

KKTC'DE DOĞAL VE KIRMA TAŞ AGREGALARI İLE  
YÜKSEK BETON BASINÇ DAYANIMLARI

Tahir ÇELİK  
Yrd. Doç. Dr.  
İnşaat Mühendisliği Bölümü  
Doğu Akdeniz Üniversitesi  
MAGOSA-KIBRIS

ÖZET

Yüksek dayanımlı betonun çevre şartlarına karşı olan dayanıklılığı da artmaktadır. Fakat yüksek dayanımlı beton üretemek için birtakım zorlukların aşılması gerekmektedir. Bu zorlukların başında beton kıvamının, su/cimento oranının kontrolü, beton içinde hava boşluğu oranının en aza indirilebilmesi, cimento dozajının kontrolü, agreganın özelliklerinin uygunluğu ve beton operasyonlarındaki işçiliğin iyileştirilmesi gelmektedir.

Bu bildiride, KKTC'de üretilen iki tip agrega, doğal agrega ve kırma taş kullanarak beton basınç dayanımlarının ne şekilde artırılabileceği ve ne kadar arttırılabileceği Üzerine yapılan bir deneysel araştırmanın tanıtımına çalışılacaktır.

1. GİRİŞ

Yüksek dayanımlı beton nasıl bir betondur? Bazı hallerde  $30 \text{ N/mm}^2$  ulaşılması çok zor yüksek bir basınç dayanımı olurken bazı hallerde  $60 \text{ N/mm}^2$  rahatlıkla ulaşılabilen bir basınç dayanımı olabilmektedir. Birinci haldeki  $30 \text{ N/mm}^2$  bulunduğu ortam itibarı ile yüksek basınç dayanımı olarak tanımlanabilirken, ikinci haldeki  $60 \text{ N/mm}^2$  yüksek basınç dayanımı olarak tanımlanamayabilir. O halde, betonda yüksek dayanım neyi anlatmaktadır? Yüksek dayanımın tanımı "Üretiminde zorluklarla karşılaşılan beton daya-

nimi" olarak yapılabilmektedir.

Yüksek dayanımlı beton elde etmek için dikkat edilmesi gereken noktalardır şöyledir:

- i) Kivam
- ii) Beton içindeki hava boşluğu
- iii) Çimento dozajı
- iv) Su/çimento oranı
- v) Karışımındaki agrega miktarı ve özelliklerini
- vi) Beton işçiliği

#### 1.1 Kivam

Özel akışkanlaştırıcı kullanılmayarak kivamın yükseltilmesi dayanımı olumsuz yönde etkilemektedir. Bu konu, kesit ve donatım tasarımını yapan mühendis tarafından dikkate alınmalıdır ve gereksiz yere kivamın artırılması istenmemelidir. Her 25 mm çökme (slump) artırımı, dayanımı yaklaşık 5 N/mm<sup>2</sup> azaltmaktadır [2]. Kivamın yükseltilmesi gerekiyorsa akışkanlaştırıcı katkı malzemeleri kullanılması daha iyi neticeler vermektedir.

#### 1.2 Beton İçindeki Hava Boşluğu

Yüksek dayanım hedeflenen betonlarda sıkıştırma en iyi şekilde yapılarak ve beton içindeki hava boşluğu en aza indirilmelidir. Ayrıca çok zorda kalınmadıkça hava katkı maddeleri kullanılmamalıdır. Zoraki olarak kullanılacak olsa bile, beton içindeki her %1 lik hava boşluğu, dayanımı %5 ile %6 arası [3] düşürecegi unutulmamalıdır.

#### 1.3 Çimento Dozajı

Yüksek dayanım elde etmek için çimento dozajının 450-600 kg/m<sup>3</sup> mertebesinde olması uygundur. Çimento dozajını daha fazla artırmak yerine, silis dumanı gibi mineral maddeler ilâvesi dayanım artırımında daha etkili olabilmektedir.

#### 1.4 Su/Çimento Oranı:

Bilindiği gibi su/çimento oranı artarken betonun dayanımı azalmaktadır. Yüksek dayanımlı beton üretebilmek için su/çimento oranının en çok 0.40 civarı tutulması uygundur.

