



تعیین ضریب کشسانی ظاهری دانه پسته دهان بسته (۶۳۴)

حسین مقصودی^۱، محمدهدادی خوش تقاضا^۲، سعید مینابی^۳

چکیده

ضریب کشسانی ظاهری یکی از خصوصیات مکانیکی مورد نیاز در طراحی و ساخت پسته خندان کن‌ها می‌باشد. لذا در این تحقیق ضریب کشسانی دانه پسته دهان بسته به روش هرتز و با استفاده از پارامترهای به دست آمده از بارگذاری شبیه استاتیک تعیین شد. ضریب کشسانی ظاهری دانه‌های پسته دهان بسته برای دو رقم اوحدی و بادامی به عنوان تابعی از میزان رطوبت در محدوده بین ۵٪ تا ۲۰٪ بر پایه تر و در ۴ سرعت بارگذاری ۱۰، ۲۰، ۳۰ و ۴۰ mm/min افزایش ارزیابی شد. افزایش سرعت بارگذاری بر روی دانه‌ها افزایش در مقدار ضریب کشسانی ظاهری دانه‌ها را نشان داد. همچنین با افزایش رطوبت از ۵٪ تا ۲۰٪ مقدار این ضریب در هر دو رقم کاهش داشت که بیانگر کاهش خصوصیات الاستیک دانه‌ها و افزایش رفتار ویسکوالاستیک آنها می‌باشد.

کلید واژه: پسته دهان بسته، ضریب کشسانی ظاهری، میزان رطوبت، سرعت بارگذاری

۱- دانشآموخته کارشناسی ارشد مکانیک ماشینهای کشاورزی، دانشگاه تربیت مدرس

۲- دانشیار گروه مکانیک ماشینهای کشاورزی، دانشگاه تربیت مدرس



مقدمه

پسته‌ای که هم‌اکنون در دسترس است به نام *Pistasia vera* L. از خانواده Anacardiaceae تنها گونه تجاری و قابل خوردن است که بین یازده گونه دیگر شناسایی شده است. پسته میوه‌ای است شامل یک مغز (هسته) که در یک غشاء سخت و استخوانی به نام پوست درونی و یک پوست نرم و گوشتشی به نام پوست بیرونی پوشیده شده است. خندان بودن پسته یکی از ویژگیهای اصلی آن است که صرفظار از سایر ویژگیها به تهائی تأثیر قابل ملاحظه‌ای در تعیین قیمت آن در تجارت بین‌المللی دارد. خندان کردن مصنوعی پسته‌های دهان بسته از دیرباز مورد توجه بوده و برای این منظور روشها و وسائل گوناگونی اعم از روشهای دستی یا مکانیکی (با دستگاه‌ها و خطوط مکانیزه پسته خندان کن) مورد استفاده قرار گرفته‌اند.

بارگذاری شبه استاتیک معمولاً بیانگر ویژگی‌های مقاومتی و خواص مکانیکی نمونه مورد آزمایش خواهد بود، لذا اطلاعاتی که از منحنی نیرو-تغییرشکل استخراج می‌گردد، نه تنها برای بررسی اثر رطوبت و ارقام مختلف بر روی خواص مکانیکی مفید است، بلکه می‌تواند در طراحی و بهینه‌سازی ماشین‌های فرآوری، همچون ماشین‌هایی که در فرآیند خندان کردن پسته‌های دهان بسته استفاده می‌شوند، مورد بهره‌برداری قرار گیرد. بر این اساس هدف از آزمایش این بخش رسم منحنی‌های نیرو-تغییرشکل دانه پسته به روش بارگذاری بین دو صفحه موازی به منظور خندان کردن و تعیین پارامترهای مکانیکی آن برای تعیین ضریب کشسانی می‌شد.

تعیین ضریب کشسانی محصولات کشاورزی، معمولاً به دلیل شکل پیچیده و نیز ساختمان داخلی ناهمگن آن کار ساده‌ای نمی‌باشد. البته کاربرد تئوریهای الاستیسیته تا حدودی این مشکلات را رفع نموده و در این راستا تحقیقات زیادی برای تعیین ضریب کشسانی محصولات دانه‌ای صورت گرفته است. لی‌رغم آنکه محصولات دانه‌ای دارای خاصیت ویسکوالاستیک هستند، یعنی دارای بخشی از خواص ویسکوز و بخشی از خواص الاستیک می‌باشند، ولی در صورتیکه نیروی وارد به دانه کم و در مدت زمان اندک به آن وارد شود، می‌توان رفتار الاستیک برای آن در نظر گرفت. در این صورت می‌توان این حالت را در رفتار خطی نمودار نیرو-تغییرشکل دانه در بارهای کم مشاهده نمود. بنابراین کاربرد تئوریهای الاستیسیته را برای مواد کشاورزی قابل قبول دانست [۱]. نتیجه تحقیقات انجام شده در این زمینه نیز بیانگر کاربرد موفقیت آمیز روش‌های مهندسی بر روی مواد کشاورزی می‌باشد.

