

東京工業大学

正員

長滝重義

韓国漢陽大学

正員

○文 翻英

1. まえがき

プレパックドコンクリートは、優れた施工法の一つとして、海岸構造物その他に多く使用されている。しかしながら、この工法の欠点の一つは、注入するモルタルの流動性が重要な要因であり、現在の施工技術では注入モルタルの水セメント比を40%以下にすることが困難であり、したがってプレパックドコンクリートの圧縮強度も最大値で $\sigma_{28}=350 \text{ kg/cm}^2$ 程度である。

本研究は、プレパックドコンクリートの強度増大を計ることを目的として、新種の減水剤を使用して注入モルタルの水セメント比を減少させ、これらの注入モルタルの物性ならびにこの種減水剤を使用したモルタルを注入したプレパックドコンクリートの力学的性状について検討したものである。

2. 試験の概要

(1) 使用材料 および モルタルの配合

セメント：日本セメント製普通ポルトランドセメント、フライアッシュ：東京電力製比重2.17
粉末度(ブレーン)3200cm³/gr, 減水剤：ボーリスNO5L(以下P.という)、芳香族系減水剤ボーリスNL-1400(以下NLという)、膨張剤：純正化学社のアルミニウム粉末を使用した。骨材：細、粗骨材とともに富士川産の川砂、川砂利、細骨材は乾燥状態で1.2~0.6mm及び0.6mm以下の粒度にふるい分けしたものを1:2の比率で使用した。比重2.57、粗粒率2.19。粗骨材は15~25mmの粒度のもの、比重2.63、吸水量0.98%，モルタル配合は表-1の通りである。

(2) 試験方法 および 装置

流動性の測定：注入モルタルの流動性の測定は、土木学会プレパックドコンクリート施工指針(案)に定める丁ロート および

Pロートによる他、B型回転粘度計 および 新たに考案した流動性測定装置(以下モデル装置という)によって行なった。このモデル装置は変水位透水試験法に類似なものであつて、写真に示すように直方体の透明プラスチックス箱の中にガラス球を体心立方の配列で詰めたものである。ガラス球の直径により空隙率を48%，41%(モデルA, Bと定義する)に変化させてあるが、いずれもガラス球の空隙がモルタルで充填されたのち、さらに1000ccの注入モルタルがこの空隙を通過する時間(秒)でモルタルの流動性を測定するものである。

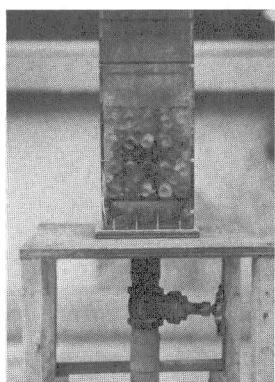
強度試験の測定

注入モルタルの圧縮強度は中5×10cm供試体で膨張を拘束したもののおよびポリエチ

表-1、モルタル配合、フリージング率 および 膨張率

W/C+F (%)	F/GF (%)	S/GF (%)	NL/GF (%)	AL/C+F (%)		フリージング率 (%)		膨張率 (%)	
						0	0.01	0.02	0
30	0	1.0	1.0	0	0.01	0.02	0	0	-0.27 1.15 2.18
34	0	1.0	1.0	0	0.01	0.02	0	0	0 1.07 1.23
34	20	1.0	1.0	0	0.01	0.02	0	0	0 2.71 2.46

写真、試作流動性測定装置



レン袋で自由膨張させたもの(Φ4.5cm)を行なった。プレパックドコンクリートは中15×30cmの供試体で製造したが、その製造法は加圧式と流下式2種である。加圧式は型枠下部からモルタルを約3kg/cm²の圧力で注入したものであり。流下式は約140cmのヘッド差でモルタル全型枠下部より注入したものである。なお供試体は材令1日で脱枠し、以後20°C水中にて養生した。

