

扱胴形態와 作物의 水分含量이 맥주보리의 脫穀性能에 미치는 影響

The Effects of the Drum Configuration and the Crop Moisture Content on the Threshing of Malting Barley

李 昇 揆* · 金 成 泰* · 閔 浩 凤*
Lee, Seung Kyu. Kim, Sung Tae. Min, Young Bong

Summary

The purpose of this experiment was to evaluate the effect of the drum structures and crop moisture contents on the performance of newly developed throw-in type axial thresher. Sachun No.2 malting barley with four different crop moisture levels was used as the testing material. Four different types of threshing drum; the cylindrical drum-equipped with teeth or rubber bars and the conical drum-equipped with teeth or rubber bars were tested.

The results are summarized as follows;

1. The threshing efficiency of cylindrical drum was higher than that of the conical one, and the drum with teeth was more effective in threshing than the one with bars. However, the higher the threshing efficiency over the whole range of moisture levels and drum speeds given, the more the rapid and unpredictable variations in threshing efficiencies
2. The separation efficiency of the conical drum was decreased as drum speed was increased and was not so much influenced as crop moisture content. But in case of the cylindrical drum, the result was shown in opposite way to that of the conical one. The separation efficiency of the drum with teeth was higher than that of the drum with bars and no significant decrease in separating efficiency was found at wet crop condition.
3. Foreign matters other than grain passing through the concave sieve was decreased as crop moisture content was increased, and the purity was increased at middle range of drum speed regardless of drum types.
4. Minimum grain loss was found at 700 rpm to 800 rpm of drum speed for all types of drums. The effect of crop moisture content on total grain loss was varied with drum

* 慶尙大學校 農科大學 農業機械工學科

types. As far as the grain loss is concerned, the conical drum having teeth was not so greatly influenced by various crop moisture contents and drum speeds as compared with the other types of drum.

5. Generally, the crop moisture content has more relevant effect on the germination than the drum speed regardless of drum types. The germination percentage of grain threshed by the conical drum and the bar attached drum were higher than those of cylindrical one and teeth attached one, respectively.

1. 緒論

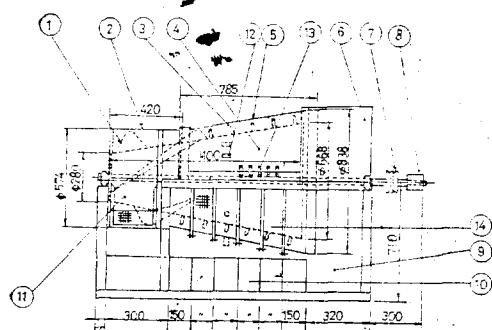
畜裏作으로 많이栽培되고 있는 맥주보리는 水稻移植時期가 앞당겨짐에 따라 그 收穫時期가 빨라졌고, 收穫時期의 不安定한 氣象條件와 水稻移植作業과의 勞動競合等으로 水分含量이 높은 條件下에서 生脫穀을 主로 하고 있다. 따라서 脱穀性能의 低下는 물론 穀粒損傷으로 인한 發芽率의 低下는 반드시 解決해야 할 重要한 課題인데, 過去에는 보리類의 脱穀時打麥機가 많이 利用되었으나 近來에는 自動脫穀機가 相當數 普及, 活用되고 있으며 앞으로는 콤바인의 使用이 더욱 擴大될 것으로豫想되는 바 높은 發芽率이 要求되는 맥주보리의 境遇에는 特히 脱穀損傷의 防止가 重要時되며 그 對策의 樹立이 時急하다. 外國의 境遇 맥주보리의 發芽에 影響을 주는 要因에 대해 몇 가지의 實驗例가 있는데, 小林(1979)等은 맥주보리의 脱穀過程에 依한 發芽障礙와 그 防止法에 關한 研究에서 穀粒의 含水率이 낮아지면 胚部에 생기는 空隙이 커지므로 緩衝作用을 하게되고 單粒重이 減少하여 脱穀時 衝擊力이 작아지므로 損傷이 줄어들 것이라고 推定하였으나 또 穀粒水分 30% 以下에서는 防衝材料의 有無나 披洞周速度의 變化는 發芽率에 큰 影響을 주지 않는다고 하였다. 그리고 雲田와 入江(1977)는 自脫型 콤바인의 室內實驗에서 披洞回轉速度와 穀粒流量 및 收穫時期가 맥주보리의 發芽에 미치는 影響을 調査하고, 穀物水分과 發芽勢間에는 높은 負의 相關이, 披齒周速度와 發芽勢間에는 正의 相關이 있으나 穀粒流量과 發芽勢間의 相關은 없다고 報告하였다. 또 Michell (1955)等은 콤바인의 콘케이브와 披齒의 間隔과 收穫時期가 밀과 보리의 發芽率에 미치는 影響을 檢討하고 穀粒水分含量 22% 以上에서는 發芽率이 急激히 低下하여, 16% 以下에서는 發芽率의 低下幅이 크지 않은 反面에 損傷粒의 發生이 顯著

하게 增加하고, 穀粒損傷은 披洞回轉速度의 影響이 크다고 報告하였다. 이와같이 脱穀機의 脱穀性能이나 水分含有狀態等 麥類의 發芽率에 影響을 미치는 要素는 多樣하나 脱穀機의 構造的特性을 變化시켜 脱穀性能은 물론 穀物의 損傷을 줄이는 方法에 關한 報告는 찾기 어렵다. 따라서 本研究에서는 穀粒損傷과 損失을 最少로 줄이는 同時に 能率를 提高할 수 있으며 作物의 狀態에 影響을 적게 받으며 우리나라 農村의 實情에 適合한 콤바인의 開發에 關한 研究¹⁾²⁾³⁾의 一環으로 이미 그 潛在力이 認定된 投入式 輸流脫穀裝置의 맥주보리에 對한 性能과 適應性을 檢討함과 아울러 맥주보리 脱穀에 關한 問題點을 解決할 수 있는 基礎資料를 얻고자 하였다. 끝으로 本實驗에 使用된 圓筒型脫穀裝置를 製作寄贈해 주신 大同工業株式會社와 圓錐型脫穀裝置를 製作寄贈해 주신 無農機 中央研究所에 깊은 感謝를 드리는 바이다.

