

穀協 慶北支部 技術指導叢書

벼의 收穫後 管理技術

(IDRC - 053e, 1976, Canada)

第 三 輯

金 鐘 震 譯

"The International Development Research Centre (The Centre), established as a public corporation by statute of the Parliament of Canada, having its Head Office in the City of Ottawa, in the Province of Ontario, Canada, is the copyright holder of this work which was originally published in the English language.

This Korean language edition was authorized by the Centre and constitutes an unofficial translation of this work.

The International Development Research Centre disclaims all responsibility for any errors or omissions that may appear in this edition."

穀協 慶北支部 技術指導叢書

# 벼의 收穫後 管理技術

(IDRC - 053e, 1976, Canada)

第三輯

金鍾震譯

© 1976 International Development Research Centre  
postal Address; Box 8500, ottawa, canada K1G3H9  
Head office; 60 Queen street, ottawa Microfiche  
edition \$ 1  
ISBN 0-88936-067-7

## 搗精技術指導叢書를 發刊하면서

稻作이 우리 나라에 普及된 以來 搗精技術에 對한 技術啓發은 70 年前까지는 論議된 바도 없었고 또 関心도 없었음은 周知의 事実이였다. 오늘까지의 搗精方法은 “ 절구 ” → “ 방아 ” → “ 정미기 ”에 의한 단순한 물리적方法에 依한 搗精에 그쳐온 것이다. 이로 인한 時間 및 労力의 浪費 搗減의 增大로 因한 収穫後의 減耗는 栽培上 增產과 矛盾을 가져온 것이다. 그러나 多幸히도 70 年代에 들어와 統一벼 栽培가 本格化되면서부터 搗精方法 및 搗精施設에 對한 閒心度가 높아져 왔고 또 国内에 이카에서 外產의 모방이나 新型機種의 製作이 이루어짐과 同時 全國에 普及되어 業界의 施設改善에 對한 閒心度를 불러 일으켜 部分 및 地域的으로 大大的인 工場施設改修가 이루어지게 되였다. 그러나 不幸히도 施設現代化의 意慾과는 달리 搗精技術者의 養成은 全無한 実情으로서 이를 補完코자 関係當局의 主導下에 74 年度부터 現工場 就業 技術者에 對한 短期講習을 實施하고 있으나 이는 法規의 理解와 工場遵守事項의 周知를 啓導한 것에 지나지 못하였다. 当支部에서는 이 補完策으로 其間 年例事業으로 技術陣의 補修教育를 實施한 바 있으나 이렇다 할 実効를 거두지 못하였으며 現在의 技術陣은 其概가 高齡層으로서 後継技術陣의 昇繼는 絶望的인 現實이라 斷定하여도 無理는 아니라고 본다. 近間 当局에서는 全國에 散在하는 大規模施設搗精工場을 統合 現代化 할려는 政策立案을 보게 되여 不遠 우리 나라의 搗精業界도 새로운局面에 접어들게 되었음은 巨視的인 面에서 晚時之歎의 感은 없지 않으나 多幸스런 일이라 믿어 맞이하는 바입니다.

이번 当支部에서는 總会의 承認을 받아 카나다, 오타와 國際開發研究所에서 發刊한 本書(Rice Postharvest Technology)를 技術指導叢書로서 採択하여 우리말로 發刊함에 있어 国内版翻訳을 許可하여 주신 카나다의 國際開發研究所와 本書製作에 많은 手苦를 하여주신 英文版 著者들에게도 深深한 感謝를 드리며, 特히 本書翻訳版이 当支部에서 發刊될 수 있도록 주선하여 주신 慶北大学校 総長 徐燉玗 博士님에게 깊은 感謝를 드립니다.

끝으로 本書 翻訳에 있어 여러 가지 어려운 与件들이 많았으나 우리 나라 食糧問題들의 現実로 보아 搞精業界의 技術指導書로서 꼭 必要한 冊이기에 많은 無理(技術用語 및 國家間 慣習의 差)와 訳者の 浅学菲才임을 自認하면서도 감히 봇을 들었음을 송구스럽게 생각합니다.

本書翻訳內容에 있어 或 誤訳이 되었을 경우는 本校圖書館에 所蔵된 英文版原書를 參照하시옵기 바라옵고 江湖諸賢의 따뜻한 指導와 理解가 있으시기를 바랍니다.

1979. 10. 31.

代表理事 劉 昌 国  
訳 者 金 鍾 露

### 第三輯

## 目 次

VII. 炊 煉 ( Parboiling ) .....	3
技 術 .....	5
搗精前 处理 .....	7
炊 煉의 基礎原理 .....	10
炊 煉의 長短点 .....	13
炊 煉을 위한 正確의 条件 .....	16
炊 煉過程 .....	16
炊 煉하는 동안의 物理化学的 變化 .....	17
炊 煉의 原理 .....	19
炊 煉法 .....	38
쌀의 管養価의 側面에서 본 炊 煉의 効果 .....	64
貯藏동안에 일어나는 炊 煉의 變化 .....	73
炊 煉에 所要되는 热量計算 .....	78
費用分析 .....	83

\*\*\*\*\*  
VI . 炊 煉

\*\*\*\*\*

## 技 術

쌀은 옛부터 主食으로 使用되어 왔으며 오늘날에는 世界人口의半以上이 主食으로 使用하고 있다. 쌀은 왕겨와 강층(糠層)을除去하는 揭精에 의해서 얻어진다. (그림 94. 正租는 果皮, 種皮, 糊粉層으로構成되어 있다) 揭精의 目的是 完全한 벼穀粒을 얻고 쌀날알을 거의 原形으로 保存하는데 있다.

正租의 어떤 品種은 伝来의 貧弱한 揭精条件이나 나쁜 氣候의 영향 또는 不安定한 揭精狀態에 의해 整粒米(米粒 또는 米粒조각의 질이가 完全한 米粒 平均질이의  $3/4$  以上이 되는 쌀)로서 収穫하지 못하는 境遇가 있다. 揭精하는 동안에 쌀이 부서지는 原因은 収穫前의 因子와 収穫後의 因子로 나눌 수 있는데 収穫前因子에는 品種의 特性, 農耕法의 숙련度, 환경상태등이 있으며 収穫後의 因子에는 機械的인 取扱과 乾燥途中 作業狀態의 不均一性 等이 있다.

어떤 正租品種에 있어서는 収穫後의 過程에서 어떤 적절한 注意를 한다 하더라도 매우 낮은 率의 整粒米를 生產하게 되는데 그原因是 伝来의 貧弱한 揭精환경에 依한다.

이것을 防止하기 위해 아시아의 여러 나라 특히 인디아, 뱅글라데쉬, 파키스탄, 실론, 말레이지아, 태국 等地에서 揭精前 处理法이研究開發되어 왔다. (보라시오와 가리볼디 1965 : 존즈와 테일러 1933 : 존즈等 1946 ; 마츠 1959 ; 마줌다르等 1960 ; 로버트等 1954 ; 시바나 1971)

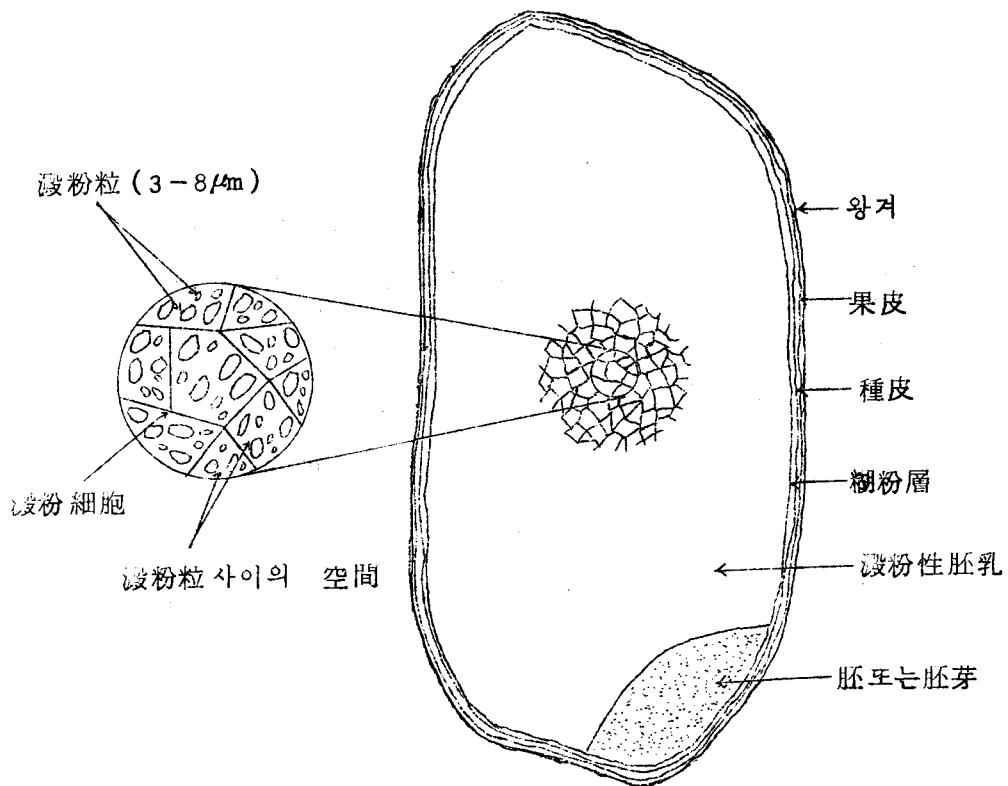


그림 94. 正粗粒 종단면의 구조.

(Borasio and Garibold; 1965; Jones and Taylor 1933; Jones et al, 1946; Matz 1959; Mazumdar et al. 1960; Robert et al. 1954; shivana 1971 )

## [ 揭精前 处理 ]

揭精過程은 穀粒으로부터 많은 量의 비타민과 無機物을 損傷시킨다고 옛부터 알려져 왔기 때문에 揭精方式을 改善해서 영양가를 높이고 요리법을 改善하고 品質의 保存을 為해 다른 形態의 正租 揭精前 处理法을 考案해 왔었다.

前處理된 正租를 揭精하므로서 얼어지는 쌀은 烘燥米로서 알려져 있는 反面에 处理하지 않은 正租를 揭精해서 얼어지는 쌀은 생쌀 혹은 白米로 알려져 있다.

다음에서 여러型의 揭精前 处理法을 叙述해 보기로 하자.

### 아타파法 ( Atapa )

벵갈 ( Bengal ), 인디아에서 由來하는 이 处理法은 正租를 24시간 동안 室温에서 水浸시킨 다음 햇볕에서 乾燥시킨다. ( 그래서 이 方法을 陽乾法이라고도 한다 ).

乾燥된 正租는 절구와 절구공이를 利用한 在来式 揭精方法이나 玄米機로서 揭精하며, 많은 穀粒이 揭精中에 부서진다.

### 바람法 ( Balam )

벵갈 ( Bengal ), 인디아에서 開發된 이 处理法은 正租에 뜨거운 물을 뿌려주어서 갑작스런膨脹에 의해 穀粒을 부풀도록 해줌으로 아타파法보다는 조금 良好한 편이다.

이 부문 正租를 햇볕에서 乾燥시키며 揭精할 때 왕겨는 쉽게 벗겨진다.

### 조쉬法 ( Josh )

라카나 ( Lakhana ), 파키스탄에서 開發된 이 处理法은 조쉬處理 ( 끓임 ) 을 하는 동안에 더러운 것을 없애기 위해 제일 먼저 正租를 거른다. 그後 大型포트에 挑選된 正租를 채우고 燃料로 使用되어 지는 왕겨層 15 cm 上部에 물을 넣는다. 그리고 나서 포트에 밤새도록 熱을 加한다. 그다음날 물을 비우고 난 후 正租를 얇은 鐵板 위에 올려 놓고 1 時間동안 二次加熱을 行한다. 그리고 나서 正租를 鐵板 밖으로 끄집어 내고 햅볕에 乾燥시킨다. 가끔 水浸할 때에 大型포트 대신에 鐵管을 使用하는 境遇가 있는데, 이때에는 鐵管 속의 물을 沸騰点까지 加熱하고 불을 끈 다음 挑選된 正租를 8 時間동안 管속에 넣어두고 난 後 물을 비우고 얇은 鐵板에서 熱을 加한 다음前述한 바와 같이 乾燥시킨다. 쌀이 半쯤 익어 있으므로 掘槽 中 쉽게 왕겨가 分離되어지며, 谷粒의 破壞가 없다. 더욱이 그런 過程을 거친 쌀은 保存力이 훨씬 좋아진다.

### 세라法 ( Sela )

사하란푸르 ( Saharanpur ), 인도에서 由來된 이 处理法은 正租를 室温에서 24 ~ 28 時間동안 물에 담궈둔 다음 천천히 뜨거운 모래 ( $80 \sim 90^{\circ}\text{C}$ )에 굽는다. 이 方法은 모래의 正確한 温度와 굽는 時間의 判断이 必要하다.

쌀을 태우지 않고 젖은 正租의水分을 蒸發시킬 수 있는 充分한 热을 供給해야 한다. 이 굽힌 正租는 햅볕에서 더욱 乾燥시

친 후 揭梢한다.

### 싯다法 ( Siddha )

벵갈, 인도에서 由來된 이 处理法은 正租를 室温에서 24 時間동안 水浸한 다음 数分間 끓인 後 乾燥시키고 揭梢한다. 여기에서 過度하게 水浸된 正租의 쌀은 어두운 색갈을 띠고 過度하게 끓여진 正租의 쌀은 거칠게 되며 과도하게 乾燥된 正租의 쌀은 揭梢處理가 不良하게 된다.

### 炊煉法 ( Farboiling )

炊煉은 揭梢前 处理의 質을 改善하기 為해 가장 最近에 開發된 揭梢前 处理法의 하나이다. 炊煉의 變形은 單純히 우연하게 만들 어졌으나 機械的 揭梢이 소개된 以後부터 炊煉은 存在할뿐만 아니라 炊煉은 經濟的이고 영양분 섭취의 利得도 있기 때문에 全世界에 퍼져나가기 시작했다( 가리볼리 1972 ; 쿠리엔 1964 ; Gariboldi ; 1972 ; Kurien 1964 ) 炊煉法의 起原에 대해서는 잘 알려지지 않았으나 일찌기 찬물이나 뜨거운 물에 넣고나서 乾燥시킨 다음 揭梢을 한 그 以後부터 시작된 것 같다. 炊煉은 原來 脱穀한 穀粒을 깨끗하게 위생적인 处理를 하기 위해서든지 또는 炊煉의 硬化效果와 揭梢質의 改善이나 또는 이 모든 것을 綜合하기 為해서만 使用하여 왔다고 할 수 있다.

( 키산 크리쉬 유디옥 1972 ; 쿠푸수와미 1972 ; Kisan Krish Yantra Udyog 1972 ; Kuppuswamy 1972 ).

그 過程을 第一 먼저 發明한 사람은 기록되어 있지 않지만 炊

煉法이 다른나라에 알려지기 오래 전에 인도에서 使用하고 있었다는 것은 의심할 여지가 없다(교오스等 1960; Ghose 等 1960).

이 炊煉法은 1940年以後 大規模로 美国, 이탈리아, 英国領 기  
아나에서 使用되어 오고 있다.

### 〔炊煉의 基礎原理〕

炊煉을 합으로서 일어지는 여러 長短点, 方法, 裝備와 炊煉米의  
品質을 叙述하기 前에 먼저 正粗粒 그 自体의 構造를 살펴보기로  
하자. 그림 95에서 쟈쌀과 炊煉米의 橫斷面을 나타내었다(國際  
쌀 연구소 1969). 米粒의 大部分을 이루고 있는 胚乳는 主로  
多角形의 濕粉粒으로 되어있으며, 碎粉粒 사이의 空間은 空氣와 水  
分으로서 채워져 있다. 握精하는 동안에 米粒이 부서지는 原因은  
벼가 成熟하는 동안에 空間, 틈, 그리고 잘라짐이 생겨나서 存在하  
기 때문이다. 이러한 부서짐은 空間이 채워지고 틈과 잘라진 간  
격이 접합되는 碎粉糊化에 의해 없어질 수도 있다.

### 澱粉의 膨大(붓는 것)

正粗를 水浸시키면 澱粉粒사이로 물이 스며 들어가 水素結合에  
의한 合水化合物를 이루는데 그것이 原因이 되어 碎粉粒이 膨대한다.  
澱粉粒이 制限된 吸水力を 가지면서도 찬물에 膨大하는 것은  
澱粉內의 아밀로즈와 아밀로페틴 微粒子 사이에 水素結合이 存在하  
기 때문이다. 热浸동안에 热의 形態로 供給되는 에너지는 水素結

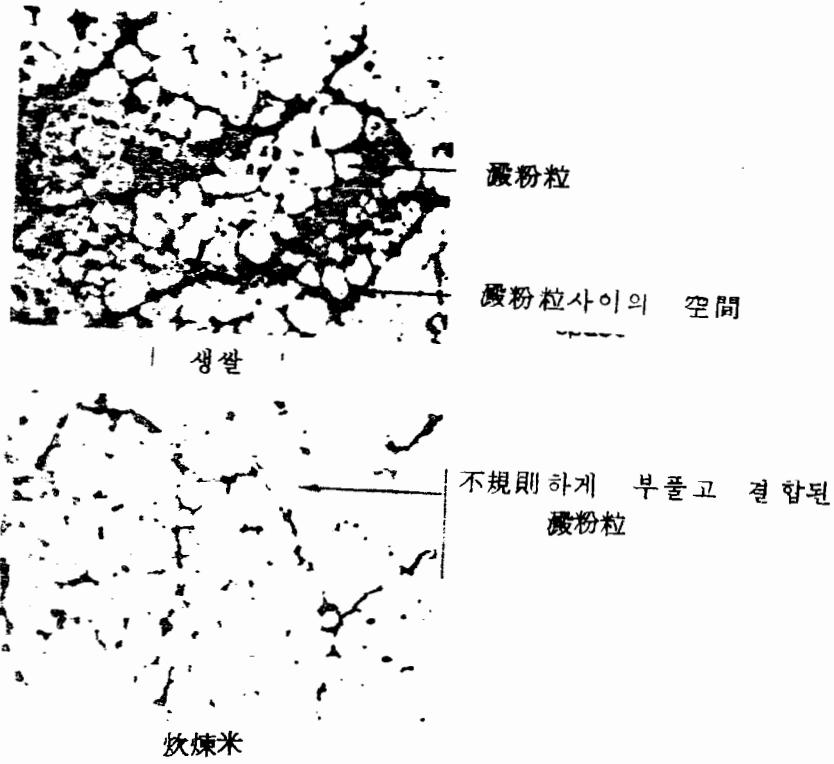


그림 95. 쌀胚의 橫斷面。

合을 破壞시켜 淀粉粒 構造를 弱化 시키므로 淀粉粒에 依한 吸水가 더 많은 表面에서 可能하게 된다. 이것은 解離된 물 分子數를 增加시켜서 더 많은 含水化合物를 生成시키고 確固한 淀粉粒의 膨大를 가져온다. 이러한 現像을 淀粉의 糊化라 하며 糊化가 일어나는 温度를 糊化溫度라 하며 各 品種마다 다르다. 糊化過程의 後期에서 正祖는 약 45~50 %의 水分含量을 獲得하게 되며 이 過程前에는 乾燥狀態이어야만 한다(이 冊에서 引用한 모든 水分含量値는 乾燥狀態를 基準한 것이다).

正租粒의 淀粉은 아래의 2 가지 方法에 依해 糊化될 수 있다.

(1) 正租를 品種에 따른 糊化溫度 이상의 물에 잠시 담궈 두거나 (2) 米粒의 均一한 水化作用을 촉진 시킬 수 있는 一定 시간 동안 糊化溫度 以下에서 담궈준 다음 淀粉粒을 非可逆 膨大와 溶解시키기 위해 加熱한다. 열을 加하는 것은 正租에 습기가 있거나 물에 담궈 놓았을 경우 견조하기 위해서며 가장 좋은 热源을 蒸氣로서 이 方法이 實際로 常用된다.

### 쌀의 化学的 組成

쌀을 化学的으로 分析하여 보면 大部分의 영양분이 米粒의 外層에 濃縮되어 있으며 이 外層은 搗槽도중 消失된다.( 휴斯顿 및 콜러 1970 ;Houston and Kohler 1970 ).

中間程度의 搗槽이나 아주 덜 搗槽함으로서, 또는 外層의 영양분을 米粒 内部로 스며들게 함으로서 어느 程度까지 영양분의 消失을 막을 수 있다. 前者는 消化不良을 招來하기 때문에 권할 것이 못되지만 만약 正租를 물에 담그고 뒤이어 찐다면 물에 溶解된 영양분은 米粒内에 어느 程度 남아있게 될 것이다. 그러므로 搗槽하는 동안에 쌀의 破壞를 極小化하고 영양분 消失을 減少시키기 為해서는 搗槽하기 前에 正租를 水浸, 煙燼, 乾燥시켜야만 한다. 이러한 式의 搗槽前處理를 烟燼이라 한다. 烟燼의 主된 目的是 (1) 正租의 總收率과 整粒米의 収率을 增加시키며 (2) 搗槽하는 동안의 嘗養分의 損失을 防止하고 (3) 젖어 있거나 손상된 正租를 救濟하기 위해서 (4) 輸出相對國 국민들의 기호에 맞게 하기 위한 것이다.

## [ 炊煉의 長短点 ]

인도의 在来式 方法에 依해 開發되어 지고 여러 研究家에 依해 改善된 炊煉工程은 正確의 捷精의 質뿐만 아니라 다른 質的面의 改善을 為한 独特한 技術이다. 一般的으로 炊煉工程은 다음과 같은 長点을 가진다.

- (1) 炊煉正租의 製玄은 炊煉동안에 玉米가 分裂되기 때문에 더욱 쉽게 된다.
- (2) 炊煉하는 동안 米粒에 생긴 特殊한 強度는 碎米의 数를 減少시키는데 영향을 미친다.
- (3) 炊煉米는 같은 品種의 炊煉하지 않은 벼를 揭精했을 때 보다 더 많은 蛋白質, 비타민, 無機物들이 包含되어 있다.
- (4) 炊煉米는 더욱 단단해졌기 때문에 생쌀에 比해 貯藏하는 동안 별례의 만연에 대한 저항성이 높다.
- (5) 밥하는 동안 밥물에서의 固型成分의 損失은 생쌀에 比해 적다.
- (6) 炊煉米는 過度하게 밥을 치었을 때도 밥물이 죽이 되지 않는다.
- (7) 炊煉米의 등겨는 25~30%의 脂肪을 含有하고 있는 反面 생쌀의 등겨는 약 15~20%의 脂肪을 含有하고 있다.

