



انتخاب، طحی و تحلیل نرم افزاری بخش خردکننده یک دستگاه مکنده- خردکننده برگ

(۳۴۳)

علیرضا شیرنشان^۱ ، محمد علی قضاوی^۲ ، مهرداد پورسینا^۳

چکیده

با توجه به ریزش انبوه برگهای درختان در سطوح پارکها و فضای سبز شهرهای بزرگی مانند اصفهان و عدم وجود و تولید داخلی دستگاه مکنده- خردکننده برگ نوع چرخ دار که مخصوص استفاده در پارکها و فضاهای سبز بزرگ می باشد، طراحی و ساخت این دستگاه در داخل کشور، جهت جمع آوری و بازیافت بقایای طبیعی به شدت احساس می گردد. در این مقاله، انتخاب قسمت تیغه خردکننده دستگاه به عنوان یکی از بخش های اصلی، مدنظر بود که با بررسی انواع تیغه های خردکننده برگ شامل تیغه های خردکننده مسطح، مخلوط کن، سه تایی و دیسکی، یک تیغه چهارتایی نوع مخلوط کن با ابعاد و زوایای مشخص، مطابق با استاندارد تیغه های خردکننده مواد طبیعی مانند برگ، بعلت کاردهی بهتر نسبت به بقیه ها برای برش برگ ها، انتخاب گردید. همچنین در این مقاله، اثر نیروهای برشی برگ ها روی تیغه خردکننده، بوسیله نرم افزار المان محدود آباکوس (ورسیون 6.5-1) تحلیل و بررسی شد. با توجه به اینکه دستگاه دارای ^۴ تیغه خردکننده می باشد و تیغه ها به طور همزمان، عملیات خردکردن را انجام می دهند، فقط یکی از تیغه ها تحلیل شد. تیغه در حالت دورانی و در یک دوره زمانی ^۱ ثانیه- به عنوان مدت زمانی که تیغه تحت یک بار بیشنه قرار می گیرد که این زمان در حالت واقعیت بسیار کمتر خواهد بود- تحلیل شد. برای تحلیل نرم افزاری تیغه، ابتدا نقشه سه بعدی تیغه به وسیله نرم افزار کتیا ترسیم و در محیط نرم افزار آباکوس وارد گردید و در مراحل بعدی وارد کردن مشخصات و خواص مکانیکی ماده مدل، مش بنده مدل، تعیین نوع حل مسئله، دوره زمانی دوران تیغه، شرایط مرزی و سرعت دورانی تیغه (۳۰۰ دور بر دقیقه با توجه به دور موتورهای محرک موجود در بازار بعنوان موتور محرک دستگاه) و بارگذاری روی تیغه به صورت گسترده روی لبه تیز تیغه، صورت گرفت. برای تحلیل نرم افزاری تیغه، بایستی که مقاومت برشی برگ های ریزش شده تخمین و محاسبه می گردد، به همین جهت آزمایشی برای تخمین مقاومت برشی برگ های ریزش شده، طراحی گردید که طرح آن شامل یک تیغه بالایی (متحرک) و یک تیغه پایینی (ثابت)، دو گیره نگهدارنده برگ ها و یک تکیه گاه در یک سمت و یک ترازو می شد. دقت ترازو در حد یک دهم گرم و به یک رایانه که از طریق نرم افزار مخصوص ترازوی مورد نظر نیروی اعمال شده را ثبت می کرد، متصل بود. زاویه تیغه بالایی و خامت آن، به ترتیب 45° درجه و 5 میلیمتر در نظر گرفته شد. تیغه بالایی، دارای سرعتی تقریباً برابر با 10 m/s میلیمتر بر ثانیه بود که برای حرکت رو به بالا و پایین به یک الکتروموتور و یک سیستم تسمه و پولی اتصال داشت که حرکت موتور از طریق سیستم تسمه و پولی به تیغه انتقال می یافتد. در آزمایش مورد نظر برگ های ^۵ گونه درخت شامل توت، چنار، نارون، بید و زبان گنجشک به عنوان درختان غالب فضای سبز در شهر اصفهان، آزمایش شد و برش به وسیله تیغه بالایی دستگاه، برای هر نوع برگ با سه بار تکرار انجام شد که با توجه به نتایج به دست آمده، بیشترین مقاومت برشی مربوط به برگ چنار بود که با در نظر گرفتن یک ضریب اینمی $2/5$ (مطابق با روش پاکرلی) به علت اینکه علاوه بر برگ های جمع آوری شده، امکان دارد همراه

۱- کارشناس ارشد مکانیک ماشینهای کشاورزی دانشگاه شهرک د، پست الکترونیک: arshirneshan@yahoo.com

۲- استادیار مکانیک ماشینهای کشاورزی دانشگاه شهرکرد

۳- استادیار مکانیک دانشگاه شهرکرد



برگ‌ها، ساقه‌های کوچک یا مانده‌های دیگر نیز به طرف تیغه خردکننده مکش داشته باشند که دارای مقاومت برشی بیشتری نسبت به برگ باشند، مقاومت برشی برگ‌ها در تحلیل 85KPa در نظر گرفته شد. همچنین برای وارد کردن مشخصات تیغه در نرم‌افزار آباکوس، بایستی جنس تیغه نیز تعیین می‌گردید که با توجه به اینکه تیغه‌ها در تماس با برگ‌های خیس و مرطوب می‌باشند، برای جلوگیری از زنگ زدن تیغه باید ماده‌ای انتخاب می‌گردید که از زنگ زدن آنها جلوگیری کند، بنابراین در این تحقیق فولاد زنگ نزن AISI 304 (با توجه به دسترسی راحت به آن در بازار آهن آلات) انتخاب گردید. پس از انجام تحلیل نرم‌افزاری تیغه و حل مسئله توسط نرم‌افزار آباکوس، خروجی نرم‌افزار بصورت کانتورهای تنش ایجاد شده در اثر اعمال بار، به دست آمد که بیشترین مقدار تنش به علت تمرکز تنش ناشی از اعمال بار روی لبه تیغه، به اندازه 3.801 MPa رخ می‌دهد و کمترین مقدار تنش به اندازه 21.87 KPa ایجاد می‌شود که با توجه به مقدار استحکام تسلیم فولاد انتخابی که برابر با 310 Mpa می‌باشد، نتایج نشان می‌دهد که تیغه وارد فاز پلاستیک نشده و از حاشیه امنیت بالایی برخوردار است و طراحی تیغه مشکلی ندارد.

