

九州工業大学 正員 渡辺 明  
 同上 正員 高山 俊一  
 同上 学生員 小椋 規由

1. まえがき

高性能減水剤を用いた高強度コンクリートは、低水セメント比で富配合のために粘着性に富み、普通コンクリートに比べて施工性がかなり低下するようである。そこで、試作した試験器をはじめとして2, 3の測定器によってコンシステンシーを測定し、高強度コンクリートの施工性について検討してみた。

2. 実験概要

(1) 使用材料 セメントは図-2に示す4種、細骨材は海砂(比重 2.48 粗粒率 2.99)、粗骨材は碎石(最大寸法 20mm, 比重 2.72 粗粒率 6.70)および高性能減水剤(表-1)をそれぞれ使用した。また、普通コンクリートには空気連行性減水剤を規定量(粉末セメント重量の0.25%)を使用した。

(2) 実験方法 高強度コンクリートの水セメント比は28%、普通コンクリートは55%とした。コンシステンシー測定はスランプ、フローおよび著者らが考案したスコップ貫入(図-1に貫入体を示す)、鉄筋間通過の各試験を行なった。

3. 結果考察 (1) セメントの銘柄による影響 図-2によると高炉セメントA種のモルタルのフロー値が最も大きくなっているが、粘りがあるため練混ぜにくいようであった。また、U社セメントは最もフロー値が小さくなっているが、練混ぜやすかった。同図にみられるように、セメントの銘柄によって若干減水効率が異なるようである。

(2) 単位水量とスランプ 図-3によると、高強度コンクリートの単位水量は、普通コンクリートのそれに比べて約40kg/m<sup>3</sup>(約20%)少ないようである。一般に、高強度コンクリートはコンシステンシーの管理が非常に難しいが、高強度コンクリートの回帰直線の傾きが急であることから、このことが認められる。

(3) スランプとフロー値の関係 図-4に

表-1 使用した高性能減水剤

略称	主成分	使用量 (%)
M	β-ナフタリンスルホン酸 ホルマリン縮合物	1.5
N	高橋合リアジン系化合物	3.5
P	アルキルアリルスルホネート	1.5
H	アルキルアリルスルホン酸塩 高橋化合物	1.5

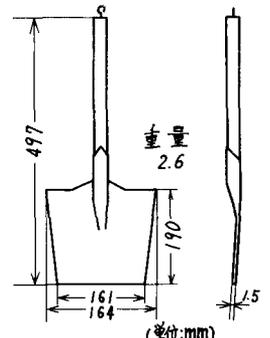


図-1 スコップ貫入試験装置

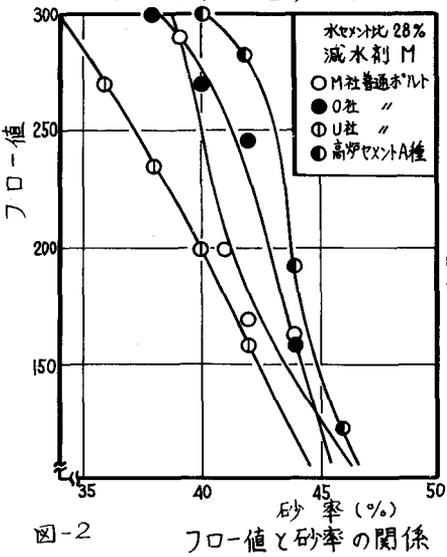


図-2 フロー値と砂率の関係

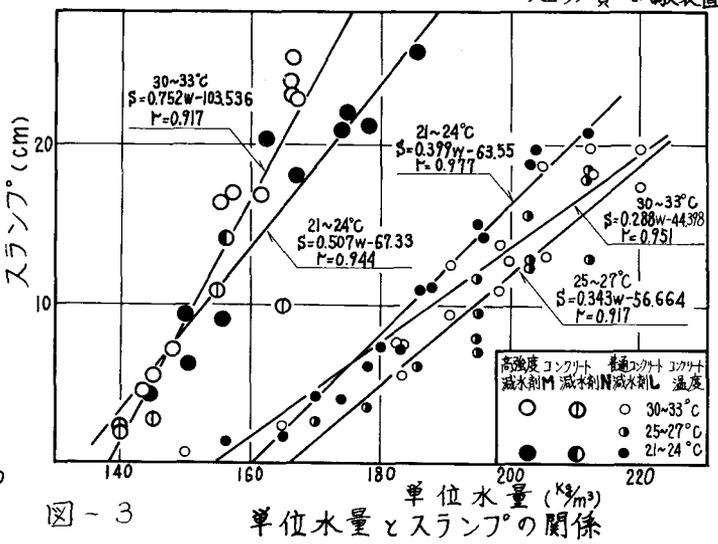


図-3 単位水量とスランプの関係

よると、同一スランブでも高強度コンクリートのフロー値は普通コンクリートのそれと異なり、50%程度小さく  
なっている。高強度コンクリートはスランブ約20cmでスランブ・フロー値の傾きが変化し、フロー値が大きくなる傾向にあるのである。

(4) スランブとスコップ貫入量の関係 図-5によると、図-4と同様に高強度コンクリートは、普通コン  
クリートと異なった傾向がみられる。同図によると、スランブが20cm以上もある、軟らかい高強度コンクリ  
ートでは普通コンクリートとほぼ同様な回帰直線の傾きだと考えられる。