2. 材料 및 方法

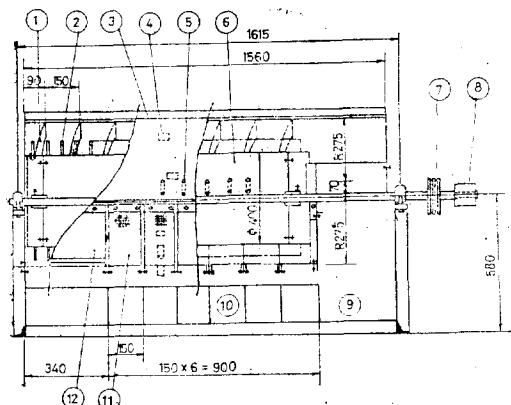
가. 實驗裝置

試作機은 圓筒型과 圓錐型 脱穀機를 各各 1대씩 設計, 製作하였다. 圓錐型試作機은 그림 1. 과 같이 軸方向 길이 1,100mm, 小端部 直徑 280mm, 大端部 直徑 668mm, 圓錐頂角 20°인 圓錐型 披洞과 그 둘레에 披齒 끝과의 간격이 平均 15mm인 圓錐型 콘케이브로 이루어져 있다. 콘케이브의 上半部는 鐵板으로, 下半部는 網 눈크기 10mm인 正方形 크림프網으로 되어 있다. 披洞表面에는 높이 65mm인 逆 V字型 披齒 17개를 띠 709mm로 二重排列한 것과, 높이 60mm, 두께 35mm, 높이 760mm의 木材에 고무를 씌운 바아 3개를 120°間隔으로 軸方向으로排列한 것等 두가지 方法으로 實驗하였다. 披齒排列時는 콘케이브의 양면 한쪽에 披齒와 같은 型의 受齒를 5개씩 固定하였다. 圓筒型試作機은 그



(1) Fin	(2) Front concave
(3) Threshing teeth	(4) Threshing drum
(5) Upper concave	(6) Outlet cover
(7) V-pulley	(8) Slip ring
(9) Outlet	(10) Sampling box
(11) Feeding inlet	(12) Sampling hole
(13) Concave teeth (crimp sieve)	(14) Lower concave

Fig. 1. Schematic drawing of conical drum thresher



(1) Concave blade	(2) Threshing teeth
(3) Upper concave	(4) Sampling hole
(5) Concave teeth	(6) Threshing drum
(7) V-pulley	(8) Slip ring
(9) Outlet	(10) Sampling box
(11) Lower concave (crimp sieve)	(12) Feeding inlet

Fig. 2. Schematic drawing of cylindrical drum thresher

림 2. 와 같이 軸方向 길이 1,100mm, 直徑 400mm인
圓筒型扳胴과, 扳齒과의 間隔이 平均 10mm가 되
게 扳胴 주위를 둘러싸고 있는 [콘케이브로 이루어
져 있다. 使用한 扳齒와 바아 및 콘케이브網의 形

態는 圓錐型과 同一하며 扱齒의 排列은 피치 540mm
되게 39個를 螺旋型으로 2종 排列하였고 콘케이브
受齒의 數와 排列은 圓錐型과 같다. 다만 콘케이브
의 上半部의 鐵板안쪽에는 피치 360mm되게 8個의
블레이드를 螺旋型으로 부착하여 作物의 移動을 制
御한點이 圓錐型試作機의 콘케이브와 다르다.

나. 供試材料

實驗에 使用된 맥주보리는 河川 2號로써 1982년
 6月 5日 午後 慶南 普陽郡文山面에서 낫으로刈取
 하여 實驗室밖 露天에 세워 乾燥시키면서 6月 6日,
 7日, 8日 및 12일에 實驗하였으며 實驗時의 穀粒과
 짚의水分含量과 穀粒에 對한 짚의 무게 比는 各各
 表-1과 같다. 刈取作物의 全長은 81cm(標準偏差
 11cm), 千粒重은 43.3g(標準偏差 2.3g, 水分 20%
 換算), 한이 삭 알수는 25.2個(標準偏差 2.3個)였
 다.

四、實驗方法

各實驗區의 要因과 水準은 表-1과 같다. 抱胴의 回轉速度는 變速모터(4극, 7.5kw, 元一製 WEC-60F)를 利用하여 圓筒型試作機는 400rpm부터 800rpm까지 5段階로, 圓錐型試作機는 400rpm부터 700rpm까지 4段階로 變化시켰다. 이때의 抱齒先端周速度는 圓筒型이 11.1~22.2m/s이고 圓錐型은 小端部가 8.6~15.0m/s, 中央部가 12.7~22.1m/s, 大端部가 16.7~29.2m/s에 該當된다. 供試材料의 移送은 幅 35cm, 全長 5m로 自體製作한 벨트 콘베이어를 使用하였는데 材料는 水分에 關係없이 2kg 쪽을 計量하여 이 삭부분이 供給口를 向하도록 하여 可能한限 均一하게 올려놓고 變速모터(4극, 1.5kw, 曉星重工業製)를 利用하여 벨트 콘베이어의 速度를 0.6m/s로 一定하게 하여 供給口에 供給하였다. 本全實驗을 通하여 作物의 供給流量은 1.1Mg/h로 一定하였으나 이것은 穀粒水分 30%의 穀粒流量으로 換算하면 350~580kg/h로 實驗時의 水分含量에 따라 달라지게 된다. 材料의 供給이 끝난 1分後에 抱胴驅動모터를 靜止시켰으며 콘케이브 밑에서 區分收集된 試料全量을 計量(C)後 自體製作한 精選機를 利用하여 穀粒만을 選別하여 그 重量(G)을 測定하였고, 排出口로 收集된 試料 全量은 計量(O)後 체選別 및 手選別로 單粒을 골라내어 計量(S)하고 그 나머지는 다시 圓筒型試作機를 800rpm으로 移動시켜 再脫穀을 實施하여 거기서 얻은 穀粒을 選別,

Table 1. Details of Experiments

Factor	Level			
Threshing drum type	Cylindrical type, Conical type			
Threshing teeth type	Wire teeth attached, Rubber bar attached			
Threshing drum speed (rpm)	400, 500, 600, 700, 800*			
No. of days after cutting	7	3	2	1
Grain moisture content (% w.b.)	13.2	23.8	28.6	33.9
Straw moisture content (% w.b.)	25.6	45.6	58.7	64.4
M.O.G./Grain ratio	1.32	1.51	1.68	1.89

* Cylindrical type only

計量(T)하여 각각 아래 式 (1), (2), (3), (4)에 대
입하여 諸脫穀性能을 算出하였다.

$$\text{脫穀効率(THEF)} = \frac{G+S}{G+S+T} \times 100(\%) \quad \dots(1)$$

$$\text{選別効率(SPEF)} = \frac{G}{G+S} \times 100(\%) \quad \dots\dots\dots(2)$$

$$\text{全損失(LOSS)} = \frac{S+T}{G+S+T} \times 100(\%) \quad \dots\dots\dots(3)$$

$$\text{질 풀混入率(CHAF)} = \frac{C-G}{C} \times 100(\%) \quad \dots\dots\dots(4)$$

또 콘케이브망 通過 穀粒中 100g을 均分採取하여 單粒, 穂切粒, 수염(芒)附着粒 및 損傷粒은 肉眼으로 選別하고 그 重量比를 算出하였으며, 發芽率은 콘케이브망 通過 穀粒中 100個씩을 均分採取하여 2장의 濾過紙를 穿 直徑 9cm의 筒에 넣고 蒸溜水 4ml를 加한 것을 20°C의 發芽試驗器에 넣은 후 7日後 發芽한 穀粒의 個數를 百分比로 表示하였으며, 各 試驗區마다 3回復 測定하여 그 平均值를 發芽率로 하였다. 發芽試驗機에 넣고 72時間後의 發芽勢는 略히 低調하였으므로 刈取後 7日試驗區의 試料는 100粒씩을 따로 冷藏庫에 -5°C, 72時間 貯藏한 後의 것과 對比시켜 發芽試驗을 實施하였으나 無處理 試料와의 差異를 發見할 수 없었다. 또 試驗日마다 손으로 摧은 100粒씩 3回復의 對比試料는 물론, 一般農家에서 自動脫穀機와 롤바인으로 收穫한 試料도 蔽集하여 그 發芽率도 같은 方法으로 調查하였다.

