پس از زمان ماند ثابت ۱۰ دقیقه ای در راکتور در جدول ۱ قابل مشاهده است.

همانطور که از اطلاعات موجود در جدول (۱) قابل مشاهده است، با زمان ماند ثابت ۱۰ دقیقه ای در راکتور، در دمای ۱۰۰ درجه سانتیگراد هیچگونه تغییر و اتلاف وزنی در نمونه ها مشاهده نمی شود. و شروع تغییر وزن از دمای ۱۵۰ درجه می باشد. به طوریکه بیشترین کاهش وزن مشاهده شده در نمونه ها در نمونه پودر برگ مشاهده می شود. شکل (۳) نمودار مقایسه ای مربوط به کاهش وزنی سه نمونه مذکور را در ماهای مختلف نشان می دهد.



شکل ۳. نمودار مربوط به مقایسه نتایج حاصل از فرایند تجزیه حرارتی روی نمونه های چوب و پودر چوب و پودر برگ در دماهای

در شکل ۳ مشاهده می شود که چوب پسته، از سطح دمایی ۱۰۰ تا ۳۰۰ درجه سانتیگراد کاهش وزن ناچیز داشته، از دمای ۳۵۰ تا ۴۵۰ کاهش وزن سریعی از خود نشان می دهد و پس از دمای ۴۵۰ درجه سانتیگراد دوباره کاهش وزن آن ناچیز شده و به ثبات وزنی می رسد. نمونه پودر چوب پسته، در بیشتر سطوح دمایی پیشین، ثبات داشته به جز در دو محدوده دمایی ۲۰۰ تا ۲۵۰ درجه سانتیگراد و ۳۰۰ تا ۳۵۰ درجه سانتیگراد کاهش وزن داشته و این کاهش وزن به طور تقریباً یکنواختی تا دمای ۴۵۰ درجه ادامه یافته و سپس به ثبات وزنی تقریبی رسیده است. بیشترین افت وزنی نسبت به دمای قبلی، در نمونه های چوب، پودر چوب و پودر برگ به ترتیب در دماهای ۴۵۰، ۳۵۰ و ۳۰۰ درجه سانتیگراد به دست آمد که این میزان برای این سه نمونه به ترتیب ۴۰٪، ۲۷٪ و ۲۱٪ از کل وزن نمونه بود.

همچنین وزن نهایی (وزن باقیمانده) هریک از نمونه های ۱۰ گرمی چوب، پودر چوب و پودر برگ و وزن ۳۳.۸٪، ۲۸.۶٪ و ۳۸٪ اولیه به دست آمد، که نشان دهنده این است که پودر چوب بیشترین، و پودر برگ کمترین میزان افت وزنی را در بالاترین دما (۶۰۰ درجه سانتیگراد) داشته است. همچنین نتیجه شد در زمان ماند ثابت ۱۰ دقیقه ای در راکتور، نمونه ها از دمای ۵۵۰ درجه

سانسیگراد به بالاتر کاهش وزنی از خود نشان نخواهد داد (یا در صورت کاهش، این کاهش بسیار ناچیز و قابل اغماض است). در شکل (۴) هریک از نمونه‌های چوب، پودر چوب و پودر برگ قبل از ورود به راکتور (جایگذاری در نگهدارنده نمونه) و همچنین پس از خروج از راکتور قابل مشاهده است.



شکل ۴. نمایی از نمونه‌ها، قبل و بعد از فرایند تجزیه حرارتی و تولید زغال

همچنین برای استفاده مناسب‌تر از پودرهای زغال، پیشنهاد می‌شود زغال‌های حاصل از پودر چوب و پودر برگ پسته را بعد از خارج کردن از راکتور در قالب‌های مختلف ریخته، آنها را پرس کرده و در شکل‌های منظم و دلخواه در آورده و به بازار مصرف عرضه کرد. نکته قابل توجهی که بعد از اتمام فرایند تولید زغال در رابطه با نمونه‌های پودر برگ مشاهده شد این بود که این نمونه‌ها بر خلاف نمونه‌های پودر چوب که پس از خارج شدن از راکتور از هم می‌پاشیدند، شکل ظرف‌هایی که برای گذاشتن آنها در راکتور در نظر گرفته شده بود را به خود گرفتند. که این ایده را به ما می‌دهد که بجای اینکه نمونه‌های پودر برگ را پس از خروج از راکتور، در قالب‌های مورد نظر ریخته و به شکل منظم در آوریم، قبل از انجام آزمایش ظرف‌هایی را که برای گذاشتن نمونه در

راکتور در نظر میگیریم به شکل های مورد نظر درآوریم تا پس از خارج کردن نمونه ها از راکتور همان شکل برای زغال حاصل از پودر برگ حاصل شود.

