

## ダブルミキシング効果の機構について

広島大学 正員 田沢 栄一  
○学生員 丹 義幸

### 1. まえがき

練りませ水を2回に分割して投入するダブルミキシング法(DM)によって、練りませ水を一括投入する普通の混練方法(シングルミキシング, SM)に比べ、ブリージングやその他の諸性質が異なるセメントベーストを製造できることはすでに報告されている。また、このDM効果によってS E C工法で得られる特性がより明確に説明できると思われる。しかし、DM効果の生じてくる機構に関しては種々の提案もなされているが、まだ確定的なものではなく、不明な点も多い。そこで、本研究は、ダブルミキシングの機構を解明するための手がかりとして、練りませ時間、高性能減水剤の添加方法等の条件を変化させて実験を行ない、その実験結果をもとにダブルミキシングの機構を説明するためのモデルを提案し、検討したものである。

### 2. 方法

使用したセメントは、普通ポルトランドセメントで、混和剤には、ポリアルキルアリルスルфон酸塩を主成分とする高性能減水剤を用いた。ベーストの練りませには、容量10lのモルタルミキサーを使用した。練りませ時間および方法は、図-1に示す。なお、ミキサーの攪拌翼の回転数は、低速100rpm、高速200rpmである。

#### (1)練りませ時間を変化させた実験

①一次練りませ時間( $T_1$ )  
を変化

$W_1$	C	$W_2$
低速	高速	高速
1分		1.5分

$W_1$	C	$W_2$
低速	高速	高速
1分	1分	$T_2$

#### (2) (1)以外の実験

$W_1$	C	$W_2$
低速	高速	高速
0.5分	1分	2分

( $W_1$ : 1次水,  $W_2$ : 2次水, C: セメント)

図-1. 練りませ時間

ベーストの練り上がり温度は、20°C前後とした。ブリージング率の測定は、土木学会規準・プレパックドコンクリートの注入モルタルのブリージング率および崩壊試験方法に準拠して行なった。

### 3. 実験結果および考察

ブリージング率が最大、最小となる $\eta/c$ は、それぞれ7(%)、21(%)であるという報告があるが、詳細に調べた結果ではないので、 $\eta/c$ を1(%)を基準に変化させて実験を行ない、ブリージングが最大、最小となる $\eta/c$ を正確に求めた。図-2は、 $\eta/c$ とブリージング率の関係を示したものである。この図より、練り上がり温度20°Cのベーストでは、 $\eta/c$ がそれぞれ9(%), 24(%)のときにブリージング率が最大、最小となることが認められた。

図-3, 4に、それぞれ一次練りませ時間および二次練りませ時間とブリージング率の関係を示す。図-3より、 $\eta/c = 7\%$ では、一次練りませ時間によるブリージング率の変化はなくほぼ一定である。ブリージングを最大とする場合には、乾燥した粉体に少量の水を入れて練りませるため、図-5に示すように、粉体表面の水のメニスカスによる結合力により大小のフロックが生じ、二次練りませ後も多くのフロックは破壊されず、不均質なベーストとなためブリージングが増加すると考えられる。このため、一次練り時間をのばしても、短時間に形

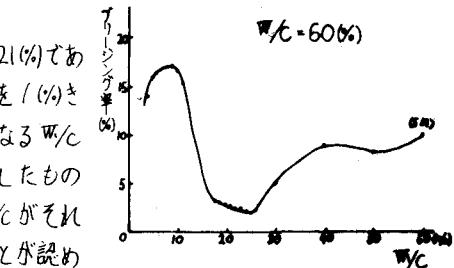


図-2 一次水とセメント比へブリージング

成されたフロックの状態に変化なく、ブリージング率も変化しないと思われる。実際、 $W/C = 7(%)$  の二次練りませ後のペースト中には、多数のフロックが認められた。

図-3より、 $W/C = 21(%)$  では、一次練りませ時間がのびるに従ってブリージング率は減少しており、その減少の割合は、時間がのびるに従って小さくなっている。ブリージングを最小とする場合には、一次練りませ後のペーストは粉体の全表面が濡れの状態であり、粉体と水との分布割合も一様であるため、二次練りませ後も粉体はペースト中に一様に分布し、図-6に示すように、網状の組織を形成することにより、分離を防ぎブリージングを減少させると思われる。このため、 $W/C = 21(%)$  の場合には、一次練りませ時間を増大させることにより、セメントの濡れの状態がよくなり、ブリージングが減少するものと思われる。

