

طراحی، ساخت و ارزیابی ماشین ریز دانه کار مناسب مزارع کوچک*

حمیدرضا قاسم‌زاده^۱، بهرام مسرت‌بخش^۱، رضا عادل‌زاده^۱، سیروس مسیحا^۲،
محمد مقدم^۳ و یحیی عجب‌شیرچی^۱

چکیده

در این پژوهش یک دستگاه ماشین بذرکار با ابعاد مناسب مزارع کوچک با استفاده از نرم‌افزار اتوکد طراحی گردید. سپس یک نمونه سه بعدی رایانه‌ای از ماشین تهیه و نحوه کار ماشین بوسیله رایانه شبیه‌سازی و بر روی نوار ویدیویی ضبط گردید. بعد از تهیه نقشه‌های مهندسی، قطعات لازم ساخته شد و ماشین بذرکار طبق نقشه مونتاژ گردید. ارزیابی اولیه در کارگاه که با استفاده از ساچمه‌های پلی‌اتیلنی به قطر متوسط ۳ میلی‌متر انجام گرفت نشان داد که در محدوده سرعت ۲ تا ۵ کیلومتر بر ساعت یک رابطه خطی بین سرعت و مقدار بذر پاشیده شده وجود دارد. سپس با توجه به صدمات مکانیکی وارد به ساچمه‌ها سه نوع موزع که از نظر شکل حفره‌های بذر متفاوت بودند ساخته و روی ماشین نصب شدند و ارزیابی کارگاهی مجدد، مناسب بودن موزع نوع ج را که دارای کمترین درصد شکستگی یعنی ۱/۲۴ درصد و بیشترین درصد پرشدگی حدود ۹۷ درصد در سرعت پیشروی حدود ۳ کیلومتر بر ساعت بود تأیید نمود. در ادامه، بذرکار مزبور طی دو مرحله آزمایش به ترتیب در روی بستر شنی و در مزرعه مورد ارزیابی قرار گرفت و عملکرد آن با بذرکار بادی آکورد از نوع Miniair Super ساخت کشور آلمان مقایسه گردید. بین دو نوع بذرکار در آزمون‌های بستر شنی از نظر میانگین فواصل کاشت، کیفیت تغذیه، کپه‌کاری، نکاشت و عمق کاشت تفاوت معنی‌داری در سطح احتمال ۱٪ وجود داشت. با توجه به نتایج آزمون‌های مزرعه‌ای در دو نوع بستر کشت تفاوت معنی‌داری بین دو بذرکار برای شاخص‌های میانگین فواصل بین بوته‌ای و دقت در دامنه ۲ و شاخص‌های کیفیت تغذیه، کپه‌کاری، نکاشت، درصد سبز، انحراف از خط کاشت و سطح برگ بوته‌ای و وزن خشک بوته در سطح احتمال ۱٪ و شاخص‌های میانگین عمق کاشت و قطر هیپوکوتیل در سطح احتمال ۵٪ بدست آمد. با توجه به اینکه ارزیابی موزع فقط برای یکنوع بذر انجام و مناسب تشخیص داده شد، لذا مطالعات بیشتری در خصوص اشکال مختلف حفره برای انواع بذر باید انجام گیرد تا موزع‌های مختلف با توجه به نوع بذر و فواصل کاشت توصیه و ساخته شود. به منظور بهبود بخشیدن به سایر شاخص‌ها و نیز بهتر کردن شرایط استقرار بذر در خاک و افزایش میزان جوانه‌زنی در بذرکار دستی پیشنهاد می‌شود لوله سقوط و اجزای درگیر در خاک مورد مطالعه مجدد قرار گرفته و بعد از انجام تغییرات لازم، بذرکار در بستر خاکی آزمایشگاهی و سپس در مزرعه مورد آزمون قرار گیرد.

واژه‌های کلیدی: بذرکار، ریزدانه کار، طراحی، مزارع کوچک

مقدمه

سوی دیگر، نیاز به طراحی، ساخت و ترویج ماشین مناسب مزارع کوچک را بطور روزافزون افزایش می

لزم مکانیزه کردن مراحل مختلف تولید محصولات کشاورزی جهت دستیابی به توسعه پایدار از یک سو و ابعاد کوچک مزارع زیر کشت سبزیها و نیز توانایی مالی زارعین در تأمین ماشین‌آلات کشاورزی از

*- تاریخ دریافت: ۷۹/۶/۲۶ تاریخ پذیرش: ۸۰/۵/۶
 ۱- گروه ماشینهای کشاورزی، دانشکده کشاورزی، دانشگاه تبریز
 ۲- گروه باغبانی، دانشکده کشاورزی، دانشگاه تبریز
 ۳- گروه زراعت و اصلاح نباتات، دانشکده کشاورزی، دانشگاه تبریز

محصول را نام برد. با توجه به مطالب یاد شده بدیهی است در مکانیزه کردن کشت سبزیها، کاشت ماشینی می‌تواند اولین گام به شمار آید. ماشین‌های کاشت متنوعی توسط شرکت‌های خارجی و داخلی تولید و به بازار عرضه شده‌اند. این ماشین‌ها بطور کلی از هشت قسمت مختلف یعنی شاسی، محرکه، تنظیم‌کننده عمق کاشت، موزع یا مقسم، مخزن، شیار بازکن، وسایل پوشاننده بذر و چرخ‌های فشاردهنده تشکیل یافته‌اند. در این میان نقش حساس به عهده موزع می‌باشد که بیشترین کار طراحی مهندسی روی آن انجام می‌گیرد و وجه تمایز یک بذرکار از دیگری به شمار می‌رود. موزع پنوماتیکی در مورد بذرهای یکنواخت و پوشش‌دار بیشترین بازده را دارا می‌باشد و نیز موزع‌هایی که با فشار آب کار می‌کنند در برابر بذور ریز و بدون پوشش عملکرد خوبی دارند (۱۱) ولی نیازمند تجهیزات پیچیده هستند که به قیمت تمام شده ماشین می‌افزاید. موزع‌های سنبه‌ای نیز اگر چه موجب تسریع در جوانه‌زنی می‌گردند (۹) اما باز به دلیل پیچیدگی و قیمت بالا نمی‌توانند برای بذرکارهای دستی مناسب مزارع کوچک به کار روند. موزع تسمه‌ای از نظر فاصله کاشت دارای ضریب تغییرات غیرقابل قبول (۱۰۲٪) بوده و به ارتعاشات ناشی از انجام عملیات حساس می‌باشد (۷).