3. 試験結果及び考察

(1) 注入モルタルの流動性について。図-1はJロート及びPロートによるモルタルの流下時間とW/Cとの関係を示したものである。この図で10秒(Jロート), 20秒(Pロート)の流下時間に相当するモルタルの水セメント比は、普通モルタルで48%, NLを用いたモルタル(以下NLモルタルといふ)で40%となり約8%の差がある。(以下、これを減水比といふ)しかしながら図に示されるようにNLモルタルの場合、水セメント比を大目に小さくしても、連續した流下を示しており、NLモルタルの流動性と施工性の関係は現行のJ及びPロートによって十分に検出し得ないように思われた。そこで次に動粘性係数とW/Cの関係を求めたのが図-2である。この図によれば48%の普通モルタルの動粘性係数6.8 Stokesに相当するNLモルタルのW/Cは30%となり、動粘性係数と同じくする流動性で比較すれば減水比は18%といふことになる。同様にモデルによって普通モルタルの流動性W/C=47%に対応するNLモルタルのW/Cを求めると31%となり(図-4参照)減水比は16%となった。これらのこととは本実験で使用したような減水剤を用いた注入モルタルの場合、その施工性がJ,Pロートではその性状を検出出来ないことを明瞭に示している。図-4及び図-5は、モデルの通過時間とJ,Pロート

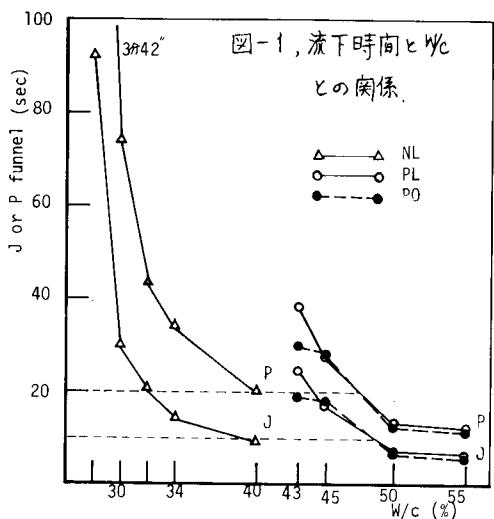


図-1, 流下時間とW/Cとの関係.

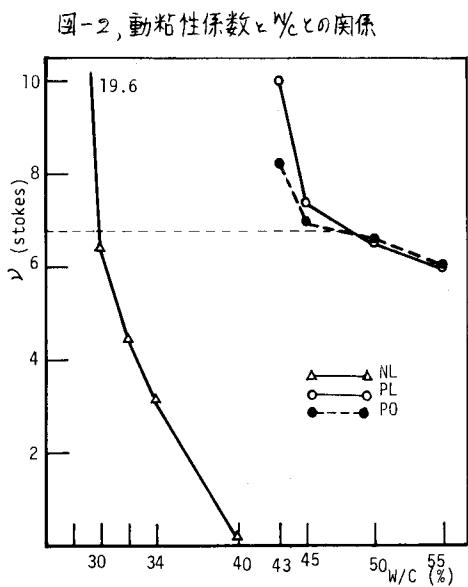


図-2, 動粘性係数とW/Cとの関係

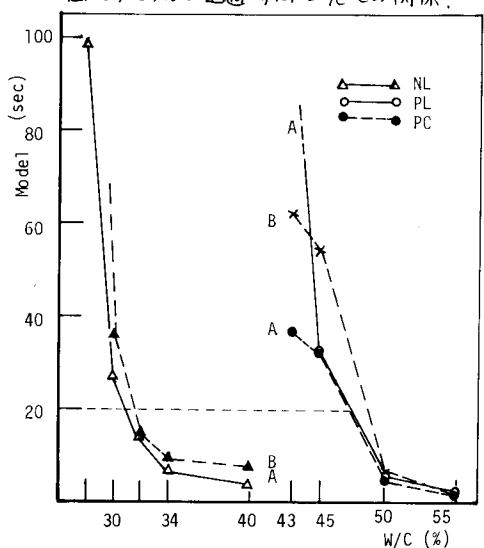


図-3, モデルの通過時間とW/Cとの関係.

