

برخی خواص مکانیکی لوبیا چشم بلبلی

* منصور راسخ

دانشیار، گروه مهندسی مکانیک ماشین‌های کشاورزی دانشگاه محقق اردبیلی

(تاریخ دریافت: ۸۹/۱۰/۲۳ تاریخ پذیرش: ۹۰/۹/۲۰)

چکیده

در این تحقیق برخی خواص مکانیکی لوبیا چشم بلبلی رقم کامران شامل تغییر شکل در نقطه گسیختگی، نیروی لازم برای گسیختگی و چفرمگی در آزمایش فاکتوریل در طرح پایه کاملاً تصادفی با ۳ عامل، شامل ۴ محتوای رطوبتی (۷/۴۳، ۹، ۱۰/۵ و ۱۲ درصد بر پایه خشک)، ۴ سرعت بارگذاری (۵، ۳۰، ۵۵ و ۸۰ میلی‌متر بر دقیقه) و ۳ اندازه دانه (کوچک، متوسط و بزرگ) تعیین شد. نتایج نشان داد که رطوبت در سطح احتمال ۱ درصد بر کلیه خواص مکانیکی اثر معنی دار دارد. با افزایش رطوبت، انرژی لازم برای گسیختگی، چفرمگی و تغییر شکل در نقطه گسیختگی افزایش یافته در حالیکه نیروی لازم برای گسیختگی کاهش می‌یابد. با افزایش سرعت بارگذاری تغییر شکل در نقطه گسیختگی، نیروی لازم برای گسیختگی و چفرمگی کاهش می‌یابد. با افزایش اندازه دانه تغییر شکل در نقطه گسیختگی، نیروی لازم برای گسیختگی، انرژی لازم برای گسیختگی و چفرمگی افزایش می‌یابد. اثر متقابل ۳ تابی رطوبت، سرعت بارگذاری و اندازه دانه برای تغییر شکل در نقطه گسیختگی در سطح احتمال ۱ درصد و برای انرژی لازم برای گسیختگی در سطح احتمال ۵ درصد معنی دار شده است ولی برای نیروی لازم برای گسیختگی و چفرمگی معنی دار نشده است.

کلید واژگان: لوبیا چشم بلبلی، خواص مکانیکی، چفرمگی، گسیختگی

* مسئول مکاتبات: marasekh@gmail.com

برای گسیختگی افزایش داشته است و با افزایش دمای خشک کردن از ۵۰ به ۷۰ درجه سیلیسیوس، نیروی لازم برای گسیختگی دانه نیز افزایش می‌یابد. همچنین معلوم شد رقم و رطوبت تاثیر معنی داری بر چغمگی و ضربی کشسانی ظاهری دارند به طوری که ضربی کشسانی ظاهری دانه سویا با افزایش رطوبت کاهش می‌یابد [۵]. در تحقیق دیگری اثر اندازه دانه در ۳ سطح (ریز، متوسط و درشت)، رطوبت در سه سطح (۷، ۱۲ و ۱۶ درصد بر پایه تر) و جهت بارگذاری در دو سطح (پهلو و از رو) بر نیروی لازم برای گسیختگی و انرژی لازم برای گسیختگی دانه سه رقم نخود ایرانی (بیونث، کاکا و جم) تحت اثر نیروهای شبه استاتیک مطالعه شد. نتایج نشان داد هر ۴ عامل اندازه دانه، رقم، رطوبت دانه و جهت بارگذاری تأثیر معنی داری بر نیروی لازم برای گسیختگی و انرژی لازم برای گسیختگی دانه دارند. همچنین با افزایش رطوبت از ۷ به ۱۶ درصد، نیروی لازم برای گسیختگی کاهش و انرژی لازم برای گسیختگی افزایش داشت. نیرو و انرژی لازم برای گسیختگی دانه در بارگذاری از پهلو بطور معنی داری بیشتر از بارگذاری از رو بدست آمد [۳].

در پژوهشی دیگر خواص مکانیکی دانه لوبيا چیتی رقم محلی مشکین شهر در یک آزمایش فاکتوریل با سه عامل رطوبت، جهت بارگذاری و سرعت بارگذاری تعیین شد. نتایج این تحقیق نشان داد اثر متقابل سه تابی رطوبت، سرعت بارگذاری و جهت بارگذاری و اثر متقابل ۲ تابی رطوبت و سرعت بارگذاری بر چغمگی، نیروی لازم برای گسیختگی، انرژی لازم برای گسیختگی و تغییر شکل در نقطه گسیختگی در سطح احتمال ۱ درصد معنی دار است. به طوری که با افزایش رطوبت، نیروی لازم برای گسیختگی کاهش ولی انرژی لازم برای گسیختگی و تغییر شکل در نقطه گسیختگی افزایش داشته است. همچنین نیروی لازم برای گسیختگی، انرژی لازم برای گسیختگی و تغییر شکل در نقطه گسیختگی در بارگذاری در جهت عرض دانه بیشتر از بارگذاری در جهت ضخامت دانه بوده است. علاوه بر این، با افزایش سرعت بارگذاری نیروی لازم برای گسیختگی، انرژی لازم برای گسیختگی و تغییر شکل در نقطه گسیختگی کاهش داشته است و اثر متقابل ۲ تابی

۱- مقدمه

یکی از راههای اصولی برای جلوگیری از بروز صدمات مکانیکی، شناخت ویژگی‌های مقاومتی محصول تحت شرایط مختلف است. برای حصول به این اطلاعات، انجام آزمون‌های مکانیکی مانند آزمون فشاری مفید خواهد بود. به منظور کسب نتایج مفید از آزمایش‌ها به صورت اطلاعات قابل درک و قابل استفاده در طراحی مهندسی، مطالعه بر روی رفتار منحنی نیرو- تغییر شکل محصولات کشاورزی حاصل از آزمون فشاری ضروری است. نیروی لازم برای گسیختگی دانه معیار مناسبی برای طراحی با کارایی و کیفیت بالاتر می‌باشد که از آن می‌توان به عنوان اصول اولیه و اساسی در طراحی و تنظیم قسمت‌های مختلف ماشین‌هایی که با دانه در ارتباط می‌باشند، استفاده کرد [۱]. اطلاع از خواص مکانیکی و فاکتورهای موثر در گسیختگی محصولات کشاورزی برای مدل‌سازی و طراحی سیستم‌های خردکن و ماشین‌های پس از برداشت اهمیت دارد [۲]. همچنین تعیین نیرو و انرژی لازم برای گسیختگی دانه تحت اثر نیروهای شبه استاتیک برای مدل‌سازی و پیش‌گوئی رفتار ماده در بارگذاری دینامیک، هنگام حمل و نقل و فرآوری دانه مفید هستند [۳]. بدین منظور از آزمون فشاری بر روی محصولات کشاورزی به منظور استخراج پارامترهایی که در طراحی سیستم‌های فرآوری و پس از برداشت مفید هستند، استفاده می‌شود [۴].