براساس جدول ۱ نسبت مقدار تولید به سطح زیر کشت برای سبزیها در ایران برابر ۲۲/۰۷ بوده و از این نظر سبزیها در ایران رتبه اول را به خود اختصاص می‌دهند (۱). در حالی که براساس آمار انتشار یافته از سوی فائو سنهم ایران در تولید سبزی جهان بسیار ناچیز بوده و بالغ بر ۱/۸۷ درصد می‌گردد (۱). در سال زراعی ۷۶-۱۳۷۵ استان آذربایجان شرقی با نسبت ۲۰/۳ در بین استانهای کشور رتبه سوم را به خود اختصاص داده است و در بین سبزیهای کشت شده در این استان هویج با نسبت ۳۳/۶ بعد از پیاز در رتبه دوم قرار گرفته است (۲) که می‌تواند در مقیاس کشوری از این نظر یک مزیت نسبی به شمار رود. ۷۰٪ سطح زیر کشت هویج را در آذربایجان شرقی، بستان آباد دارا می‌باشد (۲۲۶۰ هکتار) که متوسط وسعت مزارع آن در حدود یک هزار مترمربع می‌باشد. در این منطقه کاربرد ماشین‌های کاشت بزرگ و گران قیمت از نظر اقتصادی مقرون به صرفه نمی‌باشد و بنابراین زارعین برای کاشت از روش دست‌پاشی استفاده می‌کنند. از معایب این روش می‌توان جایجایی بذور در موقع آبیاری، توزیع غیریکنواخت بذر و به تبع آن نیاز به تنک و وجین‌کاری دستی، طاقت‌فرسا بودن عملیات برداشت دستی و بالاخره رقابت بین گیاهان و پایین بودن کیفیت

جدول ۱- نسبت میزان تولید به سطح زیر کشت محصولات زراعی در سال ۱۳۷۶

رتبه	نسبت میزان تولید به سطح زیر کشت	نوع محصول
۶	۱/۷۸	فلات
۷	۰/۵۲۸	حبوبات
۳	۱۰/۶۶	محصولات صنعتی
۱	۲۲/۰۷	سبزیجات
۲	۱۵/۸۶	محصولات جالیزی
۴	۹/۴۹	نباتات علوفه‌ای
۵	۶/۶۷	محصولات دایمی (باغی)

نقل از منبع شماره (۱)

عملکرد ماشین شبیه‌سازی و قبل از اقدام به ساخت مورد بررسی قرار گرفت و بعد از حصول اطمینان نسبی از صحت کار ماشین اقدام به ساخت و مونتاژ قطعات گردید.

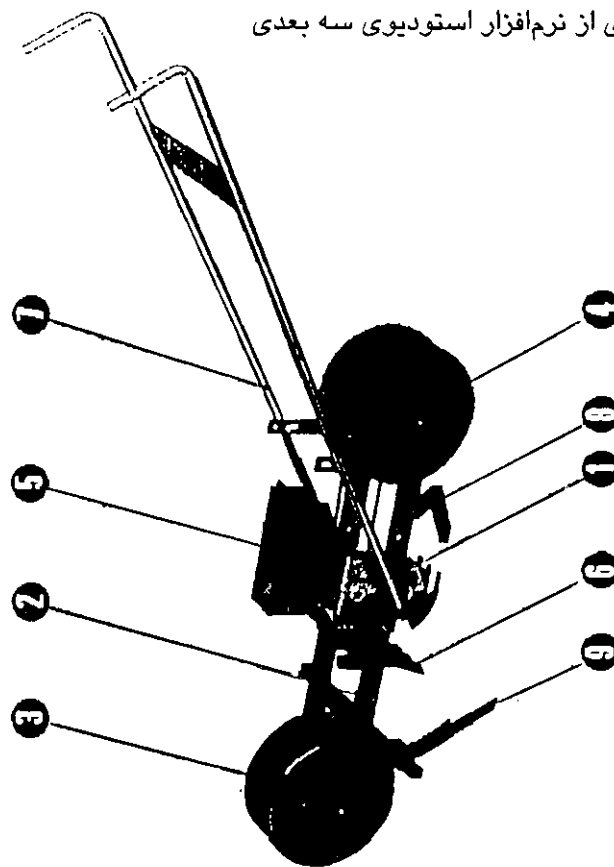
مکانیزم

بذرکار مورد طراحی که اجزاء مختلف آن در شکل ۱ دیده می‌شود شامل چهار قسمت اصلی شاسی، انتقال توان، تغذیه بذر و اجزای درگیر در خاک می‌باشد. شاسی تماماً از تسمه‌های فلزی ساخته شده است و وزن شاسی و متعلقات آن به درگیری مؤثر چرخ محرک عقب با زمین کمک کرده و از سرشش آن جلوگیری می‌کند. توان لازم توسط انسان و از طریق دسته به ماشین انتقال یافته و نیروی لازم برای به کار انداختن اجزای موزع از طریق چرخ عقب تأمین می‌شود.

بنابراین هدف از این پژوهش طراحی و ساخت یک ریزدانه کار با تأکید بر استفاده از موزع مکانیکی بوده است. از بین موزع‌های صفحه‌ای افقی، مورب و عمودی، مقسم‌های صفحه‌ای افقی برای بذور بزرگ مانند ذرت مناسب می‌باشند و مقسم‌های صفحه‌ای مورب به شدت تحت تأثیر ارتعاشات قرار گرفته و در سرعت‌های بالا عملکرد خوبی ندارند. با توجه به این معایب مقسم صفحه‌ای عمودی برای بذرکار مورد بحث در نظر گرفته شد (۲).

مواد و روشها

ابتدا اجزای مختلف ماشین با استفاده از اتوکرد بصورت دوبعدی طراحی گردیدند. با استفاده از امکانات نرم‌افزار مزبور شکل سه بعدی ماشین تهیه و به منظور تحلیل استاتیکی و دینامیکی به نرم‌افزار نیسا انتقال داده شد. سپس با بهره‌گیری از نرم‌افزار استودیوی سه بعدی



شکل ۱- اجزاء و قطعات تشکیل‌دهنده ماشین ریزدانه کار

- | | | | | |
|---------|------------------|------------------------|------------------------|-------------|
| ۱- موزع | ۲- شاسی | ۳- چرخ جلو | ۴- چرخ عقب | ۵- مخزن بذر |
| ۶- دسته | ۷- پوشاننده شیار | ۸- علامت‌گذار یا مارکر | ۹- علامت‌گذار یا مارکر | |

بررسی های استاتیکی و دینامیکی

مقاومت استاتیکی هر شیار بازکن در برابر حرکت

با توجه به مشخصات هندسی و سرعت پیشروی برای

خاک با بافت متوسط محاسبه گردید (۱۰):

$$P_p = 2NS \sin \frac{\alpha}{\varphi} + 2T \cos \frac{\alpha}{\varphi} + 2T_1 \quad [1]$$

که در آن:

N = نیروی عمود وارده بر دیواره گوه ای تیغه

T = نیروی اصطکاک بین خاک و دیواره گوه ای تیغه

T_1 = نیروی اصطکاک بین خاک و دیواره جانبی تیغه

α = زاویه گوه تیغه

مقاومت دینامیکی از رابطه [۲] محاسبه گردید (۸):

$$P_v = P_p + KV^2 \quad [2]$$

در این فرمول:

P_v = مقاومت کششی در سرعت N, V

P_p = مؤلفه استاتیکی مقاومت کششی، مستقل از سرعت، N

V = سرعت پیشروی، km/h

$K = 0.95$

بدین ترتیب برای سرعت $2.4 km/h$ ، مقاومت کل

برای سه شیار بازکن $269N$ محاسبه شد. بارهای عمودی

روی چرخ جلو و عقب با توجه به مشخصات ماشین و با

استفاده از روابط کلاسیک استاتیک به ترتیب $262/5N$ و

$236/5N$ محاسبه گردید.

