

بهینه سازی و ارزیابی خشک کن نیمه پیوسته خورشیدی

شلتوک

داریوش زارع^۱ - علی زمردیان^۲ - حمی قاسم خانی^۳

چکیده

استفاده از انرژی خورشیدی در جهان امروز جهت خشک کردن غلات و سایر محصولات کشاورزی رو به افزایش است. از دلایل این امر می توان به تجدیدپذیر بودن، پایان ناپذیری، نداشتن آلودگی زیست محیطی و رایگان بودن این منبع کلان انرژی اشاره کرد. طرح حاضر یک ایده جدید در بکارگیری انرژی خورشیدی بعنوان سوخت اصلی خشک کن می باشد و برای اولین بار در ایران طراحی و ساخته شده است. این خشک کن خورشیدی از نوع نیمه پیوسته فعال و مختلط بوده که در آن جریان هوا به صورت جابجایی اجباری برقرار می گردد. دستگاه مذکور از ۶ عدد گرمکن خورشیدی هوایی، کانال حرارتی، محفظه خشک کن و سیستم های تأمین و انتقال هوا تشکیل شده است. جمع کننده های خورشیدی از نوع تخت با صفحه جاذب آلومینیومی و پوشش شیشه ای بوده، و مساحت هر کدام از آنها ۲ متر مربع می باشد. این جمع کننده ها در روی دو شاسی که با افق، زاویه ۴۵ درجه بطرف جنوب می سازند، قرار گرفته اند. محفظه خشک کننده این دستگاه شامل مخزن ورودی، بستر خشک کن، دریچه خروجی (الکترومکانیکی)، مخزن خروجی و محفظه آرام کننده می باشد، و فرآیند اصلی خشک کردن در این قسمت انجام می شود. برای تخلیه خودکار محصول، بستر خشک کن بصورت شیب دار (زاویه ثابت ۴۵ درجه) ساخته شده است. در انتهای این بستر یک دریچه دوار الکترومکانیکی وجود دارد که با استفاده از یک زمان سنج، می تواند به فواصل زمانی معین با چرخش خود خروجی خشک کن را گشوده، و مقداری از محصول را که رطوبت آن در حد دلخواه رسیده است، به مخزن خروجی منتقل سازد (تخلیه نیمه پیوسته). دبی جرمی هوا توسط صفحات روزنه، درجه حرارت نقاط مختلف جمع کننده ها و خشک کن به وسیله ترموکوپل های نوع T ، انرژی تابشی خورشید توسط شیدسنج، و انرژی الکتریکی مصرفی کانال حرارتی و فن ها توسط وات متر اندازه گیری شد. جهت ارزیابی و بهینه سازی دستگاه، آزمایشها روی شلتوک انجام شد. اهداف مهم این تحقیق بررسی آماری تأثیر دبی جرمی هوای خشک کننده و زمان تخلیه بر روند خشک شدن محصول داخل بستر و محصول خروجی بود. بنابراین از آزمایش فاکتوریل در قالب طرح کاملاً تصادفی در سه تکرار استفاده شد. که فاکتور اول دبی جرمی هوای خشک کننده در سه سطح ۰/۰۱۱، ۰/۰۰۶۶ و ۰/۰۰۴۸ کیلوگرم بر متر مربع در ثانیه، فاکتور دوم زمان تخلیه محصول در دو سطح ۱۵ و ۳۰ دقیقه و فاکتور سوم موقعیت نقاط مختلف بستر خشک کن در چهار سطح بود. که با بررسی این تیمارها اثر تغییر دبی جرمی هوا و همچنین فرکانس باز شدن دریچه الکترو مکانیکی را بر میزان خشک شدن محصول خروجی و محصول داخل

بستر مورد بررسی قرار گرفت. همچنین ظرفیت دستگاه خشک‌کن، مقدار انرژی مصرف شده (شامل انرژی الکتریکی و خورشیدی) در فرایند خشک کردن محصول، بازده جمع‌کننده‌ها و بهترین دبی و زمان تخلیه محصول برای رسیدن به حداکثر بازده خشک‌کن تعیین شد. نتایج نشان داد که، دبی جرمی هوای خشک‌کننده و زمان باز شدن دریچه الکترومکانیکی اثر معنی‌داری بر خشک شدن محصول دارد. بیشترین راندمان جمع‌کننده‌های خورشیدی مربوط به دبی هوای ۰/۰۱۱ کیلوگرم بر متر مربع در ثانیه که برابر با ۳۷/۱۳٪ بود. بر طبق محاسبات، سهم تأمین انرژی حرارتی توسط کانال حرارتی در مقایسه با انرژی تأمین شده توسط جمع‌کننده‌های خورشیدی، ۶ تا ۸ درصد بود. بیشترین ظرفیت دستگاه خشک‌کن مربوط به دبی ۰/۰۱۱ کیلوگرم بر متر مربع در ثانیه و زمان تخلیه محصول ۳۰ دقیقه بود که ۱۳۲ کیلوگرم شلتوک با رطوبت اولیه ۲۷٪ را به رطوبت ۱۳٪ در مدت ۳ ساعت کاهش می‌داد.

