

ことは少なくなり、全般的に費用は高くなる傾向にゆく。したがって、面積さえあれば作業機の所有は単純化の方向にゆく、調査の結果ではプランター、カルチベーターの所有者の少ないので、このような作業重複からくる理由が大きく、プランター、カルチベーター類が畜力依存度が大きいことも、また耕馬を1~2頭持つ理由もわかる。しかし、このことはトラクター作業と畜力作業の構成が同時にできるほど労働量を有するとき成り立つことはいうまでもない。さもなくば、トラクター用プランター、カルチベーターが畜力に比して能率精度があまり高くないという理由で、作業機を購入せず、その時期にはトラクターを使用しないで、畜力作業に切り換えるかであろう。

このように1台のトラクターで作業機の種類を多数使用することは、投資の増大と作業機の利用時間の縮少ということで、結果的に利用コストは大となる。したがって、もし一貫機械化栽培を意図するならば、作業機の利用方法に検討を加えねばならぬであろう。故に畦間走行が普通トラクター(Standard 2 plows)で十分可能であることが証明されたとしても、かかる利用上の問題でトラクター一貫利用はできない。

つぎに3)の課題であるが、トラクターの運転費用 O_2 はトラクターの燃料、運転手の賃金などであるから一定している。 O については普通、直装のプラウ、ハロー類では、 O_1 は O であるが、作業が多人数構成となる播種・防除・収穫時期は O_1 は重要となる。たとえば、てん菜の移植機の利用などは、移植機が性能を発揮するため、苗とり、苗補充など多くの労働が必要で、著者はてん菜の移植作業の機械化はむしろ、これらの補助労働に対する方向にむけられるべきと考える。一般に表面的作業が機械化したとき、機械化はこの補助作業に重点を向けられるべきだと考える。

以上述べてきたごとく、機械化作業による高速化などによる経営所得は別として機械費用を減少せしめるのは容易でない。更に収穫機などはトラクターより高価となり、利用は難しくなる。しかしながら能率が高く利用時間が大で、補助作業員の少ない作業機の要求するのは至難である、とい

って畜力利用に満足するのはいずれも発展がない。能率は現状に適した作業機の開発研究により高くなり、利用時間の延長などは利用組織上の問題もあるが、多目的利用に活用することにより可能となろう。

要するに、現時点における農業機械化の背景を把握し、その線にそなう努力が払われるべきである。IIIに、畑作における機械を開発または研究した主要な部分について記述する。

III 畑作機械化栽培上の主要農業機械の調査研究

(I) 施肥播種作業用機械

1. 総合播種機に関する研究

1) 課題の背景

昭和30年ころより、十勝地方には畜力の総合播種機が製作利用をみていた。総合播種機は、施肥播種を同時に行ない、播種は豆・麦・亜麻・てん菜・玉蜀黍といった、十勝地方に栽培した grain のほとんどが播種可能な性能を有している。

しかし、畜力利用では播種機が大型で、作業時の調節および操作が困難であるため、現在では利用をみていない。一方トラクターの普及が著しい伸張をみせるにいたって、この総合播種機はトラクター用として利用された。

総合播種機すなわち、施肥播種機は、施肥量・播種量が作業中均等に、しかも一定量落下しなければならないことはいうまでもないが、播種機の精度を決定するもう1つの要因に、整地、播種床形成および覆土、鎮圧といった関係があり、施肥、播種送出機構と同等以上の重要性がある。これに注目し、試作開発したものととりあげ試験調査した結果について述べる。

2) 試験方法および結果

(1) 整地方法と播種精度に関する試験

整地作業後の播種作業の精度は、整地に用いる作業機種、作業回数等に影響されることが多い。この関連性を検討する。

a 試験方法

試験場所 芽室町東中伏古(火山灰)

試験期日 昭和37年5月～6月

試験区設計

試験区 1区 35a 2反復

区番号	作業機および規格	回数
1	デスクハロー 18" × 21	1
	スパイクハロー 3セクション	2
2	デスクハロー 18" × 21	1
	スパイクハロー 3セクション	2
	レベラー 12 ft	1
3	デスクハロー 18" × 21	1
	スパイクハロー 3セクション	2
	レベラー 12 ft	1
	バックバー 5 ft 直	1
4	スパイクハロー 3セクション	2
5	ロータリーハロー 1.2m	1
6	ロータリーハロー	1
	カルチバッカー	1

b 調査項目

(a) 整地度合

整地では、次の点が問題となるので、調査の対象項目とする。

項目	測定法
1) 土壌の「硬さ」とその分布	硬度計によるまたは比重
2) 表面の「平らさ」 "	水平基準線よりの距離
3) 土塊の「大きさ」 "	簡別による
4) 外雜物の「質量」 "	ブラウニング前に実測
5) 傾斜の「度合」 "	レベラー

4)・5)項は、試験が複雑になるため、試験区としては、このような測定を要する区を設けない。

(b) 発芽勢

整地の良否は、その後使用する施肥、播種機が満足に作業できたかどうかによって決める。その判定基準に種子の発芽勢を用いる。圃場内での発芽勢の調査は、大豆の場合、子葉展開期とした。発芽勢のよいものから順位をつけ4段階に分類した。

A 級	初葉展開
B 級	子葉展開
C 級	子葉展開初期
D 級	不発芽

以上の級を比率で表わし判定する。また、総体的には、A, B, C, D級を、各々4, 3, 2, 1と重みをつけ、付加平均により各区の比較をする。この数値を発芽度合とする。

(c) 供試播種機

4畳用・MF・ユニットプランター

c 試験結果

試験結果は、各々第20, 21表に示したとおりである。本試験のためのプラウ作業は5月20日、整地作業は3日後に行ない、引続いて播種作業を実施した。整地、播種作業時の表面土壌水分は25%前後で、土塊は、碎けやすく、土壤条件は良好であった。各整地機には、それぞれ、ルーズナー(タイヤ消し)を取り付け、タイヤ踏圧による影響を少なくした。

以上の試験よりつぎのことがいえる。

第20表 発芽状態

区	名	発芽勢級別				株間			1粒発芽率%	
		A	B	C	D	平均	平均	偏差		
1	デスク、スパイク	7.6	63.0	20.7	8.7	2.69	19.8	4.17	21.6	19.6
2	デスク、スパイク、レベラー	—	58.0	37.5	4.5	2.57	21.0	5.92	28.1	16.6
3	デスク、スパイク、レベラー・バックバー	1.1	75.9	20.9	2.1	2.76	20.9	4.77	22.8	14.2
4	スパイクハロー	9.4	65.4	18.9	6.3	2.78	20.2	2.27	11.2	13.7
5	ロータリーハロー	—	23.4	25.5	51.1	1.72	20.0	4.36	21.8	11.7
6	ロータリーハロー、カルチバッカー	—	90.5	7.4	2.1	2.88	20.3	2.45	12.0	4.1

(注) A・B・C・Dの各級の頻度率を各々 $a \cdot b \cdot c \cdot d$ とすれば、付加平均 (M) は

$$M = 4a + 3b + 2c + 1d/a + b + c$$

M を発芽度合とした。

第21表 整 地 度 合

区別	採土深 (cm)	土塊の大きさ (%)		土壤表面平均 値粗さ (ミリメートル)	備 考
		0~11	11~		
1	0~7	77	23	0.8	D×1 S×2
	7~14	84	16	51.5	
2	0~6	80	20	0.5	D×1 S×2
	6~13	81	19	45.9	L×1
3	0~8	90	10	1.3	D×1 S×2
	8~14	92	8	40.7	L×1 P×1
4	0~6	76	24	0.6	73.7
	6~12	80	20		S×2
5	0~5	79	21	0.2	100 以上
	5~10	81	16		R×1
6	0~5	83	17	(1.5)	52.8
	5~10	84	16		R×1 P×1

(1) デスクハローをかけて、スパイクをかけると、土壤はかなり緊密となり、バッカーをかけた程度のかたさになり、発芽はある程度緊密な方が良好である。

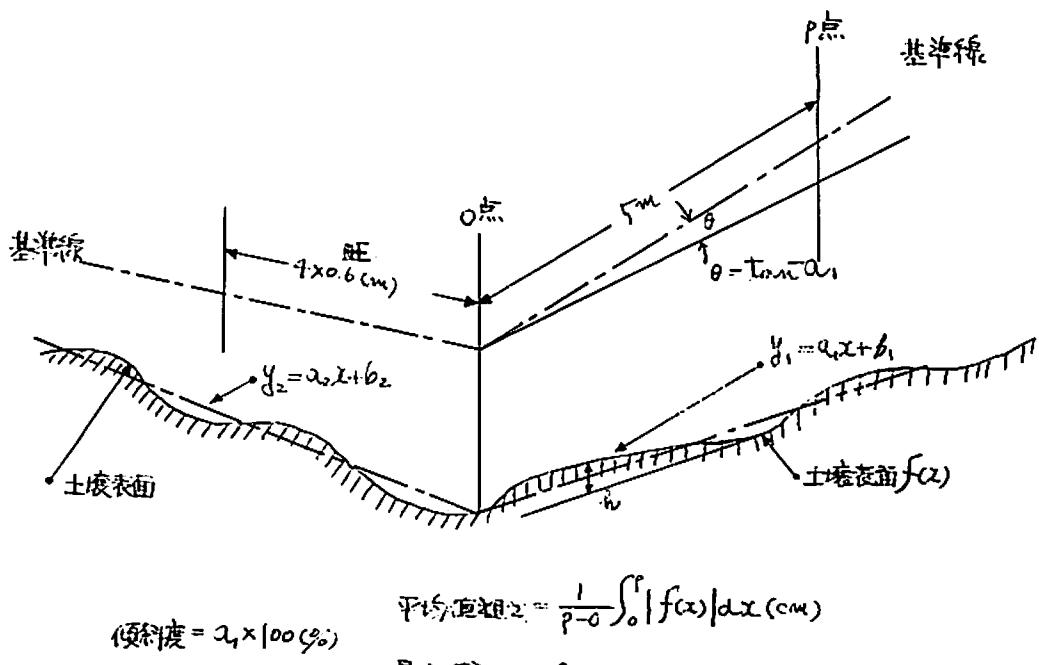
(2) ロータリーハローのみで仕上げた整地は、土壤が膨軟に過ぎ発芽が他区に比較してはなはだしく悪く、平均して発芽はC級にも達しなかった。

(3) ロータリーハローを使用したあとカルチバッカーをかける場合は、作業が困難で、その面からいっても、軽鬆土での大豆作には、特に効果を認められない。

(4) ブランターの使用後、土壤面の凹凸がきつくなる場合は、後続のカルチ作業が容易でなくなる。したがって、生育に影響を与えない程度の緊密度(土壤水分によるが)の究明が必要となる。

(2) 疎立・覆土機構に関する試験

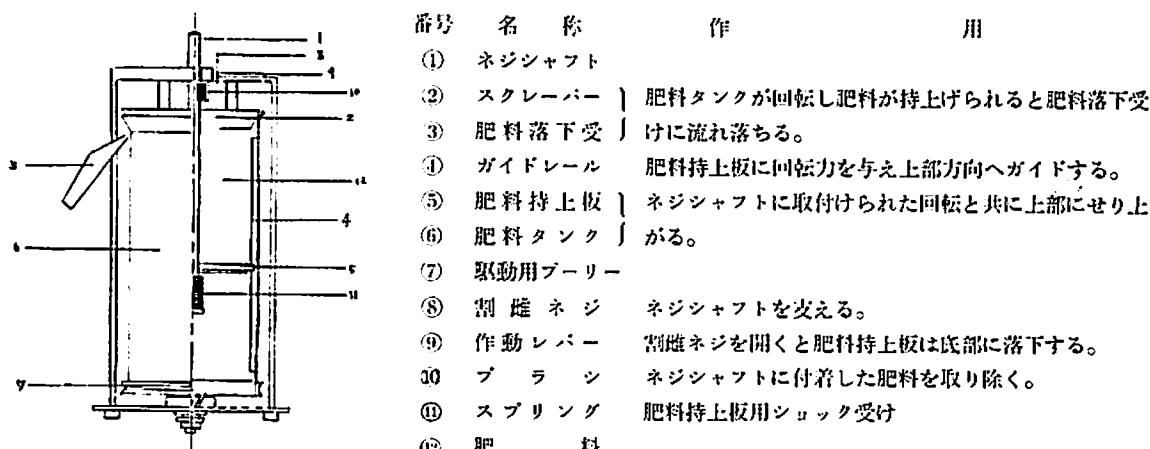
一般に総合播種機の疏立装置は、機体枠に固定してあるため、土壤表面の凹凸に対して追随性がとぼしく、したがって施肥播種位置および覆土量の適正さを欠くことが多い。本試験は、ツールバーイプトラクター用4畦総合播種機のスプリング、加圧遊動疏立装置の土壤条件に対する追随性について調査研究した。



第19図 表面粗さ測定

第22表 畦立・鎮圧装置の性能

測定項目 試験番号	土壤条件			土壤表面平坦度			施肥・播種位置の分散			備考	
	深さ (cm)	硬度 (山中式) (cm)	水分 (%)	処理方法	傾斜度	平均値 粗さ	最高値 粗さ	地面と施肥位置 間隔	地面と施肥位置 間隔	施肥輪と播種輪 間隔	
1.1	0	—	14.7	10 cm デスクハロー耕							加圧遊動 畦立刃スプリング 施肥範囲 施肥 11.2 kg 播種 11.5 kg
	5	3.5	—	—				平均値 M	4.85	1.28	
	10	7.5	13.3	デスクロー、レバーハロー整地				偏 差 V	0.68	0.52	
	15	11.5	—					変 差 V ₁	14.1	40.5	
	20	20.6	13.6		-0.3	0.4	1.3 (1~4)	V ₂		42.0~25.2~ 62.9 30.0	
2.1	0	—	11.8	17 cm ブラウ耕							"
	5	1.8	—	デスクハロー				M	8.00	2.98	
	10	5.5	12.8	デスクハロー				V	1.46	0.96	
	15	8.6	—	バーハロー				V ₁	18.2	33.3	
	20	19.2	11.4			1.8	0.7	3.3	V ₂		20.3~29.2~ 51.9 50.4
3.1	0	—	13.4	耕起、整地は、 2.1に同じ、た だし前進方向に 波状凹凸をつく る頂点間 1.6 cm							畦立装置 加圧式 鎮圧輪 なし
	5	2.4	—					M	6.75	1.94	
	10	5.0	—					V	1.52	0.59	
	15	11.6	11.9					V ₁	22.5	30.3	
	20	23.0	—		1.05	1.9	6.5	V ₂		45.5~46.4~ 55.3 49.9	
4.1	0	—	13.3	3.1に同じ							畦立装置 加圧式 鎮圧輪 なし
	5	3.0	—					M	7.35	2.03	
	10	6.5	—					V	3.85	1.60	
	15	8.5	12.1					V ₁	52.3	70.8	
	20	19.0	—			0.79	2.36	6.9	V ₂	70.8~ 78.1	