متوسط مقاومت غلتشی چرخ جلو و عقب از رابطه

اساسی:

$$TF = \frac{1}{d} K \frac{W^{\frac{2}{3}}}{\sqrt{b}} \quad [3]$$

برای خاک دارای بافت متوسط به ترتیب برابر $84N$ و

$121N$ محاسبه گردید. توان لازم برای به حرکت درآوردن

موزع به دلیل عدم دسترسی به ابزار لازم قابل اندازه گیری

نبود ولی با توجه به مشاهدات تجربی به نظر نمی رسد این

مقدار از 80 وات تجاوز نماید.

آزمایش ها

ارزیابی ماشین در چهار مرحله آزمود اولیه،

مخزن بذر که می تواند در حدود 79900 بذر

پوشش دار را در خود جای دهد از ورق ساخته شده است.

اجزای درگیر در خاک عبارتند از: شیار بازکن، ماله و

پوشاننده شیار. این ماشین از 96 قطعه استاندارد خریدنی

و 29 مجموعه و قطعه ساختنی تشکیل شده است و وزن

آن $60/641$ کیلوگرم می باشد.

موزع (شکل ۲) که حساس ترین قسمت ماشین است

از نه قطعه تشکیل یافته و اصلی ترین قطعات نه گانه موزع را

چرخ موزع (شکل ۳) تشکیل می دهد. در حالت سکون ماشین،

بذور ریخته شده از مخزن به داخل موزع در محفظه ای

کوچک واقع در بین ورقهای نگهدارنده، چرخ موزع، چرخ بذر

- تک - کن، پوسته و درپوش موزع محدود گردیده و در داخل

حفره های چرخ موزع قرار می گیرند. با شروع حرکت ماشین

چرخهای موزع و بذر - تک - کن که حرکت خود را از چرخ

عقب می گیرند در جهت خلاف ساعت سو به دوران در

می آیند. از آنجائی که عمق حفره ها بر روی چرخ موزع

متناسب با قطر بذر می باشد و از طرفی بذر - تک - کن

بذرهای اضافی را از روی حفره دور می کند، بنابراین از

استقرار بیش از یک بذر در هر حفره ممانعت می گردد.

همچنین شیارهای شیب داری در جهت دوران وجود دارند که

به حفره ها منتهی شده و شیب آنها به طرف حفره می باشد.

این شیارها بذور را به حفره هدایت کرده و احتمال پرشدگی

حفره را بالا می برند. بر روی چرخ موزع 45 حفره وجود دارد

که از 3 ردیف 15 تایی تشکیل شده اند. نظر به اینکه چرخ

موزع و چرخ بذر - تک - کن در یک جهت دوران می کنند، لذا

جهت بردارهای سرعت مماسی آنها در نقطه تماس خلاف

یکدیگر هستند و این امر موجب می شود بذور اضافی از

حفره ها دور شوند. بذور محبوس در داخل حفره ها توسط

بیرون اندازها از حفره ها خارج شده و به داخل شیارهای

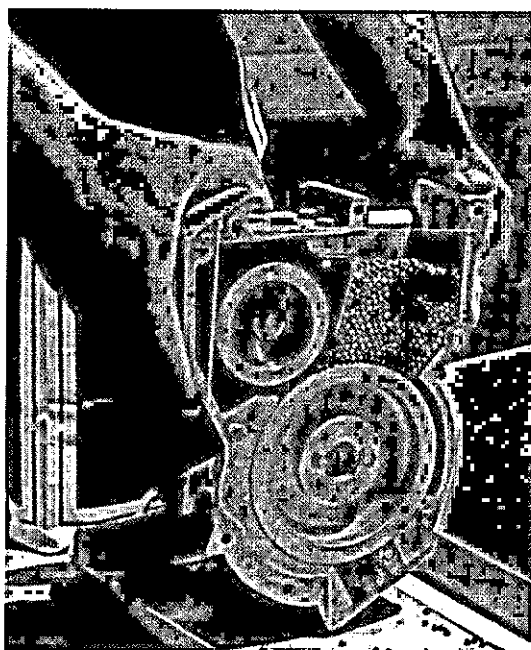
ایجاد شده بر روی خاک سقوط می کنند. پوسته، چرخ موزع

و چرخ بذر - تک - کن همه از آلومینیوم ریخته گری شده و

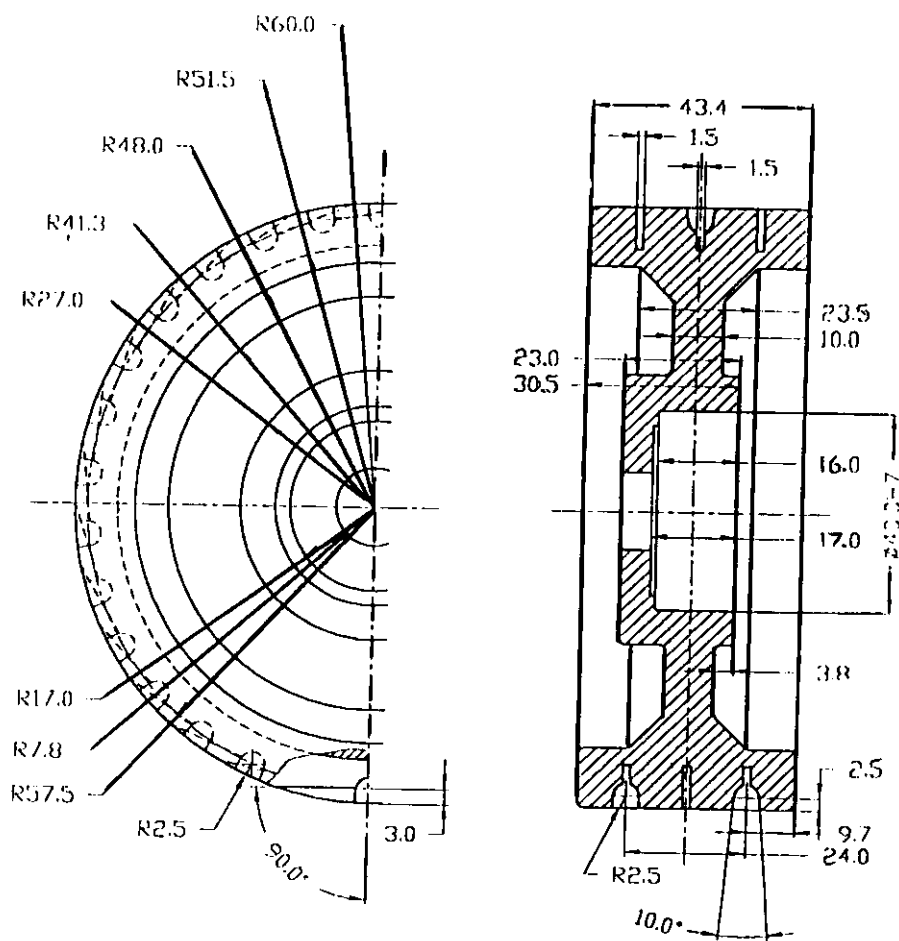
سپس مطابق نقشه های تهیه شده ماشین کاری گردیده اند. به

منظور افزایش اصطکاک بین بذور و چرخ دورکننده، سطح

چرخ بذر - تک - کن با ماده پلاستیکی پوشانده شده است.