۱- دانشجوی دوره دکتری گروه مکانیک ماشینهای کشاورزی دانشگاه تربیت مدرس

۲- استادیار گروه مکانیک ماشینهای کشاورزی دانشگاه شیراز

۳- دانشجوی سابق کارشناسی ارشد مکانیک ماشینهای کشاورزی

مقدمه

رطوبت شلتوک در هنگام برداشت حدود ۲۵ درصد یا حتی بیشتر است. در صورتی که شلتوک با همین رطوبت انبار یا در فرایند تبدیل وارد شود، دچار کپک زدگی، فساد و متحمل ضایعات زیاد خواهد شد، به همین علت ابتدا شلتوک را با استفاده از خشک کن های مخصوص تا حدود ۱۴ درصد رطوبت (رطوبت مناسب برای انبار داری و فرایند های بعد از برداشت) خشک می کنند. کشور ما ایران بدلیل واقع شدن در منطقه نیمه گرمسیری و خشک از تابش نور خورشید کافی برخوردار است. همچنین به دلیل افزایش قیمت سوخته های فسیلی و نیز آلودگی های شدید و مخرب زیست محیطی ناشی از مصرف آنها می بایست به انرژی خورشیدی که منبعی رایگان، تجدیدپذیر و عاری از هرگونه آلودگی و پیامد های خطرناک برای طبیعت است توجه بیشتری نمود. به همین خاطر خشک کن های خورشیدی این قابلیت را دارند که توسط کشاورزان کشورمان پذیرفته و بکار گرفته شوند.

امکان استفاده از انرژی خورشیدی به منظور خشک نمودن محصولات کشاورزی نخستین بار توسط بیولو بررسی شد (۵). در ابتدای دهه ۱۹۶۰ سوبل و بیولو طرح هایی درباره جمع کننده های خورشیدی برای گرم کردن هوا جهت استفاده در خشک کردن محصولات کشاورزی و بهبود دما در محل های نگهداری دام و طیور ارائه کردند (۷).

زمان و بالا، (۸) یک سری معادلات تجربی برای خشک کردن خورشیدی شلتوک ارائه دادند. آنها از سه نوع خشک کن استفاده کردند که عبارت بودند از خشک کن غیر فعال مختلط، خشک کن غیر فعال مستقیم و خشک کردن به شیوه سنتی. نتایج آزمایشهای آنها نشان داد که بالاترین سرعت خشک شدن با استفاده از خشک کن غیر فعال مختلط بدست می آید. این خشک کن همچنین بهترین عملکرد را نسبت به انواع دیگر داشت. بعد از آن خشک کن غیر فعال مستقیم از نظر سرعت خشک شدن قرار می گرفت. کمترین سرعت خشک شدن نیز مربوط به شیوه سنتی بود که از نظر عملکرد نیز مناسب تشخیص داده نشد.

بالا و زیدان، (۴) مدلی ریاضی برای خشک کردن برنج به روش جابجایی آزاد ارائه کردند. این مدل شامل بر آورد تشعشع خورشیدی، دمای هوا در درون جمع کننده صفحه تخت و پیش گوئی تغییرات رطوبت و دما در بستر

دانه بود. دماهای شبیه سازی شده بر اساس مدل با دماهای واقعی جمع کننده خورشیدی سازگاری بسیار خوبی داشتند. ولی مدل مذکور رطوبت‌های میانگین را بیشتر از حد واقعی برآورد می‌نمود. همچنین نتایج شبیه‌سازی آنها نشان داد که ضخامت بستر دانه و اندازه جمع کننده از مهمترین عواملی هستند که جابجایی آزاد هوا را از میان بستر دانه کنترل می‌کنند.

زمردیان و علامه، (۲) به بررسی خشک شدن برنج به صورت لایه نازک در یک خشک کن خورشیدی از نوع غیر فعال مختلط پرداخت. جریان هوا در این خشک کن بصورت جابجایی آزاد بود. آزمایشها در سه عمق بستر ۲، ۴ و ۶ سانتیمتری انجام گرفت. نتایج بررسی‌ها نشان داد که بستر ۲ سانتیمتری شرایط بستر لایه نازک را در خشک کردن به شیوه خورشیدی را دارا می‌باشد، در صورتیکه بسترهای ۴ و ۶ سانتیمتری چنین چیزی را نشان ندادند. همچنین مشخص شد که محصول در سرتاسر بستر دانه بطور یکنواخت خشک نمی‌شود. این موضوع به دلیل نوع محصول و حالت توزیع دما در محفظه خشک کن بود.