در تحقیقی اثر رطوبت، رقم و دمای خشک کردن بر خواص مکانیکی دانه سویا شامل نیروی لازم برای گسیختگی، انرژی لازم برای گسیختگی، چغمگی و ضربی کشسانی ظاهری تحت بارگذاری شبه استاتیک تعیین شد. در این تحقیق اثر پارامترهای خشک‌کن شامل سه سطح رطوبت (۱۰، ۱۲ و ۱۴ درصد بر مبنای خشک)، سه سطح دمای خشک کردن (۵۰، ۶۰ و ۷۰ درجه سلسیوس) و سه رقم سویا (هیل، پرشینگ و گرگان) بر خواص مکانیکی دانه سویا مورد بررسی قرار گرفت. نتایج نشان داد هر دو پارامتر رطوبت و دما تاثیر معنی داری بر نیروی لازم برای گسیختگی و انرژی لازم برای گسیختگی دانه دارند. به طوری که با افزایش رطوبت از ۱۰ به ۱۴ درصد مقادیر نیروی لازم برای گسیختگی و انرژی لازم

۲- مواد و روش‌ها

در این تحقیق لوبيا چشم بلبلی رقم کامران مورد استفاده قرار گرفت، که پس از تهیه به آزمایشگاه خواص بیوفیزیک گروه مکانیک ماشین‌های کشاورزی دانشگاه محقق اردبیلی منتقل شد. برای بدست آوردن رطوبت اولیه، پنج نمونه لوبيا چشم بلبلی با استفاده از ترازوی دیجیتالی وزن شد و به مدت ۷۲ ساعت در دمای $10^{\circ}\text{C} \pm 1$ درجه سانتی‌گراد در اجاق آزمایشگاهی قرار داده شدند [۶]. میانگین رطوبت اولیه لوبيا چشم بلبلی معادل $7/43$ درصد بر پایه خشک بدست آمد. با توجه به اینکه محدوده رطوبت $7/4$ تا 12 محدوده متداول رطوبتی در مرحله انبارداری و برداشت است، لذا آزمایش‌ها در سطح رطوبتی $7/43$ ، $9/43$ و $10/5$ درصد انجام شدند. پس از تعیین رطوبت اولیه، نمونه‌های دو کیلوگرمی از لوبيا به طور تصادفی انتخاب شدند. مقدار آب مورد نیاز برای اضافه کردن به توده اولیه برای حصول به رطوبت‌های مورد نظر از رابطه ۱ محاسبه گردید [۱۱].

(۱)

$$Q = \frac{W_i(M_f - M_i)}{100 - M_f}$$

در رابطه (۱):

Q = میزان آبی که برای رساندن لوبيا چشم بلبلی به رطوبت مورد نظر لازم است (گرم).
 W_i = وزن نمونه لوبيا چشم بلبلی (گرم).
 M_i = رطوبت اولیه لوبيا چشم بلبلی (درصد).
 M_f = رطوبت ثانویه لوبيا چشم بلبلی (درصد).
 پس از محاسبه مقدار آب لازم و اضافه کردن آب به نمونه‌ها، نمونه در ظرف پلاستیکی درب‌دار ریخته شده و پس از بهم زدن، به مدت ۷۲ ساعت در یخچال قرار داده شدند تا به رطوبت تعادلی برسند [۶].

برای انجام آزمون فشاری از دستگاه آزمایش کشش - فشار^۱ مدل STM-20 ساخت شرکت طراحی مهندسی ستام^۲ استفاده شد. دستگاه آزمون مورد استفاده در این

رطوبت و جهت بارگذاری بر چغمگی، نیروی لازم برای گسیختگی و انرژی لازم برای گسیختگی در سطح احتمال ۱ درصد معنی دار است [۶]. در تحقیق دیگری آلتونتاس و یلدز (۲۰۰۵) اثر محتوای رطوبتی را بر خواص مکانیکی باقلا تعیین کردند. نتایج این تحقیق نشان داد با افزایش رطوبت تغییر شکل در نقطه شکست و انرژی لازم برای شکست افزایش ولی نیروی لازم برای شکست کاهش می‌یابد [۷]. تکین و همکاران (۲۰۰۶) خواص مکانیکی لوبيا را به صورت تابعی از محتوای رطوبتی تعیین کردند. آنها دریافتند مقاومت در برابر پوت شدگی دانه‌های لوبيا با افزایش محتوای رطوبتی، از $100/76$ به $59/0$ نیوتون کاهش می‌یابد [۸]. خزایی (۲۰۰۸)، اثر سرعت ضربه و محتوای رطوبتی را بر آسیب‌های مکانیکی دانه‌های لوبيا سفید تحت بارگذاری ضربه‌ای مورد بررسی قرار داد. وی نشان داد سرعت ضربه و محتوای رطوبتی به میزان قابل توجهی بر آسیب‌های فیزیکی لوبيا موثر است. همچنین با افزایش سرعت ضربه از 5 به 12 متر بر ثانیه، آسیب مکانیکی از $37/5$ به $3/25$ درصد افزایش می‌یابد و با افزایش محتوای رطوبتی از 5 به 15 درصد، میانگین دانه‌های آسیب دیده $1/4$ برابر کاهش پیدا می‌کند [۹].

سطح زیر کشت و مقدار تولید لوبيا در ایران در سال ۱۳۹۰ به ترتیب برابر با 90844 هکتار و 194111 تن و در جهان به ترتیب برابر با 29920906 هکتار و 2323034 تن می‌باشد [۱۰]. با توجه به اینکه تا به حال تحقیقی برای تعیین خواص مکانیکی لوبيا چشم بلبلی صورت نگرفته است، لذا با توجه به اهمیت موضوع و ضرورت اطلاع از خواص مکانیکی لوبيا چشم بلبلی به منظور استفاده در سیستم‌های فرآوری لوبيا چشم بلبلی، تحقیق حاضر با اهداف زیر انجام شده است:

- ۱- تعیین خواص مکانیکی لوبيا چشم بلبلی شامل چغمگی، نیروی لازم برای گسیختگی، انرژی لازم برای گسیختگی و تغییر شکل در نقطه گسیختگی.
- ۲- بررسی تاثیر رطوبت، سرعت بارگذاری و اندازه دانه بر خواص مکانیکی لوبيا چشم بلبلی.

