

بررسی عملکرد سفیدکن Jet Pearler به منظور کاهش شکست برنج

سعید فیروزی^۱- سعید مینایی^۲- میرحسین پیمان^۳

چکیده

شکست برنج در عملیات تبدیل شلتوك، یکی از منابع مهم ضایعات این محصول در کشور ما به شمار می‌رود. به همین منظور در قسمتی از مطالعات مربوط به بررسی اثر پارامترهای مؤثر بر عملکرد سفیدکن مالشی دمشی (Jet Pearler) در مؤسسه تحقیقات برنج کشور، اثر دو عامل مهندسی شامل سرعت دورانی توپی سفیدکن (در چهار سطح ۶۰۰، ۷۰۰، ۸۰۰ و ۹۰۰ دور در دقیقه)، جریان هوای درون محفظه سفیدکن (با و بدون دمش هوا)، اثر دو عامل رقミ شامل شکل دانه (کوتاه، متوسط و بلند) و رطوبت شلتوك (در سه سطح ۸-۹، ۱۰-۱۱ و ۱۲-۱۳ درصد) بر مقدار شکست برنج سفید بدست آمده از سفیدکن مذکور مورد ارزیابی قرار گرفت. به طور کلی با افزایش سرعت دورانی توپی دستگاه، ابتدا مقدار شکست برنج سفید بدست آمده کم شد و سپس افزایش یافت. مقدار شکست رقم خزر از بینام بیشتر بوده و همچنین شکست رقم غریب نیز از مقدار شکست رقم بینام کمتر بوده است. با افزایش میزان رطوبت شلتوك، بر مقدار شکست دانه‌ها افزوده شد. دمش جریان هوا منجر به کاهش شکستگی دانه‌ها گردید و عامل مهمی است که باید در ساخت سفیدکن‌های مالشی مورد توجه قرار گیرد. مقایسه میانگین تیمارها نشان داد که مناسب‌ترین ترکیب سرعت توپی دستگاه و رطوبت شلتوك برای ارقام مورد بررسی عبارت از سرعت دورانی ۸۰۰ دور در دقیقه و رطوبت ۸-۹ درصد برای شلتوك می‌باشد.

- ۱- عضو هیئت علمی دانشگاه آزاد اسلامی واحد رشت
- ۲- استادیار گروه مکانیک ماشینهای کشاورزی دانشگاه تربیت مدرس
- ۳- استادیار گروه مکانیک ماشینهای کشاورزی دانشگاه گیلان

واژه‌های کلیدی: شکست برنج، سفیدکن مالشی دمشی، تبدیل شلتوك

مقدمه

از میان انواع مختلف ضایعات پس از برداشت برنج، شکست دانه، شاخص‌ترین آن در کشور ما محسوب می‌شود. قیمت برنج شکسته ۳۰ تا ۵۰ درصد قیمت برنج سالم است. در نگاه کلان، با توجه به حجم بالای تولید این محصول در ایران، می‌توان به عمق فاجعه پی برد. براساس یک برآورد ساده، زیان سالیانه ناشی از شکست برنج در ایران حدود ۸۵۰ میلیارد ریال است(۱). ترک در دانه‌های برنج، شکم سفیدی، میزان رطوبت، شکل و سختی دانه‌ها، نوع و طراحی وسیله سفیدکن از جمله عوامل مؤثر بر شکست دانه برنج در فرآیند سفیدکنی است (۸). تحقیقات خوبی در داخل و خارج کشور در زمینه بررسی اثر برخی پارامترهای مؤثر بر عملکرد دستگاه‌های تبدیل و بهینه‌سازی سیستم‌های تبدیل مرسوم صورت گرفته ولی با این حال با توجه به پیچیدگی موضوع، نیاز به بررسی‌های بیشتری است(۵ و ۱۰ و ۸). بنابراین با توجه به موارد مذکور، تحقیق در مورد بررسی اثر عوامل فیزیکی محصول و عوامل مکانیکی در ماشین سفیدکن، امری ضروری به نظر می‌رسد. به همین منظور برای بررسی عملکرد سفیدکن مالشی دمشی، اثر دو عامل مهندسی^۱ به نام‌های دور توپی سفیدکن و جریان هوا و اثر دو عامل رقمی^۲ به نام‌های شکل و رطوبت دانه بر مقدار شکست برنج حاصله مورد بررسی قرار گرفت.