炊煉하는 동안 正租에 热處理를 하면 어떤 限度內에서 脂肪의 加水分解(遊離脂肪酸의 生成)에 관여하는 리파아제 효소의 破壞를 가져온다. 그러므로 脂肪의 FAA(遊離脂肪酸)含量이 낮아지므로 高級脂肪이 된다.

炊煉의 短点은 다음과 같다.

- (1) 炊煉하는 동안의 热處理는 어떤 自然的인 酸化防止剤를 破壞하므로 貯藏 途中 생쌀보다 빨리 부패된다.
- (2) 炊煉米는 생쌀과 같은 程度의 軟度로 밥을 짓는데 걸리는 時間이 길다. 또한 생쌀로 밥을 지어먹는 많은 사람들에게도 맛과 조직과 独特한 風味와 色彩에 있어서 好評을 받지 못하고 있다.
- (3) 炊煉正租가 오랫동안 많은 水分을 含有하고 있기 때문에 人體의 健康에 害가 되는 마이코톡신 (mycotoxin) 을 分泌하게 된다.
- (4) 炊煉正租에 적절한 握稍과 貯藏을 하기 위해서는 40~50% 인 水分含量을 14~16% 水準으로 乾燥 시켜야만 하고 그것은 全体握稍費用에 特別히 乾燥費用을 加算해 주어야 한다.
- (5) 製玄된 炊煉米는 단단하기 때문에 研磨하기가 더욱 어려워지므로 結果的으로 握稍加工能力이 低下되고 握稍電力 消費量이增加한다.
- (6) 炊煉正租의 등겨에는 脂肪이 많이 含有되어 있기 때문에 研磨機는 正租에 依해 막혀버린다.
- (7) 炊煉工程에는 추가의 資本投資가 必要하다. 이러한 短点이 있음에도 불구하고 整粒米를 包含해서 總產出米의 1~2%를 더 產出함으로서 握稍業者에게는 추가 利益을 가져다주고 消費者에게는 低廉한 價格으로 供給할 수 있다 (중앙식량기술연구소 1969) 現代以 費用 계산 方式의 하나인 炊煉米의 比較生產費用 (키산 크리쉬

안트라 유디옥 1972 (Kisan Krishan Yantra Udyog 1972) 은 炊煉을 함으로서 일어지는 經濟的 利益을 表 28에서 나타내었다. 그 誤差는 생산된 쌀 1kg당 5Paise이며 인도에서 생산되는 正租 중 약 50%가 炊煉한 것이다. 그러므로 년간 대략 100억 Rs.를 절약할 수 있다.

表 28. 생쌀과 炊煉米 1ton 당 비교 생산비용

	생 쌀의 費用(Rs)	炊煉米의 費用 (Rs)
正租의 가격	500.00	500.00
잡비, 수송비, 취급비등	( 12.00 6.00 )	12.00 6.00
건조 비용	10.00	—
炊煉 및 乾燥費用	—	18.00
据精費用	23.00	23.00
總 費用	<u>551.00</u>	<u>559.00</u>
부산들로부터의 수익		
생쌀의 碎米 ( 60kg @ Rs.600/t )	36.00	—
생쌀의 등겨 ( 29kg @ Rs.350/t )	8.75	—
炊煉米의 등겨 ( 28kg @ Rs.450/t )	—	12.69
純 費 用	506.25	546.40
kg당 비용 ( 생쌀 620kg과 碎米 60kg; 炊煉米 710kg )	0.82	0.77
포대 포장비용	0.02	0.02
kg당 총 비용	<u>0.84</u>	<u>0.79</u>

주의 : 생산된 쌀 1kg당 5paise의 差異가 있다. (2) 인도 쌀의 약 50%를 炊煉했다고 볼 때 년간 적어도 100억 Rs.를 절약할 수 있다.

### ● [ 炊煉을 위한 正租의 条件 ]

炊煉을 하기 위해 채택된 正租 品種들은 胚乳部가 軟해서 大部分 부서지고 耕作, 收穫, 乾燥와 関聯된 特殊 条件 때문에 揭精後 낮은 產出量을 가져오는 것들이다.

長粒種으로서 가느다란 品種은 短, 中粒種에 比해 부서지기 쉽기 때문에 恒常 炊煉해야 하며 短, 中粒種은 一般的 揭精過程에서 버티는 힘이 더 크다 (가리볼디 1972; Gariboldi; 1972).

撫精質이 좋은 芳香性 優良品種은 一般的으로 炊煉하지 않는다. 正租의 어떤 特性은 量과 質에 있어 最終 生產物에 다음과 같은 영향을 미친다 (가리볼디 1972). (1) 部分的 또는 完全하게 製玄된 穀粒은 炊煉工場의 不規則한 工程에 依해 부서지거나 米粒에 变形을 가져올 수도 있다. (2) 王겨의 까락(芒)과 毛茸는 穀粒을 물위에 뜨게 하는 성질을 갖고 있으므로 水浸作業을 어렵게 하며 찌꺼기와 다른 不純物을 含有할 수 있다. (3) 王겨와 果皮의 色素는 水浸, 炊煉, 胚乳의 色을 진하게 하는 作業 中 溶解되어 질 수 있다. (4) 胚乳의 部分的 또는 全体의인 질은 색깔때문에 박테리아가 發生할 수도 있다. (5) 機械나 害蟲에 依한 微細한 傷처라 하드라도 炊煉米에 部分의인 變色을 가져올 수 있다.

### [ 炊煉過程 ]

正租의 炊煉은 米粒内部에 있어 <澱粉의 糊化>로 定義될 수

있는 加温加水過程 ( hydrothermal process )이다. 그 過程 中에 碳粉粒의 非可逆的 膨脹과 溶解가 일어나게 되는데 그것은 結晶型 碳粉에서 非結晶型 碳粉으로 바뀌는 것이다. 이러한 転移의 결과로서 複合碳粉粒의 規則的인 多面構造가 엉킨 덩어리로 变한다 ( 라그하벤드라 라오와 출리아노 1970;Raghavendra Rao and Juliano 1970 ). 正租炊煉의 段階에는 水浸, 焙煉, 乾燥의 3過程이 있다 ( 그림 96 ). 水浸過程에서는 계層과 米粒사이의 空間에 물이 채워지고 碳粉粒은 물을 吸水하여 膨脹하기 때문에 正租의 부피가 增加하게 된다 ( 알리와 판디아 1974;Ali and Pandya 1974 ).

焙煉過程에서는 水浸된 正租를 주어진 時間동안 蒸氣熱을 써어서 米粒内部의 碳粉을 破化시키고 뒤이어 16% 水分含量을 가지도록 乾燥시켜 握精에 必要한 硬度를 가지게 한다.

#### [ 炊煉하는 동안의 物理化学的 變化 ]

炊煉 도중에 일어나는 가장 頗著한 變化는 碳粉의 破化와 胚乳內의 蛋白質體의 分解이다 ( 라그하벤드라 라오와 출리아노 1970 ) 그結果 碳粉과 蛋白質이 소모되고 空氣로 차게 되어 碳粉粒에 平장한 圧力を 加하게 되어 碳粉粒 사이에 強한 結合力을 가지게 한다. 이 結合力은 胚乳에 存在하는 틈과 간격을 없애고 握精壓力에 対하여 充분히 저항할 수 있게 穀粒을 透明하게, 단단하게, 질기게 해 주어서 食用米의 產出量을 增加시키고 碎米의 数를 最少화 시킨다.

白色으로부터 黃色이나 黃褐色으로  
米粒의 색깔이 변하는 것은 正租  
의 品種, 水浸溫度와 時間, 煙燉圧  
力과 温度 그리고 나중에 記述하  
게 될 다른 收穫前 因子와 같은  
多樣한 過程에 左右된다. 밥한  
後의 煙燉米와 생쌀의 色差는 거  
의 없지만, 煙燉米는 同一品種의  
생쌀에 比하여 같은 軟度로 하는  
데 더 많은 時間이 걸린다.

烟燉米를 씻을 때 糜粉과 蛋白  
質의 損失이 거의 없다(라각벤드  
라 라오와 줄리아노 1970).

烟燉過程 도중 胚乳內의 비타민 B  
와 다른 水溶性 영양분의 확산을  
防止하고 또한 烹處理를 하지 않  
으며 研磨過程 중 아주 微量의  
등계 단을 除去하게 되므로 烟燉米  
의 영양価를 높일 수 있다.

烟燉米에는 특히 많은 量의 비  
타민 E가 散在해 있다(보라시오와 가리볼디 1965; Borasio and  
Gariboldi; 1965). 烟燉하는 동안 약간의 糜粉糊精化와 리파이제

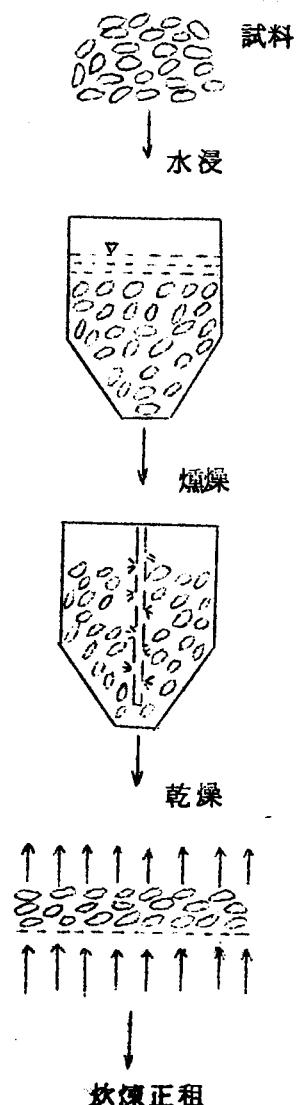


그림 96. 烟燉의 3 가지 단계。

酵素의 破壞가 일어난다.( 키산 크리쉬 얀트라 유디옥 1972 ; Kisan Krish Yantra Udyog 1972 ). 빅스트린 ( Dextrin ) 은 炊煉米의 소화와 접합을 도우고 밥의 硬度를 높여준다. 그러나 炊煉途中의 热處理는 어떤 天然 抗酸化剤의 破壞 原因이 되고 貯藏 中 炊煉米의 부패度를 增加시키는 結果를 가져올 수 있다.

### [ 炊煉의 原理 ]

理論的으로 正租의 水浸은 正租의 糊化溫度以下에서 行해야 한다. 低温은 水浸과 바이스 버-샤 ( Vice versa ) 過程을 더욱 느리게 한다 ( 알리와 판디아 1974 ; 바타카리아와 수바라오 1966a ; Ali and Pandya 1974 ; Bhattacharya and Subba Rao 1966a ).

그러나 75°C 以上이 되어서는 안되며 그 以上的 温度에서는 밥이 되어 버란다. 水浸 時間의 감소는 水浸하기前 数分동안 真空狀態로 두었다가 热水에 넣거나 热水에만 넣는 것으로 감소시킬 수 있다.

澱粉의 糊化 热은 鮑和水蒸氣로서 供給한다. 高温의 蒸氣와 긴 炊煉時間은 쌀을 더욱 단단하게 하고 색깔을 진하게 한다. 多量의 正租는 오랫동안 均一하게 炊煉하여 正租하나하나가 같은 効果를 가져올 수 있도록 해야 한다.

炊煉된 正租는 그늘이나 햇볕 또는 热風으로서 乾燥해야 한다. 險乾法은 時間이 오래 걸리는 反面 揭梢의 質은 優秀하며 陽乾이나 热風乾燥와 같은 急速乾法은 揭梢 中 碎米가 많아지는 原因이 된

다. 乾燥를 계속해서 18%의 水分含量에 이르면 碎米가 생기기 시작하고 더욱 더 乾燥시키면 碎米率이 더욱 높아진다( 바타카리아 와 인두하라스와미 1967 ; Bhattacharya and Indudharaswamy 1967 ). 그레므로 가장 效率的인 實用方法은 水分含量이 약 20% 되는 적당한 시기에 2 가지 方法으로 乾燥하는 것이다.

### 正租의 水浸

吸湿性 物体인 正租는 蒸氣와 液体상태의 물을 吸水하여 膨脹한다. 물의 吸水와 膨脹이 同時에 일어나는 過程은 水浸 (soaking) 물축임 (steeping), 吸入 (imbibition)으로서 알려져 있는데 이 것은 根本的으로 拡散過程이다. 正租内部로 물이 이동되는 현상은 内部의 蒸氣圧이 물의 蒸氣圧과 平衡 狀態가 될 때까지 계속된다. 水浸에 必要한 2 가지 조건은 다음과 같다.

- (1) 吸水物과 被吸水物 사이에 어떤 親和力이 있어야 한다.
- (2) 吸水物의 水蒸氣와 吸入되어지는 물 사이에 어떤 拡散 기울기가 存在해야 한다.

乾燥正租의 拡散圧은 實際적으로 0 이므로 물에 잠겼을 때 水浸 拡散圧 기울기는 정해져 있으며 물은 穀粒内部로 急速히 늘어간다.

### 水浸의 機構

水浸은 分子吸水, 모세관吸水, 水化作用과 같은 異現象의 結果이다 (알리와 오자 1975a ; Ali and Ojha 1975a ).

正租를 水浸하는 동안 물 分子는 먼저 外皮(왕겨) 表面에 附着

한 다음 外皮의 微細孔을 통해 米粒内로 스며드는데 그곳은 모세관 吸水의 原因이 되는 틈이나 濕粉粒사이의 간격으로 남을 수 있다. 물分子의 열 마는 濕粉粒에 吸水되어지는 反面 나머지 물分子는 濕粉粒子의 格子内로 吸水되어 水化作用을 한다. 実驗的으로 각각의 異現象에서 正確한 水分含量 比率을 決定한다는 것은 대단히 어렵다(모세닌 1968 ; Mohsenin 1968).

### 부피와 에너지의 變化

水浸을 하면 正租는 附隨的으로 부피가 증가된다. 그러나 水浸正租의 最終 부피는 正租의 原來 부피와 吸入된 물의 부피合 보다는 恒常 적다(알리와 오자 1975 ; 모세닌 1968).

그 理由는 吸入된 물 중 일부가 正租粒의 微細孔에 들어가게 되고 게다가 吸水된 물分子는 吸水表面에서 強한 結合力을 가져서 自由狀態에 있을 때 보다 더 적은 空間을 점유하게 되므로 그만큼 적게 增加된다.

水浸過程에서는 恒常 热을 放出하는 結果를 가져온다. 물分子가 吸水될 때 많은 量의 運動에너지가 热로서 放出된다. 水浸初期의 吸水量이 後期의 吸水量보다 많기 때문에 水浸初期 단계에서 热의 最大放出이 일어난다. 그러나 正租의 水浸동안 實際溫度增加는 매우 작기 때문에 무시해도 좋다(알리와 오자 1975a).

### 吸水量

正租水浸時 吸水量은 주어진 時間以上 特定한 温度下에서 吸水된 量이 바람직하다고 알려져 있다. 水浸에는 拗散物質의 固定化에

依해 동반되는 膨脹 매개물內로의 扩散도 包含된다. 어떤 境遇에  
는 濾過도 包含된다. 각各 다른 水浸時間下에서의 正祖의 水分含  
量과 時間과의 関係는 使用된 温度와 工程比와의 純粹적인 関係를  
가르쳐 준다(그림 97). 初期 水浸率은 모든 温度에서 매우 높  
으나 水浸時間이 增加함에 따라 점차 감소하고 그림 98에서와 같  
이 30°C와 60°C의 水浸溫度에서는 “0”로 된다(알리와 오자  
1975a).

그러나 涷化 温度 以上에서는 濟粉의 涷化와 正祖의 粉이 裂開  
되기 때문에 水浸率은 다시 增加한다. 열마後에 水浸率은 점차  
減少되어지고 濟粉水分含量이 平衡에 도달되었을 때는 “0”이 된다.

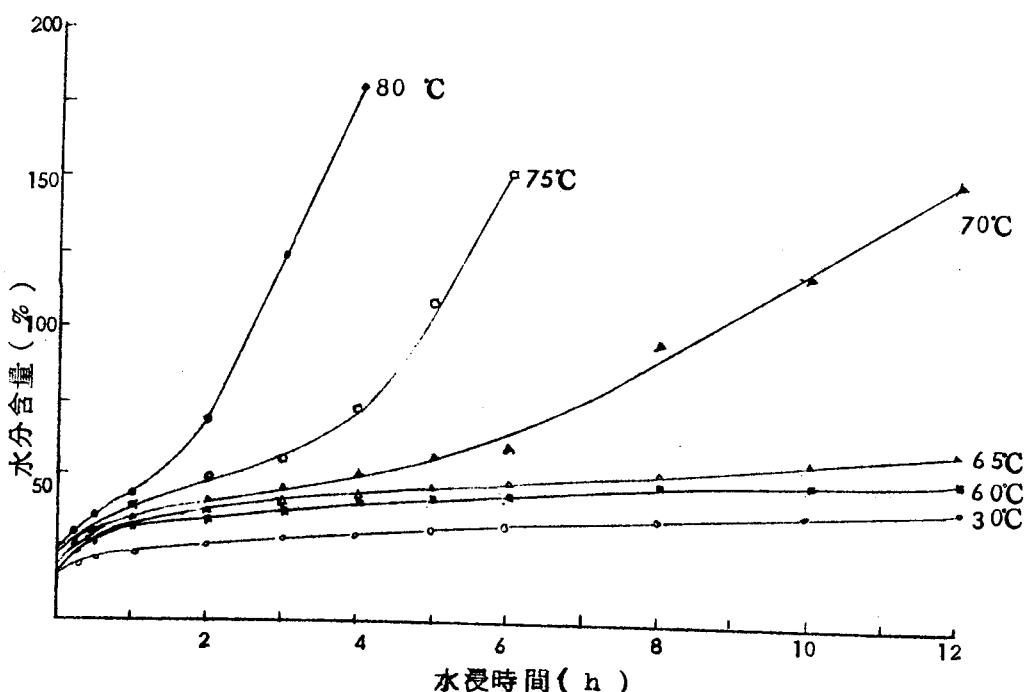


그림 97. 各 温度에 따른 IR 8의 水浸曲線

水浸初期의 빠른 吸水率은 다음 3 가지 理由에 의해서이다. (1) 王  
겨層은 신속히 吸水하고 飽和된다. (2) 王겨層 米粒사이의 空間은  
水浸開始 後 즉시 물로 채워진다. (3) 果皮의 좁은 氣孔에서의 모  
세관 現象 等이 급속한 吸水의 原因이 된다. 水浸初期 단계 後  
正直水分 含量의 느린 增加는 米粒自體의 吸水가 느리다는 것을  
알려준다. 水浸率의 温度에 따른 依存度는 다음과 같은 說明에 依  
해 可能해 진다. (1) 正直粒의 氣孔內의 空氣는 물의 浸透, 温度의  
增加에 따른 氣孔의 膨脹과 遊離( leaves )를 抑制하므로 물은 氣  
孔內의 空氣와 대체될 수 있다. (2) 물은 双極子 化合物이며 水素  
結合의 綜合體로서 알려져 있다. 물이 따뜻해질 때 많은 水素結合  
이 破壊되어 지므로 서로 미셀 構造 단위( micellar structural  
units )로 얹혀있는 물의 水素結合과 硫粉粒의 水素結合은 그構

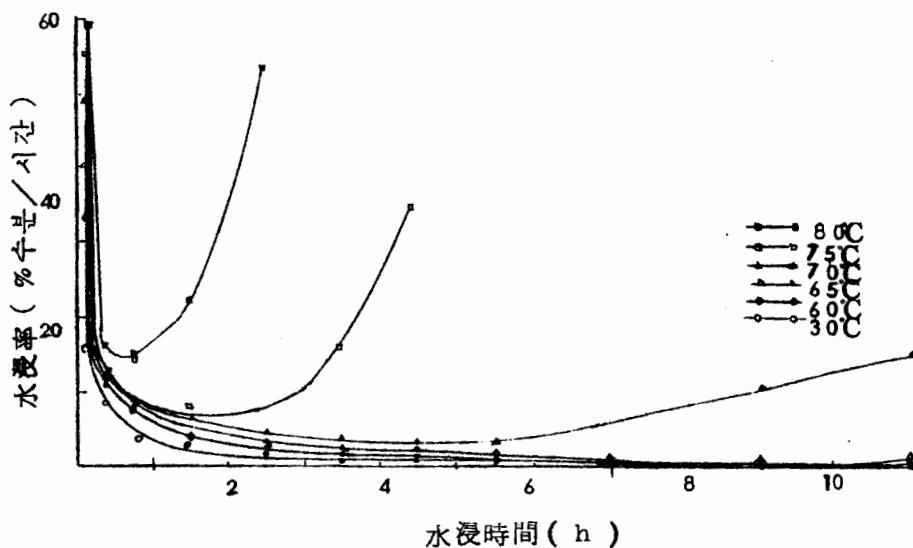


그림 98. 각 温度에 따른 IR8의 水浸시간에 对한  
水浸率.

