コンクリート構造物の応力測定に関する基礎的研究

松江高專 学生会員 持田 敦子 松江高専 学生会員 平坂 佳子 松江高専 学生会員 佐竹 亮一 松江高専 正 会 員 浜野 浩幹

1. はじめに

現在構築されている構造物が安全であるかどうか, すなわち,実際に生じている応力が許容応力度以内に あるかどうかを知ることは,現有の構造物を使用して いく上で極めて重要なことである.また,現在構築中 の構造物が,設計通りの強度を発生しているかどうか を,検証することも必要なことである.

このためには,維持管理の面において,既設構造物 に作用している現応力を測定することが必要となるが, この現応力の測定方法の一つとして応力解放法が挙げ られる.この方法は,構造物を穿孔することによって 生じる解放応力(ひずみ)を測定して,構造物の現位置 応力(ひずみ)を求めるというものである.

今回開発した「スポットコアリング法」は,測定したい箇所が直接測定でき,取り扱いが簡便で,かつ構造物の損傷が極力少なくて済むという利点がある.

2. 実験概要

2.1 スポットコアリング法

ここでの「スポットコアリング法」とは,解放応力(ひ ずみ)と内部応力(ひずみ)が等しいという応力解放の 原理に基づき,測定部ひずみゲージの周囲を,コアカ ッターを用いて円形状に穿孔していくことにより,穿 孔(削孔)部の応力を解放させて解放ひずみを得ようと する方式である.

「スポットコアリング法」の特徴は,測定したい点 の開放ひずみを直接求めることができ,穿孔部の解放 応力(ひずみ)を,作業前から終了までの全過程におい て,連続して測定できる.したがって,穿孔深さと解 放ひずみの関係を,相関的に表わすことが可能である. また,コアビット径の半分程度の穿孔で応力が開放さ れるため,測定対象構造物への損傷を,最小限に抑え ることができる.

2.2 基礎的実験概要

これまでに既に物体表面の応力測定実験は,岩石, 鋼材,地盤,木材およびモルタル供試体を対象として 行ってきた.しかし,実際の構造物は粗骨材の入った コンクリートを使用している場合が多い.今回の実験 ではそのコンクリート供試体表面の応力測定を「スポ ットコアリング法」で行い,その有用性を検証する.

ここで使用するコアビットは内径 5cm の大きさのも のを使用する.骨材の有無,添付面の状況等を考える と,ひずみゲージは出来るだけ長いものがよいと考え られるが,種々の実験的考察および,コアビットの内 径に適合するものとして,使用するひずみゲージの長 さは 1cm のものとした.

この場合考えられる問題として,ひずみゲージの貼 付と絶縁が挙げられる.前者については,コンクリー ト供試体の表面は粗いため,ひずみゲージの長さが 1cm 程と短い事もあり,ひずみゲージの貼付が上手く ゆかず,ひずみ測定に支障をきたす懸念がある.後者 は穿孔時の冷却水が導電部にかかることによる漏電と, ひずみゲージから延びるワイヤー同士の接触である.

よって,ここでは具体的な課題をこの2つとし,実 験方法の習得と,コンクリート構造物に対して本測定 法が有効であるかどうか確かめることを目的とした. コンクリート供試体は30cm四方,厚さ5cmで作成し, 粗骨材最大25mmの供試体とした.荷重は上下方向に 油圧ジャッキで等分布圧縮力66.7kgf/cm²を載荷した.

2.3 基礎的実験方法および作業状況

実験の過程の概要を示すと次のとおりである. (1) コアビット内のワイヤガイドシャフトにリード線 を通し,その先端にひずみゲージを接続する.(このひ ずみゲージにより穿孔部のひずみを測定する). (2) アンカーフレームにコアカッターを固定し,一様 載荷板(下板)を置き,その上に供試体を前後左右に

安定であるように据える.そして,コアカッターの刃 が供試体に対して垂直にあたるように供試体の向きを 調整する.

(3) 穿孔する位置を決めてから,ひずみゲージの貼付 位置に罫線を入れ,紙やすりをかける.

(4) 水をふき取り, ヘアドライヤーで乾かす.

(5) ひずみゲージを貼る部分を,アセトンで拭く.

(6)供試体の上に,一様載荷板(上板),ロードセル, 油圧ジャッキの順に載せ,ロードセルをデータロガー に接続した後,供試体を固定する.

(7)供試体の前後左右で一様載荷となることを確認するために,供試体前面に数本,背面に1本のひずみゲージを貼り,それぞれのリード線をデータロガーに接続する.この時併せてコアビット内を通したリード線 もデータロガーに接続する.

