

시멘트 벽돌 組積壁体의 構造耐力

(圧縮強度試験結果를 中心으로 한 耐力検討)

義一東一國立建設研究所 建築基準課 建築技佐

1. 序言

건축물의 설계에 있어서 그 사용재료 및構成部材의 耐力 또는 強度等을 알지 못하고서는 部材의 크기를 합리적으로 정하기 어렵다. 즉 때로는 지나치게 安全하기도 하고 혹은 不安全한 建物이 될 수도 있을 것이다.

組積構造에 대해서는 아직 국내의 構造設計基準이 없는 형편이며 건축법시행령의 规定에서 定하는 정도로 통용되고 있는 실정이다. 특히 시멘트 벽돌強度가 50 kg/cm^2 以上으로 개정 실시되고, 規格도 장려형으로 바뀜에 따라 실제의 벽체強度를 測定함으로써 관계법령의組積構造에 대한規定內容을 일부나마 검토하고組積構造設計에 있어서 壁体의合理的인耐力を 제시하고자 한다. 다만 본 시험연 구의 범위는 시멘트벽돌造에 대해 等分布荷重試験 및集中荷重試験으로 壓縮力에 주안점을 두었다.

2. 材料

(1) 벽돌

① 벽돌규격

프리즘 및 피어공시체 製作에는 장려형 시멘트벽돌을 사용하고 그規格은 K.S에 定하는 그림-1과 같다.

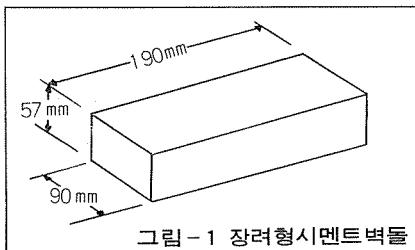


그림-1 장려형시멘트벽돌

② 벽돌의 強度 및 물리적성질

시멘트벽돌의 強度 및 物理的性質은 임의로 채취한 12개의 벽돌에 대한 시험에 의하여 표-1과 같이 밝혀졌다. <표-1>

구분	단위	측정치
총량(기전상태)	g	1879.1
기전비중	·	1.93
흡수율	%	9
압축강도	윗면(190×90)	kg/cm ²
	윗면(190×90)	51.56
	옆면(190×57)	kg/cm ²
	옆면(190×57)	26.47

흡수율은 3時間以上의 침수상태에서 측정하였으며, 壓縮強度는 24시간以上 침수시킨 후에 試験한 값이다. 윗면(190×90)과 옆면(190×57)을 각각 加压面으로 하여 試験한 壓縮強度間に 상당히 큰 差異가 있는데 그 원인은 분명치는 않으나 벽돌製作時 모르터充填過程과 공시체의 높이비율의 差에 있는 것으로 추정된다.

(2) 모르터

① 모르터材料

* 시멘트

줄눈모르터用으로 사용한 시멘트는 포틀랜드시멘트(성신화학주식회사 제품)로서 粉抹度가 $3,000\text{cm}^2/\text{g}$ 이었다.

