

크링카 冷却機의 發達과 傾向

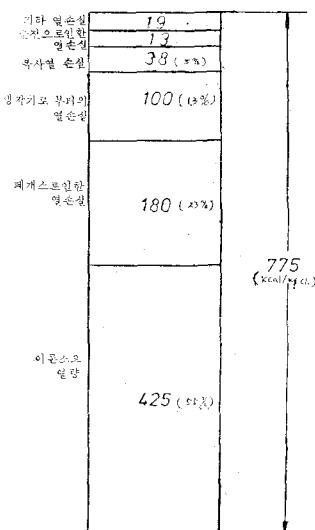
宋 泰 雄 譯

〈仁荷大學校窯業工學科研究室〉

- ◇………編輯者註：最近 수개월동안 시멘트 工業에 있어서 燃料費의 上昇과 製造裝置………◇
- ◇………의 高生產能力化에 따라 冷却效率이 높은 高能力의 크링카 冷却機가 要求되고………◇
- ◇……… 있다. 同 內容은 日本 Polysius 社가 數年間 研究해온 크링카 冷却機에 關해서………◇
- ◇………種類別로 研究해온 結果가 收錄되었는데 각各의 冷却機는 一長一短이 있으며………◇
- ◇………모든 크링카 燒成裝置에 共通으로 最適한 冷却機는 아니다. 현재 Grate式………◇
- ◇………冷却機는 日產能力 7,000噸級의 것이 稼動中이고 日產能力 10,000噸級의 것………◇
- ◇………이 設計段階에 있으며 planetary式 冷却機의 現在 最大能力은 日產能力이 약………◇
- ◇………5,000噸級이지만 서서히 大型化하는 傾向에 있고, rotary式 冷却機는 日產能………◇
- ◇………力 약 2,000噸級의 것이 稼動中에 있다. 同 內容中에 紹介해온 크링카 冷却機………◇
- ◇………는 에너지節減에 한몫을 차지하리라 믿어 紹介한다. ………………◇

1. 考 察

最近 수개월 동안의 燃料價格上昇으로 인하여 크링카를 生產하는데 消費되는 油類量이 다시 큰 關心의 對象이 되고 있다.



〈그림-1〉 日產能力 3,000噸級 Dopol kiln의 所要熱量 (kcal/kgcl)

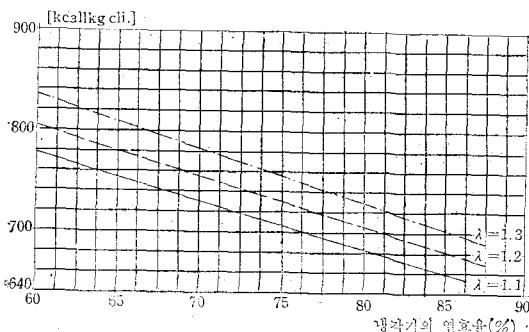
現代式 乾式工場에 있어서 所要熱量의 所要內
譯은 檢討해 볼때 總熱消費量中 55%가 理論所
要熱量(改善의 여지가 없는)이 차지하고 있다
(〈그림-1〉 참조).

燒成系의 排氣熱损失은 약 23%에
달하고 있는데 이것은 개스와 物質사이의 热交
換이 아주 效率的으로 이루어 지고 또 개스와
物質사이의 向流的인 흐름이 物質의 粒子크기에
좌우되지 않는 사이크론을 使用함으로써 다소
改善될 수 있다. 그러나 排氣熱损失의 減少는 排
氣熱损失의 減少를 意味하므로 사이
크론에는 純粹한 산소나 혹은 산소함량이 많은
공기를 必要로 한다. 그러나 산소는 價格面에서
非經濟的이어서 不適當하다. 總熱消費量의 약
5%에 지나지 않는 輻射熱损失 및 그밖의 粉塵과
水分蒸發 등으로 인한 热損失의 減少方案에 대
해서는 言及할 必要가 없다.