の流下時間との相関性及びモルタルと動粘性係数との相関性をそれぞれ示したものであるが、モデルによって通過時間20秒を示すモルタルはプレパックドコンクリートの注入モルタルとして用いられた場合標準の施工性が得られる品質を示していると思われる。なお、動粘性係数で想定することも考えられますが、図-5に示すように、動粘性係数の変化は普通モルタルについてはその検出度が鋭いのでモデルによる方法の方が検出度がすぐれている。

(2) 強度試験結果について。前述のようにして得られた新種の減水剤を用いたモルタル及びこれを注入したプレパックドコンクリートの強度性状について述べる。先ず図-6はモルタルの圧縮強度とアルミ粉の使用量との関係を水セメント比、試験方法、練りませ方法の差異をパラメータにして示したものであるが、いずれも従来のモルタルに比べて高強度を示している。しかしながらモルタルの圧縮強度はアルミ粉の使用量が増すにつれて低下していくこと、練りませ性能の低いBミキサ(オバート式モルタルミキサ)を使用した場合には高強度が得られないことをなどが示されている。図-7は同じくモルタルの引張強度とアルミ粉の使用量との関係を示したものであるが、引張強度の場合にはアルミ粉の使用量0.01%でピークを示している。これは膨張による強度低下と膨張による付着強度の増大に伴なう強度増進のかねあいからピークが示されたものであろう。図-8にはモルタルを注入したプレパックドコンクリートの圧縮強度をモルタルにおけると同様、アルミ粉の使用量との関係において示したものである。これに示された傾向はモルタルの引張強度の

図-4、モデルの通過時間と流下時間との関係

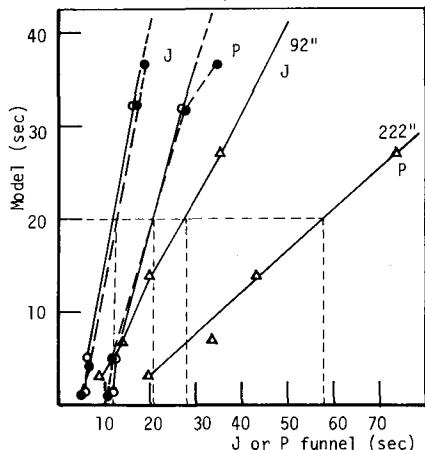
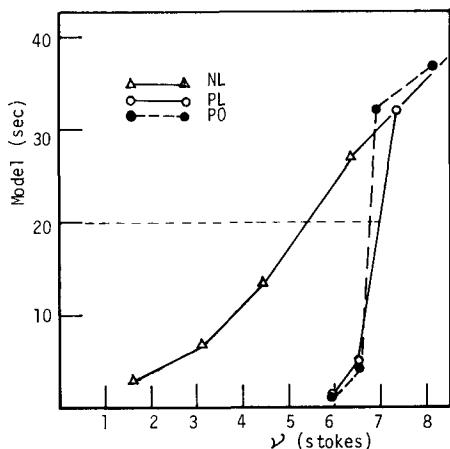


図-5、モデルの通過時間と動粘性係数との関係



モルタルにおけると同様、アルミ粉の使用量との関係において示したものである。これに示された傾向はモルタルの引張強度の

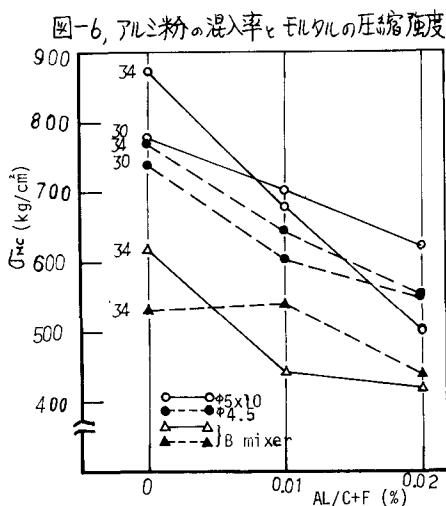
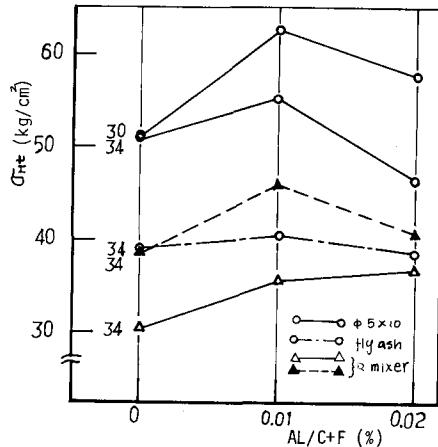