第20図 機構略図

要とみられる。

(3) 施肥機構に関する試験

本機構においては、その落下方式が、自然落下式か、強制落下式かによって播種、施肥落下量の

第 23 表 眺立、鎮圧装置の性能

調査項目 試験番号	土壤条件			土壤表面平坦度			施肥・播種位置の分散				備考	
	深さ (cm)	硬度 (山中式) (cm)	水分 (%)	処理方法	傾斜度 相違	平均値	最高値	地而と 肥と 位	地而と 施肥と 種跡と 位置	施肥輪 と位置		
5.1	0	13.0	(2.1) と同じ								畦立装置 固定式 鎮圧輪なし	
	5	3.0	—					M	6.04	2.11		
	10	5.0	—					V	0.93	0.9		
	15	17.5	12.1					V ₁	14.5	19.8		
	20	22.0	—		0.43	0.42	1.28	V ₂		19.8~ 22.5		
6.1	0	12.8	(2.1) と同じ								畦立スプリング	
	5	1.7	—					M	7.55	3.0	加圧範囲	
	10	4.4	—					V	0.72	0.85	施肥	
	15	9.6	12.0					V ₁	9.5	28.3	11.2 kg 播種	
	20	15.6	—		1.16	0.32	1.3	V ₂		18.8~10.0~ 29.9 20.4	18.2 kg 鎮圧輪加圧 力	
7.1	0	11.5	(2.1) と同じ									
	5	3.3(3.3)	—	ただし前進方向に				M	8.35	4.27	2.00	4.19
	10	14.2(8.7)	—	波状の凹凸をつく				V	5.05	1.38	1.11	2.75
	15	20.7 (15.3)	12.3	る、頂点間 1.5 m				V ₁	60.5	62.3	55.6	65.6
	20	—			1.7	3.15	9.85	V ₂		35.0~56.2~ 63.6 78.0	"	
9.1	0	15.5	20 cm 拼ハローな									
	5	1.0	—	し				M	1.03	4.2	3.92	4.55
	10	4.6	—					V	1.37	1.38	0.65	1.50
	15	8.6	15.6					V ₁	13.3	32.8	16.5	33.0
	20	—			0.85	1.04	4.85	V ₂		16.5~18.2~ 37.2 50.7	"	

均一性が著しく異なる。施肥機構では、空洞発生、送出装置の肥料の付着等困難な問題が多く、これを解決できる機構が要求される。

本報告では、試作した施肥機構の数種のものについて調査研究した結果を述べる。以下、上方送出式、コイル送出式、ベルト送出式の特性について述べる。

八 上部擡出式施肥機構

(a) 検査の概要

第20図にその機構の略図を示した。その名称作用は、つぎのとおりである。

(b) 本機の特性

(1) 肥料タンクの回転と肥料落下量の関係

(4) 肥料タンクが1回転すると、肥料は $P \times A \text{cc}$ 落下する。ここに P はネジピッチ、 A はタンク断面積

(iv) 肥料タンクの回転数と肥料落下の関係は、ほぼ直線的で、供試機においては、つきの関係がある(第21, 22図参照)。

$$g = 3N$$

ここに g は毎秒落下量、 N は毎分回転数

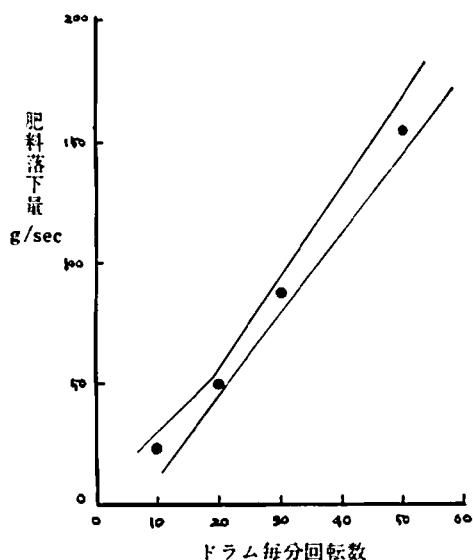
(iv) タンクの回転数を、80 rpm 以上になると、落下面はみだれる。

(二) 肥料供給後、落下始めの5回転ほどは、
落下が不均一である(第23図参照)。

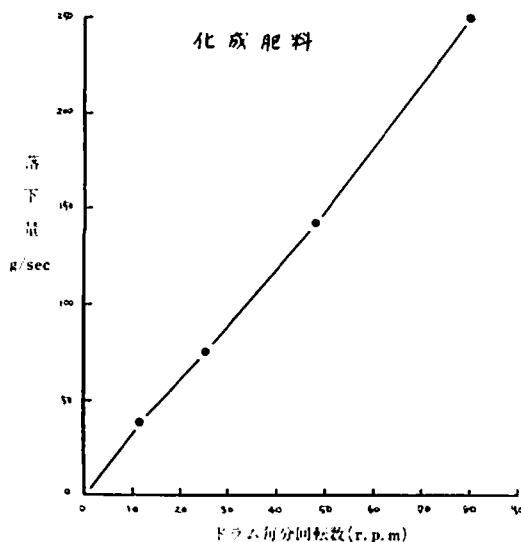
(2) 肥料内雜物混入、含水過剰、タンク傾斜等と落下量の関係

イ) 混合肥料内によもぎくず、小塊部をおの
おの 5% (重量比) 混入した条件では、変異は 15%
であった。

(回) 肥料水分18%のものを用いた場合落下変



第21図 ドラム回転数と落下量の関係



第22図 ドラム回転数と落下量の関係

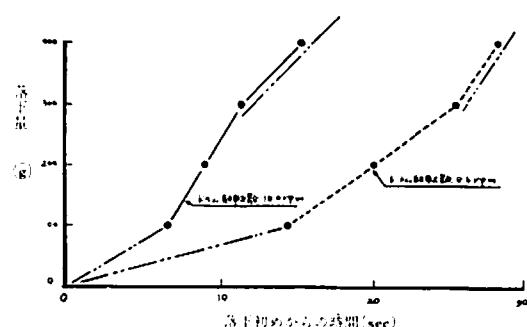
異は、13%であった。

(iv) 肥料タンクは、15度傾斜をしても落下量に著しい差は認められない。

(3) 所要動力

トルクは、落下始め (30 kg 充填) と、落下終わりで、1.4 ~ 2.2 kg-m であり、ネジに肥料を付着させると 2.7 kg-m を要する。

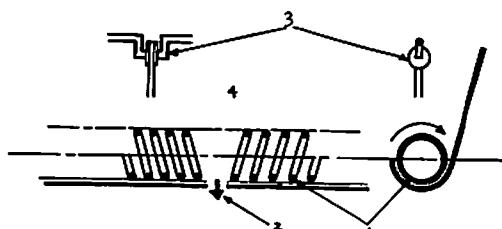
b コイル式施肥機構



第23図 定常落下までの経過状況

(a) 機構の概要

本機は、針金 (2.5 ~ 5 mmφ) を、スパイラル状に巻き (直径 80 ~ 100 mmφ ピッチ 5 ~ 6 mm)，これを肥料タンク底部に装置し、回転を与えることによって、肥料を送り出す機構を有している (第24図参照)。図は落下孔に対してコイルの巻き方をかえて、2本で一対となっている。かかる組合せで多数種用として用い、落下量の調節は、1枚ものの長板ダンパーを動かすことによって同時に行なわれる。



第24図 コイル式施肥機構略図

①肥料送り出しコイル ②落下孔 ③搅拌装置 ④肥料タンク

注) コイル式A型は、一方向スパイラルで、落下孔がタンクの最低部。コイル式B型は、二方向スパイラルで落下孔がタンク最低部よりやや高め (コイル中心に対して45°下)。

(b) 特 性

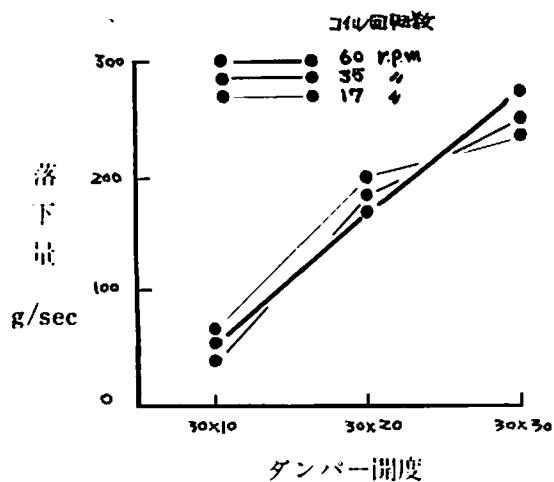
(1) コイル式A型ダンパー開度と落下量の関係

第25、26図にその関係について示した。

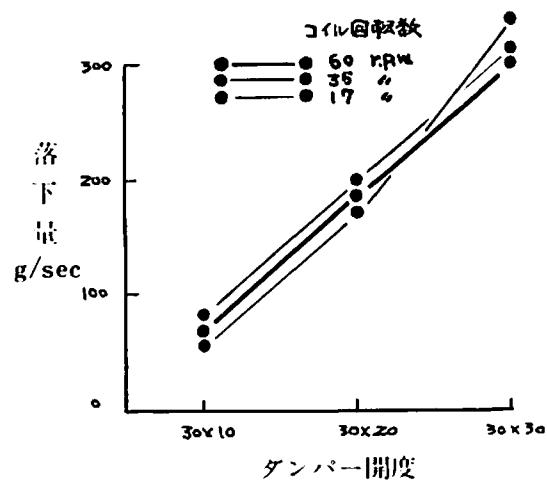
肥料は、ダンパーの開度調節によって、大体落下量が規定される。しかしコイルの回転数と落下量の間には、一定の関係がなくダンパー開度が小

さくなるとき回転数を上げれば、肥料は、上部におしあげられるから回転数は20 rpm程度でよい。

の間に比例関係が失われる。またB型では、ダンバー開度を全開($30 \times 60 \times 6/6$)とすれば、コイルの回転数と落下量には一定の関係がみられる。それ以下に閉じればこの関係は失われる。

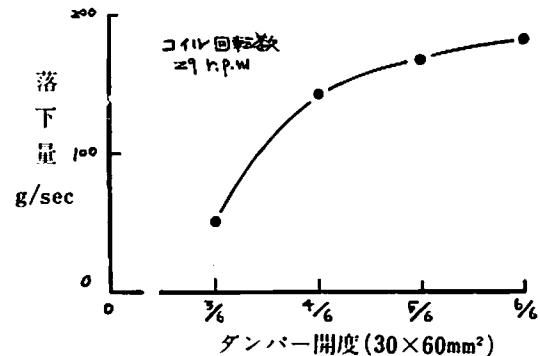


第25図 コイル式A型ダンバー開度と
落下量の関係
a 配合肥料(粉状)

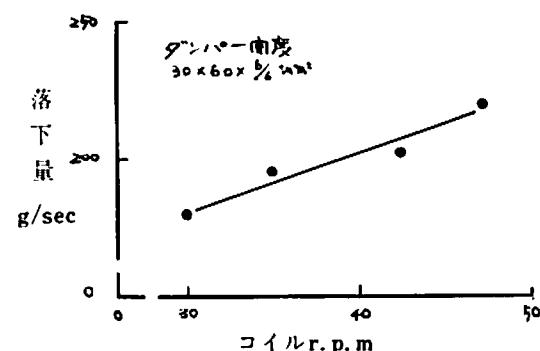


第26図 コイル式A型ダンバー開度と
落下量の関係
b 化成肥料

(d) コイル式B型についての特性を、第27、28図に示した場合は、落下孔が、最底部にある場合より落下量が少なく、ダンバー開度は $30 \times 60 \times 4/6 \text{ mm}^2$ 以下にすると、ダンバー開度と落下量



第27図 コイル式B型のダンバー開度
と落下量の関係



第28図 コイル式B型のコイル回転数
と落下量の関係

c ベルト式施肥機構

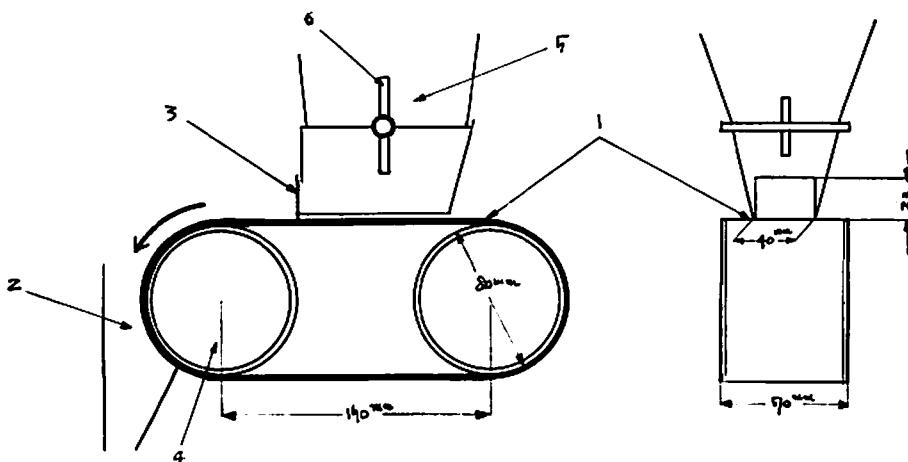
(a) 機構の概要

本機は、平ベルトを肥料タンク最低部に装置し、これを回転させ、ベルト上にのってきた肥料は、落下量調節ダンバーによって規定され落下する。また、コンベアにのる肥料を均一にするため、攪拌装置を有する(第29図参照)。

(b) 特性

① ダンバー開度と落下量の関係

第30図に、小豆配合肥料(水分8.2%)の落下状態を示した。両者の関係は比例関係にあり、その

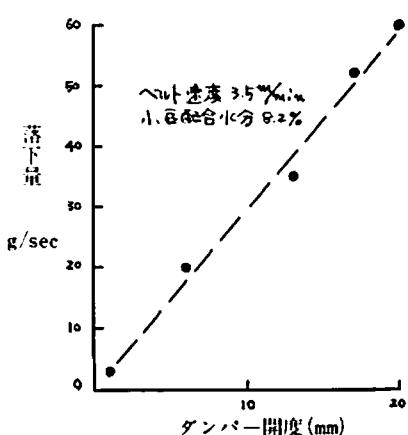


第92図 ベルト式施肥機構略図

①肥料送り出しベルト ②落下孔 ③落下量調節ダンバー ④ベルト車 ⑤肥料タンク
⑥攪拌装置

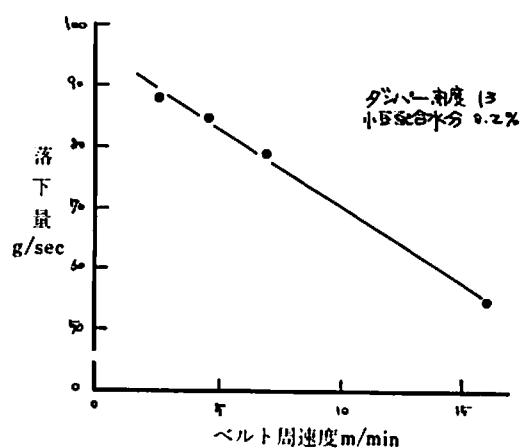
各数値の変異も少ない。

(回) ベルトの周速度と落下量の関係ベルトの周速度を高めると、一般に周速度の遅い範囲内ではほぼ比例関係になるが、速度が速くなると(5 m/min以上)この関係は失われる(第31図参照)。