اندازه‌گیری ضریب کشسانی ظاهری توسط محققین زیادی برای مواد دانه‌ای انجام گرفته که از آن جمله می‌توان به موارد زیر اشاره نمود. Bargale و همکاران برای عدس [۲]، شلف و محسینین برای گندم [۳]، فوتز و همکاران برای سورگوم و سویا [۴] و Irudayaraj Bargale برای جو [۵]، مقدار این ضریب را با استفاده از روش استاندارد ذکر شده توسط ASAE محاسبه گردید.

مواد و روشها

انتخاب، نگهداری و آماده‌سازی نمونه‌ها

با بررسی اولیه بر روی ارقام مختلف پسته، دو رقم بادامی و اوحدی که به طور گسترشده‌ای در ایران کشت می‌شود، انتخاب شد. این ارقام در سال ۱۳۸۵، به میزان ۱۰ کیلوگرم برای هر رقم، به صورت تصادفی تهیه ند. سپس دانه‌ها به صورت دستی پوست‌گیری شدند (جداسازی پوست سبز) تا از عامل فشارهای مکانیکی توسط ماشین آلات فرآوری بر نمونه‌ها جلوگیری شود. برای انجام آزمایش کلیه دانه‌های دهان بسته به صورت دستی از دانه‌های خندان جدا شدند.

رطوبت اولیه پسته‌های دهان بسته (ارقام مذکور) به روش وزنی اندازه‌گیری شد. بر این اساس قبل از انجام آزمایشات، مقدار معینی از نمونه‌ها (۳ تا ۵ گرم) در دمای $10^{\circ}\text{C} \pm 2^{\circ}$ حدود ۳ ساعت (تا زمانیکه تغییرات بین ۲ مرحله متوالی توزین نمونه‌ها بسیار کم و تاچیز شود) درون آون قرار گرفته و بر اساس روش استاندارد وزنی مقادیر رطوبت اولیه هر یک از ارقام اندازه‌گیری شد [۵]. در نتیجه رطوبت اولیه ارقام اوحدی و بادامی به ترتیب $4/87\%$ و $4/63\%$ بر پایه تر به دست مد. سپس نمونه‌ها به وسیله آب مقطر به رطوبت‌های 5% ، 10% ، 15% ، 20% بر پایه تر که رطوبت‌های کاربردی برای نگهداری و فرآوری دانه‌های پسته می‌باشند، رسیدند. مقدار آب مقطر مورد نیاز از رابطه زیر محاسبه گردید:

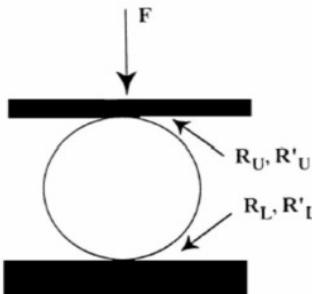


$$W_2 = W_1 \cdot \left[\frac{M_1 - M_2}{100 - M_1} \right] \quad (1)$$

که در این رابطه W_1 و W_2 به ترتیب وزن نمونه و وزن آب مقطر بر حسب گرم و M_1 و M_2 به ترتیب میزان رطوبت نهایی و ابتدایی بر پایه تر می باشند.

استفاده از تئوری هرترز برای اشکال محدب

تئوری هرترز سالهای است که به عنوان مبنای برای تعیین ضریب کشسانی مواد دانه ای به کار می رود. از آنجاییکه روش هرترز نسبت به روش های دیگر با حالات واقعی بارگذاری منطبق تر است، لذا قابل اعتمادتر نیز می باشد. این تئوری مناسب با نحوه بارگذاری نیرو و شکل محصول روابط مربوطه ارائه شده است [۱]، که بارگذاری شبه استاتیک بوسیله دستگاه آزمون مواد با نام H50 K-S ساخت شرکت هانسفیلد کشور انگلستان انجام شد. در این روش نمونه تحت آزمایش از دانه دست نخورده و سالم انتخاب می شود و سپس با قرار دادن آن بین دو صفحه موازی نیرو با سرعت ثابت اعمال می شود (شکل ۱).



