セメント改良土の異なる酸/温度環境下における

力学挙動に関する実験的研究

1. 研究の背景と目的

我が国に広く分布し,構造物の基礎地盤としてよ く用いられている花崗岩は,頑丈ではあるが風化し やすい特徴があり、場合によっては土砂化されマサ 土となり、強度が著しく低下する.軟弱地盤の対策 としてセメント系固化剤を用いた浸透注入工法に よる地盤改良が行われてきている.事例として,東 日本大震災の復興作業として住宅整備工事にもこ の工法が採用された¹⁾. しかしこの工法は仮設構造 物への適用が多く,長期安定性に関する定量的な評 価は未だ不十分である. そこで本研究では, セメン ト改良地盤の長期安定性の把握を目的として、化学 的風化の要因である周辺環境の酸の強さ及び地熱 の影響に着目し、異なる pH と温度条件下で水中曝 露したセメント改良土の力学特性を三軸圧縮・クリ ープ試験により調べた.また,強度変化の原因を考 察するために水中曝露前後の供試体片から採取し た試料のカルシウム原子数濃度の変化を蛍光X線分 析により調べた.

2. 試験概要

固化剤である高炉セメント B 種と水,マサ土を練 り混ぜ,恒温湿潤環境下で3週間の気中養生を経た 後,H100mm× ϕ 50mmに成型し供試体を作製した. 含水比は27.1%,セメント添加率は5%とした.供試 体に酸と温度の影響を与えるため,pH を 4,5,7, 水温を20℃,50℃の条件で水中曝露を1週間行った. このセメント改良土供試体を用いて三軸圧縮・クリ ープ試験を実施した.

三軸圧縮・クリープ試験条件を表1に示す.試験 にはセル内の温度制御が可能な高温中容量三軸試 験機を使用し、一定の温度環境下で試験を実施した. 三軸圧縮試験はひずみ制御で行い、三軸クリープ試 験は三軸圧縮試験より得られた応力ひずみ曲線に 一致するように手動で載荷する応力制御で行った. クリープ応力はピーク強度の90%とした.

供試体に含まれるカルシウム原子数濃度の水中 曝露前後での変化を把握するため、蛍光X線分析を 実施した.試料採取の方法を図1に示す.曝露後の 供試体を半分に切断し、表面から 5mm 間隔で採取 し粉砕したものを、曝露前の試料と合わせてマイク ロプレートに詰めて分析を実施した.尚、三軸試験 で使用した供試体とは別の供試体から試料採取を 行っている.

	表 1	三軸圧縮	•	カ	IJ	ープ試驗冬件
--	-----	------	---	---	----	--------

pН	水温 【℃】	拘東圧 【MPa】	圧縮試験	クリープ 試験			
4	20, 50	0.1, 0.3	載荷速度 0.1%/min	クリープ応			
5				力はピーク			
7				強度の 90%			



図1 蛍光X線分析試料採取位置

3. 試験結果

3.1 三軸圧縮試験

三軸圧縮試験結果を図 2(a)~(d)及び図 3(a), (b)に 示す. 図 2(a)~(d)の各ケースにおいて酸の影響を比 較すると,いずれの温度,拘束圧の条件においても, pH 値が小さくなるにつれてピーク強度も小さくな った. 次に温度の影響に着目する. まず図 2(a), (b) を比較すると pH5,7 では温度が高くなるほどピー ク強度は増加している一方, pH4 では温度によるピ ーク強度の変化は見られなかった. 次に図 2(c), (d) を比較すると pH7 では同様の傾向を得られたが, pH4,5の条件において温度のピーク強度への影響は 小さい結果となった.次に拘束圧による影響を比較 する. 図 2(a), (c)から拘束圧の増加に伴いピーク強 度も増加しており、より延性的な破壊挙動を示すこ とが確認できた. この傾向は図 2(b), (d)の比較から も確認できた.また体積ひずみに着目すると図 2(a)~(d)の比較より、pH 値が小さくなるほど正のダ イレイタンシーが生じにくくなり、その傾向は温度 が高く拘束圧が大きくなるほど顕著である.