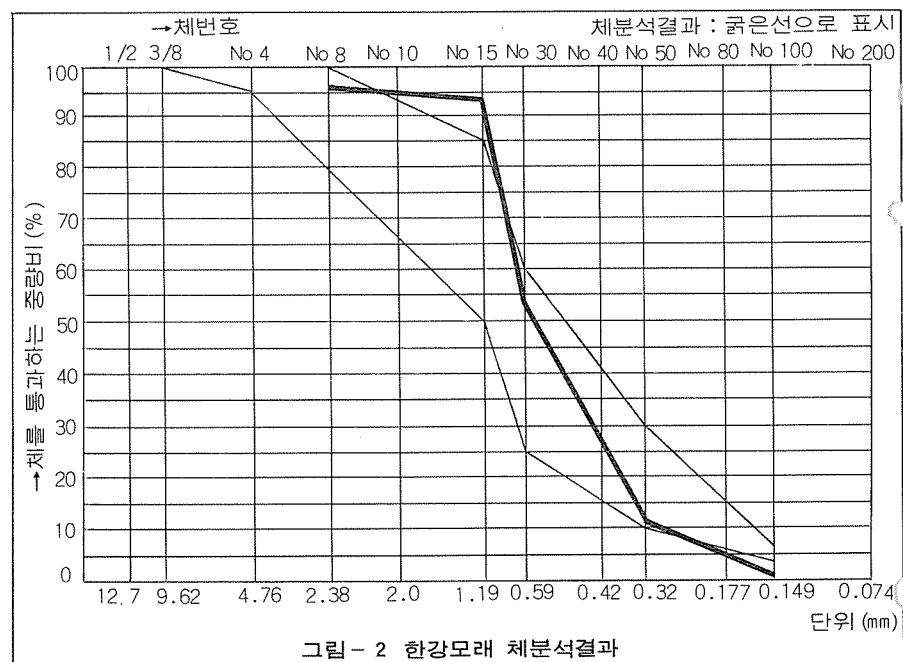
* 모래

모르터용 모래는 한강으로서 체가름 시험결과 그림-2와 같은 粒度分布를 나타냈다.

② 모르터配合

프리즘 및 피어공시체 製作用 모르터는 용적배합비 1:3으로 하고 물시멘트비(W/C)는 60%程度로 했다. 혼합은 손비빔으로 하되 전비빔 3회 후 물비빔 3회로 했다.

모르터공시체는 Batch마다 혼합이 끝나고 프리즘 및 피어공시체製作 직전에 Cube Mold에 충진하여 6개를



(표-2) 공시체 種類 및 規格

공 시 체 種 類		規 格(길이×높이×나비)	공시체수	비 고
시 멘 트 벽 돌		19×5.7×9	12	
모 르 터 공 시 체		5×5×5	6	
프 리 즘		19×39.2×9	6	
피 어	0.5 B 길 이 쌓 기	59×62.3×9 99×62.3×9	6 6	등 분 포 하 중 시 험 용 집 중 하 중 시 험 용
	1.0 B 길 이 쌓 기	59×62.3×19 99×62.3×19	6 6	등 분 포 하 중 시 험 용 집 중 하 중 시 험 용
공 시	1.0 B 영 식 쌓 기	59×62.3×19 99×62.3×19	6 6	등 분 포 하 중 시 험 용 집 중 하 중 시 험 용
	1.0 B 불 식 쌓 기	59×62.3×19 109×62.3×19	6 6	등 분 포 하 중 시 험 용 집 중 하 중 시 험 용
체	12.5cm 옆 세 워 영 식 쌓 기	59×61.1×12.5 99×61.1×12.5	6 6	등 분 포 하 중 시 험 용 집 중 하 중 시 험 용

만들고 28日間 水中양생하였다. Cu-be Mold 規格은 5 cm × 5 cm × 5 cm 이고 28日 壓縮強度는 平均 111.3kg/cm²로 측정되었다.

(3) 공시체

① 공시체 종류 및 규격

공시체는 各種 공히 6개씩 製作하여 벽돌 및 모르터공시체를 제외하고 총공시체수를 66개로 하였다.

공시체 種類 및 規格은 표-2와 같다.

피어공시체는 등분포 하중시험용과 집중하중시험용으로 大別하였으며, 試驗機의 性能 및 가동범위를 고려하여 공시체의 규격을 정하였다. 特히 集中荷重試驗用 피어공시체는 그림-3과 같이 荷重作用部位에서 45° 角度로 힘이 확대전달된다고 보아 길이를 정하였다.

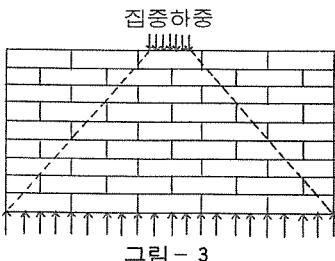


그림-3

② 공시체製作 및 보양

공시체는 地面을 평탄하게 한 후 12mm 내수합판을 깔고 그 위에서 製作하였다.

시멘트벽돌은 使用分에 對해서 쌓기 하루전에 물을 뿌려 공시체製作時에는 内部濕潤 表面乾燥狀態가 되도록 하였으며 출눈두께는 1cm를 基準으로 하였다.

벽돌공은 숙련공으로서 경험이 있는 사람을 고용하였고 공시체는 9 켤 쌓기로 하였다.

공시체는 옥외에서 양생하였으나 공시체 제작당일 作業이 끝나는 직후에 비닐지로 씌우고 5일간은 물을 뿌려 충분한 습윤상태에서 平均溫度 13°C (午前10時基準)로 28日間 양생하였다.

