

岩手大学 正員 藤原 忠司

1. 序

乾燥の進行にともない、コンクリートの引張および曲げ強度が低下することは衆知の事実であるが、とくに、軽量コンクリートの場合にこの傾向が著しく、軽量コンクリートの重大欠陥のひとつに挙げられる。土木構造物の曲げ部材に軽量コンクリートを用いることに対する懸念は今後ますます多くなる。今日、この問題の解決を急がねばならない。

問題解決の方法には次の二通りが考えられる。ひとつは本質的解決方法であり、他のひとつは応急的解決方法であろう。本質的解決とは問題の本質的原因を究明し、その原因を除去する方法を見い出すことであり、この問題に関する筆者の研究もこの観点のもとに実験した。強度低下が軽量コンクリートの場合にとくに著しいのは、軽量骨材粒自体の特性にその原因が存在するものと考え、骨材自体の諸特性を明らかにすべく種々の実験を行ない、ある程度の結論を得ることことができた。しかし、その結論とともに强度低下といくぶん緩和できるとしても、根本的解決にはほど遠く、普通コンクリートでも同様の強度低下が生ずることからしても問題の本質的解決は難しいことが推察される。

したがって、次に考えらるべきは强度低下量を知りあらざりの設計の際にこの低下量を組み入れるか応急的解決方法であろう。この場合、强度低下の原因であり、コンクリート表面部に発生してくると思われる引張内部応力を正しく把握しなければならない。従来、この観点からの研究も2, 3行なわれており、理論的解説はある程度進んでいたように思われるが、しかし、この内部応力の存在を直接的に確認した例はほとんど見当らず、ましてやその値を定量的に把握した例は皆無である。内部応力の値には骨材の吸水乾燥による体積変化、コンクリート内部の含水量の状態、外部の気候条件およびクリーパ等が複雑に絡んでおり、理論的に解析するることは容易でないが、その解析の初步的段階として内部応力の存在を実験的に確かめ、その値を大略でも把握しておくことが必要であり、また現段階ではこのようを実験が最も実用的であるとも言える。

以上の観点に立って、筆者は本質的要因解明とともに、内部応力の存在の確認および量的把握に努めてきた。ここでは現在まで得られた結果を報告する。

なお、本研究は東北大学工学部後藤幸正教授の御指導のもとに行なったものでここに深く感謝いたします。また、岩手大学工学部石田宏助教授には直切な御助言を、同様に国成技官には実験の御援助を賜りました。厚く御礼致します。

2. 内部応力存在の理論的根拠

図-1のようにコンクリート構造物中の微少な直六面体 $ABCD - A'B'C'D'$ について考えれば、乾燥面は $ABCD$ および $A'B'C'D'$ の2面だけであり、乾燥はZ軸方向だけに行なわれるとしても差えない。このようを直六面体の乾燥について考えてみる。乾燥は当然のことながら乾燥面で最も著しく内部はせわにくべ差がある。そのため、乾燥にともなって六面体は図-2のように収縮してしまうとするとであろう。しかし、コンクリートは平面保持の法則により平面を保とうとする性質がある等の理由により、実際の变形は図-2の e_2 のようになる。したがって、乾燥面 AB には次式のようす引張の内部応力 σ_{ts}

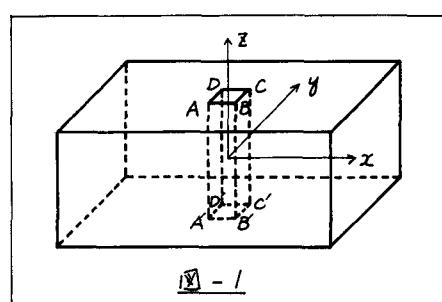


図-1

が生ずる。

$$\sigma_{xs} = E (\varepsilon_{1s} - \varepsilon_{2s})$$

ε_{1s} : e_1 の乾燥面でのひずみ, ε_{2s} : e_2 の乾燥面でのひずみ

E : コンクリートのヤング係数

σ_{xs} を理論的に求めには e_1 および e_2 を知ることが必要であり, Pickett, G.⁽¹⁾ がこの e_1 および e_2 を理論的に解析していき、とくに軽量コンクリートを対象にした場合には、コンクリート中の骨材の体積変化が大きさを影響をもつものと考えられ、彼の理論をさらにだすさせが必要がある。