کلیدواژه: برگ، تیغه خردکننده، نیروی برشی، مقاومت برشی، نرم‌افزار آباکوس



۱- مقدمة

امروزه یک از گزینه های بازیافت مواد مختلف، استفاده از بقایای طبیعی گیاهان می باشد. با توجه به اینکه در فصل پاییز، برگ درختان خزان دار و برخی دیگر از گونه های مختلف گیاهی، در مکان هایی از جمله سطح پارک ها و فضای سبز، جوی های آب، پیاده روها و کاره خیابان ها ریزش می کند، می توان روش هایی جهت استفاده بهینه و بازیافت این نوع از بقایای طبیعی ارائه داد. یکی از موارد بازیافت و مصرف برگ های ریزش شده درختان، استفاده از آنها به عنوان نوعی از مالج گیاهی در پای بوته های درختان جوان، بستر خاک سبزیجات و گلهای مختلف می باشد [۱۱, ۱۷]. همچنین عملیات تولید کود کمپوست یکی دیگر از گزینه های مصرف برگ های ریزش شده و یکی از بخش های حیاتی در استراتژی کاهش و بازیافت زباله در جوامع پیشرفته دنیا می باشد [۱۶, ۱۴, ۳].

بسیاری از جوامع پیشرفته، امروزه بعلت تأکید ویژه ای که بر روی بازیافت و مدیریت بقایای طبیعی، جهت کاهش آلودگی های زیست محیطی دارند و از طرف دیگر، چون همواره بدبیال راهکارهایی برای کاهش هزینه های عملیات تولید کود کمپوست بوده- اند، جهت جمع آوری برگ های ریزش شده و جadasازی آنها از روی سطح چمن پارک ها و سطوح دیگر، برنامه ریزی های وسیعی داشته اند. از این روی، مشاهده می شود، ماشین ها و دستگاه های بسیاری برای جمع آوری، فشرده سازی و تجزیه کردن راحت تر و سریع تر بقایای طبیعی به مرور زمان ساخته شده و توسعه یافته است [۱۴, ۸, ۷].

در ایران، با توجه به ریزش انبوه برگ های پاییزی در مکان هایی از جمله پارک ها و فضای سبز شهرهای بزرگی مانند اصفهان و با توجه به نیاز سازمان های فضای سبز و بازیافت مواد به دستگاه هایی جهت جمع آوری آسان و سریع برگ ها و کمک به بازیافت آنها برای تولید کود کمپوست و همچنین عدم تولید ماشین ها و تجهیزاتی به طور انبوه در این زمینه در داخل کشور، ضروری است که متناسب با شرایط هر منطقه دستگاه هایی طراحی و ساخته شود. دستگاه مکنده- خردکننده برگ یکی از انواع این دستگاه ها است.

قسمت خردکننده دستگاه مکنده- خردکننده برگ یکی از بخش های اصلی دستگاه به حساب می آید، بخشی است که در آن برگ- های مکیده شده توسط قسمت مکنده، حین عملیات مکش و یا بعد از آن خرد و تکه تکه می شوند. انواع قسمت های خردکننده در دستگاه های مکنده- خردکننده برگ معمولاً به این صورت می باشد [۱۳, ۹, ۵]:

۱- تیغه های خرد کننده :

تیغه های خردکننده در واقع صفحات فولادی از یک طرف تیز شده با مقطع مستطیلی شکل می باشند که در اثر چرخشی که حول محور مرکزی خود دارند و برخوردی که بین لبه تیز آنها و برگ های جمع آوری شده ایجاد می گردد، سبب برش، خرد کردن و تکه کردن برگ ها می شوند. تیغه های خردکننده به چهار شکل زیر می باشند [۱۳, ۱۲, ۹, ۶]:

الف) تیغه های خردکننده مسطح :

این تیغه ها به صورت صفحاتی مسطح با لبه تیز شده می باشند که دارای زاویه ای ۹۰ درجه نسبت به محور گردند تیغه می باشند. تعداد تیغه ها دو تا هشت تیغه می باشد. همچنین لبه برخی از این تیغه ها برای برش و خرد کردن بهتر برگ ها بصورت مضرس و دندانه دندانه می باشد.

ب) تیغه های خردکننده مخلوط کن :

این تیغه های خردکننده، بصورتی می باشند که قسمت برشی تیغه، موازی با محور گردند بوده و بازو های ارتباطی تیغه بصورت زاویه دار با قسمت برشی قرار گرفته اند. این تیغه ها که معمولاً بصورت دو یا چهارتایی می باشند، این مزیت را نسبت به بقیه تیغه ها دارند که حین عملیات برش و خرد کردن برگ های مکیده شده، سبب مخلوط کردن آنها نیز می شوند که این کار به خرد شدن بهتر برگ ها، کمک خواهد کرد.