3. 공시체의 壓縮強度試驗 및 結果分析

(1) 일반사항

제작 처음날부터 28日以上이 經過된 후 全공시체에 對하여 檢사를 한 다음 시험실까지 미리 운반해 놓았다. 제작장소에서 시험실에 운반하는 동안에는 특히 공시체가 충격을 받지 않도록 세심한 주의를 기울였다. 試驗은 당초 국립건설연구소 전축자재과의 100톤 만능시험기를 使用하려고 計劃하였으나 시험도중 시험기에 이상이 생겨 材料試驗科의 300톤 만능시험기를 이용하였다.

피어공시체의 上下面은 모르터를 빌라 고르게 하였고 試驗時에는 上下面에 15mm 고무판을 깔고 그 위에 H-形鋼 또는 20mm 철판을 대었다. 加压速度는 1.5~3.5kg/cm² sec를 기준으로 하였다.

(2) 壓縮強度試驗結果 및 分析

① 壓縮強度試驗結果

프리즘 및 피어공시체의 시험 결과는 表-3으로 나타냈는데 等分布荷重試驗時 프리즘 0.5B 길이쌓기, 1.0B 길이쌓기 및 세워영식쌓기 공시체는

100ton萬能試驗機로 試驗한 結果值이며, 1.0B영식쌓기, 1.0B불식쌓기 및 집중하중용 공시체는 300ton 만능시험기로 試驗한 結果值이다. 100ton만능시험기를 利用한 結果와 300ton만능시험기에 依한 試驗值間に 상당한 차이를 보이고 있는데 그 원인은 공시체의 同質性을 감안할 때 시험기의 성능에 차이가 있었던 것으로 생각된다.

공시체의 파괴양상은 等分布荷重試驗時에는 대부분 上部加压面이 부서져 내렸고, 集中荷重試驗時에서는 集中荷重作用部位로 부터 45°下向方向으로 균열이 發生하거나 中央部에 垂直균열이 발생하여 절단되는 양상을 보이고 있어 荷中이 45° 方向으로 拡大伝達된다는 사실을 입증해주고 있다.

② 벽돌個體強度 및 모르터強度와 공시체強度와의 관계

그 관계를 도표로 表示하면 다음 표-4와 같다.

다음 표에서 보는 바와 같이 벽돌個體에 對한 공시체強度의 비율은 等分布荷重試驗에서 30%~55%로 平均 40% 정도이고, 集中荷重試驗時 75%~90%, 평균 80%로서 集中荷重作用時의 공시체 強度가 等分布荷重作用時의 공시체 強度보다 벽돌個體強度에 대한 비율이 상당히 크다(약 2倍의 비율) 나타나 있음을 알 수 있다. 또한 모르터強度에 對한 공시체強度比率은 等分布荷重試驗에서 14~25%, 平均 20%이고, 集中荷重試驗에서 35~45%로 나타나 공시체의 壓縮強度는 모르터의 壓縮強度에 의하여 큰 영향을

표-3 시험 결과

공시체 종별		규격(길이×높이×나비 cm)	파괴하중(kg)	압축강도(kg / cm ²)	비고
프리즘 공시체		19×39.2×9	5,800. kg	34.01 kg/cm ²	
피어 공 시 체	등분포 하중 시험	0.5 B 길이 쌓기	59×62.3×9	13,650. "	25.5 "
	1.0 B 길이 쌓기	59×62.3×19	32,400. "	28.3 "	
	1.0 B 영식 쌓기	59×62.3×19	17,000. "	15.19 "	300Ton 시청기이용
	1.0 B 불식 쌓기	59×62.3×19	17,350. "	15.2 "	"
	12.5cm 옆세워영식쌓기	59×61.1×12.5	16,800. "	21.55 "	
질중 하중 시험	0.5 B 길이 쌓기	99×62.3×9	6,950. "	38.61 "	가압면적 180cm ²
	1.0 B 길이 쌓기	99×62.3×19	17,000. "	44.75 "	" 380 "
	1.0 B 영식 쌓기	99×62.3×19	17,500. "	45.96 "	" 380 "
	1.0 B 불식 쌓기	109×62.3×19	15,800. "	41.53 "	" 380 "
	12.5cm 옆세워영식쌓기	99×61.1×12.5	11,600. "	45.49 "	" 250 "