تحقیق حاضر، یک ایده جدید در بکارگیری انرژی خورشیدی بعنوان منبع اصلی تأمین انرژی خشک‌کن می‌باشد که در آن خشک‌کن خورشیدی، طراحی، ساخته و مورد ارزیابی قرار گرفته است. این نوع خشک کن از نوع خورشیدی فعال مختلط است که بصورت نیمه پیوسته و با قابلیت تغییر در ظرفیت کار می‌کند. بدین صورت که با در نظر گرفتن رطوبت اولیه محصول، رطوبت نهایی خواسته شده محصول، درجه حرارت محیط و میزان انرژی قابل دسترس میتوان ظرفیت خشک کن را تغییر داد. جهت ارزیابی دستگاه مزبور، خشک کردن شلتوک در آن مورد بررسی قرار گرفت. از اهداف مهم این تحقیق بررسی آماری تأثیر دبی جرمی هوای خشک کننده و زمان تخلیه محصول بر روند خشک شدن محصول داخل بستر بود و همچنین ظرفیت دستگاه خشک‌کن، مقدار انرژی مصرف شده (شامل انرژی الکتریکی و خورشیدی) در فرایند خشک کردن محصول و راندمان جمع کننده ها تعیین شد.

مواد و روش ها

از اهداف این تحقیق ارزیابی دستگاه خشک‌کن خورشیدی جدید بود، که در آن جریان هوا به روش جابجایی اجباری با استفاده از مکنده برقرار می‌گردد. در این دستگاه علاوه بر انرژی خورشیدی از انرژی الکتریسیته برای به جریان انداختن هوا، چرخش دریچه الکترومکانیکی و همچنین راه‌اندازی یک کانال حرارتی^۱ (گرمکن) در صورت نیاز استفاده شده است.

¹ - Heating channel

دستگاه مذکور که در بخش مکانیک ماشینهای کشاورزی دانشگاه شیراز طراحی و ساخته شد، از ۶ عدد گرمکن خورشیدی هوایی، کانال حرارتی، محفظه خشک‌کن و سیستم‌های تأمین و انتقال هوا تشکیل شده است (شکل ۱). جمع‌کننده‌های خورشیدی از نوع تخت با صفحه جاذب آلومینیومی و پوشش شیشه‌ای بوده، و مساحت هر کدام از آنها ۲ متر مربع می‌باشد. این جمع‌کننده‌ها در روی دو شاسی که با افق، زاویه ۴۵ درجه بطرف جنوب می‌سازند، قرار گرفته‌اند. محفظه خشک‌کننده این دستگاه شامل مخزن ورودی، بستر خشک‌کن، دریچه خروجی (الکترومکانیکی)، مخزن خروجی و محفظه آرام‌کننده می‌باشد، و فرآیند اصلی خشک کردن در این قسمت انجام می‌شود. برای تخلیه خودکار محصول، بستر خشک‌کن بصورت شیب‌دار (زاویه ثابت ۴۵ درجه) ساخته شده است. در انتهای این بستر یک دریچه دوار الکترومکانیکی وجود دارد که با استفاده از یک زمان‌سنج، می‌تواند به فواصل زمانی معین با چرخش خود خروجی خشک‌کن را گشوده، و مقداری از محصول را که رطوبت آن در حد دلخواه رسیده است، به مخزن خروجی منتقل سازد (تخلیه نیمه پیوسته).

دبی جرمی هوا توسط صفحات روزنه، درجه حرارت نقاط مختلف جمع‌کننده‌ها و خشک‌کن به وسیله ترموکوپل‌های نوع T ، انرژی تابشی خورشید توسط شیدسنج، و انرژی الکتریکی مصرفی کانال حرارتی و فن‌ها توسط وات متر اندازه‌گیری شد.

روش انجام آزمایش‌ها: جهت انجام آزمایش دستگاه خشک‌کن در محوطه آفتابگیر قرار داده شد. زمان