拔胴軸의 토오크를 拔胴軸에 스트레인 게이지를 附着하여 슬립링을 通해 檢出하고 이것을 動스트레인 增幅機로 增幅하여 電磁 오실로그라프에 記錄測定하였으며 同時に 回轉 力矩를 通하여 檢出되는 拔胴軸의 回轉速度도 記錄시켜 所要馬力を 算出하였다.

3. 結果 및 考察

가. 脫穀性能

1) 脫穀効率

그림 3은 穀粒의 水分含量과 拔胴回轉速度에 따른 脫穀効率의 變化를 나타낸 것으로 모든 境遇에 걸쳐 回轉速度의 增加에 따라 脫穀効率이 急激히 增加하나 700rpm 以上이 되면 그 効率은 거의 增加하지 않았다. 作物의 水分含量에 따른 脫穀効率의 變化는, 一般的으로 水分의 增加에 따라 効率은 減少하다가 生脫穀時에는 다시 增加하는 傾向을 보였는데 이 점은 既存脫穀機와는 相異한 結果로써 投込式이 生脫穀에 有利함을 보여주는 한 例로 보여진다. 또 圓筒型은 圓錐型에 比해 高速에서는 効率이 약간 높은 편이었으나 低速에서는 훨씬 낮았으며 回轉速度의 變化에 따른 脫穀効率의 變化도 敏感하였다. 이것은 圓錐型이 같은 回轉速度에서도 多樣한 週速度로 作用하기 때문으로 판단된다. 바아의 경우는 拔齒의 境遇에 比해 脫穀効率이 낮았으며 低速에서 그 現象이 뚜렷하였다. 또 回轉速度나 水分含量에 따른 効率의 變化도 拔齒의 境遇보다 커서 脫穀効率面에서 보면 拔齒의 境遇가 濟秀함을 發見할 수 있었다.

2) 까락 附着粒比

까락(芒) 附着粒比는 拔胴回轉速度의 增加에 따라 拔齒 附着 圓筒型은 指數曲線型으로, 拔齒 附着 圓錐型은 直線的으로 減少하였으나 바아의 境遇에는 두 機種이 모두 500rpm 以上에서는 큰 差異가 없었다. 또 水分含量이 增加함에 따라 까락 附着粒比는 차츰 增加하다가 生脫穀時에는 오히려 減少하였는데 이

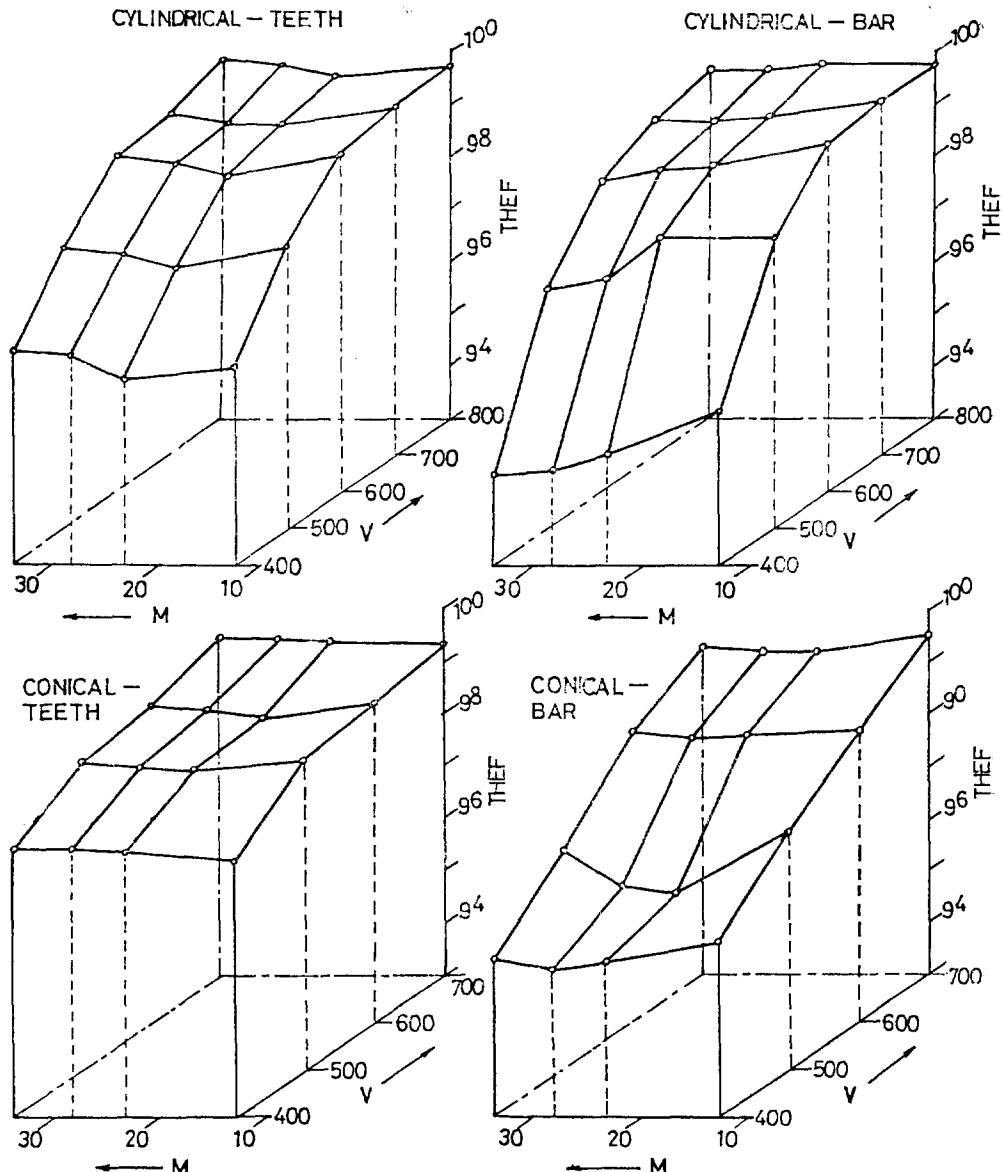


Fig. 3. Effects of drum speed (V: rpm) and grain moisture content (M: %, w.b.) on threshing efficiency (THEF: %).

는 脱穀率의 境遇와 마찬가지 理由로 思料된다.
한편 機種間의 까락 附着粒比의 差異는 一定한 傾向
을 發見할 수 없었다.