표-4

공시체 종별		벽돌강도(A)	공시체강도(B)	B/A × 100 (%)	모르터강도(C)	B/C × 100 (%)
프리즘 공시체		51.56 kg / cm ²	34.01 kg / cm ²	65.96 %	111.33 kg / cm ²	30.55 %
피어 공 시 체	등분포 하중 시험	0.5 B 길이 쌓기	"	25.5 "	49.46 %	" 22.90 %
	1.0 B 길이 쌓기	"	28.3 "	54.89 %	"	25.42 %
	1.0 B 영식 쌓기	"	15.19 "	29.46 %	"	13.64 %
	1.0 B 불식 쌓기	"	15.2 "	29.48 %	"	13.65 %
	옆세워영식쌓기	"	21.55 "	41.8 %	"	19.36 %
질중 하중 시험	0.5 B 길이 쌓기	"	38.61 "	74.88 %	"	34.68 %
	1.0 B 길이 쌓기	"	44.75 "	86.79 %	"	40.20 %
	1.0 B 영식 쌓기	"	45.96 "	89.14 %	"	41.28 %
	1.0 B 불식 쌓기	"	41.53 "	80.55 %	"	37.30 %
	옆세워영식쌓기	"	45.49 "	88.23 %	"	40.86 %

표-5

공시체 종별	높이 / 두께	(kg / cm ²)	강도 파괴 강도 편차(%)	수정계수		(f' m)	안전율	(fm) 허용 압축 강도
				편차수정	높이 / 두께수정			
등분포 하중 시험	0.5 B 길이쌓기	6.92	25.5 kg/cm ²	10.0 %	.	25.5 kg/cm ²	5	5.1 kg / cm ²
	1.0 B 길이쌓기	3.28	28.3 "	12.6 "	0.091	0.886	5	5.01 "
	1.0 B 영식쌓기	3.28	15.19 "	4.89 "	.	0.886	5	2.69 "
	1.0 B 불식쌓기	3.28	15.2 "	4.28 "	.	0.886	5	2.69 "
	옆세워영식쌓기	4.89	21.55 "	9.73 "	.	0.995	5	4.29 "
질중 하중 시험	0.5 B 길이쌓기	6.92	38.61 "	6.7 "	.	38.61 "	5	7.72 "
	1.0 B 길이쌓기	3.28	44.75 "	7.50 "	.	0.886	5	7.93 "
	1.0 B 영식쌓기	3.28	45.96 "	6.38 "	.	0.886	5	8.14 "
	1.0 B 불식쌓기	3.28	41.53 "	4.59 "	.	0.886	5	7.36 "
	옆세워영식쌓기	4.89	45.49 "	8.3 "	.	0.995	5	9.06 "

표-6 (목상을 사용하는 스크류지붕) 내력벽체에 作用하는 압축력 (단위 : kg / cm²)

실의 크기(Mxm)	내력벽이 지지하는 반 면 적 (A) (m ²)	1층 또는 최상층		2층의 아래층		3층의 최저층		
		벽 두께		벽 두께		벽 두께		
		19cm	15cm	29cm	19cm	39cm	29cm	19cm
3.6 m	3.0 m	6.3m ²	1.52kg/cm ²	1.74kg/cm ²	2.41kg/cm ²	3.53kg/cm ²	3.11kg/cm ²	3.59kg/cm ²
4.2 "	3.3 "	8.41 "	1.64 "	1.9 "	2.58 "	3.79 "	3.29 "	3.83 "
4.8 "	3.6 "	10.8 "	1.76 "	2.05 "	2.74 "	4.04 "	3.47 "	4.08 "
5.4 "	4.0 "	13.6 "	1.89 "	2.21 "	2.91 "	4.31 "	3.67 "	4.34 "
6.8 "	5.0 "	21.5 "	2.2 "	2.61 "	3.33 "	4.97 "	4.14 "	4.97 "
8.0 "	6.0 "	30.0 "	2.49 "	2.97 "	3.71 "	5.57 "	4.57 "	5.54 "
8.0 "	7.5 "	31.85 "	2.60 "	3.11 "	4.03 "	5.81 "	4.74 "	5.77 "
10.0 "	8.0 "	48.0 "	3.0 "	3.68 "	4.39 "	6.64 "	5.34 "	6.66 "
								10.22 "

표-7 (기와지붕) 내력벽체에 작용하는 압축력 (단위 : kg / cm²)