造가 떨어지는 경향이 있다。高에너지 水準에서의 물分子는 적게 分解되므로 약화된 碳粉構造에 스며들어 碳粉分子의 水酸基를 水化시킨다。 (3) 正租에 依한 吸水는 拡散過程이며, 蒸氣圧, 粘度, 密度 表面張力과 같은 물의 特性에 어떤 變化가 생겨 温度가 相乘함으로서 增加되는 拡散係數에 따른다。그러므로 水浸은 高温下에서 빠른 比率로 그리고 바이스 버-샤 (Vice versa)로서 進行된다。 그림 99는 正租에 依한 水分吸收에는 明確한 2 가지 단계가 있음을 보여준다。水浸 첫 段階에서는 水浸 温度에 따라 正租의 水分含量이 24~45%를 끝까지 계속 吸水한다。뒤이어 2段階가 始作되면, 正租는 糊化 温度 以下 (30°C와 60°C)에서 水浸되었을 때는 천천히 吸水하여 平衡水分含量에 도달하게 되고 (그림 100), 높은 温度下에서는 水分含量이 40~45%에 도달했을 때 表皮가 破裂되고 始作하고 水浸率은 대단히 빨라지게 된다。水浸 첫 단계의 終了時와 제 2段階 初의 正租水分含量을 臨界水分含量이라 하며 그含量値는 水浸 温度와 正租品種에 따라 定해진다 (表 29)。

表 29. 各 温度下에서 水浸하는 동안 正租品種들의 平均 臨界水分含量値 (알리와 오자 1975a)

水浸 温度 (°C)	IR8	Patnai-23	Sitasal
30	40	40	36
60	45	42	42
65	59	43	45
70	60	45	45
75	60	58	57
80	53	57	52

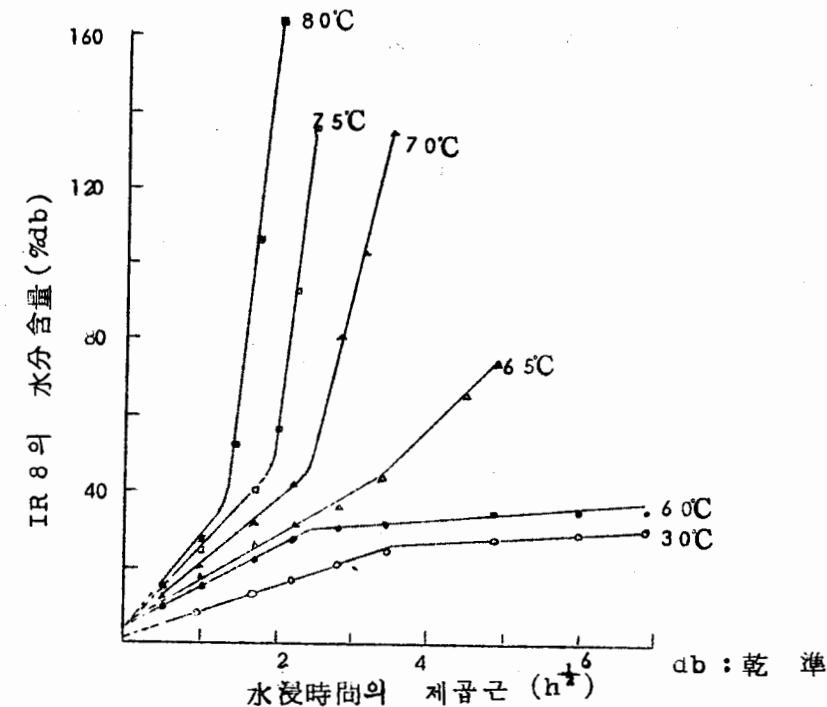


그림 99. 各 温度下에서 水浸時間의 제곱근의 합수로 본 IR 8 的 水分吸水率

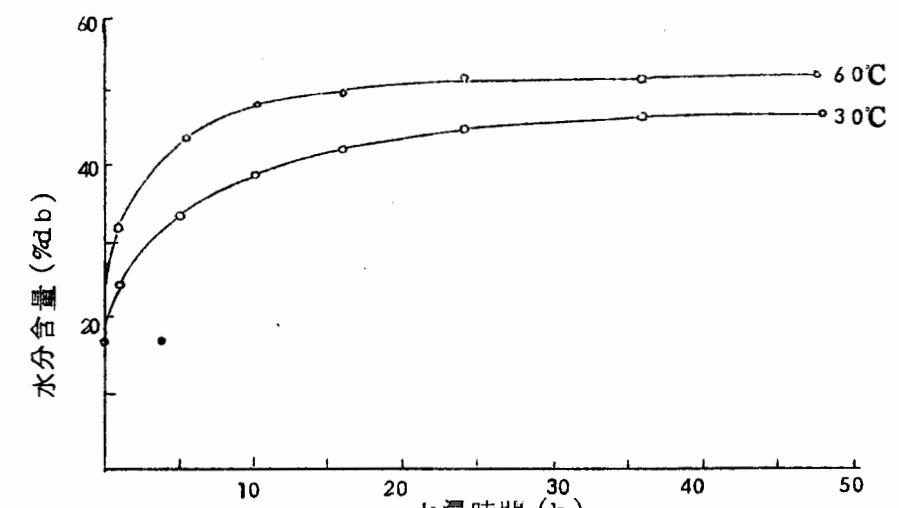


그림 100. 30°C와 60°C에서의 IR8에 대한 水浸時間과 수분 합량과의 관계。

### ① 水浸特徵에 따른 品種間의 差

正租各品種들의 水浸曲線은 IR8과 類似하다. 그러나 IR8, 파트나이-23 (Patnai-23), 시타살 (Sitasal) 品種에서 보면 모든 水浸溫度에서 水浸率은 差異가 난다 (알리와 오자 1975a) 이것은 各正租粒間의 糊化溫度와 物理的 性質의 差에 依한 것이다. 水浸曲線으로부터 IR8의 糊化溫度가 65°C~70°C라는 것을 推論할 수 있는 反面 다른 두 正租粒은 70~75°C라는 것을 알 수 있다. 正租의 水浸率에 의해 各品種의 品種的 差異와 水浸特徵検査의 重要性을 알 수 있다.

### ② 물吸收에 对한 初期水分含量

実驗結果 (알리와 오자 1975a ; Ali and Ojha 1975a)는 初期水分含量이 水浸特質에 영향을 미치지 않는다는 事實을 보여준다. 비록 初期水分含量에 差異가 있었다 하더라도 그 差는 水浸時間이 지남에 따라 減少하게 되므로 正租를 2.5時間, 4시간, 24時間동안 80°C, 70°C, 30°C에 각각 水浸시킨 後의 水分含量은 初期水分含量에 關係없이 같아진다. 이것은 初期水分含量이 5~10%의 差異가 있었다 하더라도 烘煉에 必要한 最適水浸時間에는 差異가 나지 않는다는 것을 나타낸다. 그러므로 初期水分含量이 다른 여러 正租를 量이나 質的인 面에 어떤 損傷없이 烘煉中에 安全하게 混合되어 진다.

### ③ 正租의 膨脹

正租를 水浸하면 恒常 부피의 增加量 가져온다. 이러한 正租부

부피增加는 알리와 판디아 (Ali and Pandya 1974)의 方式으로 测定할 수 있다. 正租의 水分含量은 70 °C의 물에 水浸했을 때增加되는데 그 温度는 現代式 烘燥에 使用되어지는 가장 普偏的인 温度이다. 膨脹曲線 (그림 101, 曲線A)은 “0”水分含量에서는 원점에서 外挿할 수 있고 约 50 %水分含量까지는 비교적 느리게 膨脹하며 그 비율 以上에서는 급증 (急增)한다는 것을 나타낸다. 水浸 첫段階에서의 부피의 比較的 느린增加는 다음 2 가지 理由에서 이다.

(1) 吸收된 물의一部分이 왕겨層을 적시는데, 果皮사이의 空間을 채우는데, 胚乳속의 小孔을 채우는데 사용되어 질 수 있으므로 아주 적은 量의 부피를增加시킬 뿐이다.

(2) 分子吸水 (molecular absorption)에 의해 多量의 물이吸收되어지며 그 分子吸水에 의해 吸压이 생겨 正租水의 부피감소가 일어난다 (모세닌 1968; Moshenin 1968).

水分含量이 50 % 以上인 곳에서 急膨脹이 일어나는 것은 米粒과 물과의 접촉이 많아져서 더 많은 量의水分를吸收하게 되는 正租粒 왕겨層의 破裂에 依해서이다. 높은

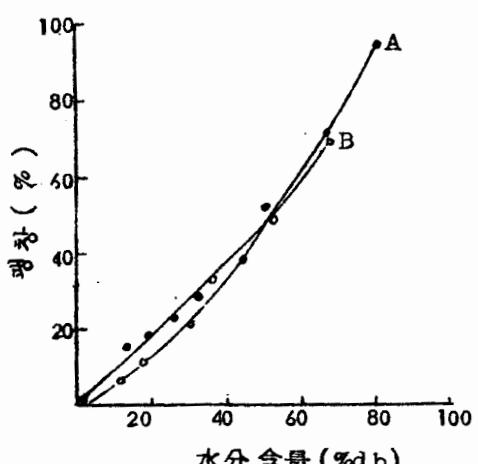


그림 101. IR8의 膨脹과 수분 함량과의 관계.

水分 레벨에서 正租水分含量의 增加는 때가 同一한 부피의 增加를 가져온다.( 모세닌 1968 ). 吸水量이 “0”인 正租의 初期水分 含量을 고려해서 그 부피를 基礎로 한 膨脹率을 推定하여 水分吸收函數로서 曲線을 그릴 때 이 曲線은 吸水量이 “0”인 곳에서 원점으로 外挿할 수 없다(그림 101, 曲線B ). 이것은 曲線A와는 반대이다. 이러한 現象은 水分含量 0에서는 正租米의 쭈글쭈글한 상태가 된다는 것을 고려해 볼 때 잘 說明되어 질 수 있다. 正租의 水分含量이 增加함으로서, 王겨層과 果皮層이 다소 그 原來 크기로 될 때까지 膨脹하게 되는데, 그 原來 크기란 水分含量이 大氣水分 含量과 平衡을 이루는 狀態의 크기를 말한다. 大氣水分含量은 大氣溫度와 相對濕度에 따라 10~20%의 分布를 나타낸다. 이 段階에서 水分含量의 4~5%의 附加增加가 있다 하더라도 正租가 原來의 크기이고 그 원래 크기에서 잘 变하지 않기 때문에 頗著한 膨脹을 가져오지는 않는다. 水分의 수준이 계속해서 增加함에 따라 膨脹力의 增加에 依해 王겨가 벗겨져서 圧力이 緩和될 때까지 正租는 膨脹하고 크기가 增加한다. 이 以後의 膨脹은 앞에서 설명한 것과 같이 進行된다.

#### 水浸된 正租의 煙燉(Steaming)

正租粒內의 糜粉糊化를 為해 蒸氣를 使用하는 것은 水浸된 正租의 水分을 없애지 않고 總水分 含量의 增加를 가져오는 濃縮에 依해 水分을 增加시키기 때문에 다른 热處理法에 比해 바람직하다. (가리볼디 1972 ; Gariboldi 1972 ). 煙燉法의 또 다른 長點은

燻煉의 높은 热量을 常温에서도 使用할 수 있으며, 殺菌力を 가지 고 있으며 正租에 热處理를 하기 以前에 發生되는 热氣力を 利用 할 수 있다는 것이다. 燻煉(steaming)에서는 다음과 같은 問題點을 고려해야 한다(가리볼더 1972).

(1) 蒸氣가 饱和 또는 過熱狀態는 아닌지를 調査하고 (2) 热伝導에 依해 温度를 決定하는 蒸氣压 (3) 澱粉糊化를 為해 正租에 供給 되어 지는 総熱量을 決定하는 燻煉時間 等에 有意해야 한다. 正租에 必要한 総熱量은 燻煉作業 中 蒸氣의 液化로부터 발 생되는 热이 加算된 水浸水( soaking water )와 浸漬水( steeping water )에 依해 供給되는 热量과 같다. 蒸氣溫度는 아직 完全하게 밝혀지지는 않았지만 米色에 상당한 영향을 미친다. 瓮겨와 등 겨에 含有된 有色 色素의 번짐과는 달리 胚乳의 色素는 아미노산으로 反応된 환원糖의 吸收와 澱粉 心部( core )가 있는 胚乳의 淀粉層의 溶解에 依해 变한다(가리볼더 1972).

그러나 東洋的인 在來方法 即, 壓力이 없는 蒸氣(100℃)에서 正租을 燻煉하는 것은 色, 溶解澱粉의 量, 揭搗된 無煙米의 膨脹等에서 약간의 變化를 보일 뿐이다(가리볼더 1972).

一般的으로 1~5 kg/cm<sup>2</sup>의 壓力인 饱和蒸氣는 다른 方式의 無煙에서 水浸된 正租을 無煙하는데 利用되어 진다(발등 1974; Bal 等 1974). 無煙時間은 試料의 量에 依해 定해져서 작은 솥에서는 2~3 分정도, 6~8吨 가량의 큰 솥에서는 약 20~30 分이 걸린다(발등 1974; Bal 等 1974). 이런 無煙過程의 完了는 瓮겨가

벗겨지지 않고도 적절히 炊煉될 수도 있지만(발等 1974). 一般的으로 왕겨가 벗겨지는 것으로 보고되어 있다(아그라왈라 1963, 중앙식량기술연구소 1969; 고오스 1963; 존과 베일러 1933, 존 등 1946; 메캄 등 1961, Agrawala 1963; Central Food Technological Research Institute 1969; Jones et al. 1946; Mechan et al. 1961).

4~5 kg/cm<sup>2</sup> 壓力의 蒸氣를 使用하는 現代式 炊煉工場에서 正租 1 톤을 炊煉하는데 必要한 蒸氣는 水浸時 약 120 kg, 炊煉時 약 60 kg, 損失量 약 20 kg 등이다(발 등 1974; 중앙식량기술연구소 1969).

#### 炊煉된 炊煉正租 ( Steam-parboiled paddy )의 乾燥特徵

炊煉된 炊煉正租의 乾燥는 알맞은 捣精과 貯藏을 하기 為해서는 必須의이지만 炊煉正租는 높은 水分含量 (45~50%) 을 가지고 또 뜨겁기 때문에 생正租를 乾燥시키는 것과는 다르다. 乾燥의 主目的是 捣精中 破壞를 誘發시키는 穀穎(caryopsis)의 틈과 壓力を 없애기 위해 水分含量을 14~16%로 낮추어 주는 것이다.

이러한 過量의 水分을 없애는 方法은 매우 重要하다. 만일 水分이 느린 速度로 乾燥되어 진다면 微生物이 發生해서 炊煉正租를 部分的으로나 또는 全部를 부패시킬 것이다. 반면에 빨리 그리고 계속적인 乾燥에서는 틈(crack)이 생겨 捣精過程에서 碎米가 된다. 그러나 만약 炊煉正租를 어떤 媒介 即 그늘 햇볕 또는 热風에 依해 均等하게 乾燥시킨다면 碎米가 생기지 않을 것이다.

不適合한 乾燥는 100%의 높은 碎米率을 나타내므로 炊煉正租는

매우 조심스럽게 乾燥시켜야 한다. 陰乾된 正租는 1% 以下의 碎米率을 나타낸다고 보고( 바타카리아와 인두하라스와미 1967 ; 중앙식량기술연구소 1969 )되어 있으며, 만약 위와 똑같은 수분 함량을 가지고 있는 正租를 햅볕 또는 热風으로 급격히 乾燥시키면 막대한 量의 碎米( 20 ~ 100 % )가 생긴다. 그러므로 乾燥速度는 米粒의 破壞를 지배하는 主要素이다. 炊煉正租를 급속히 乾燥시킬 때 米粒表面과 心部사이의 水分含量 기울기가 增加되는데 이것에 의해 壓力이 생겨나고 어느 段階에 가서는 米粒에 틈( crack )이 생겨 壓力이 감소된다. 이러한 틈( crack )은 다시 結合시킬 수 없으며 米粒에 가는 線이 생겨 握稍中 機械의 壓力에 의해 쉽게 碎米化된다. 이러한 現象은 生正租( 炊煉하지 않는 正租 )의 握稍에서 볼 수 있다. 乾燥過程에는 다음의 2 가지 主要點이 있다.

첫째, 乾燥過程에서는 碎米가 發生하지 않는다. 비록 급속乾燥( 그림 102 )를 했을지라도 水分含量이 18 % 가 될때 碎米가 생기며( 바타카리아와 인두하라스와미 1967 ). 그 後 碎米數는 急增한다.

둘째, 乾燥過程中에는 틈이 생기지 않으나 乾燥 後 2시간이 지나면 틈은 생기지 않는다( 바타카리아와 인두하라스와미 1967 ).

炊煉正租의 乾燥는 어떤 성공적인 實驗 即 炊煉米를 握稍하기 為해 水分含量을 充分히 낮출때까지 乾燥시킬 수 있다 하더라도 握稍하는 도중 碎米의 發生을 막기 為해 2 가지 方法 即 陽乾法( sun drying )과 機械的 乾燥法( mechenical drying )에 의해 行해진다( 바타카리아와 인두하라스와미 1967 ; 라마로아와발 1973 ).

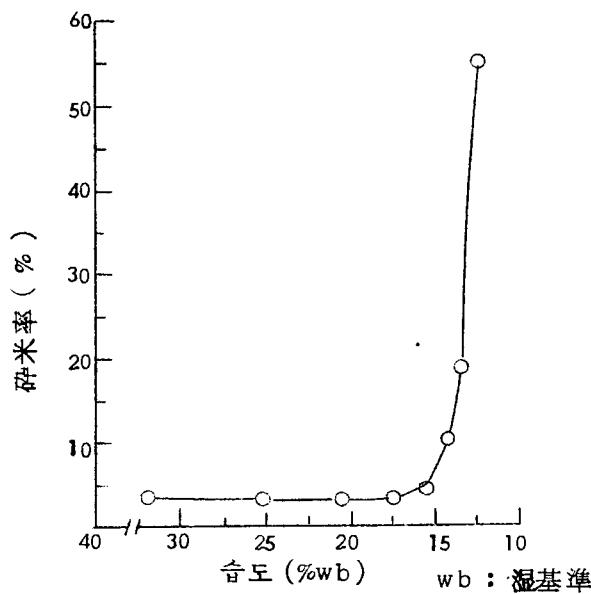


그림 102. LSU乾燥機로 계속 乾燥시킬 때 烘燥正租의  
擗精의 質的面의 變化。

이 두 方法은 실제 일반적으로 使用되어 지고 있다.

#### ① 陽乾法 ( sun drying )

태양 에너지를 使用하는 乾燥場에서 烘燥正租를 乾燥시키는 方法은 在来式 精米所와 小規模 自作農 들에 의해 널리 利用되고 있다. 이 方法은 氣候 依存性, 乾燥作業 도중의 어쩔 수 없는 損失等과 같은 결점이 있음에도 불구하고 数十年 以上의 經驗과 利用을 通해 高度로 熟練化되어 왔으며 효율적인 大規模 乾燥法으로開発되어 왔다 ( 바타카리아와 알리 1970 ). 大部分 亞細亞의 여러 나라들과 같이 인디아에서의 乾燥도 精米所에 所屬된 큰 마당에

서 行한다. 빨리 그리고 均一한 乾燥를 하기 위해 많은 労動者 들이 固有의 木製 道具로서 恒常 正租를 뒤벼주고 내젓어 준다. 저녁에는 在來式 方式으로 煙燐하고 약 2quintal(200 kg)씩 데미 를 만들어 일정간격으로 죄워서 乾燥床 위에 펴 넣어둔다. 다음 날 이론 아침 깊은 나무판자로서 2~3 cm의 두께로 乾燥床 위에 넣어 놓은 후 다음과 같은 方法으로 계속해서 그리고 規則的으로 내젓고 (섞고) 뒤벼준다. (1) 넣어 놓은 正租를 뒤벼주는 나무가래로서 20~30 cm 높이의 긴 이랑이 생기게 가래질 해준다. (2) 乾燥床 全體에 골고루 正租를 分布시키기 위하여 이랑으로부터 四方 으로 正租를 밀어 주어야 한다. (3) 正租를 발로서 깔아주고 나서 乾燥床의 正租를 均一하게 고르는 갈퀴리로서 굽어주고 뒤섞어 준다. (4) 均一하게 편편해진 正租를 발로서 뒤벼준다.

이러한 作業을 行하는 동안 穀粒은 계속해서 섞이게 되므로 各 穀粒은 대략 同一하게 햅볕에 노출된다. 이러한 4 가지 作業은 正租의 水分含量이 약 18~20% 정도로 골고루 건조될 때까지 反復 한 다음 乾燥된 正租를 쌓아올리고 거적이나 짚으로 만든 두꺼운 덩개로서 약 2~3 시간동안 덮어둔다. 다시 그 正租를 깔아주고 完全 乾燥인 14~16%의 水分含量이 되도록 저녁에 약 1~2 시간동 안 乾燥시켜 준다.

乾燥된 正租는 乾燥床에 쌓아올린 후 짚이영이나 방수포로서 덮 어준 다음 밤새도록 乾燥場에 놔둔다. 다음날 아침 正租를 麻袋 에 넣어 稲米所로 운반한다. 염고 乾燥한 氣候에서의 乾燥는 数 時間이 소요되는 反面 출고 구름이 끼거나 습기가 있는 날에는

2일이 소요된다. 밤새 또는 비가 오는 날에는 正租를 쌓아 올려 거적을 덮어준다. 精米所의 크기에 따라 이러한 方法으로 매일 약 20~100ton의 正租를 乾燥시킬 수 있다(발 等 1974).

그림 103과 104는 陽乾時 谷粒에서 없어지는 水分含量을 表示한 것이다.

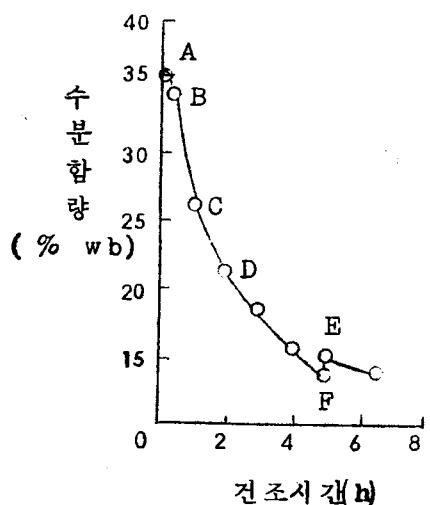


그림 103. 건조시간에 따른 正租의 수분함량의 변화 (陽乾時)  
: AB = 일조시간 ; BC = 제 1수분감소기 ; CD = 제 2수분감소기 ; EF = 2.5시간동안 거적을 덮어 놀려주었을때.

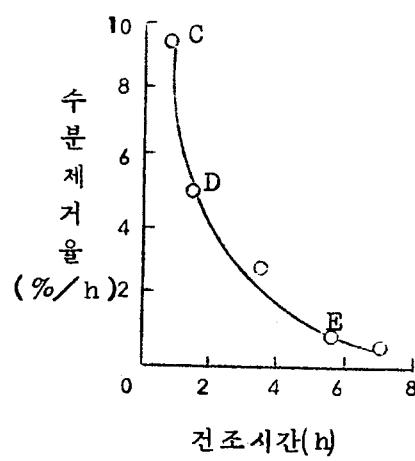


그림 104. 건조시간에 따른 건조 속도의 변화 (양건법) .  
CD = 제 1 감속기 DE= 제 2 감속기.