مواد و روش‌ها

آزمایش مورد نظر بر روی سفیدکن *YANMAR Jet Pearler* موجود در مؤسسه تحقیقات برنج کشور انجام شد. این نوع سفیدکن، در دهه ۱۹۶۰ میلادی توسط ژاپنی‌ها ابداع گردید. اگرچه دستگاه مذکور از اصل مالش برای تبدیل مخلوط برنج قهقهه‌ای و شلتوك به برنج سفید استفاده می‌کند، اما به دلیل فقدان تیغه نسبت به سفیدکن‌های انگلبرگ (سفیدکن‌های تیغه‌ای سنتی مرسوم در شمال کشور)، مزیت دارد. به علاوه مطابق شکل ۱، با ارسال جریان هوا به درون محفظه تبدیل، برنج در حال تبدیل را خنک و براق می‌کند(۷).

در مرحله آزمایش ابتدا شلتوك‌ها تا حصول سطوح رطوبتی مورد نظر خشکانده شدند. ارتفاع و دمای هوای خشک کن به ترتیب ۲۰ سانتی‌متر و ۴۰-۴۵ درجه سانتیگراد در نظر گرفته شدند(۲ و ۴). سپس شلتوك خشک به کمک پوست کن غلتکی لاستیکی پوست کنده شد. نمونه‌ها در هر مرحله، در کیسه‌های پلاستیکی نگهداری شدند تا بدین ترتیب از تبادل رطوبت با هوای اطراف ممانعت گردد. برای انجام آزمایش، از طرح آزمایشی اسپلیت پلات فاکتوریل در قالب بلوک‌های کامل تصادفی استفاده گردید که در آن،

سرعت دورانی توپی سفیدکن در چهار سطح (۸۰۰، ۷۰۰۶۰۰ و ۹۰۰ دور در دقیقه) به عنوان کرت اصلی و سه عامل دیگر یعنی جریان هوا (در دو وضعیت با و بدون دمش هوا)، رقم شلتوك شامل سه رقم خزر، بینام و غریب به ترتیب به عنوان نماینده ارقام دانه بلند، متوسط و کوتاه و همچنین رطوبت شلتوك در سه سطح (۹-۱۱، ۱۰-۱۳ و ۱۲-۱۴) درصد) به شکل فاکتوریل در کرت فرعی قرار گرفتند. علت انتخاب سرعت دورانی توپی سفیدکن به عنوان کرت اصلی این بود که تغییر این عامل با دشواری زیادی همراه است. مطابق با کتابچه راهنمای دورانی، سرعت دورانی دستگاه مورد نظر در محدوده ۷۰۰ تا ۸۰۰ دور در دقیقه می‌باشد. از این‌رو یک سطح بالاتر و یک سطح پایین‌تر از این محدوده برای بررسی اثر این عامل در نظر گرفته شد.

1-Engineering Factor

2-Varietal Factor

سطح رطوبتی نیز با توجه به مقادیر متداول تحقیقات داخلی در زمینه تبدیل شلتوك در سه سطح ۸-۹ و ۱۰-۱۱ و ۱۲-۱۳ درصد در نظر گرفته شدند (۳ و ۵) و بالاخره اینکه از سه شکل دانه شلتوك یعنی رقم دانه بلند (خزر)، دانه متوسط (بینام) و دانه کوتاه (غریب) استفاده گردید.

در مرحله انجام آزمایش، بسته‌های بیست کیلوگرمی شلتوك پوست کنده شده، مطابق با نقشه آزمایش، وارد دستگاه تنظیم تغذیه گردید. پس از حدود ۳ دقیقه از کار سفیدکن، حدود نیم کیلوگرم برنج سفید، برای اندازه‌گیری درصد شکست، از محل تخلیه دستگاه جمع‌آوری گردید. نمونه‌ها درون کیسه‌های پلاستیکی قرار گرفته و به آزمایشگاه منتقل شدند. برای تعیین درصد شکست برنج سفید، ابتدا به کمک دستگاه الک ارتعاشی و سپس برای تکمیل کار، با روش دستی عمل تفکیک دانه‌های سالم و شکسته از یکدیگر انجام گرفت، لازم به ذکر است که طبق تعریف، دانه سالم به دانه‌ای گفته می‌شود که طول آن از سه‌چهارم طول یک دانه کامل بیشتر باشد (۸). در خاتمه، داده‌ها به کمک نرم افزار آماری *MSTATC* مورد تجزیه و تحلیل قرار گرفت.