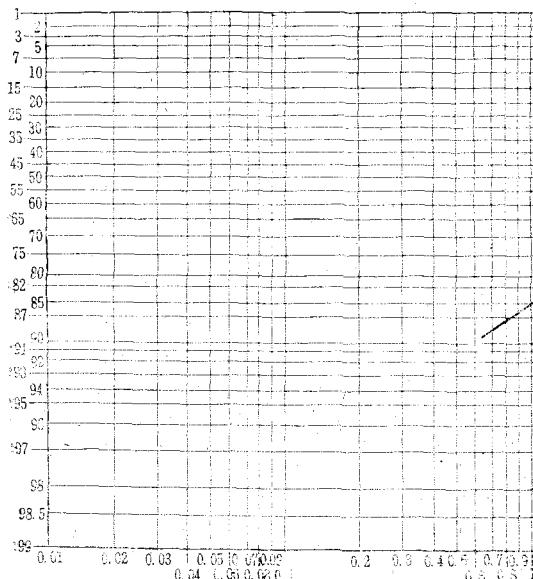
다음으로 冷却機의 热損失은 總熱消費量中 약
13%로서 이의 減少가 기대되는 部分으로 注目
되고 있다. 現在 稼動中에 있는 잘 알려진 grate
式 冷却機와 planetary式 冷却機의 热效率은

65~70%에 이르고 있다(〈그림-2〉 참조). 冷却機의 热效率을 현재 以上으로 높였다고 假定했을 때에 燃成系에 總熱消費量의 減少를 나타낸 것이다.

즉 過剩空氣의 增加 없이 冷却機의 热效率을 5% 높이면 總熱消費量은 약 24 kcal/kg-cli(86,600 BTU/ST)만큼 節減된다. 그러나 過剩空氣를 0.1倍 增加시켜 冷却機의 热效率을 5% 높였다면 總熱消費量은 단지 2 kcal/kg(7,200BTU/ST)만큼만 節減된다. 더욱이 이러한 測定值로부터 알 수 있는 바와 같이 冷却機 热效率의 改善은 全工場의 安全操業에 나쁜 影響을 미치지 않으며 따라서 積動率을 낮추지 않는다. 만일



〈그림-2〉 冷却機의 热效率 및 過剩空氣와 總熱消費量 사이의 關係



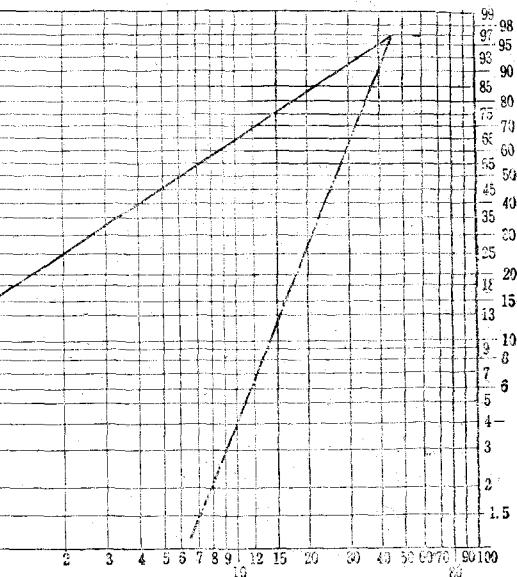
〈그림-3〉 크링카 試料의 粒子크기範圍

그렇지 않으면 冷却機 热效率의 改善에 의해 얻어지는 利點은 生產量減少에 의해 相殺되어 버리고 만다.