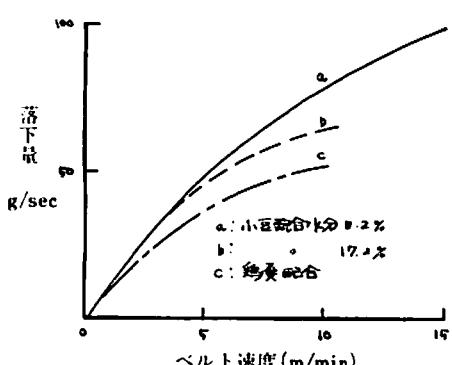


第30図 ダンバー開度と落下量の関係

したがって一定距離を施肥する場合、速度を速めると、この性質が、落下量にあらわれ、おそい速度で作業する場合に比較して落下量が減少する傾向がある(第32図参照)。



第32図 一定距離施肥におけるベルト周速度と落下量の関係

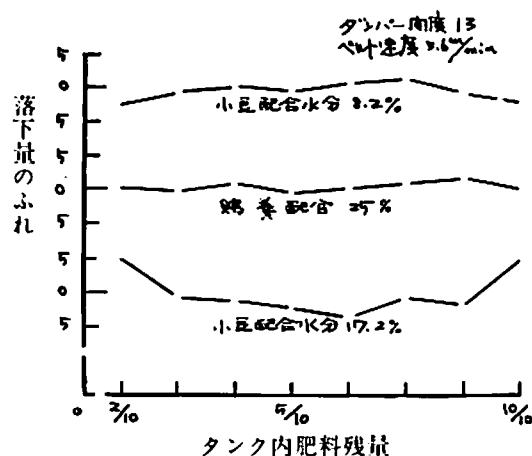


第31図 ベルト式、ベルト周速度と落下量の関係

(ハ) タンク内肥料残量と落下量の関係

一般にタンク内にある肥料の量の多少によって、底部に装置された送り出し機構に対する肥料圧が変わるため、落下量に変化を生ずる。第33図に本機構によるこの関係を示した。肥料含水率が15%以上のものでは、落下精度に10%程度の差を

生することよりして、肥料の保管は特に注意せねばならない。



第33図 タンク内肥料残量と落下量の関係

2. 馬鈴薯播種機に関する研究

課題の背景

馬鈴薯の播種作業は、播種が普通作物では多く

て、ha当たり150kg程度であるのに対し2,000kgを要し、そのため普通の施肥播種機では、播種が不可能である。したがって一般には、施肥と播種を別にし、播種はほとんどが手播きで行なわれている。それは第24表に示すとおりである。

一方機械による播種は、種子が変形で重いため、自動播種装置は大がかりとなり、したがって価格も高く、専用のため利用経費が大で普及がむずかしい。ゆえにこの種の播種機は、種子の運搬機に止まり、機上の人手で播種するのが普通である。しかしこの方法は、人手がかかり能率が低いため、あまり喜ばれない。

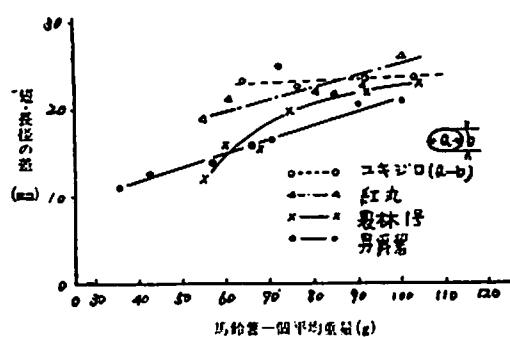
この点に注目し、半自動的な播種機の開発を行なわれているが、性能の向上を期するところ大である。そこで播種機構の簡素化と確実性をもたすこと、および種子の使用を従来の切薯より、選別した丸薯（第25表参照）とすることなどにより播種精度と能率を向上させなければならない。

第24表 十勝芽室における馬鈴薯播種作業

作業名	内容	能力	備考
種薯選別	つやが良い大粒なものを2~3に切る。芽は3~5本出る。	100kg/h = 0.15ha/h	春先、主として婦人が行なう。
施肥	金肥1,200kg/ha 鶏糞が入る場合がある。(50%)。堆肥5ton/ha (50%)、施肥は畜力3畠、トラクター4畠で行ない、畜力の場合は、畠を深くする。また施肥が多いため2回まきする場合がある(50%)。	畜力 0.2ha/h トラクター 0.4ha/h	施肥と播種は同時に行なっていない。
播種	普通手まき 1) ナンキン袋(150kg) 2) 背負いタンク(30kg)を用いる。	0.03~0.04ha/h	大面積作付けの場合は作業が強度で能率は低下する。 例 3.3haで160時間 0.02ha/h
覆土	畜力は、5畠カルチベーターで柳刃、培土刀等を使用して覆土、小培土を行なう。	0.7~1.0ha/h	ha当たり労働時間 畜力 6.2 手 35.3 合計 41.5 (時間)

第25表 重量別種蒼収量試験 (昭38年十勝支場)

区別	種子重量	播種間			備考
		35 cm	25 cm	15 cm	
切 薩	45 g (90 g 2つ切り)	100	91	93	90 g 2つ切り 45 g 35 cm
丸 薩	35	91	100	85	播種を 100 とした割合
	70	103	102	97	



第24図 馬鈴薯平均重量と短・長径差の関係

供試機の構造

供試機の概要を第26表および第35図に示す。

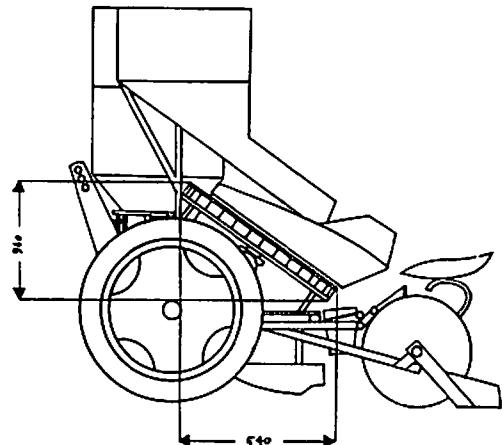
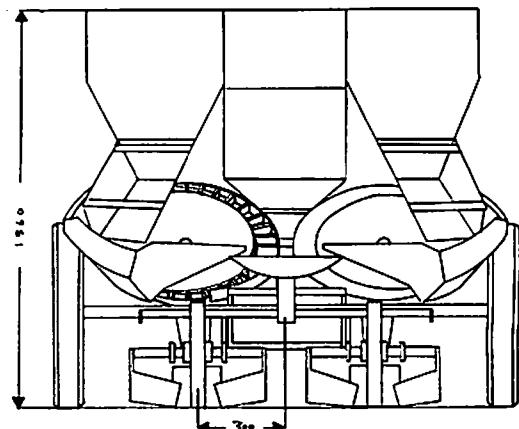
(1) 播種装置

種子はホッパーより自然落下し、シードプレート上に一定量補給されて、シードプレートのバケットに入りこみ傾斜回転して、バケット内は1粒ずつとなる。バケットは播種位置にくくると転位して種子を落下させる。回転位置が進むにしたがって、ガイドにより元の状態に復元する。落下した種子は、種子導管より導びかれて地面に達する。

(2) 施肥機構

肥料ホッパーが1つで2畦用である。施肥は、馬鈴薯用としては、100～150 kg/10 a であるがこの送り出し装置は、底板回転型で、肥料ホッパーの底板が回転するにしたがって、固定スクレーバー（幅 50 mm × 調整高さ 40 mm）で肥料がかき出

される。



第35図 シードプレート型馬鈴薯播種機略図

第26表 シードプレート型馬鈴薯播種機主要諸元

名 称	寸 法	名 称	寸 法	名 称	寸 法
全 長	1,480 mm	シ 直 径	620 mm	種子ホッパー	60 kg 入り 2個
全 高	1,360 mm	ドレ 傾 斜 度	40 mm	肥料ホッパー	60 kg 入り 1個
全 幅	1,780 mm	バケットの大きさ	幅 65×55×33	ロワーリング幅	720 mm
全 重	150 kg	バケットの数	深 26 個	トップリング高さ	725～785 mm

(3) 開溝覆土装置

開溝装置は固定シュー型で、開溝部取付枠にシュー型開溝板を固定し、開溝深調節は、シューシャンクのセットボルトをゆるめることにより容易に上下しうる。開溝装置の後部に填圧輪(360mm×60mm)および板状の覆土装置が取り付けてある。

(4) 駆動部その他

駆動車輪は、ゴムタイヤ(400-16)を使用し播種装置後部に、播種作業補助者用の座席を設置した。なお逆転防止用のクラッチを中間軸に取り付けた。

試験方法と結果

a 試験方法

期日 昭和38年10月12日

場所 河西郡芽室町

b 試験結果

(a) 作業精度

馬鈴薯播種機の播種精度は、馬鈴薯の品種、大きさ、圃場の土質、耕起、碎土等によって異なる

が、試験の結果は、農業試験場実験圃場で行なったものである。

平均播種間隔は、33.9cm～39.1cmで、慣行法における播種間隔35cmに適合する。播種間変異係数は、作業速度、1.14m/secで14.6%で十分使用可能である。なお試験No.5の22.8%と変異係数の多いのは、馬鈴薯種子が、種子導管の側面にあたるためである。

覆土および肥料の位置関係を第27表に示した。作業速度0.98m/secについて調査したが、平均覆土深6.3cm、変異係数12.9%、肥料深平均16.0cm、変異係数6.2%，肥料のずれは、馬鈴薯中心より左に3.7cm、変異係数34.1%であった。

(b) 播種量

欠播率調査を主体とし、室内試験を行なった。供試馬鈴薯は、昭和38年産「馬鈴薯農林1号」で第28表に示すように、丸薯37g、56g、79g、2つ切り50gの4種に分け、補助者なしによる各作業速度、播種板傾斜度と欠播率の関係を試験した。第36図に重量別作業速度と欠播率の関係を示

第27表 作業精度

項目 試験番号	作業速度 m/sec	トラクター 駆動輪 スリップ率	播種精度			備考
			平均播種間隔 cm	標準偏差	変異係数	
1	0.31	7.4	33.9	5.38	15.8	左畦のみ播種
2	0.37	13.9	36.7	5.49	14.9	精度は欠株を除く
3	0.49	7.0	36.5	4.73	12.9	
4	0.73	6.4	39.0	4.25	10.9	
5	0.98	7.0	36.6	8.34	22.8	
6	1.14	16.3	36.6	5.35	14.6	

0.98m/sec時覆土および肥料位置関係

覆土深			肥料深			肥料のずれ			備考
平均	標準偏差	変異係数	平均	標準偏差	変異係数	平均	標準偏差	変異係数	
cm 6.3	0.82	12.9	cm 16.0	1.0	6.2	cm 3.7	1.4	34.1	左 畦

注 1) 牽引トラクター シバウラ S17

2) 圃場条件 火山性砂壤土 土壌水分 表面 27.7%，10cm, 30.0%

土塊の大きさ別割合 0～10mm (80.9%), 10～25mm (10.2%)

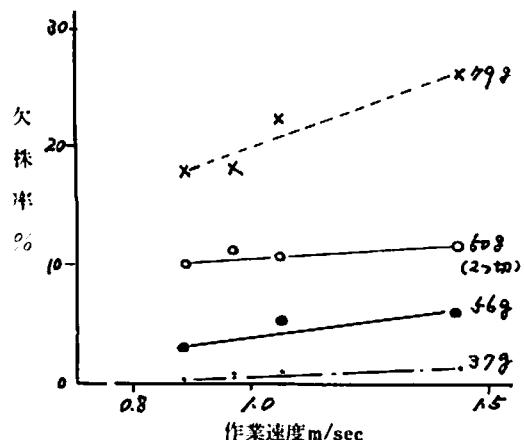
25mm以上 (8.9%)

3) 供試馬鈴薯 昭和38年産「馬鈴薯農林1号」2つ切り 1個平均45g

したが 37 g ではほとんど欠播がなく、 56 g で $3\sim7\%$ 、 50 g 2つ切りで 12% 程度であり、補助者1名で十分供給しうる数値である。しかし 79 g においては、 $18\sim26\%$ と大きな欠播率を示した。この原因は、馬鈴薯種子の大きさと、パケットの大きさとの関係もあるが、馬鈴薯が大きくなるにしたがって、長径と短径の差が大きくなり、長形化するため、ころがりが少なくなるためである。

第28表 播種量試験供試馬鈴薯

平均重量 g	長 径 短 径 差		
	mm	mm	mm
37	46.3	42.9	3.4
56	50.9	46.5	4.4
79	56.3	50.6	5.7
50(2つ切)	63.2	44.9	18.3

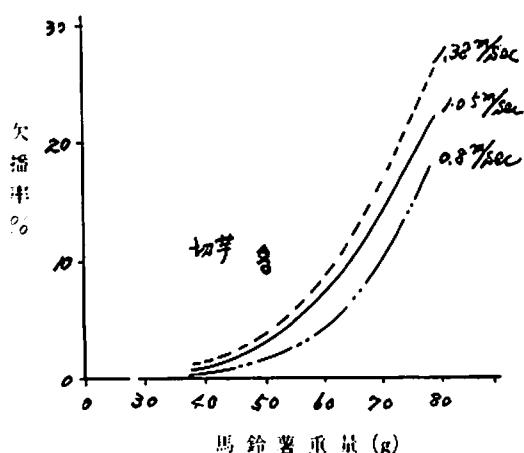


第36図 馬鈴薯重量別作業速度と欠株率の関係

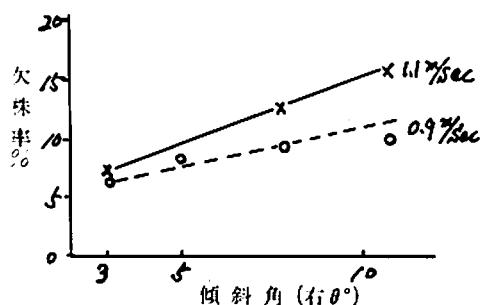
ついで馬鈴薯重量と欠株率の関係は、第37図のとおりである。

また傾斜地、波状地に対する適応性を調査せんとして、播種板傾斜度（前後、現状+5~10度、横右3~10度）、作業速度と欠播率の関係を調査し結果を第38a、b図に示した。