總 乾燥時間은 여름은 6~7시간이며 겨울은 9~10시간인데 이 差異는 겨울이 여름에 比해 낮의 길이가 짧고 光線의 세기가 弱하기 때문이다. 짚이 엉이나 박수포로 놀려주는 効果는 그림 103에 分明하게 나타나 있다. 谷粒을 5시간동안 陽乾한 後 약 2~3

시간동안 눌러주는데 이렇게 합으로서 谷粒内部의 水分이 表面으로 移動하기 때문에 水分含量이 급격히 增加된다.

그림 104는 乾燥時間에 따른 水分除去率을 나타낸 것으로 이 曲線은 热風乾燥에서 일어지는 曲線과 유사하며 乾燥의 두 区間을 보여준다. (1) 一定率로 乾燥되는 区間은 乾燥 1시간 이내이며 乾燥速度의 第1減速期이다 (C - D). (2) 第2減速期 (D - E) 谷粒의 温度는 乾燥床의 温度와 밀접한 関係가 있다 (그림 105).

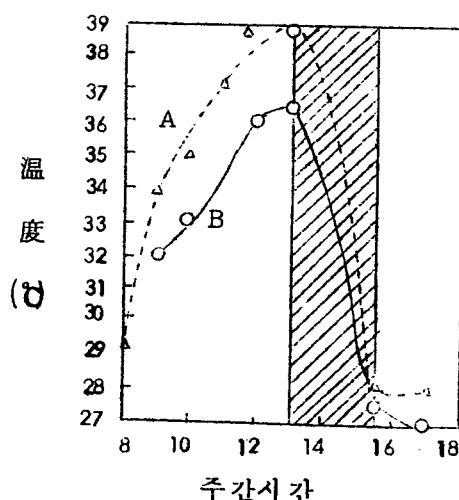


그림 105. 昼間時間에 따른 谷粒 温度와 乾燥床 温度의 变化 (陽乾法) : 13:00 ~ 15:30 까지 눌러주었을 때. A : 乾燥床온도  
B : 谷粒온도

다. 72.5%의 總收穫量과 69%의 整粒米收率이 乾燥正租의 平均搗精收率이므로 이 陽乾法은 헛별이 있는 곳이면 어디에서나 使用할 수 있는 乾燥正租 乾燥의 効果的인 方法이다. 大規模의 搗

谷粒 温度는 乾燥床 温度보다 대략 2°C 정도 낮으며 觀察된 谷粒의 最大 温度는 36.5°C였다. 높은 谷粒 温度는 米粒에 틈 (crack)이 생기게 할 수 있으나 乾燥過程 谷粒中間過程의 高温은 米粒에 틈 (crack, 脆割)을 形成할 수 없으므로 米粒을 단단하게 하는 烘燥過程에서 나타난다.

烘燥正租의 搗精收率은 陽乾法에 依해 低下되지 않는

稍을 할때에 쌀搗精技術센터에서 行한 研究의 境遇 炊煉正租를 乾燥하는데 소요되는 總시간은 여름에는 8~10시간, 겨울에는 13~15시간 걸린다는 것으로 보고되어 있으며(발 등 1974), 또 그研究結果는 女子農夫 1명이 乾燥作業 中 약 1톤의 正租를 쉽게 处理할 수 있다는 것을 지적하고 있다. 이러한 研究로부터 正租 1톤당 乾燥費用이 약 9~10Rs. 가 되는 것으로 推定할 수 있는데 이 費用은 鳥類, 齒齒類(쥐), 곤충類에 依한 0.2%의 損失量이 加算되어 있다.

## ② 機械乾燥法

機械 乾燥法이 始作된 것은 아주 最近의 일이다. 热風을 製粒 안으로 注入시켜 水分을 강제 蒸發시키는 것으로 루이지아나 州立 大学校에서는 連続流入式 乾燥機를 使用하고 있으며 空氣는 기름화로 (oil burning furnace) 나 증기熱變換裝置 (Steam heat exchanger)에 依해 加熱된다. 인도의 大部分 稲米所에서는 蒸氣를 얻기 위한 材料로서 王겨를 使用하는데 搗精하는 동안에 나오는 王겨를 태움으로서 發生된 蒸氣는 炊煉과 乾燥作業을 하기에 充分하다 ("炊煉에 必要한 热量推定" 을 보라).

炊煉正租의 乾燥에 対한 研究는 아주 미약하므로 現在의 機械乾燥法은 各種 乾燥여건下에서 機械乾燥機를 作動시키는 技術者나 技士의 오랜 經驗에 基礎를 두고 있다. 最近 乾燥는 짚이영等으로 덮어주는 時間に 따라 2 가지 方法으로 行해지고 있다. 그 두가지 方法에서 正租를 乾燥機에 넣어 주는데 30分, 热風을 乾燥機에 불을 넣어 正租를 完全히 순환하는데 2時間, 正租를 끄집어 내는

데 30 分이 소요된다. 乾燥 1 단계에서 水分含量은 50 %에서 25 %로 減少되어지며 이 正租를 8 ~ 10 時間동안 窒이 Ying 等으로 눌려줌으로 米粒內의 水分含量과 같아진다. 이 눌려진 正租는 2 단계에서 14 ~ 16 %로 乾燥되어진다. 금방 烘燥된 正租의 大部分의 水分은 表皮의 水面이다. 穀粒의 表皮水分 除去率은 温度를 增加시키는 乾燥空氣의 蒸發力에 따른다. 그러나 表皮水分 除去後의 水分除去率은 顯著하게 減少하며, 穀粒의 特性에 따라 穀粒 center으로부터 表皮로 移動되는 水分量에 따른다. 그러므로 이 단계에서 乾燥空氣 温度의 上乘은 乾燥率의 增加를 가져올 수 없다.

생正租 ( raw paddy )의 乾燥와 달라서 烘燥正租를 乾燥시키는데에는 烘燥正租의 硬度가 增加하기 때문에 매우 높은 温度가 利用된다. 신속히 水分을 除去하기 為해 大規模 烘燥工場과 乾燥工場에서는 120 °C의 높은 温度의 乾燥 空氣가 使用된다 ( 밸 등 1974 ). 空氣의 가열 사용되는 燃料 ( 기름 )의 单価가 매우 비싸기 때문에 烘燥正租의 乾燥費用은 매우 비싸다고 ( Rs. 50 ~ 120 / 正租 1 톤 ) 보고되어 있다 ( 밸 등 1974 ). 쌀 搞精技術센터에서 行한 園場實驗의 結果로부터 乾燥空氣 温度의 배합은 機械乾燥機의 最適作動에 따른다는 것이 밝혀졌다.

제 1 단계에서는 表皮水分을 除去하기 위해서 乾燥空氣의 温度를 95 ~ 100 °C를 유지해야 하나 穀粒内部로부터 表皮로 移動되는 水分을 除去하는 제 2 단계에서는 75 °C를 유지하는데 그 理由는 高温이 乾燥率을 增加시키는 것이 아니고 단지 排出된 空氣에서 热損失의 增加를 가져오기 때문이다.

## [ 炼 煉 法 ]

煉煤法은 다음과 같이 세群으로 分類할 수 있다( 괄호안은 그方法이 開發도중에 있거나 研究되어지고 있는 国家들 가르킨다 ).

### (1) 在来式 方法

- (a) 单탕法 ( Single boiling )
- (b) 重탕法 ( Double boiling )

### (2) 現在使用되고 있는 方法

- (a) CFTRI法 ( 인도 )
- (b) Jadavpur University法 ( 인도 )
- (c) 改造法 ( 미국 )
- (d) 말렉 ( Malek )法 ( 미국 )
- (e) 아보리오 ( Avorio )法 ( 이탈리아 )
- (f) 크리스탈로 ( Cristallo )法 ( 이탈리아 )
- (g) 페르난데스 ( Fernandes )法 ( 수리남 )

### (3) 現在 研究中인 方法

- (a) 소금溶解法 ( 인도 )
- (b) 키산 ( Kisan )式 連続法 ( 인도 )
- (c) 壓力煉煤法 ( 인도 )
- (d) RPEC法 ( 인도 )
- (e) 크롬산소다法 ( 인도 )

## 在来式方法

在来式 炊煉法은 室温에서 24 ~ 28 時間동안 또는 그 以上 水浸시키고 난 後 솔에서 짜고, 陽乾하는 것이다. 이러한 在来式 炊煉의 作業過程図를 그림 106에서 나타내었다.

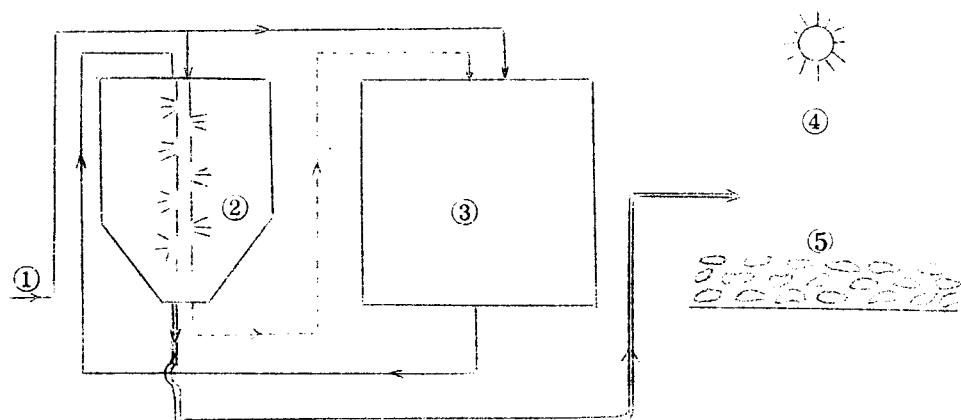


그림 106. 在来式 炊煉工場의 作業過程図 ; (A) 試料를 水浸탱크에 바로 넣는 경우 (单탕法의 境遇) ; (B) 試料를 먼저 炊煉을 하기 위해 훈煉用器에 넣은 후 水浸탱크에 넣는 경우 (重탕法의 경우) ; (1) 試料 (炊煉되지 않은 正祖) (2) 炊煉用器 (3) 石造水浸탱크 (4) 해 (5) 乾燥場；正祖의 経路 ; —— 炊煉되지 않은 正祖 ; ----- 먼저 炊煉되었거나 뜨거운 正祖 ; —— 水浸正祖 ; —— 炊煉正祖；주의；正祖의 취급은 人力으로 함。

### ① 单탕法 (Single boiling Method)

正祖는 一般的으로 24 ~ 72 시간동안 水浸시킨 후 대기압下에서 炊煉하기 위해서 圆筒型鉄用器로 옮긴 후 이 炊煉正祖는 揣稍하기 前 陽乾시킨다.

## (2) 重탕法 ( Double boiling Method )

이 方法은 水浸하기前 炊煉할 正祖를 燥燥用器에 넣고 蒸氣를 注入시켜 水浸過程을 촉진시킨다. 이렇게 해서 뜨거워진 正祖는 물의 温度를  $45 \sim 50^{\circ}\text{C}$ .로 올려주는데 이것은 水浸時間을 24時間으로減少시킨다.

이以後 水浸正祖는 单탕法에서와 같이 燥燥해 주는데 때때로 正祖 ( 炊煉되지 않은 ) 를 水浸시키기 前에 水浸水를 약  $50^{\circ}\text{C}$ .로 加熱하기도 한다. 이런境遇 正祖를 먼저 烹煮할 必要가 없다. 在来式 炊煉法에는 다음과 같은 短点이 있다. (1) 긴 水浸時間에 依해 酸酵가 始作되어 正祖에 臭새가 난다. (2) 酸酵에 依해 人体에 有害한 알파톡신 ( Alfatoxins ) 과 같은 마이코톡신 ( 菌毒素 ; mycotoxins ) 이 생겨난다. (3) 乾燥操作中 손에 의한 取扱과 鳥類, 설치류와 벌레에 의한 損失이 總正祖量의 약  $1.5 \sim 2.0\%$  가 된다. (4) 陽乾法은 맑고 햇볕이 있는 氣候에서만 이루어지므로 不確実하다. (5) 가끔 炊煉正祖 한가마 全体가 乾燥時期가 늦어져 부패되는 境遇가 있다. (6) 사람이 正祖를 밟아주고, 먼지나 鳥類에 依한 汚染에 依해서 非衛生的 狀況이 存在한다. (7) 넓은 乾燥場이 必要하다. (8) 많은 육체노동이 필요하다. 在来式 方法의 가장 큰 障碍는 揣稍後에도 炊煉米內에 酸酵臭새를 지니게 됨으로 마이코톡신 ( mycotoxins ) 的 発生이 可能하다는 것이다. 그러나 炊煉米는 다른 觀點에서의 長점을 가지고 있다. 다른 나라에서 사용하고 있는 現代式 方法은 위의 短点을 극복하는데 成功하고 있다.

### (3) CFTRI 法

現代方式中의 하나인 이 方法은 인도, 파키스탄, 실론에서 使用하고 있다. 이 方法은 50 年代 중반에 인도의 마이소 (Mysor)에 있는 중앙식량기술연구소 (CFTRI)에 依해 소개되었다. 이 方式의 大規模 채택과 烘燥正租의 生產은 지난 数年동안에 現代式 精米所에 機械乾燥機 (LSU型)가 소개되면서부터 始作되었다. 現在 인도에서는 数十萬ton의 正租를 烘燥하는데 이 方法이 使用되고 있다. 烘燥탱크에는 맑은 물이 가득 차있는데 이물은 탱크內의 管을 通해 蒸氣를 불어넣어 줌으로서 약 85°C로 加熱된다 (그림 107).

가끔 正租를 烘燥탱크에 넣기前 뜨거운 물을 分離熱水탱크에 넣어 두는데 이 方法이 時間을 절약하고 烘燥能力을 增加시킨다. 正租는 가능한 빨리 热水에 넣어야 한다. 正租를 全自動處理하는 데 있어서는 승강기로 올려주고 水浸하기 위해 烘燥탱크内에 넣어 주며 이 탱크內의 정조와 물의 混合溫度는 약 70°C이어야 한다. 热水는 70°C의 恒溫을 유지하는 热水탱크로 再순환 시켜야 한다. 正租를 3~3.5 시간동안 水浸시킨 後 물을 빼내고 烘燥中 응축된 물을 없애기위해 배수밸브를 열어놓는다. 水浸正租는 개방된 증기판을 통해 들어오는  $4\text{kg/cm}^2$ 의 蒸氣壓에 依한 蒸氣熱을 반기된다. 一般的으로 烘燥過程이 가 잘라지는 것이 烘燥過程의 終了라고 알려져 있다. 烘燥過程이 完全히 끝난 正租는 밀바닥의 문을 열어 줌으로서 乾燥過程으로 移動하게 된다. 만일 機械乾燥機를 使用했다면 烘燥된 正租는 콘베이어와 승강기에 依해서 乾燥機로 옮겨진다. 陽乾을 할 境遇 운

반차(수레)나 바캐스로서 乾燥場에 옮긴다. 機械乾燥法은 陽乾法에 比해 좁은 場所에서도 可能하며 生產單價를 極小化할 수 있으므로 바람직하다. 正租를 烘燥하기 前에 精選機에 넣고 王絢와 더러운 다른 不純物을 없애는 것이 좋다. 더욱더 깨끗이 할려면 正租를 烘燥탱크에 넣기 前에 分類탱크에서 씻으면 되는데 이 過程에서 가벼운 王絢과 무거운 돌이 正租와 分離되어진다.

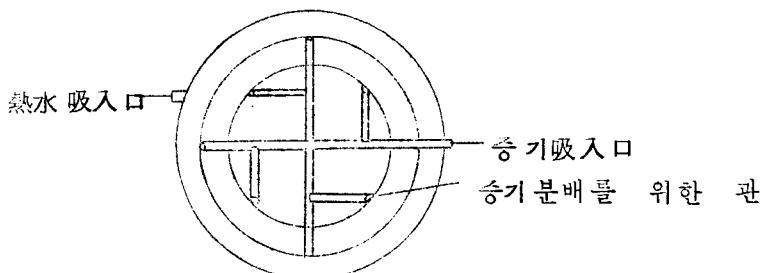
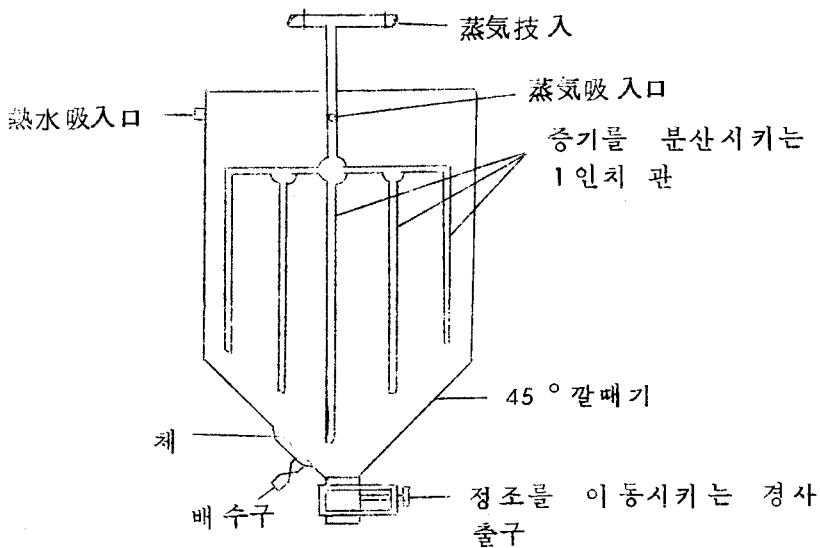


그림 107. 烘燥탱크의 내부구조.

CFTRI 法은 在来式 方法에 比해 다음과 같은 長點을 가지고 있다( 중앙식량기술연구소 1969 ). (1) 水浸時間은 4 時間으로 短縮시 키므로 烘燥時間의 較著한 短縮과 生產量의 增加를 가져온다. (2) 악취가 없어진다. (3) 본래부터 있던 微生物의 大部分이 热水及과 烘燥에 依해 죽어버린다. (4) 資本投資의 回転이 빠르다. (5) 쌀을 市場需要에 따라 간단한 調製를 거쳐 供給할 수 있다. (6) 소비자의 기호에 적합한 黃色米가 쉽게 얻어진다. (7) 노동의 부담이 減少한다. (8) 使用되는 물의 量은 자주 바꿔줄 必要가 없기 때문에 冷浸法보다 적게 必要하다. (9) 쌀의 収率이 조금 높다. (10) 이 方法에서 얻어진 烘燥米의 등겨는 在来方法에 依해 얻어진 것보다 安定하다. (11) 이 方法을 使用하고 있는 握精業者들이 在来方法보다 握精 中 더 쉽게 왕겨를 벗기고 싸래기가 덜생긴다고 主張하고 있다.

烘燥機의 크기는 精米所의 日當 烘燥正租의 量에 따른다. 예들 들면 1 시간에 2 톤을 生產하는 精米所에 必要한 烘燥機는 하루에 48 톤을 生產할 能力이 있어야 하고 1 시간당 4 톤을 生產하는 精米所에는 하루에 95 톤을 生產할 能力이 있어야 한다. 烘燥에 必要한 물의 量은 正租무게의 약 1.25 배가 必要하고 烘燥에 必要한 물의 量은 약 200 kg / ton 正租이다( 중앙식량기술연구소 1969 ). 表 30 은 烘燥機의 容量이 12, 24, 48, 96, 120 톤 / 1 일 용량 일 때 必要한 裝備의 量을 表示한 것이다. 그림 108 ~ 111 은 烘燥機의 作業過程 図表이다.

表 30. 各 能力에 따른 炊煉工場의 必要장비 ( 라데이와 쿵버리 1970 )

	炊煉工場의 容量 ( t / 1 일 )				
	12	24	48	96	120
<b>수용 빙 (Receiving bin) : (t)</b>					
갯 수	1	1	1	1	1
용 량	12	24	48	96	120
<b>승강기 (t/h)</b>					
갯 수	1	1	2	2	2
용 량	12	24	24	32	40
<b>보관 빙 (Holding bin (t))</b>					
갯 수	—	—	1	1	1
용 량	—	—	24	32	40
<b>炊煉탱크 (t)<sup>a</sup></b>					
갯 수	1	2	4	6	6
용 량	7.5	7.5	7.5	6.7	8.3
<b>벨트콘베이어 (t/h)</b>					
갯 수	—	—	1	1	1
용 량	—	—	24	32	40
<b>전조기 (t)</b>					
갯 수	1	1	1	1	1
용 량	6	12	24	32	40
<b>조절 빙 (Tempering bin (t))</b>					
갯 수	2	2	2	3	3
용 량	6	12	24	32	40
<b>보일러용량 (kg/h)</b>					
	300	600	1200	1600	2000

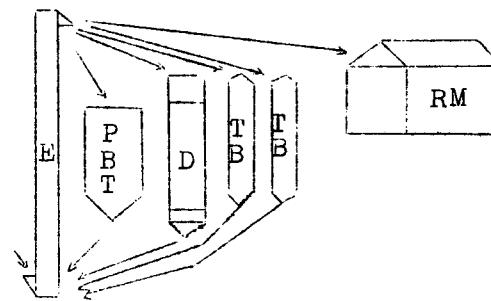


그림 108. 하루에 12톤을 烘燥하는 공장의 진행 과정  
도표 ; E = 승강기 ; PBT = 烘燥탱크 ; D = 건조기 ;  
TB = 조절 빈(bin) ; RM = 수용 빈(bin)이 달  
린 精米所.

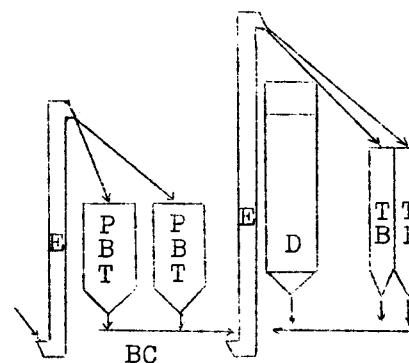


그림 109. 하루 24톤을 생산하는 烘燥工場의 진행과정  
도표 ; E = 승강기 ; PBT = 烘燥탱크 ; BC = 벨트 콘베이어 ;  
D = 건조기 ; TB = 조절 빈(bin).