図-4より、二次練りませ時間の影響については、 $W/C = 7(%)$ 、 $21(%)$  のいずれにおいても、練りませ時間がのびるに従って4分くらいまではブリージング率は減少するが、あとはほぼ一定となっている。

図-7は、 $W/C = 9(%)$ 、 $24(%)$  およびシングルミキシング(SM)において、高性能減水剤の添加方法の違いとブリージング率の関係を示したものである。図より、 $W/C = 9(%)$  では、高性能減水剤を二次水に混入したペーストおよび後添加したものは、同じ条件で DM を行なった無添加のペーストに比べブリージング率は増加している。シングルミキシングで作製したペーストでも高性能減水剤はブリージングを増加させることが認められており、DMの場合にもこの効果が出るものと思われる。一方、一次水に混入したものは、同一条件で DM を行なった無添加のものよりブリージング率は減少している。これは、高性能減水剤を混入した一次水によって造粒されたフロックは、二次水投入後の練りませにより容易に破壊され、均質なペーストとなるためブリージング率は減少すると思われる。二次練りませ後の $W/C = 9(%)$  のペーストを水洗いしながら $0.6\text{mm}$  でふるい分けを行なった結果、一次水に高性能減水剤を混入したペースト中のフロックは、他のものに比べはるかに少ないという結果が得られた。 $W/C = 24(%)$  についても、一次水に高性能減水剤を混入したものは、同一条件で DM を行なった無添加のものよりブリージング率は小さくなっている。ブリージングを最小とする DM の機構は、まだ明確な説明ができる段階ではない。今後、界面化学的要因をより広範囲に実験をする必要がある。

#### 4.まとめ

$W/C = 9(%)$  で DM を行なった場合、ブリージングが増大するのは、多数のフロックの形成などによるペーストの不均質さによるものと思われる。 $W/C = 24(%)$  において、二次練りませ後、セメント粒子が網状の組織を形成しやすくなりブリージングが減少すると思われるが、今後、界面化学的要因を変化させて実験する必要がある。

参考文献、1)田沢、松園他：第4回コンクリート工学年次講演会論文集、1982、P125～128.

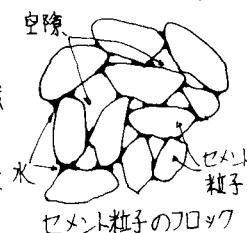
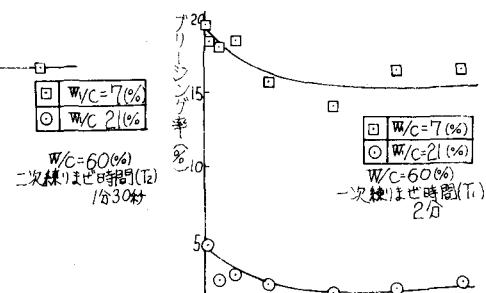
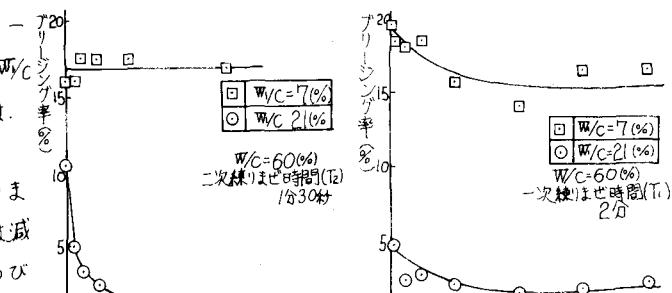


図-5

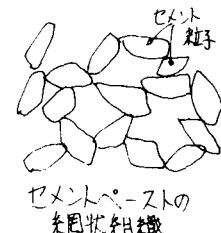


図-6

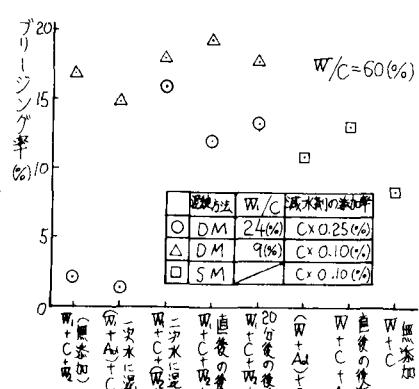


図-7 高性能減水剤の添加方法～ブリージング率