Granitik Agregaların Alkali Silis Reaksiyonu Yönünden Değerlendirilmesi

Evaluation of Alkali-Silica Reactivity of Granitic Aggregates

Nuray MANNASOĞLU, Murat YILMAZ, Atiye TUĞRUL

İstanbul Üniversitesi, Mühendislik Fakültesi, Jeoloji Mühendisliği Bölümü, Avcılar, İSTANBUL

Geliş (received)	:	02 Mart (March) 2016
Düzeltme (revised)	:	23 Mart (March) 2016
Kabul (accepted)	:	24 Mart (March) 2016

ÖZ

Agrega, beton bileşiminde en çok kullanılan malzeme olduğundan, özellikleri betonun dayanıklılığını (durabilitesini) doğrudan etkilemektedir. Agreganın türü, mineralojisi, dokusu gibi jeolojik faktörler betonun dayanımında ve dayanıklılığında önemli etkilere sahiptir. Bu araştırmada; Türkiye'nin farklı bölgelerinden alınan granitik kayaçlar, betonda alkali silis reaksiyonu açısından incelenmiştir. Çalışma kapsamında; öncelikle granitik kayaçların mineralojik, petrografik ve kimyasal özellikleri incelenmiş, daha sonra bu granit örnekler üzerinde hızlandırılmış harç çubuğu deneyleri yapılmıştır. Oluşan alkali silis reaksiyonunun etkileri taramalı elektron mikroskobu (SEM) ile incelenmiştir. Elde edilen veriler, granitlerin beton agregası olarak kullanılması durumunda, örneklerin büyük çoğunluğunun alkali silis reaksiyonu açısından riskli olmadığını göstermektedir.

Anahtar Kelimeler: Agrega, Alkali-Silis Reaksiyonu, Granit, Türkiye.

ABSTRACT

Aggregate has widely used in concrete composition and its properties directly affects the durability of concrete. Geological factors such as aggregate type, mineralogy and texture have significant effects on concrete strength and durability. In this study, granitic rocks collected from different parts of Turkey, have been investigated from the point of alkali-silica reactions in concrete. Firstly, mineralogical, petrographic and chemical characteristics of granitic rocks were investigated. Then, accelerated mortar bar tests were performed on these granite samples. The effects of alkali-silica reactions were also investigated by scanning electron microscope (SEM). According to results obtained, granites, when used as concrete aggregate, are not generally found to be potentially dangerous for alkali-silica reactions.

Key Words: Aggregate, Alkali-Silica Reaction, Granite, Turkey.

M. Yılmaz E-posta: yilmazm@istanbul.edu.tr

GİRİŞ

Alkali-silis reaksiyonu (ASR); reaktif silis formları içeren agregaların çimento ve/veya dış kaynaklardan gelen alkali oksitlerle reaksiyona girmesi ve bunun sonucunda genleşebilme özelliğine sahip bir jelin meydana gelmesidir (Neville, 1981; Moranville-Regourd, 1997). Bu jel, su emdikçe hacmi daha çok artmakta, betonda çatlamalara neden olmakta (Nixon ve Page, 1987; Binal, 2008) ve bu çatlaklar betonun dayanımını önemli oranda düşürmektedir (Fookes, 1980; Struble ve Diamond, 1981; Wakizaka, 1998; Marzouk ve Langdon, 2003).

Reaksiyonun oluşabilmesi için, çimentodaki alkali içeriğinin, bir başka deyişle $Na_2O + 0.658$ K_2O değerinin, % 0.60'ı ve ortamdaki nemin 20 °C sıcaklıkta % 85'i aşması gerekir (Arnould, 1997). Bu koşullardan herhangi biri olmazsa alkali-silis reaksiyonu nedeniyle bir genleşme de olmayacaktır. Bunun dışında ortamın gözenekliliği de reaksiyon açısından önemlidir (Swamy, 1992; Moranville-Regourd, 1997; Rivard vd., 2002).

Bazı agregalar kökenleri ile ilgili olarak reaksiyona girebilen silisten olusan bilesenleri içerebilirler. Bu tür bileşenler, betonun boşluk suyunda çözünen alkali hidroksit ile güçlü bir kimyasal reaksiyona girer ve önce berrak, çoğunlukla yüksek konsantrasyonlu ve sonra yüksek viskoziteli alkali silis çözeltisini meydana getirir (Ben Haha, 2006). Agreganın alkaliye duyarlı bilesenleri böylece yumusar ve çözünür (Swamy, 1992). Reaksiyon süresi ve şiddeti, özellikle agreganın alkaliye duyarlı bileşenlerinin cins ve miktarına, tane büyüklüğüne ve dağılışına, betonun boşluğunda bulunan çözeltideki alkali hidroksit miktarına ve sertleşmiş betonun çevre koşullarına bağlıdır (Hobbs ve Gutteridge, 1979; Stark vd., 1993; Gillott ve Rogers, 1994; Prince vd., 2001). Bu nedenle, alkaliye duyarlı tanelerin tek başına değerlendirilmesi yeterli değildir (Fookes, 1980; Swamy, 1992; Fournier ve Berube, 2000).