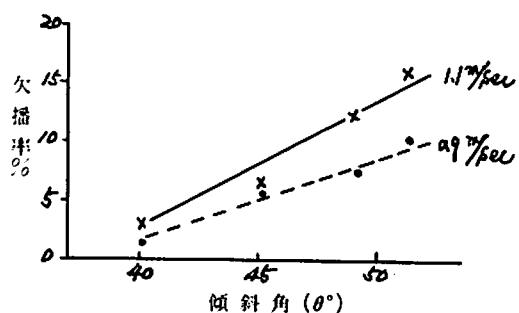
馬鈴薯種子は 50 g 丸イモを供試したが、作業速度 0.9 m/sec の場合では、 45° 度で 5% 以下であるのに 50° 度では 10% となる。これは馬鈴薯のブレート上におけるころがりが悪くなるためである。右傾斜の場合についても傾斜角が 5 度以上になる



第37図 馬鈴薯重量と欠播率の関係



第38図a 播種板傾斜角と欠播率の関係



第38図b 播種板傾斜角と欠播率の関係(前長)

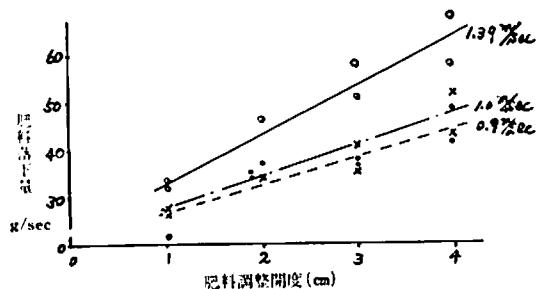
と、ホッパーより自然落下した種子を一時保持している受けにたまり、パケットに対する補給が悪くなる。このことにより、傾斜地、波状地ともに傾斜度は 5 度程度である。

(e) 施肥量

過磷酸石灰を使用し各畦の秒速落下量を測定したが、肥料調整開度と落下量の関係を第39図に示

たが、いずれも直線的に上昇することが判明した。

作業速度 1.0 m/sec では 10 a 当たり 施肥量 46.0 ~ 76.0 kg である。



第39図 速度と肥料落下量との関係

一般に馬鈴薯の施肥量は、100 ~ 150 kg/10 a 施用されており、固定スクレーバーの改良等により、施肥量を増大させる必要がある。

(d) 作業能率

200 m 畦において、往復作業をして計測した値と、その他の数値を考慮し、ha 当たりの所要時間を算出し第29表に示した。man hour では、トラクターオペレーターと、作業補助員の2名であるから ha 当たり 3.8 時間である。普通畜力で行なっている場合は、ha 当たり 34.8 時間であるから、労働は 1/9 の低下となる。労働量では、この程度であるが、質的には、相当の違いがあると考えられる。

第29表 作業能率

作業速度	作業幅	理論能率	作業時間	補給回行時間	作業効率	作業能率
m/sec	m	ha/h	h/ha	h/ha	%	ha/h
1.1	0.66×2	0.52	1.9	1.3	60	0.31

(e) 契引力

3 ポイントにゲージを取りつけ、電気的に歪を測定し、3点の和を牽引力とした。結果は第30表のとおりで、種子、肥料ホッパーに各々充満し、作業補助員が1名のった状態で 0.61 m/sec, 273 kg で、所要牽引馬力は 2.98 PS で17馬力級のトラクターで十分作業ができる。しかし、回行時のトラクター前部浮上に注意しなくてはならない。

第30表 所要動力

作業速度 m/sec	トラクター ギヤー位置	牽引力 kg	牽引馬力
0.35	1	190	0.89
0.61	2	273	2.29

3. てん菜移植機に関する試験

課題の背景

てん菜の增收と間引労働投下時期の転換の目的で、紙筒移植技術が生まれてきた。移植を人力で行なう場合は、施肥機で施肥、畦立をして苗を運搬し、1本ずつ手で移植するのである。それに要する投下労働は、10 a 当たり 15~20 時間で、土地条件による変化が大である。この移植時期は、道東地帯では 5 月上旬で、比較的労働(主として婦人)余裕のある時期ではあるが、50 a ほどの畑に 10 人構成で 2 日以上も費すという事態では、間引労働がいかに農閑期に転換されたとしても、大面積耕作地帯には、移植栽培の技術は普及しないだろう。そこで移植機が開発され、37 年度に利用段階に入ったが、利用上種々問題が発生した。したがって現地の調査を通して問題となるところを解明し、移植機の利用に資せんとした。

現在道内には、本機の製作会社が 2 社あり、37 年、38 年度は、移植装置に対して手で苗を補給していたが、39 年度にこれが半自動化された。これらについて以下述べる。

試験方法と結果

(1) てん菜手動型移植機

a 供試機と構造

この移植機はトラクターの後部 3 点油圧装置に直結牽引される 2 畦用であり、畦幅は 60~55 cm に調節できる。本機の使用は、整地、施肥後であり、まず成畦器(舟型オブナー)によって開溝された間隙(深さ 15 cm, 幅 5 cm 程度)に苗挿み(ホールダーまたはグリップ)によって挿まれた紙筒が回転降下し溝に植えられる。この作動は、上方で開いたグリップへ人手で苗を補い、案内バーの働きでグリップが下降と共に閉じ、案内バーの切れる下部でグリップが開き苗が放される。それと同時に鎮圧駆動輪の働きによって、苗溝の両側より土壤

第31表 移植条件

調査所	移植日	移植苗の生育		土壤条件					供移植機	試機	牽引トラクター
		葉数	草丈	土質	水分	硬さ	夾雜物				
清水	5. 11	3~4	4.5~5	火山性砂壤土	強く握って固まる	軟	少	Y式2畦	LD 500 50 PS		
幕別1	5. 7	2~4	4~10	沖積性砂壤土	30%	硬	1年綠肥	S式2畦	I-D 219 19 PS		
幕別2	5. 8	2~4	4~8	火山性砂土	12%	軟	なし	Y式2畦	T. 18		
帶広	5. 10	2~3	4±0.5	洪積性砂壤土	60% (dry)	硬	やや少	Y式2畦	T. 18 18 PS		
音更1	5. 8	3	5.6	火山性砂壤土	強く握って固まる	硬	堆肥少	S式2畦	MF 35 35 PS		
音更2	5. 9	3	5.3	火山性砂壤土	強く握って固まる	普通	堆肥少	Y式2畦	"		
芽室1	5. 3	4	4.5	沖積性壤土	35%	やや硬い	豆がら少 土塊あり	Y式2畦	"		
芽室2	5. 1	4	5.2	火山性砂壤土	28%	軟	なし	S式2畦	"		
広尾	5. 12	4~6	8	火山性壤土	やや少	軟	なし	S式2畦	T 18 18 PS		
士幌	5. 12	3~5	4.5	火山性壤土	11%	軟	なし	S式2畦	"		
更別	5. 16	3~7	5~6	火山性砂土	前々日 雨やや多	軟	堆肥少	S式2畦	"		

第32表 移植状態

調査区	移植方法	移植間隔	移植筒の状態			紙筒露出高さ	平均	苗の活効			備考
			正常	屈折	傾斜			活着	半枯死	枯死	
cm											
清水	機植	21.8	73.4	0.9	25.7	79.4	21.6	—	80	15	5
	機植	21.0	91.0	2.5	3.5	98.0	2.0	—	90.6	9.4	
幕別1	手植	22.7	100.0	—	—	100.0	—	—	97.2	2.8	
幕別2	機植	23.1	95.0	3.5	1.5	91.7	8.3	—	90.0	—	10.0
帶広	機植	25.0	81.0	1.0	1.8	—	—	2.5±1.5	88	6.0	6.0
	手植	22.7	99.1	0.9	—	—	—	1.0±0.5	98	2.0	
音更1	機植	22.5	76.5	17.3	6.2	51.2	48.8	0.61	67.1	1.5	31.4
	手植	20.5	98.2	0	1.8	67.2	32.8	0.14	90.9	8.1	—
音更2	機植	25.0	97.0	3.0	0	84.0	16.0	—	81.0	7.0	9.0
芽室1	機植	23.8	93.0	2.0	5.0	—	—	0.9	1.3		
芽室2	機植	25.0	90.0	5.0	5.0	—	—	1.5	1.4		
広尾	機植	23.0	—	—	100.0	—	—	2.0	—	100	
	手植	21.0	—	—	100.0	—	—	1.5	—	100	
士幌	機植	25.5	91.0	—	9.0	—	—	1.75	73	21	3
	手植	21.5	100.0	—	—	—	—	0.75	86	13	1
更別	機植	22.1	95.0	—	5.0	1~2	2~	1.0	50		
	手植	21.0	90.0	—	10.0	50	2~0	—	50		

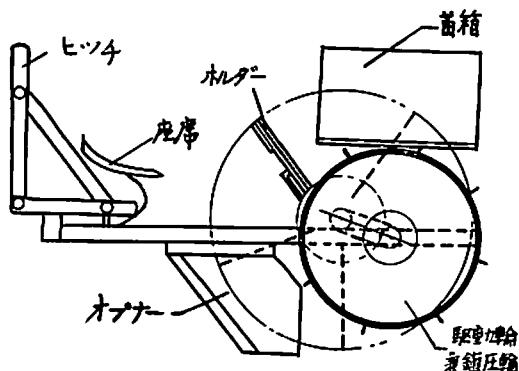
6月5日活着調査紙筒高さ1cm以上のものは10~13%深植のものは100%活着していた。5月28日までは80%活着、その後日照りで枯死。

が入り、苗を定着させる。苗植えは、苗箱より1畦1人あて配置され、グリップへ手で1本1本補充して行なわれる。グリップの運動は鎮圧駆動輪よりうる。なお、調査に供した機械は、日甜式滝川サークル鉄工所および山田トンボ農機製のもので、機構はグリップ装置が異なるが同類で2畦用である。

b 調査の結果

(a) 移植機の条件

移植機の調査対象は、昭和38年にてん菜移植機



第40図 トランスプランター略図

第33表 労働配分と作業速度

調査地区	作業人員の配置					作業速度 m/sec	考
	運転手	苗ばさみ	苗とり	苗運搬	まわり		
清水	1	2	3	1	1	182 m/15 min 0.2	1.2
幕別1	1	2	—	6	1	182 m/19 min 0.16	1.2 { 苗の生育が進みすぎて根がからみ、はなれが悪い。オプナーにすき込み緑肥がひっかかる。
幕別2	1	2	—	—	1	131 m/14 min 0.16	1.2 { 苗は前日用意した。
帯広	1	2	2	2	0	180 m/14 min 0.21	1.2
音更1	1	2	—	1	1	100 m/14 min 0.12	1.2 { 苗はすでに準備していた。紙筒が乾燥していたため水をかけたが、土部がはなれづらく 10a 当たり 7 個の紙筒をはなすのに 1 人 5 時間。
音更2	1	2	—	—	1	100 m/13 min 0.13	1.1 { 畦幅 55 cm では、無理のようだ。
芽室	1	2	—	4	0	180 m/19 min 0.16	1.2 { 122 本入り苗箱に苗を取るのに 8 分かかり、122 本選ぶのに 30 本の不定苗があった。
広尾	1	2	—	5	1	300 m/30 min 0.17	1.2 { 移植箱からグリップまでの距離があり過ぎるため作業がスムーズにゆかない。
上幌	1	2	—	2	0	182 m/115 sec 0.16	1.2 { 180 m 畦の両側で苗補給をした。
更別	1	2	2	1	0	180 m/18 min 0.19	1.2 { 1 箱 300 本入りの苗箱に苗床から苗を入れるのに約 30 分を要した。1 本にしたものをつけただけでは 8 分間を要する。
平均	1	2	2.5	1.7		0.17	1.2

を導入した十勝管内11地区とし、その条件を第31表に示した。移植の時期は豪天が続いた。土質は火山性土が多く、夾雜物は比較的少なく、作業は特に支障がなかった。圃場はいずれも、トラクター用作業機で耕起整地した。

(b) 移植苗調査

第32表に移植苗の調査を示した。移植方法のうち機械とあるのは機械移植、手植えとあるのは、機械植えの近辺の手植えである。機械植えは手植えに比較して活着が悪いようで、それは紙筒苗のPlacement が期待どおりいかなかったことに起因する。機械利用の場合、紙筒苗の具備すべき必要条件は、苗が緊っていて紙筒の上下口に十分土が充填されていることである。

機械移植苗は、この点に十分注意すべきであろう。加うるに紙筒の地表面露出の大きいものは、その時期の干ばつ風害にあい枯死したものが多い。また鎮圧と活着に関係がある。オプナーで開溝された溝に対する適当な鎮圧を考慮しなくてはならない。

(c) 作業人員の配置

作業人員は、機械の運転1名、苗ばさみ人が2

第34表 作業能率

調査区	作業速度 × 作業幅 (m/sec)	ロスタイル (回) (苗補給)	作業能率 a/h	所要時間 h/ha	苗取り能率 a/h	所要時間 h/ha	総労働時間 h/ha	下間	備考
帯広	0.21 × 1.2	14.5	6.9	14.5	3.5	28.6	14.5 × 4 + 28.6 = 86.6		労働人員は機械作業3人。
音更	0.31 × 1.1	9.1	4.4	22.7	2.0	50.0	22.7 × 4 + 50.0 = 140.8		苗運搬1人、苗とり1人とした。しかも苗運搬人は機械作業員と同じ能率とした
芽室	0.16 × 1.2	23.2	4.2	23.8	1.9	52.7	23.8 × 4 + 52.7 = 147.9		
更別	0.19 × 1.2	14.7	6.2	16.1	2.5	40.0	16.1 × 4 + 40.0 = 101.4		
平均	0.17 × 1.2	15.4	5.4	18.5	2.5	40.0	18.5 × 4 + 40.0 = 114.0		

第35表 改良点

全 体	土壤が膨軟すぎる場合、トラクタータイヤの沈下が著しく後作業に支障をきたす。 施肥機構をミドマウントでとりつけ、1行程で施肥移植を行なう。 運転は、あまりにも低速なのでかえってうまくゆかない。 15 PS 程度のトラクターでは、低速の出ない場合エンジン回転を極度にさげるため馬力不足を感じる。
オブナー	堆肥夾雑物が多い場合は浮上し浅植えとなり、戻り土も不足する。 紙筒長さが 13 cm あり、したがってオブナーの大きさも開溝 20 cm 程度まで要求されよう。したがって、不耕盤に当たることもあり、型を考えねばならない。
グリップ	2 cm 以上に紙筒が地上に出る場合、枯死率が大となるので、グリップにかます位置をはっきりつける。 グリップの弾性が失われ離れが悪い場合もある。また各々の工作が悪い。紙筒土の充填度合がグリップの性能に関係する。
ケース	180 m 畦往復の積載量を要求し、苗がスムーズに取り出せるようにする。 ケースの交換が容易になるようフレームを設計する。
ホイール	スリップが土壤の硬軟、作土の深浅により異なり、株間の不均を生じさせる原因となる。スリップと機体のウェートの関係が調節できるようにしたい。
苗作り	苗とりのとき紙筒に水をかけてとるが、あまりかけすぎると取りづらく折れが多くなる。あまり乾いたものであれば、上底土が落ちる。