ج) تیغه های خردکننده سه تایی :

- 1- Shredder blades
- 2- Flat shredder blades
- 3- Mixing shredder blades
- 4- Trial shredder blades



تیغه های خرد کننده سه تایی، همانطور که از اسمشان مشخص است، بصورت سه تیغه با ساختار یک پارچه می باشند. این تیغه ها که از لحاظ عملکرد مانند تیغه های مسطح می باشند، دارای یک لبه تیز شده برای تیغه می باشند و به یک محور گردانه متصل می شوند.

د) تیغه های خرد کننده دیسکی :

این تیغه ها، دارای قسمت هایی به صورت برآمدگی و فروفتگی بر روی یک صفحه دیسک مانند به عنوان بخش های خرد کننده تیغه می باشند. این بخش های خرد کننده که تیز شده اند، با چرخش صفحه دیسک مانند، سبب خردشدن برگ ها و دیگر مانده های طبیعی می شوند.

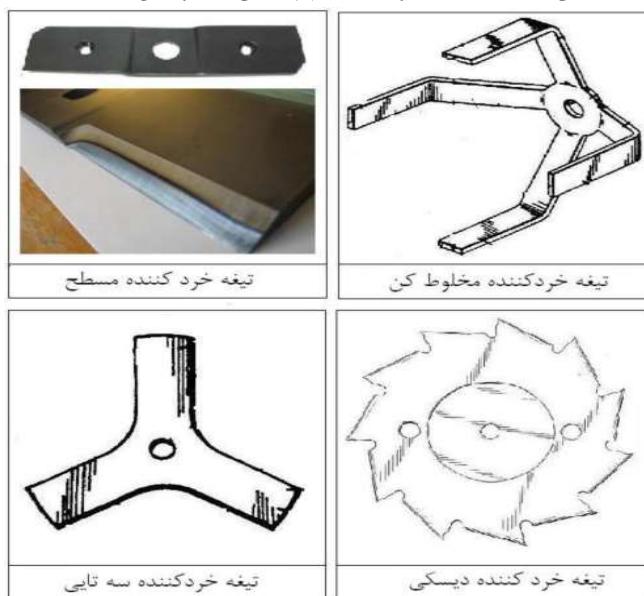
شکل ۲، تصویری از انواع تیغه های خرد کننده را نشان می دهد.

۲- شبکه خرد کننده :

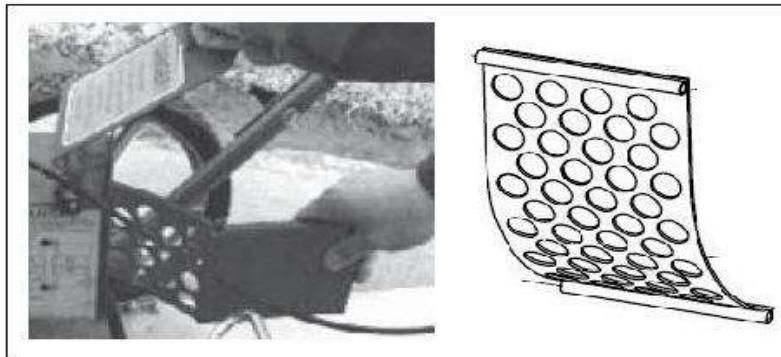
در برخی از دستگاه های مکنده - خرد کننده برگ به جای تیغه های خرد کننده، صفحه های فلزی عملیات برش و خرد کردن برگ ها را انجام می دهد که بعنوان شبکه خرد کننده شناخته می شود. این صفحه که دارای تعدادی سوراخ کوچک با قطر مشخص می باشد در مسیر عبور جریان برگ ها قرار گرفته و سبب می شود که برگ ها پس از عبور از سوراخ های آن، تکه تکه و ریز شوند؛ صفحه خرد کننده معمولاً در قسمت ورودی به کیف جمع آوری برگ ها نصب می شود [۵].

با توجه به اینکه در صفحه خرد کننده، برگ ها باید از میان سوراخ ها عبور کنند، نیاز به یک جریان قوی هوا و در تیجه یک فن مکنده با قدرت بالا می باشد. شکل ۲ نمای شماتیکی از این صفحه و تصویری از محل نصب آن را در یک دستگاه مکنده - خرد کننده برگ نشان می دهد.

با توجه به نیاز به یک فن مکنده با قدرت بالا برای دستگاه در حالت استفاده از شبکه خرد کننده و خردشدن بیشتر برگ ها در حالت استفاده از تیغه های خرد کننده نسبت به شبکه خرد کننده (با توجه به دور بالای محور گردشی تیغه ها)، تیغه های خرد کننده برای قسمت خرد کننده دستگاه انتخاب گردید. همچنین بعلت اینکه تیغه های خرد کننده نوع مخلوط کن نسبت به بقیه تیغه ها دارای کاردهی بهتری برای برش برگ ها می باشند، یک مجموعه تیغه چهارتایی مخلوط کن انتخاب گردید.



شکل ۱ . تصویری از انواع تیغه های خرد کننده برگ.



شکل ۲. نمایی از صفحه خردکننده و محل نصب آن در دستگاه.

۲- مواد و روش‌ها

۲-۱- تعیین ابعاد تیغه خردکننده

برای تعیین ابعاد تیغه خردکننده مطابق با شکل ۳، می‌بایست ابعاد قسمت‌های تیغه برشی که بصورت زیر تعریف شده‌اند، مطابق با استاندارد تیغه‌های خردکننده مواد طبیعی مانند برگ، تعیین می‌شود:

A : پهنه‌ای تیغه.

B : طول قسمت تیز(برنده) تیغه.

C : ضخامت تیغه.

D : فاصله قطری بین تیغه‌ها.