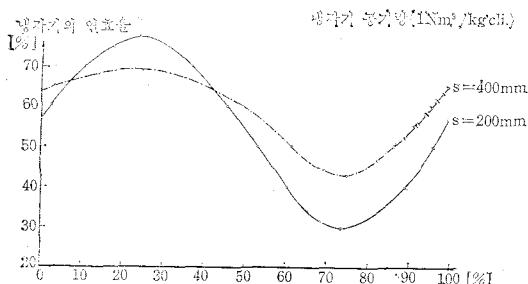
油類價	150DM/to
	152.3 DM/10 ⁷ kcal
豫想利益	15DM/to
冷却機 热效率을 개선함으	20kcal/kg cli.
로써 얻어지는 热量	
연간 정규 가동시간(가동율)	90%
365·0.9·15.3000 - 365·×·15.3046·3000 = 0	
365·0.9·15·3000 = 365·×·15.3046·3000	
0.9·15 = ×15.3046	
× = 0.882	
	= 88.2%

〈表-1〉 日產能力 3,000噸級의 Dopol 工場에 있어서 rotary 키른의 積動時間과 冷却機 热效率 사이의 關係

日產能力 3,000吨級 키른에 대해서 간단히 計算한 結果에 의하면 冷却機의 性能을 높이기 위해 年間 7日間의 非操業時間이 더 要求된다면 이렇게 해서 얻은 5%의 冷却機热效率의 改善은 아무 이익이 없다(〈表-1〉 참조). 따라서 冷却機의 安全運轉과 積動率을 增加시키는데 모든 努力を 다해야 한다. 크링카 冷却機의 性能에 影響을 미치는 要因은 매우 많지만 그 모든 要因을 거론하기는 어렵다. 〈그림-3〉은 시멘트 크링카 粒子크기의 범위를 나타낸 것이다. 粗粒 크링카



(남유럽工場에서 生産)에는 6mm(1/4'') 以下의 粒子가 銳으로 微粒크링카는 그 半以上이 3mm(1/8'') 以下의 粒子로 되어 있다. 이 두 極端的인 크링카 粒子사이에 다른 모든 크링카粒子가 存在한다.



〈그림-4〉 粒子크기가 冷却效率에 미치는 影響

粒子크기의 變化는 自然 冷却工程에 影響을 미친다(〈그림-4〉 참조). 數年前부터 이 問題에 관해 試驗한 결과이다. $1\text{Nm}^3/\text{kg}\text{-cli}$ 의 冷却用 공기를 使用함으로써 乘어지는 热效率은 크링카 bed의 높이와 粒子크기에 따라 30%와 76% 사이에서 變動된다. 새로운 工場에서 크링카粒子 크기에 관한 不均衡을 피하기 위해 polsius社에서는 크링카 粒子 크기를 아주 精密하게 決定하는 試驗方法을 개발하였다. 그럼에도 불구하고 키른 運轉中에 생기는 特殊한 非正常的인 크링카 크기에 冷却機가 대처하도록 해야한다.

2. 冷却機의 種類

현재 日產能力 2,000~4,000屯級工場에 建設中이거나 運轉中에 있는 많은 크링카 冷却機 중 가장 普遍的인 冷却機는 planetary式 冷却機와 rotary式 冷却機 및 特別히 製作된 grate式 冷却機 등이다. 따라서 다음에 이들 冷却機에 대해서 重點的으로 說明하려고 한다. 热傳達原理는 근본적으로 rotary 키른의 경우와 동일하다.

2-1 Planetary式 冷却機

planetary式 冷却機는 현재 日產能力 4,000

屯級 키른에서 까지 積動中에 있다. 〈表-2〉는 日產能力 3,000屯級의 Dopol式 키른에 사용중인 planetary式 冷却機의 热精算을 나타낸 것이다. rotary 키른으로부터 나온 크링카의 冷却機入口溫度를 約 1200°C (2200°F), 出口溫度를 155°C (310°F)라고 할 때 冷却機의 热效率은 69%에 이른다. grate式 冷却機와 같이 planetary式 冷却機도 冷却機排出空氣(vent air)가 없기 때문에 크링카 kg當 約 $60\sim65\text{ kcal/kg}$ ($216,000\sim235,000\text{ BTU/ST}$)의 輻射熱損失이 생기는 데 이 量을 日產能力 3,000屯級工場에서 時間當으로 表示하면 約 $8,000,000\text{ kcal/h}$ ($32,000,000\text{ BTU/h}$)가 된다. planetary式 冷却機의 表面溫度가 最高 $300^\circ\text{C}\sim500^\circ\text{C}$ ($570^\circ\text{F}\sim930^\circ\text{F}$)에 이르고 있다는 사실로 부터 冷却파이프의 크기를 적당히 해줌으로써 輻射熱損失의 減少가 가능하다는 것을 알 수 있다.

