

$$q = Q/l$$

ここに、 q ：打継目，貫通孔外周およびびび割れ長さ1 cm当りの透気量 (CC/sec·cm)

l ：打継目，貫通孔外周およびびび割れの長さ (cm)， Q ：平均流出量 (CC/sec)

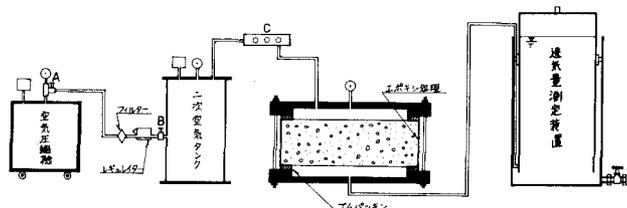


図-4 コンクリート板透気試験装置

3 試験結果および考察

透気試験の結果は表-3および図-5に示すようになって、今回の実験から得られた結果を要約すると以下のようである。

- (1) 試験体の板厚を10 cm，20 cmおよび30 cmと変えた場合，透気量は板厚10 cmに比べて板厚20 cmで約1/2，板厚20 cmに比べて30 cmで1/4と板厚の増加にしたがって減少したが，(1)式を用いて算出した透気係数は板厚にかかわらずほぼ一定の値となった。
- (2) コンクリートの打設方向と透気する方向が一致する場合（版を想定）の透気係数は，ブリージングによって生じた毛細管等の影響により，打設方向と透気する方向が直角の場合（壁を想定）に比べて約20%大となった。
- (3) 打継目1 cm当りの透気量は水平打継目を設けた試験体は平均約0.05 %hourであったのに対して，鉛直打継目を設けた試験体は平均約0.09 %hourと約1.7倍の値を示した。

また，打継目部の気密性をおよそ評価するため，打継目に沿って幅1 cmの層を空気が一様に透過すると仮定して求めた換算透気係数を打継目のない試験体の透気係数と比較してみると，水平方向で約50倍，鉛直方向で約75倍となり，打継目の存在が構造物の気密性を確保するうえで大きな弱点となることが明らかとなった。

(4) 貫通孔とコンクリートの取合部からの透気量は，水平方向に配管した場合で貫通孔の外周1 cm当り0.12 %hour，鉛直方向に配管した場合で0.89 %hourとなり，打継目と同様に水平方向に比べて鉛直方向の場合に約8倍大となった。これを打継目1 cm当りの透気量と比較してみると，水平方向で約2倍，鉛直方向で約10倍といずれも著しく大きな値を示した。

(5) 割製方法により設けた平均約0.23 mmのびび割れの長さ1 cm当りの透気量は1.53 %hourであって，これは他の要因の中で最も透気量の多かった鉛直方向の貫通孔外周1 cm当りの透気量0.89 %hourに比べても約1.7倍大であり，当然予想されたことではあるが，気密性の高い構造物を作るためにはびび割れの防止が最も重要であることを示している。

4 まとめ

今回の実験結果から，コンクリート構造物の気密性は用いるコンクリートの品質よりも打継目，パイプ貫通孔およびびび割れ等の存在と密接に関係することが明らかとなった。

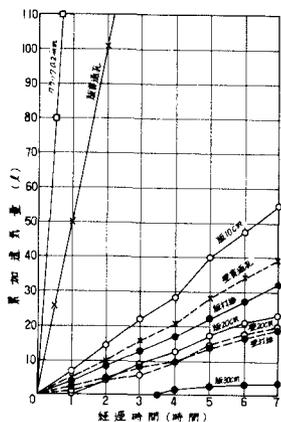


図-5 透気量の測定結果

表-3 透気試験結果

板厚 (cm)	打継目	打継目方向	試験体1箇所 (mm)	透気量 Q (CC/sec)		透気係数 q (CC/sec)	
				1 m ² 当り長さ1 cm当り			
10	版	—	1.62	1.60	23.0	4.26 × 10 ⁻⁴	
20	版	—	0.80	0.84	12.1	4.48 × 10 ⁻⁴	
30	版	—	0.69	0.70	10.1	3.70 × 10 ⁻⁴	
40	版	有	1.1	1.25	0.09	3.33 × 10 ⁻⁴	
50	壁	有	0.73	0.73	0.05	1.95 × 10 ⁻⁴	
60	版	有	1.3	1.23	0.89	—	
70	壁	有	1.3	1.58	0.11	—	
80	版	有	0.2	0.23	21.3	1.53 × 10 ⁻⁴	
90	30	版	0.25	0.20	2.58	2.00 × 10 ⁻⁴	
			0.14	0.20	2.02	1.56 × 10 ⁻⁴	