انجام آزمایش‌ها در مهر و آبان ماه ۱۳۸۰ بود. سعی شد شرایط اولیه محصول از لحاظ رطوبتی در تمام آزمایش‌ها یکسان نگه داشته شود. بدین ترتیب که در هر روز آزمایش ۳۰۰ کیلو شلتوک را با رطوبت بین ۲۷-۳۰ ($d.b.$) از مزرعه‌های منطقه زیر سد درودزن واقع در ۵۰ کیلو متری شیراز به صورت تازه توسط کمباین درو کرده و برای آزمایش فرایند خشک کردن دستگاه خشک‌کن به محل آزمایش انتقال می‌دادیم. برای بررسی آماری تأثیر دبی جرمی هوای ورودی به خشک‌کن روی سرعت خشک شدن محصول خروجی و همچنین بررسی نحوه خشک شدن در طول و عرض بستر شیب دار خشک‌کن، آزمایش فاکتوریل در قالب طرح کاملاً تصادفی با سه تکرار اجرا شد. در این آزمایش از سه فاکتور مختلف استفاده شد که فاکتور اول (فاکتور A)، دبی جرمی هوای ورودی به خشک‌کن در سه سطح ۰/۰۱۱، ۰/۰۶۶ و ۰/۰۴۸ کیلو گرم بر متر مربع بر ثانیه، فاکتور دوم (فاکتور B)، زمان باز و بسته شدن دریچه الکترومکانیکی در دو سطح ۱۵ و ۳۰ دقیقه و فاکتور سوم مکانهای مختلف بستر خشک‌کن (فاکتور C)، در چهار سطح می‌باشد. بعد از آزمون نرمال و همگن بودن خطای میانگین‌های آزمایشی مقایسه اثرات اصلی و

برهمکنش فاکتورهای آزمایش توسط آزمون F و مقایسه میانگین‌ها توسط آزمون دانکن در سطح ۱٪ بررسی شد. آزمایشها ساعت ۱۱ صبح شروع و ساعت ۲ بعد از ظهر خاتمه می‌یافت..

نتایج و بحث

با توجه به جدول تجزیه واریانس (جدول ۱) نتیجه می‌شود که دبی هوا، زمان تخلیه محصول و موقعیت نمونه‌گیری بستر خشک‌کن و برهمکنش آنها با احتمال ۹۹٪ تأثیر معنی داری بر میانگین کاهش درصد رطوبت محصول داخل بستر خشک‌کن داشته‌اند. با توجه به معنی‌دار بودن برهمکنش دبی هوا و زمان تخلیه محصول، از شکل ۲ مشخص است که در هر مقدار دبی هوای ورودی، اختلاف معنی داری بین اثر دو سطح زمانی بر میانگین کاهش درصد رطوبت محصول داخل بستر وجود دارد. همچنین از شکل ۲ مشخص است که در تمام سطوح دبی هوا، زمان تخلیه ۳۰ دقیقه رطوبت محصول داخل بستر را بیشتر از زمان ۱۵ دقیقه کاهش داده است که علت آن را چنین میتوان توجیه کرد که در یک دبی ثابت هوای ورودی به خشک‌کن هر چه مدت زمان تخلیه محصول افزایش یابد، محصول مدت بیشتری در بستر خشک‌کن قرار می‌گیرد و رطوبت بیشتری از دست می‌شود. با توجه به معنی‌دار بودن برهمکنش زمان تخلیه محصول و دبی هوا، از شکل ۳ مشخص است که در هر سطح زمان تخلیه محصول، اختلاف معنی داری بین اثر سطوح مختلف دبی هوا بر میانگین کاهش درصد رطوبت محصول داخل بستر وجود دارد. همچنین از شکل ۳ مشخص است که در هر دو زمان تخلیه محصول با افزایش دبی مقدار میانگین کاهش درصد رطوبت داخل بستر نیز افزایش می‌یابد که علت آن را میتوان چنین توجیه کرد که در یک زمان ثابت تخلیه با افزایش دبی هوای خشک‌کننده اختلاف فشار جزئی بخار آب بین محصول داخل بستر و هوای خشک‌کننده افزایش می‌یابد در نتیجه سرعت انتقال جرمی بخار آب از محصول داخل بستر به هوای خشک‌کننده افزایش یافته و کاهش درصد رطوبت افزایش می‌یابد.

از جدول تجزیه واریانس و همچنین از نمودار مقایسه میانگین‌های برهمکنش دبی هوا و زمان تخلیه محصول (شکل ۳) مشخص است که اثر سه سطح دبی هوا از اثر دو سطح زمان تخلیه بر کاهش درصد رطوبت محصول داخل بستر بارزتر بوده است. بنابراین در این آزمایش‌ها فاکتور دبی به عنوان فاکتور غالب می‌تواند معرفی شود. از اشکال برهمکنش دبی هوا و زمان تخلیه محصول مشخص است که بیشترین مقدار کاهش درصد رطوبت محصول داخل بستر مربوط به دبی هوای ۰/۰۱۱ کیلوگرم بر متر مربع در ثانیه و زمان تخلیه ۳۰ دقیقه می‌باشد، یعنی در حداکثر دبی هوا و بیشترین زمان تخلیه محصول بیشترین مقدار برداشت رطوبت از محصول را خواهیم داشت. بنابراین ترکیب این دو سطح از فاکتورهای دبی هوا و زمان تخلیه به عنوان بهترین تیمار جهت بیشترین کاهش درصد رطوبت محصول معرفی می‌شوند.