Agregavı oluşturan bileşenlerin tümü ve formu agreganın reaktifliğini belirler. Alkali-silis reaksiyonu ilk kez Stanton (1940) tarafından tanımlanmıştır. Reaksiyona neden olan mineraller; opal (McConnell vd., 1950; Ineson, 1990; Bell, 1998), kalsedon ve volkan camı (Rhoades, 1942; McConnell vd., 1950; Katayama ve Kaneshige, 1986; Ineson, 1990; Shrimer vd., 2000), kriptokristalin kuvars (Stanton, 1940), tridimit (Hornibrook vd., 1943; McConnell vd., 1950; Ineson, 1990; Bell, 1998), kristobalit (Landgren ve Sweet, 1952; Mielenz, 1954; Ineson, 1990) ile basınç etkisinde kalmış çatlaklı kuvarstır (McConnell vd., 1950; Gogte, 1973; Bell, 1998). Genel olarak opal, cört ve kalsedon gibi aktif silisçe zengin kayaçların alkali-silis reaksiyonuna neden olmalarının yanı sıra, silisçe zengin kayaçların çoğu da bu reaksiyona neden olabilmektedir; (1) granit ve kuvarsit (Mullick vd., 1986); (2) fillit, kuvarsit ve gnavs (Buck, 1986); (3) granodivorit (Moranville-Regourd, 1997); (4) sedimanter agregalar (Shayan ve Lancucki, 1986); (5) cört ve silttaşı (Joyce, 1996). Bu tür malzemeler, beton üretiminde kullanıldıklarında reaksiyon olusturabilir. Alkali-silis reaksiyonu konusunda yapılan araştırmalarda, fillitler içerisinde bulunan hidromikanın (illit) alkali-silikat reaksiyonuna neden olduğu ifade edilmiştir (McConnell vd., 1950; Bell, 1998; Lorenzi vd., 2001). Alkaliagrega reaksiyonunun belirlenmesi amacıyla geliştirilmiştir. birçok standart Bunlardan bazıları; BS 7943 (1999), BS 812: Part 123

(1999), TS 2517 (1977), ASTM C 289 (1994), ASTM C 295 (1994), ASTM C-1260 (1994) ve CSA A23.2 (1994)'tür.

Bu araştırma kapsamında, Türkiye'nin değişik bölgelerinden alınan farklı doku ve bileşime sahip granitik kayaçların, betonda alkali silis reaksiyonu açısından incelenmesi amaçlanmıştır. Araştırmanın yapıldığı inceleme alanları; Marmara Bölgesi'nde yer alan Kırklareli-Balaban (KB), Çatalca-Şeytandere (CS), Gebze-Sancaktepe (GS), Armutlu-Fıstıklı (AF), Kapıdağ Yarımadası'nda bulunan Erdek (ER), Çanakkale-Kestanbol (CK), Ege Bölgesi'nde yer alan Bergama-Kozak (IB), Karadeniz Bölgesi'nde yer alan Giresun-Bulancak (GV),

İç Anadolu Bölgesi'ndeki Aksaray-Yaylak Köyü (AY) ve Aksaray-Sipahi Köyü (AS) bölgelerini kapsamaktadır (Sekil 1). Bu calismada öncelikle, granitik kayaçların bileşiminde alkalisilis reaksiyonuna yol açabilen minerallerin varlığı, polarizan mikroskop incelemeleriyle belirlenmiştir. Daha sonra, kimyasal analizlerle bu kayaçların içerdiği ana element oksit yüzdeleri belirlenmiştir. ASTM C 1260 (1999) tarafından verilen esaslara uyularak hızlandırılmış harç cubuğu deneyleri ile granitik kayaçların alkalisilis reaktivitesi arastırılmıştır. SEM (Taramalı Elektron Mikroskobu) incelemeleri ile reaksiyon ürünlerinin gelişimi ve agrega-çimento sınırı incelenmiştir.



Sekil 1. Çalışamada kullanılan granitik kayaçların alındığı ocak yerlerinin yer bulduru haritası.

Figure 1. Map showing the sampling locations of the granitic rocks tested in the present work.

İNCELENEN GRANİTİK KAYAÇLARIN MİNERALOJİK VE PETROGRAFİK ÖZELLİKLERİ

Türkiye'nin çeşitli bölgelerinden alınan granitik kayaçların mineralojik ve petrografik

Çizelge 1. Granitik kayaçların petrografik özellikleri.

Table 1. Petrographic properties of the granitic rocks.

özelliklerini belirlemek amacıyla ince kesitler hazırlanmıştır. Hazırlanan ince kesitler üzerinde yapılan incelemeler sonucunda belirlenen granitik kayaçların petrografik özellikleri Çizelge 1'de ve Şekil 2'de sunulmuştur.