نتایج و بحث

شکل ۲ نشان می‌دهد که به‌طور کلی با افزایش سرعت دورانی توپی سفیدکن مالشی دمشی، ابتدا مقدار شکست برنج سفید حاصله زیاد بوده و سپس در سرعت‌های ۷۰۰ و ۸۰۰ دور در دقیقه کاهش می‌یابد. بین درصد شکست برنج سفید در سرعت‌های ۷۰۰ و ۸۰۰ دور در دقیقه تنها در سطح احتمال ۵٪، اختلاف معنی‌دار وجود دارد. با افزایش سرعت توپی سفیدکن از ۸۰۰ تا ۹۰۰ دور در دقیقه مجددًا مقدار شکست افزایش یافته‌است. در تحقیق آزمایشگاهی مشابهی، فاروق و اسلام (۱۹۹۵) اثر چهار سرعت سفیدکن سایشی (۱۲۰۰، ۱۳۰۰، ۱۴۰۰ و ۱۵۰۰ دور در دقیقه) بر برخی خصوصیات عملکردی دستگاه و درصد شکست برنج بدست آمده مورد مطالعه قرار دادند. نتایج حاکی از آن بود که به‌طور کلی در محدوده مورد مطالعه آنها برای ارقام محلی مورد بررسی، مقدار شکست برنج با افزایش سرعت دورانی توپی

افزایش یافت(۸). در خصوص تفاوت نتایج بدست آمده از این بررسی و تحقیق مذکور می‌توان به این موضوع اشاره نمود که عملیات ترکیبی قبل از خشک کردن شلتوك در کشورهایی همچون بنگلادش(شامل نیم‌جوش کردن، بخار دادن و...) در مقایسه با روش خشک کردن تک مرحله‌ای مرسوم در کشور ما، عملکرد متفاوت سفیدکن‌های سایشی در مقایسه با سفیدکن‌های تیغه‌ای و از همه مهمتر، استفاده این محققان از سفیدکن سایشی بدون دریافت خروجی(محفظه بسته)، از جمله تفاوت‌های اساسی بین این دو تحقیق است. ضمن آنکه بنا به دلایل مذکور، روند افزایشی و یا کاهشی مقادیر شکست برنج سفید به دامنه مورد بررسی سرعت توپی سفیدکن بستگی خواهد داشت.

در رابطه با اثر رقم، شکل ۳، بیانگر آنست که مقدار شکست رقم خزر در سطح احتمال ۱٪ از مقدار شکست رقم بینام بیشتر است. به علاوه همین روند، برای مقدار شکست رقم بینام در مقایسه با رقم غریب مشاهده می‌شود به نحوی که کمترین مقدار شکست مربوط به رقم غریب است. ارقام بلند و باریک بیشتر تحت تأثیر تنش‌های خمشی داخل محفظه سفیدکن قرار می‌گیرند و براحتی می‌شکنند، در حالیکه ارقام کوتاه و گرد به سختی دچار شکست می‌شوند (۱۰).

مطابق با شکل ۴، اثر جریان هوای متراکمی که به درون محفظه سفیدکن دمیده می‌شود، در سطح احتمال ۱٪ بر مقدار شکست برنج سفید معنی‌دار بوده و درصد شکست برنج را کاهش داده است. از آنجائیکه جریان هوای ارسالی، حرارت زیاد ناشی از مالش دانه‌ها با یکدیگر را جذب نموده و به خارج از محفظه منتقل می‌نماید، در نتیجه تنش‌های حرارتی کمتری در دانه‌های برنج ایجاد می‌شود که این امر می‌تواند مقدار شکست برنج را کاهش دهد(۹).

همانگونه که شکل ۵ نشان می‌دهد، با افزایش میزان رطوبت دانه، مقدار شکست برنج سفید خروجی افزایش یافته است. در نمودار مذکور محدوده رطوبتی ۸-۹ درصد کمترین مقدار شکست را به دنبال داشته و مقدار شکست برنج

سفید حاصله در سطح رطوبتی ۱۰-۱۱ درصد نیز کمتر از مقدار شکست در بالاترین سطح رطوبتی مورد بررسی یعنی ۱۲-۱۳ درصد بوده است. آزمایشات زانگ و همکاران (۲۰۰۰)، نشان داد که با افزایش زمان خشک‌شدن شلتوك (و یا کاهش مقدار رطوبت دانه‌ها)، مدول الاستیسیته و مقاومت گسیختگی دانه‌ها افزایش می‌یابد که البته این امر می‌تواند به سخت‌تر شدن نشاسته درون دانه برنج در هنگام گذر از دمای بالای انتقال شیشه‌ای مربوط باشد که نتیجه آن کاهش شکست در دانه‌های خشک‌تر خواهد بود(۱۱).