شکل ۲- موزع ماشین ریز دانه کار طراحی شده



شکل ۳- چرخ موزع ماشین ریزدانه کار طراحی شده

پاشش بذر به دست آمد (معادله ۲۱ و شکل ۶).

آزمون بعد از بهینه‌سازی موزع

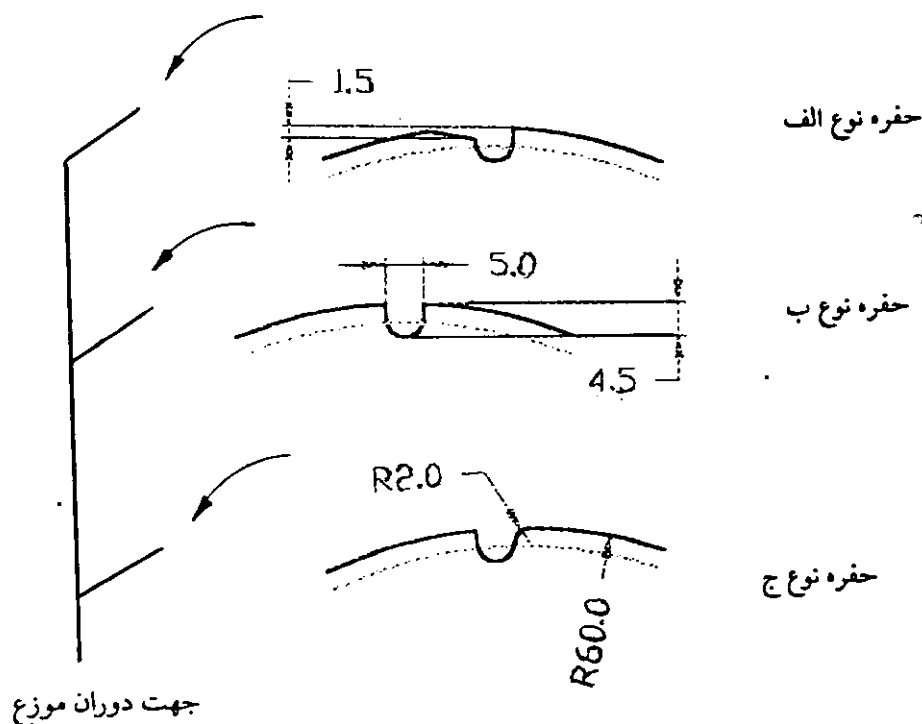
یک مدل چوبی مطابق شکل ۳ تهیه گردید و قطعه آلومینیومی به روش قالب‌گیری ماسه‌ای ریخته‌گری و ماشین‌کاری شد. در شکل ۴ مشاهده می‌گردد به منظور به حداقل رساندن صدمات مکانیکی بذر، موزع برای سه نوع حفره که از نظر هندسی تفاوت‌هایی داشتند مورد آزمون قرار گرفت. در حفره نوع الف عمق از ۵ به ۴/۵ میلی‌متر کاهش داده شد و سطح شیب‌داری که وظیفه هدایت بذر به حفره را به عهده داشت از سطح استوانه موزع شروع و در عمق ۱/۵ میلی‌متری از سطح استوانه به حفره منتهی شد. این عمق در طرح اولیه ۳ میلی‌متر بود. قطر موزع نیز از ۱۲۰ به ۱۱۸ میلی‌متر کاهش داده شد.

بعد از انجام این تغییر سیستم موزع از دستگاه جدا شد و امکان به حرکت درآوردن سیستم در روی میز فراهم گردید (شکل ۵).

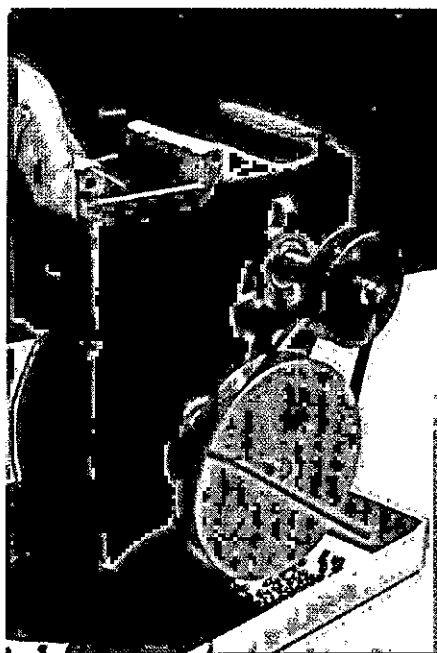
آزمون بعد از بهینه‌سازی، آزمون بستر شنی و آزمون‌های مزرعه‌ای انجام گرفت.

آزمون اولیه

هدف از این آزمون بررسی ابتدایی میزان خروج بذر از لوله سقوط در سرعت‌های متفاوت ماشین بود. بدین منظور از ساچمه‌های پلی‌اتیلنی به قطر متوسط ۳ میلی‌متر بجای بذر استفاده گردید. آزمایش در روی سطح بتن، در طول ۱۲ متر انجام گرفت. اندازه‌گیری سرعت حرکت ماشین از طریق مدرج کردن سطح بتن و اندازه‌گیری زمان لازم برای پیمودن طول مزبور صورت گرفت. در این آزمون ابتدا ساچمه کافی در داخل مخزن ریخته شد. سپس در زیر لوله سقوط یک عدد کیسه پلاستیکی برای جمع‌آوری ساچمه‌های خروجی نصب گردید. آزمون در هفده سرعت مختلف در محدوده ۱/۸ تا ۵ کیلومتر بر ساعت و سه تکرار برای هر سرعت انجام شد و میانگین تکرارها محاسبه و رابطه بین سرعت پیشروی و مقدار



شکل ۴- سه نوع حفره چرخ موزع ریزدانه کار طراحی شده جهت دوران چرخ موزع



شکل ۵- آزمون کارگاهی موزع از نظر اثر شکل حفره چرخ موزع در ماشین ریزدانه کار

کیلومتر بر ساعت و در سه تکرار انجام گرفت. در این آزمون پوشاننده از بذرکار دستی جدا شد و در هر تکرار فاصله تمامی بذرها و عمق ۱۰ بذر اندازه‌گیری شد.

برای بذرکار بادی عملیات در سرعت‌های پیشروی ۳ و ۵ کیلومتر بر ساعت در دو تکرار انجام شد و نمونه‌گیری از سه ردیف وسط و در ۱۰ متر وسط هر ردیف صورت گرفت. این بذرکار توسط تراکتور MF285 حمل می‌شد.