Örnek Kodu	Alındığı yer	Doku	Kristal boyutu (Erkan, 2004)	Mineralojik bileşim	Ayrışma/ Hidrotermal alterasyon	Kayaç adı (Streckeisen, 1979)
GV	Giresun-Bulancak	Holokristalin tanesel doku	İnce-orta taneli	Ortoklaz, plajiyoklaz, kuvars, hornblend, biyotit, klorit, epidot, titanit	Albitleşme, killeşme, serizitleşme, kloritleşme	Kuvars monzonit
IB	Bergama-Kozak	Tüm kristalli yarı özşekilli tanesel doku	İnce-orta taneli	Plajiyoklaz, kuvars, ortoklaz, hornblend, biyotit, çok fazla opak min.	Killeşme, serizitleşme	Kuvars monzonit
СК	Çanakkale- Kestanbol	Holokristalin tanesel doku	Orta-iri taneli	Ortoklaz, plajiyoklaz, kuvars amfibol (hornblend), biyotit	Kloritleşme, epidotlaşma, killeşme	Kuvars monzonit
ER	Bandırma-Erdek	Holokristalin tanesel doku	İnce taneli	Kuvars, plajiyoklaz, ortoklaz, biyotit, amfibol (mafik mineral oranı az), klorit, muskovit	Kloritleşme, muskovitleşme, killeşme, serizitleşme	Granit/ monzogranit
KB	Kırklareli-Balaban	Blastoholokris-talin (blasto-granüler doku)	İnce-orta taneli	Kuvars, feldispat (ortoklaz, plajiyoklaz) amfibol, muskovit, epidot, klorit, sfen	Feldispatlarda kloritleşme, epidotlaşma, albitleşme	Granit/ monzogranit (Metagranit)
AY	Aksaray-Yaylak	Holokristalin tanesel doku	Orta taneli	Ortoklaz, plajiyoklaz, kuvars, biyotit ve az miktarda amfibol, opak min., zirkon	Killeşme, serizitleşme	Granit/ monzogranit
AF	Armutlu-Fıstıklı	Holokristalin tanesel doku	Orta-iri taneli	Kuvars, plajiyoklaz, ortoklaz biyotit, amfibol, piroksen	Kloritleşme, killeşme, serisitleşme	Granit/ monzogranit
GS	Gebze-Sancaktepe	Holokristalin tanesel doku	Orta-iri taneli	Ortoklaz, kuvars, plajiyoklaz, biyotit, zirkon	Serizitleşme, albitleşme, pertitleşme	Granit/ monzogranit
AS	Aksaray-Sipahi	Holokristalin tanesel doku	Orta-iri taneli	Kuvars, plajiyoklaz, ortoklaz, hornblend, biyotit, epidot, klorit, titanit, zirkon	Kloritleşme, epidotlaşma	Granit/ Monzogranit (Metagranit)
CS	Çatalca-Şeytandere	Holokristalin tanesel doku	İnce-orta taneli	Ortoklaz, kuvars, plajiyoklaz, amfibol, biyotitten muskovit, klorit	Serizitleşme, albitleşme, killeşme	Granit/ monzogranit

72



- Şekil 2. Granitik kayaçların ince kesit görünümleri, (a) GV, (b) IB, (c) CK, (d) ER, (e) KB, (f) AY, (g) AF, (h) GS, (i) AS, (i) CS. (ort: ortoklaz, plj: plajiyoklaz, ku: kuvars, bi: biyotit, kl: klorit, OM: opak mineral, hb: hornblend, ser: serizit, ap: apatit, ep: epidot, KD: kataklastik doku).
- Figure 2. Thin sections of the granitic rocks, (a) GV, (b) IB, (c) CK, (d) ER, (e) KB, (f) AY, (g) AF, (h) GS, (i) AS, (i) CS. (ort: orthoclase, plj: plagioclase, ku: quartz, bi: biotite, kl: chlorite, OM: opaque mineral, hb: hornblende, ser: serizite, ap: apatite, ep: epidote, KD: cataclastice texture).

Journal of Geological Engineering 40 (1) 2016

Granitik kayaç örnekleri üzerinde nokta sayacı ile yapılan petrografik incelemelerden elde edilen modal mineral oranları Çizelge 2'de, bu oranlardan türetilmiş olan QAP (Streckeisen, 1967) Diyagramı Şekil 3'te sunulmuştur.

- Şekil 3. Granitlerin modal minerolojik bileşimine göre Q (Kuvars)- A (Alkali Feldspat)- P (Plajiyoklaz) diyagramında (Streckeisen, 1967) sınıflandırılması.
- Figure 3. Modal mineralogic composition of granites according to Q (Quartz)-A (Alkali Feldspar)-P (Plagioclase) classification (Streckeisen, 1967).

Cizelge 2. Granitik kayaçların modal mineral analiz sonuçları. *Table 2. Results of modal mineral analyses of the granitic rocks.*

			<i>sjs</i>					
Örnek kodu	Kuvars	Plajiyoklaz	Ortoklaz	Biyotit	Hornblend	Altere min.	Klorit	Opak min.
GV	7.6	39	34.6	5.4	4.6	5.3	1.9	1
IB	14.7	43.9	26.8	8.5	5.2	0.5	-	-
СК	12.1	37.4	37.5	4.7	7.5	0.7	-	-
ER	24	40.5	26	5.2	1.8	2.5	-	-
KB	21.5	16.4	28.2	1.2	5.5	26.9	-	-
AY	14.3	25	31.6	9.3	1	16.2	-	2.5
AF	29.3	24.8	21.9	13.1	3	6.6	1.2	-
GS	18.9	8.3	31.1	2.9	-	36.7	0.5	1.4
AS	19.5	33.4	28.5	5.2	4.5	2.7	2.3	1.5
CS	27.2	20.1	24.4	7.1	4.4	15.6	1.1	-

İNCELENEN GRANİTİK KAYAÇLARIN KİMYASAL ÖZELLİKLERİ

Araştırma kapsamındaki granitik kayaçların kimyasal özelliklerini belirlemek amacıyla kimyasal analizler yapılmıştır. Analizler için, granitik kayaç örneklerinden taze örnekler hazırlanmış ve içerdikleri ana element oksit yüzdeleri belirlenmiştir. Analizler, Kanada ACME Laboratuvarında XRF yöntemine göre yapılmıştır. Elde edilen sonuçlar Çizelge 3'te sunulmuştur.

Çizelge 3. Granitik kayaçların ana element oksit yüzdeleri.*Table 3. Main element oxide percentages of the granitic rocks.*

 Çizelge 4.
 Deneylerde kullanılan çimentonun (CEM I 42.5 R) özellikleri.