شکل ۶ نشان می‌دهد که برای ارقام مختلف در سرعت‌های متفاوت توپی سفیدکن، مقادیر مختلفی از شکست

مشاهده می‌شود. به عنوان مثال، همانطورکه از نمودار مذکور پیداست برای رقم خزر، با افزایش دور توپی سفیدکن از ۶۰۰ تا ۷۰۰ دور در دقیقه، در مقایسه با ارقام دیگر، مقدار شکست برنج سفید، کاهش

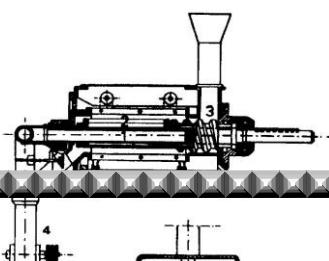
محسوس تری از خود نشان می دهد. در توجیه این پدیده شاید بتوان گفت با افزایش سرعت توپی سفید کن، سرعتی که تحت آن، اثر منفی ناشی از افزایش ضربات مکانیکی توپی بر اثر مثبت ناشی از سرعت انتقال دانه ها (در نتیجه کمتر قرار گرفتن در معرض تنש های حرارتی و مکانیکی) در مسیر محفظه سفید کن غلبه می نماید، برای ارقام مختلف فرق می کند. در مجموع، سرعت دورانی ۸۰۰ دور در دقیقه، بهترین سرعت ارزیابی می شود.

همانگونه که در شکل ۷ دیده می شود در سطوح مختلف رطوبتی برای ارقام مورد بررسی، از نظر تغییرات در مقدار شکست برنج سفید خروجی، روند افزایشی نامنظمی دیده می شود. در رطوبت ۱۲-۱۳ درصد، مقدار شکست ارقام غریب و بینام تقریباً یکسان است و در فاصله محدوده رطوبتی ۱۰-۱۱ درصد تا محدوده رطوبتی ۱۲-۱۳ درصد، تغییرات در مقدار شکست برنج غریب، بیشتر از دو رقم دیگر می باشد که البته با توجه به ساختمان متفاوت ارقام مختلف برنج نباید توقع داشت حالت گذر از دمای بالای انتقال شیشه ای (سخت شدن نشاسته درون دانه برنج در اثر از دست رفتن رطوبت) برای تمامی ارقام برنج، با یک سرعت و با یک روند هماهنگ نسبت به تغییرات رطوبت صورت گیرد.

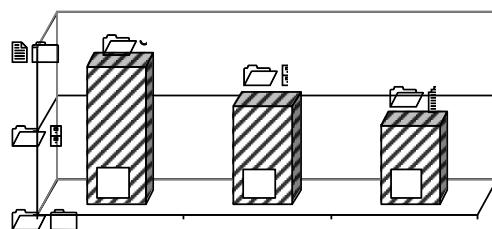
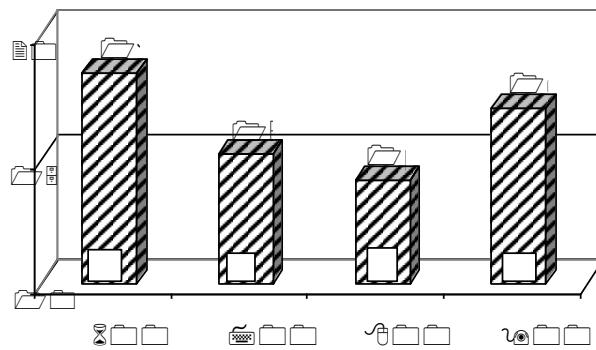
همچنین نتایج حاکی از آن بود که اثر متقابل سه گانه عوامل سرعت توپی - جریان هوا - رطوبت شلتوك و اثر متقابل سه گانه عوامل رقم - رطوبت شلتوك - جریان هوا در سطح احتمال ۱٪ بر درصد شکست برنج سفید حاصله معنی دار گردید.