畦の場合 2 名必要で、基幹労働として 3 名は欠かせない。また、機械を能率的に使用するためには、苗の補給がスムーズにゆかねばならぬ、苗とり、苗運搬等に多くの労働を必要とした。また機械の調節および苗ばさみ人の未熟練のためもあり、不良移植苗に対して補植する「あとまわり」人をも必要とした。したがって都合 5 人以上の作業員を必要とする（第33表参照）。

(d) 作業能率

作業能率は苗ばさみ人の苗ばさみ速度に影響され、不なれの場合はきわめて能率が低下する。本調査の大体の平均作業速度は 0.17 m/sec である（第34表参照）。

ロスタイルは、回行、苗補給を含めて、10 a当たり 15 分程度を要し、時間当たり作業面積は 5 a 程度であった。苗とり、苗運搬を含めて総労働時間では、ha 当たり 100 時間以上を要した。したがって 1 人 1 日 10 a という作業能率である。しかし苗運搬、苗ばさみの技術等の向上により、1 人 1 日 20 a の能率まであげ得る可能性は残されるように考えられる。一方人力では、7 ~ 8 a が最高能率と考えて約 3 倍くらいの能率をあげ得た。

(e) 機構的改造を要する点

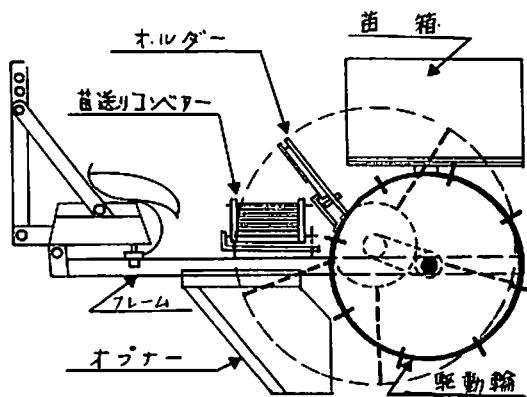
第35表に各部の機構の作動により発生する事故を記入した。機構的には鎮圧輪と駆動輪の兼用に

ついて、また、オプナーと、苗ばさみ人と苗箱の重量の平衡の問題が改善されなければならないであろう。

(2) てん菜半自動型移植機

a 供試機と構造

昭和38年度の実績および、数回にわたる検討で作業機の能率を向上させうることが、最大の期待であった。作業機の能率を左右する要因は、苗箱よりグリップへ苗を補充する苗送り作動であり、これを自動的に行ないうるように39年度の機構は改善された。すなわち苗箱には、20本の苗が入る



第41図 トランシブルプランター略図

第36表 移植時の条件

農家番号	調査場所	移植面積 (ha)	紙筒 予定	播種 月日	移植 月日	移植苗の 生育(cm)	移植作場土壤条件	ほ場耕起碎土状況				施肥方法
								本葉	草丈	土質	水分	
								水硬さ	夾雜物	耕	起	碎土
1	芽室町 西芽室	0.20.15	4月 1~21	5月 7日	2 3.0	火山性 砂壤土	多硬	牧草跡	トラクターブラウ 耕深 12 cm	○	○	畜力3畦施肥機
2	"	0.6 0.6	4. 3~4	5. 7	2 2.0	" "	" "	堆肥	トラクターブラウ 耕深 15 cm	○	○	"
3	"	1.2 0.8	4. 9	5 12~13	2 5.0	" "	" "	"	"	○	○	"
4	芽室町 南生	5.0 4.0	3. 27 ~ 4. 4	5 9~13	4 5.0	" "	軟	"	"	○	○	"
5	"	3.8 3.5	4. 3~11	5 9~11	2 5.0	" "	" "	"	"	○	○	トラクター用 播種機
6	芽室町 博進	1.3 1.3	4. 16	5 11~13	4 3.0	" "	" "	"	"	○	○	トラクター用 4畦施肥機
7	"	1.5 1.5	4. 8~12	5. 2	2 2.0	" "	" "	"	"	○	○	畜力3畦 施肥機
8	芽室町 北伏古	0.50.48	4. 3	5. 6	2 2.0	" "	" "	"	"	○	○	"
9	帯広市 西町	2.5 2.5	4. 8~9	5 12~13	2 2.0	"	少硬	トラクターブラウ 耕深 12 cm	○	○	"	"
10	"	4.5 4.5	4. 10~11	5 12~13	4 6.0	" "	" "	畜力ブラウ 耕深 12 cm	○	○	畜力 ハロー	"
11	中札内村 新札内	0.5 0.3	4. 10	5. 8	2 3.0	" "	" "	"	"	○	"	"
12	"	0.5 0.5	4. 14	5. 11	2 3.5	" "	堆肥	"	"	○	"	"

農家番号	項目	土壤硬度 (m/m) (山中式硬度計)					土壤水分 (%)				
		深さ	表 面	5 cm	10 cm	15 cm	20 cm	表 面	5 cm	10 cm	15 cm
1	—	—	—	10	16.1	16.2	19.0	—	—	—	—
2	—	—	—	12.8	15.4	20.5	19.0	30.7	30.7	34.7	34.4
11	3.1	—	6.7	10.7	15.5	16.1	9.4	24.5	26.5	32.0	21.4
12	—	—	5.0	13.0	17.3	13.0	—	23.4	26.0	21.4	—

苗皿をつめ、グリップへの補充は、コンベアーで行なうようにし、コンベアーに対して苗皿から苗を移すのを手動とした。したがって苗送り作動は、半自動化されたこととなる。

b 調査結果

(a) 移植時の条件

半自動移植機を昭和39年度に導入し、利用した農家について、芽室町を中心に調査したが、その

時の条件を第36表に示した。移植機は、数戸の共同利用であるが、39年度に調査した農家には、4～5haの面積を移植した農家があった。移植予定面積は、大体実施されたのをみると苗作りが前年より向上したものと考えてよい。

(b) 移植状況

移植後の活着には、前述したような諸要因があるが、牽引車のトラクタートレッドを0.6m 程

第37表 移植状況

農家番号	供試移植機	牽引トラクター			平均移植間隔	移植の状態(%)				紙筒露出高さ		
		トラクター名	タイヤサイズ	トレッド		正常	屈折	傾斜	欠株	地表	地上	平均
1	Y式半自動2畦	TC15	7-24	1,200	mm cm	45	30	25	—	18.6	75.5	+1.21
2	"	MF35	11-28	1,300	25.9	90	—	10	—	68.3	25.0	+0.19
3	"	"	"	"	25.4	30	13	57	—	10.0	90.0	+1.91
4	"	"	"	1,200	26.6	50	—	35	15	23.5	76.5	+1.31
5	"	"	"	"	25.8	70	—	25	15	23.0	76.0	+1.20
6	"	"	"	1,300	—	—	—	—	—	—	—	—
7	"	FD	"	"	26.2	75	—	25	—	84.7	15.3	+0.01
8	"	MF35	"	"	25.4	35	—	65	—	32.5	67.5	+1.00
9	"	MF25	"	1,200	26.9	45	—	42.5	12.5	27.3	72.7	+1.28
10	S式半自動2畦	L27	"	"	27.5	65	—	30	5	61.7	38.3	+0.38
11	Y式半自動4畦	MF35	11-28	1,300	25.0	80	—	20	—	—	—	—
12	"	"	"	"	27.1	65	—	30	5	47.4	52.6	+0.78

第38表 作業能率

農家番号	作業人員の配置					合計	作業速度	作業幅	作業能率	
	機械労働		補助労働						(a/h)	(a/h)
	運転手	苗補給	苗とり とほぐし	苗運搬	あまわり	(人)	(m/sec)	(m)	(a/h)	(a/h)
1	1	2	4	1	--	8	155 m/10 min 0.25	1.2	15/3	5
2	1	2	6	1	--	10	0.30	1.2	55/10	5.5
3	1	2	5	1	--	9	0.29	1.2	—	10.0
4	1	2	7	1	--	11	0.31	1.2	—	10.0
5	1	2	7	1	1	12	0.29	1.2	380/35	10.8
6	1	2	6	1	--	11	0.35	1.2	—	10.0
7	1	2	4	1	--	8	—	1.2	150/25	6.0
8	1	2	6	2	--	10	—	1.2	47/7	6.7
9	1	2	7	1	--	11	360 m/30 min 0.2	1.2	—	—
10	1	2	5	1	--	9	0.2	1.2	70/2	7.0
11	1	4	10	1	--	16	0.2	2.4	30/2	15.0
12	1	4	10	1	--	16	0.2	2.4	50/4	13.0
平均	1	2~4	5.7~10	1.1	0.1	9.9~16	0.26	1.2~2.4	—	7.9~14.0

幅2畝またぎとし、畦の中心にタイヤーが走るようすれば、1.2mとなるが、ブロウイング時そのままのトレッドの場合1.3mで、若干、移植苗に影響を与えることがわかった。調査の結果、約半数がトレッド1.3mで行なっていた。また平均移植間隔は25cm以上で若干多い。欠株は多いところで15%認められた。これらは例外なく紙筒露出高さが高いことに原因していることが知られた。

(c) 作業能率

作業能率は手動式の平均値5.4a/hに比較して半自動型は、平均7.9a/hで約50%の能率向上が認められた。これは作業速度が平均0.17から0.26m/secと50%増加したことによる。しかし、能率の向上は当然のことながら補助労働人(苗とり人)の増加となり、手動型平均の7.2人に対し9.9人構成となり、4畝用では16人の多人数を要する。

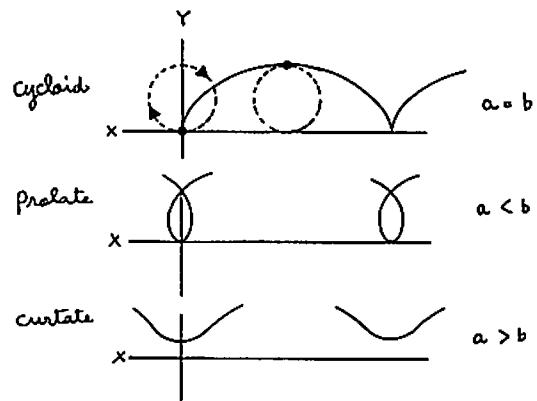
(d) グリップ作動の限界

グリップが苗を苗溝に離すときの軌跡は、駆動輪とグリップ回転の関係によって定まり Cycloid をえがく。

Cycloid の一般式は、

$$\begin{cases} x = a\phi - b \sin \phi \\ y = a - b \cos \phi \end{cases}$$

で表わされるが、 a と b によって第42図のように軌跡をえがく。



第42図 グリップの軌跡

駆動輪の径のグリップ径、回転比、駆動車輪のスリップ率等で、Prolate Cycloid, Curtate Cycloid となり、普通理論的には、サイクロイド曲線がラップした曲線(P-rotate)になるが、スリップ等で間のびした曲線となる(Curtate)。グリップ先端の軌跡は Curtate の曲線となる方が良いように考えられるが、確かな報告はまだない。また半自動型にあっては、苗送り込みコンペアーから送られる苗をグリップがつかまえる速度に限界があろう(第39表参照)。

すなわち、Y式では、0.5m/sec以上の速度では、不良、不可が多くなり、S式では、0.6m/sec程度まで可能となる。これは半自動送り装置のコンペアーの作動がY式では、間歇的でS式は連続的であるからであろう。

第39表 作業速度別グリップ作動状態

供 移 植 機	苗 送 り 態	作業速度 m/sec								備 考	
		0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60			
Y式	良 好	100 97.0	100 95.5	97.5 92.0	97.5 —	91.0 71.5	41.7 51.0	14.8 44.4	各速度ごと苗皿3枚分60本の苗を送った結果。		
	不 良	0 3.0	0 4.5	2.5 5.1	2.5 —	4.5 8.5	8.3 10.0	9.2 8.4			
	不 可	0 0	0 0	0 0	0 0	45.0 17.0	50.0 39.0	76.0 47.2			
S式	良 好	100 100	100 100	100 100	100 100	97.0 96.8	91.5 91.7	90.5 91.7	不良とはホルダーで正常でないがつかむもの。		
	不 良	0 0	0 0	0 0	0 0	3.0 3.2	3.6 3.5	6.1 8.3			
	不 可	0 0	0 0	0 0	0 0	0 0	1.9 1.7	3.4 0			

(e) 移植機と紙筒土の関係

てん菜移植機の性能は移植苗の良悪に影響されること大である。しかばな苗の良悪とはなにか、それは移植した苗の活着、生育によって判定されるものであろう。そこで移植苗の紙筒土の土質および土壤添加物、ならびに紙筒土充填時の水分、充填度合、管理時の水分給与量等を異にした場合、その苗を移植機に使用したとき、機械の作動または活着にどのような影響を与えるかを調査した結果、つぎのとおりである。

供試機はY式半自動型を用いた。

第40表 土壤種類別ボット

ボット土別 No.	ボット内土壤処理別	枯死率 (%)	露出高さ (mm)	ボット土のこぼれ			ボット土水分 (%)	乾土重 (g)
				上 (mm)	底 (mm)	上+底 (mm)		
1	火山灰砂壤土	2.3	17	2.1	5.0	7.1	33.1	14.0
2	沖積砂壤土	9.7	36	2.3	20.0	22.3	33.6	16.6
3	火山灰砂壤土+堆肥	1.6	22	2.6	19.0	21.6	21.9	20.8
4	水分、充填度普通（火山灰）	1.6	17	3.0	11.0	14.0	23.1	21.2
5	水分普通、充填度密（火山灰）	0.6	35	1.5	10.0	11.5	25.2	16.5
6	水分多、充填度普通（火山灰）	0.6	17	4.5	22.0	26.5	24.3	21.7
7	水分多、充填度密	2.3	32	1.4	32.0	33.4	25.4	21.2
8	火山灰土 普通処理 管理時水分多	2.3	20	3.2	43.0	46.2	25.4	21.3
9	" " 水分普通	—	—	—	—	—	—	—
10	" " 水分少	1.6	34	2.0	43.0	45.0	26.1	20.6

昭和39年5月28日移植し、6月13日、活着したところをみはからって、枯死率を調べた結果、沖積砂壤土のボットが10%に近い数値を表わした。原因は判然としないが、苗そのものが、土壤の充填

度小なること、露出高さが高かったこと、根部の生育が悪かったことなどがあげられる。

ボット露出高さと枯死率の関係は、ボット土上部の土こぼれがない場合で、2~3cm程度の露出ではあまり影響をおよぼさない。第41表は、6月28日活着したものについて調査した結果を示したが、この結果でも明白なように、ボット土上部のこぼれが全く0で、ボット土下部の土こぼれは10mm程度であれば問題がない。

第41表 移植紙筒苗の状態

(十勝農試農業機械科開墾39年度)

ボット No.	枯死率 (%)	露出高さ (mm)	ボット土のこぼれ 上 (mm)	ボット土のこぼれ 底 (mm)	ボット土のこぼれ 上+底 (mm)	ボット土水分 (%)	ボット土乾土重 (g)
1	2.3	17	2.1	5.0	7.1	33.1	14.0
2	9.7	36	2.3	20.0	22.3	33.6	16.6
3	1.6	22	2.6	19.0	21.6	21.9	20.8
4	1.6	17	3.0	11.0	14.0	23.1	21.2
5	0.6	35	1.5	10.0	11.5	25.2	16.5
6	0.6	17	4.5	22.0	26.5	24.3	21.7
7	2.3	32	1.4	32.0	33.4	25.4	21.2
8	2.3	20	3.2	43.0	46.2	25.4	21.3
9	—	—	—	—	—	—	—
10	1.6	34	2.0	43.0	45.0	26.1	20.6