1. Tensile - compression Apparatus

2. SANTAM

$V = \text{حجم دانه لوبیا چشم بلبلی (میلی متر مکعب).}$

حجم دانه با استفاده از حجم بیضی‌گون معادل و بر اساس رابطه (۳) بدست آمد [۱۴].

(۳)

$$V = \frac{\pi}{6} LWT$$

در رابطه (۳):

$T = \text{ضخامت لوبیا چشم بلبلی (میلی متر) (اندازه بعد عمود بر عرض).}$

 $L = \text{طول لوبیا چشم بلبلی (میلی متر).}$

$W = \text{عرض لوبیا چشم بلبلی (میلی متر).}$

برای اندازه‌گیری ابعاد از کولیس دیجیتال با دقیقیت 0.01 میلی متر استفاده شده است.

تجزیه واریانس نتایج طی یک آزمایش فاکتوریل در طرح پایه کاملاً تصادفی انجام شد. مقایسه میانگین‌های سطوح مختلف تیمارها با آزمون مقایسه میانگین‌چند دامنه‌ای دانکن و با استفاده از نرم‌افزار MSTAT-C انجام شد. متغیرهای مستقل شامل ۴ محتوای رطوبتی ($9/43$ ، $7/43$ ، $10/5$ و 12 درصد بر پایه خشک)، ۳ اندازه دانه کوچک (کمتر از $0/1$ گرم)، متوسط ($1/0/2$ گرم) و بزرگ (بیشتر از $0/2$ گرم) و ۴ سرعت بارگذاری ($5/0$ ، 30 و 55 و 80 میلی متر بر دقیقه) است. برای اندازه‌گیری وزن دانه‌ها از ترازوی دیجیتال با دقیقیت 0.001 گرم استفاده شده است.

۳- نتایج و بحث

نتایج تجزیه واریانس اثر عوامل رطوبت، اندازه دانه و سرعت بارگذاری بر خواص مکانیکی لوبیا چشم بلبلی در جدول شماره ۱ نشان داده شده‌اند.

تحقيق مجهر با بارسنج BONGSHIN مدل DBBP-100

با ظرفیت 100kgf بود. آزمون فشاری بدین ترتیب انجام شد

که دانه لوبیا بین دو فک دستگاه قرار داده شدند و دستور شروع آزمایش توسط رایانه‌ای که به دستگاه مرتبط بود صادر می‌شد.

هر دو فک به صورت صفحه تخت بوده و فک پایینی ثابت و فک بالایی متحرک بود. فشار تا جایی بر نمونه‌ها وارد می‌شد

که همراه با شنیدن صدای شکست نمونه (بویژه در سطوح رطوبتی پایین) و یا کاهش نیروی گسیختگی در نموдар نیرو-

تغییر شکل حادث می‌شد.

پس از انجام هر آزمایش نمودار نیرو- تغییر شکل

بارگذاری و داده‌های متناظر نیرو و تغییر شکل در نرم افزار اکسل ذخیره شدند. همان‌طور که مشاهده می‌شود، پس از ایجاد گسیختگی، مخصوصاً در نمونه‌هایی با رطوبت کم، نیرو به طور ناگهانی افت می‌کرد. در نقطه‌ای که گسیختگی در آن ایجاد

می‌شد، نیروی لازم برای گسیختگی و تغییر شکل در نقطه گسیختگی مستقیماً با استفاده از نمودار نیرو- تغییر شکل و داده‌های متناظر نیرو- تغییر شکل ذخیره شده تعیین شدند و

انرژی لازم برای گسیختگی و چفرمگی با استفاده از این نمودارها محاسبه شدند. برای این منظور از لحظه شروع بارگذاری تا لحظه گسیختگی نمونه‌ها، سطح زیر منحنی نیرو-

تغییر شکل تا نقطه گسیختگی که برابر با انرژی لازم برای گسیختگی است، محاسبه شد [۱۲]. چفرمگی طبق رابطه (۲) از

تقسیم انرژی لازم برای گسیختگی لوبیا چشم بلبلی بر حجم معادل نمونه لوبیا چشم بلبلی بدست آمد [۱۳].

(۲)

$$T_n = \frac{E_b}{V}$$

در رابطه (۲):