3) 穗切粒比

拔歯의 回轉速度 增加에 따른 穗切粒比의 變化를
살펴보면 바아의 境遇는 增加하였으나 拔歯의 境遇
에는 오히려 減少하였는데 이것은 供給口쪽에서 생

긴 穗切粒이 後方으로 移動하면서 거의 脱穀되는 것
으로 判斷되어 投込式은 高速에서는 打擊이나 훑는
作用以外에도 비벼지는 作用도 有する 수 있었다.
그러나 바아의 境遇는 拔歯의 境遇보다 穗切粒
이 대체로 적은 편이었으며, 圓筒型에 比해 圓錐型
이 穗切粒의 發生이 적었다. 또 全區間에 걸쳐 作物
水分의 增加에 따라 穗切粒의 發生이 增加하였다.

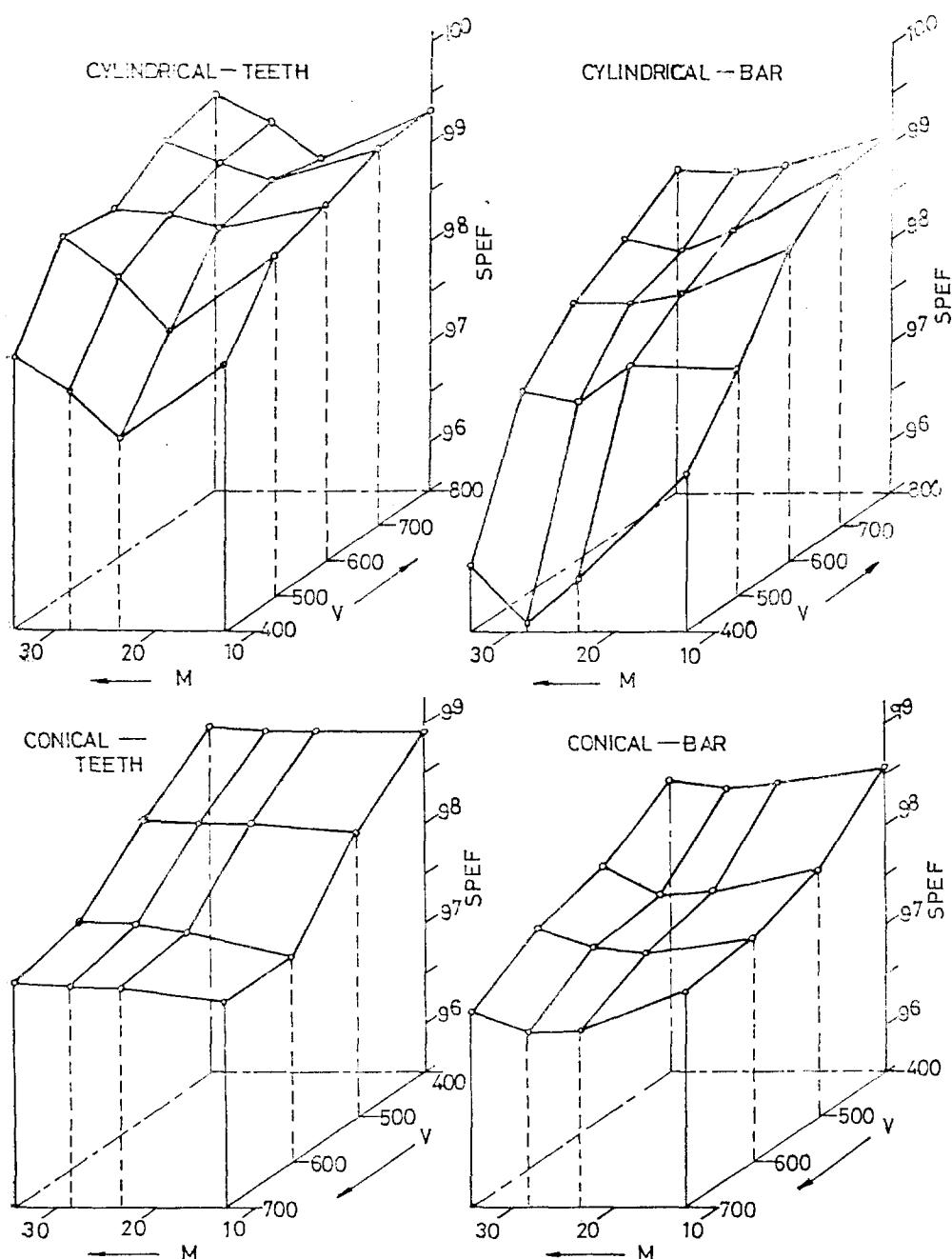


Fig. 4. Effects of drum speed (V: rpm) and grain moisture content (M: %, w.b.) on the separating efficiency (SPEF: %).

拔洞形態와 作物의 水分含量이 배주보리의 脱穀性能에 미치는 影響

예 生脫穀時에는 이에 對한 對策이 必히 講究되어야 할 것으로 料된다.

나. 選別性能

1) 選別効率

穀粒選別効率은 圓筒型의 境遇 既存 脱穀機와 마찬가지로 拔洞回轉速度의 增加에 따라 그림 4와 같이 急激히 增加하다가 700rpm 以上에서는 一定해지는 傾向을 보였으나 圓錐型의 境遇에는 正反對로 拔洞의 回轉速度의 增加에 따라 急激히 減少하다가 600rpm 以上에서는 큰 差異가 없었다. 이것은 圓錐型試作機가 拔齒先端과 콘케이브와의 間隔이 넓고 後方의 選別部에서 遠心力으로 因한 作物의 軸方向 移動速度가 빨라져 排出口쪽의 飛散粒이 回轉速度의 增加에 따라 많이 發生하기 때문인 것으로 判斷된다. 따라서 上부콘케이브에 圓筒型과 같이 블레이드를 附着하면 選別効率이 크게 向上될 것으로 기대되며 또 高速에서는 圓筒型의 選別効率이 높았으나 低速에서는 圓筒型이 더 높았으므로 圓筒型의 潜在力を 充分히 認定할 수 있었다. 다음으로 作物水分含量의 變化에 따른 選別効率의 變化는 그림 4에서 알 수 있는 바와 같이 拔洞의 形態에 따라 제각기 다른 特徵을 보였는데 圓筒型拔齒의 境遇에는 穀

物의 狀態가 아주 乾燥하거나 아주 濕潤할 때 選別効率이 높았고, 圓筒型 바아의 境遇에는 水分의 增加에 따라 常行脫穀機처럼 選別効率이 약간 減少하였다. 그러나 圓錐型의 境遇는 拔齒나 바아 모두 水分變化에 따른 選別効率의 變化가 거의 없어 作物의 狀態에 따라 거의 影響을 받지 않는 優秀性을 보여 주었다. 이 점은 理論分析과는 多小 相異한 結果로써 앞으로 보다 締密한 檢討를 要한다. 또 拔齒와 바아의 境遇의 選別効率을 比較해 보면 拔齒의 境遇가 보다 높았는데 이것은 拔齒의 境遇脫穀이 빨리 이루어져 選別時間이 길어지고 拔室內 作物의 撈亂作用이 커기 때문인 것으로 判斷된다. 대체로 脱穀効率이 높은 境遇가 選別効率도 높은 傾向을 보였는데 이것은 供給口쪽에서 많은 量이 脱穀될수록 選別時間이 길어지기 때문으로 생각된다.