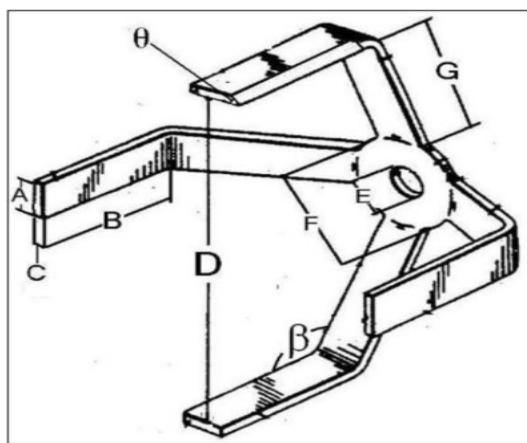
E : قطر سوراخ وسط تیغه‌ها.

F : قطر قسمت دایره‌ای تیغه.

G : طول قسمت بازوی تیغه.

θ : زاویه برشی تیغه(تیزی تیغه).

β : زاویه مابین قسمت برشی تیغه و بازوی تیغه.



شکل ۳. جانمایی ابعاد یک تیغه خردکننده چهارتایی.

۲-۲- تحلیل نرم‌افزاری تیغه خردکننده

در این مقاله برای تحلیل نرم‌افزاری تیغه خردکننده از یکی از نرم افزارهای اجزاء محدود به نام آباکوس^۱ استفاده شد. این نرم‌افزار بطور گسترده‌ای در صنعت اتومبیل سازی، هواپضا و صنایع ساخت کالاهای صنعتی مورد استفاده قرار می‌گیرد. همچنین این

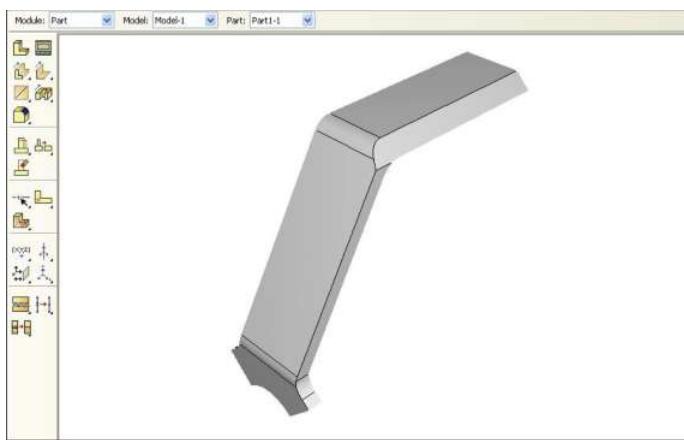
1- Abaqus



بسته نرم افزاری به خاطر قابلیت گسترده در مدل سازی مواد مختلف و نیز توانایی سفارشی کردن آن بوسیله برنامه نویسی، در محیط های تحقیقاتی آکادمیک بسیار محبوبیت دارد. این بسته نرم افزاری دارای گستره وسیعی از مدل های موادی باشد و دارای شهرت منحصر به فردی در زمینه تکنولوژی، کیفیت و قابلیت اطمینان می باشد [۱].

در این تحقیق از نرم افزار آباکوس ۶.۵-۱ استفاده شد. با توجه به اینکه دستگاه ممکنه خرد کننده می باشد و تیغه ها به طور همزمان و بطور مشابه، لیات خرد کردن را انجام می دهن، فقط یکی از تیغه ها تحلیل شده است. نظر به اینکه تیغه دارای حرکت دورانی می باشد، تیغه در حالت دورانی و در یک دوره زمانی ۱ ثانیه -عنوان مدت زمانی که تیغه تحت یک بار بیشنه قرار می گیرد که این زمان در حالت واقعیت بسیار کمتر خواهد بود- تحلیل شد.

برای تحلیل نرم افزاری تیغه در محیط نرم افزار آباکوس، ابتدا نقشه سه بعدی تیغه بوسیله نرم افزار کتیا^۱ ترسیم و در محیط نرم افزار آباکوس وارد گردید. شکل ۴ نمایی از نقشه سه بعدی تیغه، که در محیط آباکوس وارد شده را نشان می دهد.



شکل ۴. نمایی از نقشه سه بعدی تیغه وارد شده در محیط نرم افزار آباکوس.

در مراحل بعدی مشخصات و خواص مکانیکی ماده مدل، مش بندی مدل، تعیین نوع حل و خواسته های مسئله، دوره زمانی دوران تیغه، شرایط مرزی و سرعت دورانی تیغه (۳۰۰ دور بر دقیقه با توجه به دور موتورهای محرک موجود در بازار) و بارگذاری روی تیغه (با توجه به مقاومت برشی برگ ها) به صورت گسترده روی لبه تیز تیغه، صورت گرفت. در مرحله بعد، نوع حل مسئله دینامیکی دوره زمانی ۱ ثانیه، انتخاب گردید. سپس نتایج مورد نظر بصورت کانتورهای تش تش بdst آورده شد.

برای تحلیل نرم افزاری تیغه، بایستی که مقاومت برشی برگ های ریزش شده تخمین و محاسبه می گردد، بهمین جهت آزمایشی برای تخمین مقاومت برشی برگ های ریزش شده، طراحی گردید.

۲- آزمایش تعیین مقاومت برشی برگ

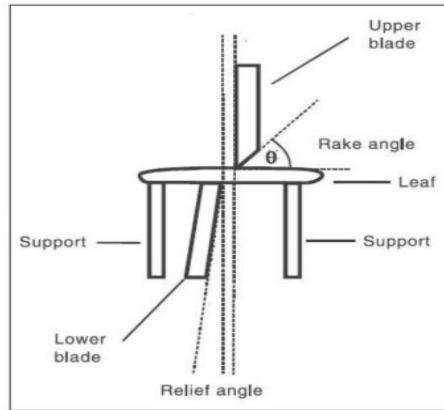
با توجه به اینکه در دنیا آزمایش های مختلفی برای تعیین خواص فیزیکی برگ ها انجام شده است و یکی از مواردی که در این آزمایش ها بررسی گردیده است، تعیین میزان مقاومت برشی برگ ها می باشد، با انتخاب یکی از این آزمایش ها و شبیه سازی آن، مقاومت برشی برگ ها تعیین گردید.