$E_b = \text{انرژی لازم برای گسیختگی لوبیا چشم بلبلی (میلیژول).$

$T_n = \text{چفرمگی لوبیا چشم بلبلی (میلیژول بر میلی متر مکعب).$

۳۸

www.SID.ir

جدول ۱ نتایج حاصل از تجزیه واریانس خواص مکانیکی لوبیا چشم بلبلی

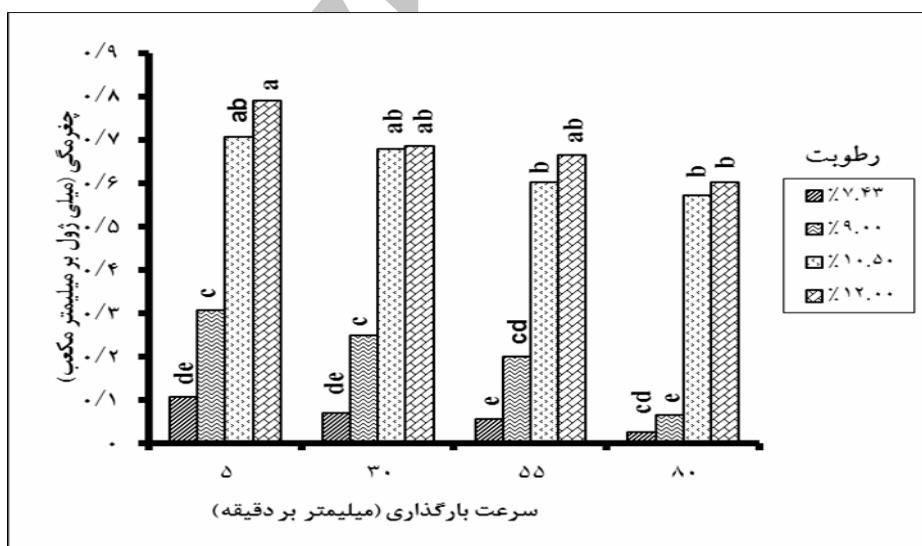
میانگین مرتعات

| منع تغییرات | درجه آزادی | چغمگی (میلی‌ژول بر میلیمتر مکعب) | نیروی لازم برای گسیختنگی (نیوتون) | تغییر شکل در نقطه انرژی لازم برای گسیختنگی (میلیمتر) | انرژی لازم برای گسیختنگی (میلی‌ژول) |
|------------------------------|------------|--|--------------------------------------|--|--|
| سرعت | ۳ | ۰/۰۲۲ ^{n.s} | ۱۴۷۱/۸۸۹ ^{n.s} | ۰/۱۳۵** | ۱۴۳۵/۷۸ ^{n.s} |
| رطوبت | ۳ | ۷/۵۹۲** | ۱۱۳۵۲/۱۸** | ۱۹/۱۱۹** | ۱۵۸۵۰/۴/۶۱۴** |
| سرعت و رطوبت | ۹ | ۰/۰۸۲** | ۳۲۹۱/۱۱۳* | ۰/۰۹۲** | ۲۴۸۵/۱۰۵** |
| اندازه دانه | ۲ | ۴/۱۵۸** | ۷۵۶۸/۸۲۸* | ۰/۱۵۶** | ۶۶۹/۹۸۴ ^{n.s} |
| سرعت و اندازه دانه | ۶ | ۰/۰۴۷ ^{n.s} | ۴۱۱۶/۸۷۷* | ۰/۱۱۸** | ۱۶۲۸/۹۸۷* |
| رطوبت و اندازه دانه | ۶ | ۰/۴۵۵** | ۵۹۵۲/۵۲۱** | ۰/۱۴۷** | ۲۳۰۹/۳۰۶** |
| سرعت، رطوبت و اندازه دانه | ۱۸ | ۰/۰۴۱ ^{n.s} | ۱۵۳۴/۸۲۸ ^{n.s} | ۰/۰۹۷** | ۱۱۱۷/۲۶۶* |
| خطا | ۲۸۸ | ۰/۰۴۴ | ۱۶۳۸/۷۷۲۳ | ۰/۰۳۲ | ۶۲۴/۷۸۲ |
| کل | ۳۵۵ | | | | |

** معنی داری در سطح احتمال ۱ درصد، * معنی داری در سطح احتمال ۵ درصد و ^{n.s}: عدم وجود اختلاف معنی دار

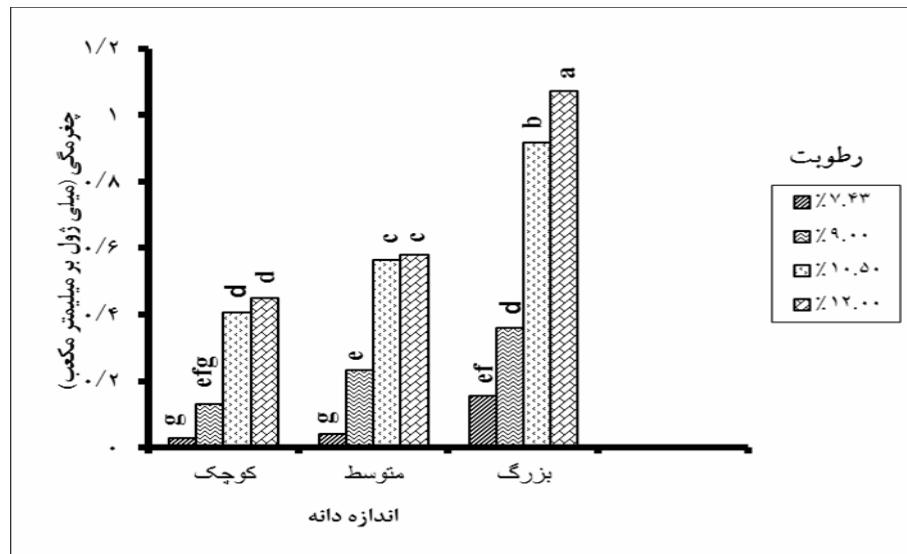
۱ تابی اندازه دانه و رطوبت برای چغمگی نشان
داده شده است.

در شکل های ۱ و ۲ به ترتیب میانگین اثر مقابل
۲ تابی رطوبت و سرعت بارگذاری و اثر مقابل



شکل ۱ میانگین اثر مقابل ۲ تابی رطوبت و سرعت بارگذاری برای چغمگی (LSD=۰/۱۲۷۴)

** معنی داری در سطح احتمال ۱ درصد، * معنی داری در سطح احتمال ۵ درصد و ^{n.s}: عدم وجود اختلاف معنی دار

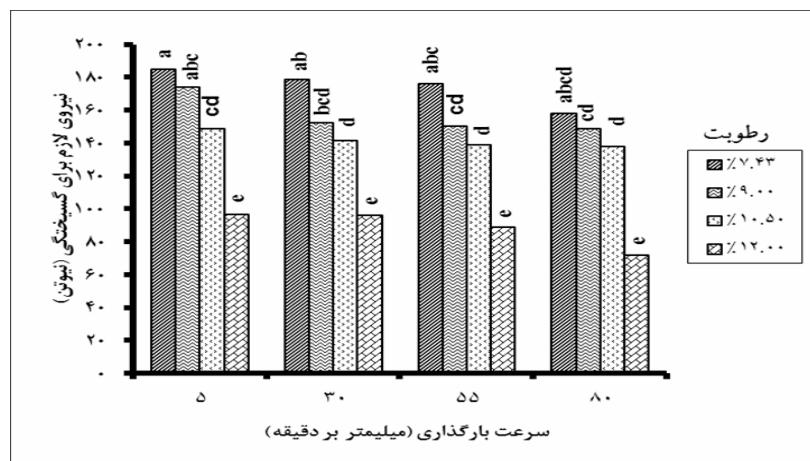
شکل ۲ میانگین اثر متقابل ۲ تایی اندازه دانه و رطوبت برای چغمگی ($LSD=0.1103$)