در هر دو بذرکار فاصله نظری کاشت (X_{ref}) برای ۱۰ سانتی‌متر تنظیم شد و با استفاده از فاصله اندازه‌گیری شده (X_i)، متغیر $X'_i = \frac{X_i}{X_{ref}} [۲]$ تعریف و در کلاس‌هایی بجز اولین کلاس به طول ۱ قرار گرفت. تعداد کل نمونه‌ها در هر کرت N ، تعداد نمونه‌های هر کلاس n_i و فراوانی نسبی آنها $F_i = \frac{n_i}{N}$ نامیده شد. مقادیر X_i به پنج دامنه کلی زیر تقسیم شدند:

$$\{0 \leq X_i \leq 0.5\} \quad n'_1 = \sum_{n_i} (X'_i \in \{0 \leq X_i \leq 0.5\}) \quad [۵]$$

$$\{0.5 < X_i \leq 1.5\} \quad n'_2 = \sum_{n_i} (X'_i \in \{0.5 < X_i \leq 1.5\}) \quad [۶]$$

$$\{1.5 < X_i \leq 2.5\} \quad n'_3 = \sum_{n_i} (X'_i \in \{1.5 < X_i \leq 2.5\}) \quad [۷]$$

$$\{2.5 < X_i \leq 3.5\} \quad n'_4 = \sum_{n_i} (X'_i \in \{2.5 < X_i \leq 3.5\}) \quad [۸]$$

$$\{3.5 < X_i \leq +\infty\} \quad n'_5 = \sum_{n_i} (X'_i \in \{3.5 < X_i \leq +\infty\}) \quad [۹]$$

برای انجام مشاهدات عینی در دیواره محفظه سیستم موزع از پلاستیک شفاف استفاده گردید تا نحوه انتقال بذر قابل مشاهده باشد. آزمون‌ها برای هر سه نوع حفره و با مخزن $\frac{1}{8}$ پر انجام گرفت (۵) و ضریب پرشدگی عملی نسبت به تعداد کل بذرها در پرشدگی تئوری ۱۰۰ درصد محاسبه گردید. در حفره نوع ب (شکل ۴) شیب منتهی به حفره‌ها با مواد پرکننده پر شده است و در حفره نوع ج علاوه بر تغییرات یاد شده تغییری در انتهای دیواره حفره ایجاد شده است.

آزمون بستر شنی

در این آزمون بذرکار دستی با بذرکار بادی مورد مقایسه قرار گرفت. این آزمون براساس استاندارد BS6978:Part1:1998 صورت گرفت (۴). برای بذرکار دستی کاشت در بستر شنی در سرعت پیشروی حدود ۳

عملیات کاشت با استفاده از دو بذرکار با سرعت پیشروی ۲ کیلومتر بر ساعت برای بذرکار دستی و ۳ و ۵ کیلومتر بر ساعت برای بذرکار بادی با عمق کاشت ۲/۵ سانتی متر و با فاصله ردیفهای کاشت ۴۰ سانتی متر و فاصله روی ردیف ۱۰ سانتی متر انجام شد.

پس از جوانه زنی بذور فاصله تمامی بوته‌ها در سه ردیف وسط هر کرت اندازه‌گیری شد و تمامی شاخص‌هایی که در آزمون بستر شنی برای فاصله بذرها محاسبه شده بود برای فواصل بوته‌ای نیز محاسبه شد. - شاخص‌های درصد سبز از رابطه:

$$E = \frac{Z}{P \times C \times G}$$

که در آن Z تعداد کل جوانه‌ها در هر کرت، تعداد نظری بذر کاشته شده (۳۰۰ بذر)، C درصد پرشدگی موزع و G درصد قوه نامیه بذر محاسبه گردید.

- میانگین عمق کاشت، پس از جوانه زنی با قطع بوته‌ها هم سطح خاک و اندازه‌گیری محل قطع شده تا محل بذر بدست آمد.

- میانگین قطر هیپوکوتیل، بوسیله کولیس در فاصله ۲ میلی متری از محل قطع بوته اندازه‌گیری شد.

- شاخص سطح برگ بوته‌ای با استفاده از دستگاه اندازه‌گیری سطح برگ با Leaf area meter انجام شد و وزن خشک بوته با استفاده از روش آون در هر کرت اندازه‌گیری و محاسبه شد. شاخص‌های اندازه‌گیری شده با استفاده از نرم‌افزار MSTATC تجزیه و مقایسه گردیدند. نمودارهای فراوانی نسبی فواصل بین بذرها و فواصل بین بوته‌ای برای کرت توسط نرم‌افزار هارواردگراف (HG) ترسیم شد.

نتایج و بحث

معادله ۲۱ تعداد بذرپاشیده شده را بصورت تابعی از سرعت پیشروی بذرکار دستی نشان می‌دهد که از آزمون اولیه ماشین بذرکار دستی حاصل شد. در این معادله X سرعت پیشروی برحسب کیلومتر بر ساعت و Y تعداد بذر پاشیده شده را نشان می‌دهد. شکل منحنی

تعداد کل داده‌ها بصورت معادله [۱۰] تعریف شد:

$$N = n'_1 + n'_2 + n'_3 + n'_4 + n'_5 \quad [10]$$

سپس، اعداد زیر با توجه به مطالب یاد شده تعریف شدند.

$$n_2 = n'_1 \quad [11]$$

تعداد بذرهایی که بصورت نرمال (به فاصله ۱۰ cm از یکدیگر) کاشته شده‌اند:

$$n_1 = N - n_2 \quad [12]$$

$$n_0 = n'_3 + 2n'_4 + 3n'_5 \quad [13]$$

$$n' = n'_2 + 2n'_3 + 3n'_4 + 4n'_5 \quad [14]$$

معیارهای ارزیابی عملکرد ماشین کاشت ردیفی براساس فاصله نظری کاشت بصورت زیر محاسبه شد (۳):

- میانگین: میانگین X_i ها در دامنه ۲ از طریق معادله [۱۵] محاسبه شد:

$$\bar{X} = \frac{\sum n_i X_i}{n'_2} \quad [15]$$

بدیهی است برای بدست آوردن میانگین فاصله بذرها باید \bar{X} را در X_{ref} (۱۰ سانتی متر) ضرب کرد.

$$A = \frac{n_1 \times 100}{N'} \quad [16]$$

$$D = \frac{n_2 \times 100}{N'} \quad [17]$$

$$M = \frac{n_0 \times 100}{N'} \quad [18]$$

- شاخص نکاشت:

- شاخصهای دقت:

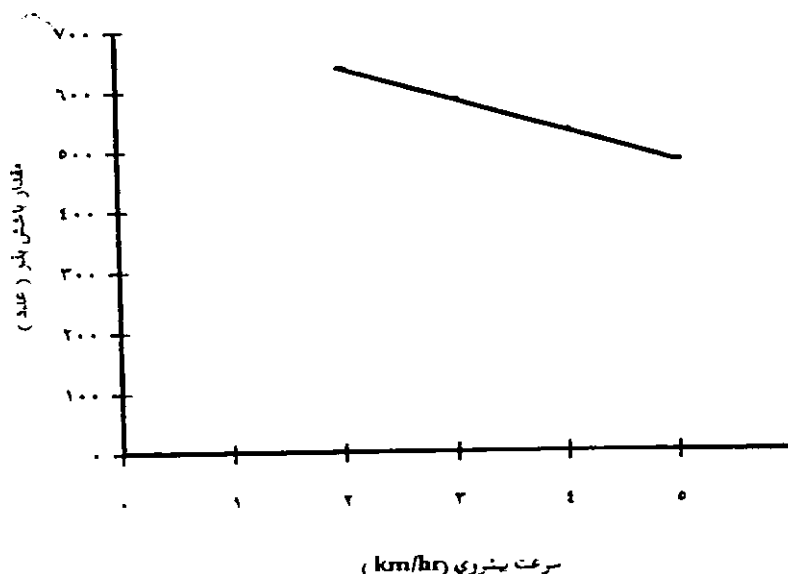
شاخصهای انحراف معیار σ و ضریب تغییرات (CV) در دامنه ۲ محاسبه شد:

$$\sigma = \sqrt{\frac{\sum n_i X_i^2}{n'_2} - \bar{X}^2} \quad [19]$$

$$CV = \frac{\sigma}{\bar{X}} \times 100 \quad [20]$$

آزمون‌های مزرعه‌ای

این آزمون‌ها در مزرعه سبزیکاری ایستگاه تحقیقاتی خلعت‌پوشان دانشکده کشاورزی دانشگاه تبریز بصورت فاکتوریل ۲×۲ در قالب بلوکهای کامل تصادفی اجرا شد. فاکتور اول نوع ماشین در دو سطح کارنده دستی (M) و کارنده بادی (P) و فاکتور دوم نوع بستر بذر با دو سطح شخم - دیسک خورده و شخم رتیواتور خورده (R) بود.



شکل ۶ منحنی تغییرات مقدار پاشیده شده نسبت به سرعت حرکت

$$Y = 741 - 52X \quad (21)$$

(سرعت = X، تعداد بذر = Y)

همچنین درصد پرشدگی موزع برای حفرة نوع الف با میانگین ۱۰۵/۷ درصد بطور معنی داری با حفرة های نوع ب و ج متفاوت بود. در حالیکه حفرة های نوع ب و ج از نظر پرشدگی تفاوت معنی داری با یکدیگر نداشتند. کاهش پرشدگی موزع در حفرة های نوع ب و ج می تواند ناشی از شیب راهنما باشد. ولی با توجه به اینکه پرشدگی ۱۰۵/۷ درصد در مورد حفرة نوع الف نشان دهنده حمل بیش از یک بذر توسط بعضی از حفرة ها بوده و باعث افزایش شاخص کپه کاری خواهد بود و همچنین با توجه به درصد شکستگی کمتر برای حفرة نوع ج، می توان نتیجه گرفت که

مربوط به معادله ۲۱ را نمایش می دهد. شایان ذکر است که این معادله تقریباً در محدوده $1/828 \text{ km/h} < X < 5/039 \text{ km/h}$ خطی بود.

پس از انجام تغییرات در شکل حفرة و مقایسه عملکرد سه نوع حفرة الف، ب و ج نتایج تجزیه واریانس نشان داد که مابین سه تیمار شکل حفرة موزع از نظر شاخصهای درصد شکستگی کلی و درصد پرشدگی موزع اختلاف معنی داری در سطح احتمال ۱٪ وجود دارد. حفرة نوع ج با درصد شکستگی کلی ۱/۲۴ درصد بهترین عملکرد را داشته است و حفرة نوع الف با میانگین ۲۴/۷ درصد بیشترین صدمات را به بذرها وارد کرده است (جدول ۲).

جدول ۲- میانگین های شاخصهای آزمون موزع مکانیکی

میانگین شاخصهای اندازه گیری شده		تیمار
درصد پرشدگی موزع	درصد شکستگی کلی	
۱۰۵/۷ a	۳۴/۷۰ a	حفرة نوع الف
۹۶/۶۷ b	۱۰/۸۳ b	حفرة نوع ب
۹۷/۶۷ b	۱/۲۴۳ c	حفرة نوع ج

$P = 1\%$ (آزمون دانکن)

جدول ۳- میانگینهای شاخصهای آزمون بستر شنی

تیمار	میانگین فاصله بذر ها	کیفیت تغذیه	شاخصها		عمق	درصد پرشدگی موزع
			کپه کاری	نکاشت		
بذرکار دستی (سرعت ۳km/h)	۱/۰۵ a	۸۱/۷۲ ab	۹/۴۴	۸/۸۴ b	۱/۶۵ b	۹۶/۴۰ a
بذر کار بادی (سرعت ۳km/h)	۰/۹۴ b	۸۶/۲۶ a	۰/۰۰	۱۳/۷۴ ab	۲/۶۶ a	۹۲/۰۰ b
بذر کار بادی (سرعت ۵km/h)	۰/۹۳ b	۷۹/۹۶ b	۰/۰۰	۲۰/۰۱ a	۲/۴۷ a	۸۷/۶۷ c

P=٪۱ (آزمون دانکن)

معنی داری متفاوت از عمق کاشت بذرکار بادی بود. علت احتمالی این را می توان به عملکرد ضعیف شیار بازکن نسبت داد. در حین انجام آزمون مشاهده شد که به علت فاصله موجود بین شیار بازکن و تثبیت کننده کف شیار و نیز عدم کارکرد تثبیت کننده بذرکار دستی، قبل از استقرار بذر در شیار، مقداری از خاک به داخل شیار برگشته و باعث کاهش و غیریکنواختی عمق کاشت می شود.

میانگین درصد پرشدگی موزع سه تیمار در سطح احتمال ٪۱ تفاوت معنی داری با یکدیگر داشتند. با افزایش دادن اندازه حفره های موزع می توان افزایش پرشدگی در موزع بذرکار دستی را مجدداً بررسی نمود. البته ذکر این نکته لازم است که کاهش درصد پرشدگی این بذرکار از ۹۷/۶ برای آزمون کارگاهی به ۹۶/۴ برای آزمون بستر شنی می تواند ناشی از ارتعاش ناشی از عملیات کاشت باشد. بطور کلی پژوهشها نشان داده اند که بازده کاشت در صد تکدانه کاری برای موزع بادی بطور معنی داری بیشتر و درصد نکاشت و کپه کاری به طور معنی داری نسبت به بذرکارهای مکانیکی کمتر است (۸).

تجزیه واریانس شاخص های آزمون مزرعه ای (جدول ۴) نشان می دهد که اثر فاکتور بذرکار بر روی شاخص های میانگین فاصله بین بوته ای، دقت (C) در دامنه ۲، کیفیت تغذیه (A)، کپه کاری (D)، نکاشت (M)، درصد سبز (E)، انحراف از خط کاشت، سطح برگ بوته ای و وزن خشک بوته در سطح احتمال ٪۱ و در مورد شاخص های عمق کاشت و قطر هیپوکوتیل در سطح

حفره نوع ج بهترین انتخاب برای موزع بذرکار دستی بوده و کاهش جزئی درصد پرشدگی موزع در این حالت قابل توجه نیست. البته لازم است تحقیقات بیشتری در مورد عوامل مؤثر در پرشدگی از قبیل شکل حفره های موزع، سطح تماس بذر و موزع، مکانیزم بذر - تک - کن و سرعت محیطی موزع و بذر - تک - کن (۶) برای این بذرکار انجام گیرد.