2) 穎混入率

콘케이브당을 通過하는 穎의 混入은 精選裝置의 設計에 重要한 因子로써 麥類의 境遇는 穎의 破碎가 涉위 상당한 問題가豫想되었으나 實驗結果 모든 境遇에 混入된 穎의 길이가 대부분 5cm 以下로써 간단한 穎氣選別로 精選이 可能하였다.

拔洞回轉速度別 穎混入率은 그림 5와 같이 대체로 600~700 rpm 근처에서 最少가 되는 抛物線을 이루었다. 이것은 低速의 境遇 穎의 軸方向移動速

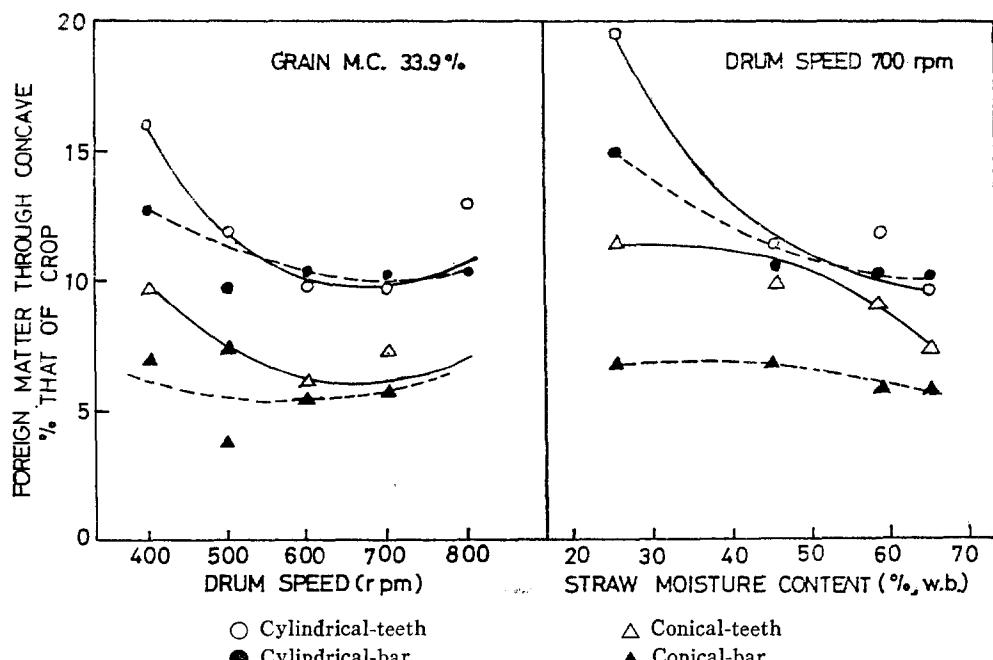


Fig. 5. Chaff separation performance.

度가 높어 젖의運動狀態가 망을通過하기 쉽기 때문이며 高速이 되면 젖의破碎가 심해지기 때문에 생각된다. 또作物의水分含量別 젖풀混入率은乾燥했을 때破碎가 많으므로水分의增加에 따라 젖풀混入率은減少하는倾向을 보였으나圓錐型은 그差異가 심하지 않았으며圓筒型에比해 젖의破碎가 적어 젖풀混入率도 낮았다. 또한 扱齒의境遇가 바야에比해豫想대로 젖풀混入率이 많았다.

다. 穀粒損失

拔洞의回轉速度와 穀粒의水分含量이全損失에

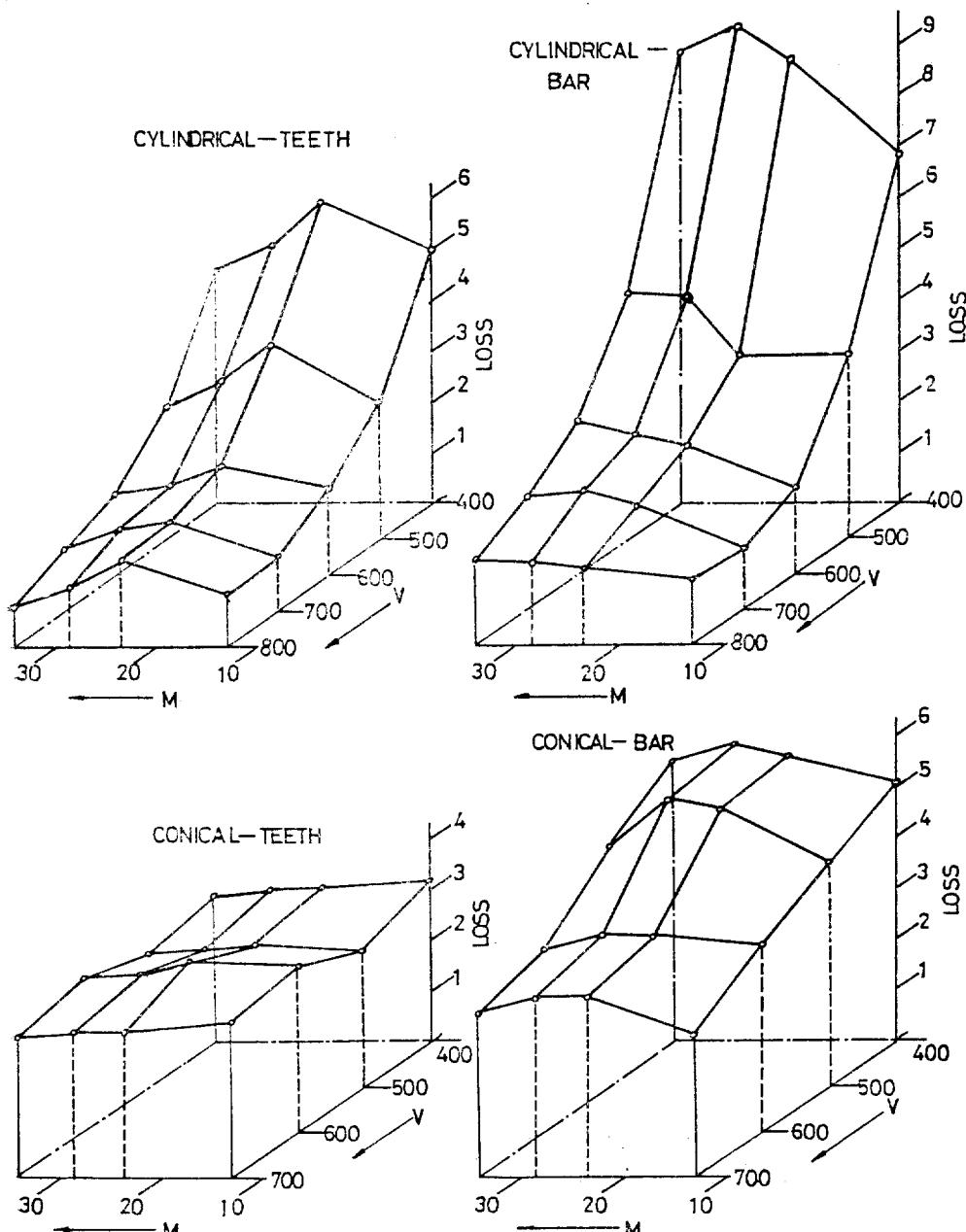


Fig. 6. Effects of drum speed (V:rpm) and grain moisture content (N:%, w.b.) on total grain loss (LOSS: %).