تغییرات رطوبت محصول در خشک‌کن: در شکل ۴ تغییرات رطوبت محصول خروجی از خشک‌کن بر حسب گذشت زمان تحت تأثیر سه دبی جرمی هوا ۰/۰۱۱، ۰/۰۶۶ و ۰/۰۴۸ کیلو گرم بر متر مربع در ثانیه و زمان ۱۵ دقیقه تخلیه نشان داده شده است. با توجه به این شکل دیده می‌شود که در دبی هوای بیشتر محصول سریع‌تر خشک شده است، که علت آن این است که با افزایش دبی هوای خشک‌کننده، اختلاف فشار جزئی بخار آب بین محصول و هوای خشک‌کننده افزایش می‌یابد. در نتیجه سرعت انتقال رطوبت از محصول به هوای خشک‌کننده افزایش یافته و محصول زودتر خشک می‌گردد. با توجه به شیب منحنی تغییرات رطوبت این شکل‌ها می‌توان فهمید که سرعت خشک شدن در ابتدای عملیات خشک شدن سریع‌تر بوده (مخصوصاً در دبی‌های بالاتر) ولی با گذشت زمان سرعت خشک شدن کمتر شده و آن آهنگ اولیه وجود ندارد. از این شکل چنین بر می‌آید که هر چه محصول خشک‌تر شود میزان نرخ از دست دادن رطوبت نیز کاهش می‌یابد. خوشحال و مینایی در مورد خشکاندن شلتوک (برنج) به روش مداوم به روند مشابه تغییرات رطوبت محصول نسبت به زمان رسیده‌اند (۱). قاسم خانی در مورد خشک کردن ذرت دانه‌ای توسط همین دستگاه خشک‌کن، به روند مشابه تغییرات رطوبت محصول نسبت به زمان رسیده است (۳).

بازده حرارتی جمع‌کننده‌های خورشیدی با افزایش دبی جرمی هوا افزایش می‌یابد و در بیشترین دبی به طور متوسط برابر ۳۷/۱۳٪ بود. این افزایش بازده به دو دلیل اتفاق می‌افتد: اول اینکه هر چه مقدار عبور جریان هوا از سطح جمع‌کننده‌ها بیشتر باشد، مقدار انرژی حرارتی بیشتری از سطح جمع‌کننده‌ها توسط همرفتی اجباری^۱ برداشت می‌گردد. دوم اینکه با افزایش دبی جرمی هوا مقدار افت حرارتی از سطح جمع‌کننده‌ها به علت کاهش درجه حرارت صفحه جاذب کاهش می‌یابد که خود نیز باعث افزایش بازده حرارتی می‌گردد. سازمان جهانی انرژی در مورد جمع‌کننده‌های حرارتی خورشیدی به نتایج مشابه‌ای رسیده است (۶).

بیشترین محصول خشک شده از ساعت ۱۱ صبح تا ۲ بعد از ظهر مربوط به تیمار با دبی هوای ۰/۰۱۱ کیلوگرم بر متر مربع در ثانیه و زمان تخلیه محصول برابر ۳۰ دقیقه که معادل ۱۳۲ کیلوگرم شلتوک با رطوبت ۱۳٪ که مناسب انبار داری است، می‌باشد.

¹ -Forced convection

سهم تأمین انرژی حرارتی در فرایند خشک کردن شلتوک، توسط سیستم کانال حرارتی در دبی های جرمی مختلف هوای ورودی به خشک کن حدود ۶٪ تا ۸٪ بود. همچنین مشخص است که در دبی های جرمی بالاتر هوا سهم انرژی تأمین شده در فرایند خشک کردن توسط کانال حرارتی افزایش می یابد. علت آن را می توان چنین توجیه کرد که در دبی های جرمی بالاتر هوا، درجه حرارت خروجی از جمع کننده ها با کاهش روبروست و سیستم ترموستات درون محفظه خشک کن توسط کانال حرارتی سعی بر ثابت نگه داشتن درجه حرارت ورودی به خشک کن دارد که در نتیجه میزان مصرف انرژی الکتریکی توسط کانال حرارتی افزایش می یابد. البته با توجه به محاسبات تلفات حرارتی خط انتقال هوای گرم مشخص می شود که اگر تلفات حرارتی خط انتقال هوای گرم را با به کار بردن عایق با کیفیت بهتر کاهش دهیم، در ساعات یاد شده آزمایش سیستم بدون نیاز به کانال حرارتی میتواند با استفاده از انرژی خورشیدی فرایند خشک کردن محصول را با موفقیت انجام دهد.