Dopol 키른 工場의 所要熱補	760 kcal/kgcli
<u>1. amount of heat obtained</u>	(kcal/kg)
1.1 from clinker	291
$t=1200^\circ\text{C}$	
1.2 from cooling air	—
$t=20^\circ\text{C}$	
1.3 total amount of heat obtained	291
<u>2. heat expenditure</u>	
2.1 secondary air	201
$t=735^\circ\text{C}$	
$V=0.852\text{Nm}^3/\text{kg cli}$	
2.2 cooler waste air losses	—
2.3 clinker waste heat losses	26
$t=155^\circ\text{C}$	
2.4 losses by radiation and convection	64
2.5 total heat expenditure	291

$$\eta = \frac{231}{341} \cdot 100 = 69\%$$

냉각기의 열효율

〈表-2〉 日產能力 3,000屯級의 Dopol式 키른에 使用中인 planetary式 冷却機의 热精算

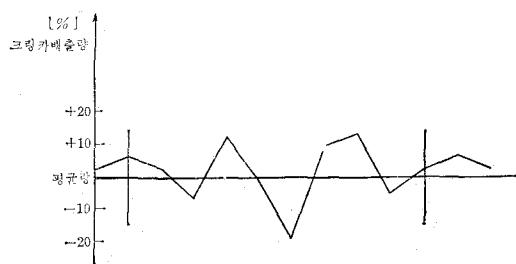
planetary式 冷却機의 長點은 그 設計가 매우 간단하다는 點이다. 즉 送風機 모터 制御 및 調節裝置가 필요없으며 특히 冷却機排氣口가 없어 集塵機를 필요로 하지 않으므로 시멘트工場의 運轉要員에게는 아주 편리한 冷却機이다.

또 이 冷却機는 다른 더 복잡한 冷却機와 同一한 熱效率를 갖고 있으며 資本投資費가 적게 들고 grate 式 冷却機보다 動力消耗가 적기 때문에相當數의 planetary 式 冷却機가 최근 곳곳에 建設중에 있다. 불행이도 planetary 式 冷却機는 몇 가지 短點을 가지고 있다. 즉 키른 셀의 구멍을 통해 각冷却파이프로 供給되는 크링카의量이 일정하지 않다는 點이다. 이것은 크링카가 키른내에서 不規則的으로 移動하고 冷却機의 구멍이 크링카 층에 대하여 움직이기 때문이다.

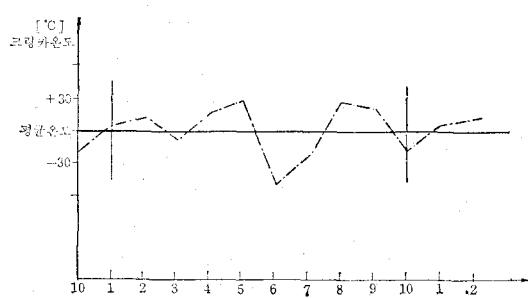
<그림-5-1, 2>이 크링카가 planetary 式 冷却機의 각파이프가 直徑 2.2m×길이 20m(7'-2'φ×65'-7")인 10개의 파이프로부터 排出되는 量을 测定한 것이다. 이 排出量은 平均에서 ±15%까지 变화한다. 따라서 이것은 키른出口 溫度를 变動시키는 要因이 된다. 만약 키른 出口에서의 크링카 總排出量이 링形成의 破壞나 기타 操業上의 搅亂으로 인해 变動된다면 크링카 溫度는 急