拔洞形態와 작물의 수분함량이 맥주보리의 탈穀性能에 미치는影響

미치는影響은 그림 6.과 같다. 全損失은 回轉速度의 增加에 따라 全般的으로 減少하였는데 圓筒型의 境遇와 圓錐型바아의 境遇는 700~800rpm에서 最少가 되는 2次曲線으로 나타났으나 圓錐型拔齒의 境遇에서만은 慣行 탈穀機와는 달리 回轉速度別 損失의 差異가 微小하였다. 한편 작물의 수분함량別 全損失의 變化는 拔洞의 形態別로 그 傾向이 다르게 나타났는데, 圓筒型拔齒와 圓錐型바아의 境遇는 블록型 抛物線으로 濕할 때와 乾燥할 때의 損失이 鑑게 나타났다. 그러나 圓筒型바아의 境遇는 수분의 增加에 따라 損失도 점차增加하여 慄行 탈穀機와 같은 傾向을 보였고 圓錐型拔齒의 境遇는 수분에 따른 變化가 거의 없고, 오히려 수분의 增加에 따라 그 損失이 약간씩 減少하는 傾向을 보였다. 따라서 投込式 탈穀機가 生脫穀에 對한 適應性이 있음을 確認할 수 있었으며, 특히 圓錐型拔齒의 境遇作物의 狀態나 脱穀條件에 따른 變化가 鑑었기 때문에 生脫穀에 대한 많은 潜在力を 갖고 있음을 알 수 있었다. 또 低速에서는 圓筒型이 高速에서는 圓錐型이 穀粒損失이 더 많았는데 이것은 高速에서 圓錐型의 選別損失이 크게 增加하였기 때문이다. 다음으로 바아의 境遇가 拔齒의 境遇보다 脱穀損失 및 選別損失 즉 全損失이 더 많이 發生하였는데, 이는 拔齒과 콘케이브와의 間隔이 다른 데에도 變化要因이 있겠으나 相對적으로 보아 拔齒가 麥類脫穀에 採擇된다 해도 穀粒損失의 侧面에서는 전혀 支障이 없을 것임을 보여주는 例라 하겠다.

라. 穀粒損傷

全 實驗區間을 通해 肉眼에 依한 外部損傷粒은 發見할 수 없었으며 穀粒內部의 損傷與否를 檢查하기 위해 發芽率을 調査分析한 結果는 그림 7.과 같다. 全般的으로 周速度의 增加에 따라 發芽率은 減少하였는데, 低速에서는 거의 差異가 없었고 600rpm以上부터는 急激히 減少하는 傾向을 보였다. 特히 圓筒型의 境遇보다 圓錐型의 境遇가 拔洞速度의 影響을 많이 받아 拔洞 後半部의 周速度에 依해 損傷을 많이 받게 됨을 알 수 있었다. 그러나 全體의 으로는 圓筒型보다 圓錐型이 損傷이 적어 發芽率이 높았는데, 이것은 圓錐型이 拔洞前半部에서 낮은 周速度로 脱穀하기 때문에 水稻에 대한 實驗結果¹⁾와一致하였다. 다음으로 作物의 수분함량에 따른 發芽率의 變化를 살펴보면 穀粒의 수분함량의 增加에 따라 發芽率은 減少하는 傾向을 보였으며 特히

穀粒水分 20%以上부터는 急激히 減少하였다. 또 拔齒보다는 바아의 境遇가豫想대로 發芽率이 높아 그 損傷이 적었다. 한편 손으로 훑은 對比試料는 發芽率이 모두 80% 内外로 極히 低調하였으나 이들도 역시 수분함량의 增加에 따라 發芽率은 減少하였다. 이것은 모든 實驗區에서 맥주보리의 發芽率이 수분함량과 높은 負의 相關係를 이루고 있는 것과一致하나 拔洞速度 700~800rpm의 境遇를 除外하고는 機械脫穀이 손으로 훑은 對比區보다 發芽率이 높았던 現象은 앞으로 衝擊實驗等을 通하여 그 원인을 明確할必要가 있다고 判斷되며, 本 實驗에서는 休眠期를 두지 않은데 그 원인을 들 수도 있겠으나 Michell (1955)의 報告에 依하면 貯藏의 効果가 發芽率에 對한 脱穀處理의 効果를 相殺한다고 했고, 또 本 實驗의 境遇 乾燥等 前處理도 하지 않았고 脱穀實驗直後 穀粒試料를 바로 發芽試驗機에 投入했기 때문에 이러한 現象이 發生했을 것으로 생각할 수도 있다. 參考로 一般農家에서 收穫한 試料의 發芽實驗結果 半自動脫穀機로 收穫한 것은 平均 86%, 自脫型콤바인으로 收穫한 것은 平均 75.5%로서 역시 發芽率이 極히 低調하였는데 이 問題에 關해서는 좀 더 廣範圍하게 研究調查해 볼必要성이 있다하겠다. 發芽率에 대한 各要因의 영향을 重回歸分折한 結果, 發芽率은 主로 穀粒의 수분함량에 큰 影響을 받았으며 特히 高速에서는 拔洞의 回轉速度가 相乘作用을 하였으므로 이 關係를 그림 8과 같이 穀粒含水率에 拔洞速度를 곱한 것의 역수의 합수로 나타내었다.

여기에서 보는 바와 같이 發芽率을 높이기 위해서는 作物의 수분이 적을 때 낮은 周速度로 脱穀해야 함을 알 수 있으나 圓筒型은 90%以上的 發芽率을 期待하기는 어려우며 圓錐型은 95%以上の 發芽率을 期待하기 어려운 것으로 나타났다. 그러나 위에서 言及한 바와 같이 本 實驗의 全區間에 걸쳐 發芽率이 低調하였으므로 休眠期를 지날때까지 貯藏狀態를 잘維持한다면 投込式 탈穀機가 慄行 탈穀機보다는 穀粒損傷이 크게 줄어들 것으로豫想된다. 또 發芽率과 穀粒水分含量 및 拔洞回轉速度와의 關係는 拔洞의 形態에 따라 다소간 差異는 있으나 대체로 指數函數로 나타낼 수 있었고 發芽率 85% 또는 90%以上을 얻기 위한 作業條件를 求하기 위해 指數模型式으로부터 計算한 結果를 나타낸 것은 그림 9.와 같다. 여기서 보면 圓錐型은 圓筒型에 비하여 曲線의 傾斜가 급하므로 作物의 狀態에 따라