در سال ۲۰۰۱ سانسون^۲ و همکاران [۱۵]، تعدادی آزمایش را برای تعیین خواص فیزیکی برگ درختان طراحی کردند؛ یکی از این آزمایش ها، آزمایش تعیین مقاومت برشی و انرژی برشی برگ بود. در این آزمایش مطابق با شکل ۵، برگ مورد ارزیابی بر روی دو تکیه گاه عمودی قرار گرفت، سپس در زیر برگ یک تیغه ثابت، قرار گرفته بود. در بالای سطح برگ نیز یک تیغه متحرک تیز شده با زاویه معین (۴۵ درجه) که حرکتی در جهت بالا و پایین داشت، قرار داده شده بود. ضخامت تیغه ها ۴ میلیمتر و از جنس فولاد بودند. تیغه متحرک بالایی به یک استرین گیج^۳ متصل بود که خود استرین گیج نیز به یک داده نگار متصل بود و حین حرکت به طرف پایین و با سرعت ۸۴/۰ میلیمتر بر ثانیه و برش برگ، نیروی برشی برگ را ثبت می کرد.

2- Catia

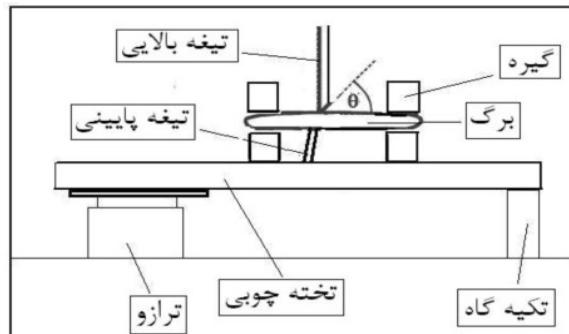
1- Sanson

2- Strain gauge



شکل ۵. نمای شماتیکی از دیاگرام آزمایش انجام شده توسط سانسون و هم‌اران.

در آزمایشی که برای این تحقیق انجام شد، با استفاده از تجهیزات آزمایشگاه گروه ماشین‌های کشاورزی دانشگاه شهرکرد و نظر به شبیه سازی آزمایش بالا، طرحی به صورت شکل ۶ اجرا شد. طرح شامل یک تیغه بالایی (متخرک) و یک تیغه پایینی (ثابت)، دو گیره که برگ‌ها را بطور ثابت نگه می‌داشتند و بر روی یک تخته چوبی قرار گرفته بودند و یک تکیه‌گاه در یک سمت و یک ترازو که بر روی گفته آن تخته چوبی قرار گرفته بود، می‌شد. دقت ترازو در حد یک دهم گرم و به یک رایانه که از طریق نرم افزاری- مخصوص ترازوی مورد نظر - نیروی اعمال شده را ثبت می‌کرد، متصل بود. زاویه تیغه بالایی و ضخامت آن، بترتیب 45° درجه و ۵ میلیمتر در نظر گرفته شد. تیغه بالایی برای حرکت رو به بالا و پایین به یک الکتروموتور و یک سیستم تسسمه و پولی اتصال داشت که حرکت موتور از طریق سیستم تسسمه و پولی به تیغه انتقال می‌یافتد. سرعت حرکت تیغه تقریباً برابر با 0.1 m/s میلیمتر بر ثانیه انتخاب گردید. لازم به توضیح اینکه یکی از مواردی که در این آزمایش در نظر گرفته شد، این بود که برگ مورد آزمایش کاملاً محکم و سفت توسط گیره‌های دو طرف نگه داشته شود تا از صرف شدن بخشی از نیروی بدست آمده در اثر خمش برگ جلوگیری شود.



شکل ۶. نمای شماتیکی از طرح آزمایش انجام شده برای تعیین مقاومت برشی برگ.

با توجه به وجود یک تعادل نیرویی بصورت شکل، نیرویی که بر روی کفه ترازو اعمال می‌شد، مبنای محاسبه نیروی برشی برگ در نظر گرفته شد که با مطابق با شکل ۶:

F1: نیروی اعمالی از کفه ترازو به تخته چوبی (برابر با نیروی اعمالی از تخته چوبی به ترازو).

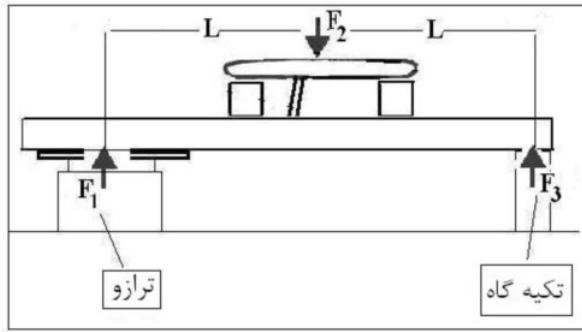
F2: نیروی برشی برگ.

F3: نیروی اعمالی از تکیه گاه به تخته چوبی.