 Tablo 4.
 Properties of cement used in the experiments

tubio 4. I toperties of cement used in the experimen						
Kimyasal özellikler	Deney sonuçları (%)					
Kızdırma kaybı	4.03					
SiO ₂	19.61					
Al ₂ O ₃	4.84					
Fe ₂ O ₃	3.13					
CaO	62.81					
MgO	1.30					
SO ₃	3.09					
K,Ó	0.74					
Na ₂ O	0.22					
Çözünmeyen kalıntı	0.21					

Örnek kodu -	Ana element oksit yüzdeleri (%)									
	SiO ₂	Al ₂ O ₃	Fe ₂ O ₃	MgO	CaO	Na ₂ O	K,0	TiO ₂	P_2O_5	MnO
GV	60.94	16.49	5.92	1.10	3.75	3.09	6.39	0.45	0.37	0.17
IB	65.29	14.36	4.46	2.34	5.03	3.29	2.93	0.37	0.47	0.10
СК	63.53	14.84	4.87	2.21	4.52	3.82	4.06	0.61	0.35	0.10
ER	71.63	14.39	2.01	0.50	2.90	3.84	3.15	0.25	0.16	0.08
KB	69.45	12.80	3.49	1.66	3.50	2.88	3.26	0.63	0.34	0.09
AY	71.79	14.52	2.32	0.35	2.58	3.28	4.14	0.13	0.08	0.07
AF	67.77	15.45	3.08	0.78	2.54	3.84	3.22	0.32	0.09	0.15
GS	73.10	13.54	1.96	0.24	0.77	3.48	5.15	0.44	0.06	0.03
AS	68.76	15.30	2.49	0.70	3.94	4.41	2.51	0.36	0.27	0.08
CS	74.38	12.72	3.15	0.41	0.82	3.43	3.40	0.25	0.06	0.10

ALKALİ SİLİS REAKSİYONU

Hızlandırılmış Harç Çubuğu Deneyi

İncelenen granit örneklerindeki aktif silis ile diğer reaktif minerallerin zararlı etkilerini belirlemek amacıyla, ASTM C1260 (1999) tarafından verilen esaslara uyularak hızlandırılmış harç çubuğu deneyleri yapılmıştır. Bu deneylerle, incelenen granitlerin, çimento hamuruyla oluşturabileceği reaksiyon nedeniyle meydana gelen genleşmelere bağlı boyca uzamaları belirlenmiştir. Deneylerde kullanılan çimentonun (CEM I 42.5R portland çimentosu) özellikleri Çizelge 4'te sunulmuştur. Deneyler, en az üç örnek üzerinde yapılmış olup, elde edilen genleşme oranları; 7, 14, 16, 21 ve 28 günlük dönemler halinde Çizelge 5'te ve Şekil 4'te sunulmuştur. Bu çizelgede görüldüğü gibi, tüm ölçümler sonucunda, ortalama en yüksek genleşmenin AS kodlu granit ile üretilen harç çubuklarında olduğu belirlenmiştir (Sekil 4).

Şekil 4. 7, 14, 16, 21 ve 28 günlük genleşme değerlerinin değişimi.*Figure 4. Changes in expansion values at 7, 14, 16, 21 and 28 days.*

Taramalı Elektron Mikroskobu (SEM) İncelemeleri

Hızlandırılmış harç çubuğu deneylerinde kullanılan örnekler üzerindeki alkali-silis reaksiyonu etkilerini gözlemlemek amacıyla Taramalı Elektron Mikroskobu (SEM) incelemeleri yapılmıştır. Harç numunelerine ait elektron mikroskobu görüntüleri Şekil 5, 6, 7, 8, 9, 10, 11, 12, 13 ve 14'te sunulmuştur.

Şekil 5. GV kodlu granitlerden üretilen harç çubuklarının SEM görümleri: a) tane yüzeyinde gelişen tipik genleşme çatlakları, b) aynı çatlakların yakından görünümü.

Figure 5. SEM images of mortar bars produced by GV coded granite: a) typical expansion cracks developed on the particle surface, b) close view of same cracks.

76

- Şekil 6. IB kodlu granitlerden üretilen harç çubuklarının SEM görümleri: a) jelde oluşan genleşme çatlakları, b) aynı çatlakların ve çatlak açıklığının yakından görünümü.
- Figure 6. SEM images of mortar bars produced by IB coded granite: a) expansion cracks developed in gel, b) close view of same cracks and crack aperture.

- Şekil 7. CK kodlu granitlerden üretilen harç çubuklarının SEM görümleri: a) çatlakların görünümü, b) çatlakların yakından görünümü ve açıklık ölçümü.
- Figure 7. SEM images of mortar bars produced by CK coded granite: a) view of cracks, b) close view of same cracks and crack aperture.

- Şekil 8. ER kodlu granitlerden üretilen harç çubuklarının SEM görümleri: a) çatlakların görünümü, b) çatlakların yakından görünümü ve açıklık ölçümü.
- Figure 8. SEM images of mortar bars produced by ER coded granite: a) view of cracks, b) close view of same cracks and crack aperture.

- Şekil 9. KB kodlu granitlerden üretilen harç çubuklarının SEM görümleri: a) jelde oluşan tipik genleşme çatlakları, b) çatlak açıklığının yakından görünümü.
- Figure 9. SEM images of mortar bars produced by KB coded granite: a) typical expansion cracks developed in gel, b) close view of crack aperture.