** معنی داری در سطح احتمال ۱ درصد، * معنی داری در سطح احتمال ۵ درصد و $n.s.$: عدم وجود اختلاف معنی دار

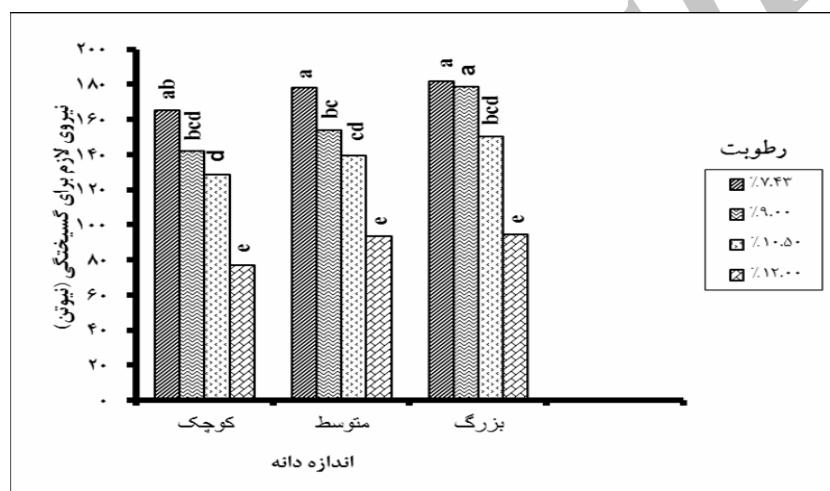
برای گسیختگی نیز افزایش می یابد. این نتیجه با نتایج تحقیق زکی دیزجی و مینایی (۲۰۰۷)، برای دانه نخود [۱۵] و باراباو همکاران (۲۰۰۸) برای دانه میوه درخت جوز آفریقا یی مطابقت دارد [۱۶]. همچنین اسدزاده (۲۰۱۱)، نتیجه گیری کرد با افزایش سرعت بارگذاری برای پنبه دانه چغمگی دانه کاهش می یابد [۱۷]. در شکل ۲ مشخص است که با افزایش اندازه دانه چغمگی افزایش یافته است. علت این امر این است که بنا به شکل های ۴ و ۵ با افزایش اندازه دانه در هر سطح رطوبتی و هر سرعت بارگذاری، نیروی لازم برای گسیختگی دانه افزایش می یابد و از آنجایی که چغمگی با انرژی لازم برای گسیختگی نسبت مستقیم دارد لذا با افزایش اندازه دانه چغمگی دانه افزایش می یابد. قهاری کرمانی (۲۰۱۱)، نتیجه گیری کرد با افزایش اندازه دانه های لوپیا چیتی رقم محلی مشکین شهر، چغمگی دانه افزایش می یابد [۱۸].

در شکل های ۳، ۴ و ۵ به ترتیب میانگین های اثر متقابل ۲ تایی سرعت بارگذاری و رطوبت، اثر متقابل ۲ تایی رطوبت و اندازه دانه و اثر متقابل ۲ تایی سرعت بارگذاری و اندازه دانه برای نیروی لازم برای گسیختگی دانه لوپیا نشان داده شده است.

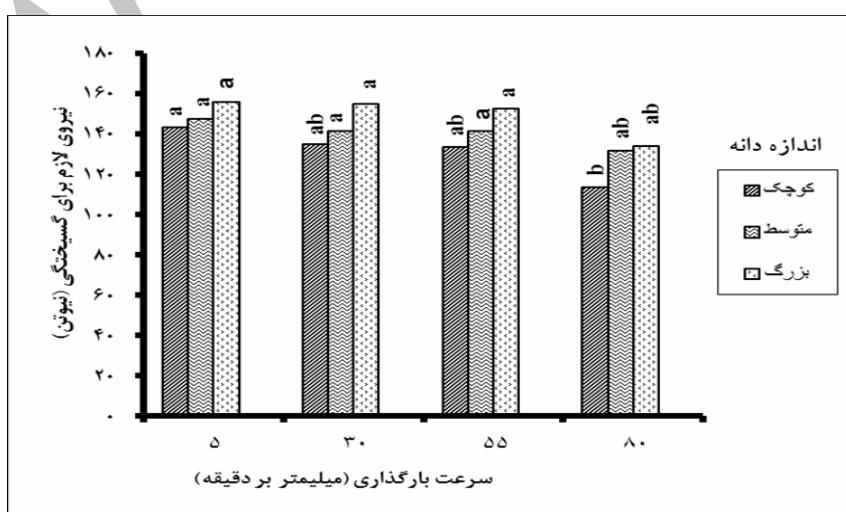
همانطور که در شکل ۱ مشخص است چغمگی با افزایش سرعت بارگذاری کاهش و با افزایش رطوبت دانه افزایش یافته است. به طوری که کمترین مقدار آن برای سرعت بارگذاری ۸۰ میلیمتر بر دقیقه و رطوبت ۷/۴۳ درصد برابر با ۰/۰۵۸ میلیژول بر میلیمتر مکعب و بیشترین مقدار آن در سرعت بارگذاری ۵ میلی متر بر دقیقه و رطوبت ۱۲ درصد برابر با ۰/۷۹۱ میلیژول بر میلیمتر مکعب است. دلیل کاهش چغمگی با افزایش سرعت بارگذاری این است که با افزایش سرعت بارگذاری نیروی لازم برای گسیختگی و تغییر شکل در نقطه گسیختگی کاهش می یابد (شکل ۳) و با توجه به اینکه چغمگی ارتباط مستقیم با انرژی لازم برای گسیختگی دارد و انرژی لازم برای گسیختگی نیز ارتباط مستقیم با نیروی لازم برای گسیختگی و تغییر شکل در نقطه گسیختگی دارد لذا چغمگی با افزایش سرعت بارگذاری کاهش می یابد. همچنین از شکل های ۱ و ۲ مشخص است که با افزایش رطوبت چغمگی افزایش می یابد. در واقع با افزایش رطوبت، بافت دانه نرم تر می شود و لذا تغییر شکل در نقطه گسیختگی افزایش می یابد و با افزایش تغییر شکل در نقطه گسیختگی انرژی لازم



شکل ۳ میانگین اثر متقابل سرعت بارگذاری و رطوبت برای نیروی لازم برای گسیختگی (LSD= ۲۱/۲۹)
^{**}: معنی داری در سطح احتمال ۱ درصد، ^{*}: معنی داری در سطح احتمال ۵ درصد و ^{n.s}: عدم وجود اختلاف معنی دار



شکل ۴ میانگین اثر متقابل رطوبت و اندازه دانه برای نیروی لازم برای گسیختگی (LSD= ۲۴/۵۹)
^{**}: معنی داری در سطح احتمال ۱ درصد، ^{*}: معنی داری در سطح احتمال ۵ درصد و ^{n.s}: عدم وجود اختلاف معنی دار



شکل ۵ میانگین اثر متقابل سرعت بارگذاری و اندازه دانه برای نیروی لازم برای گسیختگی (LSD= ۲۱/۱۸)
^{**}: معنی داری در سطح احتمال ۱ درصد، ^{*}: معنی داری در سطح احتمال ۵ درصد و ^{n.s}: عدم وجود اختلاف معنی دار

مشکین شهر [۶]، بداغی (۲۰۰۹)، برای ۲ رقم بادام درختی (آذر و نون پاریل) [۱۸] و زینالی (۲۰۱۱)، برای فندق [۱۹] به نتیجه مشابهی رسیدند.