激히 증가할 것이다. 한 planetary 파이프의 크링카 排出量이 정상稼動時보다 50% 增加하면 全 파이프의 가장 뜨거운 부분의 셀 溫度는 약 150°~200°C(300°F~390°F)만큼 증가한다는 計算이 나온다. 동시에 크링카 溫度는 약 100°C(212°F)가량 높아진다. 여기서 冷却機 파이프에 걸린 크링카 負荷量이 增加하였을 때 冷却空氣의 흐름을 妨害하는 流動抵抗도 증가한다는 사실은 고려하지 않았다. 그러므로 planetary式 冷却機는 크링카 排出量의 變動에 아주 민감하다. 물론 冷却機에 热的인 負荷가 걸려도 冷却機 셀에 影響을 미치며 따라서 saddle support에도 影響을 미쳐 중대한 問題點을 일으키거나 損害까지 입힐 우려가 있다. 冷却機 saddle support의 改良, 셀 두께와 플레이트品質의 改善 등 構造의in 面은 別問題로 하고 改善空氣나 물로 冷却시켜 왔다.

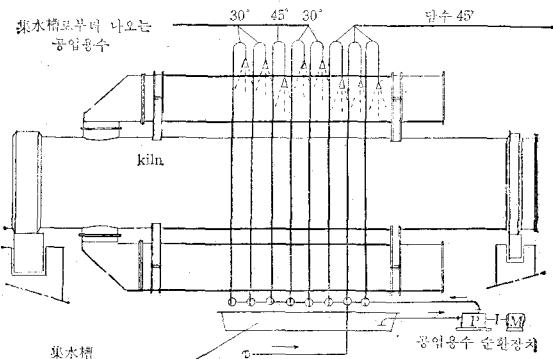
水冷却의 경우는 <그림-6-1, 2>와 같이 외부로



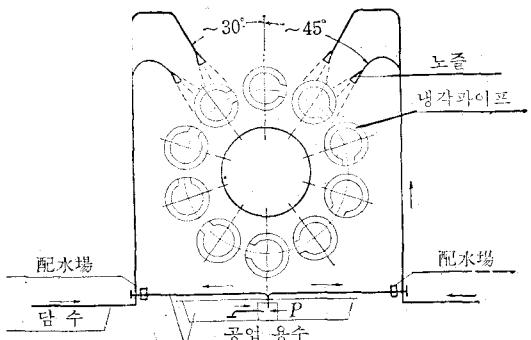
<그림-5-1> Planetary 式 冷却機의 각 튜브에 排出되는 크링카量



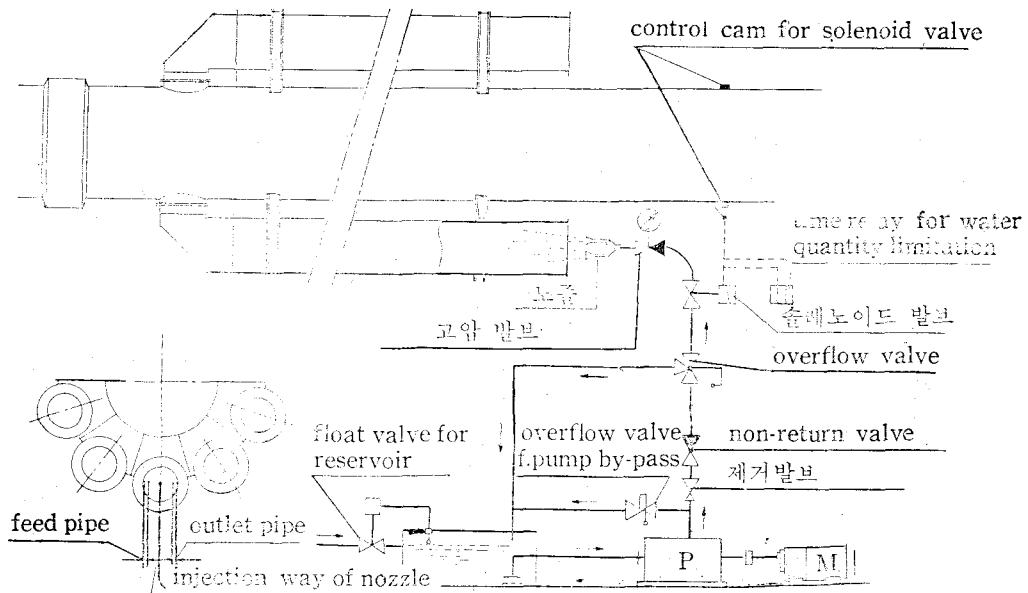
<그림-5-2> Planetary 式 冷却機의 각 튜브에 排出되는 크링카溫度



