

## 磁器質素地의 機械的 強度에 關한 研究

李 應 相

漢陽大學校 烹業工學科  
 (1974年 4月 15日 接受)

## Studies on the Mechanical Properties of Porcelain Bodies

Eung-Sang Lee

Department of Ceramic Engineering, Han-Yang University

### ABSTRACT

In order to clarify, factors affecting on mechanical strength of porcelain bodies, some experiments were carried out for bodies consisting of Hadong kaolin, quartz of optical glass grade and potash-feldspar.

At first, degree of vitrification of the fired bodies were examined from the results of bulk density measurement. Constituent minerals of these fired bodies were mainly examined by means of X-ray diffraction, and their microstructure were observed by means of the polarization microscope and scanning electron microscope. Transverse and impact strength of the bodies were also determined. Finally, relations between their mechanical strength and the other properties obtained were discussed. The mechanical strength, at least the transverse strength increased with increasing densification of the bodies and accompanied with an increase of stress produced in the quartz grains and, perhaps other phases composing the bodies.

### 1. 緒 論

陶磁器製品을 工業材料로서 使用하는 것이 漸次 많아 졌으므로 素地의 機械的強度는 더욱 重要한 性質로 되 있다. 이 問題에 對해서는 只今까지 많은 研究가 이루어지고 있다. 例를 들면 Watts는 1902年에 電磁器素地의 引張強度는 比較的 高일 뿐만 아니라, 高질리카素地의 慢速에서 크다고 報告하고 있으며 Zoellner는 1908年에 陶磁器素地의 機械的強度는 felt 와 같이 素地中에 서로 일어나는 자디잔(뮤라이트)針狀結晶에 의한다고 提案하였다. 1935年에 Krause<sup>1)</sup>等은 硬質磁器素地의 性質에 對하여 여러 가지 因子의 影響을 廣範圍하게 檢討한結果, 石英粒子의 크기가 10~30μ 範圍에 있을 때에 最大強度가 나타나며一般的으로 石英配合量이 많아질 수록 強度가 커지는 것을 報告하였다. 또 1953年에 Dietzel은 유리質麥特릭스中에 둘러 쌓여 있는 石英粒子周圍에 stress 가 생기는 것을 論하고 있으며 1955년

에 Marzahn은 이 stress 을 數式的으로 取扱하였으며 Krause<sup>1)</sup>等은 石英의 影響을 說明하므로서 세로히 陶磁器素地의 強度에 對하여 構造歪(pre-stress)의 假說을 提案하였다. 現在 陶磁器素地의 強度를 支配하는 것으로서 두 가지 生覺을 하고 있다. 그 하나는 素地中에 서로 일어나는 針狀의 뮤라이트 結晶의 存在에 의한다고 하는 뮤라이트假說과 또 다른 하나는 素地를 構成하는 相에 內在하는 stress, 主로 素地中에 가장 많이 存在하며 또한 機械的으로도 弱하다고 生覺되어 있는 유리相中에 內在하는 壓縮應力에 의한다고 하는 pre-stress假說이 있다. 이들 兩理論에 對한 貨反의 많은 研究가 報告되어 있다. 이와 같은 陶磁器素地의 機械的強度의 問題에 對하여 浜野의 자세한 報告가 있다. 本研究에서는 이와 같은 陶磁器素地의 機械的強度에 影響을 미치는 原因을 調査하여 強度를 支配하는 要因을 明白하게 하는 것을 目的으로 하였다. 陶磁器素地의 機械的

強度에 영향을 미치는因子는複雜하여 그것을直接檢討하기는 困難하므로 素地를單純한 것으로 分離하여檢討하였으며 機械的強度로서는曲強度와 衝擊強度를測定檢討하였다.

## 2. 原料 및 實驗方法

### 2-1. 原料 및 試片

本研究에 使用한原料의化學分析值는表 1과 같으며 카울린은水築한 것을使用하였다. 試片은 카울린陶味, 카울린—石英, 카울린—長石 및 카울린—石英—

長石系素地로單純화하였으나 그結果는表 2與圖1과 같이作成하였다. 三成分系素地에對해서는磁器素地의基本配合인 카울린：石英：長石 50:25:25을中心으로相互變化하였다. 試驗片은 이들配合素地約 8g를金型에 넣고 800kg/cm<sup>2</sup>의壓力으로油壓무네스로 80×10×5(mm<sup>3</sup>)크기로成形한後排化炭素發熱體在氣爐中에서每分 6°C의上昇速度로 1000~1500°C의所定溫度에서各各 2時間維持한後放冷하여試片으로하였다.

Table. 1 Chemical composition of raw materials(%)

	SiO <sub>2</sub>	TiO <sub>2</sub>	Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	Fe <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	MnO	CaO	MgO	Na <sub>2</sub> O	K <sub>2</sub> O	Ig. loss
Kaolin	45.81	0.09	38.45	0.70	tr	0.35	0.25	1.14	13.21	
Feldspar	65.24		18.96	0.06				2.66	12.43	0.24
Quartz	99.74									

Table. 2 Compositions of bodies.

1. Kaolin-bodies										
2. Kaolin-quartz bodies										
a) {Kaolin (24 hr. grinding) .....	97.5					95	90	80	60%	
a) {Quartz (10~20μ) .....	2.5					5	10	20	40	
b) {Kaolin (24 hr. grinding) .....									80%	
b) {Quartz (<5, 5~10, 10~20, 20~44μ) .....									20	
3. Kaolin-feldspar bodies										
{Kaolin (24 hr. grinding) .....	99					98	95	90	80	70%
{Feldspar (<10μ) .....	1					2	5	10	20	30

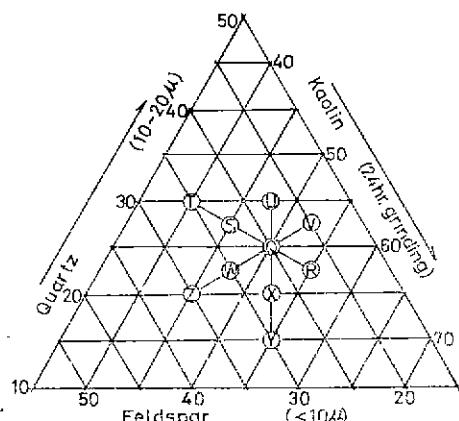


Fig. 1. Composition of triaxial bodies

Fig. 1. Composition of triaxial bodies

### 2-2. 測定裝置

- 1) 曲強度 : 三點支持法에 의하여測定하였다.
- 2) 衝擊強度 : Chalpy型測定裝置를 使用하였다.