#### 1.5 Karışımındaki Agrega Miktarı ve Özellikleri

Belirli bir su/çimento oranında karışımındaki agreganın yüzdeliği art-

tıkça, betonun dayanımı da artmaktadır. Deneyler göstermiştir ki, agreganın hacimce oranı beton miktarının %80'ine kadar arttıkça beton dayanımı da artmaktadır [4].

Bilindiği gibi betonun kırılması iki şekilde olmaktadır. Birincisinde çimento harcı ile agregalar arasındaki bağ kopar veya harçın kendi içinde kırılmalar olur. ikincisinde çimento hamurundan önce iri agregalar kırılır. Deneyler göstermiştir ki, iri agregaların yüzeylerinin pürüzlü ve şekillerinin köşeli olması belirli bir kıvamda ve su/çimento oranında beton dayanımını artırmaktadır [5]. İri agrega en büyük tane çapının küçük tutulması betonun dayanımını artırmaktadır.

### 1.6 Beton İşçiliği

Yüksek dayanımlı beton elde edebilmek için, ilgili kişiler, mühendis, müteahhit ve beton üreten grup (hazır beton kullanımında) betonla özel olarak ilgilenip, birbirleri ile sıkı ilişki içinde olmaları gerekmektedir. Özellikle sıcak günlerde, yüksek dayanımlı beton üretimi daha da zor olmaktadır. Fazla mikardaki kıvam kaybı karışımın ilk su miktarının artırılmasını gerektirir. Bu da dayanımı olumsuz etkilemektedir. Sıcak günlerde, kıvamı bir saat süreyle sabit tutmak için karışımına ilâve edilen fazla su, dayanımı %12 oranında düşürmektedir [2]. Sıcak günlerde betondan buharlaşacak suyun kontrolü da beton bakımı (kür) sırasında ayrıca dikkat gerektirmektedir. Beton malzemeleri doğru olarak ölçeklendirilirken, karışımın su miktarı titizlikle kontrol edilmelidir. Hazır beton kullanılacaksa, beton malzemelerinin kamyon üzerindeki karıştırıcıya yüklenme sırasına önem gösterilmeli ve seviyat süresi sıcak günlerde 30 dakikayı geçeceğse, karıştırıcının dönmesi durdurulup çimento en son yüklenmelidir. Betonun kalıbına yerleştirilip, sıkıştırılması sıratla tamamlanmalıdır.

## 2. ÇALIŞMANIN AMACI

Betonda dayanımın artırılması, betonun genel performansını da yükseltmektedir. Örneğin, dayanım artarken, betonun geçirimsizliği, türlü zararlı maddelere karşı dayanıklılığı ve aşınmaya karşı dayanıklılığı da artmaktadır. Bütün bunlar betonun genel kalitesini iyileştirmektedir. Betonun kalitesi iyileşirken, beraberinde de tasarrufu getirmektedir [1].

Yukarıda değinilen konular ışığında KKTC'de halen kullanılmakta olan

iki tip agreganın, doğal aggrega ve kırma taşın, yüksek dayanımlı beton üretiminde ne kadar elverişli olduğunun araştırılması önem kazanmaktadır. Sonuç olarak, bu çalışmanın amaçları şöyle sıralanabilir:

- 1- Yüksek dayanımlı beton üretim özelliklerinin anlaşılması,
- 2- KKTC'de üretilen iki tip agreganın hangisinin yüksek dayanımlı beton için uygun olduğunun tesbiti
- 3- Betondaki aggregaların yük altında kırılma oranlarının beton dayanımına olan etkileri

### 3. DENEYSEL ÇALIŞMA

#### 3.1 Malzeme

Laboratuvar şartlarında yapılmış olan deneysel çalışmada beton üretimde, içilebilir su, TS 20 DPC çimentosu, akışkanlaştırıcı katkı malzemesi ve iki tip aggrega kullanılmıştır. İki grupda toplanan deneylerin birisinde, aggrega olarak deniz kiyisinden üretilen doğal çakıl ve kum, ötekisinde ise kalker kökenli kırma taş iri aggrega ve kumu kullanılmıştır. Tüm aggregaların granülometrisi ASTM C 33-75 standardına uygundur.