<그림-6-1> Planetary 式 冷却機의 물 噴霧系

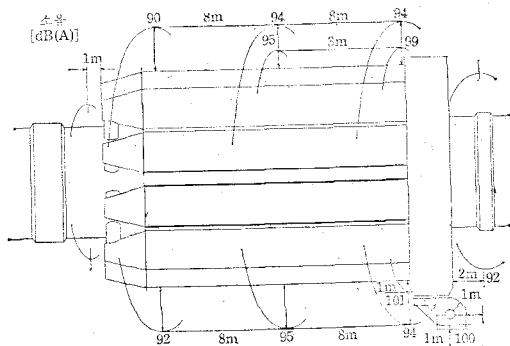


<그림-6-2> Planetary 式 冷却機의 물噴系



〈그림-7〉 冷却튜브의 水噴射裝置

부터 물을 噴霧시켰다. 日產能力 3,000屯級 키른에서 $100\sim120\text{m}^3/\text{h}$ (440~530 GPM)가 必要한데 이量은 冷却파이프에 과다한 量이 再循環되고 있는 실정이다. 한편 冷却系에서 물 循環없이稼動될때 約 $10\sim15\text{m}^3/\text{h}$ (44~65 GPM)가 蒸氣로 蒸發되어 물 温度를 調節하기 위해서 交替시켜야만 한다. 이러한 工程은 planetary 파이프 冷却機로 부터 떨어져 있는 것이 유리하며 동시에 크링카 温度를 必要溫度까지 낮출 수 있게 된다. 〈그림-7〉에서는 planetary 파이프 内部로 물이 噴射되기에 알맞게 되어 있으며 噴霧시스템은 자력발브에 의해 調整되고 있으며 이는 planetary 式 冷却機가 열릴때 노즐을 통해 물의 噴霧가 이루어지고 있다. 日產能力 3,000屯級 키른에서 크링카 温度를 150°C (300°F)에서 100°C (210°F)로 낮추기 위해서는 물이 約 $2.5\text{m}^3/\text{h}$ (11 GPM)가 필요한데 이는 스팀상태로 키른을 통하여 放出된다. 이러한 두개의 方案을 工場運轉中에 試驗해 왔다. 工場에서 planetary 式 冷却機의 위치에 따라 防音소리를 줄이기 위한 裝置를 必要로 하고 있으며 實際 騒音값을 测定한 바 (그림-8 참조) 그 测定置가 100 dB에 달하고 있다. 일반적으로 planetary 式 冷却機는 현재 建設中에 있는 日產能力 約 10,000屯級



〈그림-8〉 Planetary 式 冷却機의 騒音測定裝置

의 大型 키른까지도 設計할 수 있다. 그러나 이러한 雄大한 設計는 우리가 적지 않은 荷重을 다를 경우를 대비해 앞에서 論議해온 바와 같이 热影響 때문에 建設的인 問題點을 내포하고 있다. 그러므로 이러한 冷却機를 設計할 때 우리의 현재 知識을勘案해서 이러한 方向의 開發을 천천히 그리고 慎重하게着手하여야만 한다.