### 3. 結果 및 考察

#### 3-1. 曲強度

測定値는試驗片 5個의值에서最低值를除外한 나머지 4個의值를平均하여結果值로하였다.

##### 3-1-1. 카울린單味素地의曲強度

카울린單味素地의強度는水築한 宗粉碎 카울린 및 이것을미리燒結알루미나製 포트릴中에서 12, 24, 48, 96, 192 및 384時間各各濕式粉碎한 카울린을使用한素地의各各에對하여測定하였다. 이들 카울린粉末의粒度分布曲線은圖 2와 같으며 이들의素地에對

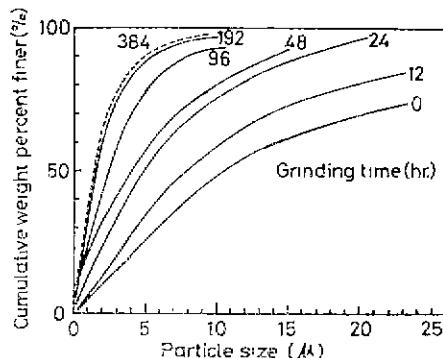


Fig. 2 Grain size distribution curves of the ground kaolins

Fig. 2 Grain size distribution curves of the ground kaolins

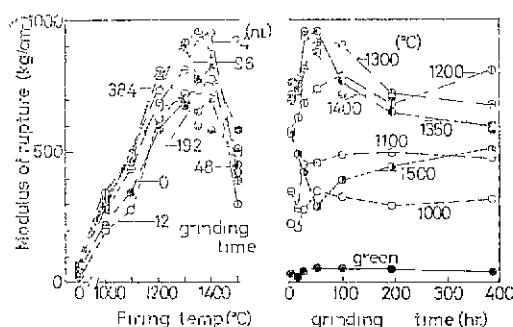


Fig. 3 Modulus of rupture of kaolin bodies.

하여 얻어진 曲強度의 結果를 烧成溫度 및 카울린의 粉碎時間에 對하여 鑄示하면 図 3과 같다.

曲強度는 烧成溫度의 上昇과 함께 増大하되 카울린의 粉碎時間이 24時間의 것까지는 1400°C 까지 逐次 增大하나 그 이상의 粉碎時間으로 되면 粉碎時間이 진 카울린일수록 低溫度에서, 即는 24時間粉碎한 카울린의 素地에서는 1200°C에서 強度가 最大로 된다. 그 이상 烧成溫度가 높아지면 反對로 強度가 低下하기 시작한다. 粉碎時間에 對하여도 꼭같은 關係를 볼 수 있으리 烧成溫度에 따라 粉碎時間의 効果가 變化한다.

### 3-1-2. 카울린-石英系素地의 曲強度

24시간 粉碎한 카울린에 石英을 配合한 素地에 對하여 檢討하였다. 石英配合에 있어서는 그의 粒度의 影響을 고려 위하여 5μ以下, 5~10μ, 10~20μ 및 20~44μ인 4種의 粒度範圍의 石英을 각각 카울린 80wt %에 對하여 각각 20wt % 配合한 素地와, 石英配合量의 影響을 考慮하기 위하여 카울린에 對하여 10~20μ의 粒度인 石英을 2.5, 5, 10, 20 및 40% 配合한 素地에 對하여 曲強度를 測定하였다.

우선 石英의 粒度를 變化한 素地에 對하여 그 結果

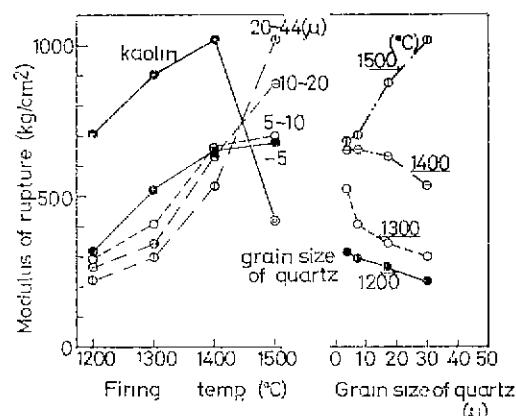


Fig. 4 Modulus of rupture of 80% kaolin-20%

quartz bodies

를 鑄示하면 図 4와 같다. 比較하기 위하여 鑄記한 카울린單味素地의 現遇하는 달리 1500°C 까지 烧成溫度가 높아질수록 曲強度도 커진다. 그러나 이 傾向은 配合하는 石英粒子의 粒度에 따라 相當히 規則的으로 變化하여 1400°C 까지는 粒度가 작을수록 強度는 크지만 1500°C 烧成에서는 反對로 粒度가 클수록 強度가 커지는 傾向을 볼 수 있다. 바꾸어 말하면 粒度가 작은 石英을 使用한 素地일수록 低溫度範圍에서 強度가 커지며 高溫度에서 烧成하면 和粒子의 石英을 配合한 素地일수록 強度가 커지는 結果가 된다. 또한 1500°C 烧成의 素地를 除外하면 石英을 配合한 素地는 어느 것이나 카울린單味素地보다도 強度가 強하지만 1500°C로 되면 反對로 石英을 配合한 素地가 強하여지는 것 이 注意된다.

石英을 配合하는 경우에는 粒度이외에도 이와같이 石英의 配合자체가 曲強度에 영향을 미치고 있음을 알았으므로 再次 石英配合量의 영향에 對하여도 試験하였다. 粒度 10~20μ의 石英을 配合한 경우 그 配合量이 다른 曲強度의 變化는 図 5와 같다. 烧成溫度가 높아질수록 曲強度도 커지며, 石英 2.5% 配合의 경우만이

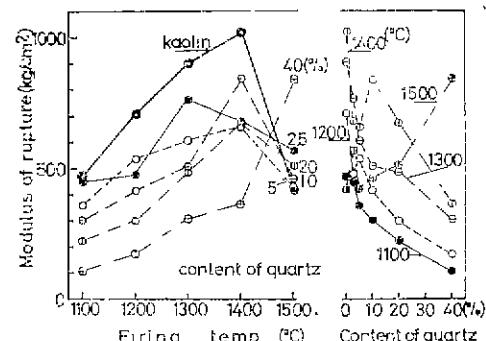


Fig. 5 Modulus of rupture of kaolin-quartz bodies

1300°C에서 그 이상 20%까지의配合素地에서는 카울린單味素地의 경우와 같이 1400°C에서 強度는各自最大로 된 후 그 이상의 烧成溫度에서는 曲強度는減少하고 있다. 그러나 40%의 石英을 配合한 素地는 1400°C까지는 烧成溫度의 上界과 함께 徐徐히 強하여 진다. 1500°C로 되면 急激히 强해지고 있다. 이와같이 石英配合量이 많은 素地일수록 高溫度까지 曲強度가 계속 增加한다. 그러나 1400°C까지는 配合量이 增加할 수록 強度는 較著히 低下한다. 다만 1400°C燒成의 경우만이例外로서 10%配合의 경우에 強度가 最大로 되어 있는 것이 注目된다. 1500°C燒成의 경우에는 이제까지와는 反對로 石英의 配合量이 增加하면 強度도 急激히 增加한다.