#### 3.2 Kıvam

Toplam olarak yapılmış olan 18 adet yoğurumun kıvamı akışkanlaştırıcı katkısı ile sabit tutulmaya çalışılmıştır. Tablo 1'den de görüleceği gibi deney boyunca kıvam  $75 \pm 10$  mm dolayında gerçekleşmiştir.

#### 3.3 Su/Çimento Oranı

$30 \text{ N/mm}^2$ ,  $40 \text{ N/mm}^2$ ,  $50 \text{ N/mm}^2$  ve  $60 \text{ N/mm}^2$  tasarım basınç dayanımları için ayrı ayrı beton karışım hesabı yapılmıştır. Karışım hesabından bulunan su/çimento oranı kademeli olarak azaltılmıştır. Kıvamı sabit tutmak için su/çimento oranı azaltılırken akışkanlaştırıcı ilâve edilmiştir. Akışkanlaştırıcının gücünün yettiği oranda her su/çimento oranı ayrı ayrı azaltılmaya çalışılmıştır. Her tasarım dayanım değeri için gerçekleştirilebilen su/çimento oranları tablo 1'de verilmiştir.

#### 3.4 Çimento Dozajı

Her tasarım basınç dayanımı için kullanılan çimento dozajı Tablo 1'de verilmiştir.

### 3.5 Numune Hazırlanması ve Küblerin Kırılması

Beton küplerinin hazırlanmasında, sıkıştırılmasında ve bakımından ASTM standarlarda öngörülen işlemler yapılmıştır.

### 3.6 Deney Neticeleri

Yapılmış olan deney neticelerinde aşağıdaki noktalar tesbit edilebilmiştir:

- i) Su/çimento oranı azaldıkça, hem kırma taş betonunda ve hem de doğal agregat betonunda basınç dayanımı artmaktadır.
- ii) Su/çimento oranı azaldıkça, beton basınç dayanım artış hızı kırma taş betonunda doğal agregat betonuna nazaran daha fazladır. (Bakınız Şekil 1)
- iii) Kırma taş betonu basınç dayanımı eşit şartlardaki doğal agregat betonuna nazaran yaklaşık olarak %30-35 oranında daha iyi neticeler vermektedir. Bunun başlıca nedeninin girintili çıkıştırlı ve köşeli bir şekil ihtiyaç eden kırma taş agregalarının beton içerisinde daha iyi bir kilitlenme yapmasıdır. (Şekil 1)
- iv) Betonun basınç dayanımı arttıkça, kırılma sırasında bir beton kesitindeki agregat kırılma oranı da artmaktadır. (Bakınız Şekil 2)
- v) Belirli bir basınç dayanımında, agregat kırılma yüzdesi doğal agregata kırma taşa nazaran daha azdır. (Şekil 2)
- vi) Kırma taş ile üretilen betonlarda basınç dayanımı  $75 \text{ N/mm}^2$ 'ye yaklaşınca agregat kırılma yüzdesi çok ani olarak artmaktadır. (Şekil 2)
- vii) Bu şekilde ani bir agregat kırılma yüzdesi artış noktası doğal agregat betonları için mevcut deneyler çerçevesinde elde edilememiştir. Bunun için yüksek dayanım elde etme deneylerinin artırılması gerekmektedir.

## 5. SONUÇLAR

KKTC'de üretilen kalker kökenli kırma taş agregaları doğal agregata nazaran aynı ortamlarda %30-35 daha fazla basınç dayanımı vermektedir. Yapılan deneylerde bu kırma taş agregaları ile en yüksek basınç dayanımı  $84.66 \text{ N/mm}^2$  olmuştur. Yalnız, beton basınç dayanımı yaklaşık  $75 \text{ N/mm}^2$ 'yi aşınca agregat kırılmalarında çok hızlı bir artış görülmektedir. Bundan elde edilebilecek sonuç ise, bu kırma taş agregaları ile elde edilebilcek betonlarda basınç dayanım zorlamalarının  $75 \text{ N/mm}^2$ 'yi aşınca bir nevi agregat kırılması ile sonuçlanacaktır. Netice itibarı ile, söz konusu agregalar  $75 \text{ N/mm}^2$ 'den daha fazla beton basınç dayanımı elde etmek için

yeterince uygun ve ekonomik olmayacağıdır. Doğal agregat betonlarında agregatların böyle anı bir kırılma oranı artışına sebep olacak bir basınç dayanımına ulaşılamamıştır. Fakat doğal agregatların belirli bir dayanımında daha az kırılma oranına ulaştıkları gözlemlenmiştir.