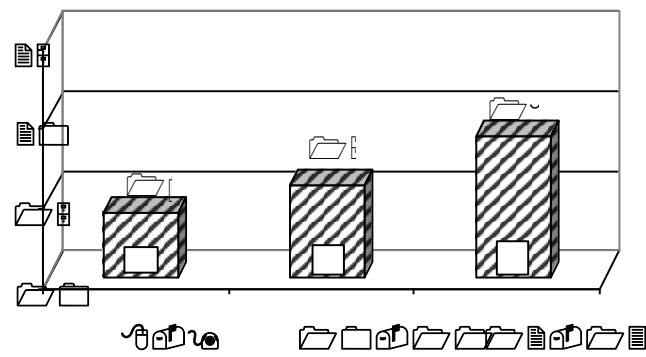
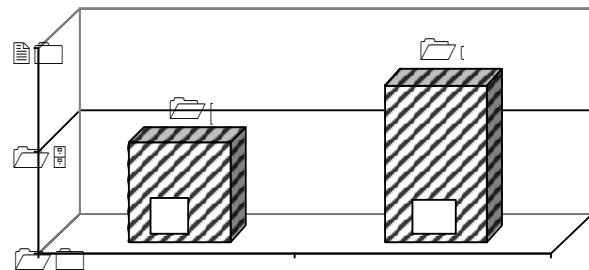
اثر متقابل رقم - رطوبت شلتوك - جریان هوا، نشان می دهد که به طور کلی بین درصد شکست ارقام مختلف در سطوح متفاوت جریان هوا و رطوبت شلتوك، اختلاف معنی داری وجود دارد.

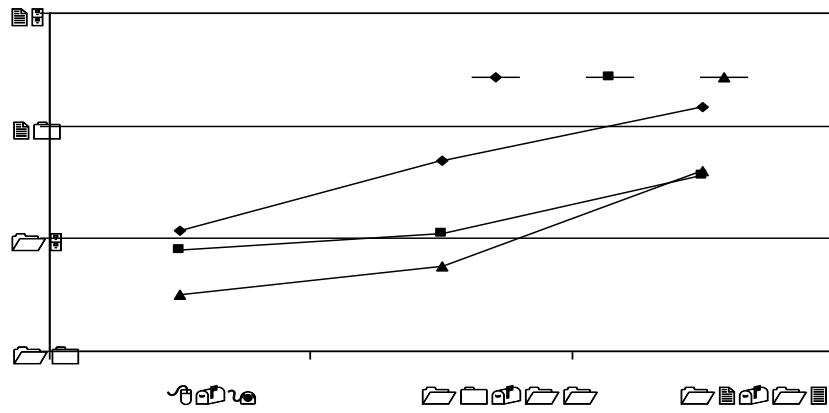
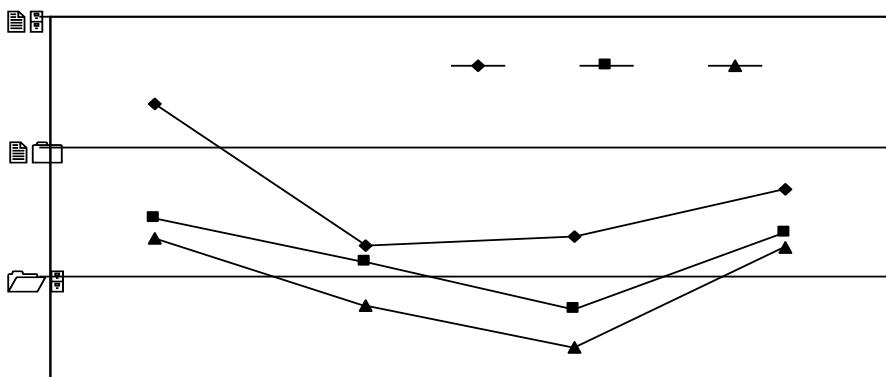
اثر متقابل چهار عامل مورد بررسی نیز در سطح احتمال ۱٪ معنی دار گردیده است. این امر نشان می دهد که به طور کلی بین اثر تیمارهای مختلف آزمایش اول از نظر مقدار شکست برنج سفید اختلاف معنی داری دیده می شود که البته مطابق با جدول ۱، این اختلافات به ویژه در سطح احتمال ۵٪، به لحاظ کوچکتر شدن محدوده های غیر معنی داری تیمارها، وضوح بیشتری دارد. جدول مذکور نشان می دهد تیمارهای $R_3 G A1$ ، $M1$ ، $R_3 K A1 M1$ و $B A1 M1$ ، R_3 ، که به ترتیب مربوط به ارقام غریب، بینام و خزر می باشند در یک طیف غیر معنی داری واقع شده اند. تیمارهای مذکور دارای چهار وجه مشترک می باشند. اول آنکه در دامنه غیر معنی داری حداقل شکست قرار دارند. دوم آنکه سرعت توپی سفید کن در هر سه مورد ۸۰۰ دور در دقیقه بوده، سوم آنکه درصد رطوبت شلتوك در این تیمارها ۸-۹ درصد می باشد و بالاخره اینکه جریان هوا در همه این تیمارها اعمال شده است. مقایسات نشان می دهد که در هیچ محدوده دیگری، چنین وضعیت مشابهی برای سه رقم غریب، بینام و خزر مشاهده نمی شود. البته این نکته نیز نباید از نظر دور نگاه داشته شود که بدون شک برنج های خشک، به ویژه در مناطق شمالی کشورمان، بازار پسندی بسیار مطلوبی دارند بنابراین از این لحاظ نیز انتخاب و توصیه این تیمارها (دور توپی ۸۰۰ دور در دقیقه و رطوبت شلتوك ۸-۹ درصد) به عنوان بهترین تیمارها، مناسب است و در کل با توجه به ارجحیت تیمارهای با دمش جریان هوا بر تیمارهای بدون دمش جریان هوا و در نتیجه اثبات مزیت ارسال هوا به درون محصول در حال تبدیل، توصیه می شود که از سفید کن های مالشی به شکل دمشی استفاده گردد.