카울린에 石英을 配合한 경우, 粒度를 變化시킨 境遇에도, 配合量을 變化시킨 경우에도 1400°C를 境界로 하여 1400°C以下와 1400°C以上에서 烧成한 경우 그 傾向이 反對로서 1400°C以下의 경우에는 粒度가粗粒일수록, 또한 配合量이 많을 수록 曲強度는 작아지나 1500°C以上에서 烧成한 경우에는 粒度가粗粒일수록 또한 配合量이 增加할수록 曲強度가 커지는 傾向이 있음을 알 수 있다.

### 3-1-3. 카울린—長石系素地의 曲強度

카울린에 長石를 配合한 素地에 對한 曲強度의 测定結果는 図 6과 같다. 長石를 1, 2%配合한 素地는

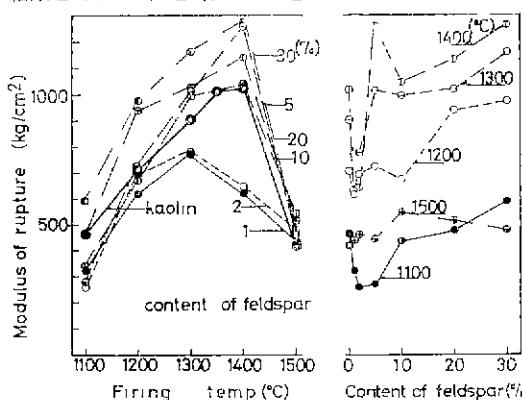


Fig. 6 Modulus of rupture of kaolin-feldspar bodies

1400°C까지는 각各 烧成溫度의 上界와 함께 曲強度도 增大하나 이보다 높은 温度로 되면 強度는 低下하고 있다. 특히 1400°C에서 1500°C로 되면 強度는 急激히 低下한다. 長石配合量의 영향을 보면, 1400°C以下の 烧成에서는 1, 2%配合에서 強度는 急激히 低下한 후 長石配合量의 增加와 함께 強度도 커진다. 1300°C와 1400°C燒成의 경우에는 5%의 長石配合에서 強度는 急激히 增大하고 있다. 1500°C燒成의 素地에서는

強度는 全般적으로 1400°C燒成에 比하여相當히 低下하고 있으나 10% 長石을 配合한 것은 配合量의 增加와 함께 曲強度도 커지고 그 이상 配合하면 反對로 低下하는 傾向이 있다. 또한 카울린單味素地에 比하니 1, 2%의 少量의 長石을 配合한 경우에는 素地의 曲強度는 低下하지만 5%配合에서는 1300°C以上, 10%配合에서는 1200°C以上, 20%, 30%의 多量의 長石를 配合한 素地에서는 1100°C以上의 모든 温度範圍에서 카울린單味素地보다 曲強度가 커지고 있는 것도 注目된다.

### 3-1-4. 카울린—石英—長石系素地의 曲強度

三成分으로 이루어진 素地에 對하여 测定한 曲強度의結果는 図 7과 같다. 實驗에 使用한 모든 素地는 烧成溫度의 上界와 함께 強度도 增加하며 長石配合量이 가장 많은 素地 Z (K : 45, Q : 20, F : 35)와 長石과 石英이 모두 많은 T (K : 40, Q : 30, F : 30)는 1300°C에서, 그以外의 素地는 어느것이나 1350°C에서 最大로 된 후, 더욱 温度가 높아지면 反對로 強度는 低下한다. 그러나 1500°C燒成의 경우에는 素地에 따라 大端히 多様

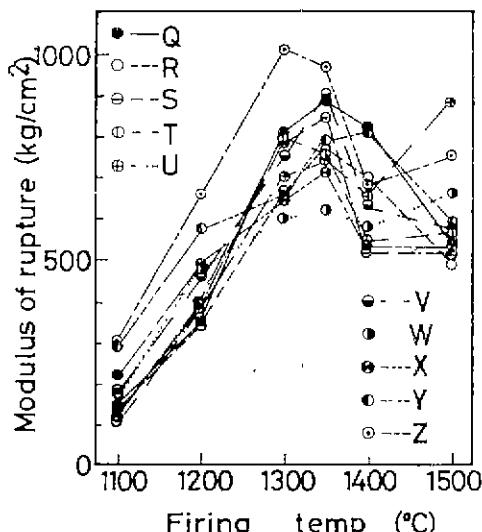


Fig. 7 Modulus of rupture of triaxial bodies

한結果를 나타내고 있다. 標準素地보다 카울린配合量이 작고 長石 또는 石英의 配合量이 많은 素地(S, T, U, W, Z)는 1500°C가 되면 反對로 強度가 增加한다. 그러나 그以外의 素地는 1500°C로 되어도 계속 強度는 低下한다. 이 實驗에서 擇한 素地는 成分配合의 變化範圍가 좁아서 全般의 素地의 配合比와 曲強度와의關係에 對하여는 明確한相互關係를 찾을 수는 없었다. 그러나 烧成溫度가 낮은 1100°, 1200°C의 경우에는 長石이 特히 적은 素地를 除外하고는 長石量이 많을 수록, 또 石英量이 적은 素地일수록 強度가 커지는

傾向이 있다. 圖 8은 三原料의 配合比와 山強度와의 關係를 極略的으로 表示한 것이다. 1300°C以上의 高溫度로 되면 原料配合比와 曲強度와의 사이에는 거의 規則性을 찾을 수 없다. 1300°C의 경우에는 長石配合量이 가장 많은 35%의 경우보다도 標準配合의 素地가 強하되 1350°C以上 特히 1400°C以上이 되면 石英이 적고 카울린이 많은 素地도 曲強度가 커지는 傾向을 볼 수 있다. 圖 8-(a)는 1200°C 烧成의 경우이며 圖 8-(b)는 많은 素地가 最大 強度를 나타내는 1350°C 烧成

