

環線リコンクリートの振動練固めによる材料分離

秋田大学 等O 磐浦 真一
等 国部 武彦
正 加賀谷 誠

1 目的

RCDCコンクリートのように、表面振動機によつて練固めをコンクリートの内部構成および力学的性質の変動程度を測定しと例は少なくて未解明の点が多い。本研究は、これらを明らかにし、内部振動機で練固めの場合と比較検討を行つることを目的として実施された。

2 方 法

普通セメント、川砂、川砂利を使用した。

製造したコンクリートの示方配合を表1に示す。環線リコンクリートについてはS/aを3種類に変えた値によりコンシスティンシーを測定した。供試体寸法は軟練りコンクリートで $15 \times 15 \times 30\text{cm}$ 、硬練りコンクリートで $15 \times 15 \times 23\text{cm}$ とし、一層で打設した。前者の練固めには、内部振動機($f = 12000\text{ rpm}$, $a = 1.0\text{mm}$) 後者には表面振動機($f = 3000\text{ rpm}$, 重さ 11.4kg)を使用し、振動時間を $15\sim180\text{秒}$ に変化させた。打設後供試体を高さ方向に約 7.5cm 厚で等分割し各位置の試料の配合分析を行つた。また、材令28日において供試体をカッターにより切断し、高さ方向各位置における圧縮強度、引張強度および弹性係数を測定した。

3 結果

図1はS/aとVC値および圧縮強度の関係を示す。同一単位水量であるともVC値が最小となるS/aが存在する。同じ振動時間で練固めに時のS/aのコンクリートの圧縮強度が最大となつた。 $S/a = 17\%$ と 31% でVC値は同じであるが、圧縮強度は後者が 60kgf/cm^2 程度大きくなつた。図2にMix No.1における3種類のコンクリートを内部振動機が子孫表面振動機で練固めに時の内部構成の高さ方向分布を示す。W/Cおよび単位水量は前者より上部ほど大きいが、後者では振動時間が180秒の時、上部が大きくなつた。空気量は両者とも

表1 コンクリートの示方配合

No.	M.S. (mm)	S.L. (cm)	V.C. (sec)	air (%)	W/C (%)	S/a (%)	U.W. (kg/m ³)				
							W	C	S	G	
1		10±1	—				38.4	184	368	681	1048
2	25		30±5		15±0.5	50.0	17.0	122	244	346	1656
3		—	15±5				26.0	122	244	526	1476
4			30±5				31.0	122	244	636	1383

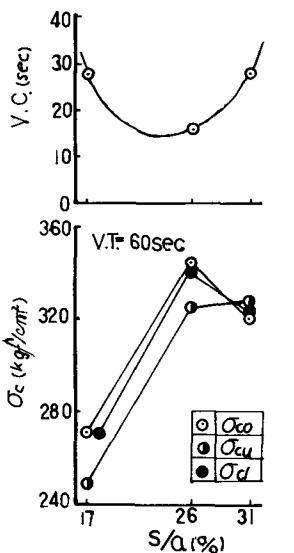


図1 S/aとVC値、圧縮強度の関係

相違する。前者よりも下部に比べて多くなる。図3と前回と同様にコンクリートの最上部が子孫最も下部の組成量と振動時間の関係を示す。W/Cおよび単位水量は両者とも上部で増加、下部で