شکل ۱: نحوه بارگذاری نمونه های محدب در بین دو صفحه موازی [۱]

با استفاده از تئوری هرترز، ضریب کشسانی دانه برای این حالت، با استفاده از رابطه (۲) محاسبه می شود:

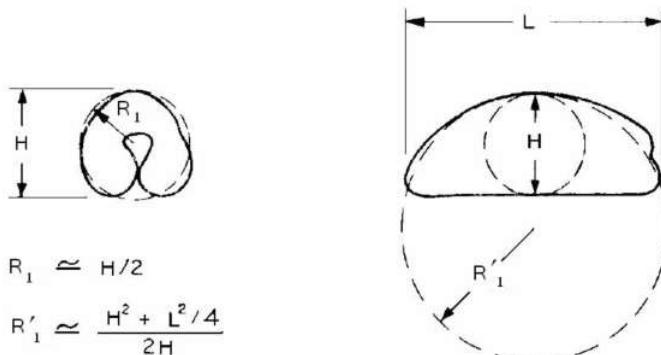
$$E = \frac{0.338K^{\frac{3}{2}}F(1-\alpha^2)}{D^{\frac{3}{2}}} \left[K_U \left(\frac{1}{R_U} + \frac{1}{R'_U} \right)^{\frac{1}{3}} + K_L \left(\frac{1}{R_L} + \frac{1}{R'_L} \right)^{\frac{1}{3}} \right]^{\frac{1}{2}} \quad (2)$$

در حالیکه R_U و R'_U شعاع انحناء نمونه های منحنی شکل در نقطه تماس با صفحه بالایی، R_L و R'_L شعاع انحناء نمونه های منحنی شکل در نقطه تماس با صفحه پایینی، R_U و R'_U شعاع انحناء مینیمم در نقطه تماس و R_L و R'_L شعاع انحناء ماکزیمم در نقطه تماس می باشند. همچنین در رابطه فوق K_U و K_L عواملی بدون بعد هستند که به خصوصیات هندسی دو جسم تحت تماس بستگی داشته و بصورت تابعی از $\cos\theta$ ، (رابطه ۳) تعیین می گردد:

$$\cos\theta = \frac{\left[\frac{1}{R_1} - \frac{1}{R'_1} \right]}{\left[\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R'_1} + \frac{1}{R_2} + \frac{1}{R'_2} \right]} \quad (3)$$



که در این رابطه R_1 و R'_1 عبارتند از شعاع های انحنای کوچک و بزرگ سطح محدب جسم که برای دانه مانند شکل ۲، با کمک ابعاد سه گانه نمونه قابل محاسبه است و همچنین R_2 و R'_2 شعاع های انحنای کوچک و بزرگ سطح فشاردهنده می باشد [۱].



L = قطر بزرگ دانه

H = میانگین قطر کوچک و متوسط دانه

شکل ۲: تخمین شعاع انحنای کوچک (R_1) و بزرگ (R'_1) دانه بر اساس ابعاد دانه [۱]

در این تحقیق با انجام آزمون آماری فاکتوریل در قالب طرح کاملاً تصادفی اثرات رقم در دو سطح (وحدی و بادامی)، رطوبت دانه در ۴ سطح (۵، ۱۰، ۱۵ و ۲۰ درصد بر پایه تر) و سرعت بارگذاری در ۴ سطح (۱۰، ۲۰، ۳۰ و ۴۰ mm/min) بر ضریب کشسانی ظاهری دانه تحت اثر نیروهای شبیه استاتیک مطالعه شد.

نتایج و بحث

نتایج تجزیه واریانس مربوط به اثرات رقم، سرعت بارگذاری و میزان رطوبت و اثرات متقابل این فاکتورها بر روی ضریب کشسانی ظاهری دانه های پسته دهان بسته نشان داد که هر یک از این پارامترها به تنها یک اثر بسیار معنی داری بر روی میزان پارامتر مذکور داشته (در سطح $0/01$) و همچنین اثر متقابل سرعت بارگذاری - میزان رطوبت نیز بسیار معنی دار بود (جدول ۱). مقادیر ضریب کشسانی ظاهری در رطوبت و سرعت های مختلف در جدول ۲ و همچنین روابط رگرسیونی مربوطه برای تخمین مقدار ضریب کشسانی ظاهری در جدول ۳ ارائه شده است.