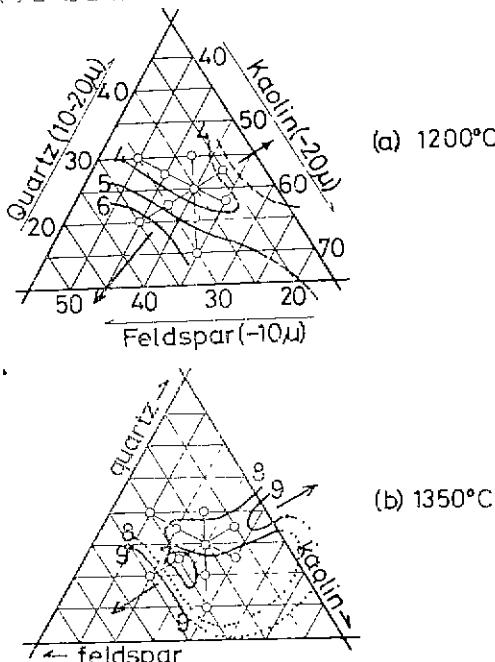


Fig. 8 Modulus of rupture of triaxial bodies  
( $\times 100 \text{kg/cm}^2$ )

의 경우의 關係를 整理한 것으로 大體的인 傾向으로서 長石의 配合量이 많은 素地가 強하며 1200°C의 경우와 어느 程度類似한 傾向이 認定되나 이 圖에서도 規則性이 뚜렷하지 못함을 알 수 있다.

### 3-1-5. 曲強度에 對한 總括

曲強度의 測定結果를 綜合하면 本實驗條件內에서는 다음과 같은 結果를 얻었다.

1. 素地의 曲強度는 烧成溫度가 높아질수록 強하여지며 카울린을 48時間以上 粉碎하였던 長石를 配合한 素地 및 三成分系素地는 1400°C以下의 溫度範圍에서 強度는 最大로 되며 그 以上 烧成溫度가 높아지면 強度는 反對로 低下한다. 이 強度가 最大로 되는 溫度는 카울린의 粉碎時間과 길게 할수록, 長石은 少量配合한 素地가, 且 長石과 石英을 함께 카울린에 配合하는 경

우 長石量이 많던가 長石, 石英이 다 같아 빛은 素地일수록 低溫度로 되는 傾向이 있다.

2. 카울린에 石英을 配合하면 1300°C以下의 烧成溫度에서는 石英配合量이 많을 수록 強度는 低下하지만 1400°C 烧成의 경우에는 石英 10%配合의 경우 強度는 最大로 되며 1500°C 烧成에서는 이제까지와는 反對로 石英의 配合量이 많을 수록 山強度는 크게 된다.

3. 1400°C以下의 烧成溫度인 경우 카울린에 配合하는 石英의 粒子가 微粒일수록 山強度는 커지지만 1500°C 烧成에서는 이와는 反對로 石英의 粒子가 粗粒일 수록 強度가 커진다.

4. 카울린에 長石를 配合한 경우 配合量이 적은 1.2%의 素地는 카울린 單味素地보다 어느 程度 強度가 低下하지만 配合量이 많은 素地에서는 어느 것이나 카울린單味素地보다 強度는 增大한다.

5. 三成分系素地의 경우에는 關係가 複雜하며 大體的으로 1200°C以下의 烧成溫度가 낮은 경우에는 長石의 配合量이 特히 적은 경우를 除外하고 長石量이 많던가 또는 長石量이 많고 石英量이 적은 素地일수록 強度는 增大한다. 1300°C以上의 高溫度에서는 더욱 不規則하며 大體的 인 傾向으로서는 長石配合量이 35%로서 가장 많은 素地 및 標準配合의 素地가 強度가 크며 이 以外에는 1400°C以上으로 되면 石英量이 가장 적은 15%이고 카울린이 많은 素地도 相當히 強하다는 것을 알았다. 1500°C로 되면 카울린의 配合量이 標準보다 적고 長石 또는 石英의 配合量이 標準보다 많은 試驗片은 1400°C보다 強度가 커지는 傾向이 있다.

### 3-2. 衝擊強度

各試驗片의 衝擊強度는 5個의 測定值에서 最低値를 除外한 나머지 4個의 平均値이다.

#### 3-2-1. 카울린單味素地의 衝擊強度

圖 9는 粉碎時間과 衝擊強度의 變化시킨 카울린 素地에 對한 結

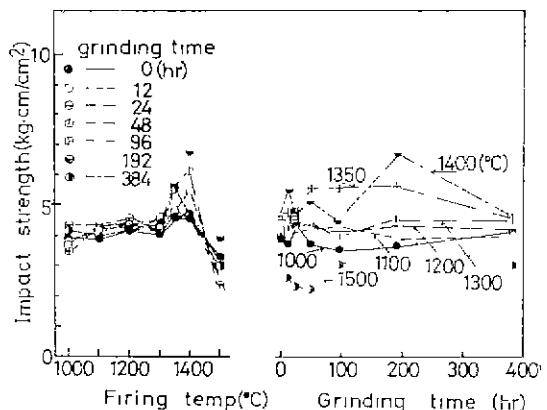


Fig. 9 Impact strength of fired kaolin bodies

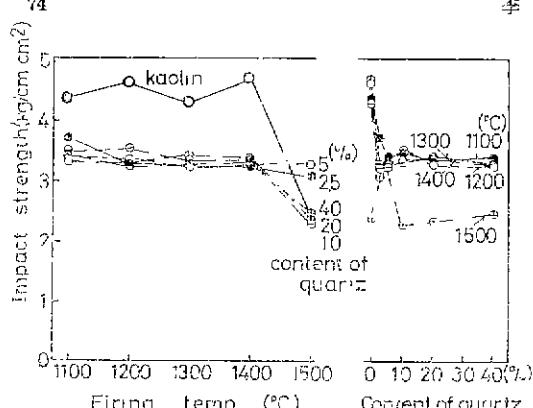


Fig. 10. Impact strength of fired kaolin-quartz bodies

果를 烧成溫度 및 粉碎時間에 對하여 図示한 것이다. 全體的으로 明確한 關係를 見을 수는 없었으나 카울린의 粉碎時間에 따라 衝擊強度는 規則의 變化를 나타내지 않으며 極端의 傾向으로 1400°C 까지는 烧成溫度가 高을수록 特히 1380~1400°C에서 急速히 衝擊強度가 커지는 傾向이 있으며 1500°C로 烧成되면 值는 急激히 작아진다.