注) 調査日 6月31日、苗 2葉期

土壤水分 5cm 36.8%

10cm 37.3%

15cm 37.4%

また、ボット土の充填度は、普通に入っているものが良く、堅いものでは、根張りが悪く時々土

第42表 移植紙筒苗の状態

項目 ボット No.	活着率 (%)	露出高さ (mm)	ボット土のこぼれ		ボット土水分 (%)	ボット土乾土重 (g)	ボット状態(屈折傾斜)				手植えのボット土水分 (%)	手植えのボット土乾土重 (g)
			上 (m/m)	底 (m/m)			正	小	中	大		
1	97.7	0.5	—	2.5	32.5	22.1	10	80	10	—	41.4	19.9
2	90.3	0	—	15.0	27.9	22.0	70	30	—	—	31.1	19.9
3	98.1	0	—	6.5	26.8	19.9	60	30	10	—	39.8	20.6
4	98.1	0.2	—	4.0	27.7	19.3	30	50	20	—	33.0	23.1
5	99.4	0.3	—	3.0	31.3	22.2	50	40	10	—	42.1	20.6
6	99.4	1.6	—	3.5	33.8	21.5	30	30	—	—	33.1	23.1
7	97.7	0.3	—	5.0	36.6	21.3	30	50	20	—	34.0	22.1
8	97.7	0.2	—	10.0	35.2	18.8	90	10	—	—	31.3	23.7
9	100.0	0.7	—	6.5	35.6	18.9	70	30	—	—	36.9	21.9
10	98.4	1.0	—	21.5	39.1	16.7	90	10	—	—	—	22.2

注) 調査日 6月28日 苗 4葉期

こぼれの大きなものが発生する。ポットの屈折傾斜は、これらの苗を用いて特に苗のために発生が過大になるということはなかった。また半自動型では、屈折傾斜の発生度合が少なくなってきたいることも明らかである。

なお、手移植は、全部100%に近い活着を示したが、機械使用の同じ日のポット土の水分を比較すると、紙筒外の土中水分は5~10%程度高い。このことはポット土が鎮圧の影響により、畑の中で紙筒をへだてて全く孤立してしまうか、またはそうでないかを決定する。これが活着に大いに関係することを知った。したがって移植機苗の鎮圧は再考を要する。

4. 肥料散布機に関する研究

課題の背景

プロードキャスターの使用は、散播作物、牧草追肥等はいうまでもなく、土壤改良剤の散布、施肥技術の確立等利用が増加している。第43表に畑作における利用を表わしたが、その散布も微量調節が可能で散布むらのできるだけ少ないものを要求している。

第43表 散布を必要とする対象と散布量

対象	散布方法	散布量(10a当)
牧草	追肥 (石灰を含む)	20~50kg (50~110石灰)
秋まき麦類	追播	肥種 20~30kg 10kg
青刈りえん麦	基播	肥種 50~70kg 10kg
てん菜	追酸度矯正	肥 15~25(チリ) 100~200(炭カル)
あま	基播	肥種 40~60kg 7kg
菜豆(金時)	追肥	6~14kg(尿素) 15~30(硫安)
"	牧草混播	1~2kg(特別ダシバー)
耕土改良	培養	30~60kg

しかるに従来のプロードキャスターは散布材料が、自然落下し、または送り出し機構に難点があり、散布量の微量調節は困難であった。この点に

注目して、散布材料の量調節が的確にできて、しかも散布むらの少ない機器の開発をはかった。

試験方法と結果

(1) 供試機

本機の試作はまず送出し装置と散布板の組合せと駆動方法について検討した。

a 送出し装置と散布板の配列方法

送出し装置は、ベルトコンベア方式により散布板は2枚とし、広域、均等散布を期した。一方では肥料タンクの底部にベルトが回転し、二方式は、両ベルトに対して別の送出し装置を必要とするが、肥料ホッパーが二段になるから形的にみて一方式を採用した。

b 駆動方法

駆動力は、機体のグランドホイールとトラクターのP.T.O.からとれる。ただしトラクター側のグランドP.T.O.は付属していない。トラクターが多いことから使用しないことにした。

そこでつぎの方式が考えられる。

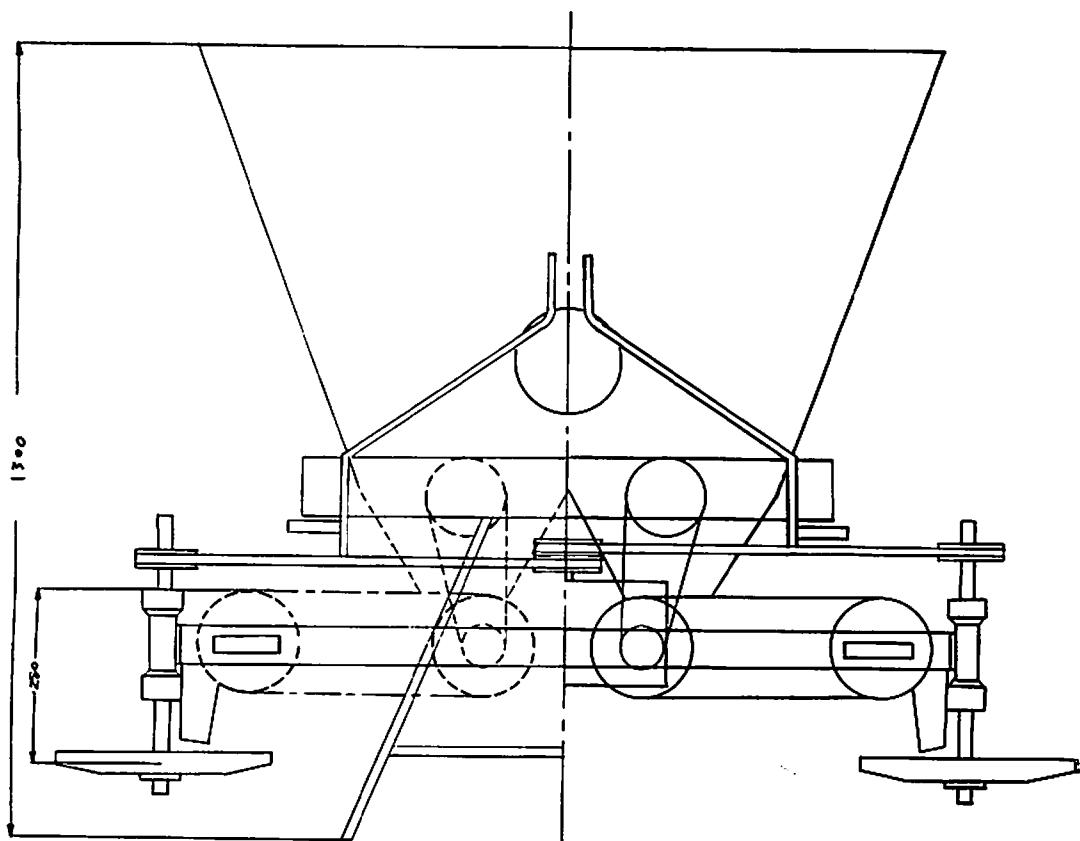
(1) 機体を牽引式として、機体保持車輪よりベルト散布板を駆動する。

(2) 敷設板をP.T.O.軸からとり、ベルトを機体のグランドホイールからとる。

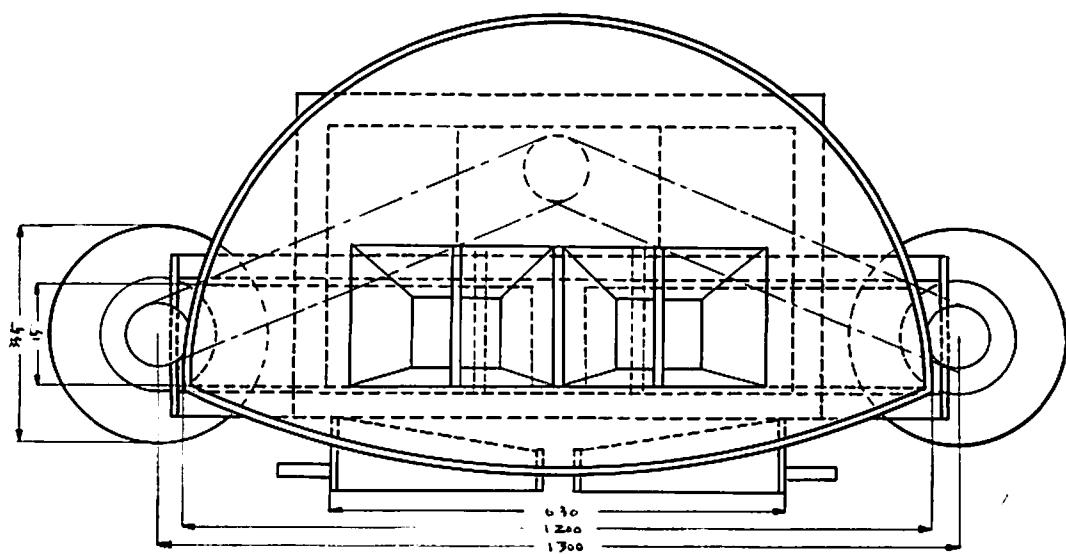
(3) 敷設板もベルトも、P.T.O.からとる。

以上の方法のうち、送出し装置は毎秒ベルト周速が5m/min前後とし、散布板の回転数を500rpm前後と相当のひらきがあることから、散布板の駆動を機体のグランドホイールから取出すことは困難である。したがって(2)、(3)の方法よりもよい。

しかし(2)の方法は、散布板ベルトの配列と前述の(1)方式にしたため、散布板と機体駆動車輪の位置が接近しすぎ、車輪に散布したものがあたって不均等となるため(3)方式とした。最終的に第44図①に示したとおりの形とした。すなわち肥料はベルトより運ばれ、両サイドの散布板上に落下し、その量は調節可能な開閉板によって規制される。トラクター直結で動力はすべてP.T.O.ドライブである。したがって、ベルト送り出し軸は、P.T.O.軸より1/55に減速している(第43図参照)。

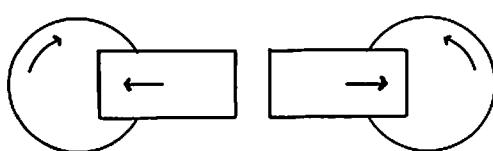
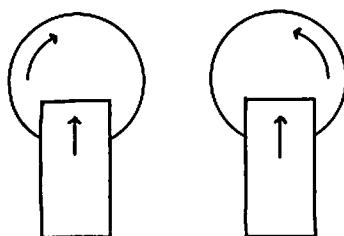


第43図 肥料散布機概略図a



肥料散布機概略図b

(a) 一方式



(b) 二方式

第44図 送出し装置と散布板の配置

第44表 機体諸元

名 称	サ イ ズ
全 長	750 mm
全 幅	1,650 mm
全 高	1,600 mm
肥料タンク容量	350 kg
送出しベルト幅×長さ	150×380 (mm)
散布板径および形状	350 mm ϕ 弧曲板6枚翼

(2) 試験結果

a 作業精度

精度は送出しベルトの落下量および散布板による落下分布状態について調査した。なお、散布板の分布特性は、定置試験においては $15\text{ cm} \times 15\text{ cm}$ の受箱を30 cm間隔に配置し、散布開始より30秒間にいった量を測定し、移動試験においては地面上に15 cm間隔に受箱を1~2列配し、作業中の落下量を測定して分布図を作り表現した。

(a) 送り出しベルト

ベルトにより送り出される肥料の落下量は、

$$M = K \cdot a \cdot b$$

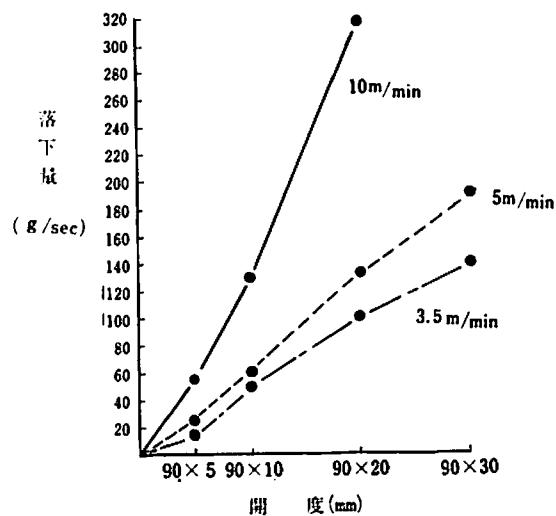
ここに、 K : 係数(肥料比重、排出係数)

a : ダンバー開度

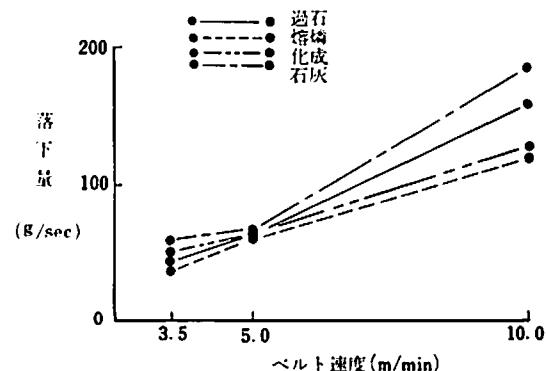
b : ベルト速度

で表わされる。

ここで a, b のどんな値に対しても(利用範囲内) K が一定値であれば送出し機構として良好であるが、実際にはベルトの速さ、幅、肥料圧等々に関連があり、実験を重ねなければ得られない。本機の場合、第45、46図に示すとおり大体直線的な数値を示し、化成肥料についてみれば、 K は1.4位の値をとり、満足すべき落下量を得た。