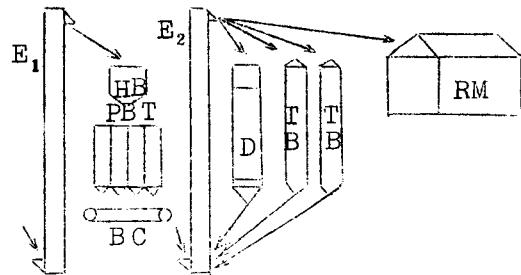


그림 110. 하루 48 톤을 생산하는 炊煉工場

E = 승강기 HB = 보관 빙 (bin)

PBT = 炊煉탱크 BC = 벨트콘베이어

D = 건조기 TB = 조절 빙 (bin) RM =

精米所。

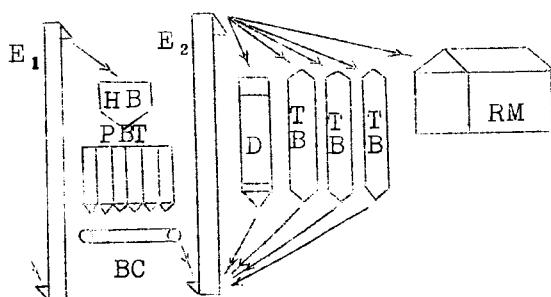


그림 111. 하루 96 톤 또는 120 톤을 생산하는 炊煉工場

E = 승강기 HB = 보관 빙 (bin) PBT = 炊煉탱크

BC = 벨트콘베이어 D = 건조기 TB = 조절 빙 (bin)

RM = 精米所。

#### ④ Jadavpur University 法

인도 Jadavpur University에서의 研究는 가마와 連統式 烘燥法의 改善을 達成했다. 連統式 烘燥法의 作業에는 水浸, 冷却, 乾燥等의 機械的 方法이 包含되어 있다. 이러한 研究는 正粗粒의 後熟과 크기에 따라 水浸時間을 2.5 ~ 3 시간程度 短縮시켰다.

穀粒의 크기에 따라 水浸温度는 65 ~ 70℃로 多樣하게 分布되어 있다. 더우기 水浸과 烘燥의 2段階는 같은 用器에서 할 수 있으므로 烘燥時間은 3 ~ 5分으로 減少된다. 짧은 水浸時間과 높아진 温度는 이 作業中에 穀粒의 酸酵를 막는다. 그러므로 쌀을 生產하는 중에 어떤 악취가 생길 확률은 적어진다. 그림 112는 이 過程의 進行圖表이다.

가마솥에서 찌는 過程에서 烘燥탱크 (水浸 - 烘燥탱크)는 밑부분이 원추형인 원통형이며, 水浸, 烘燥作業後 正粗를 移動시켜는 裝置가 되어 있으며 또한 탱크에는 烘燥作業을 為한 蒸氣管이나 코일이 設置되어 있다. 이 過程에서 正粗는 高溫에서 水浸시키고 3 ~ 5分間 蒸氣를 써어 糊化시키고 즉시 連統式 機械裝置에 依해서 室温으로 冷却시키고 連統式 回転乾燥機로서 乾燥시킨 後 握精하기 前 조절기 (調溫, 調濕)를 거쳐야 한다(고오즈 1963). 연속적인 水浸 - 烘燥機는 正粗를 供給하고 移動시켜주는 半圓筒型 자켓과 水浸烘燥된 正粗를 내려주는 裝置로構成되어 있다. 水浸, 烘燥作業은 여러개의 가마솥 각각에서 行해진다.

加熱은 低圧일 때 자켓 (Jacket) 내에 응축蒸氣를 불어 넣음으로서

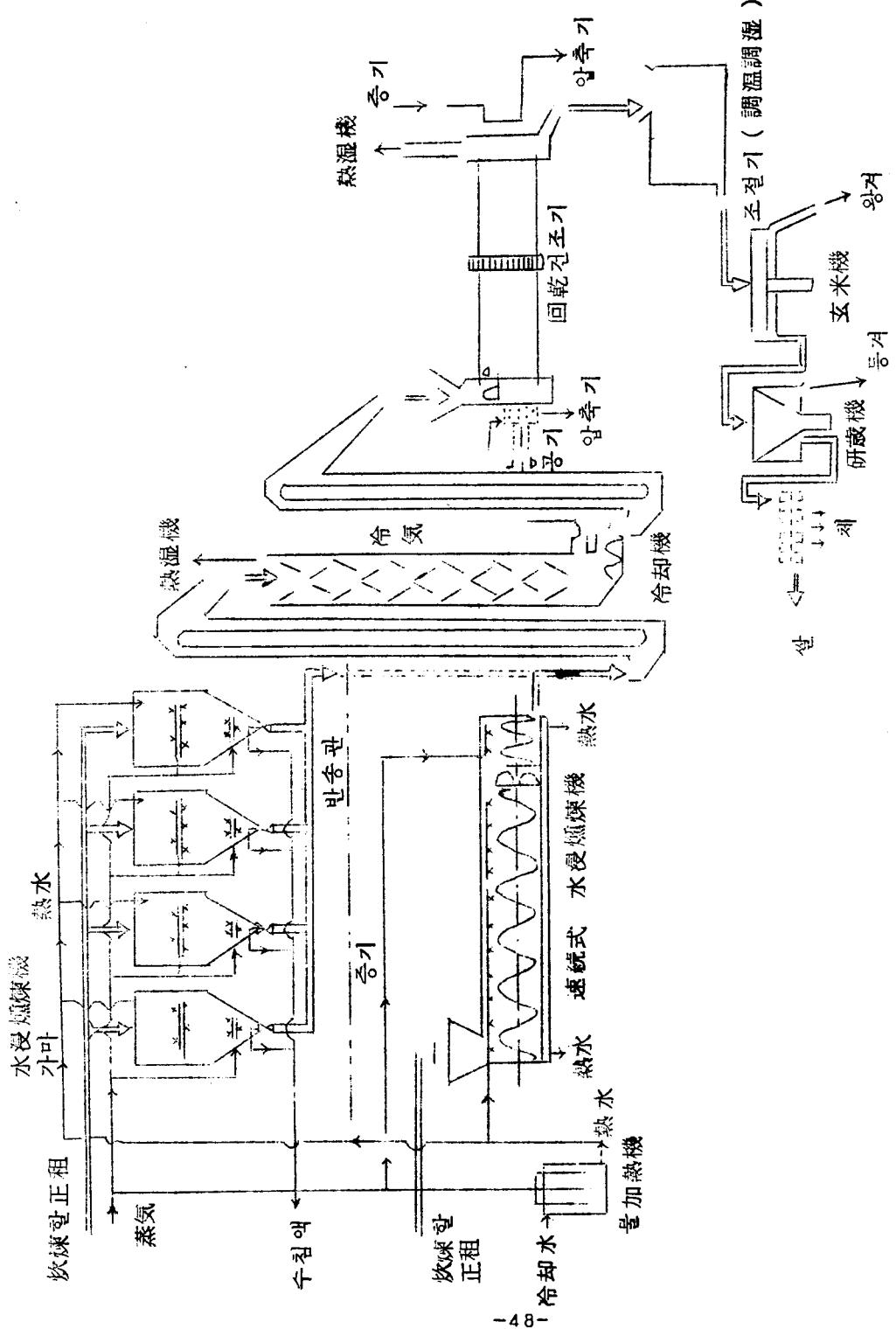


그림 112. Jadavpur University 法의 進行過程 図表。

또는 자켓을 통해 热水를 지나게 함으로서 行한다. 炊煉된 正租는 逆流환풍기가 設置되어 있는 컵과 원추形이 混合된 수직 冷却탑으로 떨어져서 冷却되어 진다. 이 作業은 乾燥도중 쌀의 褐色化를 防止하기 위한 必須的 作業이다. 回転式 乾燥機는 많은 蒸氣튜브가 있는 긴 圓筒型의 回転式 外筒과 外筒内部에 있는 橫形乘降날개로 構成되어 있다. 또한 热氣를 불어 넣어 주는 裝置가 있다. 그러므로 炊煉正租의 濕氣는 간접적으로는 튜브에서 나오는 蒸氣에 依해, 직접적으로는 热氣에 依해 同時に 乾燥되어 진다. 乾燥機에서 내려진 正租는多少 热을 가지고 있으므로 천천히 冷却시켜야만 한다. 이 冷却過程은 穀粒에 热을 끌고루 分散시키고水分含量을 均等히 하기 为해서 밀폐室에 正租를 保管해서 行한다. 이러한 作業을 “아깅 (aging)” 또는 乾燥米의 調節이라 한다. 이 炊煉法은 在来式 方法보다 利点이 많은 CFTRI 法과 거의 같은 長点을 가지고 있으나 이 方法에는 다음과 같은 두 가지 利点이 있다. (1) 過程이 계속적이다. (2) 炊煉正租를 乾燥하기前 冷却하기 때문에 좀 더 옅은 色의 炊煉米가 生産된다.

#### ⑤ 改造法

1941 ~ 1942 年 사이에 始作되어진 이 方法은 美国에서 最初로開発된 炊煉法이다. 이 方法은 正租全体의 糊化에 依해 炊煉正租가 얻어지는데 이 正租는 蒜珀色을 띠며 투명하며 흰 粉中心부가 없다. 水浸은 正租와 空気が 접촉되지 않는 真空 高压 솔에서 行하는데 이렇게 함으로서 물에서의 正租의 鮑和와 軟化가 용이하

게 된다. 高压 솔에 있는 水浸水에 壓力處理를 하는데 그것은 真空 상태로 만들어 水浸時間을 3시간 以下로 減少시킨다. 水浸後 正租는 回転-자켓 高压 솔에서 燃煉한다. 과량의 물에 豩粒을 넣는 바로 그때 真空 상태로 만들어 주는데 그때 蒸氣圧은 약 1시간 동안  $1\text{kg/cm}^2$  以下를 유지해야 한다. 마지막 乾燥는 同一한 高压 솔에서 真空 상태로 해주고 蒸氣로 熱處理해 줌으로서 行한다.

#### (6) 말렉 ( Malek ) 法

이 方法은 改造法보다 약간 뒤에 만들어진 것으로 正租를 硬化 시키는 連続单位作業에 의해 蜜珀色 燃煉正租로 生産하는 것이다. 正租를 3 ~ 6 時間동안 热水로 가득찬 탱크 안에 담궈둔 후 끌이 절단된 수직 원통형 高压 솔으로 蒸氣를 주입시켜 燃煉한다. 그리고 出口와 入口에 있는 포트나 밸브를 각각 닫아주거나 열어준다. 그렇게 함으로서 正租는 重力에 의해 안팎으로 움직여진다. 乾燥에는 두 단계 즉 (1) 蒸氣加熱式 回転圓筒形의 乾燥機 内에서 行하는 것과 (2) 低温下에서 강제 热風乾燥機에서 행하는 것이 있다.

#### (7) 아보리오 ( Avorio ) 法

完全 機械化, 自動化된 이 燃煉過程은 1936 年 이탈리아에서 特許를 내었다. 正租를 바케스 안에 가라앉히는데 이 과정은 热水를 계속해서 순환시키고 空氣를 쐬어 주는 탱크內의 체인 천베이어에 의해 機械的으로 가라앉히는 것이다. 水浸時間은 탱크內의 규칙적인 바케스의 속도와 쌀品种에 따라 정해지는데 総 浸漬時間은 50 ~ 60 分으로 한다. 水浸後 蒸氣를 正租内에 注入시켜주는

回転 관통실린더가 있는 高压 솔에서 煙煤하는데 이 方式은 煙煤時間을 15 ~ 20 分 程度 短縮시켜준다. 蒸氣压은 温度와 作業時間과 品種에 따라 0.5 ~ 1.0 kg/cm<sup>2</sup>로 한다. 특수밸브나 포트 (port) 는 高压 솔에 증기를 注入하거나 排出하는 것을 조절한다.

煙煤正租의 乾燥는 冷氣에 依한 冷却作業으로 始作된다. 冷却된 正租는 45 ~ 50 °C의 空氣를 使用하는 원추形 热風 乾燥機에 넣는다. 이 方法은 作業中의 모든 面에서 잘 조절되어지며, 整粒米 収率이 높고, 밥맛이 좋으며 琥珀色을 띠는 炊煉米를 產出한다.

#### (8) 크리스탈로 (Cristallo) 法

正租의 不純物과 未熟粒을 없애기 为해 特別히 물에서 精選하는 것을 目的으로 했다. 精選은 알맞은 温度의 热水가 순환되는 開放된 탱크에서 하며, 煙煤과 乾燥는 真空狀態의 回転式 自動 壓力 조절 高压 솔에서 한다고 알려져 있다. 자켓 (汽套) - 高压 솔은 고 압 솔內에 均一하게 蒸氣를 分散시켜주기 为한 機械裝置를 갖추고 있다. 이 作業은 잘 調節되어 지며 炊煉된 品種과 市場 需要에 따라 쌀을 生産한다. 이 方法은 1952 年에 特許를 얻은 것으로 水浸, 煙煤, 乾燥作業은 세개의 유사한 실린더에서 行해진다. 각각의 水平실린더는 回転하고 正租를 移動시켜주는 헬리컬 커비이어를 가지고 있으며, 回転실린더의 中心과 橫으로 연장된 관통튜브가 있다. 이 튜브는 첫번째 실린더에서 水浸을 하기 为해 热水를 운반하고 두번째 실린더에서 煙煤하기 为해 蒸氣를 운반하고 세번째 실린더에서 乾燥하기 为해 热風을 供給해 준다.

## 研究中에 있는 方式들

### ① 소금溶解法

이 方法은 CFTRI 法을 变形한 것 (쉬바나 shivanna 1971 )으로 서 이 方式의 变形과 開發은 1969年 後半期 인도의 티루바루(Tiruvarur)에 所在해 있는 現代 粳米研究開發實驗所 ( Research and development Laboratory of the Modern Rice Mill )에서 이루어 졌다. 이 方法의 主 利點은 烹燒正租의 水分含量 減少로 因한 乾燥時間의 절감이다.

이 方法에서는 65°C 的 물에 水浸되고 水分含量이 약 45%인 뜨거운 正租에 约 10~20 分동안 15% 소금 용액 (비중=약 1.10) 을 순환시켜 준다. 이 正租를 15~20 分동안 3~5 kg/cm<sup>2</sup> 壓力下에 서 烹燒시키는데 이 過程동안 正租는 약 30% 水分含量으로 乾燥되어진다. 이 方法에 依해 生產된 烹燒正租를 14~16% 水分含量으로 낫추기 為해서는 단지 2 時間 동안만 機械乾燥機 (空氣溫度 ; 85~90°C)에 넣어두면 되는데 이것은 소금이 삼투(滲透)에 依해 水分을 吸收하므로 正租에는 들어가지 않는 理由에서이다. 쌀의 소금 含量은 대단히 적다 (0.03~0.05%) 正租의 烹燒作業中에는 脱穀되지 않고 玄米에는 먼지나 티끌 또는 다른 異物質이 그대로 남아 있다. 빔 (beam)을 따라 왕겨가 벗겨지는 것은 모든 烹燒方法中 有一한 特徵이다. 왕겨가 벗겨지지 않아 어떤 短点이 있으나 玄米機의 効率에는 아주 미약한 영향을 미칠뿐이다.

### ② 키산 (Kisan)의 連続烹燒法

現存하는 烘燥機械에 있어서 現代化의 必要性과 인도에 더 많은  
烘燥工場의 설립을 고려하여 간단하고, 값싸고, 用途가 多樣한 連統  
式 作業을 할 수 있는 기계를 研究 고안해왔다( 키산크리쉬 얀트  
라 유디옥 1972 ). 12개의 隔室로 되어 있는 六角탱크는 热水로  
가득차 있고 乘降機 上部로부터 正租가 移動되어 들어간다. 이  
隔室들은 1번부터 순서에 따라 正租로 가득차게 되는데 한 隔室  
이 채워지고 다음 隔室로 넘어가는 간격은 15分이다.

出口가 열리면 물과 正租는 탱크 아래의 덤프 피트 ( Dump Pit  
; 下落口 )로 떨어지게 되는데 이 피트에는 排水가 되는 거름網이  
부착되어 있다. 이 Pit로부터 2톤/h 容量의 스크류 컨베이어가  
烘燥을 為해 水浸正租들 옮겨준다. 각 隔室에는 단지 0.5 톤의  
正租가 들어있기 때문에 Pit 15分内에 비워지지만 15分이 다지  
나갈 무렵에는 두번째 隔室의 正租가 계속적인 作業을 하기為해서  
pit로 옮겨진다. 그러므로 六角탱크로부터 계속적으로 烘燥機械로  
옮겨지게 되므로 一連의 가마들은 비어있게 된다. 가마솥의 크기  
와 등급은 各者의 必要에 따라 적당하게 바꿀 수 있다.

烘燥실린더는 蒸氣복사열의 水平 流動과 같이 고리모양의 蒸氣室  
로 正租들 수직으로 흘러내리게 하는 装置로서 穀粒을 糊化시킨다.  
正租流出의 量과 速度는 마음대로 조절할 수 있다.

이 装置( unit )는 連統的인 烘燥裝置나 가마솥 시스템에 依해  
作動되어 질 수 있다. 烘燥裝置가 蒸氣대신에 热風이 使用되어  
졌다면 乾燥機로도 使用되어 질 수 있는데 그 까닭은 이 装置는

年間 最適狀態로 利用할 수 있는 用途가 多樣한 部品으로 構成되어 있기 때문에 正租를 煙燥하지 않을 때 다른 穀類를 乾燥시킬 수 있다. 烟燥機에서 나온 蒸氣는 물탱크나 正租水浸탱크를 加熱하는데 使用되지만 만일 蒸氣교환기가 機械乾燥機에서 热風을 만드는데 쓰여진다면 烟燥機의 蒸氣는 热 교환기로 使用되어 질 수 있다.

### (3) 壓力 烟燥法

이 方法은 1969 年 後半期 인도의 티루바루 ( Tiruvaru )에서 開発된 것으로 ( 쉬바나 1971 ) 主要原理는 穀粒의 糊化를 誘發시키는 壓力下에서 水蒸氣를 만들어 正租内部로 水分을 투과시키는 것이다.

正租를 85 ~ 90 °C의 물에 약 40 分間 水浸시킨 後 18 分間 壓力下에서 烟燥한다. 穀粒内部의 空氣는 水蒸氣의 투과로 인해 배출되어 버리므로 결과적으로 米粒内部의 乳白 ( White bellies ) 을 없애준다. 이 事實은 全体 烟燥作業이 1 ~ 1.5 時間内에 完了된다는 것을 강력히 뒷받침하는 것이다.

이 方法에 依해 얻어진 쌀은 消費者의 기호에 맞고, 均一하게 옅은 黃色으로 分布되어 있으므로 인도의 많은 地方에서 需要가 늘 것으로 예상된다. 主要長點은 水浸時間의 減少, 脱穎率의 增加 ( 烟燥 中 正租의 약 80 % 정도가 脱穎됨 ) 碎米가 적어 揉精產出量의 增加等이다. 揉精 後 등계의 脂肪成分 增加와 쌀의 貯藏수명의 增加가 觀察되어졌다.

이 方法은 連続的인 過程에서 어느 한 段階에서 다음 段階로 転換하기가 용이하고 在來式 方法과는 대조적으로 좁은 精米所에서 도 使用할 수 있는 위치적인 長점도 가지고 있다.

#### (4) RPEC 法

正租의 烘燥이란 水分과 熱을 供給해 주고 시투 (situ) 内에서 쌀澱粉은 糊化시키는 過程이다 (알리와 오자 1975.6 ; 알리와 판디아 1974). 水分과 熱은 澱粉糊化 温度以上의 물에 水浸시켜 供給해 주거나 그 대신에 다른 두 가지 作業 即 現在 在來式과 現代式 烘燥에서 行하고 있는 것과 같은 水浸과 烘燥作業으로서 供給해 준다. 그러므로 烘燥正租에 水分과 熱이 동시에 供給되었다는 것이 밝혀지면 이 方法은 1970 ~ 1973 年동안에 인도技術研究所 쌀搗精技術센터 (RPEC)에서 開發한 것이다. 이 方法에는 正租品種에 따라 적당한 시간동안 破粉糊化 温度 以上의 물에 水浸하는 것이 包含되어 있다. 水浸동안에 正租는 水分과 熱을 吸收하고 烘燥過程이 完了된다. RPEC 法에 依해 生產된 正租의 搗精質은 在來式 方法에 依한 것과 비슷하며 搗精後의 쌀 모양은 같다. 热水에 水浸된 烘燥米의 糊化程度는 在來式에 比해 다소 낮지만 最適 烘燥시간을 감소시키는데 이것은 烘燥費用을 절감하고 다른 用途로 쓸 수 있도록 연료를 절감할 수 있으므로 큰 長점이 된다. 最適 烘燥이 되었을 때 양쪽方法에 依해 만들어진 烘燥米의 膨脹度는 거의 같다. 热水浸法에 依한 烘燥의 生產은 烘燥作業을 하지 않아도 되므로 在來式 方法과 現代式 方法보다 경

제적이며 또한 煉煉作業을 하지 않아도 되기 때문에 炼煉工場에서 가장 값비싼 部品인 보일러가 없어도 된다. 正租水浸水는 왕겨를 태우거나 석탄화로에 의해 직접 가열된다.

#### (5) 크롬산 소다法

冷浸동안 腐敗變化의 調節과 乾物의 損失을 最小化하기 위한 광범위한 일련의 研究가 벼가공연구센타( Paddy Processing Research Centre )에서 水浸水에 여러 種類의 첨가제를 使用함으로서 성취되었다 ( 수브라마니안 Subrahmanyam 1972 ). 添加剤로는 酸化剤가 유용한 것으로 觀察되었는데 그 이유는 媒質에 어느정도 必要한 量의 酸素를 주기 때문이다. 酸化剤 反應의 機構를 알기 위해서는 더 많은 研究가 必要하지만 現在 추측되어지는 유용한 事實은 酸化剤가 穀粒으로부터 영양분의 損失을 誘發하는 微生物과 다른 有機體의 活動을 지연시켜 惡臭가 나지 않게하는 物質로 作用한다는 것이며 正租의 수명과는 관계가 없다.

이 方法에는 0.05 %의 크롬산소다 ( $\text{Na}_2\text{CrO}_4$ ) 溶液에 40 ~ 48 시간동안 正租를 水浸하는 것이 包含되어 있다.

이렇게 함으로서 3日동안 腐敗하는 것을 防止할 수 있다. 다른 作業 다시말하면 煉煉과 乾燥作業은 보통 方式대로 행하며 추가 費用은 없어도 된다. 水浸된 正租와 쌀과 왕겨에는 아무런 냄새가 나지 않는다. 이 方法을 使用하면 正租 1톤당 6 ~ 8Rs. 이 作業費用에서 절감되어 지며 만일 이 技術을 소금 溶解法과 함께 사용한다면 6Rs./톤당正租를 더 절감하는 결과를 가져올 것이다.