### 3-2-2. 카울린—石英系素地의 衝擊強度

圖 10은 카울린에 粒度가 10~20μ인 石英 粒子를 配合함을 變化시켜 配合한 素地에 對한 衝擊強度의 測定結果이다. 카울린에 石英이 2.5% 配合되어도 衝擊強度는 急激히 低下하며 그 以上은 石英의 配合量이增加하여도 거의 變화의 變화는 볼 수 없다. 1500°C 烧成의 경우에는 2.5, 5% . 石英을 配合하던 衝擊強度는 커지나 10% 配合에서는 急激히 低下한다. 石英粒子의 粒度를 變化시킨 경우에도 4.4% 以下의 溫度範圍에서는 衝擊強度에 別영 향을 미치지 않는다는 것을 알았다

### 3-2-3. 카울린—長石系素地의 衝擊強度

圖 11은 카울린에 10% 以下의 長石을 配合한 素地의 烧成溫度와 配合量에 따른 衝擊強度의 變化를 図示한 것이다. 長石은 配合量이 많아지며 特히 1300, 1400°C의 高溫度에서 烧成한 素地의 衝擊強度는 커지는 傾向

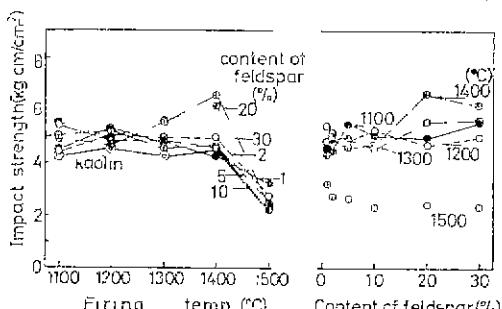


Fig. 11 Impact strength of fired kaolin-feldspar bodies

을 나타내며 1400°C 以下의 溫度範圍에서는 長石을 配合한 素地가 카울린單味素地보다 衝擊強度가 크다.

### 3-2-4. 카울린—石英—長石系素地의 衝擊強度

三成分系素地에서는 成分範圍가 좁으며 圖 10, 11에서 볼 수 있는 石英 및 長石를 配合한 경우의 結果가 서로 相反되는 効果 때문에 規則의 傾向을 찾아내기는 困難하다. 圖 12는 三原料의 配合比와 衝擊強度와의 關

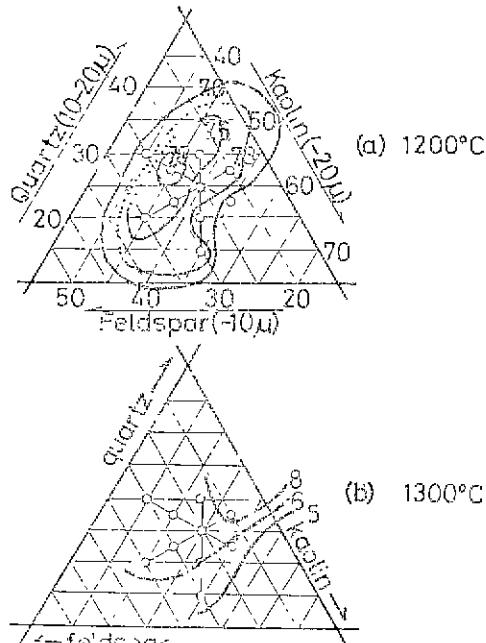


Fig. 12. Impact strength of fired triaxial bodies (kg/cm²)

係를 例解的으로 나타낸 것으로 a)의 1200°C의 時에는 옆모기에는 카울린 45, 石英 27.5, 長石 27.5의 組成인 경우가 가장 衝擊強度가 크고 이 組成에서 떠나질 수록 強度가 低下하는 傾向을 나타내는 것같이 보이며 1300°C 烧成인 b)로 되면 傾向은 完全히 變하여 石英이 많고 特히 長石의 쪽은 약이 큰 경향을 나타내고 있다.

### 3-3 素地의 強度와 磁化度 및 組成礦物의 關係

機械的 強度의 變化가 素地의 磁化度의 結果와 어떤 關係가 있는가를 調査하여 強度變化의 原因을 先明化하고 하였다.

#### 3-3-1. 부피 比重과 曲强度

素地가 磁化될수록 그의 曲強度는 強하여진다고 生覺되므로 이들의 關係를 確認하기 위하여 于先 素地의 磁化度의 尺寸의 하나로서 부피比重을 採하여 부피比重과 強度와의 關係를 展示하면 圖 13과 같이豫期한 대로 明確히 부피比重이 크고 素地가 잘 烧結될수록 曲強度는 増加하는ことが 있다. 그러나 부피比重이 2.0~1.9

보다도 작으면 急擊히 強度가 低下하고 또 2.4附近보  
다른 경우에는 對反로 急激히 強度가 增大한다.

### 3-3-2 결보기 氣孔率과 曲強度

磁化度의 또 하나의 尺度로서 결보기 氣孔率와 曲強度의 關係를 圖示하면 図 14와 같으며, 氣孔率이 커지면 曲強度는 작아진다. 이 図의 結果로서도 號結이 잘 되면 曲強度가 커질을 알 수 있다.

以上의 結果로서 素地의 磁化가 進行될수록 曲強度는 커지는 것이 明確하다.