第45図 送り出しベルト落下調節開度と落下量



第46図 送り出しベルト速度と落下量

また、ベルトの回転を一定として、開度の調節により落下量をうるようとしたため、特別の場合にはベルト速度を段階的に変えるようにした。

しかし本機はベルト送り出し装置がトラクターP.T.O.軸より駆動されるため、P.T.O.の回転

第45表 ベルトの送り出し特性

開度	肥料別	調査項目	ベルト速度		3.5 m/min		5.0 m/min		10.0 m/min		備考	
			平均	標準変差	平均	標準変差	平均	標準変差	平均	標準変差		
90×5 mm	過 培 石 灰 化	石 焼 灰 成	— 17.7 19.0 21.9	— 1.3 4.8 0.5	— 7.3 25.2 2.3	— 27.0 35.8 28.8	— 3.3 1.2 1.0	— 12.2 3.5 3.5	— 61.6 76.0 54.6	— 11.6 3.6 1.5	— 18.8 4.7 2.7	水分 12~8%
	過 培 石 灰 化	石 焼 灰 成	44.1 34.3 64.8 50.9	1.4 5.9 4.4 0.6	3.2 17.2 6.8 1.2	70.2 61.0 71.9 61.5	8.8 3.4 6.8 1.9	12.5 5.6 9.5 3.1	159.1 121.4 186.2 129.9	9.4 8.3 4.5 4.8	5.9 6.8 2.4 3.7	
	過 培 石 灰 化	石 焼 灰 成	100.8 97.6 126.4 100.6	3.0 2.5 9.3 6.2	3.6 2.6 7.3 6.2	150.0 120.7 176.6 132.1	7.4 4.2 7.3 1.8	4.9 3.5 4.1 1.4	298.7 212.4 37.0 290.6	35.1 6.7 33.6 5.8	11.1 2.8 9.1 2.0	
90×30	過 培 石 灰 化	石 焼 灰 成	144.1 145.6 189.6 139.0	3.4 9.6 9.4 1.7	2.4 6.2 5.0 1.2	193.7 177.5 300.2 187.1	4.3 8.5 33.1 1.8	2.2 4.8 11.0 1.0	476.0 289.9 624.4 470.8	34.7 28.3 69.5 14.6	7.3 9.8 11.1 3.1	

は常に一定で作業を行なわねばならない。P.T.O. の回転の変動は数式より落下量の変動となるから、落下量の変動を10%程度に止める場合は回転数も同じく10%程度以内の変動に止めなくてはならない。

なお、第45表にベルト送り出し特性を示した。

(b) 敷布板

散布板は、第47図に示すとおり6枚製作し、各自的特性を調査した。その散布の状態を第48図に示した。すなわちNo. 1とNo. 4は同様な傾向を示し横のびがあり、No. 3とNo. 5は散布量にある個所でピークを生じ、No. 2, No. 6は両グループの中間型のような分布を示した。

この結果、500 rpm程度の回転数では、No. 1とNo. 4の型が良いと考えられる。散布板はあまり大きくなると散布が乱れ、小さいと放てき距離が短くなる。散布板は6枚程度あった方がよく、散布板は上下複板の方がよい。また平板より若干彎曲にした方が散布むらが少ない。分布は散布板に肥料を落す位置によって非常に異なった値を示すもので「はやおち」「おそおち」にするこ

とによって散布のピークが変化する。

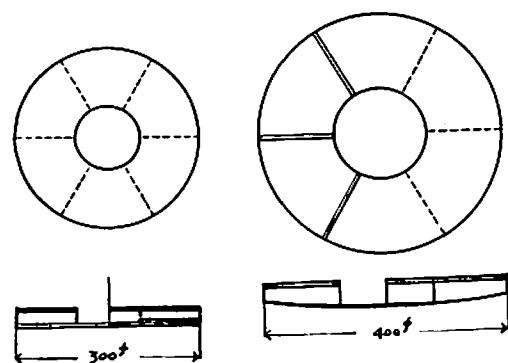
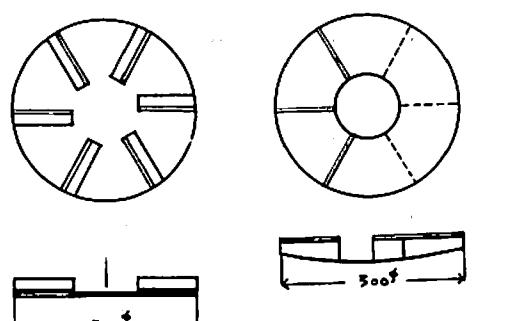
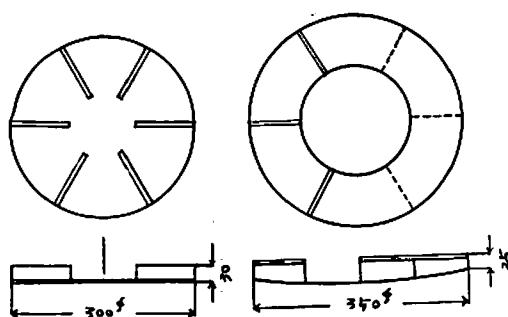
本調査は、数回の予備散布の後、最良のものの位置で測定した。これらの試験からNo. 4を最適なものとして選定した。

以下、散布条件と分布状態について結果を述べる。

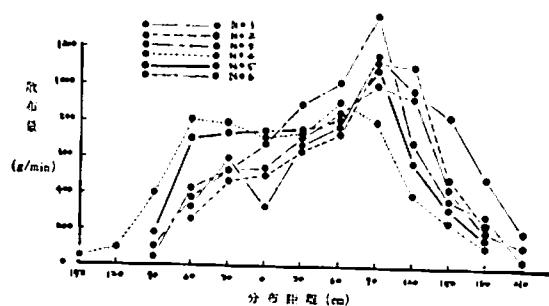
ア) 敷布板回転数との関係 敷布板回転数と落下量分布の関係は、散布板が非常に低回転であれば多少散布板の形状に難があっても良好な分布が得られる。しかし散布幅が小さい。第49図a, 250 rpmの分布をみれば明らかである。また、回転数を高めると、散布板に送られる肥料の落下位置が同じである場合散布板の回転方向(図では右側方向)にピークができる。しかし500~600 rpmの回転範囲内では、散布幅、ピーク等について著しい差は出ないと考えてよい。

イ) 敷布量と分布 敷布板においては、散布量を増加してゆくと散布むらは大きくなるが傾向は変わらない。

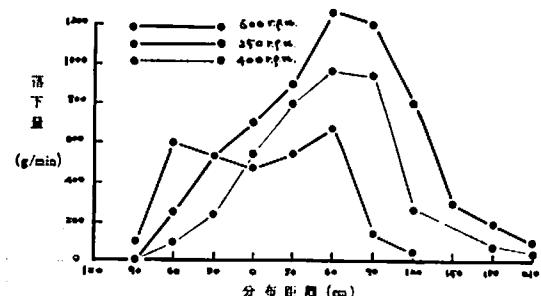
実作業では、散布量をしづり作業速度を遅くするような調節はせず散布量をある程度だして作業



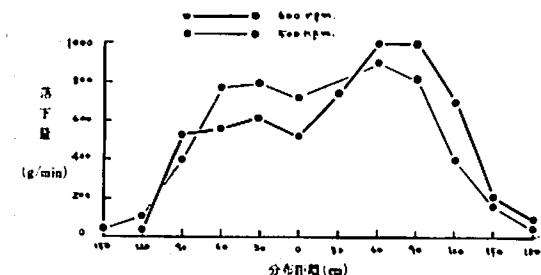
第47図 散布板形状



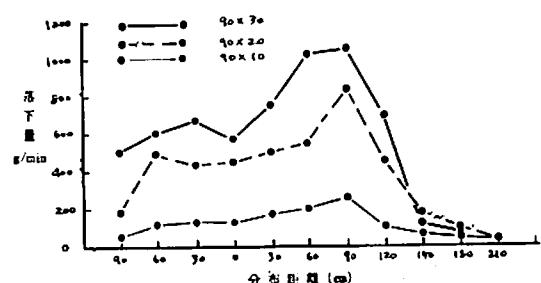
第48図 散布板別分布距離と散布量



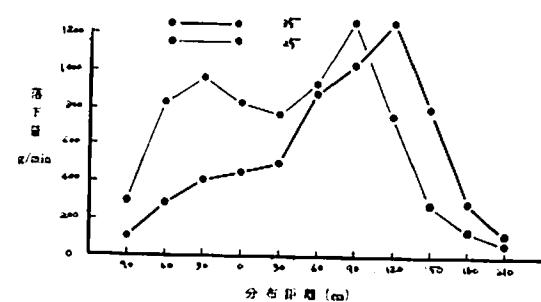
第49図 a 散布板回転数と分布状態



第49図 b



第50図 敷設量と分布



第51図 敷設高さと分布

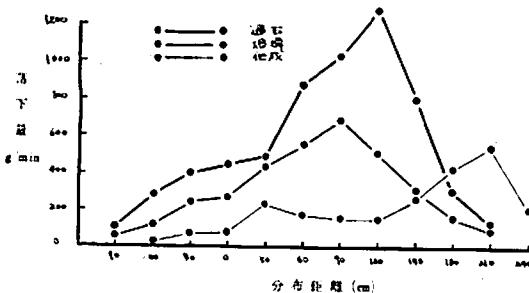
速度を速くすることが考えられる。この際、散布板付近に分布ピークが現われなければ良い。

なお、肥料調節ダンバー開度を閉めすぎると、
高速度作業においては、トラブルが起こりやす
い。

ウ) 散布高さと分布 散布高さが高くなれば、放てき距離が大きくなるが、25~35cm程度の実用高さの範囲内では、距離にはあまり変化がない。散布板を中心とする分布は、散布高さが高いと散布板の回転方向に肥料落下が寄り、肥料落下孔側の分布は不良となる。

エ) 肥料の質と分布 敷布板から放てきされやすい性質のものであれば、早目に敷布板より落ち左寄りとなる。

過石と熔燐の比較においてそれが的確である。化成の場合は落ちやすいが、粒状の比較的大きいものと小さいものとが混然としているため、大きいものが右寄りに集まりやすく、散布は比較的広域となり、実際の散布等でも、風等に影響されることが少ないので、ブロードキャスターに用いる肥料の形状としては粒状が望ましい。



第52図 肥料の質と分量

オ) 移動最小回転数および肥料落下着板位置と分布特性に関連する要因は、以上述べてきたが、散布材料、散布板上に送出す位置の関係について実験した結果はつきのとおりである。

回転円板上に散布材をのせて回転を次第に速めてゆくと、ある回転で散布材は動き出し、放てきされる。その関係を第53図 a・b に示した。a は平板、b は彎曲板である。

いま、散布材が動き出すときの平衡条件について示せば

であり、この実験結果より平板上の肥料の摩擦係数

数(4)を求めれば

ここに W : 肥料の重量

7: 板上の初位置(中心からの距離)

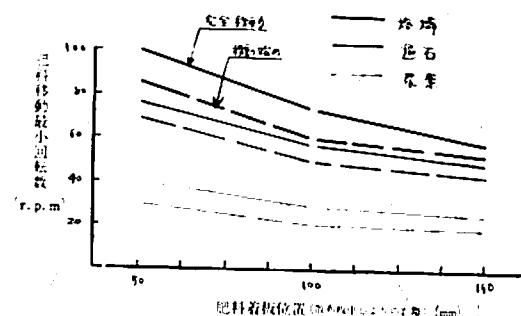
w : 板の角速度 g : 重力加速度

また、駕曲板では

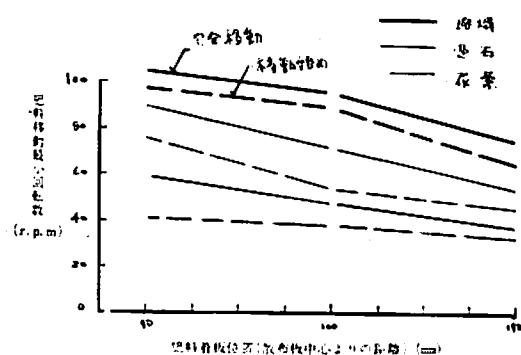
ここに β : 板上初位置の傾斜角度

供試肥料の板上の摩擦係数を求めれば、(2)式より平板上では、尿素 4.9×10^{-2} 、過石 2.9×10^{-1} 熔焼 4.1×10^{-1} で、これらの相違は肥料の粒形によるものと考えられる。尿素は粒状、過石は粉と粒の混合、熔焼は粒状であることから明確である。

また、彎曲板にあっては、この数値は若干大きくなり、各々 1.6×10^{-1} , 3.3×10^{-1} , 8.4×10^{-1} となる。また第53図の a, b にみられるように、

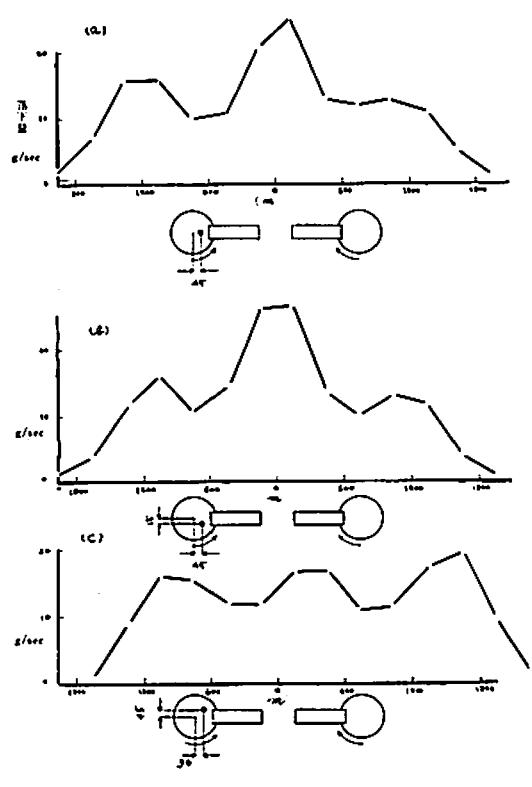


第53図 a 散布板最少回転数と着板位置の関係
 (平板 350 mmφ)



第53図 b 散布板最少回転数と着板位置の関係
(彎曲板凹板)

肥料落下着板位置が、平板の外周に近くなればなるほど、容易に飛出してゆくことがわかるが、この関係を肥料分布状態図で示すと、第54図a, b のとおりである。着板位置が回転方向に対して、遅れる2枚の板の間にピークができる、速すぎると切れ目ができる。実験結果からは、着板位置は第54図(c)が良好な分布を示す。これらの性能は、肥料、回転数等によっても影響されることは当然である。

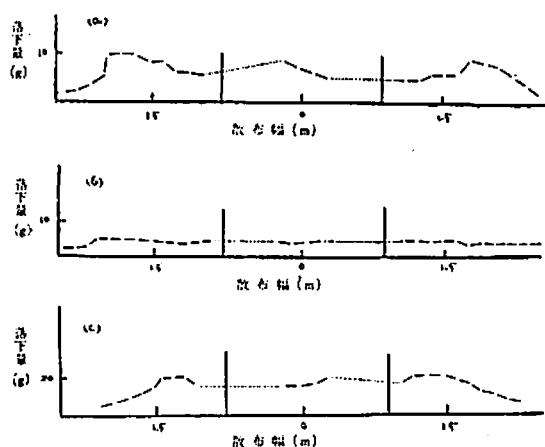


第54図 肥料落下着板位置（石炭）

(c) 移動散布

トラクターにブロードキャスターを取り付け散布した状態を第55図、a, b, cに示した。図中散布量の線が点線になっている個所は、トラクタータイヤのあとで測定箱を配置することができなかったところである。

左右の散布板を進行方向に対して各々左、右回りとして、中心でまたはいずれかの側で散布ピークが生じないように落下着板位置を調節すれば、第55図のように良好な分布が得られる。このこと