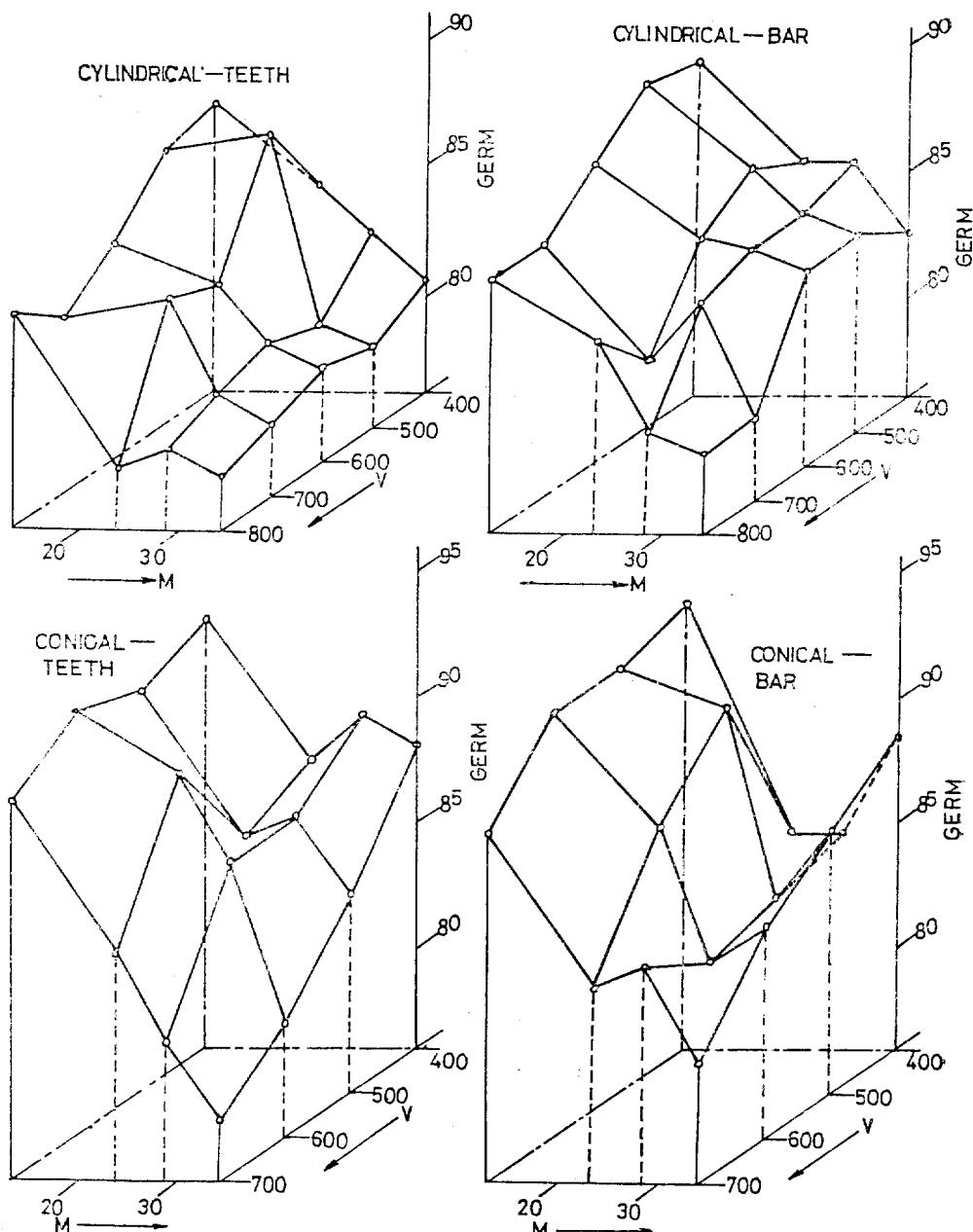


Fig. 7. Effects of drum speed (V:rpm) and grain moisture content (M:%, w.b.) on germination (GERM: %).

알맞는 披洞 回轉速度의 選定이 비고적 容易함을 알 수 있다. 한편 價行 脫穀機에 대해서도 그 實態를 調査하여 이러한 相關關係를 求하므로써 穀粒水分含量에 알맞는 披洞의 回轉速度를 求할 必要性이 있

다고 생각된다.

四. 所要動力

披動軸의 토오크를 测定한 結果 披洞回轉速度의

拔洞形態와 作物의 水分含量이 麥주보리의 脱穀性能에 미치는 影響

增加에 따라 약간씩 減小하였으며 圓筒型이 圓錐型 보다, 그리고 拔齒의 境遇가 바아의 境遇보다 토오크가 약간씩 크게 나타났는데 대체로 15~35 N.m 의 範圍였다. 또 所要動力은 拔洞의 回轉速度의 增

加에 따라 약간씩 增加하였으나 600rpm 以上부터는 거의 一定하였으며 그 範圍는 대체로 0.7~2.3kw로豫想보다는 작았는데 이것은 供給流量이 試作機의 處理性能에 比하여 작았기 때문으로 판단된다.

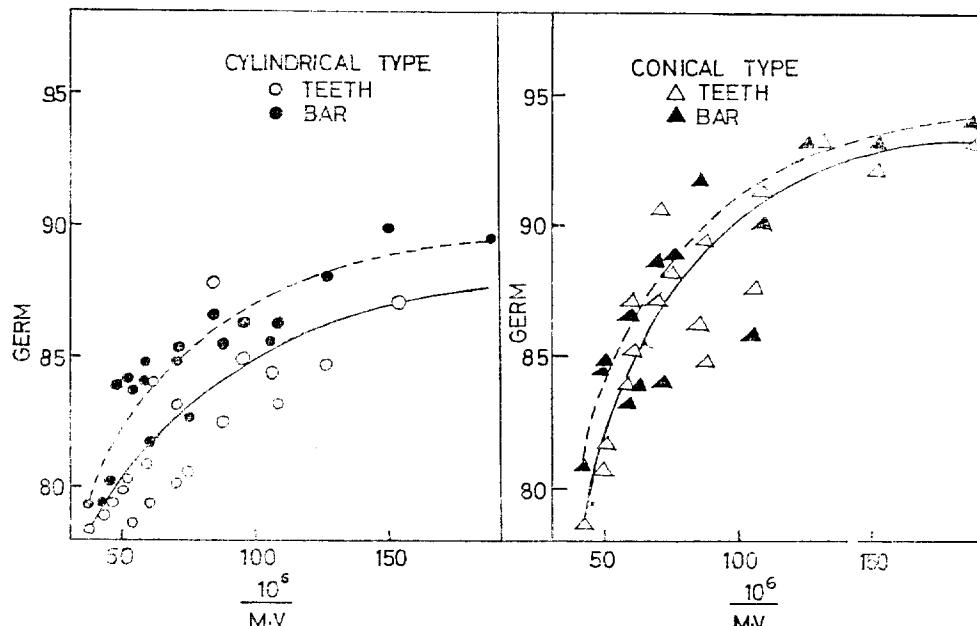


Fig. 8. Relationship between germination (GERM: %) and grain moisture content (M: %, w.b.) time sdrum speed (V: rpm).