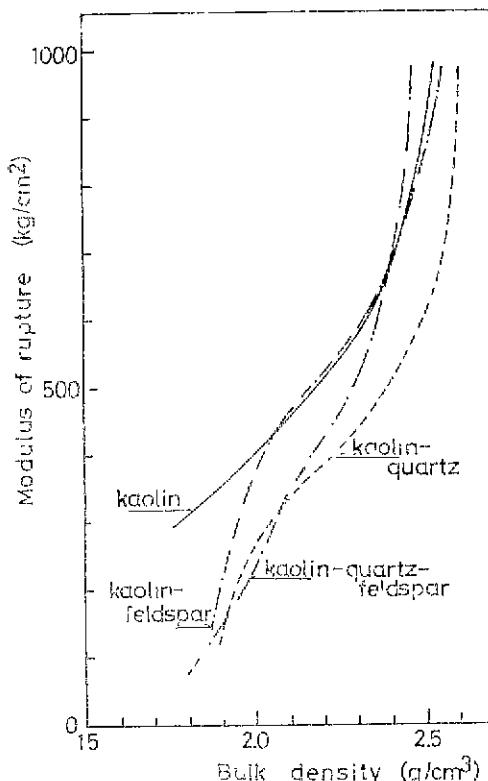


Fig. 13. Relation between modulus of rupture and bulk density

### 3-3-3 曲強度와 素地의 組成礫物과의 關係

曲強度와 素地의 組成礫物의 相對含有量과의 關係를 檢討하였다. 于先 뉴라이트 合有量과의 關係를 檢討하였다. 圖 15는 카운린單體素地 및 카울린一石英系素地에 對하여 X線回折분석의 세기에서 얻어진 相對的 뉴라이트含有量과 曲強度와의 關係를 圖示한 것이다. 그림에서 볼 수 있는 바와 같이 이 素地뿐만 아니고 다른 素地의 경우에도 마찬가지로 뉴라이트 合有量과 曲強度와의 사이에는 明顯한 相互關係를 찾을 수는 없고 다만 뉴라이트가 많은 것이 어느정도 曲強度가 커지는

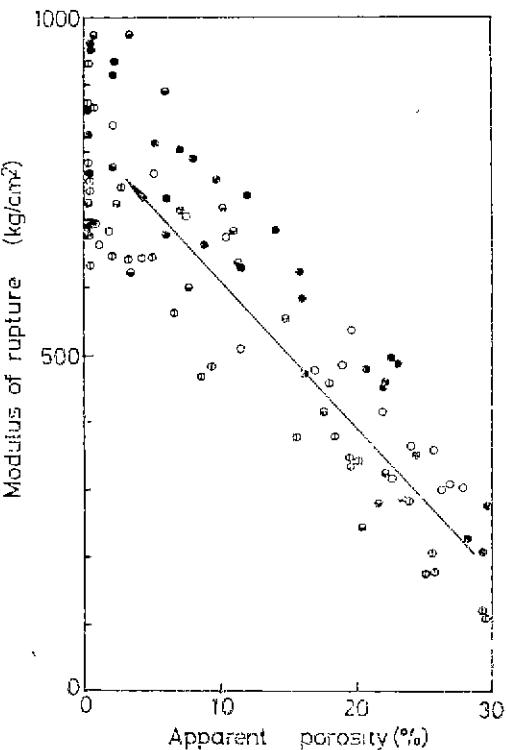


Fig. 14. Relation between modulus of rupture and apparent porosity

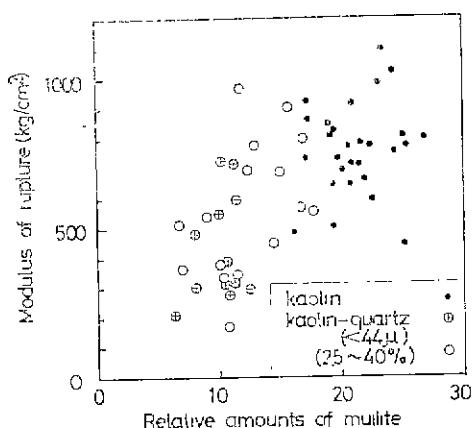


Fig. 15. Relation between modulus of rupture and mullite content of fired bodies

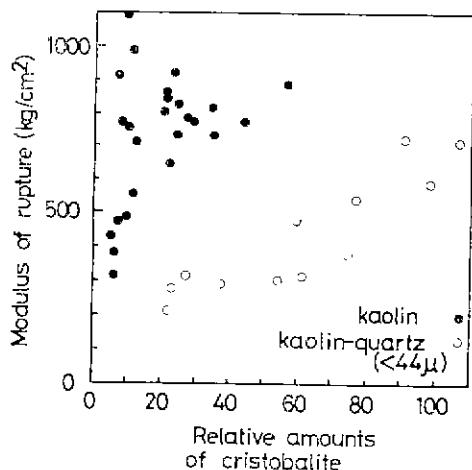


Fig. 16. Relation between modulus of rupture and cristobalite content of fired bodies

傾向을 볼 수 있을 것이다. 크리스토바라이트의 절보기 含有量과의 相互關係는 카울린單味素地와 20%石英을 配合한 素地에 對하여 図示하였던 図 16과 같다. 이結果로서 同一系統의 素地에 있어서는 어느정도 크리스토바라이트가 많은 素地임이 強度가 큰 傾向이 있으나 全體的으로는 이 경우에도 뚜렷한 規則的인 關係는 볼 수 없었다. 図 17은 카울린-石英 및 三成分系素地에 對하여 石英의 相對含有量과 曲強度와의 關係를 圖示한 것이다. 이 圖에서 素地中에 遊離石英의 含有量이 많을 수록 曲強度는 低下하는 것을 알았다. 이와같이 素地의 曲強度는 組成礦物의 含有量과는 明白한 關係를 나타내지 않으며 다만 크리스토바라이트가 많은 素地 및 遊離石英이 작은 素地가 強度가 큰 傾向을 나

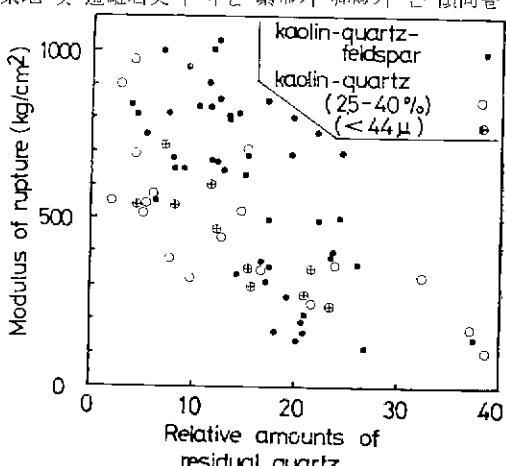


Fig. 17. Relation between modulus of rupture and quartz content of bodies

타낼 뿐이다.