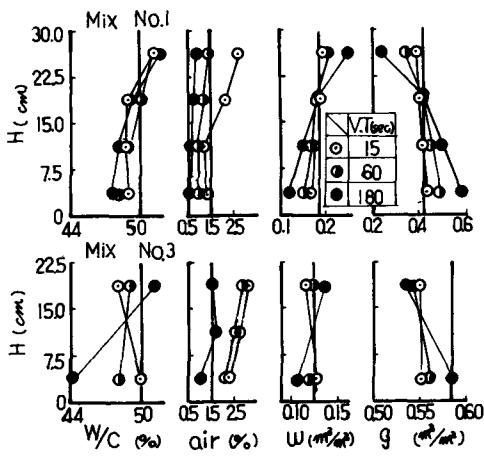


図2 組成の高さ方向分布

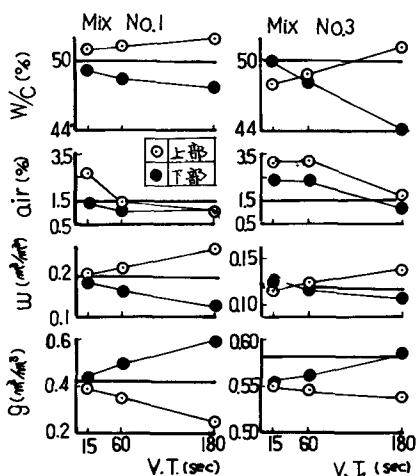


図3 振動時間と組成量の関係

減少する傾向が認められた。しかし、表面振動機で練固めた硬練りコンクリートでは、振動時間15秒の時に上部と下部の高さが上部で縮小する（以下）が、60秒以後は逆となる（以上）のである。振動が上部より下部に伝わるにつれて練固め初期に水が上部より下部に移動したことと考えられる。また単位水量が少なくてグリーンインクもほとんど認められなかったが、 η/C の上下差は振動時間180秒において7%とより大きくなっている。空気量は両者とも振動時間の増加に伴って減少するが、後者の方が若干多い。粗骨材量は両者とも上部で減少、下部で増加の傾向と併せて後者において確められない。図4は国2と同じコンクリートの力学的性質の高さ方向分布を示す。圧縮および引張強度において前者では15秒の時上部ほど小さく60秒において上下の差がなく180秒で上部ほど大きくなっている。後者では各時間で上部ほど小さくなっている。また弹性係数は両者とも上部ほど同じ程度小さくなっている。図5に前回と同じコンクリートの最上部および最下部の力学的性質と振動時間の関係を示す。圧縮強度において内部振動機で180秒間練固めた場合上部が約60kgf/cm² 増加するが表面振動機で練固めた場合70kgf/cm² 減少するこれが認められた。引張強度においても同じように傾向が認められる。前者では、粗骨材の充てん度とモルタル量の上部増加が、また、後者では粗骨材の移動が少ないので、振動中の水の移動がこのように強度分布を生じさせたのであると考へられる。弹性係数は振動時間の増加に伴って両者ともに同程度上下差が増加した。硬練りコンクリートでは、過剰振動を加えると強度低下を生ずることに注意する必要がある。図6は一例として、Mix No.3 の最上部と下部配合のペースト量の比 P_u/P_d と振動時間 V.T. の関係を示す。ペースト量は15秒で上部より下部で約10%多いが、180秒では逆に約20%少なくなっている。これは、ペーストが表面振動を加えを初期に下部に向って移動し、さらに練固めると下部から上部に移動する（以下）と考へられる。練固め程度を判断するため最上層と下部配合のペースト量の比 P_u/P_d をとり上げ、これを最上部と標準供試体の圧縮強度比の関係を図7に示して、圧縮強度比が上下部とも0.95以上となる時の P_u/P_d は約0.95~1.05の範囲にあり、最上部のペースト量が二の程度とほろよろに練固めると上下所要の品質のコンクリートを判断してよいように思われる。

まとめ 硬練りコンクリートを表面振動機によって練固めると水は最初上部から下部へ移動し、さらに練固めると下部から上部へ移動する。このため η/C は最初上部ほど小さく後で大きくなれる。また、過剰に練固めると圧縮強度の低下が生じるが、最上部のペースト量が下部配合の95~105%程度とほろよろに練固めると所要の品質のコンクリートとすることができる。

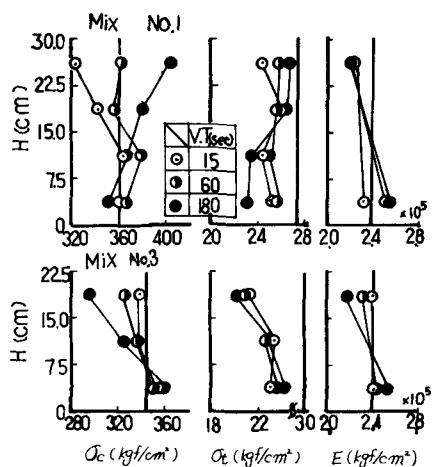


図4 力学的性質の高さ方向分布

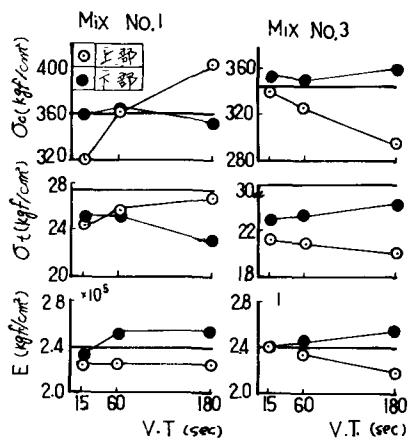


図5 振動時間と力学的性質の関係