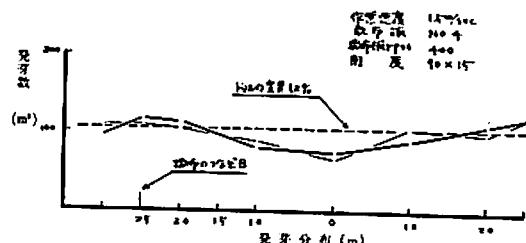


第55図 移動散布分布図

により散布有効幅は4m位と考えて良い。

c 作業能率

実作業において作業能率、肥料の散布と生育状態について調査を行なった。ただし本試験は、秋まき小麦について本機により肥料を散布し、その後種子を散播したもので、生育日数が少ないため施肥むらについては判別できなかった。第56図に発芽分布状態を示した。若干中心部の播種量が少なかったが、この程度のむらは、散布板と落下孔の関係位置の調節で均一にすることができる。

第56図 秋まき小麦の散播状態 (発芽数)
(北海道農業機械実験場落 梶谷農場)

また作業能率は、0.5ha面積での実測値をもって算定した（使用トラクター MF 35）。

作業幅 m	作業度 m/sec	直進能率 ha/h	肥料補給 回行時間 h/ha	作効率 %	作業能率 ha/h
4	1.5	2.16 (0.46 h/ha)	0.25	65	1.4

第46表 園場散布状況(両板) [その1]

試験番号	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29		
散布板	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4		
開度	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	1	1	1	1	1	2	2	3	3	2	2	2	3	3	1	1			
回転数	510	510	510	510	510	510	510	510	510	510	510	410	410	510	380	380	510	510	510	510	510	410	410	410	410	410	410				
散布高	30	30	30	30	30	30	30	30	30	30	30	30	30	30	30	30	30	30	30	30	30	30	30	30	30	30	30	30			
肥料名	石灰	化成	化成	石灰	石灰	石灰	石灰	石灰	石灰	石灰	石灰	過石	過石	過石	過石	過石	過石	過石													
270	2.6	2.1	2.5	2.3	2.2					8.0		2.2	2.5	0.8		1.0	3.7	3.9	0.5	0.9											
255	3.9	3.5	3.6	3.5	4.0					10.0	3.2	3.1	3.3	1.0		2.3	6.9	4.9	1.6	0.9	1.1		0.3	0.2							
240	8.6	8.8	7.6	7.1	7.5					12.3	7.5	4.2	4.8	3.0		4.7	11.8	5.9	4.8	2.4	3.0		0.2	0.5	0.4	0.2	0.3				
225	8.6	12.6	7.7	7.9	9.7	5.5	7.8			10.0	13.6	10.0	5.3	6.0	4.6	0.3	6.5	13.0	9.2	10.5	5.5	5.8	0.2	0.1	0.7	1.2	0.2	0.6			
210	13.3	21.3	13.3	12.0	14.1	11.2	8.5	12.0	17.9	15.7	11.5	12.0	5.3	6.0	5.3	11.3	0.8	9.322	4.13	4.20	3	9.5	15.2	0.3	0.4	1.8	1.4	0.4	1.1		
195	15.3	20.4	12.5	12.3	14.4	18.0	9.2	27.5	20.9	18.6	14.1	12.7	5.3	4.6	7.4	5.7	4.0	12.2	17.8	21.5	20.0	9.15	4.20	0.0	0.4	0.5	4.2	2.7	0.6	1.0	
180	21.6	21.3	17.1	16.6	15.9	20.5	12.2	27.5	20.9	17.9	12.7	15.4	4.8	4.5	7.8	10.7	9.2	12.4	18.6	39.0	0.30	4.16	22.5	2.0	0.7	1.0	8.4	5.1	1.1	1.5	
165	17.7	16.6	16.6	12.9	13.8	16.9	12.4	20.6	14.7	13.9	11.8	15.0	4.0	4.6	6.2	12.3	14.3	11.4	18.3	20.0	0.30	0.11	7.27	0	1.1	2.3	10.6	7.9	2.4	2.4	
150	15.7	18.0	16.5	12.4	12.8	16.9	15.1	14.3	14.7	13.1	10.2	14.4	4.1	4.6	5.8	13.4	16.4	10.9	15.226	5.20	2.13	12.0	0	1.8	7.0	12.1	9.9	3.1	3.1		
135	13.8	11.7	13.4	9.6	13.6	14.4	14.0	15.5	13.7	13.1	8.7	10.9	3.8	4.7	6.6	11.7	11.9	11.211	7.24	6.18	5.12	7.1	16.9	4.6	8.8	10.6	7.7	4.8	3.6		
120	13.5	12.7	11.6	10.2	9.9	10.5	17.8	13.0	10.9	11.0	7.2	9.5	3.5	4.2	6.1	10.7	9.9	10.0	12.822	8.20	0.13	5.14	7	4.0	7.1	8.0	5.3	5.2	3.8		
105	10.0	10.8	9.4	8.2	9.0	9.9	25.0	11.2	9.5	9.9	7.2	8.1	3.2	3.7	5.5	8.7	8.1	8.3	12.9	19.5	18.0	10.10	3.12	7.7	3.3	6.7	7.3	4.6	3.5	3.6	
散布	90	11.0	12.0	10.9	6.4	6.9	8.0	27.4	8.9	8.2	9.1	7.0	7.5	4.4	4.2	5.8	8.4	7.2	7.3	12.4	17.8	17.5	10.0	11.3	3.0	3.4	6.0	4.0	2.7	2.8	
散布	15	10.9	18.4	20.7	14.6	16.2	17.1	19.0	17.4	15.6	16.2	13.5	11.0	3.6	3.8	12.9	10.6	5.1	8.3	11.821	0.36	3	13.0	10.8	5.9	4.9	10.7	5.8	4.2	3.8	
幅	0	9.2	14.8	23.5	14.9	22.0	15.2	13.8	13.2	13.5	12.9	13.5	9.4	3.6	3.8	13.0	11.7	6.3	9.9	13.2	19.5	35.5	12.6	10.8	4.9	8.0	11.5	5.7	4.9	4.1	
	15	10.7	11.4	22.9	18.1	18.4	13.5	11.6	11.2	10.5	10.6	12.0	12.3	3.5	4.3	13.0	12.3	5.7	13.7	14.0	21.6	37.6	13.4	13.0	7.4	5.8	10.7	6.1	5.2	4.4	
↓	90	12.5	10.4	18.3	17.0	12.0	12.9	12.4	11.9	9.8	10.5	11.2	8.8	4.2	3.6	11.2	11.0	4.8	15.4	15.026	0.37	8.15	8.18	5.8	8.7	5.8	8.0	6.3	5.3	5.0	
	105	8.1	10.3	19.0	7.0	8.0	7.9	9.4	8.6	9.1	7.5	7.7	5.7	3.3	3.7	9.3	10.0	6.0	9.0	14.2	17.8	17.7	10.0	15.2	5.9	5.5	3.8	3.2	2.6	3.2	
↑	120	9.4	11.6	18.1	7.7	8.5	8.7	11.4	10.0	8.4	8.2	8.3	5.7	3.3	3.2	9.3	10.2	6.0	8.6	13.1	17.3	17.7	8.2	21.3	7.4	3.8	3.9	3.4	2.7	3.0	
	135	10.4	14.9	18.5	8.2	8.5	9.9	11.9	9.9	10.0	9.1	9.0	7.7	3.8	4.6	8.0	11.4	6.7	9.2	12.7	15.7	21.0	8.6	12.8	4.9	2.7	4.2	3.7	2.5	2.7	
150	12.2	15.5	21.0	9.4	8.5	11.7	14.7	11.4	13.2	10.3	10.3	9.0	3.8	3.2	9.2	13.1	8.0	9.7	13.7	18.124	7.14	5.6	1.3	4.8	3.4	2.0	1.6				
165	15.7	14.6	24.0	9.2	9.7	12.0	14.5	11.2	14.9	13.0	12.0	11.0	3.3	3.2	8.7	15.6	11.0	10.4	14.8	18.6	25.7	12.0	13.9	8.8	0.6	4.2	2.4	1.3		1.0	
180	13.5	20.0	26.0	11.9	11.5	14.2	16.3	13.7	14.9	14.8	10.5	11.0	2.8	3.3	8.5	16.0	11.0	10.4	15.7	21.0	0.24	2.1	11.5	15.0	10.6	0.2	2.7	1.5	0.7	0.7	
195	22.0	18.5	34.0	13.6	13.7	16.8	17.6	16.6	15.2	11.5	9.5	12.5	3.3	4.0	9.7	17.0	13.7	10.3	17.0	24.3	30.7	13.1	16.6	10.2	0.1	1.9	1.1	0.4	0.3		
210	19.8	16.1	31.7	12.1	16.0	20.5	16.9	14.3	15.0	12.6	9.5	12.5	3.3	3.8	9.7	17.1	15.4	11.3	19.0	21.5	32	31.4	8.18	2.2	4.7	0.1	1.8	0.7	0.3	0.2	
225	18.4	11.8	26.7	12.6	14.4	10.2	11.2	11.0	10.2	10.7	8.4	7.5	3.5	3.0	9.6	14.0	12.0	12.0	19.0	24.7	27.7	31.4	11.8	5.1	1.6	1.1	0.4	0.2	0.1		
240	15.0	6.0	22.6	12.7	10.0		4.2		7.7					3.1	4.7	8.1	7.2	5.5	10.8	17.2	18.0	18.2	12.4	20.2	0.8		0.8	0.3	0.1		
255	10.2	2.3	14.7	8.7	5.4									4.1	5.4	6.4	3.0	2.0	10.8	14.5	16.5	11.8	12.4	15.1	0.6		0.6	0.1	0.1		
270	5.7	1.0	8.0	5.7	4.4									3.5	4.6	4.5	1.0	1.0	7.3	10.3	8.0	5.5	10.1	12.7	0.4		0.3		0.1		
	3.3	0.6	3.5	3.3	2.1									3.6	3.4	3.8	0.7	7.2	6.0	3.5	3.7	7.0	7.0	0.3							

〔その2〕

試験番号	30	31	32	33	34	35	36	37	38
散 布 板	4	4	4	4	4	4	4	4	4
開 度	2	2	1	2	1	1	1	1	1
回 転 数	51'	41'	51'	51'	41'	41'	41'	41'	41'
散 布 高	30	30	30	30	30	30	30	30	30
肥 料 名	過石	熔燒	熔燒	熔燒	石灰	石灰	化成	化成	
255	1.7	0.5	1.0				2.2	2.5	
	2.6	0.6	1.7	0.4	0.7		3.1	3.3	
	5.2	1.0	2.8	0.6	0.9	0.3	4.2	4.8	
	7.6	1.3	3.5	1.0	1.4	1.3	0.8	5.3	6.0
	12.1	1.9	4.9	1.4	2.3	5.7	4.0	5.5	4.6
	13.0	2.7	6.0	2.3	2.9	10.7	9.2	4.8	4.5
	9.7	4.6	8.7	3.4	3.7	12.3	14.3	4.0	4.6
	7.5	5.2	9.6	4.7	4.4	13.4	10.4	4.1	4.6
	6.9	7.6	10.1	6.3	4.9	11.7	11.9	3.8	4.7
	90	3.6	8.0	10.9	6.6	5.4	10.7	9.9	3.5
	5.9	7.2	7.9	6.4	6.0	8.7	8.1	3.2	3.7
散 布		5.4	6.8	5.5	4.7	5.5	8.4	7.2	4.4
	15	8.7	9.4	5.5	4.9	5.1	10.6	5.1	3.6
布		5.4	6.8	5.5	4.7	5.5	8.4	7.2	4.4
	15	8.7	9.4	5.5	4.9	5.1	10.6	5.1	3.6
幅		5.4	6.8	5.5	4.7	5.5	8.4	7.2	4.4
	90	0	7.7	8.4	6.6	5.5	11.7	6.3	3.6
	15	6.9	8.1	5.8	6.1	7.1	12.3	5.7	3.5
	90	7.3	7.7	8.6	7.0	8.0	11.0	4.8	4.2
	3.2	11.3	8.3	6.4	8.2	10.0	6.0	3.3	3.7
	3.1	11.3	9.2	8.2	8.2	11.4	6.0	3.3	3.2
	4.2	13.9	10.2	8.7	7.8	13.1	6.7	3.8	4.6
	3.9	11.2	21.4	2.9	6.6	7.7	15.6	8.0	3.3
	3.9	7.6	9.7	7.6	8.9	16.0	11.0	2.8	3.2
	2.9	3.8	7.7	6.3	8.2	17.0	11.0	3.3	3.3
	2.5	2.9	6.1	4.7	9.4	17.1	13.7	3.3	4.0
	2.1	1.8	4.8	2.3	9.4	14.0	15.4	3.5	3.8
	1.6	1.2	3.4	2.3	9.0	7.2	12.0	3.1	3.0
	1.4	0.8	3.0	1.7	6.6	3.0	5.5	4.1	4.7
255	0.9	1.6	2.0	1.3	3.5	1.0	2.0	3.5	5.4
	0.6	0.2	1.8	1.5	2.4		1.0		4.6

(II) 管理作業用機械

1. 中耕除草機に関する研究

課題の背景

畑作における除草法を確立せんがため、主として豆類を対象に昭和31年より実験を継続してきた。豆類栽培のうち、除草に要する労働比率をみれば、中耕も含めて45~50%を占め、豆作中心地の十勝地方において、豆類作付率50%以上であるから、この時期の労働要求量は非常に大きいもの

であることがうかがわれよう。

畦列作物の除草作業は、一般に畦間と株間に分けて考えるべきである。中耕除草機は畦間の除草をかね、また、培土作用によって株間の除草をかねる。しかし、株間の本格的培土による除草は、中耕除草期の最終時に行なうもので、除草期間中には行ない得ない。したがって、株間の除草は手除草(ホー作業)に依存するほかなく、除草期間中のホー作業は2~3回は必ず行なうのが通常である。一方、十勝は「三畦除草機」発祥の地として、カルチベーターが上手に使われ、農民の除草技術にはみるべきものがある。その1つに作物発芽前に除草ハローによって「盲除草」を行なうが、このような方法を作物の生育期に取り入れようと考え、カルチベーターにゴム板、針金などを取り付けて株間をなでることによって株間除草を行なっている。これにヒントを得て、ウィーダーのスプリングツースをカルチベーターに取り付け、昭和32年、ウィーダーカルチベーターと命名し実験を開始した。したがって、本試験は畜力用カルチベーター、トラクター用カルチベーターについて行なったものである。

試験方法と結果

(1) 株間除草用付属機の利用試験

a 試験条件

期日 昭和33年5月~9月

場所 士幌町 村口六松(A) 洪積性火山性
土、湿地

士幌町 藤田陽一(B) 同

士幌町 足立益吉(C) 同

やや乾燥地

供試作物 A 大豆(中生光黒)

B 大豆(細葉1号)

C 大豆(錦成)

供試機 和崎式除草ハロー

駒沢式チェーンカルチベーター

十勝農試式ウィーダーカルチベー

ター

b 試験結果

(a) 除草効果 C農場では慣行区に比較して、1・2・3区とも除草効果は明らかであるが、A