

## 低品質の碎石がコンクリートの諸性質に与える影響について

北海道開発局土木試験所 正員 前川 静男  
今井 益隆

1 まえがき JIS A 5005コンクリート用碎石の規格値を外れる低品質の碎石の種類を用いてコンクリートの圧縮強度、弹性係数、ポアソン比、耐摩耗性、凍結融解抵抗性などの試験を行ない、碎石の品質がコンクリートの性質に及ぼす影響を明らかにするとともに、碎石の適切な使用規準を求めるための資料とした。

2 使用材料 セメントは普通ポルトランドセメントを用いた。細骨材は小牧市錦岡産の砂（比重 2.72、吸水量 0.91%、安定性試験損失量 0.8%）を用いた。粗骨材は低品質碎石 A、B、C と普通品質の碎石 D および静内川産砂利 E で、碎石をいずれも原石を試験室のシンブルトッグル式クラッシャーで破碎し、40~80mm 25%，80~20mm 25%，20~10mm 20%，10~5mm 20% に下方のように粒度を調整して使用した。

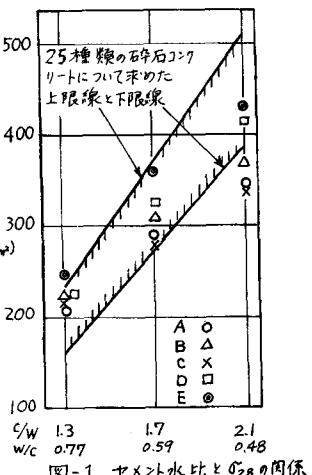
粗骨材の物理試験の結果は表-1 に示す。これによると、碎石 A は比重、吸水量、安定性が、碎石 C は吸水量、安定性が JIS 規格値外である。

表-1 粗骨材の物理試験結果

骨材の種別	比重	吸水量 (%)	単位容積重量 (kg/m³)	安定性試験損失量 (%)	吸水量 (%)	凍結融解抵抗性 (%)	碎石の圧縮強度 (kg/cm²)	
A 岩山岩	2.56	7.01	1,630	0.6	0.12	20.5	34	348
B "	2.59	6.64	1,660	0.1	0.60	20.7	28	759
C "	2.58	6.98	1,620	0.0	0.91	24.0	27	260
D 花崗岩	2.60	1.00	1,610	0.1	0.15	4.9	26	964
E 川砂利	2.70	1.19	1,850	0.0	1.67	6.3	15	

3 コンクリートの配合および試験方法 (1)コンクリートの配合はスランプ 7cm として普通コンクリートでは  $\text{W/C} = 0.77, 0.59, 0.48$ 、AE コンクリートでは  $\text{W/C} = 0.59$ 、空気量はビンチャーレを用いて 0.1% とした。(2)圧縮強度試験体 JIS に従い中 15 × 30 cm の柱体を用いて残余 7 日 28 日、91 日で行った。(3)28 日圧縮強度試験に先だって、動弾性係数を JIS A 1127 に従ってまた静弾性係数、ポアソン比をワイヤーストレンジングを用いて測定した。(4)摩耗試験は普通コンクリートの  $\text{W/C} = 0.77 \sim 0.48$  について残余 28 日で用井農コンクリート端流試験機を用いて 2 時間行った。(5)凍結融解試験は普通コンクリートでは  $\text{W/C} = 0.59 \sim 0.48$ 、AE コンクリートでは  $\text{W/C} = 0.59$  について残余 14 日から ASTM M 290 に従って実施した。なお、広範囲にわたり  $\text{W/C}$  と耐久性の関係を求めるために碎石 D については AE コンクリートで  $\text{W/C} = 1.00, 0.77, 0.59, 0.48, 0.40$  のものも試験した。

4 試験結果と考察 (1)圧縮強度 普通コンクリートの残余 28 日におけるセメント水比と圧縮強度との関係は図-1 のとおりである。図中の黒丸は北海道内において現在使用されている代表的碎石を用いたコンクリート 25 種の試験結果を比較のために示したものである。



これによると、圧縮強度が約 250 kg/cm<sup>2</sup>までは W% と圧縮強度との関係は低品質碎石を用いても普通品質碎石を用いたものとほとんど同様であったが、それ以上の高強度になると W% と低品質碎石のコンクリート強度の伸びが小さくなつた。