جدول ۱: نتایج تجزیه واریانس ضریب کشسانی پسته دهان بسته

متغیر	درجه آزادی	درجه آزادی M.S (میانگین مربعات)
رقم	۱	2164940.8^{**}
سرعت بارگذاری	۳	178976^{**}
میزان رطوبت	۳	155520^{**}
رقم - سرعت	۳	$.0/000^{n.s}$
رقم - رطوبت	۳	$.0/000^{n.s}$
سرعت - رطوبت	۹	899^{**}
رقم - سرعت - رطوبت	۹	$.0/000^{n.s}$
خطا	۲۸۹	۸۲۵

** معنی دار در سطح 1%
* معنی دار در سطح 5%
n.s معنی دار نیست.



جدول ۲: مقادیر ضریب کشسانی ظاهری (MPa) در رطوبت و سرعت های مختلف

رقم	سرعت (mm/min)	رطوبت (%) w.b.	۲۰	۱۵	۱۰	۵
اوحدی	۱۰		۱۸۷/۸۱±۲۶/۵۲	۲۰۶/۰.۹±۲۳/۲۲	۲۳۵/۴۵±۲۴/۳۹	۲۴۷/۱۸±۱۸/۹۲
	۲۰		۲۱۹/۰.۹±۳۰/۸۹	۲۴۲/۵۴±۲۸/۵۹	۲۵۶/۲۷±۲۸/۰۴	۲۸۵/۲۷±۲۰/۷۶
	۳۰		۲۳۳/۴۵±۳۳/۳۷	۲۷۱/۵۴±۲۷/۳۲	۲۸۴/۱۸±۳۱/۵۶	۳۵۵/۱۸±۳۷/۵۲
	۴۰		۲۶۲/۵۴±۳۳/۷۵	۲۹۳/۳۶±۳۳/۸۱	۳۲۶/۲۷±۳۱/۲۵	۴۱۲/۷۲±۲۲/۲۱
بادامی	۱۰		۶۸۳/۹.۰±۲۷/۹۳	۷۰۲/۱۸±۲۴/۴۷	۷۳۱/۳۷±۲۵/۶۸	۷۴۳/۳۶±۱۶/۷۰
	۲۰		۷۱۴/۹.۰±۳۲/۶۹	۷۳۸/۸۱±۲۹/۵۸	۷۵۲/۵۴±۲۹/۷۵	۷۸۱/۳۶±۲۱/۹۳
	۳۰		۷۲۹/۶۳±۳۵/۵۶	۷۶۷/۸۱±۲۸/۶۳	۷۸۰/۰.۹±۳۳/۰۶	۸۵۱/۳۶±۳۹/۶۱
	۴۰		۷۵۸/۶۳±۲۳/۵۵	۷۸۹/۴۵±۳۳/۰۱	۸۲۲/۴۵±۳۵/۵۵	۹۰.۸/۹.۰±۳۵/۶۳

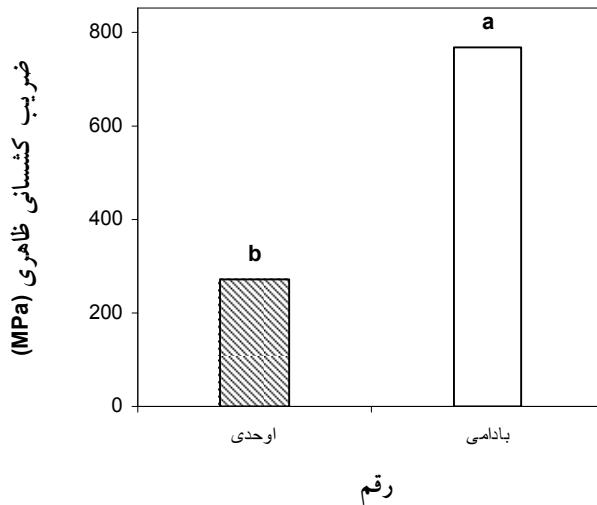
جدول ۳: روابط رگرسیونی ضریب کشسانی ظهری (MPa) در رطوبت های مختلف