## 現代的 炊煉工場에서의 連統作業

炊煉機와 그 附屬機械의 使用을 極大化하는 모든 単位作業의 過程分析이 多樣한 連統作業과 取扱裝備의 利用 效率을 決定하곤 한다(발 等 1974). 연속작업의 진행과정 도표는 많은 시스템作動 原理의 適用에 必要하다. 표 31은 炊煉過程의 여러單位作業을 나타낸 것이다. 이 표를 사용해서 상세한 進行過程을 표32에서 나타냈다. 進行過程表는 주어진 시스템의 최적 연속도표들 준비하기 為한 첫번째 段階이다.

表 31. 炊煉, 乾燥過程의 세부 단위작업

作業	소요시간	주 의
(1) 먼지, 돌, 왕겨와 다른 불순 물을 제거하기 위한 생정조의 相選	—	異物質의 量에 따라 作業 시간을 결정할 것
(2) 正租와 물의 混合物이 항상 70℃를 유지하는 熱水에 정 선된 正租를 水浸	3.5시간	
(3) 水浸水를 排水시킨 후 4kg/cm <sup>2</sup> 압력下에서 飽和수증기를 注入 시켜 水浸된 正租를 燥燥	20-40分	燥燥되어지는 正租의 質과 보일러의 용량에 따라 燥燥시간을 정할 것
(4) 첫번째 건조과정, 정조를 건 조기에서 재순환시키고 95℃의 공기를 불어 넣어줌	2시간	
(5) 수분을 균등히 하기 위해 조절빈에서 정조를 調湿	8시간	
(6) 두번째 건조과정 정조를 건 조기에서 재 순환시키고 75℃의 공기를 불어 넣어줌	2시간	

표 32. 시간당 4 톤의 正租를 烘燥, 乾燥하는 시스템의 流動工程表  
 V는 수직이동거리를 나타낸다; ○作業; → 移動; □검사; D遲延; ▽저장

과정	도표 부호 이동거리	단위시간				전력 (KWh)	주의
		작업	검사	이동	지연		
精選	○					1.00	5.00
異物質의 검사	□					0.02	烘燥 과정 시작
烘燥탱크에 正租를 넣음	→ 5V			0.50		2.00	1.00
烘燥에는 3.5 시간 동안 70 °C에서 正租를 水浸하고 0.5 시간동안 烘燥하는 것이 포함되어 있다	○	4.00				4.00	6.00
가득찬 水浸水를 배수하기 때문에	D				1.00		
烘燥作業이 지연됨	□		0.02			0.02	
烘燥된 正租의 검사	→ 10V			0.50		0.50	1.00
烘燥탱크에서 正租를 내려서 건조기에 넣음							
버너의 연소와 건조기의 송풍기가동으로 인한 지연	D				0.08		
건조 제 1 과정	○	2.00				2.00	10.00
건조기에서 정조를 내리고 조절빈에 실음	→ 5V			0.50		0.50	1.00
調溫, 調湿	▽				0.00		
조절빈에서 곡립을 내려서 건조기에 넣음	→ 10V			0.50		0.50	1.00
건조 제 2 과정	○	2.00				2.00	10.00
건조기에서 내려져 장소로 보냄	→ 10 (5V)			0.50		2.00	1.00 훈연과정 끝
도정하기 전 임시 저장	▽				분류 저장		

이 表는 連続的인 方法에서 어느 한 作業이나 다른 作業工程의 의 영향을 예를 들어 설명했으며 工程들을 서술하고 각 工程의 소요시간을 나타내었다. 이것은 各 作業이 중복되지 않는다는 것을 나타내며 過程에 必要한 裝備나 部品을 결정하는데 도움이 된다. 연속 図表는 裝備와 機械들 사용하는 加工工場의 生產活動 시간표이며 히스토그램 (histogram)의 形態로 나타 내어진다. 이 図表는 流動工程表(表 32)에 의해 만들어진다. 그림 113은 現代式 烘燥, 乾燥 工場의 連続図表를 나타낸 것이다. 이 연속도표는 表 38에 열거된 裝備에 적용되며 現代式 쌀 烘精工場에서 現在使用하고 있다.

가마 I	PB	D <sub>1</sub>	TB	D <sub>2</sub>	IDLE	
가마 II	IDLE	PB	D <sub>1</sub>	TB <sub>2</sub>	D <sub>2</sub>	
가마 III	TB <sub>1</sub>	D <sub>2</sub>	IDLE	PB	D <sub>1</sub>	TB <sub>1</sub>
가마 IV	D <sub>1</sub>	TB <sub>2</sub>	D <sub>2</sub>	IDLE	PB	

日中 시각 (시간)

그림 113. 시간당 4톤을 烘燥 乾燥하는 현대식 공장의  
연속도표 : PB = 烘燥 TB<sub>1</sub> = 조절빈 1 : TB<sub>2</sub> =  
조절빈 2 D<sub>1</sub> = 건조과정 1 D<sub>2</sub> = 건조과정 2  
■ = 곡물을 실고내림.

## 쌀의 捣精, 영양가, 밥 맛에서 본 烹煉의 効果

여러 要因들이 생쌀 捣精 동안에 碎米를 가져오는 可能한 原因으로 인식되었다. 脫切과 脱割이 碎米의 한 要因으로 알려지고 있는데 그 原因은 늦은 收穫과 탈곡 그리고 너무 급작스런 乾燥가 碎米를 많이 발생시키는 脱切의 좋은 조건이기 때문이다. 未成熟한 穀粒과 壊米는 碎米化를 쉽게 하는 것이라 생각되어 진다. 水分含量과 未成熟米粒과 壊米가 많은 것도 碎米의 한 要因이라 생각되어지며 이것은 米粒의 壓度와 모양(粒形)과 관련이 있다. 短硬粒種 쌀은 일반적으로 脱切에 대한 저항성이 크다고 생각되어지며 捣精機의 形態와 意匠은 捣精結果에 영향을 미친다. (바타카리아 1969, 바타카리아와 수바라오 1966) 碎米는 捣精條件 특히 상대습도, 상대온도와 捣精의 程度에 깊은 관계가 있다. (바타카리아 1969) 생쌀과 烹煉米의 점진적인 捣精에서 脱穀(脱稃)中에 大部分의 碎米가 나타난다는 것을 볼 수 있다. (데시카카르 등 1967 : 파가벤드라 라오 등 1967, Desikachar et al. 1967 : Raghavendra Rao et al. 1967) 脱稃中 碎米가 되지 않은 穀粒은 分離, 研磨過程에서 碎米로 많이 產生된다. 碎米가 거의 脱切된 未成熟粒과 상관이 있다는 것을 알려주는 두 가지 事實은 (1) 脱稃後에는 碎米가 나타나지 않는 점 (2) 見本品에서의 總碎米數와 整粒米收率의 總損失과는 密接한 関係가 있다는 점이다. (바타카리아 1969)

炊煉過程은 碎米數를 減少시킨다고 알려져 있으며 揭精의 質的改善으로 炊煉米의 億度를 높여 주거나 틈(crack)을 없앨 수 있다. 이것은 炊煉過程中 생긴 틈과 不完全한 膨大와 脫米를 없앨 수 있다는 것을 전제로 했으며 그 原因은 磨粉糊化 後의 穀粒成分이 再 배열하고 結合하기 때문이다. 揭精質의 改善은 이 現像과 分明한 関係가 있으므로 炊煉後에 碎米는 거의 생기지 않는다. 炊煉의 가장 有益한 効果는 品種的特性이나 나쁜 收穫後 作業에 依해 매우 나쁜 揭精質을 가지는 正租의 整粒米收率을 높혀 주는 것이다. 良好한 揭精의 質을 가지는 正租의 整粒米收率도 약간 增加하나 이 境遇 炊煉의 結果로 쌀의 總收率의 祕增加는 상당히 적다.

研磨過程에서는 時間이 지남에 따라 研磨率과 碎米率이 增加 되지만 같은 程度로 研磨하는데 걸리는 時間은 生쌀보다 炊煉米가 더 많이 걸린다. (그림. 114) 生쌀과 炊煉米는 比較的 짧은 時間内에 4~5%로 研磨할 수 있으나 高度의 研磨를 하기 为해서는 계속적인 研磨作業이 必要한데 이것은 外部 등겨 層이 内部의 淀粉層과 胚乳層 보다 더 쉽게 벗겨진다는 것을 나타낸다. (라가벤드라 라오等 1967 ; Raghvendra Rao等 1967) 研磨作業 중에 생기는 碎米는 生쌀보다 炊煉米가 적으나 생쌀과 같은 程度의 研磨度를 얻기 为해서는 약 3~4 배 程度의 研磨剤가 必要하다. (라가벤드라 라오 等 1967) 그림 115는 研磨度를 높일 때 生쌀과 炊煉米의 碎米率을 나타낸 것이다.

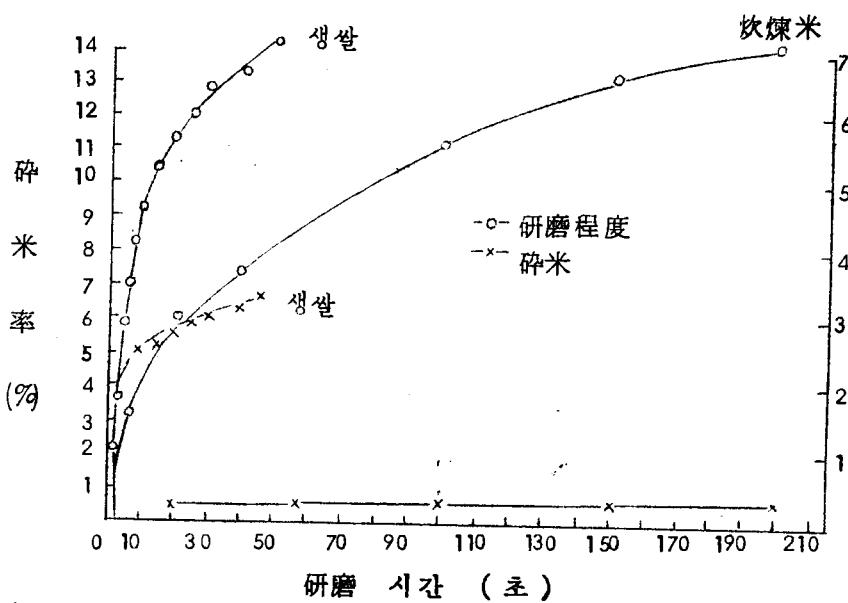


그림 114. 搗精시간이 쌀의 研磨率과 研磨程度에 미치는效果

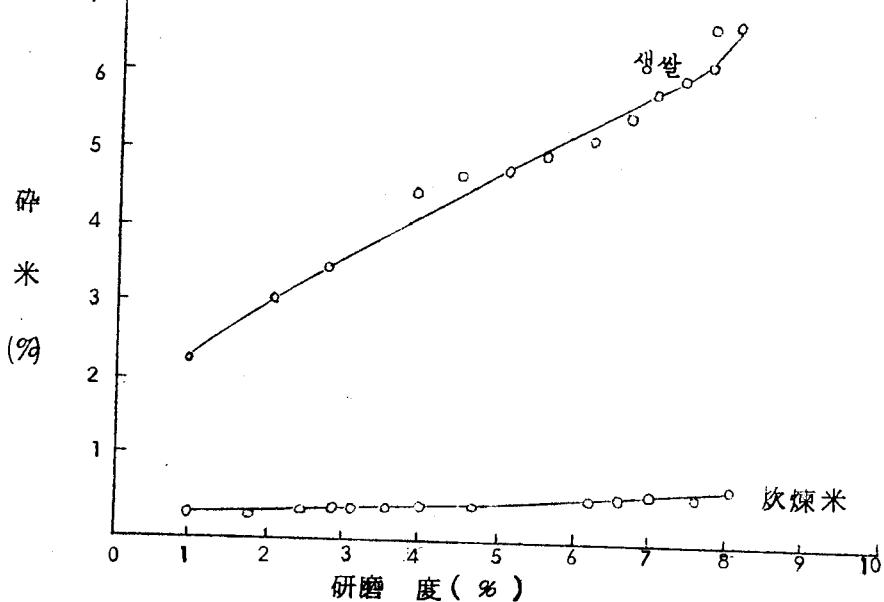


그림 115. Rat nachudi米의 研磨度에 따른 碎米率

研磨過程 中 生쌀과 炊煉米의 境遇 둘다 碎米率이 增加하지만  
생쌀의 境遇 더욱더 급격하게 增加한다. (라가벤드라 라오 等  
1967) 研磨 中 有色 등겨의 제거는 생쌀보다 炊煉米(특히 赤  
色品種)에서 더욱 빠르다. (라가벤드라 라오 等 1969) 有色  
등겨는 研磨程度가 다른 2g의 見品을 알카리성 메타놀 용매에  
의해 추출할 수 있다. (라가벤드라 라오 等 1967) 헐겁게 불  
어 있는 등겨는 10ml의 물에서 담그었다가 물을 따름으로서 一次  
의으로 除去되고 有色 등겨는 5% 탄산나트륨용액 25ml에 見品을  
넣고 두번 연속으로 10分間 끓여 줌으로서 有色이 추출되는데 이 때 메타  
놀 20ml을 혼탁을 방지하기 위해 넣어준다. 여과된 有色은 “광  
전자 색광계 (photoelectric colourimetre)”에서  $420m\mu$ 를 가르  
친다(42번 여과기) 玄米에서 추출된 등겨의 色素의 양은 100배  
에 달하며 어떤 研磨度에서도 除去될 수 있는 등겨 色素의 양은  
쌀 내부에 남아있는 잔여 色素를 测定하므로서 決定되어하는데 이  
것은 炊煉를 소비자의 需要에 맞게 하기 위해서는 생쌀보다 덜  
研磨해야 한다는 것을 알려준다. 그림 116은 外部 등겨의 均一  
한 除去를 為해서 炊煉米는 생쌀보다 조금 덜 研磨해야 한다는  
것을 보여준다. (라가벤드라 라오 等 1967) 例를 들어 消費者  
들에게 만족을 줄 수 있는 最小 수준인 80%의 등겨를 除去하  
기 為해서는 炊煉米는 약 3%, 생쌀은 약 4%로 研磨해야 한다.  
炊煉米의 등겨는 薄片으로 벗겨지며 그 成分은 생쌀의 등겨와  
比較해 볼때 濕粉이 덜 含有되어 있고 脂油는 더 많이 含有되어

있다. 이事實은 烘燥이 脱糖을 용이하게 하고 胚乳의 損失이 없어 外部 등겨를 分離할 수 있으나 등겨를 벗기는데 高壓이必要하고 研磨作業에 오랜 時間이 소요된다는 것을 나타낸다.

쌀에 붙어 있는 등겨의量은 研磨力과 研磨時間에 따라 다르다.研磨力은 씻겨 떨어지는 등겨의量을 조절하는 反面 研磨 시간

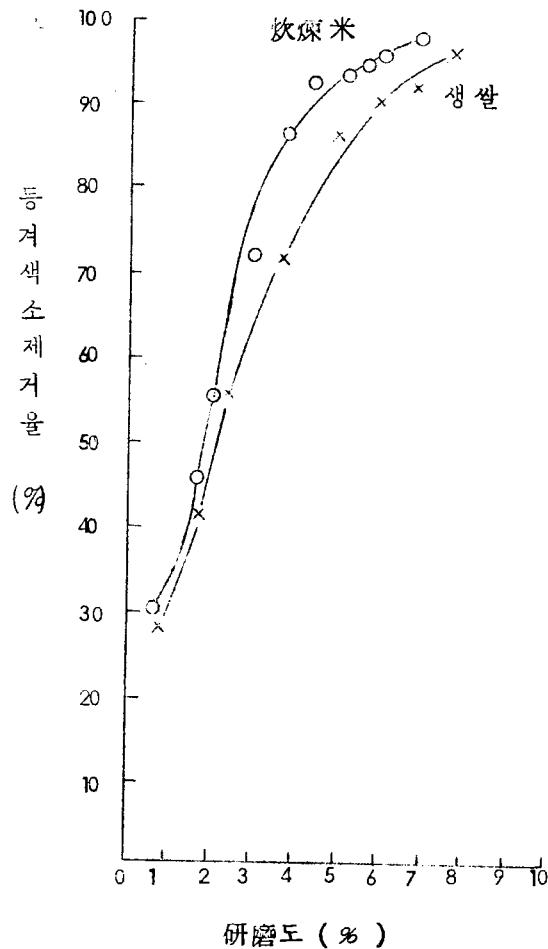


그림 116. 赤米 (Kar) 的 研磨度에 따른 등겨 색소의 제거율.

은 스크린으로 체질된 등겨의 양을決定해 준다. 높은 研磨力으로서 짧은 시간 동안 研磨作業을 행하면 많은 양의 등겨를 除去할 수는 있으나 充分한 체질이 되지는 않는다. 만약 研磨物을 除去한 後에도 계속해서 研磨作業을 行하면 스크린을 통해 쌀에 붙어 있는 등겨들이 부러싱 (brushing) 과 체질이 되어질 것이다.

(데시 카카르 等 1967; 라가벤드라 라오 等 1967)

大規模 精米所

에서는 이것을 解消하기 為해 大單位 研磨工程을 사용해서 충분한  
부러덩 時間과 체질 時間을 주고 있다. 높은 水分含量은 쌀에 등  
겨가 불는 경향이 높지만 빈 機械를 가동시켜 주어 체질 時間을  
增加시켜줌으로 이 難点이 解消될 수 있다.

등겨의 접착문제는 烹煉米의 揣精에서만 重要하며 생쌀의 경우는  
별 문제가 없다. 組織学上으로 살펴보면 烹煉米의 脂油 소구체는  
찌그러지고 터져있고 생쌀의 경우는 圓型으로 나타난다. 쌀 表面  
의 약 0.5% 정도가 脂油로 열룩이져 있다면 생쌀과 烹煉米에  
등겨의 부착이 많아진다. ( 마하데바파와 데지카카르 1968 b : 라가베  
드라 라오 等 1967 ; Mahadevappa and Desikachar 1968 b ;  
Raghavendra Rao et al. 1967 )

烹煉은 손상된 생 正租와 烹煉된 正租의 揣精 質을 복구시키며  
햇볕, 강우 또는 잘못된 건조에 의한 부주의한 損失 또는 未成熟  
한 穀粒을 많이 含有하고 있는 正租 즉 부서지기 쉽고 揣精中  
부서지는 것을 防止하기 위한 最善의 方法이다 ( 바타카리아 1969 ;  
바타카리아와 수바라오 1966 a )

만약 研磨程度를 最小한 소비자에게 만족감을 줄 수 있는 수준  
(有色 등겨 80% 제거)으로 제한한다면 烹煉은 總收率에서는  
1~1.5% 市場 수요량은 3.5%까지 增加된다. 市場에서 판매할  
수 있는 쌀은 原來 크기의 1/4 以下의 碎米가 包含되어서는 안  
된다 烹煉에 의해 增加된 쌀 收穫量으로 부터 얻어진 利益은 揣  
精費用의 增加로 因해 상쇄되어 버린다.

그러므로 炊燉은 생쌀의 狀態에서는 多量의 碎米가 생기고 經濟的으로 捣精할 수 없는 品種에서만 利益을 얻을 수 있다.

### 쌀의 営養価의 側面에서 본 炊燉의 効果

表 33 은 쌀의 平均 化学的成分을 나타낸 것이다. 이 表로서 등겨에 濃縮되어 있는 営養価가 米粒보다 많다는 것을 알 수 있는데 그 理由는 등겨는 米粒의 外層 混合体인데 営養分의 大部分이 玄米의 外層에 存在하기 때문이다. (表 34~36) 表 36 은 捣精中 主要營養分의 損失을 나타낸 것이다. (FAO 1954) 이러한 営養分의 損失은 炊燉에 의해 어느 범위까지 減小되어 지는데 이것은 炊燉米가 생쌀보다 더 많은 비타민類, 蛋白質과 무기염류가 含有되어 있으며 밥하는 동안 営養分의 損失이 적다는 것을 나타낸다. 炊燉米가 높은 営養価를 含有하는 것은 다음과 같은 이유에서다. (1) 胚乳內로 비타민과 다른 営養分이 拗散해 들어가고 热封이 되며 (2) 소비자에게 만족감을 줄 수 있는 낮은 研磨度 即 등겨와 영양분의 除去를 덜 하는 것 等이다.

炊燉米는 생쌀보다 脂油나 脂肪을 덜 含有하고 있는데 그 원인은 水浸作業이 米粒内部에 脂油와 脂肪이 결합되어 있는 상태로부터 脂油를 떨어져 나오게 하는 어떤 酵素的 變化를 일으키고 뒤이어 炊燉作業에 의해 脂油가 米粒表面으로 이동되어 捣精하는 동안 등겨와 함께 除去되기 때문이다.

표 33. 쌀과 烹精에 의해 생긴 物質의 성분 ( 휴스톤과 콜러 1970 ;  
Houston and Kohler 1970 )

	수분 (%)	단백질 (%)	지방 (%)	회분 (%)	함수탄소		무기염류와 비타민類 ( mg / 100 g )							
					합체 (%)	섬유질 (%)	칼슘	인	철분	소오다	칼륨	티아민	리보플라빈	니아신
玄米	12.0	7.5	1.9	1.2	77.4	0.9	32	111	1.6	9	214	0.34	0.05	4.7
白米														
(멥쌀)	12.0	6.7	0.4	0.5	80.4	0.3	24	94	0.8	5	92	0.07	0.03	1.6
白米														
(찹쌀)	13.2	5.6	0.9	0.5	79.8	0.3	36	100	2.0	10	130	0.07	0.04	2.0
첨가米	12.0	6.7	0.4	0.5	80.4	0.3	24	94	(2.9)	5	92	(0.44)	(-)	(3.5)
長粒種,														
炊煮米	10.3	7.4	0.3	0.7	81.3	0.2	60	200	(2.9)	9	150	(0.44)	(-)	(3.5)
長粒種,														
加熱米	9.6	7.5	0.2	0.2	82.5	0.4	5	65	(2.9)	;	-	(0.44)	(-)	(3.5)
등겨	9.7	13.3	15.8	10.4	50.8	11.5	76	1386	19.4	trace	1495	2.26	0.25	29.8
研米糠	9.8	12.1	12.8	7.6	57.7	2.4	69	1106	16.1	trace	714	1.84	0.18	28.2

주의 : 철분, 티아민, 니아신의 팔호 안의 값은 동일한 標品의 최소 함량을 기초로 한 것이다.