図 3(a), (b)の軸ひずみ-応力比関係のグラフにおい て限界応力比に着目すると, pH 値が小さくなるほど 限界応力比が低下する傾向が見られた.温度の影響 による違いは顕著に見られなかった.また,拘束圧 が大きくなるほど限界応力比が低下する傾向も確 認できた.

3.2 三軸クリープ試験

三軸クリープ試験結果を図 4(a)~(d)に示す. クリ ープ破壊に至ったケースは、pH7, 20°C, 0.1MPaの 条件(図 4(a))と pH5, 7, 50°C, 0.3MPaの条件(図 4(d)) であった. 今回の試験結果から pH7 の条件ではクリ ープ破壊しやすく、pH4 の条件ではクリープ破壊し にくい傾向が得られた. これは三軸圧縮試験結果(図 2(a)~(d))において、いずれのケースにおいても pH7 は脆性的な破壊挙動を示しているのに対し、最も強 度の低いpH4 は延性的な破壊挙動であることが影響 している可能性が考えられる. また軸ひずみ速度勾 配について, 20°Cの条件(図 4(a), (c))では約 1.3 であ るのに対し 50°Cの条件(図 4(b), (d))では約 1.0 とい う結果であり、酸や拘束圧による違いは見られなかった.このことから軸ひずみ速度に影響を与えるのは主に温度であり、高温であるほど軸ひずみ速度は大きいと推察される.





3.3 蛍光X線分析

蛍光X線分析の結果を図 5(a), (b)に示す. 曝露前 のカルシウム原子数濃度に対する曝露後のカルシ ウム原子数濃度の比として、カルシウム相対濃度 C と定義した. これまでに実施した pH5, 7 の条件に ついて考察する.酸の影響に着目すると、pH7の条 件では表面から内部にかけてカルシウム相対濃度 に大きな変動は見られないのに対し、pH5の条件で は中心から15mmより外側にかけてカルシウムの溶 脱が著しく、特に最表面部でのカルシウム相対濃度 は中心部の 0.4 倍にまで下がる結果となった. また 温度の影響に着目すると、pH5,7の両条件において 50℃の条件の方がカルシウム相対濃度値の低下が 著しく,特に pH5 の条件ではカルシウム相対濃度が 激しく変化している. つまり酸が存在する環境下で は、高温時の方が供試体の劣化は進みやすいと考え られる.しかし、三軸圧縮試験結果では高温になる ほどピーク強度が増加するという一見矛盾してい るような結果となっているが、これは 50℃の条件で は強度低下の原因であるカルシウムの溶脱と同時 に、強度増加につながるセメントの水和反応も活発 に行われ、1週間の水中曝露では水和反応により生 成された水和物が多く供試体内部に残ったことが 原因と考えられる. 今後は未実施である pH4 の条件 に加え、水中曝露期間を長くした条件も並行して分 析を行い、比較・検討を行っていく.

4. 結論

- ①ピーク強度は、pH値が大きく、温度が高く、拘束 圧が大きいほど大きくなる傾向が確認できた.し かし温度については、ピーク強度がその影響を受けないケースも存在した.
- ②体積ひずみに着目すると pH 値が小さくなるほど 正のダイレイタンシーが生じにくくなり、その傾 向は温度が高く拘束圧が大きくなるほど顕著で ある.
- ③限界応力比は pH 値が小さくなるほど, 拘束圧が 大きくなるほど低下する. 温度の影響は小さい.
- ④軸ひずみ速度は高温であるほど大きくなり、酸や 拘束圧の影響は小さい。
- ⑤pH 値が小さいほど,温度が高いほど酸の内部への 進行速度は大きくなり、カルシウム溶脱が著しい.

参考文献

1)福田:耐震工事・復興工事における地盤改良について:一般社団法人セメント協会 資料3