رقم	سرعت بارگذاری (mm/min)	R^2	ضریب کشسانی (MPa)
اوحدی	۱۰	۰/۹۷	$E = -۴/۱۵M_C + ۲۷۱$
	۲۰	۰/۹۸	$E = -۴/۲۴M_C + ۳۰.۳/۸۶$
	۳۰	۰/۹۲	$E = -۷/۵۶M_C + ۳۸۰/۵۵$
	۴۰	۰/۹۳	$E = -۹/۶۷M_C + ۴۴۴/۵۹$
بادامی	۱۰	۰/۹۷	$E = -۴/۱۵M_C + ۷۶۷/۰.۹$
	۲۰	۰/۹۸	$E = -۴/۲۶M_C + ۸۰۰/۱۸$
	۳۰	۰/۹۲	$E = -۷/۵۵M_C + ۸۷۶/۵۹$
	۴۰	۰/۹۳	$E = -۹/۶۷M_C + ۹۴۰/۸۲$

M_c = میزان رطوبت (%) w.b.

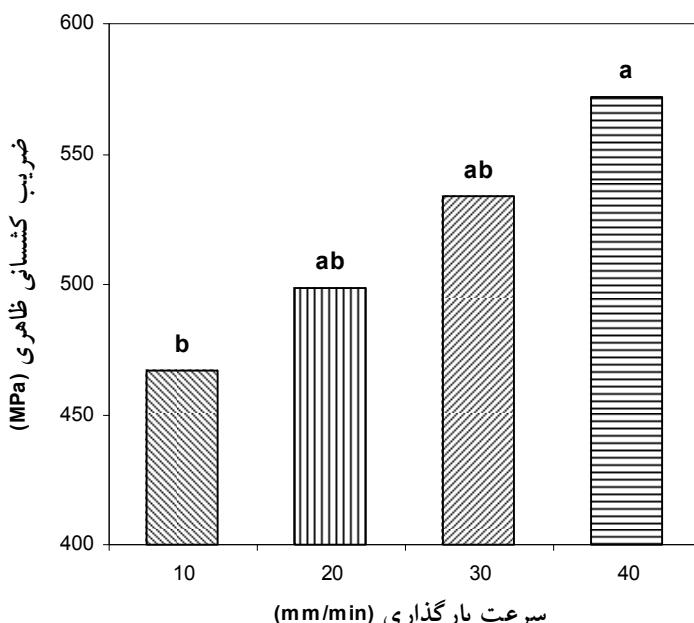
E = ضریب کشسانی ظاهری (MPa)

با توجه به نتیجه آزمون t برای میانگین ها مشاهده گردید که رقم بادامی مقدار ضریب کشسانی ظاهری بیشتری (MPa) نسبت به رقم اوحدی (۲۶۹/۹۴ MPa) داشت (شکل ۳).



شکل ۳: میزان ضریب کشسانی ظاهری پسته دهان بسته در رقم اوحدی و دامی

همچنین نتایج آزمون چند دامنه‌ای دانکن نشان داد که بیشترین ضریب کشسانی ($571/73$ MPa) در سرعت 40 mm/min بوده که در کلاس a قرار گرفت و کمترین اثر بر ضریب کشسانی را سرعت 10 mm/min با میانگین $467/14$ داشته است که در کلاس کمترین b قرار گرفت (شکل ۴). هنگامی که سرعت بارگذاری افزایش پیدا می‌کند، نمونه‌ها در جابجایی کمتر نیازمند مقدار نیروی بیشتری برای ختدان کردن می‌باشند، لذا شیب منحنی (نسبت F_D در رابطه ۲) افزایش پیدا کرده و چنانچه در نمودار زیر مشاهده می‌گردد، باعث افزایش ضریب کشسانی ظاهری دانده‌ها می‌گردد.