بیشترین بازده سیستم خشک کن در مصرف انرژی بازا یک کیلوگرم محصول خشک شده در فرایند خشک کردن برابر ۲۱/۲۴٪ که مربوط به دبی جرمی هوای ۰/۱۱ کیلو گرم بر متر مربع در ثانیه و زمان کمتر تخلیه محصول (۱۵ دقیقه) بود. زیرا هر چه که دبی جرمی هوا زیاد تر شود پتانسیل برداشت رطوبت نیز بیشتر شده و بازده سیستم خشک کن را بالاتر می برد در صورتی که با کاهش طول مدت زمان تخلیه بازده سیستم خشک کن به علت افزایش دبی جرمی محصول از سیستم خشک کن افزایش می یابد و انرژی مصرفی بازا واحد جرم رطوبت از دست داده کمتر میشود.

به طور کلی نتایج ارزیابی نشان داد که این خشک‌کن با راندمان بالای مصرف انرژی می تواند رطوبت محصول را در مدت زمان مناسب به حد مطلوب انبارداری برساند.

جدول ۱. تجزیه واریانس اثرات اصلی و برهمکنش دبی هوای، زمان باز و بسته شدن دریچه تخلیه و موقعیت

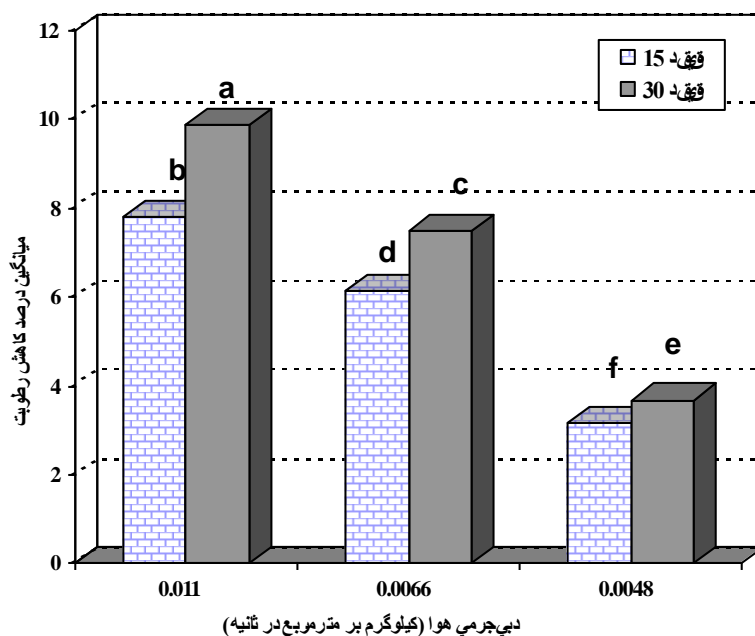
نمونه گیری از بستر بر میانگین کاهش درصد رطوبت محصول داخل بستر خشک‌کن

منابع تغییرات	درجه آزادی	مجموع مربعات (SS)	میانگین مجموع مربعات (MS)	FS
فاکتور A	۲	۳۵۷/۸۱۳	۱۷۸/۹۰۷	۳۴**
فاکتور B	۱	۳۰/۸۳۷	۳۰/۸۳۷	۲۲۴/۳۱**
برهمکنش AB	۲	۶/۹۵۴	۳/۴۷۷	۲۵/۳**
فاکتور C	۳	۵۷/۵۳۷	۱۹/۱۷۹	۱۳۹/۵۱**