کاهش نیروی لازم برای گسیختگی با افزایش رطوبت دانه به این دلیل است که در اثر جذب رطوبت توسط دانه، بافت دانه نرمتر می‌شود و لذا مقاومت کمتری برای گسیختگی نشان می‌دهد. اسد زاده، (۲۰۱۱)، برای پنبه دانه [۱۷] و همچنین قهاری کرمانی (۲۰۱۱)، برای لوبیا چیتی رقم محلی مشکین شهر [۶]، بداغی (۲۰۰۹)، برای ۲ رقم بادام درختی (آذر و نون پاریل) [۱۸] و زینالی (۲۰۱۱)، برای فندق [۱۹] به نتیجه مشابهی رسیدند. علت افزایش نیروی لازم برای گسیختگی با افزایش اندازه دانه (شکل ۴) این است که دانه‌های بزرگ معمولاً دارای بافتی محکم‌تر نسبت به دانه‌های کوچک‌تر بوده و لذا مقاومت بیشتری تا نقطه گسیختگی نشان می‌دهند. قهاری کرمانی (۲۰۱۱)، ادعا کرد برای لوبیا چیتی رقم محلی مشکین شهر با افزایش اندازه دانه، نیروی لازم برای گسیختگی دانه افزایش می‌یابد [۶]. در جدول شماره ۲ نتایج مقایسه میانگین اثر متقابل سه تایی سرعت بارگذاری، رطوبت و اندازه دانه بر تغییر شکل در نقطه گسیختگی نشان داده شده است.

جدول ۲ نتایج مقایسه میانگین اثر متقابل سه تایی سرعت بارگذاری، رطوبت و اندازه دانه بر تغییر شکل در نقطه گسیختگی
(LSD = ۰/۱۸۸۲)

| اندازه دانه | متوسط | کوچک | رطوبت | سرعت بارگذاری (میلیمتر بر دقیقه) |
|--------------|-------------|--------------|-------|-------------------------------------|
| بزرگ | | | | |
| ۰/۳۴۳ lmnopq | ۰/۲۲۳ mnopq | ۰/۰۰۶ nopq | ۷/۴۳ | |
| ۰/۵۳۹ l | ۰/۵۱۹ l | ۰/۴۴۶ lm | ۹ | |
| ۱/۱۸۸ cdefg | ۰/۹۸۴ ghij | ۰/۸۲۹ ijk | ۱۰/۵ | ۵ |
| ۱/۷ a | ۱/۳۳۷ bc | ۱/۱۷۲ cdefg | ۱۲ | |
| ۰/۲۲۷ mnopq | ۰/۰۱۸ pq | ۰/۱۷۲ pq | ۷/۴۳ | |
| ۰/۴۶۳ l | ۰/۴۱۳ lmno | ۰/۳۸۴ lmnop | ۹ | |
| ۱/۰۰۲ fghij | ۰/۸۷۵ hijk | ۰/۰۸۵ ijk | ۱۰/۵ | ۳۰ |
| ۱/۴۴۶ b | ۱/۲۸۵ bed | ۱/۱۵۵ cdefg | ۱۲ | |
| ۰/۱۹۴ opq | ۰/۱۷۶ pq | ۰/۱۷ pq | ۷/۴۳ | |
| ۰/۴۲۵ lmn | ۰/۳۹۵ lmnop | ۰/۳۷۸ lmnop | ۹ | |
| ۰/۹۹۸ fghij | ۰/۸۶۶ hijk | ۰/۷۹۶ jk | ۱۰/۵ | ۵۵ |
| ۱/۳۵ bc | ۱/۲۲۹ cde | ۱/۰۴۳ efghi | ۱۲ | |
| ۰/۱۹۳ opq | ۰/۱۶۷ pq | ۰/۱۴۶ q | ۷/۴۳ | |
| ۰/۴۱ lmno | ۰/۳۸ lmnop | ۰/۳۴۴ lmnopq | ۹ | |
| ۰/۹۳۷ hijk | ۰/۸۵۱ hijk | ۰/۷۴۵ k | ۱۰/۵ | ۸۰ |
| ۱/۲۲۳ cde | ۱/۲۱۶ cdef | ۱/۰۰۲ fghij | ۱۲ | |

** معنی داری در سطح احتمال ۱ درصد، * معنی داری در سطح احتمال ۵ درصد و n.s: عدم وجود اختلاف معنی دار

سرعت بارگذاری کاهش یافته است. این نتیجه با نتیجه تحقیقی قهاری کرمانی (۲۰۱۱)، برای لوپیا چیتی رقم محلی مشکین شهر [۶]، بداغی (۲۰۰۹)، برای دو رقم بادام درختی [۱۸] و اسد زاده (۲۰۱۱)، برای پنبه دانه مطابقت دارد. همچنین در هر یک از سرعت‌های بارگذاری دانه‌های بزرگ نسبت به دانه‌های متوسط و دانه‌های متوسط نسبت به دانه‌های کوچک، تغییر شکل بیشتری در نقطه گسیختگی دارند. قهاری کرمانی (۲۰۱۱)، در بارگذاری فشاری لوپیا چیتی رقم محلی مشکین شهر نتیجه‌گیری کرد با افزایش اندازه دانه، تغییر شکل در نقطه گسیختگی افزایش می‌یابد [۶].

در جدول شماره ۳ نتایج مقایسه میانگین اثر متقابل سه تایی سرعت بارگذاری، رطوبت و اندازه دانه بر انرژی لازم برای گسیختگی نشان داده شده است.