室의 크기 가로 (ℓ_1)	세로 (ℓ_2)	내력벽이 지지하는 바닥면적 (A) (m ²)	1 층 또는 최상층		2 층의 아래층		3 층의 최저층		
			벽 두께 19cm	벽 두께 15cm	벽 두께 29cm	벽 두께 19cm	벽 두께 39cm	벽 두께 29cm	벽 두께 19cm
3.6 m	3.0 m	6.3 m ²	0.85kg/cm ²	0.9kg / cm ²	1.99kg/cm ²	2.86kg/cm ²	2.79kg/cm ²	3.17kg/cm ²	4.72kg/cm ²
4.2 "	3.3 "	8.41 "	0.88 "	0.94 "	2.07 "	3.03 "	2.93 "	3.35 "	5.1 "
4.8 "	3.6 "	10.8 "	0.91 "	0.97 "	2.20 "	3.19 "	3.07 "	3.54 "	5.30 "
5.4 "	4.0 "	13.6 "	0.94 "	1.0 "	2.31 "	3.36 "	3.22 "	3.73 "	5.61 "
6.8 "	5.0 "	21.5 "	1.0 "	1.09 "	2.57 "	3.77 "	3.57 "	4.21 "	6.36 "
8.0 "	6.0 "	30.0 "	1.06 "	1.17 "	2.81 "	4.15 "	3.90 "	4.64 "	7.05 "
8.0 "	7.5 "	31.85 "	1.08 "	1.34 "	2.90 "	4.30 "	4.03 "	4.81 "	7.32 "
10.0 "	8.0 "	48.0 "	1.18 "	1.37 "	3.23 "	4.82 "	4.48 "	5.50 "	8.41 "

표-8 벽의 수평단면적 비율에 따른 작용압축력

단위 : kg / cm²

구분	벽단면적 / 바닥면적 바닥면적 1 m ² 当 벽단면적	1 / 25	1 / 20	1 / 15	1 / 10	1 / 7	1 / 5
		400 cm ²	500 cm ²	667 cm ²	1,000 cm ²	1,429 cm ²	2,000 cm ²
1 층 또는 최상층	스 라 브 지 봉 기 와 지 봉	1.79kg/cm ² 0.89 "	1.56kg/cm ² 0.84 "	1.33kg/cm ² 0.79 "	1.10kg/cm ² 0.74 "	0.96kg/cm ² 0.71 "	0.87kg/cm ² 0.69 "
2 층의 아래층	스 라 브 지 봉 기 와 지 봉	3.70 "	3.21 "	2.73 "	2.24 "	1.95 "	1.76 "
3 층의 최저층	스 라 브 지 봉 기 와 지 봉	5.58 "	4.84 "	4.11 "	3.38 "	2.94 "	2.64 "
		4.68 "	4.12 "	3.57 "	3.01 "	2.68 "	2.46 "

받지 않지만 벽돌個體強度에는 많은 영향을 받는다는 사실을 알게 되었다.

(3) 組積方法에 따른 圧縮強度의 비교분석

통상적으로 組積方法에 따라 벽돌
壁体의 지지내력에 상당한 차이가 있
다고 생각해 왔으나 본 시험결과에 의
하면 圧縮強度에 관한 한 별다른 차이
가 없는 것으로 나타났다. 等分布荷
重作用時 공시체의 圧縮強度는 英式
쌓기 15.19kg/cm², 佛式쌓기 15.2kg/
cm²로서 佛式쌓기 공시체가 오히려 약
간 큰 強度를 보이고 있는 点으로 보
아 테두리보등을 설치하여 荷重이 균
등하게 분포될 경우에는 쌓는 방법에
구애받을 필요가 적음을 알 수 있다.
集中荷重作用時의 각 공시체의 圧縮
強度는 다소 양상이 달라 英式쌓기
45.96 kg/cm², 길이쌓기 44.75kg/cm²,
佛式쌓기 41.53kg/cm²로 나타나 약간
의 強度差를 보이고 있으며 英式쌓기
가 가장 효과적임을 알 수 있다.

그러나 본 시험은 모멘트荷重과 전
단력등을 포함한 종합적인 시험이 되
지 못해 圧縮力에만 有効하다는 점을
첨언해 둔다. 한편 0.5B 길이쌓기와
1.0B 길이쌓기의 強度를 비교해보면

1.0B가 하중지지 능률이 크다는 사실
과 12.5cm 옆세워영식쌓기 공시체도
상당한 強度를 발휘할 수 있음을 알
수 있다.