Şekil 10. a) AY kodlu granitlerden üretilen harç çubuklarının SEM görümleri, b) jelde oluşan tipik genleşme çatlakları. *Figure 10. a) SEM images of mortar bars produced by AY coded granite, b) typical expansion cracks developed in gel.*

Şekil 11. AF kodlu granitlerden üretilen harç çubuklarının SEM görümleri ve jelde oluşan tipik genleşme çatlakları. Figure 11. SEM images of mortar bars produced by AF coded granite and typical expansion cracks developed in gel.

Şekil 12. GS kodlu granitlerden üretilen harç çubuklarının SEM görümleri: a) tipik genleşme çatlakları, b) aynı çatlakların yakından görünümü.

Figure 12. SEM images of mortar bars produced by GS coded granite: a) typical expansion cracks, b) close view of same cracks.

Şekil 13. a, b, c) AS kodlu granitlerden üretilen harç çubuklarının SEM görümleri: a, c) tipik genleşme çatlakları, b) aynı çatlakların yakından görünümü.

Figure 13. a, b, c) SEM images of mortar bars produced by AS coded granite: a,c) typical expansion cracks produced in gel, b) close view of same cracks.

Şekil 14. CS kodlu granitlerden üretilen harç çubuklarının SEM görümleri: a) tipik genleşme çatlakları, b) aynı çatlakların yakından görünümü.

Figure 14. SEM images of mortar bars produced by AS coded granite: a) typical expansion cracks produced in gel, b) close view of same cracks.

DENEYSEL VERİLERİN DEĞERLENDİRİLMESİ

Petrografik incelemelere göre; bu çalışmada kullanılan granitik kayaçlarda kuvars, ortoklaz, plajiyoklaz, hornblend ve biyotit ana mineraller olarak gözlenmiştir. Bunun yanı sıra; klorit, epidot, muskovit, serizit, kalsit ikincil mineral olarak, titanit, zirkon, apatit ve opak mineraller ise tâli mineraller olarak bulunmuştur. Bu minerallerden ikincil olanlar, ayrışma ve/veya hidrotermal alterasyon ürünleridir (Çizelge 1, 2 ve Şekil 2).

ASTM C 1260 (1994)'te, 16 günlük genleşme oranına göre değerlendirme yapılması gerektiği belirtilmiştir. Buna göre, genleşme oranı, % 0.1'den düşük ise agrega "zararsız", % 0.2'den büyük ise "potansiyel zararlı" kabul edilmektedir. Genleşme oranı % 0.1-0.2 arasında ise ek bilgi sağlayan yöntemlere başvurulmalıdır. Bu yöntemler petrografik analiz ve alkali-silis reaksiyon ürünlerinin tanımlanmasıdır. Ayrıca, genleşme oranındaki değişime bağlı olarak deney süresi 21 ile 28 gün arasında değişebilir. Çizelge 5'te görüldüğü gibi, hazırlanan harç çubuklarının 7 günlük boyca uzama yüzdesi ölçümleri sonucunda, ortalama en yüksek genleşmenin AS kodlu granitler ile hazırlanan harç çubuklarında, ortalama en düşük genleşmenin ise CK kodlu granitler ile hazırlanan harç çubuklarında olduğu belirlenmiştir. 16 günlük boyca uzama yüzdesi ölçümlerine bakıldığında, en yüksek boyca genleşme yüzdesinin AS kodlu örneğe ait olduğu, en düşük genleşme oranının ise CK kodlu örneğe ait olduğu belirlenmiştir. 16 gün sonunda elde edilen veriler sonucunda AS kodlu granitin genlesme oranının yukarıda belirtildiği gibi % 0.1'lik genleşme oranı limitini geçmesi, bu örneğin alkali silis reaksiyonu için potansiyel zararlı olduğunu göstermiştir. Bu sebeple Çizelge 5'te görüldüğü gibi deneyler 28 güne kadar uzatılmış ve sonuçta ortalama en yüksek genleşmenin yine AS kodlu granitler ile hazırlanan harç çubuklarında olduğu tespit edilmiştir (Şekil 4).

Granitik Agregaların Alkali Silis Reaksiyonu Yönünden Değerlendirilmesi

Mannasoğlu, Yılmaz, Tuğrul

Örnek kodu		7. gün	14. gün	16. gün	21. gün	28. gün
GV	En Düşük	0.007	0.021	0.025	0.026	0.030
	En Yüksek	0.021	0.070	0.081	0.086	0.090
	% Ort.	0.012	0.046	0.054	0.057	0.063
	En Düşük	0.012	0.018	0.021	0.024	0.028
IB	En Yüksek	0.058	0.098	0.105	0.108	0.108
	% Ort.	0.050	0.067	0.070	0.074	0.084
	En Düşük	0.001	0.007	0.008	0.036	0.044
CK	En Yüksek	0.013	0.027	0.036	0.069	0.083
	% Ort.	0.005	0.019	0.024	0.057	0.069
	En Düşük	0.007	0.023	0.072	0.074	0.084
ER	En Yüksek	0.019	0.068	0.085	0.123	0.129
	% Ort.	0.013	0.044	0.076	0.085	0.098
	En Düşük	0.004	0.007	0.066	0.081	0.095
KB	En Yüksek	0.035	0.069	0.118	0.139	0.150
	% Ort.	0.016	0.042	0.087	0.116	0.131
	En Düşük	0.004	0.006	0.010	0.018	0.026
AY	En Yüksek	0.036	0.043	0.046	0.082	0.094
	% Ort.	0.020	0.023	0.030	0.048	0.057
	En Düşük	0.010	0.014	0.021	0.022	0.023
AF	En Yüksek	0.035	0.053	0.068	0.099	0.101
	% Ort.	0.019	0.040	0.052	0.067	0.072
	En Düşük	0.002	0.009	0.009	0.002	0.021
GS	En Yüksek	0.017	0.022	0.053	0.057	0.072
	% Ort.	0.009	0.016	0.025	0.012	0.040
AS	En Düşük	0.098	0.103	0.109	0.115	0.123
	En Yüksek	0.103	0.108	0.115	0.143	0.167
	% Ort.	0.101	0.105	0.112	0.125	0.144
	En Düşük	0.016	0.022	0.031	0.047	0.069
CS	En Yüksek	0.057	0.060	0.072	0.102	0.114
	% Ort.	0.030	0.040	0.055	0.075	0.093