شکل ۱- اجزاء تشکیل دهنده سفیدکن مالشی دمشی: ۱- محور توحالی ۲- توپی ۳- مارپیچ انتقال پروانه باد ۴- محفظه مشبک شش گوش ۶- دریچه های تنظیم حجم باد ۷- پیچ تنظیم فاصله توپی تا سیتکا(۷).







جدول ۱ - مقایسه میانگین کل تیمارها برای صفت شکست

| | | | جریان هوا | رطوبت شلتوک ^۳ | درصد شکست | *سطح معنی داری |
|------------|---|----|-----------|-----------------------------|--------------|----------------|
| <i>R</i> 4 | K | A2 | M3 | ۲۹/۱۲ | A | |
| <i>R</i> 1 | K | A2 | M3 | ۲۸/۴۳ | AB | |
| <i>R</i> 3 | K | A2 | M3 | ۲۴/۲۸ | BC | |
| <i>R</i> 1 | G | A1 | M3 | ۲۳/۷۹ | BCD | |

| | | | | | |
|-------|-----|-------|-------|---------|-----------------------|
| R_1 | K | A_1 | M_2 | $23/85$ | BCD |
| R_1 | K | A_2 | M_1 | $23/39$ | CDE |
| R_1 | K | A_1 | M_3 | $23/20$ | CDE |
| R_1 | G | A_2 | M_2 | $21/71$ | $CDEF$ |
| R_4 | K | A_1 | M_2 | $21/32$ | $CDEFG$ |
| R_2 | K | A_2 | M_1 | $20/97$ | $CDEFGH$ |
| R_1 | B | A_2 | M_2 | $20/87$ | $CDEFGHI$ |
| R_4 | B | A_2 | M_3 | $20/37$ | $CDEFGHIJ$ |
| R_4 | B | A_2 | M_2 | $20/26$ | $CDEFGHIJK$ |
| R_4 | G | A_2 | M_3 | $20/23$ | $CDEFGHIJKL$ |
| R_2 | G | A_1 | M_3 | $20/22$ | $CDEFGHIJKL$ |
| R_2 | B | A_2 | M_3 | $20/15$ | $CDEFGHIJKL$ |
| R_1 | B | A_1 | M_3 | $19/92$ | $CDEFGHIJKLM$ |
| R_2 | K | A_1 | M_3 | $19/83$ | $CDEFGHIJKLM$ |
| R_1 | B | A_2 | M_3 | $19/58$ | $CDEFGHIJKLMN$ |
| R_3 | K | A_1 | M_2 | $19/39$ | $CDEFGHIJKLMN$ |
| R_1 | K | A_2 | M_2 | $19/34$ | $CDEFGHIJKLMN$ |
| R_4 | G | A_1 | M_3 | $18/86$ | $DEFGHIJKLMNOP$ |
| R_2 | K | A_2 | M_2 | $18/48$ | $EFGHIJKLMNOP$ |
| R_2 | G | A_2 | M_2 | $18/30$ | $EFGHIJKLMNOP$ |
| R_4 | K | A_1 | M_1 | $18/30$ | $EFGHIJKLMNOP$ |
| R_3 | B | A_2 | M_3 | $17/98$ | $FGHijklmnoP$ |
| R_4 | G | A_2 | M_2 | $17/84$ | $FGHijklmnoPQ$ |
| R_1 | B | A_2 | M_1 | $17/71$ | $FghijklmnoPQR$ |
| R_1 | G | A_2 | M_3 | $16/66$ | $GHijklmnoPQRS$ |
| R_2 | B | A_2 | M_1 | $16/37$ | $GHijklmnoPQRST$ |
| R_4 | B | A_1 | M_1 | $16/23$ | $HijklmnoPQRST$ |
| R_3 | K | A_2 | M_2 | $16/19$ | $HijklmnoPQRST$ |
| R_2 | K | A_2 | M_3 | $16/19$ | $HijklmnoPQRST$ |
| R_2 | B | A_1 | M_2 | $16/14$ | $HijklmnoPQRST$ |
| R_4 | B | A_1 | M_3 | $15/95$ | $IJKLMNOPQRSTUVWXYZU$ |
| R_4 | K | A_2 | M_1 | $15/89$ | $JKLMNOPQRSTUVWXYZU$ |
| R_3 | B | A_1 | M_3 | $15/83$ | $JKLMNOPQRSTUVWXYZUV$ |