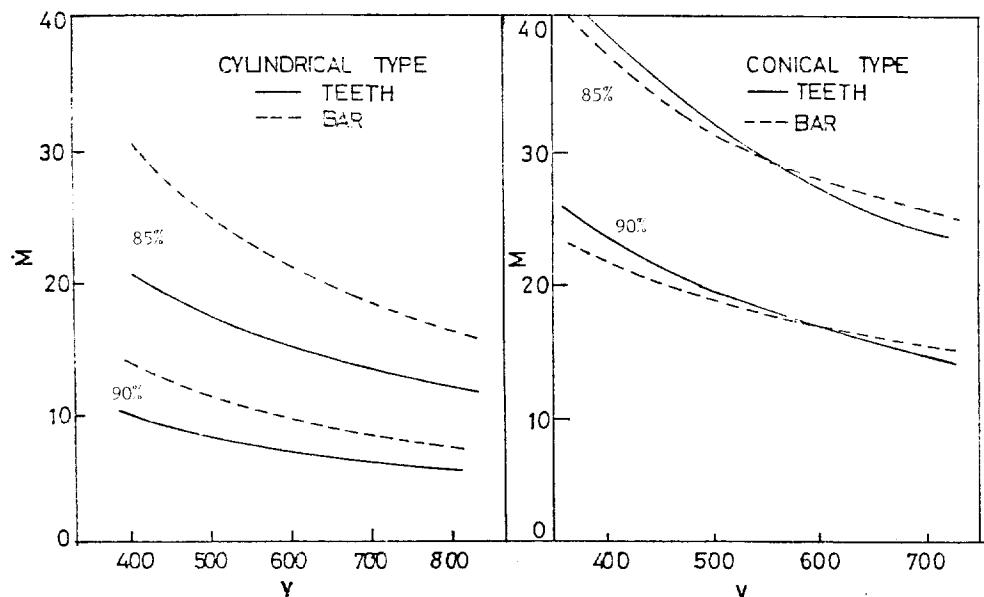


Fig. 9. Relationship between grain moisture content (M: %, w.b.) and drum speed (V: rpm) for obtaining 85% or 90% germination.

4. 結 論

우리나라 實情에 適合한 新로운 方式의 콤바인을 開發하기 위한 研究의 一環으로 投込式 軸流脫穀裝置의 扱洞形態와 作物의 水分含量이 麥주보리의 脫穀性能에 미치는 影響을 調査 分析한 結果는 다음과 같다.

1. 脫穀効率은 作物의水分含量이 増加함에 따라 減少하다가 다시 增加하는 경향을 보였다. 圓錐型 扱洞보다 圓筒型 扱洞이, 또 扱齒의 境遇보다 바아의 境遇가 扱洞回轉速度나 作物水分含量의 變化에 따른 脫穀効率의 變化가 敏感하였다.

2. 選別効率은 扱洞形態에 따라 서로 다른 特徵을 보였는데, 圓錐型은 圓筒型과 反對로 扱洞回轉速度의 增加에 따라 減少하는 傾向을 보였고 作物水分含量에는 큰 影響을 받지 않았다. 또 扱齒의 境遇는 바아의 境遇보다 選別効率이 높고 高水分作物에 대해서도 効率의 低下는 別로 없었다.

3. 짚풀混入率은 扱洞回轉速度가 低速이거나 高速일 때에 높았으며, 作物水分含量의 增加에 따라 減少하였다. 또 圓錐型의 境遇와 바아의 境遇가 원통형이나 급치에 비해 짚풀混入率이 낮았다.

4. 穀粒損失은 扱洞回轉速度 700~800rpm에서 최소가 되었으며 作物水分含量에 따른 穀粒損失의 變化는 扱洞形態에 따라 제각기 다른 特徵을 보였다. 특히 圓錐型 扱齒의 境遇, 作物의水分含量이나 扱洞回轉速度에 따른 變化가 크지 않았고 扱齒가 바아에 比해 穀粒損失이 적었다.

5. 發芽率은 扱洞回轉速度보다는 作物의水分含量의 影響을 主로 받았으며, 穀粒水分含量이 約 20%以上에서부터는 急激히 減少하였다. 또 扱齒보다는 바아가, 圓筒型보다는 圓錐型이 發芽率이 높았으며 또 發芽率에 대한 作物의水分含量과 扱齒周速度의 關係式을 求하여 扱洞形態별로 알맞는 作業條件을 찾을 수 있었다.

參 考 文 獻

- 金成泰, 李昇揆, 閔泳鳳, 1982. 圓錐型 軸流 콤바인의 開發에 關한 研究. 慶尙大學校 「論文集 21」: 155—165.
- 李昇揆, 1981. 圓錐型 脫穀機에 關한 研究. 韓農機誌 6(1): 48—59.

- 李昇揆, 川村登 1981. ユーンタイプスレッヤに 關する 研究(第2報). 農業機械學會 第40回總會講演要旨, 日本農機學會, 東京, p. 81.
- 南相一, 鄭昌柱, 柳寬熙, 1980. 脫穀機의 諸作動要因이 麥의 生脫穀性能에 미치는 影響. 韓農機誌, 5(1): 14.
- 小林一, 三輪精博, 鍋野茂, 1979. ビール麥の 脫穀過程における 發芽障礙에 關する 研究. 日農機學會關西支部報 46: 101—102.
- Fairbanks, G.E., W.H. Johnson, and M.D. Schrock. 1978. Field comparisons of rotary and conventional combines in wheat, wheat. ASAE Paper No.78—1591, ASAE, Michigan.
- 窪田昌綱, 入江道男. 1977. ビール麥の 脫穀條件の 差異と 發芽에 及ぼす 影響(第3報) 近畿中國農業研究 53: 18—20.
- 小林一, 三輪精博, 早津達雄. 1975. ビール麥の 脫穀過程における 傷害에 關する 研究. 日農機學會關西支部報 38: 57—59.
- 한성금, 이용국, 이승규, 신건성 1975. 투입식 동력탈곡기 개발연구. 농촌진흥청 농사시험 연구보고 제17집 농공편, p. 9—13.
- 李昇揆, 鄭昌柱, 金聲來. 1975. 投込式脫穀機의 脫穀 및 選別性能에 關한 研究. 韓農工誌 17(3): 84—90.
- Vas, F.M. and H.P. Harrison. 1969. The effect of selected mechanical threshing parameters on kernel damage and threshability of wheat. Canadian AE 11(2): 83—87, 91.
- Arnold, R.E. and M.P. Jones. 1963. A survey of grain damage incurred and drum settings used during the Combine-harvesting of Capelle Desprez wheat and Proctor barley. J. agric. Engng Res. 8(2): 178—184.
- Mitchell, F.S., R.E. Arnold, F.Y.K. Caldwell, and A.C.W. Davies. 1955. The effect of drum setting and crop moisture content on the germination of combine harvested barley. Rep. 56, nat. Inst. agric. Engng, Silsoe.
- Mitchell, F.S. 1955. The effect of drum setting and crop moisture content on the germination of combine harvested wheat. Rep. 51, nat. Inst. agric. Engng, Silsoe.