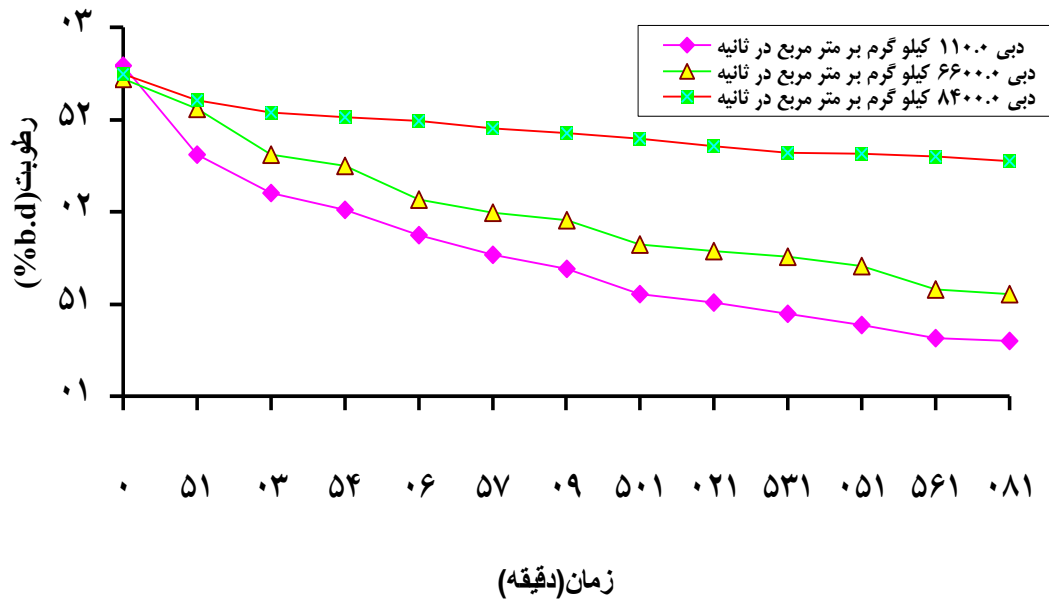
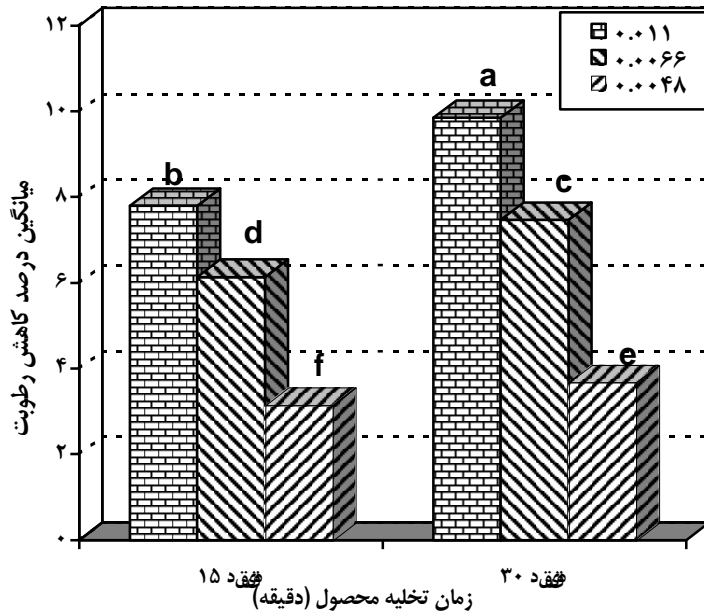
۱۷/۲۰**	۲/۳۶۴	۱۴/۱۸۱	۶	برهمکنش AC
۴/۲۰*	۰/۵۷۷	۱/۷۳۱	۶	برهمکنش BC
۶/۰۷**	۰/۸۳۴	۵/۰۰۴	۶	برهمکنش ABC
---	۰/۱۳۷	۶/۵۹۹	۴۸	خطای آزمایشی
---	---	---	۷۲	کل

علامت ** نشان گر معنی دار بودن آزمون F در سطح ۰.۹۹ میباشد.
 علامت * نشان گر معنی دار بودن آزمون F در سطح ۰.۹۵ میباشد.

شکل ۲. بررسی برهمکنش دبی هوا و زمان تخلیه محصول بر کاهش درصد رطوبت محصول داخل بستر خشک کن (دانکن در سطح ۱٪).



شکل ۳. بررسی برهمکنش زمان تخلیه محصول و دبی هوا بر کاهش درصد رطوبت محصول داخل بستر خشک کن (دانکن در سطح ۱٪).



شکل ۴. تغییرات رطوبت محصول خروجی بر حسب گذشت زمان در سه دبی هوا و زمان تخلیه محصول برابر ۱۵ دقیقه