(4) 시멘트벽돌造耐力壁体의 許容压 縮 应力度推定

피어공시체에 대한 圧縮強度試驗結
果로부터 美國의 BIA* 기준에 의거 許
容压縮應力度를 算出하면 표-5와 같
다. 여기에서 強度편차에 의한 수정
계수는 강도편차가 12%以上일 경우
에만 적용했다. 수정压縮強度($f'm$)에
대해서 안전율5를 적용한 값을 許容
压縮強度($f'm$)로 한다.

* BIA : Brick Institute of America

4. 組積造 耐力壁体에 作用하는 荷重

(1) 住宅에 있어서의 組積造耐力壁 体에 作用하는 荷重

荷重이라 하면 固定荷重, 積載荷重,
風荷重, 積雪荷重, 其他荷重이 있으
나 주택에서는 건물의 규모가 작은 관
제로 固定荷重과 積載荷重만을 주로
고려하기로 한다. 층고는 2.8m로 가
정하고 耐力群 길이의 합계가 내진벽으

로 구획된 거리의 1/2 以上이 되어
야 하며, 耐力壁의 길이는 10m를 넘
을 수 없다는 規定과 耐力壁으로 둘러
싸인 부분의 바닥면적은 80m²를 넘을
수 없다는 현행 建築法施行令에 준하
여 自重 및 아파트 경우의 積載荷重
을 고려하면 室의 크기에 따라 表-6,
表-7과 같은 作用压縮力이 推定計算
된다.

한편一般的으로 組積建造物은 耐
力壁 水平斷面積의 바닥面積에 대한
비율이 1/5~1/25정도가 되는데 위의
표-8에서 보는 바와 같이 1/7~1/20
範圍가 적정比率로 推定된다. 그 比
率이 1/25以下가 되면 構造安全上 검
토해 볼 필요가 있으며 荷重에 따라
벽두께 또는 벽길이를 조정하여 適切
한 水平斷面積을 拡保하도록 하고 耐
力壁이 균등하게 分布하도록 配置함
이 바람직 하다.

5. 結 語

장려형 시멘트벽돌(압축강도 : 50kg
/cm²이상)을 사용하여 제작한 공시체
試驗結果를 분석해 보면 耐力壁体의
压縮強度는 組積方法에 의해서는 별다

는 影響을 받지 않는데, 특히 等分布荷重이 작용할 경우에는 強度上 가장 유리하다고 생각되는 英式 쌓기공시체와 가장 불리하다고 생각되는 佛式 쌓기공시체 사이에 거의 強度 差異가 없다는 点은 特記할 만한 試驗結果이다. 따라서 치장쌓기를 겸한 耐力壁은 佛式 쌓기를 이용하여 미장效果도 아울러 거둘 수 있다고 본다.

한편 壁体의 許容圧縮強度를 算定함에 있어 本文에서는 安全率을 美国

基準에 따라 5로 취하였으나 美國은 이 基準에 의해서 高層의 組積造建物을 設計할 수 있게 되어 있으므로 우리의 建築法令에 규정하고 있는 3 층 이하의 規模와는 근본적으로 차이가 있어 우리의 실정에 적합한 安全率이라고는 할 수 없다고 생각된다.

耐力壁의 水平斷面積은 바닥面積 1 m^2 当 最小 400cm² 즉 1/25 以上으로 하고 보통 500cm² (1/20) ~ 1,429cm² (1/7) 範囲가 適切하다고 본다. 또한 테

두리보를 設置하여 荷重이 集中되지 않도록 하는 것이 바람직하다.

끝으로 組積壁공시체에 대한 본 시험은 試驗機의 性能 및 積動範囲等의 형편상 實物크기 試驗을 하지 못하였으며, 圧縮強度에만 주안점을 두었기 때문에 試驗結果分析에 다소의 차이가 있을 수 있음을 밝혀두며 앞으로 이 分野에 對한 보다 세밀하고 종합적인 연구가 이행되어 합리적인 組積造設計方案이 개발되기를 기대한다.

職業倫理觀의 確立

閔榮基(본회 이사·정원건축연구소)

직업이란 그 직업에 종사하고 있는 사람의 生活, 다시 말해서 人格의 표현이다. 그러므로 직업을 통하여 활동함은 自己實現이므로 직업은 곧 개개인의 生活基本이며 自己表現이 아닐 수 없다. 그것은 직업에 충실하는 것이 바로 내 생활과 인간으로서의 삶에 충실히 되기 때문이다. 동시에 자기가 속해 있는 集團에 대한 충실히하기 때문이다.