Çizelge 5. Granit örnekleriyle hazırlanan harç çubuklarının boyca genleşme yüzdeleri.*Table 5. Expansion percentages of mortar bars prepared with the granite samples.*

Alkali silis reaksiyonunun etkilerini belirlemede kullanılan ve benzer deney yöntemlerinde biri olan CSA A23.2 (1994)'te ise 14 günlük genleşme oranları dikkate alınmaktadır. Bu standarda göre; 14 günlük genleşmelerin % 0.1'den fazla olması durumunda agregalar reaksiyon açısından sakıncalı olarak değerlendirilmektedir. Özellikleri Çizelge 4'te sunulan çimento ile yapılan harç çubuklarının 14 günlük ortalama genleşme yüzdelerine bakıldığında, AS kodlu granitin yüzdesi standart limitin üzerindedir (Çizelge 5).

82

İncelenen harç örneklerinden AS örneği dısındaki diğer tüm harc cubuklarında, 16 gün sonunda, alkali silis reaksiyonu oluşumu görülmemektedir (Cizelge 5). Bununla birlikte, granitlerin bileşiminde bulunan kuvars yüzdelerinin genleşme ile ilişkisini belirlemek amacı ile kuvars yüzdesi-genleşme diyagramları hazırlanmıştır (Şekil 15). 16 günlük genleşme diyagaramı incelendiğinde (Sekil 15a); AS kodlu örnek zararlı bölgede, KB, ER ve IB kodlu örnekler ise zararsız bölgede olup zararlı bölgeye en yakın yerde konumlanmışlardır. 21 günlük genleşme diyagaramı incelendiğinde (Şekil 15b);

Araştırma Makalesi / Research Article

KB kodlu örnekte genleşme oranı artmış ve AS kodlu örneğe yakın bir sonuç vermiştir. ER ve IB kodlu örneklerde fazla genleşme olmazken, CS kodlu örnekte genleşme artmıştır. 28 günlük genleşme diyagaramı incelendiğinde ise (Şekil 15c); AS ve KB'nin genleşmeleri artmaya devam etmiştir. ER, IB ve CS kodlu örneklerde az oranda genleşme devam etmiştir. Başta AS olmak üzere KB kodlu örnekte de görülen yüksek genleşmenin, bu örneklerin bileşiminde bulunan ve metamorfizmadan etkilenen kuvarslardan kaynaklandığı düşünülmektedir.

Şekil 15. Granitler içerisindeki a) 16 günlük b) 21 günlük c) 28 günlük kuvars yüzdesi genleşme diyagramları. *Figue 15. a) 16 day b) 21 day c) 28 day expansion diagrams including quartz percentage in the granties.*

Alkali silis reaksiyonunun meydana gelmesi ile ilgili pek cok calısma vapılmıstır. Ben Haha (2006) tarafından da belirtildiği reaksivon gibi. veni yapılmış betonda oluşmasını engellemek amacı ile yeni metodlar gelistirilmesine rağmen, gelecekte meydana gelebilecek reaksiyon ve etkileri belirlemek icin de bazı çalışmalar yapılması gerekmektedir. Alkali silis reaksiyonu, kompleks mineral yapısı olan ve reaktif olmayan agregalarda son derece vavas ilerleyen bir olaydır. Bu sebeple reaksiyon aşamalarını tespit etmek için; agregadaki mevcut reaktivite derecelerini, mevcut durum ve gelecekteki reaksiyon potansiyelini, mekanik özelliklerini ve betondaki boyutsal genleşmeyi gözlemlemek gerekir (Ben Haha, 2006). Bu amaç ile harc cubuklarından elde edilen numuneler üzerinde taramalı elektron mikroskobu (SEM) incelemeleri yapılmıştır.

üzerinde yapılan petrografik Granitler incelemelerde her ne kadar alkali silis reaksivonuna neden olabilecek kuvars polimorflarına rastlanmasa da, Stanton (1940), Gogte (1973), Shrimer vd. (2000) ve Bell (1998) tarafından da belirtildiği gibi, metamorfizma etkisi ile kuvarsların basınç altında kalması ve çatlaklı olması alkali silis reaksiyonuna neden olabilmektedir. Bu nedenle yapılan SEM incelemeleri sonucunda, numunelerde catlaklara rastlanmıştır. Granit tanelerinin yüzevinde ince bir kabuk oluştuğu ancak bu kabukta çatlakların gelişemediği ya da çok az geliştiği görülmüştür. Bu çatlaklar fazla olmamakla birlikte agrega yüzeyini kaplayan jelde meydana gelmiş olup, katılaşmış harcın bütün alanında gözlemlenmemiştir.