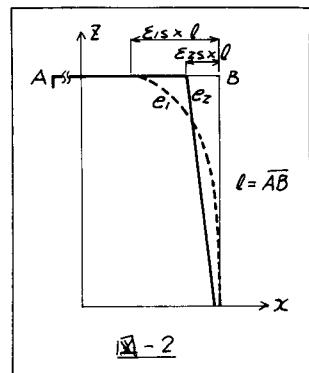


図-2

3. 内部応力の測定

金属の内部に発生する応力（残留応力）を測定する方法は種々考案されていながら、コンクリートについては測定例はほとんど見当たらない。その理由のひとつとして、コンクリートは不均一な物質のため普通用いられる削り落し法や孔あけ法が技術的に難しいことが挙げられる。また、切断する方法を用いようとしないのも、本実験では切断時に水を使用したり、熱を発生させたりすることは許されない。何故なら内部応力に大きさを影響をもつと思われるコンクリート内部の含水量の状態が変化するからである。

以上の点を考慮し、ここでは図-3のようにコンクリート乾燥面からの距離 a のところに衝撃を加えて瞬間に切断し、切断による乾燥面の変形を測定して乾燥面に付いた内部応力を推定することとした。供試体は $4 \times 4 \times 16$ cm の角柱軽量コンクリート（細骨材：川砂、粗骨材：非造粒型人工軽量骨材M）であり、1面 (4×4 cm) からだけ乾燥させ、他の面は全てシールした。変形の測定には電気抵抗線り式ゲージを用いた。

引張の内部応力が存在していなければ、切断により応力は解放され乾燥面は縮む、 $a = 0$ であれば $\varepsilon_{2s} - \varepsilon_{1s}$ の値が記録されることになる。しかし、実験の技術上 $a \neq 0$ とすることは不可能であり、試験的に切断してみたところ $a = 1$ cm が限界であった。したがって、 a が有限のときは図-4の ε_{3s} が記録されることになる。

図-5に測定結果を示す。図より、コンクリート乾燥面は引張の内部応力が確実に存在していることが認められる。また、その内部応力は乾燥4週目で最大の値を示し、その後減少していく。実際に、乾燥による引張強度の変化を調べてみると、乾燥4週目付近で強度低下量が最大となりその後は回復する傾向を示すが、このことは内部応力の変化とよく一致している。

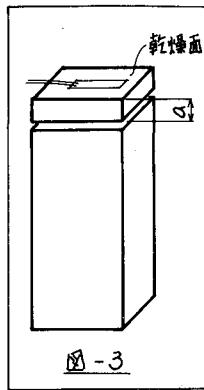


図-3

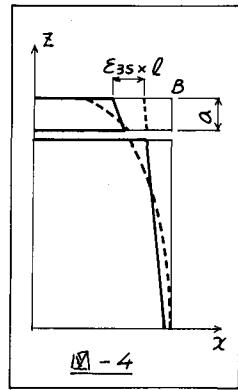


図-4

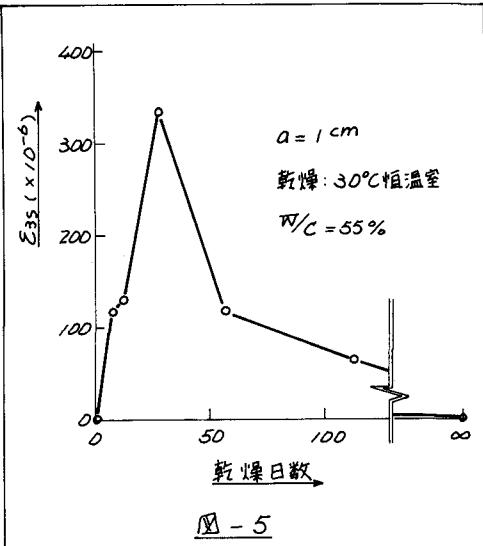


図-5

参考文献: (1) Pickett, G.: "Shrinkage Stress in Concrete"

Proceedings of American Concrete Institute, Vol. 42, 1946