

引張部材によよばす再振動コンクリートの付着強度特性

大阪産業大学 正員 山路文夫

正員 太田充紀

1. まえがき 鉄筋コンクリート構造体は打設以後の養生が硬化後の力学的性質に大きく影響するため学会規準は、養生とは十分な湿度と適当な温度を与え、有害な応力を与えてはならないとしている。一方、コンクリートの再振動はその強度を大きくするという報告がある¹⁾。本研究は水平鉄筋コンクリート供試体の打設後において再振動締固めを行ない、硬化後両引試験方法によつて付着強度を求め、標準とも振動コンクリートの付着性能について相関を考察する。また、本両引付着強度試験方法に適正な供試体寸法を考察し、鉄筋コンクリート構造体の引張部材によよばす影響について検討を行なつた。

2. 実験概要

1) 両引試験用供試体はスランプ 6~15cm、単位セメント量 320kg、粗骨材は、25~5mm、 $s/a = 30, 40, 50\%$ の 3 種類の配合。スランプ 14~17cm 単位セメント量 450kg、 $s/a = 32\%$ 一定、粗骨材 30~5、20~15、10~5mm の 3 種類、合計 VI 種類の配合および鉄筋は (D19, SD 30) とコンクリートの付着長さ 40cm 一定、標準供試体 (PI) の締固めは J.I.S 方法の突き棒によつて成形した。また、再振動は 3 種類、コンクリートの始発時間 (Is) 5 時間とその前後 (I_{sb} , I_{sa}) の 1 時間の時、再振動の締固めは振動台を用いて 20 秒間 (2000 rpm, 3.8 G) と設定した。付着性能試験は部材を図-1 に示す両引試験方法の装置を用い標準養生 (20±2°C、水中) 材令 28 日の付着強度を求めた。

2) 実験結果と考察。両引試験用供試体は単位セメント量 320kg について、そのコンクリートの配合、鉄筋比、かぶり厚さと鉄筋直径比および付着強度と引張強度などの相関性から供試体は $10 \times 10 \times 40$ cm を採用し、本実験に用いた。すなわち、図-2 a, b はひびわれ発生時の付着強度 (τ_{cr}) と最大付着強度 (τ_{max}) かぶり厚さ、鉄筋比などから $10 \times 10 \times 40$ cm 断面の最適寸法を採用。また、鉄筋コンクリート構造体は鉄筋の種類、位置、方向、コンクリートの配合、強度など要因

3) 図-3 は標準

コンクリートの付着強度と引張強度との相関である。

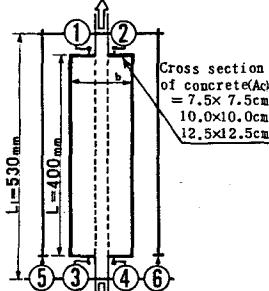


図-1 両引き試験装置

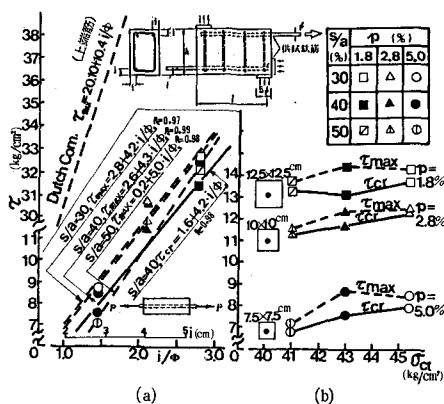
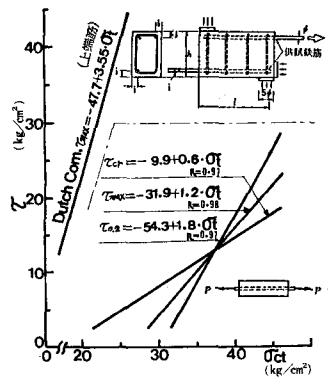
図-2 付着強度と鉄筋のかぶり厚さ／鉄筋径 (τ_{cr-i}/ϕ)