Deneylerde kullanılan harç çubuklarından elde edilen SEM görüntülerinde, incelenen

granitik kayaçlar ile üretilen harç çubuklarının silis reaksivonundan az miktarda alkali etkilendikleri görülmektedir. Jeller tanelerin üzerini kaplamış ve çatlaklara neden olmustur. Ancak jel oluşumu fazla olmadığı için ve dolayısıyla genleşme de fazla gerçekleşmediği icin meydana gelen bu acıklıklar oldukca kücük miktardadır. SEM görüntüleri incelendiğinde oluşan jel sebebi ile meydana gelen çatlakların genellikle çizgisel, dairesel ve ağ şeklinde bir vapı gösterdiği görülmektedir (Sekil 5, 6, 7, 8, 9, 10, 11, 12, 13 ve 14).

Reaktif agrega tanelerinin boyutları, alkali silis reaksiyonu sonucunda harç çubuklarında belirlenen ve geniş bir yayılım sergileyen genleşmeye büyük oranda etki ederler (Diamond ve Thaulow, 1974; Lu vd., 2006). Nitekim incelenen granitik kayaçlardan ince taneli olanlar (ER), orta-iri taneli olanlardan (KB, AY, AF, GS) daha az genleşmeye neden olmuşlardır.

SONUÇLAR

Çalışmaya konu olan granitik kayaçlar monzonit, granit ve granodiyorit bileşimlerinde olup, bunlardan bazıları metamorfizmaya, bazıları da az oranda yüzeysel ayrışma ve/veya hidrotermal alterasyona uğramışlardır.

Granitik kayaçlar kullanılarak hazırlanan harç çubukları üzerinde yapılan hızlandırılmış harç çubuğu deney sonuçlarına göre; örneklerin çoğunluğu standartlarda verilen limit değerlerin altında kalırken, metamorfizmaya ugramış granit/ monzogranit örneklerinde genleşme değerleri bu limitlerin üzerine çıkmıştır.

Granitik kayaç örnekleri ile hazırlanan harç çubuklarındaki genleşme oranı sınırlı olduğundan yapılan SEM incelemelerinde reaksiyon sonucu

gelişen jelin ve bu jeldeki genleşme çatlaklarının sınırlı olduğu, özellikle boşluklarda geliştiği görülmüştür. Ayrıca bu incelemelerde genleşme çatlaklarının sadece agrega yüzeyini kaplayan jelde meydana geldiği görülmüştür.

Her ne kadar ASTM C1260'da 16 günlük genleşme oranı dikkate alınsa da; yapılan değerlendirmelerde; farklı granit örnekleri ile hazırlanan harç çubuklarındaki alkali-silis ve alkali-silikat reaksiyonu etkilerini belirlemek için hızlandırılmış harç çubuğu deneylerinin en az 21 gün devam ettirilmesinin, daha doğru sonuç almak için gerekli olduğu sonucuna varılmıştır.

KAYNAKLAR

- Arnould, M., 1997. Alkali reaction with silico alkaline aggregates results of recent researches in France. Proceedings'97 International Three Gorges Project Technical Seminar, Yichang, China, 184-195.
- ASTM C 1260, 1994. Standard method for potential alkali-silica reactivity of aggregates (mortar bar method). Annual Book of ASTM Standards, Volume 04.02, Concrete and Aggregates, 648-651.
- ASTM C 289, 1994. Potential alkali-silica reactivity of aggregates (chemical method). Annual Book of ASTM Standards, Volume 04.02, Concrete and Aggregates, 157-163.
- ASTM C 295, 1994. Petrographic Examination of Aggregates for Concrete. Annual Book of ASTM Standards, Volume 04.02, Concrete and Aggregates, 1-8.
- Bell, F.G, 1998. Engineering Geology. Blackwell Science, Oxford, 579 p.
- Ben Haha, M., 2006. Mechanical effects of alkali silica reaction in concrete studied by sem-

image analysis. Swiss Institute of Technology Lausanne, These No. 3516.

- Binal, A., 2008. The determination of gel swelling pressure of reactive aggregates by ASGPM devices and a new reactive-innocuous aggregate decision chart. Construction and Building Materials, 22, 1-13.
- BS 812 Part 123, 1999. Method for the determination of alkali - silica reactivity: Concrete prism method. British Standards Institution, 18 p.
- BS 7943, 1999. Guide to the interpretation of petrographical examinations for alkali-silica reactivity. British Standards Institution, 20 p.
- Buck, A.D., 1986. Petrographic criteria for recognition of alkali-reactive strained quartz, evaluation of quartzite and granite aggregates containing strained quartz. Proceedings of the 7th International Conference on Alkali-Aggregate Reaction, Ottawa, 419-423.
- CSA (Canadian Standards Association), 1994. Test method for detection of alkali-silica reactive aggregate by accelerated expansion of mortar bars. A23.2-25A, Methods of Test for Concrete, Canadian Standards Association, Ontario, Canada, 236-242.
- Diamond, S., and Thaulow, N., 1974. A study of expansion due to alkali-silica reaction as conditioned by the grain size of the reactive aggregate. Cement and Concrete Research, 4, 591-607.
- Erkan, Y., 2004. Magmatik Petrografi, TMMOB Jeoloji Mühendisleri Odası Yayınları, 93, Ankara, 176 s.
- Fookes, P.G., 1980. An introduction to the influence of natural aggregates on the performance and durability of concrete. Quarterly Journal of Engineering Geology, 123, 207-229.

