

徳島大学大学院 学生員 島 弘
徳島大学工学部 正会員 水口 裕文

1 まえがき

コンクリートの材料分離にはコンクリート中の細粒量が大きく影響するといわれている。この材料分離の起らしやすさに最も関係が深いものとしては、フレッシュコンクリート自身の凝集力およびフレッシュコンクリート中のモルタル分と粗骨材との付着力とが考えられる。本研究は、単位セメント量、細骨材の粒度および細骨材率を変えてコンクリート中の0.3mm以下の細粒量を変化させ、材料分離を起こしやすいといわれる流動化コンクリートの凝集力およびモルタルと粗骨材との付着力に及ぼす細粒量の影響を調べたものである。

2 使用材料および配合

セメントはブレーン値3130cm³/kgの普通ポルトランドセメント、細骨材は粗粒率2.84、0.3mmふろい通過百分率22%の陸砂およびこの陸砂と海砂とを混合して粗粒率1.96、0.3mmふろい通過百分率38%とした混合砂、粗骨材は最大寸法25mm、粗粒率6.88の砂岩碎石を用いた。混和剤としては、標準型減水剤No.70をセメント1kgに対して2.5cc、流動化剤FD-1をセメント質量の0.55%，AE助剤303Aを目標空気量となるように調整して使用した。

コンクリートの配合は、表-1に示すように、0.3mm以下の細粒量を細骨材の粒度、単位セメント量および細骨材率を変えることにより変化させ、スランプ値12cmのベースコンクリートに流動化剤を加えてスランプ値20±1cm、空気量5.0±0.5%の流動化コンクリートとした。モルタルと粗骨材との付着力測定用のモルタルの配合は、コンクリートの配合から単に粗骨材を除いたものとした。

3 実験方法

流動化コンクリートの凝集力は、直接引張試験によって測定することとした。練り混ぜ完了後5分間静置したベースコンクリートに流動化剤を添加し、再攪拌を行って流動化コンクリートを製造した。これをさらに5分間静置した後、スランプ値および空気量を測定し、図-1に概略を示す容器に一層で打込み、突き棒で材料分離を起こさない程度に十分確固めた。この容器の内面にはコンクリートのすべりを防ぐために、各面に2本の突起物を付け、また、中央の切削面に応力が集中するように、切削面を7×12cmの面積にしぼった。容器の一方を1mm/sの速さで引き、変位および引張力T_cを、練り混ぜ終了後約10分を中心にして測定した。

モルタルと粗骨材との付着力測定用のモルタルは、JIS R5201に準じてモルタルミキサで練り混ぜたベースモルタルを5分間静置した後、流動化剤を加えて再攪拌して製造した。このモルタルに図-2に示すように直径40mmの球を半分だけ押し込み、球を速さ1mm/sで引き上げ、荷重T_mを測定した。この球は粗骨材を理想化したものとするため、表面に0.6mm以下の砂を接着した。測定は、約

表-1 コンクリートの配合条件

| 粗骨材の最大寸法(mm) | スランプ値(cm) | 空気量(%) | 細骨材の種類(F.M.) | 単位セメント量(kg/m ³) | 細骨材率(%) | 0.3mm以下の細粒量(kg/m ³) |
|--------------|-----------|---------|--------------|-----------------------------|---------|---------------------------------|
| 25 | 12±1 | 5.0±0.5 | 陸砂 2.84 | 300 | 40 | 453 |
| | | | | 300 | 46 | 470 |
| | | | | 300 | 52 | 493 |
| | | | 混合砂 1.96 | 400 | 40 | 547 |
| | | | | 400 | 46 | 568 |
| | | | | 400 | 52 | 587 |
| | 20±1 | | 混合砂 1.96 | 300 | 40 | 566 |
| | | | | 300 | 46 | 601 |
| | | | | 300 | 52 | 636 |
| | | | 混合砂 1.96 | 400 | 40 | 654 |
| | | | | 400 | 46 | 689 |
| | | | | 400 | 52 | 722 |

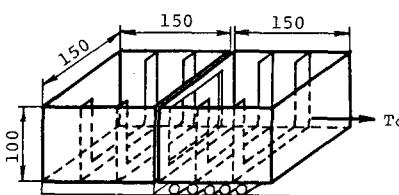


図-1 凝集力測定用容器

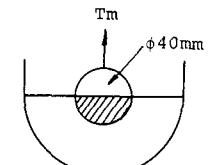


図-2 付着力測定法

1分20秒の間隔で20分過ぎまで繰返し行った。

4 実験結果とその考察

フレッシュコンクリートの直接引張試験における変位と引張力との関係を図-3に示す。コンクリートの凝集力は、引張力の最大値から容器のすべり抵抗を差し引き、切削面積で割ったものとした。この凝集力と 0.3mm 以下の細粒量との関係を図-4の実線で示す。細粒分が少なくなると、コンクリートの凝集力もほぼ直線的に小さくなっている。細粒量が 500kg/m^3 以下で凝集力が再び大きくなっているのは、これらは細粒分が少な過ぎてコンクリートからモルタル分が流れ出すような材料分離を起こしがちの荒々しいコンクリートであり、粗い骨材の接触による影響がでたものと思われる。