## 6. KAYNAKLAR

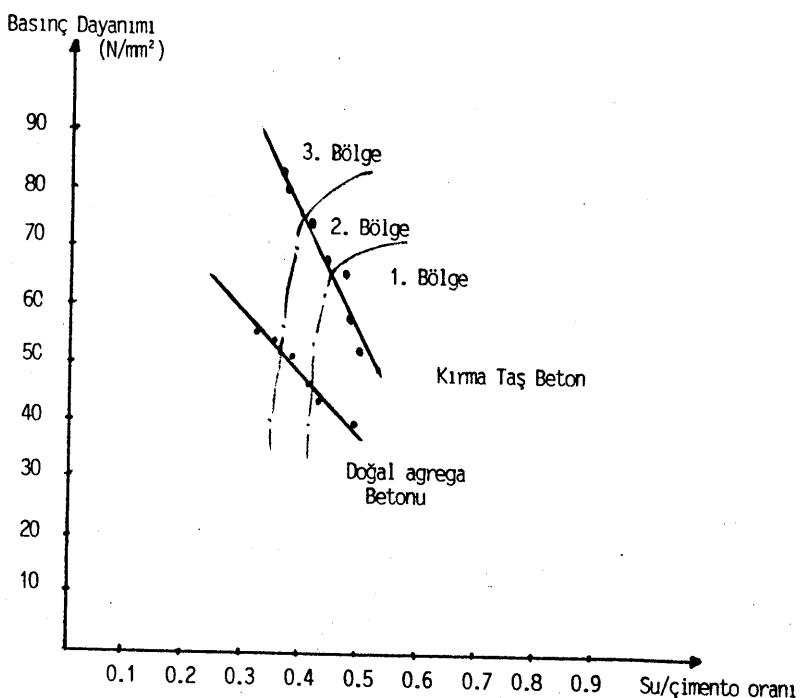
1. Öztekin, E., Doğan, A., ve Mazak, O. "Çok Yüksek Dayanımlı Beton", 1. Beton Kongresi-İyi Beton, 26-28 Eylül 1990, Lefkoşa-Kıbrıs.
2. Gaynor, R.D., "An Outline On High Strength Concrete", National Ready Mixed Concrete Association, Publication No:152, May, 1975, USA.
3. Blackledge, G.F., "Placing and Compacting Concrete", Man On The Job, Cement and Concrete Association, 1980, U.K.
4. Neville, A.M., "Properties of Concrete", Pitman, 1981.
5. Çelik T., Ekdal, M., Marar, K., "KKTC'de Beton Agregatları", 1. Beton Kongresi-İyi Beton, 26-28 Eylül, 1990, Lefkoşa, Kıbrıs.

TABLO 1

Deney No	Agrega Tipi	Tasarruf Başarı Oranı (%)	Su/Cimento Oranı (Cimento dozajı)(kg/m³)	Akişkanlaştırıcı Katılımı (Agiメント dozajı)	Kıvam Çöketime(mm)	DAYANIMLAR (N/mm²)			(*) Beton İçinde İri Agrega Kırılması %
						7 gün	28 gün	28 gün ortalaması	
1	Kırma Taş	30	51 (410)	0.2	75	33	52	52.26	44.66
2	Kırma Taş	30	48 (410)	0.2	75	35.77	56.31	57.77	53.40
3	Kırma Taş	30	45 (410)	0.6	75	35.73	57.06	55.42	56.24
4	Kırma Taş	40	47 (480)	-	75	45.86	69.24	63.64	66.44
5	" "	40	44 (480)	0.2	80	47.06	64.93	70.71	67.82
6	" "	40	41 (480)	0.4	75	49.46	73.95	73.6	73.77
7	" "	50	40 (565)	-	75	52.53	78	75	76.5
8	" "	50	37 (565)	0.15	80	58.22	79.64	79.64	90.35
9	" "	50	36 (565)	0.4	70	55.82	84.66	81.6	83.18
10	" "	60	33.5(670)	-	65	51.86	74.57	77.37	74.15
11	" "	60	31 (670)	0.3	75	56.8	79.28	78.22	78.75
12	Dogal Agrega	30	49 (400)	-	80	26.44	39.01	40.26	39.64
13	" "	30	46 (400)	0.2	75	27.28	40.66	41.37	41.01
14	" "	30	42 (400)	0.5	65	29.64	45.37	42.48	43.92
15	" "	40	41.5 (470)	-	75	31.71	46.84	44.48	45.66
16	" "	40	38 (470)	0.25	65	34.13	50.31	53.82	52.06
17	" "	50	35 (560)	-	75	33.33	53.6	54.64	54.13
18	" "	50	32 (560)	0.05	75	40.4	58.84	54.62	56.73