| | | | | | |
|-------|-----|-------|-------|-------|---------------------|
| R_3 | K | A_1 | M_3 | 15/58 | $JKLMNOPQRSTUVWXYZ$ |
| R_2 | G | A_2 | M_3 | 15/38 | $KLMNOPQRSTUVWXYZ$ |
| R_4 | G | A_2 | M_1 | 15/36 | $LMNOPQRSTUVWXYZ$ |
| R_3 | B | A_2 | M_2 | 15/19 | $MNOPQRSTUVWXYZVW$ |
| R_2 | K | A_1 | M_2 | 15/13 | $MNOPQRSTUVWXYZVW$ |
| R_4 | K | A_2 | M_2 | 15/9 | $MNOPQRSTUVWXYZVW$ |
| R_1 | G | A_2 | M_1 | 14/96 | $NOPQRSTUVWXYZVWX$ |
| R_2 | B | A_1 | M_1 | 14/96 | $NOPQRSTUVWXYZVWX$ |
| R_3 | G | A_1 | M_1 | 14/93 | $NOPQRSTUVWXYZVWX$ |
| R_3 | G | A_2 | M_3 | 14/54 | $OPQRSTUVWXYZVWX$ |
| R_4 | B | A_2 | M_1 | 14/38 | $OPQRSTUVWXYZVWX$ |
| R_3 | K | A_2 | M_1 | 14/29 | $OPQRSTUVWXYZVWX$ |
| R_1 | B | A_1 | M_2 | 14/10 | $OPQRSTUVWXYZVWX$ |
| R_3 | G | A_2 | M_2 | 13/38 | $PQRSTUVWXYZVWX$ |
| R_4 | B | A_1 | M_2 | 13/35 | $PQRSTUVWXYZVWX$ |
| R_2 | B | A_1 | M_3 | 13/23 | $QRSTUVWXYZ$ |
| R_4 | G | A_1 | M_2 | 13/19 | $QRSTUVWXYZ$ |
| R_2 | B | A_2 | M_2 | 13/14 | $RSTUVWXYZ$ |
| R_3 | B | A_2 | M_1 | 13/12 | $STUVWXYZ$ |
| R_1 | K | A_1 | M_1 | 13/12 | $STUVWXYZ$ |
| R_1 | G | A_1 | M_1 | 12/90 | $STUVWXYZ$ |
| R_1 | B | A_1 | M_1 | 12/34 | $STUVWXYZ$ |
| R_4 | K | A_1 | M_3 | 12/18 | $STUVWXYZ\Lambda$ |
| R_4 | G | A_1 | M_1 | 12/17 | $STUVWXYZ\Lambda$ |
| R_2 | G | A_1 | M_1 | 12/11 | $TUVWXYZ\Lambda$ |
| R_3 | G | A_1 | M_1 | 11/54 | $UVWXYZ\Lambda$ |
| R_3 | B | A_1 | M_1 | 11/39 | $VWXYZ\Lambda$ |