- Fournier, B., and Berube, M.A., 2000. Alkaliaggregate reaction in concrete: a review of basic concepts and engineering implications. Canadian Journal of Civil Engineering, 27, 167-191.
- Gillott, J.E., and Rogers, C.A., 1994. Alkali-aggregate reaction and internal release of alkalis. Magazine of Concrete Research, 167, 99-112.
- Gogte, B.S., 1973. An evaluation of some common Indian rocks with special reference to alkali– aggregate reactions. Engineering Geology, 7, 135–153.
- Hobbs D.W., and Gutteridge, W.A., 1979. Particle size of aggregate and its influence upon the expansion caused by the alkali-silica reaction. Magazine of Concrete Research, 31, 235-242.
- Hornibrook, F.B., Insley, H., and Schuman, L., 1943.Report on committee C-1 on cement (appendix).Proceedings American Society Test Materials 43, 218 p.
- Ineson, P.R., 1990. Siliceous components in aggregates. Cement and Concrete Composites, 12, 185-190.
- Joyce, A.S., 1996. Petrographic aspects of alkalisilica reaction in Eastern Australian concretes. Proceedings of the 10th International Conference on Alkali-Aggregate Reaction in Concrete, Melbourne, 767-774.
- Katayama, T., and Kaneshige, Y., 1986. Diagenetic changes in potential alkali-aggregate reactivity of volcanic rocks in Japan-A geological interpretation. Proceedings of the 7th International Conference on Alkali-Aggregate Reaction, P.E., Grattan-Bellew (ed.), Ottawa, Canada, 489-493.
- Landgren, R., and Sweet, S., 1952. Investigation of durability of Wyoming aggregates. Proceedings Highway Restoration Board, 31, 202–217.
- Lorenzi, G., Jensen, J., Wigum, B., Sibbick, R., Haugen, M., Guédon, S., and Åkesson, U.,

2001. Petrographic atlas of the potentially alkalireactive rocks in Europe. PARTNER-project-GRD1-CT-2001-40103.

- Lu, D., Fournier, B., and Grattan-Bellew, P.E., 2006. Evaluation of accelerated test methods for determining alkali-silica reactivity of concrete aggregates. Cement and Concrete Composites, 28, 546-554.
- Marzouk, H., and Langdon, S., 2003. The effect of alkali-aggregate reactivity on the mechanical properties of high and normal strength concrete. Cement and Concrete Composites, 25, 549-556.
- McConnell, D., Mielenz, R. C., Holland, W.Y., and Grene, K.T., 1950. Petrology of concrete affected by cement aggregate reaction. In Application of Geology to Engineering Practice, S. Paige (ed.), Berkey Volume, Memoir American Geological Society, 222-250.
- Mielenz, R.C., 1954. Petrographic examination of concrete aggregate. Proceedings American Society Test Materials, 54, 1188–1218.
- Moranville-Regourd, M., 1997. Modelling of expansion induced by ASR-new approaches. Cement and Concrete Research, 19, 415-425.
- Mullick, A.K., Wason, R.C., Sinha, S.K., and Rao, L.H., 1986. Evaluation of quartzite and granite aggregates containing strained quartz. Proceedings of the 7th International Conference on Alkali-Aggregate Reaction in Concrete, Ottawa, 428-433.
- Neville, A. M., 1981. Properties of Concrete. Longman Scientific & Technical, London, England.
- Nixon, P.J., and Page, C.L., 1987. Pore solution chemistry and alkali aggregate reaction. American Concrete Institute Special Publication, 100, 1833-1862.
- Prince, W., Castanier, G., and Giafferi, J.L., 2001. Similarity between alkali-aggregate reaction

and the natural alteration of rocks. Cement and Concrete Research, 31, 271-276.

- Rivard, P., Ollivier, J.P., and Ballivy, G., 2002. Characterization of the ASR rim application to the Potsdam sandstone. Cement and Concrete Research, 32, 1-9.
- Rhoades, R., 1942. Discussion of a paper by Stanton, Porter, Meder and Nicol: California experience with the expansion of concrete through reaction between cement and aggregate. Journal of American Concrete Institute Proceedings, 38, 7–11.
- Shayan, A., and Lancucki, C.J., 1986. Alkaliaggregate reaction in the Causeway Brigde, Perth, Western Australia. Proceedings of the 7th International Conference on Alkali-Aggregate Reaction in Concrete, Ottawa, 392-397.
- Shrimer, F. H., Ooi, O., and Gerry, W. J., 2000. Control of alkali-aggregate reactivity, Pointe Seraphine Berth improvements, St. Lucia. 11th International Conference on Alkali-Aggregate Reaction, M.A. Bérubé, B. Fournier, B. Durand (eds.), Quebec, Canada, 473-482.
- Stanton, T.E., 1940. Influence of cement and aggregate on concrete expansion. Engineering News Record, February 1, 59–61.

- Stark, D., Morgan, B., Okamoto, P., and Diamon, S., 1993. Eliminating or minimizing alkali-silica reactivity. Strategic Highway Research Program, National Research Council Washington.
- Streckeisen, A., 1967, Classification and Nomenclature of Igneous Rocks, Neues Jahrbuch Fur Mineralogie-Abhandlungen, 107, 144-240.
- Struble, L.J., and Diamond S., 1981. Swelling properties of synthetic alkali-silica gel. Journal of the American Ceramic Society, 64(11), 611-55.
- Swamy, R.N., 1992. Alkali-aggregate reaction in concrete; material and structural implications, sciences in concrete technology. Energy, Mines and Resources, Ottawa Canada, 533-581.
- TS 2517, 1977. Alkali agrega reaktivitesinin kimyasal yolla tayini. Türk Standartları Enstitüsü, Ankara, 8 s.
- Wakizaka, Y., 1998. Reactivity of rocks and minerals in alkaline solution. Journal Research, Public Works Research Institutes, 34-146.