図-6、アルミ粉の混入率とモルタルの圧縮強度



場合と同様でアルミ粉の使用量 0.01% でピークを示している。だがいずれにしても図-8 に示されたプレパックドコンクリートの強度は最大で $\sigma_{38} = 473 \text{ kg/cm}^2$ であり、この程度の強度は容易に造りうることが本研究で示された。従来のプレパックドコンクリートの強度に比較すれば著しい進歩といえよう。図-9 および 10 はモルタル強度とプレパックドコンクリートの強度の相関性を調べたものである。前述のモルタル圧縮強度試験においてはアルミ粉の使用が増すと強度が低下し、プレパックドコンクリートの圧縮強度の場合にはアルミ粉の使用量 0.01% でピークが認められたことからも分るようだ。図-9 ではあまり相関性を示さなかった。これはプレパックドコンクリートの場合にはモルタルの膨張による骨材とモルタルの付着の程度が影響をあおぼすことによるものと考えられる。そこで次に強度とアルミ粉使用量との関係において良い相似性を示したモルタルの引張強度とコンクリートの圧縮強度との相関性を求めたところ図-10 に示すように非常に良い相関を得た。特に 10 図の下方に示す試験値は既往の研究報告の図面から、読みとった値をプロットしたものであるが、この試験結果値も併せて、注入モルタルの引張強度とこれを注入したプレパックドコンクリートの圧縮強度には強い相関のあることが示された。これはプレパックドコンクリートの強度は骨材とモルタルとの付着強度に強い影響を受けることからも十分に理解されることである。

4. あとがき

本研究では、新種の減水剤を使用して、水セメント比を小さくしたモルタルの流動性状は一般的のモルタルとその性状の全く相違することを指摘したのち、この種の注入モルタルの試験方法を提案した。さらに実際、プレパックドコンクリートについて実験した結果、 $\sigma_{38} = 450 \text{ kg/cm}^2$ 程度のコンクリートが容易に得られることを実証した。

なお本研究はその緒についたばかりであり、今後引き続き検討する予定である。

参考文献

- (1) 赤塚雄三；港湾工事におけるプレパックドコンクリートの施工管理に関する基礎研究。(昭和 42.4)

図-8、アルミ粉の混入率とプレパックドコンクリート圧縮強度

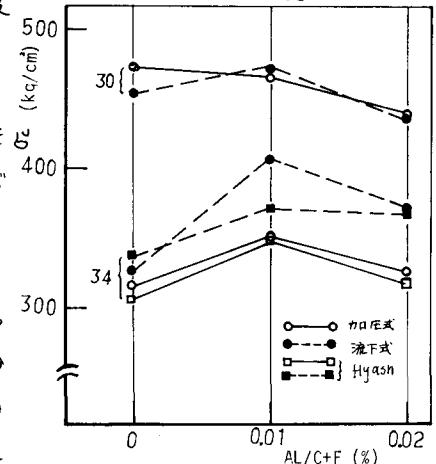


図-9、モルタルとプレパックドコンクリートの圧縮強度との関係

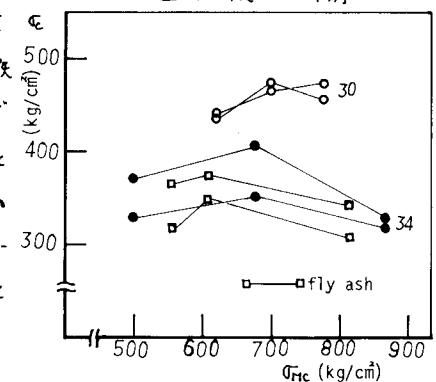


図-10、モルタルの引張強度とプレパックドコンクリートの圧縮強度との関係