| | | | | | |
|-------|-----|------|------|-------|--------------------|
| R_3 | K | $A1$ | $M1$ | ۱۰/۹۲ | $WXYZ[\backslash]$ |
| R_3 | G | $A2$ | $M1$ | ۱۰/۷۷ | $XYZ[\backslash]$ |
| R_2 | G | $A2$ | $M1$ | ۱۰/۴۵ | $YZ[\backslash]$ |
| R_1 | G | $A1$ | $M2$ | ۱۰/۳۹ | $YZ[\backslash]$ |
| R_3 | B | $A1$ | $M2$ | ۱۰/۱۱ | $Z[\backslash]$ |
| R_3 | G | $A1$ | $M2$ | ۸/۹۷ | $[\backslash]$ |
| R_2 | G | $A1$ | $M2$ | ۸/۵۶ | $\backslash J$ |
| R_2 | K | $A1$ | $M1$ | ۸/۳۰ | $\backslash J$ |

* تیمارهایی که دارای حروف مشابه هستند، طبق آزمون دانکن در سطح احتمال ۵٪، دارای اختلاف معنی دار نیستند.

۱ سرعت توپی سفیدکن شامل چهار دور $R1=600$ و $R2=700$ و $R3=800$ و $R4=900$ دور در دقیقه

۲ رقم شامل سه رقم خزر $K=B$ ، بینام G و غریب

۳ جريان هوا شامل دوسطح با جريان هوا $A1$ و بدون جريان هوا $A2$

منابع مورد استفاده

- پیمان، م. ح ، توکلی هشتگین، ت. و مینایی، س. ۱۳۷۸. تعیین فاصله مناسب بین غلتکها در پوست کن غلتک لاستیکی برای تبدیل سه رقم برنج متداول در استان گیلان. مجله علمی پژوهشی علوم کشاورزی. مرکز انتشارات دانشگاه آزاد اسلامی. جلد (۵)، شماره (۲۰): ۴۸-۳۷.
- خوش ضمیر، ع. ۱۳۷۲. تعیین درجه حرارت مناسب برای خشکاندن و درصد مناسب در پروسه تبدیل. گزارش نهایی طرح مؤسسه تحقیقات برنج کشور(رشت).
- روحی، غ. ر. (۱۳۸۱). بررسی انرژی مصرفی برای پوست کنی و سفیدکنی سه رقم شلتوك رایج در استان گیلان. پایان نامه کارشناسی ارشد مکانیک ماشینهای کشاورزی دانشگاه تربیت مدرس.
- صبوری، ص. ۱۳۸۱. ارتفاع مناسب خشک کردن شلتوك در خشک کن های خوابیده. گزارش نهایی طرح پژوهشی مؤسسه تحقیقات برنج کشور.

۵- فیروزی س. و علیزاده ، م. ر. ۱۳۸۱ . بررسی علل شکستگی دانه در فرآیند تبدیل شلتوك. گزارش
نهایی طرح پژوهشی دانشگاه آزاد اسلامی واحد رشت.

- 6- Afzalinia, S. , M. Shaker and E. Zare. 2002. Comparison of different rice milling methods. Department of Agricultural & Biosource Engineering. University of Saskatchewan, S K, Canada S7N5A9. www.engr.usask.ca/dept/asae-csae/papers/asaepapermbsk02-214.pdf
- 7- Aroullo, E. V. Depadua, D. B. and M. Graham. 1976. Rice Post Harvest Technology. International Development Research Center, Ottawa, Canada .
- 8-Farouk S.M. and M. N. Islam. 1995. Effect of parboiling and milling parameters on breakage of rice grains, Agricultural Mechanization in Asia, Africa and Latin America. 26(4):33-38.
- 9-Lee, K. W. and O. R. Kunze. 1972. Temperature and moisture effects on mechanical properties of rice. Paper 72-338. Am. Soc. Agric. Eng. , St. Joseph, MI.
- 10-Mohammad A. R. , K. M. Abdul and A. Ahmad. 1996. Status of rice processing technology in Bangladesh, Agricultural Mechanization in Asia, Africa, and Latin America.. 27(1): 46-50.
- 11-Zhang, Q. , W. Yang , Z. Sun and T. J. Siebenmorgen. 2002. A study of rice kernel fracture by three-point bending tests, Food Engineering: Food process engineering. Annual Meeting and Food Expo –Anaheim, California, September 2002.[www.ift.confex.com/ift/2002/techprogram/paper-14467.htm](http://ift.confex.com/ift/2002/techprogram/paper-14467.htm).3k