図-3 付着強度とコンクリートの引張強度

図-4は両引試験の付着強度と変位量との関係を標準コンクリートと始発時に再振動を実施した場合の影響を比較したものである。標準コンクリートの変位量は普通配合よりも富配合のもの、締固めが容易なワーカビリチーの勝れたものが小さい変位量である。また、再振動コンクリートの場合も同様の傾向が表われたので鉄筋とコンクリートの付着性能を判別することができる。すなわち、付着強度の値は単位セメント量、配合、ワーカビリチーの相違によつて、その再振動の適否の判別が明確である。図-5はひびわれ発生時の付着強度を標準コンクリートと再振動の有無、または再振動の種類による変位量(0.1~0.25mmまたは、ひずみ200~600μ)を示した。始発時の再振動は標準のものに比べて付着強度と変位量がやや大きくなられた。Isb、Isaの値はそれそれが小さい値を示し、普通配合($C=320\text{ kg}$)のものはその偏差が顕著である。したがつて付着強度に影響する再振動の弊害を少なくするため、富配合または粗骨材の最大寸法を小さくするなどの対策が必要である。このひびわれ発生時の付着強度と変位量の関係はそれぞれ相関係数 $R=0.70\sim0.86$ であるため両引試験時の付着強度と変位量の関係から付着弾性係数を求め図-6に示した。図から付着弾性係数と変位量との間には $R=0.92\sim0.98$ をえた。すなわち、鉄筋コンクリートの付着弾性係数の大きいものは付着強度が大きく変位量が小さいことから付着性能が優れていることを明確に示す。また、構造物に繰返し載荷が作用する時の対策は付着強度(ひびわれ発生荷重)の大きさ、変位量も大きい配合条件と鉄筋量、かぶり厚さについて考慮することがよい。

3.あとがき 両引試験方法による付着性能試験の結果を要約すると、付着性能はひびわれ発生時の変位量が約 $0.1\sim0.24\text{ mm}$ (ひずみ $=200\sim600\mu$)で判断できる。

富配合コンクリートのひびわれ発生時の変位量は小さく付着強度が大きい。また付着弾性係数も大きい。

再振動は打設後の経過時間と再振動の程度に支配されるため標準のものに比べて付着性能が低下するものと考えねばならない。しかし再振動の影響を考慮するときは富配合または粗骨材最大寸法を小さくするなどして解決できる。

(文献)

- 1) C.A.Vollick : Effect of Revibration Concrete. J.A.C.I Mar. 1958.
- 2) 山路、太田 : 土木学会第2回定期年次学術講演会概要集 V-20. 8657.
- 3) Dutch Committee : Apr. 1964 (岡田清著 鉄筋コンクリート工学 P.138)

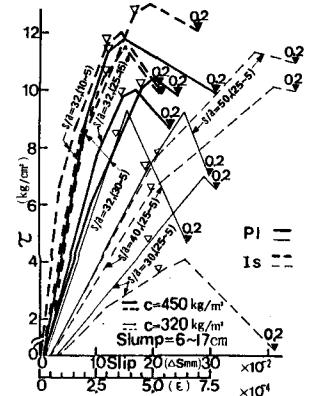


図-4 付着強度と変位量の関係

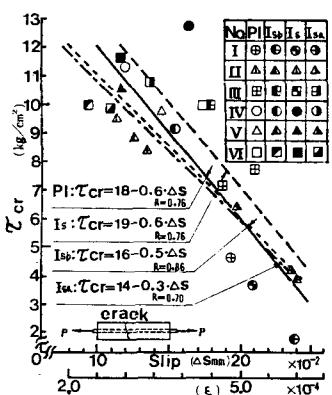


図-5 ひびわれ発生時の付着強度と変位量

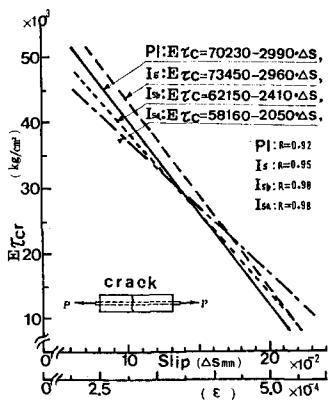


図-6 ひびわれ発生時の付着弾性係数と変位量