陶磁器素地의 組成礦物中에서 石英에 對하여는 그의 面間隔이나 크리스토바라이트의 크기를 測定算出할 수가 있다. 이를 値는一般的으로 長石를 同伴하는 素地에 있어서는 素地의 烧成이 進行될수록 面間隔이 커지며 또한 절보기上 크리스토바라이트의 크기가 작아지는 것을 洪野가 報告하였다. 이것은 烧成過程의 高溫度狀態에서 素地中の 長石質 마트릭스中에 둘러쌓인 石英粒子가 冷却되는 경우에 유리相으로 固化한 マトリックス中에서 相轉移等을 이르키므로 stress을 받아 引張應力은 이로인 狀態에 있음을 意味한다. 그러므로 石英粒子中에

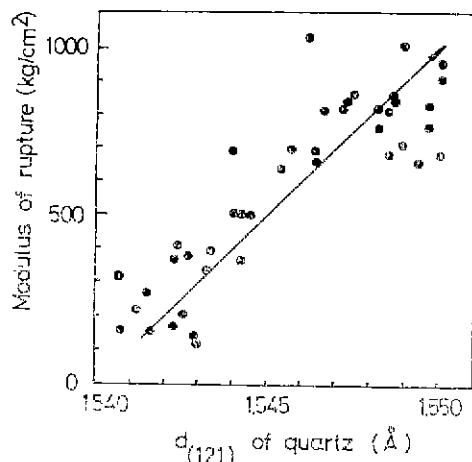


Fig. 18 Relation between modulus of rupture and lattice distance  $d_{(121)}$  of quartz remained in fired triaxial porcelain bodies

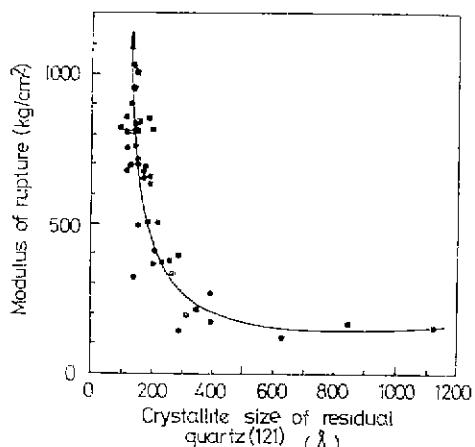
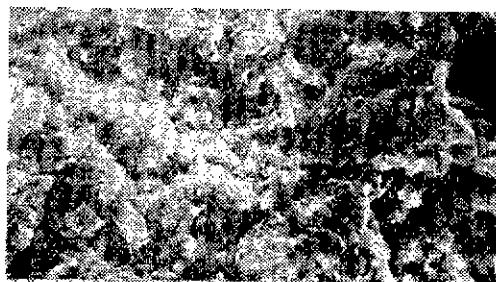
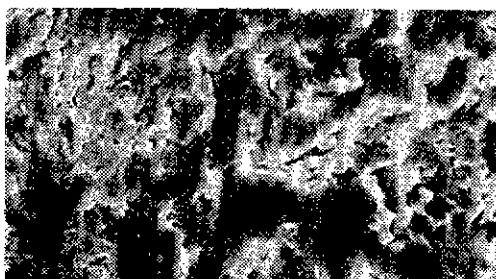


Fig. 19 Relation between modulus of rupture and crystallite size of quartz remained in fired triaxial porcelain bodies

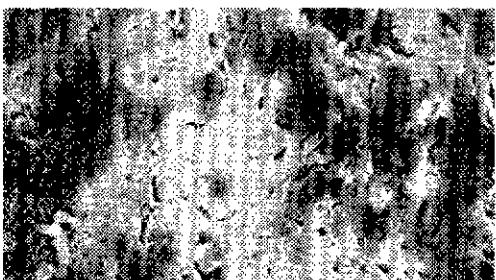
存在하고 있는 이와같은 應力의 크기와 曲強度와의 關係를 檢討하였다. 圖 18은 三成分系素地中의 石英粒子에 對하여 測定한 (121)面의 面間隔과 曲強度와의 關係를 圖示한 것이다. 이 圖에서 面間隔이 커질수록 曲強度는 커짐을 알 수 있다. 圖 19는 三成分系素地中에 残留하고 있는 石英粒子의 (121)面에 對하여 測定算出한 결보기上의 크리스탈릿의 크기와 曲強度와의 關係를 나타낸 것이다. 이 경우에는 크리스탈릿의 크기가 數  $100\text{ \AA}$  以下로 되면 急激히 曲強度가 커지는 것을 알 수 있다. 결보기上의 크리스탈릿가 각아지는 것도 石英粒子에 스트레스가 있음을 嘘示하는 것으로 이 圖의 結果에서도 石英粒子에 스트레스가 存在할수록 曲強度는 커지고 있음을 나타낸다. 結局素地中의 石英粒子等의 結晶相과 이들을 둘러싸고 있는 유리相에 應力이 內在할수록 素地의 曲強度는 增大하고 있음이



1000°C



1350°C



1400°C

 $\mu$ 

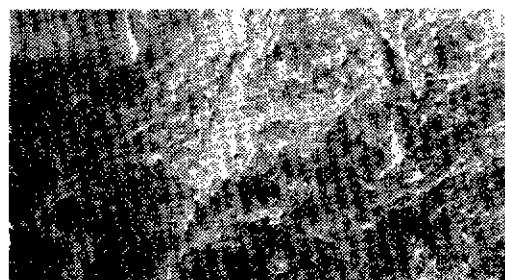
Fig. 20. Scanning electron microphotographs of fired kaolin bodies (unground kaolin)

明白하다. 이와같은 結果는 應力說을 뒤 받침하는 것으로 된다.

3-4 衝擊強度와 磁化度 및 組成礦物과의 關係  
衝擊強度에 對하여도 曲溫度에서와 같은 檢討를 하였으나 特記할 傾向을 찾아내지 못하였으므로 報告를 省略한다.

### 3-5 機械的強度와 微構造織과의 關係

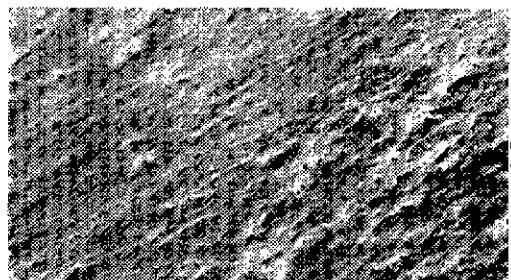
素地의 機械的強度는 그의 微構造織에도 關係된다고 推定된다. 圖 3에서 볼 수 있는 바와 같이 粉碎하지 않은 카울린 素地의 曲頗度는 烧成溫度 上昇과 함께 커진다. 圖 20은 이를 素地의 走査型電子顕微鏡寫眞이며 이 사진에서도 볼 수 있듯이 素地가 細密하게 瓊結될수록 強度가 增加하는 것으로 된다. 또한 圖 3에서 384時間 粉碎한 카울린素地는 末粉碎한 素地와는 달리 지나치게 烧成溫度가 높아지면 強度가 急速히 低下하



1000°C



1350°C



1400°C

 $\mu$ 

Fig. 21. Scanning electron microphotographs of fired kaolin bodies (384 hrs ground kaolin)

고 있다. 圖 21은 334時間 粉碎한 카울린素地의 電子顯微鏡寫眞이며 1300°C에 比하여 1400°C 烧成素地는 明白히 多孔質로 因하여 이것이 強度低下의 原因으로 되어 있음을 알 수 있다. 圖 22는 카울린에 長石 30%를 配合한 素地의 電子顯微鏡寫眞이며 1200°C, 1400°C로 烧成溫度가 높은 것일수록 素地는 細密하게 되고 強度 또한 이와 平行하여 增大하고 있다.