(5) 減水剤の種類とコンシステンシー 図-6によると減水剤P混入コンクリートでは練混ぜ直後、スラ  
ンブが小さいが、減水剤の再添加によってスランブは20.7cmにもなり、回復率は15%になっている。他のコン  
クリートはほぼ同様なスランブの低下を示し、1時間あたり約7cmである。スコップ貫入試験では、P混入コン  
クリートの貫入量が特に大きく、他のコンクリートと異なっている。

(6) ミキサの種類とコンシステンシー 高強度コンクリートのスランブは重力式ミキサの場合が、最も  
大きくなっている。逆に小さいコンクリートは、小強制練りミキサによるものである。高強度コンクリートのス  
コップ貫入量は、重力式ミキサの場合が「めず」かであるが小さかった。

重力式ミキサによる圧縮強度は大強制練りミキサに比べてかなり小さかった。

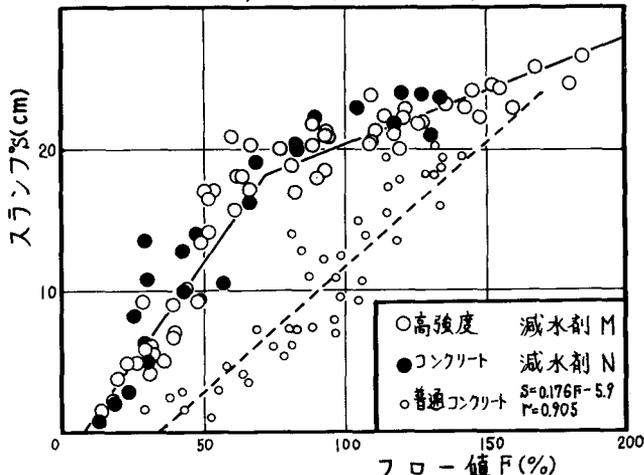


図-4 スランブとフロー値の関係

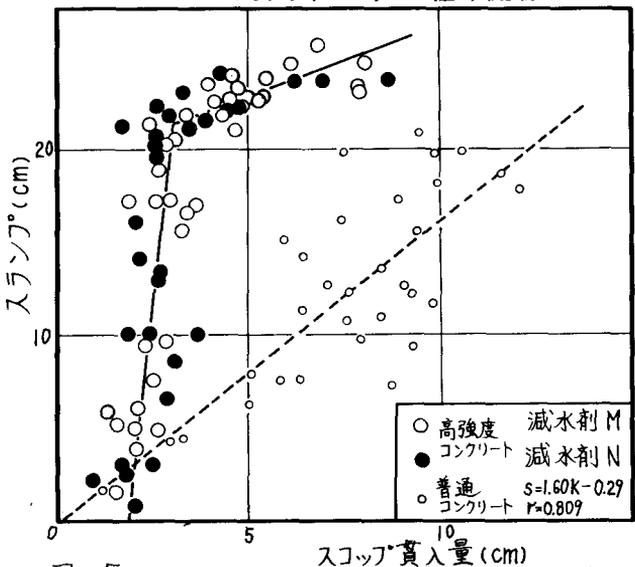


図-5 スランブとスコップ貫入量の関係

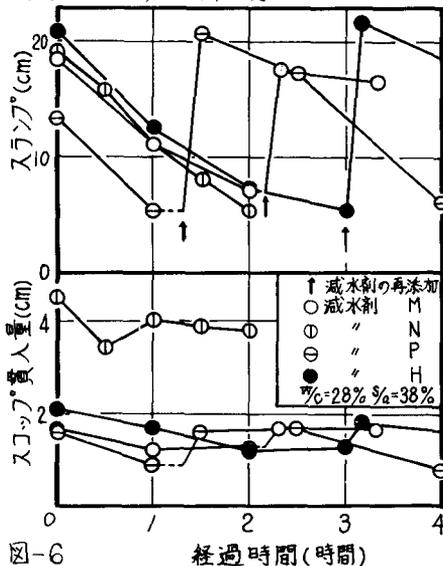


図-6 減水剤の種類とコンシステンシー

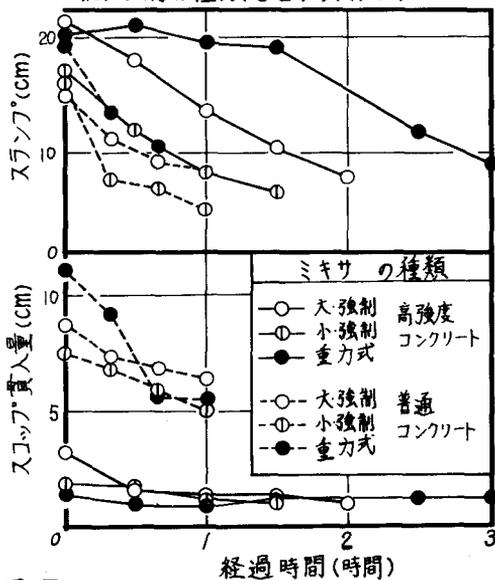


図-7 ミキサの種類とコンシステンシー