(2)動弾性係数、静弾性係数、ボアソン比、低品質碎石 A, B, C を用いたコンクリートの動弾性係数は圧縮強度 200 kg/cm<sup>2</sup> のとき川砂利 E を用いたコンクリートの約 70% であり、静弾性係数は 70~86% であった。ボアソン比の測定結果は明瞭な傾向はつかめなかつたが、その値は 0.15~0.17 であった。

(3)耐摩耗性 コンクリートの摩耗試験の結果は図-2 のようであり、骨材による差が大きいことが認められたが、ロサンゼルス試験機によるスリッパリ減量との関連は一様ではなかつた。これは、コンクリートの摩耗試験は 5~12 mm の砂を含んだ水による摩耗作用であり、ロサンゼルス試験機によって粗骨材がうける摩耗作用とは機構が異なつてゐることを示すものと考えられる。

(4)凍結融解抵抗性 凍結融解試験の結果は図-3 に示す。最適当試験条件で行はつた碎石を用いた普通コンクリート 21 種類の試験結果では、耐久性指数の平均は W% = 0.57 で、W% = 0.48 で 0.44 であった<sup>1)</sup>。これらと比べると、碎石 B, C は平均より耐久性指数が低かつたが、碎石 A, D もしろ平均を上回る値が得られた。AE コンクリートに対する碎石 B を除いて耐久性は大幅に向上了し、気象条件の厳しい場所にも使用可能にかなり程度まで改善されたが、碎石 B は骨材の膨脹によつてコンクリートにひびわれが生じて破壊し、AE 制を用いても耐久性改善の効果が現われなかつた。

碎石口を用いた AE コンクリートの応用範囲が W% と耐久性との関係は表-2 のとおりである。W% が 0.77 を超えると耐久性が急激に低下したが、これは耐久性から来る W% の一つの限界を示したものと考えられる。

5 もすが この実験に用いた JIS 規格値を外れる低品質の碎石を用いたコンクリートは、(1) 28 日圧縮強度が約 250 kg/cm<sup>2</sup> まではセメント水比と強度の関係は普通品質の碎石を用いた場合と変わらなかつた。(2)コンクリートの凍結融解抵抗性は、種類を除いて AE コンクリートに対するとほぼ満足なものであった。従つてこのように低品質の碎石でもコンクリートに使用の余地があるが、高強度を必要とする重要な構造物には使用しないほうがよい。厳しい気象作用をうける場所に用いる場合には耐久性を確かめておく必要がある。

1) 土木試験技術月報 147 号 165 号 各地産骨材を用いたコンクリートの性質

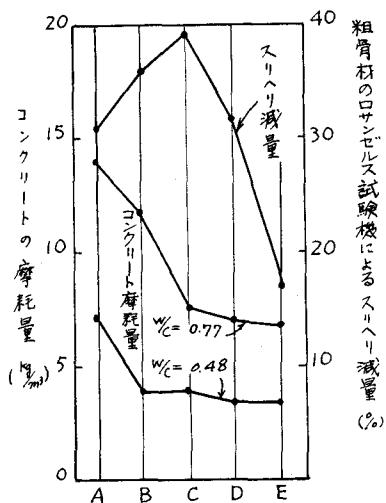


図-2 摩耗試験結果

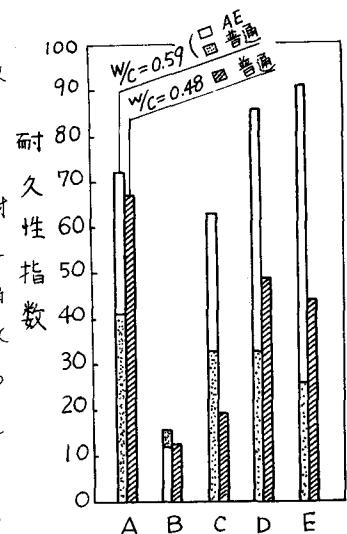


図-3 コンクリートの凍結融解試験結果

表-2 碎石口を用いたコンクリートの凍結融解試験結果

水セメント比	1.00	0.77	0.59	0.48	0.40
耐久性指数	54	84	86	87	90