2-2 Rotary 式 冷却機

rotary 式 冷却機는 키른에 附着된 많은 planetary 파이프가 단 하나의 冷却파이프로 代置되어

있는데 이러한 점은 應力問題와 마찬가지로 材質에 있어서 planetary 式 冷却機의 여러 가지 問題點을 제거하고 있다. 그러나 한편으로는 planetary 式 冷却機의 長點인 設計나 價格面에 있어서 單純한 점을 利用하지 못하고 있다. 더 나아가서는 rotary 式 冷却機는 키른 動體의 멀어져 있어 自體의 運轉을 要하는 反面 rotary 式 冷却機를 갖고 있는 工場의 큰 問題點은 表面放出熱量이 많아 크링카의 冷却效率이 低下된다. 그러므로 대단히 큰 冷却機를 設計하여야만 한다. 크링카 日產能力 3,000屯級의 키른에서는 rotary 式 冷却機가 길이 약 65m(213ft), 直徑 1.2m(17ft)를 가져야만 한다. 현재 크링카 日產能力 2,000屯級을 가진 豫熱 키른에서 穢動인 가장 큰 rotary 式 冷却機는 길이 46m(150ft), 直徑 48m(15'-9")로 되어있다. 이러한 싸이즈의 冷却機에서는 상당한 落下 높이로 인하여 Lifter 등과 같은 內部의 機械荷重이 增加되기 때문에 結果的으로 이것도 問題點中의 하나로 추가되고 있다.

2-3 Grate 式 冷却機

planetary 式 冷却機와 함께 grate 式 冷却機도 大型 크링카 生產ability을 가진 키른에 알맞게 특별히 開發에 더한층 힘을 기울여 왔다. grate 式 冷却機의 가장 큰 問題點은 grate 內에서 均一하게 크링카가 分산되는 것이며 이렇게 함으로써 크링카의 충분한 冷却과 적절한 热回收가 이루어 지게 할 必要가 있다. 크링카 크기가 다른 rotary 키른에서 크링카 싸이즈별로 分離되

어 冷却機로 供給되어야 하는 것을 고려해야만 한다. <그림-9>는 日產能力 3,000屯級의 Lepol 키른에서 Grate 式 冷却機의 이러한 粒度分布를 나타낸 것이다. 上記 冷却機에서 粗粒크링카는 키른 下부에 微粒크링카는 키른上部에 密集되어 있다.

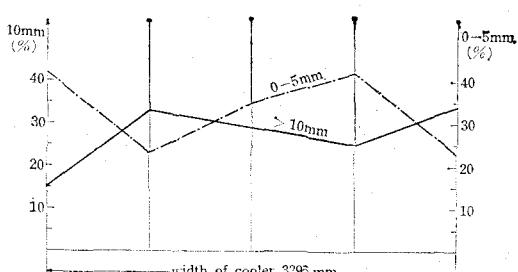
2-3-1 Reciprocating Grate 式 冷却機

reciprocating grate 式 冷却機는 그딩기를 機械 및 空氣의 作用을 利用하여 分散시키고 있다. 즉 移動과 固定된 Grate의 조화로 크링카를 分散시키고 있으며 이런 形式의 grate 式 冷却機는 日產能力 7,500屯의 工場에稼動되고 있으며 日產能力 10,000屯級의 工場이 設計中에 있다. 日產能力 약 7,000屯級 工場의 冷却機로서는 길이가 약 42m(138 ft)와 폭이 약 5.3m(17'-14")가 적당하며 grate 表面에 받는 荷重은 31MTPD/m² 혹은 17.5BPD/ft² 되고 있다.

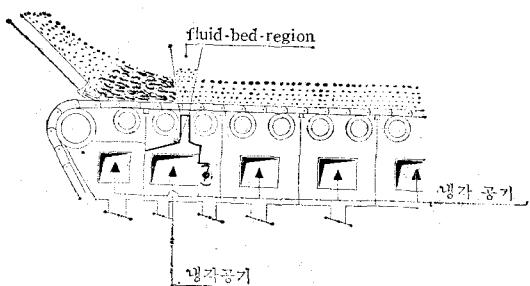
2-3-2 Travelling Grate 式 冷却機

reciprocating grate 式 冷却機가 앓고 있는 잘 알려진 問題點을 解決하기 위해서 travelling grate 式 冷却機를 開發해 왔으며 polysius 社는 지금까지 170個의 冷却機를 供給해 왔다. grate에서 크링카의 分散은 振動機에 의해서 空氣의 作用만으로 이루어 지고 있으며 이러한 概要가 다음에서 볼 수 있다(<그림-10> 참조).