#### ۴- نتیجه گیری کلی

فرایند تولید زغال از پودر چوب پسته، زودتر از دو نمونه دیگر انجام گرفته و در دمای حدود ۳۵۰ درجه سانتیگراد تکمیل می گردد. وزن نهایی (وزن باقیمانده) هریک از نمونه های ۱۰ گرمی چوب، پودر چوب و پودر برگ  $\% ۳۳.۸$ ،  $\% ۲۸.۶$  و  $\% ۳۸$  وزن اولیه به دست آمد، که نشان دهنده این است که پودر چوب بیشترین، و پودر برگ کمترین میزان افت وزنی را در سطوح دمایی تعریف شده داشته اند. همچنین نتیجه شد که با توجه به زمان ماند ثابت ۱۰ دقیقه ای در راکتور، از دمای ۴۵۰ درجه سانتیگراد به بعد برای نمونه های چوب و پودر برگ و همچنین از دمای ۳۵۰ درجه سانتیگراد به بعد برای نمونه پودر چوب کاهش وزن نمونه (نسبت به سطح دمایی قبلی) به صفر خواهد رسید یا در صورت وجود بسیار ناچیز خواهد بود.

## منابع

۱. خسرو انجام، ف. غضنفری مقدم، ا. (۱۳۸۸). بررسی فرایند تهیه ذغال از تنه درخت خرما به طریق تجزیه حرارتی. دومین همایش بیوتکنولوژی کشاورزی، دانشگاه شهید باهنر کرمان
2. Esin A-v, Ersan P, Ayşe E. Slow pyrolysis of pistachio shell. Department of Chemical Engineering, Anadolu University, 26555, Eskisehir, Turkey(2007), Volume 86: Pages 1892–1899
3. Kirtay E. Recent advances in production of hydrogen from biomass. Energy Conversion and Management 52 (2011), 1778–1789
4. Wijayanti W, Tanoue K. Char formation and gas products of woody biomass pyrolysis. International Conference on Sustainable Energy Engineering and Application. Energy Procedia 32 ( 2013 ) 145 – 152
5. Koufopanos, C. Papayannakos, A., N., Maschio, G. and Lucchesi, A., modelling of the pyrolysis of biomass particles. Studies on kinetics, thermal and heat transfer effects Can. J. Chem. Eng., 1991; 69:907.
6. Shafizadeh F. 1982. Journal of Analytical and Applied Pyrolysis 3: 283-305.
7. Wampler, T. P. 2006. Applied Pyrolysis Handbook. 2nd ed. CRC Press, Boca Raton, Florida
8. Demirbas, A. 2004. Effect of temperature and particle size on bio-char yield from pyrolysis of agricultural residues. J. Anal. Appl. Pyrolysis 72(2):243-248.
9. Mohan, D., C. U. Pittman, and P. H. Steele. 2006. Pyrolysis of wood/biomass for bio-oil: A critical review. Energy fules 20(3): 848-889.

## Comparison of char production process from wood, wood powder and leaves powder of pistachio using pyrolysis process

### **Abstract**

Nowadays, biomass resources are taken into consideration as the most appropriate in search of an alternative instead of fossil fuels. Hence, waste of pistachio trees that is abundant in areas under cultivation of pistachio in Iran, can be used in char production industry with high quality. In this study, an innovative apparatus for char production from wood, wood powder and leaves powder of pistachio by pyrolysis process was developed. Temperature difference replaced in reactor. Residence time for these experiments was considered 10min. Result indicated that both leaves powder and wood in 450°C and wood powder in 350°C reached to a stable weight. final weight for wood, wood powder and leaves powder 33.8%, 28.6% and 38% was obtained, respectively. This finding indicates that wood powder has maximum and leaves powder minimum amount of weight loss. Also with comparison of plots related to three sample was concluded that rate of char production of wood powder samples is considerably higher than two other samples.

**Keywords:** Char; Leaves; Pyrolysis; Temperature Conditions; Wood