## 밥의 品質面에서의 炊煉의 効果

밥의 質은 밥짓는 時間, 膨脹力, 拡張比, 색깔, 磨粉粒의 固形成分과 찰기 等으로 表示한다.

### ① 밥짓는 時間

생쌀이 끓는 물에서 完全하게 밥이 될때까지 걸리는 時間은 약 15~20分이다. 반면 炊煉米는 적당하게 밥이 될때까지 약 30~40分이 걸린다. 생쌀은 물吸收를 계속하면서 20分內에 밥은 되지만 米粒은 原形을 잃어버리고 거의 平平하게 되고 腹胚線을 따라 拡散해서 터져서 풀같이 되어버린다. (쿠리엔 等 1964 ; 마하데바파와 데지카카르 1968 a ; Kurien et al. 1964 ; Mahadevappa and Desikachar 1968 a )

### ② 膨脹力

이 것은 처음과 마지막 쌀의 부피와 질이의 比이다. 膨脹力에 依해 左右되는 吸水力은 동일한 밥짓는 時間에서 볼 때 炊煉米가 생쌀보다 많이 낫다. 그러나 생쌀과 炊煉米의 見本品을同一한 軟度로 밥을 할 때 炊煉米는 米粒의 모양을 變化시키지 않고 더 많은 量의 물을吸收한다는 것을 알수 있다. (마하데바파와 데시 카카르 1968 b) 15~20分間 끓인 생쌀은 30~40分間 끓인 炊煉米보다 상당히 낫은 膨脹比를 보이며 半炊煉米는 中間程度의 膨脹力を 가지고 있다.

### ③ 拡大比

이것은 밥이된 쌀과 밥을 하지 않는 쌀의 体積比이다. 炊煉米의 길이와 幅의 拡大比는 같은 시간동안 끓인 생쌀의 比보다 작다. ( 마하데바파와 데시카카르 1968 b )

똑같은 軟度의 炊煉米와 생쌀에서 炊煉米의 幅이 더 넓게 膨脹된다. 幅의 拡大差는 상당히 크지만 길이의 拡大差는 적다.

### ④ 색깔

炊煉은 烤精米의 특징과 모양을 變化시키지만 끓여서 밥을 할 때의 米粒은 생쌀과 같이 거의 흰색이다.

### ⑤ 疊粉粒의 固形成分

표 34. 쌀에 있어서 티아민과  
니아신의 비교 분포率  
(중앙식량기술연구소 1969)

	티아민	니아신
과피, 솜피, 호분층	34.50	85.50
外 胚 乳	4.30	7.80
内 胚 乳	3.70	4.50
胚	10.80	0.60
胚 盤	47.00	1.60

疊粉粒 内의 固体成分을  
잃는 것은 炊煉米보다 생쌀  
의 경우가 훨씬 많은데 그  
이유는 炊煉米에서 疊粉粒은  
糊化되기 때문이다. 半炊煉  
米는 中間程度의 損失量을  
가진다.

### ⑥ 찰기

炊煉米를 糊化에 의해 생쌀보다 더 조각나기 쉽다. 쌀의 貯藏이나 後熟은 이런 성질을 改善해 준다. ( Desikachar 等 1969 ;

표 35. 玄米의 연속제거 되어진 조각의 무게와 단백질 함량

제거된 米粒무게	제거되어진 총 누적무게	조각의 단백질 함량	조각에 있어 서의 총 단백질량	제거되어진 총 누적단백질량
4.52	4.52	16.24	8.36	8.36
5.60	10.12	21.01	13.41	21.77
5.54	15.66	19.64	12.39	34.16
5.88	21.54	17.37	11.63	45.79
5.56	27.10	15.05	9.53	55.32
6.32	33.42	12.38	8.91	64.23
4.88	38.30	10.12	5.63	69.85
3.12	41.22	8.60	3.05	72.90

표 36. 도정 중 주요 영양분의  
대략損失量 (FAO 1954)

도정 중 損失量 (총량에서 의 %)	
단 백 질	15.0
지 방	85.0
칼 숨	90.0
티 아 민	80.0
리보플라빈	70.0
나 아 신	68.0
판 토 테 닉 산	62.0
피 리 득 신	56.0

다고 생각되어 진다. 烘燥과 植化에

데시카카르와 수바타마니안  
1959 )

밥이 된 後 烘燥米의 穀粒  
은 같은 品種의 생쌀보다  
더 크며 거칠어지고 굽어진  
것 같은 인상을 준다. (마  
하데바파와 데시카카르 1968  
a) 이것은 밥짓는데 걸리  
는 시간, 吸水力, 그리고 烘  
燥의 結果로서 米粒체적의  
變化 等의 差異에서 기인된

으로 해 穀粒이 단단해 지기

때문에 부드럽게 밥을 짓는데 오래 걸리고 이 時間동안에 米粒이 터지지 않고 더 많이 膨脹할 수 있다. 烹煉米의 吸水比는 原來의 吸水比보다 낫다. 한편 생쌀은 20分 以內에 밥이 되어질 때 細胞含有物의 分散에 의해 더 빨리 물이 吸收되어 그 物理的인 構造를 잃어버린다. 穀粒의 外觀上 모양은 穀粒의 길이와 幅 또는 두께의 比에 의해 결정된다. 밥지는 後 幅에 따른 烹煉米의 비교적 큰 膨脹은 짧고 통통한 외모에 의해 생긴다. (마하데 바파와 데시카카르 1968 b)

### 烹煉米의 質的面에서의 烹煉條件의 効果

烹煉過程에는 膨脹의 原因이 되는 水浸, 烹煉作業과 수축의 原因이 되는 乾燥作業이 包含되어 있는데 乾燥作業 동안의 不完全한 수축은 穀粒의 全般的인 變化의 原因이 될 수도 있다. 烹煉米의 平均幅은 같은 品種의 生쌀보다 넓다. 현미경으로 磲精된 烹煉米粒의 胚芽 끝 部分의 둘레를 살펴보면 (마하데 바파와 데시카카르 1968 a,b) 이 部分이 烹煉에 의해 약간 짧아졌다는 것을 추측할 수 있다. 一般的으로 烹煉米를 약간 낫은 程度로 研磨한 것은 烹煉米粒의 幅을 다소 크게 했다고 할 수 있다. 60 ~ 65℃의 热水에 正直를 水浸시키는 것은 쌀의 膨脹力を 상당히 減小시킨다. 뒤이어 烹煉作業은 膨脹比를 더욱 더 減小시킨다. 즉 긴 烹煉時間은 쌀의 膨脹력을 낮추어 준다 烹煉의 結果로서 膨脹力의 減小比

는 煉燥期間의 첫 10 ~ 15 分이 가장 크다고 관찰되었다. 煉燥期間이 길어져서 穀粒을 硬化시키고 이 結果 烹精동안 整粒米收率이 좋을지라도 쌀의 膨脹質은 역效果를 가져온다.

炊燥도중의 엄격한 烹處理는 煉燥米의 밥의 質과 색깔을 결정하는 主要因이라는 것이 명백하다. 만일 부드러운 밥이 되고 전혀 色을 띠지 않기를 바란다면 最小時間동안 상당히 낮은 温度(70°C 以下)에서 水浸시키고 煉燥正程를 급속 冷却시키는 것이 必要하다. 煉燥後에 急速히 冷却을 시키는 것은 大規模 作業에서 가장 중요한 것이다. 그 逆條件下에서는 단단하고 짙은색의 쌀이 生産된다. 그러나 煉燥이 밥의 質적인 面에 상당히 영향을 미치는 경우가 있는 反面에 水浸溫度는 색깔에 더 많은 영향을 미친다. (바타카리아와 수바라오 1966 b) 煉燥하는 동안에 탈색하는 것은 重황산염에 의해 抑制되어 질 수 있는 非酵素性 매일라드型(Maillard-type) 褐色化(browning)에 의해 主로 탈색되지만 다른 要因들도 역시 包含되어 있다.

炊燥米의 白色度에 있어서 水浸時間과 温度 그리고 煉燥 壓力과 時間의 効果를 그림 117에서 나타내었다 ( Jayanarayana 1965 ) 등겨의一部分은 水浸, 煉燥過程 中에 胚乳内에 들어가게 되는데 이 등겨層은 쌀의 색깔을 더욱 진하게 할 것이며 色 그자체는 등겨가 遊離糖과 아미노산을 풍부하게 함유하고 있으므로 매일라드 반응(Maillard reaction)에 의해 더욱 진하게 된다. 水浸도중 왕겨가 찢어진다면 왕겨의 色素도 역시 胚乳内로拠散되거나 米粒에 吸收

白色度

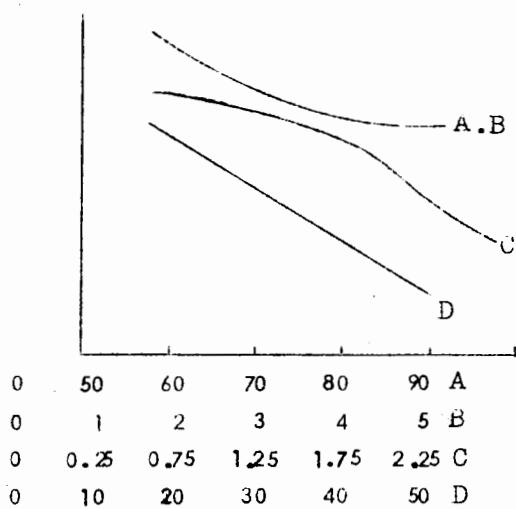


그림 117. 炊煉米의 생쌀에 미치는 여러 工程의 효과 A = 水浸溫度 (°C) ; B = 水浸時間 (h) ; C = 炊煉壓力 (kg/cm<sup>2</sup>) ; D = 炊煉時間 (분)

되어 色을 짙게 하는데 기여한다. 많은 正租品 種들의 王絢 色素는 뜨거운 물에 다소 溶解되어지고 만약 色素가 익은 王絢에서 추출된다면 摾搗된 生쌀에 의해 쉽게 吸收된다. 이 두 가지로서 高溫水浸이 짙은 색깔을 誘發하는 効果를 거의 說明할 수 있다. 또한 水浸 때 채의 PH도 炊煉米의 色에 영향을

미친다. PH 4.5 근방에서는 脱色이 增加한다. (Jayanarayana 1965)

#### [貯藏동안에 일어나는 炊煉의 變化]

炊煉米는 開放된 用器나 密閉된 用器에서 貯藏 한다. 貯藏동안에水分含量, 色, 構成物質과 油類에 變化를 일으킨다.

#### 水 分

開放된 곳에서 貯藏된 쌀의水分含量은 곧 주변 공기의水分含

量과 같은 水準이 된다. 温度가 높은 곳에 저장된 쌀의水分含量은 신속히, 대량으로 損失되므로 密閉貯藏한 쌀과 開放貯藏한 쌀과는 差異가 난다.

### 色

炊煮米는 밝은 중간정도의 琥珀色을 띤다. 乾燥된 全整粒 炊煮米의 色은 훈터 比色計(Hunter color metre)와 色差 测定器로 서 测定할 수 있다. E, 即 色差는 原來의 標準 見本米를 使用 해서 测定함으로서 계산된다.(휴스톤 等 1956) 炊煮米의 色變化는 開放貯藏하거나 密閉貯藏하는지 간에 室温(25°C)에서 약 1년이 경과해도 약간의 變化 혹은 전혀 變化가 없으므로 처음보다 약간 增加하는 것이 特異하다. (그림 118) 빛을 받는 곳에 貯藏된 쌀은 어두운 곳에 貯藏된 쌀보다 다소 어두운 色을 띤다. 그림 119에서 38°C에서의 色差는 처음보다 增加한다는 것을 보여준다. 약 4개 월까지는 약간의 變化가 일어났으나 時間이 지남에 따라 계속 짙어졌다. 이러한 狀態에서 密閉된 곳에 貯藏한 쌀이 開放된 곳에 貯藏한 쌀보다 褐色化가 더 잘된다. 60°C에서 密閉된 곳과 開放된 곳에 貯藏한 差異는 대단히 커다. (그림 120) 開放된 곳에 貯藏된 見本은 곧 乾燥되어 水分含量이 약 3%로 내려가고 점차 褐色化比가 減小되어진다. 密閉된 곳에 貯藏된 쌀은 原來의水分含量을 그대로 지나고 계속 짙어지며 마침내 짙은 마호가니 褐色으로 变한다.

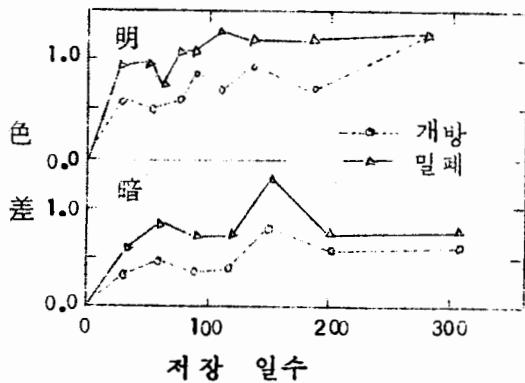


그림 118. 25°C에서 炊煉米의 色變

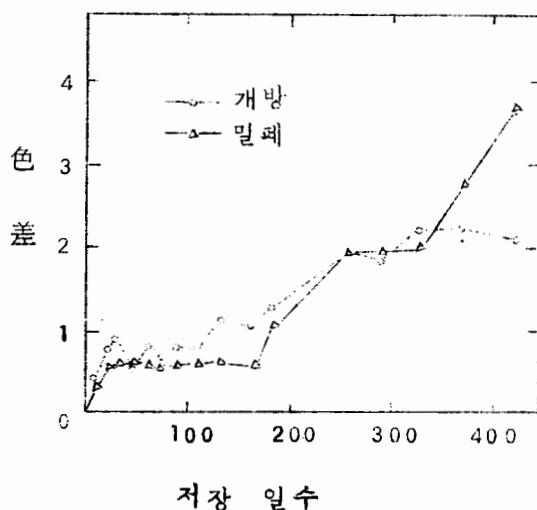


그림 119. 어둡고 온도가 38°C인 곳에서의 炊煉米의 色變化

### 構成物質의 變化

炊煉中  $\text{SO}_2$  를 添加하면 褐變化는 정지되지만 냄새는 오래 머무르지 않고 贯藏中 절차 사라진다. ( 휴스톤 等 1956 ) 이것은  $\text{SO}_2$  가 蒸發될 수 없는 密閉된 저장고에 빨리 소멸되기 때문이다. 환원 槪의 損失은 25°C와 38°C에서는 거의 같으나 60°C에서는 다소 增加한다. 이러한 損失들은 密閉된 贯藏창고에서 더 크며 그것은 始終色을 질게한다. 많은 量의 有用 아미노질소의 환원이 이루어 진다.

### 脂油조각의 無用化

脂油는 谷粒中の 약 1% 미만이 함유되어 있지만 부패

하기 때문에 安全性에 대단히 악영향을 미친다. 加水分解와 酸化에 의해 냄새가 發生하는데 加水分解作用은 높은 水分含量에서

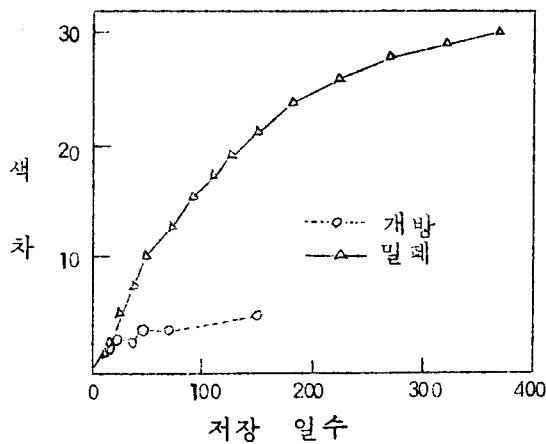


그림 120. 어둡고 온도가  $60^{\circ}\text{C}$ 인  
곳에서의 炊煉米의 색  
變化。

잘 일어나고 酸化作用은 水分含量이 낮을 때 잘 일어난다. ( 휴스톤 等 1954 ) 貯藏 炊煉米 内의 脂油 變化는 質的損失의 標準으로 使用된다. 貯藏 炊煉米에서 惡臭를 내게 되는 變化와 非酵素 的变化는 過酸化物, 单一炭素 化合物과 遊離酸에 依해 測定된다.

#### 어두운 곳에서 開放 貯藏

開放 貯藏에서, 過酸化物, 单一炭素化合物과 遊離酸値는 유도기간中에는 적게 남는다. 그후 惡臭가 없어질때나 그 직전에는 현저하게 增加한다. ( 그림 121 ~ 123 ). 그때 過酸化物과 单一炭素化合物의 잔여 値가 낮아져서 減小하고 惡臭는 없어진다. 遊離酸値는 많이 남아 있거나 점차 增加한다. 单一炭素化合物은  $25^{\circ}\text{C}$  때는 1年만에  $60^{\circ}\text{C}$ 에서는 1개월만에,  $82^{\circ}\text{C}$ 에서는 약 1주일만에 국대 점에 達한다.

#### 어두운 곳에서 密閉 貯藏

$25^{\circ}\text{C}$ 와  $38^{\circ}\text{C}$ 의 密閉貯藏에서는 過酸化物과 单一炭素化合物의 變化는 開放貯藏의 경우와 비슷하나 유도 기간이 더 길다.  $60^{\circ}\text{C}$

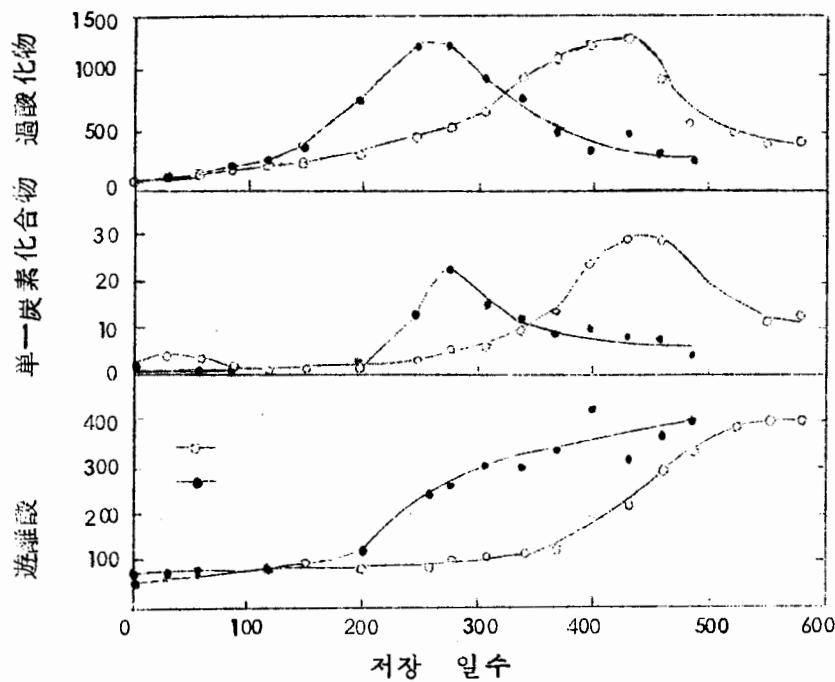


그림 121. 25°C 온도로 어두운 곳에서開放貯藏하는  
中의 脂油의 變化.

에서는 增加를 보이지 않으며 遊離酸은 세 가지 温度에서 거의  
직선적으로 增加한다. (그림 124 ~ 126)

#### 빛을 받는 곳에서의 貯藏

光線은 燃煤米에서 室温(25°C)에서 계속 貯藏 할 때에 貯藏  
寿命 減小에 놀라운 영향력을 미친다. 만일 貯藏 구역이 햇빛을  
잘 받는다면 貯藏中에 부패하기 시작한다. (휴斯顿 等 1954, 1956)  
密閉貯藏과 開放貯藏의 差는 양지와 음지에서 貯藏했을 때의 差보

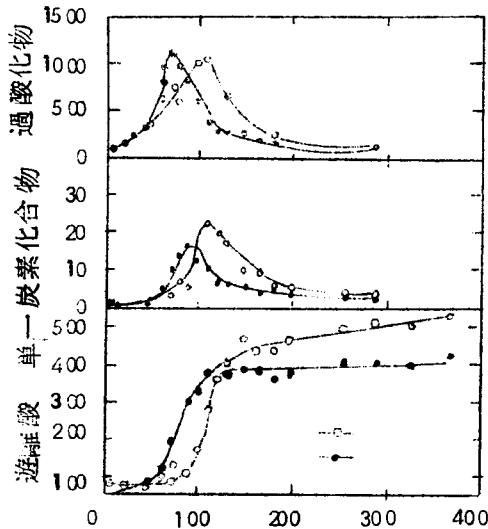


그림 122. 38 ℃ 일때 어두운  
곳에서開放貯藏하는  
동안 脂油의 变化

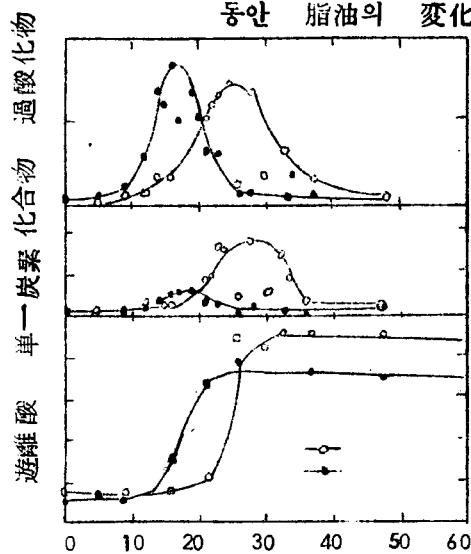


그림 123. 60 ℃ 일때 어두운  
곳에서開放貯藏하는  
동안 脂油의 变化

다 다소 적다. 焚煤米의  
貯藏寿命은 品種 뿐만 아니  
라 工程 处理에서도 左右된다  
는 것이 研究結果로 밝혀졌  
다. 그러므로 貯藏寿命은  
보존의 質과 다양한 제조  
工程에 依한 大規模 生產의  
出現으로 길어질 수 있을  
것이다.