با توجه به مساوی بودن فاصله تکیه گاه و مرکز کفه ترازو تا محل اعمال نیروی برشی برگ:

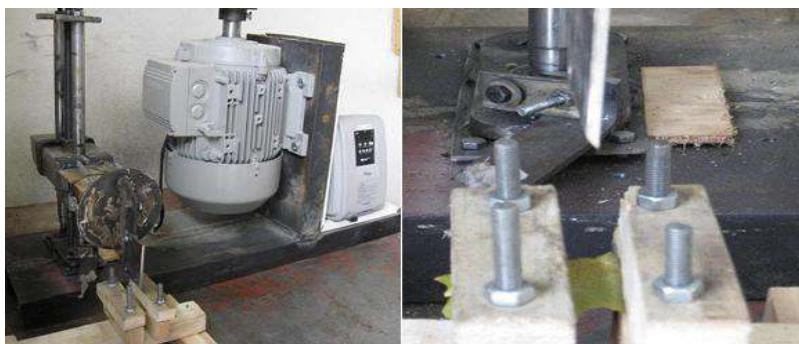
$$F_1 = F_3, \quad F_2 = 2 \cdot F_1$$

بنابراین نیروی اندازه‌گیری شده توسط ترازو نصف نیروی برشی می‌باشد.



شکل ۷. نمای شماتیکی از سیستم تعادل نیرویی طرح آزمایش تعیین مقاومت برشی برگ.

شکل ۸ تصاویری از آزمایش انجام شده را نشان می‌دهد.



شکل ۸. تصاویری از آزمایش تعیین مقاومت برشی برگ.

در این آزمایش برگ‌های ۵ گونه درخت شامل توت، چنار، نارون، بید و زبان گنجشک بعنوان درختان غالب فضای سبز در شهر اصفهان، جمع‌آوری گردید. ابتدا ضخامت هر برگ بوسیله یک دستگاه میکرومتر اندازه‌گیری شد. سپس با توجه به فاصله‌های بین گیره‌ها، هر برگ مورد آزمایش، بصورت یک تکه با طول و عرض ترتیب ۵ و ۳ سانتیمتر درآورده شد، بصورتی که عرض برش برگ ۳ سانتیمتر باشد. در مرحله بعد با سفت هر تکه زیرگیره‌های نگه دارنده، آزمایش برش بوسیله تیغه بالایی دستگاه، برای هر نوع برگ با سه بار تکرار انجام شد. سپس مقدار نیروهای اندازه گیری شده توسط ترازو که بوسیله نرم‌افزار ثبت می‌گردید، جمع‌آوری گردید و پس از آن مطابق با رابطه زیر، مقدار مقاومت برشی برگ بدست آورده شد:

$$\tau = \frac{F}{b \cdot t}$$

τ : مقاومت برشی برگ (Mpa)

F : نیروی برشی برگ (N)

b : عرض برش برگ (mm)

t : ضخامت برگ (mm)

۴-۲- تعیین جنس تیغه خردکننده

برای تعیین جنس تیغه‌های خردکننده برگ مطابق با استاندارد، با توجه به اینکه تیغه‌ها در تماس با برگ‌های خیس و مرطوب می‌باشند، برای جلوگیری از زنگ زدن تیغه باید ماده‌ای انتخاب می‌گردید که از زنگ زدن آنها جلوگیری کند.

۳- بحث و نتایج

۳-۱- ابعاد تیغه خردکننده

ابعاد تیغه خردکننده، برای هر یک از موارد اشاره شده بدین صورت در نظر گرفته شد: بر اساس استاندارد تیغه‌های خردکننده مواد طبیعی مانند برگ [۱۲] و آزمایشی که برای تعیین مقاومت برشی برگ‌ها صورت گرفت [۱۵]، در این طرح زاویه برشی (تیزی) تیغه، ۴۵ درجه انتخاب گردید.



ضخامت تیغه های برشی برگ بر اساس استاندارد [۱۲]، از ۳ تا ۶ میلیمتر می باشد که با توجه به نوع عملیات ساخت و دسترسی راحت به ورق فولادی ۵ میلیمتر در بازار، ضخامت تیغه در این طرح ۵ میلیمتر در نظر گرفته شد.

طول قسمت برشی تیغه با توجه به استاندارد تیغه های برشی برگ [۱۲]، از ۴ تا ۱۰ سانتیمتر می باشد که در این طرح با توجه به ابعاد قسمتی که در آن تیغه های خردکننده قرار می گیرد، ۵ سانتیمتر انتخاب گردید.

قطر سوراخ وسط تیغه ها با توجه به اینکه مجموعه تیغه ها از طریق یک پیچ استاندارد، به شافت گرداننده متصل می شوند، ۱/۵ سانتیمتر در نظر گرفته شد.

قطر قسمت دایره ای تیغه، با توجه به ابعاد قسمتی که در آن تیغه های خردکننده قرار می گیرد، ۴ سانتیمتر در نظر گرفته شد.

فاصله قطری بین تیغه ها، با توجه به استاندارد تیغه های برشی برگ نوع مخلوط کن [۱۲]، مطابق با رابطه زیر بدست می آید:

$$D = \frac{d}{f}$$

D: فاصله قطری بین تیغه ها (m)

d: قطر دهانه ورودی برگ ها به قسمت خردکننده (m)

f: ضریب فاصله (برابر با ۱/۴ تا ۱/۷)

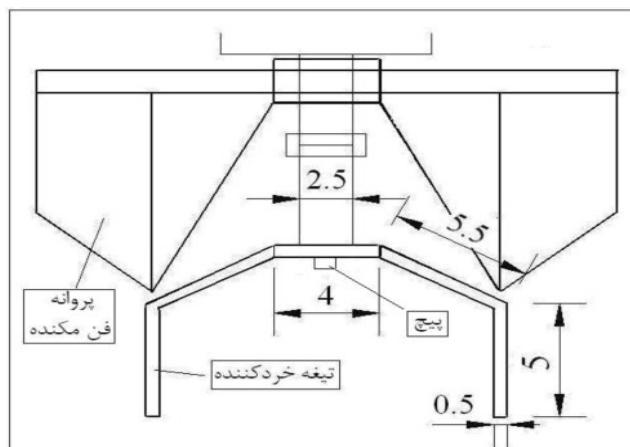
با توجه به در نظر گرفتن قطر دهانه ورودی برگ ها به قسمت خردکننده برابر با ۲۳ سانتیمتر و با توجه به موقعیت نصب تیغه و جهت بزرگ تر نشدن ابعاد آن، مقدار ضریب در رابطه بالا، ۱/۷ در نظر گرفته شد؛ در نتیجه فاصله قطری بین تیغه ها بصورت زیر محاسبه شد:

$$D = \frac{23}{1.7} = 13.53 \text{ Cm}$$

پهنای تیغه با توجه به قطر قسمت دایره ای تیغه، ۲ سانتیمتر در نظر گرفته شد.