(\*) Beton kırıldıktan sonra bir kesiti alınıp, kesitteki kırılan iki agreganın kesitteki tüm agregaya olan oranını yüzde olarak vermektedir.

Bu amaç için her kesit üç ayrı kişi tarafından kırılma yüzdeleri ve bu üç incelemenin ortalaması ayrıca verilmektedir.

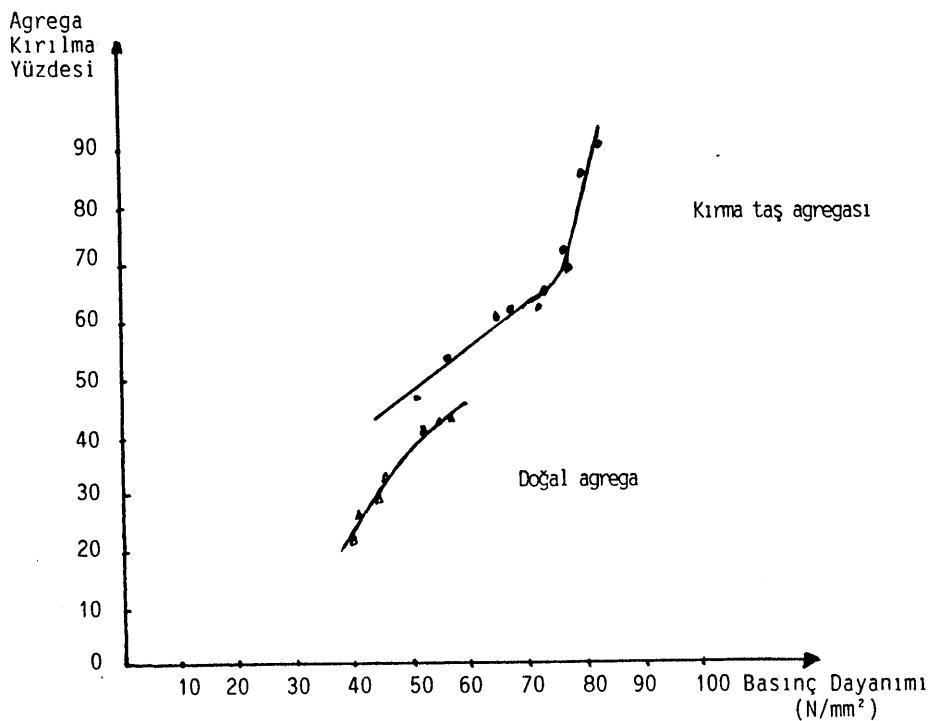


Şekil 1: Doğal agregat ve kırma taş betonlarının su/çimento oranı basınc dayanım ilişkileri.

1. Bölge çimento dozajı: Doğal agregat betonu: 400 kg/m<sup>3</sup>  
Kırma taş betonu : 410 kg/m<sup>3</sup>

2. Bölge çimento dozajı: Doğal agregat betonu: 470 kg/m<sup>3</sup>  
Kırma taş betonu : 480 kg/m<sup>3</sup>

3. Bölge çimento dozajı: Doğal agregat betonu: 560 kg/m<sup>3</sup>  
Kırma taş betonu : 565 kg/m<sup>3</sup>



Şekil 2: Doğal agregat ve kırma taş agregasının basınç dayanımı  
ve Agrega Kırılma Yüzdesi ilişkisi