میانگینهای تیمارهای مورد آزمایش از نظر شاخصهای آزمون بستر شنی در جدول ۳ درج شده است. فاصله بذر ها در بذرکار دستی با میانگین ۱۰/۰۵ سانتی متر بطور معنی داری با دو تیمار دیگر متفاوت بود. اما با در نظر گرفتن فاصله تنظیمی ۱۰ سانتی متر می توان گفت که هر دو بذرکار بذر ها را با تغییرات اندکی نسبت به فاصله تنظیمی کاشته اند.

اثر غیریکنواختی سرعت پیشروی بذر کار دستی روی فاصله بذر ها را نباید از نظر دور داشت. بدیهی است غیریکنواختی ناشی از هدایت بوسیله نیروی انسانی است. با توجه به اینکه از نظر شاخص کیفیت تغذیه بین دو بذرکار در سرعت پیشروی ۲ کیلومتر بر ساعت تفاوت معنی داری وجود ندارد و نظر به هزینه پایین تر، استفاده از بذرکار دستی در مزارع کوچک مناسبتر به نظر می رسد.

میانگین شاخص کپه کاری برای بذرکار دستی بطور معنی داری با دو تیمار دیگر متفاوت بود. زیاد بودن این شاخص برای بذرکار دستی را می توان ناشی از عملکرد ضعیف سایر اجزای کارنده از قبیل لوله سقوط دانست.

از نظر شاخص نکاشت تفاوت معنی داری بین بذرکار دستی و بادی در سرعت پیشروی ۲ کیلومتر بر ساعت وجود نداشت. عمق کاشت بذرکار دستی به طور

۱- طبق استاندارد در تجزیه واریانس فواصل بین بذر ها (اندازه گیری شده) به فاصله نظری کاشت (۱۰ سانتی متر) تقسیم شده است.

جدول ۴- تجزیه واریانس شاخصهای آزمون کاشت مزرعه‌ای

میانگین مربعات

وزن خشک بوته	سطح برگ بوته‌ای	قطر هیپوکوتیل	خط کاشت	انحراف از خط کاشت	درصد سبز	عمق	نکاشت	کپه‌کاری	کیفیت تغذیه	دقت	میانگین فاصله بین بوته‌ای	درجات آزادی	منابع تغییر
۰/۰۰۱ ^{n.s}	۲۰/۳۱۹ ^{n.s}	۰/۰۰۱ ^{n.s}	۰/۰۰۸ ^{n.s}	۳۰/۱۸۳ ^{n.s}	۰/۰۴۰ ^{n.s}	۶/۷۹۱ ^{n.s}	۶/۸۹۱ ^{n.s}	۰/۰۳۶ ^{n.s}	۲/۸۹۱ ^{n.s}	۷/۴۰۴ ^{n.s}	۰/۰۰۳ ^{**}	۳	تکرار
۰/۰۴۸ ^{**}	۷۷۵/۶۲۲ ^{**}	۰/۰۰۲ [*]	۳/۳۰۳ ^{**}	۱۲۳۷/۰۲۶ ^{**}	۰/۱۵۰ [*]	۶۸۳/۴۳۹ ^{**}	۹۲۵/۷۹۳ ^{**}	۱۲/۳۰۰ ^{**}	۳۴۰/۵۵۸ ^{**}	۰/۰۳۷ ^{**}	۰/۰۳۷ ^{**}	۱	بذرکار
۰/۰۰۲ ^{n.s}	۸۵/۷۴۸ ^{n.s}	۰/۰۰۰ ^{n.s}	۰/۰۰۱ ^{n.s}	۴۶۰/۳۰۶ ^{**}	۰/۰۸۹ ^{n.s}	۲۵۵/۱۶۵ ^{**}	۲۷۱/۶۱۲ ^{**}	۰/۰۷۳ ^{n.s}	۲۷/۶۱۹ ^{n.s}	۰/۰۰۳ ^{n.s}	۰/۰۰۳ ^{n.s}	۱	بستر کشت
۰/۰۰۰ ^{n.s}	۳۳/۱۷۸ ^{n.s}	۰/۰۰۰ ^{n.s}	۰/۰۰۲ ^{n.s}	۴۴/۷۳۹ ^{n.s}	۰/۱۳ ^{n.s}	۱۰/۰۶۱ ^{n.s}	۲۴/۳۴۶ ^{n.s}	۰/۰۳۷ ^{n.s}	۳۵/۸۱۳ ^{n.s}	۰/۰۰۳ ^{**}	۰/۰۰۳ ^{**}	۱	بذرکار+بستر کشت
۰/۰۰۲	۳۳/۱۰۲	۰/۰۰۲	۰/۰۱۵	۲۹/۵۶۸	۰/۱۸	۵/۹۹۹	۵/۹۱۸	۰/۱۶۰	۱۰/۲۰۳	۰/۰۰۰۱	۰/۰۰۰۱	۹	اشتیاء
۲۵/۱۳	۲۴/۲۳	۸/۳۱	۱۳/۵۹	۱۳/۰۷	۵/۸۱	۴/۴۵	۵/۴۷	۴/۳۰	۱۵/۸۸	۳/۰۰	۳/۰۰	-	ضریب تغییرات

n.s * و ** به ترتیب غیرمعنی دار و معنی دار در سطح احتمال ۵ و ۱ درصد

جدول ۵. میانگینهای شاخصهای آزمون کاشت مزرعاری**

میانگین		میانگین فاصله										تیمار
وزن خشک	بوت‌های	بوت‌های	کاشت	درصد سبز انحراف از خط قطر هیپوکوتیل* سطح برگ	عمق*	نکاشت	که‌کاری	کیفیت تغذیه	دقت	بین بوت‌های*	میانگین فاصله	تیمار
۰/۱۱۶ b	۱۶/۷۸۰ b	۰/۱۶۱ b	۱/۳۵۹ a	۳۲/۷۷۷ b	۲/۱۸۶ b	۶۱/۵۶۳ a	۱/۸۶۹ a	۳۶/۸۶۲ b	۲۴/۷۳۰ a	۱/۰۱۵ a	۱/۰۱۵ a	دستی
۰/۲۲۶ a	۳۰/۷۰۵ a	۰/۱۸۳ a	۰/۴۵۰ b	۵۰/۴۳۴ a	۲/۳۸۰ a	۴۸/۳۹۱ b	۰/۱۱۶ b	۵۲/۰۷۶ a	۱۵/۵۰۳ b	۰/۹۱۸ b	۰/۹۱۸ b	بادی
۰/۱۸۲ a	۲۶/۰۵۸ a	۰/۱۶۷ a	۰/۹۱۳ a	۴۶/۹۶۹ a	۲/۲۰۹ a	۵۱/۰۳۴ b	۱/۰۵۹۶ a	۴۸/۵۸۹ a	۲۱/۴۳۰ a	۰/۹۷۳ a	۰/۹۷۳ a	دیسک
۰/۱۶۱ a	۲۱/۴۲۷ a	۰/۱۷۶ a	۰/۸۹۶ a	۳۶/۲۲۲ b	۲/۳۵۷ a	۵۹/۰۲۱ a	۰/۹۲۵ a	۴۰/۳۴۹ b	۱۸/۸۰۲ a	۰/۹۶۰ a	۰/۹۶۰ a	روتواتور

** تغییر از متغیرهای عمق و قطر هیپوکوتیل در بقیه موارد حروف خیرشابه نشانگر تفاوت معنی‌دار در سطح احتمال ۱٪ می‌باشند.

• سطح احتمال ۵٪

سایر شاخص‌ها از قبیل درصد سبزی و انحراف از خط کاشت مؤثر هستند.