جدول ۳ نتایج مقایسه میانگین اثر متقابل سه تایی سرعت بارگذاری، رطوبت و اندازه دانه بر انرژی لازم برای گسیختگی

$$(LSD = 26/3)$$

| اندازه دانه | برگ | متوسط | کوچک | رطوبت | سرعت بارگذاری (میلیمتر بر دقیقه) |
|-------------|-----|-------------|-------------|-------|-------------------------------------|
| ۱۹/۷۴ jk | | ۸/۱۵۶ k | ۷/۱۹۱ k | ۷/۴۲ | |
| ۴۷/۶۴ ghij | | ۴۲/۹۷ ghij | ۳۲/۵۷ ijk | ۹ | |
| ۱۰۵/۷ bc | | ۹۰/۶۵ bcde | ۷۸/۰۱ cdef | ۱۰/۵ | ۵ |
| ۱۵۴/۱ a | | ۱۱۲/۵ b | ۱۰۷/۴ bc | ۱۲ | |
| ۱۰/۴۵ k | | ۸/۱۱۷ k | ۶/۱۳۹ k | ۷/۴۲ | |
| ۳۷/۳۱ hijk | | ۲۷/۳۴ ijk | ۲۶/۵۶ ijk | ۹ | |
| ۹۱/۴۸ bcde | | ۸۱/۳۲ bcdef | ۶۳ efgh | ۱۰/۵ | ۳۰ |
| ۱۱۲ b | | ۱۰۴/۱ bed | ۹۹/۵۳ bed | ۱۲ | |
| ۹/۰۲۴ k | | ۶/۷۷۲ k | ۵/۸۹۵ k | ۷/۴۲ | |
| ۳۱/۴ ijk | | ۲۷/۲۱ ijk | ۲۶/۴ ijk | ۹ | |
| ۹۰/۹۲ bcde | | ۸۰/۷۶ bcdef | ۶۲/۴۹ efgh | ۱۰/۵ | ۵۵ |
| ۱۰۹/۱ bc | | ۱۰۲/۸ bed | ۹۶/۷۳ bed | ۱۲ | |
| ۸/۶۵ k | | ۵/۳۱۴ k | ۴/۹۵۷ k | ۷/۴۲ | |
| ۲۸/۷۶ ijk | | ۲۵/۶۲ ijk | ۲۰/۳ jk | ۹ | |
| ۸۹/۱۳ bcde | | ۷۲/۵۴ defg | ۵۷/۲۳ fghi | ۱۰/۵ | ۸۰ |
| ۱۰۳/۳ bed | | ۸۵/۵۲ bcdef | ۸۳/۴۱ bcdef | ۱۲ | |

** معنی داری در سطح احتمال ۱ درصد، * معنی داری در سطح احتمال ۵ درصد و ^{n.s}: عدم وجود اختلاف معنی دار

مقدار آن برای سرعت بارگذاری ۵ میلی‌متر بر دقیقه، رطوبت ۱۲ درصد و اندازه دانه بزرگ برابر با ۱۵۴/۱ میلی‌ژول است. انرژی لازم برای گسیختگی برابر با سطح زیر منحنی نیرو- تغییر شکل تا نقطه گسیختگی است. لذا با توجه به افزایش تغییر شکل در نقطه گسیختگی با افزایش رطوبت و

از جدول شماره ۲ مشخص است با افزایش رطوبت دانه و اندازه دانه، تغییر شکل در نقطه گسیختگی افزایش می‌یابد و با افزایش سرعت بارگذاری تغییر شکل در نقطه گسیختگی کاهش می‌یابد. به طوری که بیشترین مقدار تغییر شکل در نقطه گسیختگی برای سرعت بارگذاری ۵ میلی‌متر بر دقیقه، رطوبت ۱۲ درصد و اندازه دانه بزرگ برابر با ۱/۷ میلی‌متر و کمترین مقدار آن برای سرعت بارگذاری ۸۰ میلی‌متر بر دقیقه، رطوبت ۷/۴۳ درصد و اندازه دانه کوچک برابر با ۰/۱۶۰ میلی‌متر می‌باشد. علت افزایش تغییر شکل در نقطه گسیختگی با افزایش رطوبت، جذب آب توسط دانه و در نتیجه نرمتر شدن بافت دانه در اثر جذب آب می‌باشد. همچنین بدليل اثر ضربه اعمال شده به دانه در سرعت‌های بالاتر مخصوصاً سرعت ۸۰ میلی‌متر بر دقیقه، تغییر شکل در نقطه گسیختگی با افزایش

جدول ۳ نتایج مقایسه میانگین اثر متقابل سه تایی سرعت بارگذاری، رطوبت و اندازه دانه بر انرژی لازم برای گسیختگی

از جدول ۳ مشخص است با افزایش رطوبت و اندازه دانه انرژی لازم برای گسیختگی افزایش می‌یابد و با افزایش سرعت بارگذاری، انرژی لازم برای گسیختگی دانه کاهش می‌یابد. به طوری که کمترین آن برای سرعت ۸۰ میلی‌متر بر دقیقه، رطوبت ۷/۴۳ و اندازه دانه کوچک برابر با ۴/۹۵۷ میلی‌ژول و بیشترین

۶- منابع

- [1] Bargale, P. C., Irudayaraj, J. 1995. Some mechanical properties and stress relaxation characteristics of lentils, Canadian Agriculture Engineering, 36(4): 247-254.
- [2] Afkari Sayyah, A. H. and Minaei, S. 2004. Behavior of wheat kernels under quasi-static loading and its relation to grain hardness. Journal of Agricultural Science and Technology, Vol. 6: 11-19.
- [3] Khazaei, J., Rajabipour, A., Mohtasebi, S and Behrozielar, M. 2004. Determination of force and energy required for rupture of chickpea kernel in quasi- static loading. Iranian Journal of Agricultural Science, 35(3): 765-766 (In Persian).
- [4] Olaoye, J. 2000. Some physical properties of castor nut relevant to the design of processing equipment. Journal of Agricultural Engineering Research 77(1): 113-118.
- [5] Alami, H., Khoshtayhaza, M. H and minaei, S. 2009. Determination of mechanical properties of soybean. Iranian Journal of Food Science and Technology, 6(2): 113-124 (In Persian).
- [6] Gahhari Kermani, F. 2011. Determination of some physical and mechanical properties of a common Iranian variety of kidney bean Grains. M. Sc. thesis, Faculty of Agriculture. University of Mohaghegh Ardabili. Ardabil, Iran (in Persian).
- [7] Altuntaş, E. and Yıldız, M. 2005. Effect of moisture content on some physical and mechanical properties of faba bean (*Vicia faba L.*) grains. Journal of Food Engineering, 78(2007): 174-183.
- [8] Tekin, Y., Isik, E., Unal, H and Okorsoy, R. 2006. Physical and Mechanical properties of Turkish Goynuk Bombay Beans (*Phaseolus Vulgaris L.*). Pakistan Journal of Biological Sciences, 9(12): 2229-2235.
- [9] Khazaei, J. 2008. Characteristics of mechanical strength and water absorption in almond and its kernel. Cercetări Agronomic in Moldova, Vol. Xli, No. 1(133).
- [10] Anonymous 2010. Agriculture Database of FAO-STAT. Available on the <http://FAOSTAT.FAO.ORG>.
- [11] Kibar, H., Öztürk, T. and Esen, B. 2010. The effect of moisture content on physical and mechanical properties of rice (*Oryza sativa L.*). Spanish Journal of Agricultural Research, 8(3): 741-749.