현재 이러한 type의 가장 큰 冷却機로서는 폭 3.3m(11ft), 길이 31m(102ft)로 日產能力 3,000~3,500屯級의 工場에서 약 9個月間稼動해 왔다. <表-3>에서는 日產能力 약 3,000屯級의 工場에서 上記 冷却機의 热精算을 나타낸 것



<그림-9> 日產能力 3,000屯級 Lepol kiln에서 Grate 式 冷却機의 粒度分布



<그림-10> Recupol 冷却機에 있어서 空氣의 作用으로 인한 크링카의 分散

〈表-3〉 日產能力 3,000吨級 工場에서 recuperol 冷却機에 대한 熱精算

<u>1. amount of heat obtained</u>	(kcal/kg cli)
1.1 from clinker	341
t=1348°C	
1.2 from cooling air	3
V=1.86 Nm³/kg cli.	
t=26°C	
<u>1.3 total amount of heat obtained</u>	344
<u>2. heat expenditure</u>	
2.1 secondary air	231
2.2 cooler waste air losses	72
V=0.8 Nm³/kg cli	
t=305°C	
2.3 clinker waste heat losses	24
t=144°C	
2.4 losses by radiation and convection	3
2.5 other losses	14
<u>2.6 total heat expenditure</u>	344
$\eta = \frac{231}{341} 100 \cong 68\%$	냉각기의 열효율

이다.

travelling grate 式 冷却機는 冷却 排氣量 이 1.8Nm³/kg cli에 불과해 이러한 경우에 lepol grate 에서 再使用하고 있다. 따라서 冷却機의 排出空氣 除塵式은 필요없게 된다. 正常的인 reciprocating grate 式 冷却機는 크링카 冷却 空氣 약 2.8~3.0Nm³/kg이 必要하다.

grate 式 冷却機의 長點은 낮은 溫度의 크링카를 얻을 수 있다는 點이며 키론 狀態에 따라 適切히 調節할 수 있으며 驟音 또한 70~90 dB로

알맞게 되어 있다.

日產能力 10,000 吨級의 travelling grate 式 冷却機가 設計中에 있으며 이러한 能力의 冷却機는 폭이 약 5.4m(17'-9") 길이 55m(180')여야 되며 이런경우 分散問題가 뒤따라 크링카 能力增加로 分散效率이 減少되므로 폭이 더 적게 특별히 製作하였기 때문에 使用者에게는 더욱 인기를 끌고 있다. grate 式 冷却機의 短點은 排出空氣에 대한 定期的인 除塵을 필요로 하며 이러한 問題點이 주위의 環境條件와 安全運轉方法으로 gravel bed filters 를 사용함으로써 해결되었다. 그런데 불행하게도 값이 비싸므로 grate 式 冷却機의 原價도 상대적으로 높다.

3. 要 約

오늘날 grate 式 冷却機는 日產能力 7,000吨級의 工場에서 穢動中에 있는 日產能力 10,000吨級 工場의 것이 設計段階에 있다. planetary 式 冷却機의 현재 최대능력은 日產能力 약 50,000吨級이지만 서서히 대형화하는 경향에 있다. rotary 式 冷却機는 日產能力 약 2,000吨級의 것이 穢動中이다.

현재의 크링카 冷却機는 一長一短이 있으며 모든 크링카 燃成裝置에 共通으로 最適한 冷却機는 아니다. 시멘트 製造業者는 키론에 적합하게 특별히 製作된 최적의 方法을 선택하기 위해서서 품임없는 노력을 계속해야만 할 것이다. 한편 冷却機 製造業者들은 오늘날 市場에 있는 모든 冷却機가 改善의 방향으로 품임없는 努力を 해야만 할 것이다.