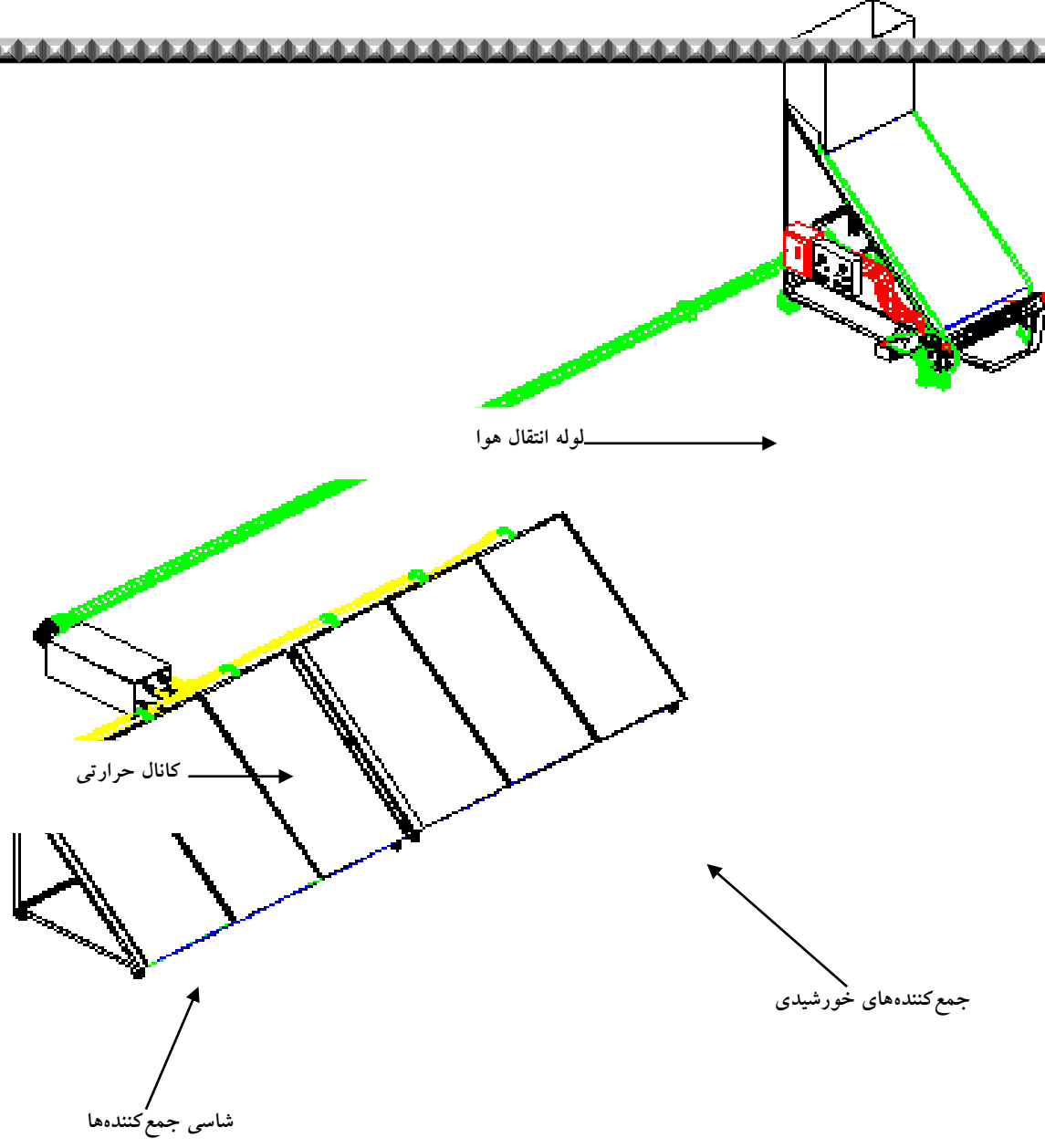
منابع مورد استفاده:

۱. خوشحال، م. و س. مینایی. ۱۳۸۰. تعیین روابط بین پارامترهای موثر در فرایند خشکاندن شلتوک (برنج) به

روش مداوم. مجله علوم کشاورزی منابع طبیعی. سال هشتم، شماره سوم ۱۳۳-۱۲۳.

۲. زمردیان، ع. و ع. علامه. ۱۳۸۱. بررسی خشک کردن شلتوک به روش لایه نازک و تعیین ضخامت بهینه با بکارگیری یک خشک کن خورشیدی با جریان جابجای آزاد. مجله علوم و فنون کشاورزی و منابع طبیعی. جلد ششم، شماره چهارم. ۲۰۹-۲۱۸.
۳. قاسم خانی، ح. ۱۳۸۰. طراحی، ساخت و ارزیابی یک خشک کن نیمه پیوسته خورشیدی غلات (ذرت، برنج و ...). پایان نامه کارشناسی ارشد مکانیک ماشین های کشاورزی. دانشگاه شیراز.

4. Bala, B. K., and A. T. M. Ziauddin. 1990. *Simulation of solar drying of rough rice. Proceeding of the 1st World Renewable Energy Congress. Reading, UK.*
5. Buelow, F. H. 1958. *Drying grain with solar energy. Mich. State Univ., Agric. Exp. Stn. Q. Bull. 41:421-429.*
6. *International Energy Agency (IEA), Design and Performance of large Solar Thermal Collector Arrays, Proc. of the IEA Workshop, San Diego, CA (1985).*
7. Sobel, A. T. and F. H. Buelow. 1963. *Galvanized steel roof construction for solar heating. Agric. Eng., 44:312-313,316-317.*
8. Zaman, M. A., and B. K. Bala. 1989. *Thin layer solar drying of rough rice. Solar Energy, 42:167-171.*



شکل ۱. طرحواره‌ای از مجموعه دستگاه خشک کن