اندازه دانه (جدول ۲) و افزایش نیروی لازم برای گسیختگی با اندازه دانه (شکل ۴) این نتیجه مورد انتظار است. اسد زاده (۲۰۱۱)، نشان داد، با افزایش رطوبت پنه دانه انرژی لازم برای گسیختگی افزایش می یابد [۱۷] و همچنین بداعی (۲۰۰۹)، ادعا کرد در بارگذاری فشاری ۲ رقم بadam درختی با افزایش سرعت بارگذاری، انرژی لازم برای گسیختگی کاهش می یابد [۱۸]. بنا به نتایج تحقیق قهاری کرمانی (۲۰۱۱)، معلوم شد در بارگذاری فشاری لوبيا چشم محلی مشکین شهر، با افزایش اندازه دانه انرژی لازم برای گسیختگی دانه افزایش می یابد [۶].

۴- نتیجه گیری

نتایج این تحقیق نشان داد با افزایش رطوبت چفرمگی، تغییر شکل در نقطه گسیختگی و انرژی لازم برای گسیختگی افزایش ولی نیروی لازم برای گسیختگی کاهش می یابد. با افزایش اندازه دانه، نیروی لازم برای گسیختگی، تغییر شکل در نقطه گسیختگی، چفرمگی و انرژی لازم برای گسیختگی افزایش می یابد و همچنین با افزایش سرعت بارگذاری، نیروی لازم برای گسیختگی، چفرمگی، تغییر شکل در نقطه گسیختگی و انرژی لازم برای گسیختگی کاهش می یابد. با توجه به اینکه افزایش رطوبت باعث نرم تر شدن بافت دانه و در نتیجه کاهش نیروی لازم برای گسیختگی دانه می شود، لذا بهتر است عملیات برداشت و پس از برداشت لوبيا چشم بلبلی در محتوای رطوبتی کمتر انجام شود تا با گسیختگی و افزایش ضایعات دانه مواجه نشویم. همچنین با توجه به اینکه افزایش سرعت بارگذاری باعث کاهش نیروی لازم برای گسیختگی و انرژی لازم برای گسیختگی دانه می شود، لذا بهتر است عملیات برداشت و پس از برداشت لوبيا چشم بلبلی در سرعت های بارگذاری کمتر انجام شود.

۵- سپاسگزاری

از زحمات مدیریت محترم گروه ماشینهای کشاورزی و مسئول محترم آزمایشگاه خواص بیوفیزیک محصولات کشاورزی دانشکده کشاورزی دانشگاه محقق اردبیلی سپاسگزاری می شود.

- african nutmeg (*Monodora myristica*) seeds to compressive loading. American-Eurasian Journal of Scientific Research, 3(1): 15-8.
- [17] Asadzade, A. H. 2011. Determination of Some Physical and Mechanical Properties of Cotton Seed. M. Sc. thesis, Faculty of Agriculture. University of Mohaghegh Ardabili. Ardabil, Iran (In Persian).
- [18] Bodaghi, V. 2009. Determination of Mechanical Properties of Almond and its Kernel. M. Sc. thesis, Faculty of Agriculture. University of Mohaghegh Ardabili. Ardabil. Iran (in persian).
- [19] Zeinali, H. 2011. Determination of Engineering Properties of Hazelnut and Its Kernel in Iranian common Varieties. M. Sc. thesis, Faculty of Agriculture. University of Mohaghegh Ardabili. Ardabil, Iran (In Persian).
- [12] Tavakoli, H. Mohtasebi, S. S. Rajabipour, A. and Tavakoli, M. 2009. Effect of moisture content, loading rate, and grain orientation on fracture resistance of barley grain. Research Agricultural Engineering, 55 (3): 85-93.
- [13] Sitkei, G. 1986. Mechanics of agricultural materials. Translated by S. Bars. Elsevier Science Publishers, New York. 398p.
- [14] Ünal, H., Zencirkiran, M. and Tümsavaş, Z. 2009. Some engineering properties of *Cercis siliquastrum L.* seed as a function of stratification and acid treatment durations. African Journal of Agricultural Research, Vol 4(3): 247-258.
- [15] Zaki dizaji, H and Minaei, S. 2007. Determination of mechanical properties of chickpea kernel. Iranian Journal of Food Science and Technology, 4(2): 57-65. (In Persian).
- [16] Burubai, W. Akor, A. J. Igoni, A. H. and Puyate. Y. T. 2008. Fracture resistance of

Some of mechanical properties of black-eyed pea (*Vigna sinensis L*)

Rasekh, M.*

Associate professor, Faculty of Agriculture, University of Mohaghegh Ardabili.

(Received: 89/10/23 Accepted: 90/9/20)

In this research some mechanical properties of black-eye pea (*Vigna sinensis L*) including deformation at rupture point, required force to rupture, required energy to rupture and toughness were determined in a factorial experiment based on a randomized complete design with three factors including moisture content (7.43, 9, 10.5 and 12 percent in dry basis), loading velocity of 5, 30, 55 and 80 (mm/min) and seed size (small, medium and large). The results showed that grain moisture content had significant effect ($p < 1\%$) on all mechanical properties. With increasing moisture content, required energy for rupturing, toughness and deformation at rupture point increased, while required force for rupturing was decreased. By increasing the loading velocity, the deformation at rupture point, required force to rupture, required energy to rupture and toughness were decreased. By increasing the seed size, the deformation at rupture point, required force to rupture, required energy to rupture and toughness were increased. The triple interaction effect of loading velocity \times seed size \times moisture content was significant on deformation at rupture point ($p < 1\%$) and required energy to rupture ($p < 0.05$), but was not significant on the required force to rupture.

Keywords: Black-eye pea, Mechanical properties, Toughness, Rupturing

* Corresponding Author E-Mail Address: marasekh@gmail.com