コンクリート中のモルタル分と粗骨材との付着力は、荷重の最大値から球の自重を差し引き、球の投影面積で割ったものとした。付着力の経時変化の一例を図-5に示す。付着力は時間の経過とともにほぼ直線的に大きくなっているが、経時変化がかなり激しいことを示している。そこで、付着力に及ぼす細粒量の影響は、コンクリートの凝集力測定と同じ練り混ぜ完了10分後の付着力で検討することとし、それを図-4の破線で示す。付着力は細粒量の減少とともに小さくなっているが、コンクリート中の細粒量が 500kg/m^3 以下の荒々しいコンクリートに相当するもので最低値をとっている。実際に、これらの細粒分が少ないモルタルは、粗い砂分が容器の底にたまうような分離を起こしたものである。

したがって、コンクリートの凝集力あるいはモルタルと粗骨材との付着力をある程度大きくし、材料分離を起こしにくいコンクリートにするには、この細粒分が少なくとも約 500kg/m^3 必要であると思われる。

また、コンクリートの凝集力とモルタルと粗骨材との付着力は、細粒量が極めて大きいものでは一致しているが、細粒量が少くなるほど差がでている理由としては、モルタルと粗骨材との付着力の測定時に、細粒分が少なくなるとモルタルは断面減少を起こして、みかけ上の付着力が小さくなつたものと思われる。

5まとめ

流動化コンクリートの凝集力は、 0.3mm 以下の細粒分の減少とともに小さくなるが、細粒分が減つてコンクリートが材料分離を起こしがちになるとときに最低値をとり、以後再び大きくなる傾向にある。また、流動化コンクリート中のモルタルと粗骨材との付着力も、細粒分の減少とともに小さくなり、コンクリートの凝集力が最小になる細粒量以下で最低値となっている。これらの凝集力と付着力とは細粒量が多い範囲では同じ値となっている。

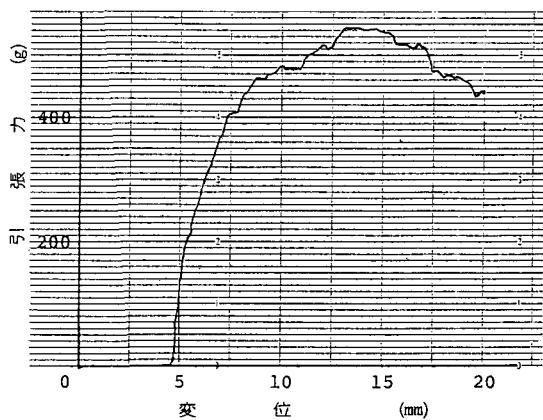


図-3 凝集力測定時の変位と引張力の関係

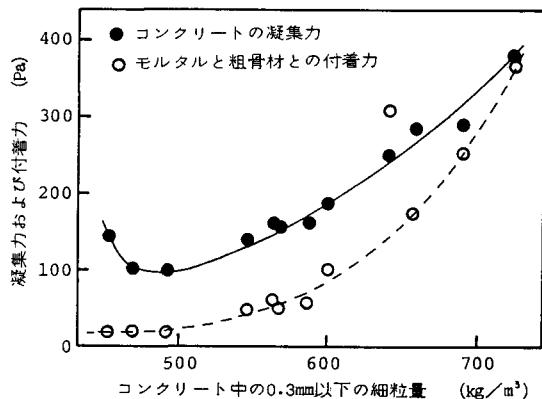


図-4 細粒量と凝集力および付着力との関係

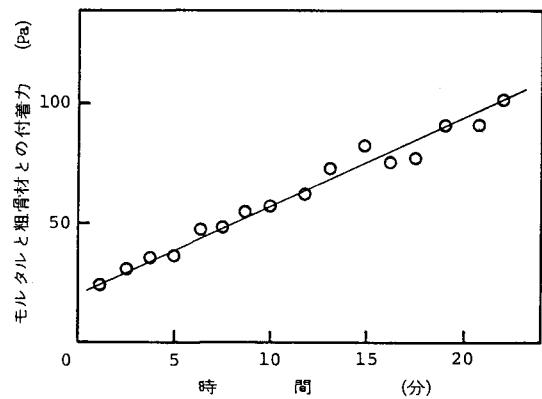


図-5 モルタルと粗骨材との付着力の経時変化