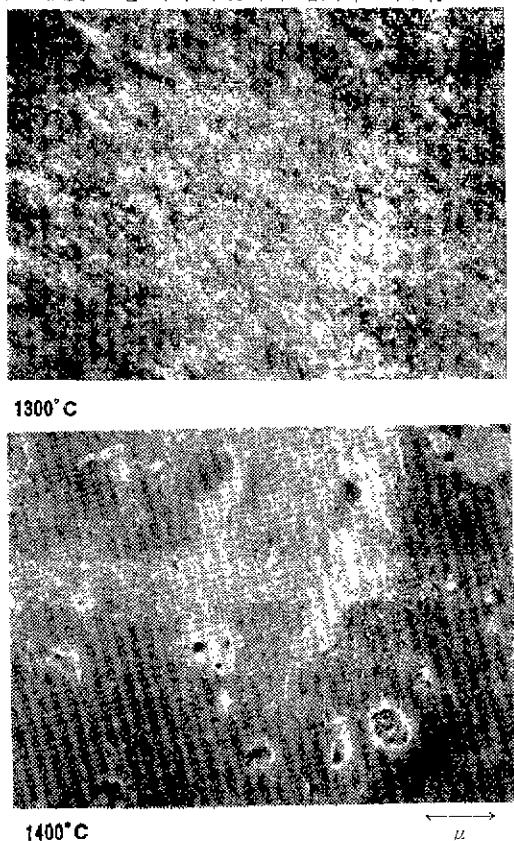


Fig. 22. Scanning electron microphotographs of fired kaolin (70%) feldspar (30%) bodies

이의 같이 素地의 強度는 그의 微構造性에 密接한關係라고 있음을 알 수 있다. X線의으로 測定된 素地中의 ルライ트含有量과 強度와의 사이에는 거의 相互關係가 없음을 말한바 있으나 이點에서는 一段ルライ트가 素地의 強度를 支配한다고하는 ルライ트假說을 認定할 수 없게 된다. 그러나 아니 本人等이 報告<sup>4,5,6</sup>, ⑨한 여리 素地의 陶瓦與微鏡觀察이나 顯微處理한 試片의 電子顯微鏡寫眞에서 보건 素地中에는 유리量이 많은 곳에 發達하는 比較的 큰 鈍狀의 ルライ트結晶과 1도 카울린分解物中에 發達하는 1~2μ以下の 작은 ルライ트結晶들 적어도 二種의 ルライ트가 存在하고 있

을 것 같다. X線의으로 測定된 ルライ트 量은 이들 ルライ트의 總量이며 特히 電子顯微鏡寫眞에서 鈍狀의 比較的 큰 ルライ트結晶이 細密하게 發達하고 있는 狀態는 極めて 素地의 強度에 어떤 影響을 미치고 있는 것이 아님か 推定되어 ルライ트假說도 積極으로 否定할 수는 없다.

#### 4. 結論

素地의 強度와 磁化度 및 微構造의 關係에 對하여 다음과 같은 結果를 얻었다.

1) 素地의 觀察기比重이 크고 細密하게 될수록 曲強度는 커진다. 微構造組織의 狀態로서도 素地中에 氣泡나 龜裂의 分布가 커지자고 細密하게 될수록 曲強度가 커짐을 알 수 있다.

2) 衡量強度에 對해서는 카울린單味素地와 같이 單純한 素地의 情況에만 觀察기比重이 크고 細密한 素地일수록 強하이지는 傾向이 보이나 其他の 素地에 對하여는 明白한 關係를 찾을 수 없다.

3) X線回折法으로 測定되는 ルライ트의 含有量과 機械的 強度와의 사이에는 相互關係를 찾을 수 없었다.

4) 크리스토마라이트合有量이 많은 쪽이 어느정도 強度가 커지는 傾向을 나타내나 그렇게 明確한 것은 못된다.

5) 素地中에 들어있는 遊離石英의 含有量이 많을수록 素地의 強度는 低下하는 傾向이 認定되었다.

6) 石英의 面凹陷의 増大 및 크리스탈의 크기가 커지는 데에서 推定되는 觀察기上 素地中의 石英粒子에 内存하는 引張應力, 即이 粒子周圍에 있는 유리相中에 생겨있는 壓縮應力이 커질수록 本實驗의 條件內에서는 分別히 素地의 曲強度는 커진다.

以上의 結果로서 素地의 烧成이 進行되어 細密하게 되고 또한 이 素地를 样成하고 있는 結晶相에 相當한 應力이 생기고 이것을 둘러 쌓고 있는 유리相中에 壓縮應力이 存在하고 있을 수록 적어도 그 素地의 曲強度는 커진다고 結論지를 수 있으며 陶磁器素地의 強度를 支配하는 要因으로서는 素地의 細密화와 함께 適當한 應力의 存在가 큰 影響을 미친다는 것을 알 수 있다. 그러나 素地中에 發達하는 鈍狀의 ルライ트結晶의 存在도 強度를 높이는 데 効果가 있는 것이 아님か 生覺된다. 이 効果에 對해서는 本實驗에서는 明白히 할 수가 없었다.

#### Reference

- O. Krause, "Relation between particle size of quartz and the properties of hard porcelain I, II"

- sprech* 70 611, 623, 633, 647 (1937)
- 2) K. Hamano, 陶磁器의 機械的 強度, 日窯協 3 171 (1968)
- 3) 浜野, 李應相 “카운린素地의 燒結過程에 관한 研究” 日窯協 80 93 (1972)
- 4) 李應相, 浜野 “카운린—石英系素地의 燒結過程에 관한 研究” 日窯協 80 405 (1972)
- 5) 李應相, 浜野 “카운린—長石系素地의 燒結過程에 관한 研究” 日窯協, 81 1 (1973)
- 6) 浜野, 李應相 “카운린—石英—長石系素地의 燒結過程에 관한 研究” 日窯協, 81 64 (1973).