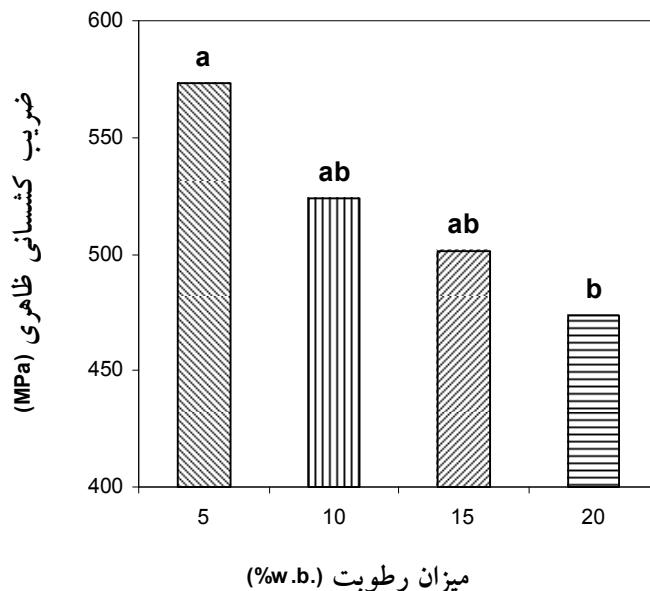


شکل ۴: تأثیر سرعت بارگذاری بر ضریب کشسانی ظاهری

مقایسه میانگین‌ها نشان داد که در رطوبت 5% (کلاس a) بیشترین مقدار ضریب کشسانی ظاهری ($573/09$ MPa) و در رطوبت 20% (کلاس b) کمترین مقدار ضریب کشسانی ظاهری ($473/73$ MPa) مورد نیاز بوده است. به دلیل اینکه در

رطوبت‌های بالا پوسته‌های دهان بسته بسیار نرم و شکننده است و به راحتی شکسته می‌شود، شب منحنی نیرو-تعییرشکل کاهش پیدا کرد. بنابراین به وضوح از نمودار مربوطه قابل مشاهده است که با افزایش رطوبت از ۵٪ به ۲۰٪ میزان ضریب کشسانی ظاهری برای دانه به طور معنی‌داری کاهش یافته است (شکل ۵).

همچنین بررسی اثرات متقابل میزان رطوبت با سرعت بارگذاری نشان داد که بیشترین میزان ضریب کشسانی ظاهری (۶۶۰/۷۳ MPa) برای رطوبت ۵٪ و سرعت ۴۰ mm/min بوده و نیز رطوبت ۲۰٪ و سرعت ۱۰ mm/min دارای کمترین ضریب کشسانی ظاهری (۴۳۵/۸۲ MPa) می‌باشد.



شکل ۵: تأثیر میزان رطوبت بر ضریب کشسانی ظاهری

نتایج

نتایج تجزیه واریانس مربوط به اثرات رقم، سرعت بارگذاری و رطوبت و اثرات متقابل این فاکتورها بر روی ضریب الاستیسیته ظاهری دانه‌های پسته دهان بسته نشان داد که هر یک از این پارامترها به تنها یکی اثر بسیار معنی‌داری بر روی پارامتر مذکور داشته و همچنین اثر متقابل سرعت بارگذاری و رطوبت نیز معنی‌دار بود. کمترین مقدار ضریب کشسانی در رقم اوحدی برای سرعت ۱۰ mm/min و رطوبت ۲۰٪ به میزان ۱۸۷/۸۱ MPa و بیشترین مقدار ضریب کشسانی در رقم بادامی برای سرعت ۴۰ mm/min و رطوبت ۵٪ به میزان ۹۰۸/۹۰ MPa به دست آمد.

مقادیر ضرایب کشسانی میانگین نشان داد که افزایش رطوبت از ۵ تا ۲۰٪ باعث کاهش مقدار این ضریب در هر دو رقم شده که بیانگر کاهش خصوصیات الاستیک دانه‌ها و افزایش رفتار ویسکوالاستیک آنها می‌شود.

افزایش سرعت بارگذاری بر روی دانه‌ها با افزایش در مقدار ضریب کشسانی ظاهری دانه‌های پسته دهان بسته همراه

شد.



منابع

1. ASAE, (2004). ASAE Standard, S368.4. compression test of food materials of convex shape. American Society of Agricultural Engineering, 585-592.
2. Bargale, P. C., Irudayaraj, J. and Marquist, B. (1994). Some mechanical properties and stress relaxation characteristics of lentils. Canadian Agricultural Engineering, **36**(4), 247-254.
3. Bargale, P. C. and Irudayaraj, J. (1995). Mechanical strength and rheological behavior of barley kernels. Journal of Food Science and Technology., **30**, 609-623.
4. Foutz, T. L., Thompson, S. A., and Evans, M. D. (1993). Comparison loading response of paked grain and individual kernels. Transactions of the ASAE., **36**(2), 569-576.
5. Razavi, S. M. A. and Taghizadeh, M., (2007). The specific heat of pistachio nuts as affected by moisture content, temperature, and variety. Journal of Food Engineering, **79**, 158–167.
6. Shelef, L. and N. N. Mohsenin (1969). Effect of moisture content on mechanical properties of shelled corn. Cereal Chemistry 46(3), 242–253.