زاویه مابین قسمت برشی تیغه و بازوی تیغه، با توجه به قرار گیری تیغه های خردکننده، در زیر فن مکنده ۱۲۰ درجه در نظر گرفته شد.

طول قسمت بازوی تیغه نیز با توجه موقعیت تیغه های خردکننده در زیر فن مکنده دستگاه، ۵/۵ سانتیمتر در نظر گرفته شد. شکل ۹، ابعاد تیغه خردکننده و همچنین جانمایی تیغه نسبت به پروانه فن مکنده دستگاه را نشان می دهد.



شکل ۹. ابعاد تیغه خردکننده و جانمایی تیغه نسبت به فن مکنده دستگاه (ابعاد به سانتیمتر).

۳-۲- تعیین مقاومت برشی برگ

پس از آزمایش تعیین مقاومت برشی برگ، نتایج حاصل از آزمایش مطابق با جدول ۱، تهییه گردید:



جدول ۱. مقدار نیروی برشی اندازه گیری شده برای ۵ گونه برگ.

| نوع برگ | ضخامت برگ (میلیمتر) | عرض برش برگ (سانتیمتر) | مقدار نیروی برشی اندازه گیری شده (گرم) | | |
|------------|------------------------|---------------------------|--|-----------|-----------|
| | | | تکرار اول | تکرار دوم | تکرار سوم |
| توت | ۱ | ۳ | ۸۵ | ۸۱/۴ | ۷۵ |
| نارون | ۱ | ۳ | ۷۰ | ۶۳ | ۵۸ |
| چنار | ۱ | ۳ | ۹۳ | ۱۰۱/۶ | ۹۷/۵ |
| بید | ۰/۵ | ۳ | ۲۳ | ۲۵/۶ | ۲۲ |
| زبان گنجشک | ۰/۵ | ۳ | ۳۱/۳ | ۳۰/۴ | ۳۴/۵ |

با توجه به جدول ۱، بیشترین مقدار نیروی برشی برای برگ های با ضخامت ۱ میلیمتر، مربوط به برگ درخت چنار، با مقدار ۱۰۱/۶ گرم و برای برگ های با ضخامت ۰/۵ میلیمتر مربوط به برگ درخت زبان گنجشک، با مقدار ۳۴/۵ گرم بود که با توجه به رابطه تعیین مقدار مقاومت برشی برگ، مقاومت برشی برای دو برگ چنار و زبان گنجشک محاسبه گردید:

- مقاومت برشی برگ چنار

$$\tau = \frac{1.016}{1 \cdot 30} \approx 0.034 \text{ Mpa}$$

- مقاومت برشی برگ زبان گنجشک

$$\tau = \frac{0.345}{0.5 \cdot 30} = 0.023 \text{ Mpa}$$

که بیشترین مقاومت برشی مربوط به برگ چنار بود. با توجه به اینکه علاوه بر برگ های جمع آوری شده، امکان دارد همراه برگ ها، ساقه های کوچک یا مانده های دیگر نیز به طرف تیغه خرد کننده مکش داشته باشند که دارای مقاومت برشی بیشتری نسبت به برگ باشند، بهمین جهت برای میزان مقاومت برشی بدست آمده، یک ضریب ایمنی ۲/۵ (مطابق با روش پاکزی) در نظر گرفته شد و در تحلیل نرم افزاری تیغه خرد کننده، مقدار مقاومت برشی بصورت زیر استفاده شد:

$$\tau = 0.034 \cdot 2.5 = 0.085 \text{ Mpa}$$

نکته ای که در اینجا حائز اهمیت بود، این است که با توجه به سرعت بسیار کم تیغه برش دهنده دستگاه آزمایش برش برگ، نیروی برشی در حالت تقریباً استاتیکی بدست آمده است، اما برگ ها در دستگاه مکننده - خرد کننده برگ بعلت چرخش تیغه خرد کننده دارای یک برش دینامیکی خواهند بود که با توجه به اینکه مقدار نیروی مورد نیاز در حالت دینامیکی کمتر می باشد، در نتیجه اعداد مورد استفاده در تحلیل و طراحی تیغه، از حاشیه امنیت خوبی برخوردار هستند.

۳-۳- تعیین جنس تیغه های خرد کننده

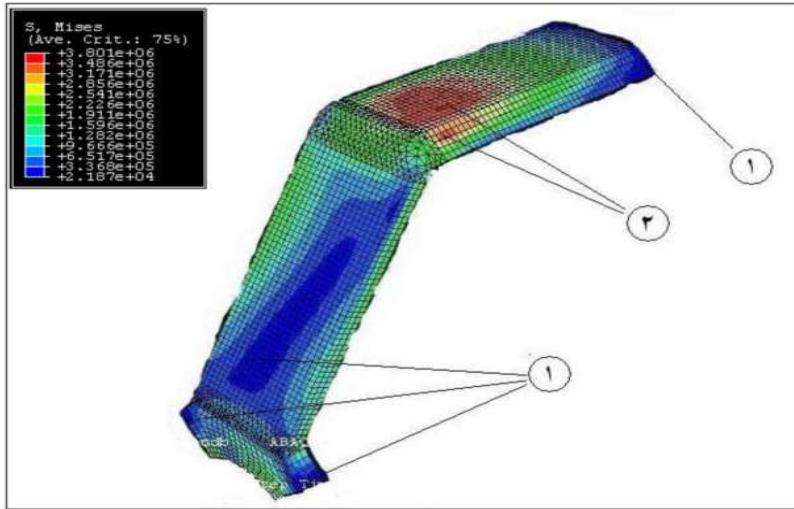
با توجه اینکه زنگ نزدن تیغه ها در این تحقیق مدل نظر بود، بنابراین در این تحقیق فولاد زنگ نزن AISI 304 مطابق با استاندارد انجمان جدن و فولاد آمریکا (با توجه به دسترسی راحت به آن در بازار آهن آلات) انتخاب می گردد. جدول ۲، مشخصات مکانیکی فولاد انتخاب شده را نشان می دهد [۲]:

جدول ۴-۳ مشخصات مکانیکی فولاد زنگ نزن AISI 304

| نام ماده | چگالی (Kgm-3) | استحکام تسلیم (Mpa) | استحکام نهایی (Gpa) | مدول صلابت(Gpa) | مدول صلابت(Gpa) |
|----------|------------------|------------------------|------------------------|--------------------|--------------------|
| AISI 304 | ۷۹۲۰ | ۳۱۰ | ۶۵۰ | ۱۸۸ | ۷۵ |

۴-۴- تحلیل نرم افزاری تیغه خرد کننده

پس از انجام تحلیل نرم افزاری تیغه و حل مسئله توسط نرم افزار آباکوس، خروجی نرم افزار بصورت کانتورهای تنش ایجاد شده در اثر اعمال بار، مطابق با شکل ۱۰ بدست آمد.



شکل ۱۰. نمایی از کانتورهای تنش ایجاد شده روی مدل تیغه خردکننده.

۴- نتیجه گیری

همانطور که در شکل ۱۰ مشاهده می شود، بیشترین مقدار تنش بعلت تمرکز تنش ناشی از اعمال بار روی لبه تیغه، ناشی از پیچش و خمش، در نقاطی که با شماره ۲ مشخص هستند، به اندازه 3.801 MPa رخ می دهد و کمترین مقدار تنش در نقاط شماره ۱ و به اندازه 21.87 KPa ایجاد می شود. با توجه به مقدار استحکام تسلیم فولاد انتخابی که برایر با 310 Mpa باشد، نتایج نشان می دهد که تیغه وارد فاز پلاستیک نشده است و حاشیه امنیت بالایی برخوردار است و طراحی تیغه مشکلی ندارد.

۵- پیشنهادات

در خصوص تحلیل نرم افزاری تیغه می توان پیشنهاد کرد که تیغه بصورت اعمال یک بار متغیر برشی برگ روی آن با توجه به شرایط کاری تیغه، نیز تحلیل گردد تا اثرات و تنش های ناشی از این بار نیز روی تیغه مشخص گردد.

۶- منابع

۱. پور معمومی، ع، ۱۳۸۵، آموزش نرم افزار آباقوس، تهران، نشر ناقوس.
۲. ساعتیجی، ا و ادرس، ج، ۱۳۸۰، کلید فولاد، ویرایش دوم، اصفهان، نشر ارکان.
3. Anonymous, 2006. A green guide to yard care, Small Business and Environmental Assistance Division, Texas Commission on Environmental Quality, Austin, PP. 2-5.
4. Anonymous, 2002. Leaf and yard Waste composting Guidance Document, Department of Environmental Protection, Bureau of Waste Prevention, PP. 1-29.
5. Anonymous, 2007. Self-propelled vacuum chipper shredder owner's manual, USA, Billy Goat Company, <http://www.billygoat.com>.
6. Anonymous, 2005. Shredder-blower-vac catalogue, USA, Patriot Company, <http://www.patriot.com>.
7. Bold, A. J., S. E. Kodesch and W. F. Sheehan. 1995. Combination chipper/shredder and vacuum apparatus for lawns and gardens, US Patent Office, Patent No. 5, 381, 970.
8. Ford, S. N., 1994. Combination chipper and shredder apparatus and lawn vacuum machine. US Patent Office, Patent No.5, 340,035.
9. Hammett, J. D. and R. W. Trevino. 1998. Portable lawn and garden mulching vacuum. US Patent Office, Patent No.5, 794,864.
10. Lehholm, A., 1998. Mulching tree leaves into lawns, Department of Horticulture, Michigan State University, E. Lansing, MI 48824, PP. 1-2.
11. McLaurin, W. J. and G. L. Wade. 2000. Composting and mulching, College of Agricultural and Environmental Sciences, University of Georgia, Circular 816, PP. 1-8.
12. Persson, S., 1987. Mechanics of cutting plant material, USA, American Society of Agricultural Engineers (ASAE).
13. Rote, S. J. and T. H. Lohr, 1993. Apparatus for picking up and shredding natural yard waste, US Patent Office, Patent No.5, 245, 726.



14. Ruhl, W. F., A.W. Nelson and J.J. Lucy. 1976. System for handling debris. US Patent Office, Patent No.3, 968,938.
15. Sanson, G., J. Read., N. Aranwela, F. Clissold, and P. Peeters, 2001. Measurement of leaf biomechanical properties in studies of Herbivory: Opportunities, problems and procedures, Australia, School of Biological Sciences, Monash University.
16. Somerlot, K. 2005. Composting autumn leaves, USA, Cornell Cooperative Extension of Onondaga County.
17. Williams, D. J. 2005. Leaf disposal, Cooperative Extension Service, Department of Natural Resources and Environmental Sciences, College of Agricultural, University of Illinois at Urbana-Champaign, NRES-18, PP. 1-3.