(8) データロガーをパソコンに接続し,測定条件を設定する.

(9) 油圧ジャッキで 10tf を目標に載荷する.この際, 一様載荷確認用ひずみゲージの値がすべてほぼ等しく なるまで,載荷位置やジャッキの向きを変えながら何 度も載荷しなおす.

(10) 穿孔部のひずみゲージを供試体に貼り,全てのひずみゲージを SB テープで絶縁する.

(11) ホースで水をかけながらコアカッターで穿孔する.
(穿孔する速さは 10 秒に 1mm 程度で,45mmの深さまで穿孔する)

(12) 一定深さ(ここでは1mm とした)穿孔するごと に測定する.(それにより,穿孔深さごとのそれぞれの ひずみが自動測定・保存される)

(13) 得られた値をもとに,載荷時のひずみと荷重の関係,穿孔深さとひずみの関係を表と図で表わす.

2.4 実験結果

以上より複数の供試体から得られた実験結果の一部 を表1に示す.No.3とNo.4は同じ日に打設した供試 体を用いており.解放ひずみがほぼ等しい結果が得られている.

また、「スポットコアリング法」の特徴の一つに、穿 孔部の解放応力(ひずみ)を、作業前から終了までの全 過程において、連続して測定した結果を図1に示す.

供試体 No	最大荷重[tf]	最大解放ひずみ[με]
1	10.16	207
2	10.54	249
3	10.03	158
4	10.15	149
5	10.15	267

表1 実験データ



2.5 有限要素法による数値解析

以上の実験結果を検証するために,有限要素法を用 いて解析を行った.図3は穿孔深さ1.0cmの時の応力 分布図である.2.0cm,3.0cm,4.0cm,5.0cm(完全穿孔) のときの応力分布についても同様に解析をした.中央 が正面からの応力分布,右が孔の中心での縦方向の断 面,上が孔の中心での横方向の断面での応力分布を示 す.穿孔深さによって応力が解放される様子がよく見 られる.ただし,解析は四分の一だけでよいが見やす くするために全体を示した.紙面の都合上,ここでは 穿孔深さ1.0cmの時の応力分布図のみを載せた.

次に,穿孔深さ 2mm ごとに計算した開放ひずみ曲線 を図示すると図 2 のようになる.ここでは,弾性係数 を *E*=270,000kgf/cm²として計算した.これは前項の結 果における図 1 の解放ひずみ曲線と殆ど一致しており, 実験が正確に行われていることを示している.







図3 1.0cm 穿孔時点での最大せん断応力分布図

3. 考察

今回の実験の課題にも挙げたひずみゲージの貼付に ついては,供試体表面が粗いために,ひずみゲージが 供試体と一体とならず働かない場合もあった.この点 については,ひずみゲージを貼る前に行う供試体の研 磨処理において,研磨を十分に行うことで解決できる と思われるが,実際の現場では,この供試体以上に表 面が粗いと予想されるため,特に注意を要する.これ らについては文献2)で述べる.今回の実験では,粗 骨材の最大寸法とひずみゲージの長さにおいて,粗骨 材の最大寸法のほうが大きかった.ゲージを貼付する 箇所によっては粗骨材寸法の影響が出るのではと懸念 したが,今回の実験結果からは,これによる大きな影響 は認められなかった.漏電,及びワイヤーの接触も問 題なかった.これら一つ一つを考慮し,今後更に改善 することが必要である.

以上,現時点において「スポットコアリング法」に よる実験は,我々が予想していたよりはるかに高精度 であったといえる.さらに今回の実験において,応力 の解放は,穿孔深さが2~2.5cmの間で終わるというこ と,すなわち,コアビット径の半分程度で応力開放が なされるということも確認できた.

今後の課題としては,ひずみゲージの長さと粗骨材 の最大寸法の比を大きくして再度実験し,確認するこ とが必要である.また,鉄筋コンクリート構造物の応 力測定において,コンクリート内部に配筋されている 鉄筋をどのように扱うか,これは今後の課題である. しかし,コアビット径の半分程度で力が解放されると いうことは,鉄筋のかぶりの範囲内で応力が開放され ることに繋がる.この課題に対しても「スポットコア リング法」による測定法がきわめて有用であるといえ る.

参考文献

1)浜野,他:既設構造物の応力測定に関する基礎的解析,土 木学会中国支部第54回研究発表会概要集(平成14年).2) 平坂,他:施工中の構造物に対する応力測定実験,土木学会 中国支部第55回研究発表会概要集(平成15年)

(平成 14 年 12 月 2 日受理, H15, 土木学会中国支部発表会)