با توجه به نتایج حاصل لازم است در تحقیقات آینده و به منظور بهینه‌سازی ماشین بذرکار دستی علاوه بر انجام آزمایشهای دقیق بر روی شکل حفره‌های موزع، در مورد اجزای درگیر در خاک نیز از قبیل شیار بازکن و تثبیت‌کننده کف شیار مطالعات بیشتری انجام گرفته و آنها را بهینه‌سازی کرد. همچنین برای یکنواخت‌تر کردن فاصله بذرها و کاستن از شاخص کپه‌کاری قسمت لوله سقوط نیز باید مورد مطالعه مجدد قرار گیرد. البته در حال حاضر می‌توان با ساخت تعداد محدودی از این بذرکار و استفاده از آن در مزارع کوچک، عملکرد آنرا از نظر کیفیت محصول به دست آمده، مطالعه نمود.

علاوه بر این به منظور تعیین دقیق مقاومت کششی ماشین و توان موردنیاز لازم است قبل از انجام بهینه‌سازی، آزمایش کشش نیز انجام گیرد تا نتایج حاصل از آن در بهینه‌سازی ملحوظ شود.

سپاسگزاری

لازم می‌داند از همکاریهای مجدانه مدیر عامل محترم شرکت ماشین آلات صنعتی تراکتورسازی جناب آقای مهندس هیهات و همچنین از پرسنل محترم واحد مهندسی تحقیقات و کارگاه تکسازی تولید این شرکت در ساخت این ماشین و نیز از همکاریهای سازمان جهاد کشاورزی استان آذربایجان شرقی و نیز اداره جهاد کشاورزی بستان‌آباد در خصوص تأمین امکان بازدید از مزارع و تماس با زارعین و سرانجام از همکاریهای آقای مهندس قاسمی مسئول آزمایشگاه اصلاح بذر چغندر قند کرج و مدیریت و پرسنل ایستگاه تحقیقاتی خلعت‌پوشان - دانشکده کشاورزی دانشگاه تبریز خصوصاً آقای مهندس کاظم‌نیا تقدیر و تشکر نماید.

احتمال ۵٪ معنی‌دار شده است. همچنین اثر فاکتور بستر کشت به شاخصهای کیفیت تغذیه، نکاشت و درصد سبزی در سطح احتمال ۱٪ معنی‌دار بوده و در مورد سایر شاخص‌ها اثر معنی‌داری مشاهده نمی‌شود. اثر متقابل بذرکار در بستر کشت در مورد هیچ‌یک از شاخص‌های آزمون مزرعه معنی‌دار نگردید.

میانگین‌های مربوط به فاکتورهای مورد بررسی از نظر شاخص‌های آزمون کاشت مزرعه‌ای در جدول ۵ مشاهده می‌شود. دلیل احتمالی بالا بودن شاخص میانگین فواصل بین بوته‌ای برای بذرکار دستی می‌تواند عملکرد ضعیف لوله سقوط باشد. همچنین می‌توان گفت که پوشاننده شیار نیز باعث جابجایی بذرها و افزایش میزان این شاخص شده است. شاخص کیفیت تغذیه نیز تحت تأثیر عوامل یاد شده در بذرکار دستی پایین بوده است. مقایسه بسترهای کشت نیز مشخص می‌کند که عمل روتیواتور زنی بستر کشت بر روی این شاخص اثر منفی دارد.

بذرکار دستی در آزمون مزرعه‌ای از نظر شاخص کپه‌کاری عملکرد مطلوبی نداشته است. از آنجا که ابعاد حفره‌های موزع مکانیکی اجازه حمل بیش از یک بذر را نمی‌دهد لذا عملکرد ضعیف لوله سقوط و نیز جابجایی بذرها توسط پوشاننده را می‌توان از عوامل مؤثر در این مورد برشمرد. شاخص نکاشت در آزمون مزرعه‌ای بالاتر از شاخص نکاشت در آزمون بستر شنی بوده است (جدول ۲ و ۵). که این امر می‌تواند ناشی از کاهش درصد سبزی و آنهم به دلیل ضعف در تثبیت‌کننده کف شیار و استقرار بذرها بر روی خاک سست باشد. پایین بودن این شاخص برای بستر روتیواتور خورده در مقایسه با بستر شخم خورده را می‌توان به سست شدن بستر و عدم تماس مناسب بین بذر و خاک نسبت داد.

دلیل کم بودن عمق کاشت در بذرکار دستی نسبت به عمق تنظیم شده می‌تواند به علت غیریکنواختی در عمق کاشت در اثر برگشت خاک به داخل شیار باشد و آنهم ممکن است ناشی از فاصله موجود بین شیار بازکن و تثبیت‌کننده شیار باشد که کلیه این عوامل در نهایت روی

منابع مورد استفاده

- ۱- بی نام - ۱۳۷۷، آمارنامه کشاورزی سال زراعی ۷۶-۱۳۷۵. چاپ اول. انتشارات وزارت کشاورزی، معاونت برنامه ریزی.
- ۲- عادلزاده، رضا - ۱۳۷۸. آزمون و مقایسه دو نوع ماشین ریزدانه کار. پایان نامه کارشناسی ارشد. دانشکده کشاورزی، دانشگاه تبریز.
- ۳- مسرت بخش، بهرام - ۱۳۷۸. طراحی و ساخت ماشین کاشت بذر هویج مناسب مزارع کوچک. پایان نامه کارشناسی ارشد، دانشکده کشاورزی، دانشگاه تبریز.
- 4- Anonymous. 1988. Methods of test for single seed drills. BS 6978: Part 1. British Standards Institution.
- 5- Anonymous. 1995. RNAM test codes and procedures for farm machinery. Second edition. Regional Network for Agricultural Machinery United Nations.
- 6- Kepner, R.A., R. Bainer and E.L. Barger. 1982. Principles of farm machinery (3rd Ed.). The AVI Publishing Company Inc. Westport, Connecticut, USA.
- 7- Parish, R.L., P.E. Berger and R.P. Barcy. 1991. Comparison of vaccum and belt seeders for vegetable planting. Applied Engineering in Agriculture, Vol. 7(5): 537-540.
- 8- Shafii, S., A. Saso and S.K. Vpadhyaya. 1991. Air - Jet seed Simulation. Transactions of the ASAE, Vol, 34(5): 1973-1977.
- 9- Wilkins, D.E., P.A. Adrian and N.J. Conley. 1979. Punch planting of vegetable seed- a progress report. Transactions of the ASAE, Vol. 12(5): 746-749.
- 10- William, R.G. and E.V.B. Glen. 1968. Soil dynamic in tillage and traction. Iowa State University Press.
- 11- Zulin, Z., S.K. Upadhyaya, S. Shafii, and R.E. Garreti, 1991. A hydropneumatic seeder for primed seed. Transactions of the ASAE, Vol. 34(1): 21-26.