우리 인간의 직업은 사회생활에서의 삶의 구실이다. 때문에 각자가 자기의 직업에 충실할 때에 그 사회는 원만하게 영위되면서 발전할 것이며 동시에 개개인도 보람있는 생을 누릴 수 있을 것이다. 직업이 <나>라는 인간의 총체적 표현이고, 무엇과도 바꿀 수 없는 소중한 天職이라 생각하여 거기에 모든 정성과 힘을 쏟는다면 우리는 스스로가 직업에 대한 긍지를 지니게 될 것이다.

이렇듯 직업에 대해 신념을 갖고 긍지를 지닐 때 우리는 職業倫理를 생각치 않을 수 없다. 그것은 엄격한 職業倫理가 뒤따르지 않는 직업이라면, 직업 그 자체에 대한 어휘가 성립하지 않는다고 해도 과언이 아니기 때문이다.

現代는 근대화에 따른 공업화를 통해 산업사회로 전환되어 가고 있으며, 이는 產業技術과 機械, 그리고 인간이 하나의 유기적인 機能을 발휘하여 풍요로운 사회를建設해 가고 있다는 증거이다.

그러나 고도의 產業社會가 갖는

生產的인 의미 못지 않게 인간소외, 가치관 및 윤리의식의 결핍과 더불어 황금만능 내지는 經濟第一主義라는 현상을 우리는 看過할 수 없다.

產業社會란 인간과 인간, 기계와 인간, 과학과 인간이라는 복잡한 구조 속에서 우리가 원하든 원치 않은 경제적 이익의 추구라는 자본주의의 生理를 안고 움직이는 세계이다. 여기에서의 行動準則은, 목적을 위한 수단이나 방법이 그 목적을 끝까지 정당화시켜도 옳으나 아니나의 가치판단이 중요한 것이며, 職業倫理란 목적과 수단이 정당하고 전전하다고 평가될 때 비로소 자기실현을 통해 사회적인 가치로 창조되는 것이다.

직업이란 하나의 경제적 가치창조이전에 人間本性에 입각한 삶의 權利이며 債務라는 점에서 중요하다. 따라서 자신의 직업은 단순히 생활비를 벌기 위한 노동의 장소가 아니며 충고한 生, 바로 그것으로 생각해야 한다. 그리고 나라와 민족을 위해 봉사하는 길로 생각하지 않으면 안된다.

產業社會는 나뿐만 아니라 나와 너, 그리고 모두가 함께 사는 것이기 때문에 조직과 집단 속에서 개인의 창조적 능력이 고도로 발휘되어 '톱니바퀴처럼 조화되고 팀워크' 이루어져야 하며, 하나의 유기체로서 생성·발전해 나가야 한다.

產業社會의 구조를 이루는 밑바탕은 개인적인 윤리와 직업관 및 직업

윤리이다. 그러므로 우리는 직업활동을 통하여 물질적인 욕구 충족을 실현시킴과 동시에 사회적 공헌이라는 사명감, 자기성장·자기실현을 도모하기 위한 의지, 그리고 사회조직의 한 구성원이 되고자 하는 욕구 등을 가져야 한다.

이상과 같은 직업활동의 期待值 내지 目的是 사람에 따라 다르다. 그러나 이를 조직의 이념으로 승화시켜 일체화된 產業社會를 이루해야 한다. 그것은 직업윤리의 확립이 조성될 때 가능하다고 본다.

직업윤리는 직업인이 스스로 商道德과 誠實性을 높일 때 정립될 수 있다. 따라서 인내의 부족, 무엇이나 손쉽게 구하려는 結果主義, 速成의 눈가림 등을 직업윤리에서 배제하여야 한다.

한편, 建築業務 수행에 따른 직업윤리의 확립이야말로 건축사의 품위 보존은 물론 거래질서의 확립이며 회원 상호간의 권리보호인 동시에 건축 설계와 감리의 옳바른 수행으로서, 국민들로부터 신뢰받는 첨경이라는 것을 모든 건축사들은 알아야 할 것이다. 그리하여 우리 모든 건축사들은 意識改革運動의 전개와 더불어 거래질서 확립을 위한 職業倫理의 재정립으로 명예로운 建築士로서, 그리고 建築文化의 창조자로서 부끄러움이 없는 職分을 다하여 정의사회를 구현하는 밑거름이 되었으면 한다. <*>