#### [ 焚煤에 所要되는 热量計算 ]

正租 1 톤을 焚煤하는데  
必要한 総熱量을 計算하기  
위해서 다음과 같은 가정을  
세워보면 (1) 正租 水分含量  
을 16 %에서 50 %로 增加  
시키고 (2) 正租의 용적밀도  
=  $580 \text{ kg/m}^3$  (3) 正租의 微  
細孔 = 50 % (4) 水浸温度 =  
90 ℃ (5) 초기 正租温度 =  
25 ℃ (6) 正租와 물이 混合  
된 温度 = 70 ℃ (7) 水浸直後  
의 正租温度 = 65 ℃

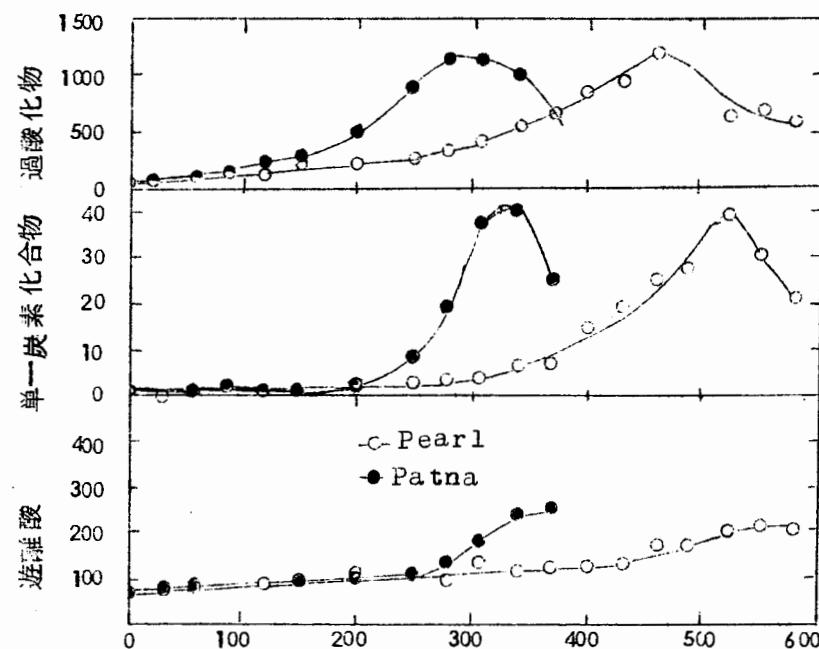


그림 124. 25 ℃일 때 어두운 곳에서 密閉貯藏하는 동안 脂油의 變化。

(8) 燻煉直後의 正租의 温度 = 100 ℃ (9) 燻煉할 때의 損失되는 热量 = 20 % (10) 乾燥正租의 비열 = 0.4 kcal/kg°C 이다.

### 水浸作業

水浸作業에 必要한 물의 總量은 아래와 같다

$$W = Wd(m - m_0) + Wp$$

단 :  $W$  = 물의 무게 ( $kg$ ),  $Wd$  = 正租의 무게 ( $kg$ ),

$m$  = 최종수분함량 (%),  $m_0$  = 최초수분함량 (%),

$Wp$  = 빈 공간을 채우는데 必要한 물의 무게 ( $kg$ )

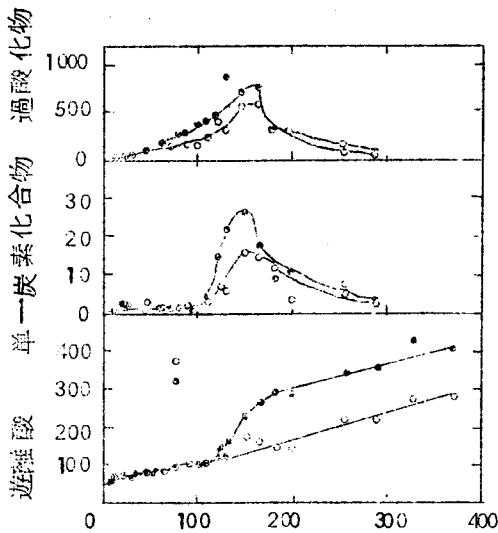


그림 125. 38 ℃ 일 때 어두운  
곳에서 密閉貯藏  
하는 동안의 脂油  
의 變化

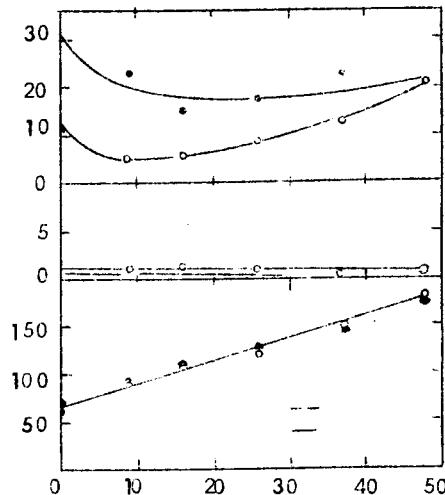


그림 126. 60 ℃ 일 때 어두운  
곳에서 密閉貯藏  
하는 동안의 脂油  
의 變化。

例를 들어 1톤의 正租에서는

$$W = 1000(50-16) + 0.5 \times \frac{1000}{580} \times 1000 \\ = 340 + 862 \\ = 1202 \text{ kg}$$

作業 도중 損失을 감안해서 10% 를 添加할 때 들의 總量

$$= 1202 + 120 \\ = 1322 \text{ kg}$$

물 温度를 25 ℃에서 90 ℃로 올리는데 必要한 열량 ( kcal )

$$= 1322 \times (90-25) = 85930 \div 86000 \text{ kcal}$$

## 燼煉作業

燼煉作業 동안 正租에 얻어진 열량은 다음과 같다.

$$E = WP \times CP \times T + Wx \times Cw \times T$$

단;  $E$  = 燼煉동안 正租에 얻어진 热量 ( $kcal$ ),  $WP$  = 乾燥  
正租의 무게 ( $kg$ ),  $CP$  = 乾燥正租의 비열 ( $kcal/kg\text{ }^{\circ}\text{C}$ )  
 $T$  = 燼煉正租와 水浸正租의 温度差 ( $\text{ }^{\circ}\text{C}$ ),  $Wx$  = 水浸正租에  
서의 물 무게 ( $kg$ ),  $Cw$  = 물의 비열 ( $kcal/kg\text{ }^{\circ}\text{C}$ )

그러므로,  $E$

$$\begin{aligned} &= 667 \times 0.4 \times (100 - 65) + 333 \times 1 \times (100 - 65) \\ &= 267 \times 35 + 333 \times 35 \\ &= 9345 + 11655 \\ &= 21000 \text{ kcal} \end{aligned}$$

燼煉도중의 热损失 20%를 감안할 때  $E = 21000 + 4200 = 25200 \text{ kcal}$

## 乾燥作業

假定;(1) 없어진水分 = 16 ~ 50% (2) 総乾燥時間 = 4時間  
(3) 乾燥機의 小容能力 = 7톤 (4) 氣流비율 =  $350 \text{ m}^3/\text{分}$  (5) 平均  
大氣溫度 =  $25\text{ }^{\circ}\text{C}$  (6) 乾燥 공기온도 =  $80\text{ }^{\circ}\text{C}$   
氣溫을  $25\text{ }^{\circ}\text{C}$ 에서  $80\text{ }^{\circ}\text{C}$ 로 올리는데 必要한 热量  
 $Ed = A \times d \times C \times t$   
단,  $Ed$  = 氣溫을 올리는데 必要한 热量 ( $kcal$ ),

A = 氣流 비율 ( $m^3$  / 시간) d = 공기 밀도 ( $0.865 \text{ kg} / m^3$ )

C = 공기의 비열 ( $0.24 \text{ kcal/kg } ^\circ\text{C}$ ) t = 温度上乘量 ( $^\circ\text{C}$ )

그러므로

$$Ed = 21,000 \times 0.865 \times 0.24 \times (80-25)$$

$$= 21,000 \times 11.42$$

$$= 239,820$$

$$= 240,000 \text{ kcal}$$

4시간 동안 乾燥 할 때 必要한 热量 =  $240,000 \times 4 = 960,000$

kcal 正租 1톤을 乾燥하는데 必要한 热量 ( $960,000 / 7$ ) =

$137,143 \text{ kcal} \div 137,200 \text{ kcal}$  그려므로, 正租 1톤을 烘燥하는데

必要的 総热量은 水浸, 燥燥, 乾燥作業의 合 =  $86,000 + 25,200 +$

$137,200 = 248,400 \text{ kcal} \div 249,000 \text{ kcal}$

### 왕겨의 燃料的 價值

왕겨의 平均 칼로리 價는  $3,000 \text{ kcal/kg}$  이다. 一般 쌀 品種 은 무게의 20% 가 왕겨이므로 正租 1톤에서 얻어지는 왕겨의 量은  $200 \text{ kg}$ 이며 热量은  $600,000 \text{ kcal}$ 이다. 热効率은 45% 라 假定하면 실제 使用할 수 있는 热量은  $270,000 \text{ kcal}$ 이다. 이것 은 正租의 総 왕겨含量이 烘燥作業中 必要한 热을 供給하가에 充分하다는 것을 보여준다. 인도에 있는 어떤 精米所에서는 왕겨만 으로서 烘燥을 한다. 그러나 그 精米所에서는 蒸氣熱 교환기 内에서 乾燥공기를 加熱하는 蒸氣를 만들기 위해 이와 동시에 보일 러를 使用한다.

## 費用分析( 발 等 1974 )

### 在来式 炼炭工場( 4 톤 / 시간 )

이 炼炭工場의 作業過程圖는 그림 106에서 살펴보았으며 그 費用을 計算하기 위해 다음과 같은 假定을 세웠다. ( 1972 ~ 1973년 기준 費用 )

- (1) 비품과 부속품 가격 (表 37) = Rs. 210,000
  - (2) 基地, 건물, 부속건물 (表 37) = Rs. 400,000
  - (3) 비품과 부속품의 수명 = 10 年
  - (4) 建物 等의 수명 = 25 年
  - (5) 年間 可動 日數 = 250 日
  - (6) 1 日 可動 時間 = 20 時間
  - (7) 転賣價格 = 10 %
  - (8) 資本金에 대한 利子 = 10 %
  - (9) 電氣税 = Rs. 0.70 / 톤
  - (10) 燃料 = 煤炭
  - (11) 正租 1 톤을 炼炭할 때의 燃料費用 = 0
  - (12) 構成員 : (a) 경영자 1 人 = Rs. 600.00 (b) 부경영자 1 人 = Rs. 400.00 (c) 출납세원 1 人 = Rs. 300.00 (d) 사원 3 人 = Rs. 750.00 (e) 기술자 1 人 = Rs. 400.00 (f) 경비원 3 人 = Rs. 450.00 1 개월 当 総 임금 = Rs. 2,900.00
- 구성원의 경비는 炼炭工程과 掘精에 똑같이 할당한다.

表 37. 4 톤/h 를 生産하는 在来式 煉煤工場에 사용되는 비품과 비용 추정.

품목 / 비품	크기	면적	비용 (Rs.)
垈地	-	1.2ha	60,000
石造水浸탱크 ( $3m \times 5m \times 1.5m$ )	160t	4	40,000
煉煤用器 ( $1.5m$ 직경 $\times 3m$ 높이)	1t	8	25,000
물 펌프	14t	1	2,000
乾燥場 @ RS. $16/m^2$	$75,000m^2$	1	120,000
창고 @ RS. 150/톤, 精工工程과 煉煤工程에 똑같이 할당된 비용	1600t	1	120,000
管井	-	1	10,000
부품을 포함한 보일러	$1000kg/h$	1	150,000
전기 세	-	-	2,000
출하 포장 규격	1-t 용량	1	2,000
공장 전제의 벽 @ Rs. $30/m$ , 精工工程과 煉煤工程에 똑같이 할당	$600m$	-	9,000
사무실 @ Rs. $320/m^2$ , 精工과 煉 工程에 똑같이 할당	$15m \times 5m$	1	12,000
보일러실 @ Rs. $200/m^2$	$15m \times 8m$	1	24,000
기초공사, 부속건물, 배관 등	-	-	10,000
正祖를 移動시켜 주는 짧대기가 밑에 달린 트롤리 (활차) 와 공 기압축식 바퀴, 正祖를 취급하고 체질해 주는 바퀴스와 가래 등	-	-	10,000
잡비 (雜費)	-	-	15,000
총 자본 투자			611,000 (610,000)

(13) 炉煤과 乾燥工程 ;(a) 보일러 공 1人 = Rs. 300.00

(b) 조수 3人 = Rs. 600.00 1개월당 총 임금 = Rs. 900.00

(14) 劳賃 ;(a) 橫載탱크와 水浸 탱크에 넣는 賃金 = Rs. 0.06/  
bag (b) 陽乾 労動費 = Rs. 2.00/ton (c) 수선 및 유지비 =  
Rs. 0.90/ton.

(15) 하루 当 正祖加工量 ( $4 \times 20$ ) = 80 톤 / 1 일

(16) 1年 当 正祖加工量 ( $80 \times 250$ ) = 20,000 톤 / 1 年

#### 固定費用의 計算

(1) (a) 비품과 부속품의 감가상각비

$$= (210,000 - 0.1 \times 210,000) / 10$$

$$= \text{Rs. } 18,900 / 1 \text{ 년}$$

(b) 垦地, 건물과 부속 건물의 감가상각비

$$= (400,000 - 0.1 \times 400,000) / 25$$

$$= \text{Rs. } 14,000 / 1 \text{ 년}$$

공장의 총 감가상각비

$$= \text{Rs. } 33,300 / 1 \text{ 년}$$

(2) 資本 투자에 대한 이자

$$= 0.5(610,000 + 0.1 \times 610,000) (0.10)$$

$$= \text{Rs. } 67,100 / 1 \text{ 년}$$

(3) 年間 유지비

$$= \text{Rs. } 1,500 / 1 \text{ 년}$$

年間 総 固定費用

$$=(1)+(2)+(3)$$

$$= \text{Rs. } 101,900 / \text{년}$$

## 流動費用의 計算

### (1) 전기세

$$= \text{Rs. } 0.70 / \text{톤}$$

### (2) 貨金

(a) 橫載탱크 및 水浸 탱크의 荷役 労賃 = Rs. 0.81 / 톤

(b) 燻煉 作業時의 労賃 = Rs. 2.00 / 톤

(c) 陽乾 作業時의 労賃 = Rs. 2.00 / 톤

### (3) 사무원과 그외 실무자들의 봉급

$$= \text{Rs. } 0.5(600+400+300+750+400+450)+(300+600)$$

$$= \text{Rs. } 0.5(2,900)+(900)$$

$$= \text{Rs. } 1,450+900$$

$$= \text{Rs. } 2,350$$

## ton 当 費用

$$= \text{Rs. } 2350 / 2400 (\text{ 1개 월에 } 2,400 \text{ 톤의 正祖를 생산한다고 } \\ \text{ 할 때 })$$

$$= \text{Rs. } 0.98$$

### (4) 燃料費 = 0

### (5) 수선 및 유지비 = Rs. 0.90 / 톤

## 總流動 費用

$$=(1)+(2)+(3)+(4)+(5)$$

$$= 0.70 + 4.16 + 0.98 + 0 + 0.90$$

$$= \text{Rs. } 6.74/\text{ton}$$

그러므로 正祖의 톤 당 焚燒, 乾燥 總 費用

= 고정비용 + 유동비용

$$= \text{Rs. } 101,900 \times (1/20,000) + 6.74$$

$$= \text{Rs. } 5.10 + 6.74$$

$$= \text{Rs. } 11.84$$

#### 現代式 焚燒工場 ( 4 톤 / h )

그림 110에서 焚燒工程과 乾燥工程을 살펴보았다. 焚燒費用을 計算하기 為해 다음과 같은 假定을 세웠다.

- (1) 비품과 부속품 가격 (表 38) = Rs. 550,000
- (2) 건물과 부속건물 비용 (表 38) Rs. 190,000
- (3) 비품의 수명 = 10 年
- (4) 건물의 수명 = 25 年
- (5) 년간 可動日數 = 250 日
- (6) 転賣價格 = 10 %
- (7) 資本金에 대한 利子 = 10 %
- (8) 電氣稅 = Rs. 0.70 / 톤
- (9) 燃料 = 왕겨
- (10) 正祖 1 톤을 焚燒할 때의 燃料費用 = 0
- (11) 労賃 (a) 약 75 kg의 탱크에 正祖를 실을 때 비용 = Rs. 0.04 / bag (b) 焚燒工場과 乾燥工場을 可動시키는 5 명의 숙

表 38. 4t/h 를 생산하는 현대식 烘燥工場에서의 장비와 비용  
추정.

품 목 / 장비	크기	면적 비용 (Rs)
예비 精選機	6t/h	1
보관 빙 (bin) 깔대기	32t	1
多孔증기판이 달린 烘燥탱크 ( 1.8m dia. x 2.7m high )	6t each	6
증기판		
热水 탱크	-	1
화물용 승강기	32t/h	1
벨트 컨베이어	32t/h	1 200,000
热水 펌프	28l/s	1
기초공사와 부속건물	-	-
증기와 물을 보내는 배관시설	-	-
전기 시설물	-	-
하여장 및 천정이 달린 철조물 ( 鉄造物 )	-	-
기계 전조기	10t each	2
전조를 위한 화물용 승강기	20t/h	2 200,000
조절 빙 (bin)	20t each	2
부속물이 달린 보일러 ( 왕겨 연 소용 )	1000kg steam/h	1 150,000
창고 @ Rs. 150/톤 ( 도정과 烘燥工程에 똑같이 할당 )	1600t	120,000
管井	-	1 10,000
사무실 @ Rs. 300/m <sup>2</sup> ( 도정과 烘燥工程에 똑같이 할당 )	12.5m x 8m	1 15,000
보일러실 @ Rs. 200/m <sup>2</sup>	15m x 8m	1 24,000
잡비		20,000
총 자본 투자		739,000 ( 740,000 )

현 기술자 Rs. 4.80/1人

(12) 構成員 : (a) 경영자 1人 = Rs. 750 (b) 부경영자 1人 =  
Rs. 500 (c) 기술자 1人 = Rs. 500 (d) 사무원 4人 =  
Rs. 1000 合計 = Rs. 2,750/1개월

사무원의 수는 炊煉工場과 乾燥工場과 精米所에 똑같이  
할당한다.

### 固定費用의 計算

炊煉工場이 하루 20時間씩 可動한다면 1年間 生産되는 正祖의  
總量

$$= 4 \times 20 \times 250$$

$$= 20,000 \text{ 톤}/1\text{年}$$

(1) 비품과 부속품의 감가상각비

$$= (550,000 - 0.1 \times 550,000) / 10$$

$$= \text{Rs. } 49,500 / 1\text{年}$$

건물과 부속건물의 감가상각비

$$= (190,000 - 0.05 \times 190,000) / 25$$

$$= \text{Rs. } 7,220 / 1\text{年}$$

工場의 總 감가상각비

$$= \text{Rs. } 56,720 / 1\text{年}$$

(2) 資本投資에 대한 利子

$$= (550,000 + 0.1 \times 550,000 + 190,000 + 0.05 \times 190,000) (0.10)$$

$$= \text{Rs. } 80,450 / 1\text{年}$$

(3) 年間 유지비 = Rs. 2,000 / 1年

년간 총 고정비용

$$= (1) + (2) + (3)$$

$$= \text{Rs. } 139,170 / 1 \text{년}$$

톤 당 費用

$$= \text{Rs. } 139,170 / 20,000$$

$$= \text{Rs. } 6.96 / \text{톤}$$

流動費用 計算

(1) 電氣稅 = Rs. 0.70 / 톤

(2) 労動賃金

(a) 燃燒탱크에 正祖를 넣는 作業 = Rs. 0.5 / 톤

(b) 燃燒工場과 乾燥工場의 可動費用 = (Rs. 4.80 / 可動者) ×

(5人 / 교대자) × (3人교대 / 1日) ÷ (30톤의 正祖 / 1日)

$$= \text{Rs. } 0.90 / \text{ton}$$

총 노동임금

$$= \text{Rs. } 0.54 + 0.90$$

$$= \text{Rs. } 1.44 / \text{톤}$$

(3) 사무원 봉급 = Rs. 2,750 / 1개월

톤 当 費用

$$= \text{Rs. } 2,750 / 1 \text{개월} \div 2,400 \text{톤} / 1 \text{개월}$$

$$= \text{Rs. } 1.15 / \text{톤}$$

(4) 燃料費 = 0

(5) 수선 및 유지비 = Rs. 1.50/톤

總 可動費用

$$\begin{aligned} &= (1)+(2)+(3)+(4)+(5) \\ &= 0.70 + 1.44 + 1.15 + 0 + 1.50 \\ &= \text{Rs. } 4.79/\text{톤} \end{aligned}$$

그러므로 1톤 当 烘燥 및 乾燥 總費用

$$\begin{aligned} &= \text{고정비용} + \text{유동비용} \\ &= \text{Rs. } 6.96 + 4.79 \\ &= \text{Rs. } 11.75/\text{톤} \end{aligned}$$

이러한 費用의 平価와 計算은 正祖의 복합工程 作業으로 부터 基本 投入 데이타를 취해 定한 것이다. 그러나 이것은 하루 当 生產 量이 많아야 함으로 正來式 工場의 80 톤/1日이나 20,000噸/1年 의 作業能力으로는 不可能하다. 烘燥과 乾燥 시스템의 2가지 型 的 費用計算은 두 시스템의 경제성을 比較해서 같은 값으로 했다. 現代式 方法에 의해 正祖 1톤을 烘燥, 乾燥하는 単位 費用은 Rs. 11.75/톤인 反面에 在來式 方法에 依해서는 Rs. 11.84/톤이다. 그러므로 現代式 烘燥, 乾燥를 하는 稲米所에서는 쌀 收率 的 1~2% 程度가 產生된다고 할 수 있다.

正祖의 価格을 톤 当 Rs. 700이라 假定하면 現代式 烘燥 및 乾燥 作業에 의해 損失이 減少된 量은 톤 当 Rs. 10.50이 된다. 그러므로 現代式 烘燥, 乾燥費用은 단지 Rs. 1.25/톤 (11.75-10.50)이다.

그러므로 비록 現代式 烘燥, 乾燥法은 초기의 많은 投資와 많은  
可動費用에 의해 비싸게 보이지만 추가로 生產 할 수 있는 삶은  
년간 0.4 ~ 0.8백만톤을 供給하게 되므로 경제적 이유 뿐만 아  
니라 연간 4,00만톤 생산의 기초가 되므로 권장할만 하  
다.

-Nawab Ali And T.P. Ojha.-