ÇUKUROVA ÜNİVERSİTESİ FEN BİLİMLERİ ENSTİTÜSÜ

YÜKSEK LİSANS TEZİ

Sinem ŞEKER

AFŞİN-ELBİSTAN KÖMÜR HAVZASI ÇÖLLOLAR SEKTÖRÜ, SİYAH VE YEŞİL KİL'E AİT JEOTEKNİK PARAMETRELERİN İNCELENMESİ VE KARŞILAŞTIRILMASI

JEOLOJİ MÜHENDİSLİĞİ ANA BİLİM DALI

ADANA, 2020

ÇUKUROVA ÜNİVERSİTESİ FEN BİLİMLERİ ENSTİTÜSÜ

AFŞİN-ELBİSTAN KÖMÜR HAVZASI ÇÖLLOLAR SEKTÖRÜ, SİYAH VE YEŞİL KİL'E AİT JEOTEKNİK PARAMETRELERİN İNCELENMESİ VE KARŞILAŞTIRILMASI

Sinem ŞEKER

YÜKSEK LİSANS TEZİ

JEOLOJİ MÜHENDİSLİĞİ ANABİLİM DALI

Bu tez / /2019 Tarihinde Aşağıdaki Jüri Üyeleri Tarafından Oybirliği ile Kabul Edilmiştir.

Prof. Dr. Hasan ÇETİN	Prof. Dr. Şaziye BOZDAĞ	Doç. Dr. Kıvanç ZORLU ARAS
DANIŞMAN	ÜYE	ÜYE

Bu tez Enstitümüz Jeoloji Mühendisliği Anabilim Dalında hazırlanmıştır. Kod No:

Prof. Dr. Mustafa GÖK Enstitü Müdürü

Not: Bu tezde kullanılan özgün ve başka kaynaktan yapılan bildirişlerin, çizelge, şekil ve fotoğrafların kaynak gösterilmeden kullanımı, 5846 sayılı Fikir ve Sanat Eserleri kanunundaki hükümlere dayalıdır.

YÜKSEK LİSANS TEZİ

AFŞİN-ELBİSTAN KÖMÜR HAVZASI ÇÖLLOLAR SEKTÖRÜ, SİYAH VE YEŞİL KİL'E AİT JEOTEKNİK PARAMETRELERİN İNCELENMESİ VE KARŞILAŞTIRILMASI

Sinem ŞEKER

ÇUKUROVA ÜNİVERSİTESİ FEN BİLİMLERİ ENSTİTÜSÜ JEOLOJİ MÜHENDİSLİĞİ ANABİLİM DALI

Danışman :	Prof. Dr. Hasan ÇETIN
	Yıl: 2019, Sayfa:152
Jüri :	Prof. Dr. Hasan ÇETİN
1 .	Prof. Dr. Şaziye BOZDAĞ
	Doç. Dr. Kıvanç ZORLU ARAS

Kahramanmaraş Afşin–Elbistan Kömür Havzası, Çöllolar açık ocak işletmesinde 2011 yılında meydana gelen iki ayrı heyelan sonucunda can ve mal kayıpları yaşanmış, işletme sahasında madencilik faaliyetleri durdurulmuştur.

Heyelanlar sonrasında yapılan incelemelerde, kömür damarı içerisindeki tabakalanmaya paralel olarak gelişen, siyah ve yeşil kil birimlerinin şev stabilitesi açısından büyük önem arz ettiği belirtilmiştir. Ayrıca, sahada yeraltı suyu varlığının tehdit oluşturmaya devam ettiğinin belirlenmesi sonucunda, sahada yeraltı suyu drenajına yönelik çalışmalar hızlandırılmıştır.

Yüksek plastisiteli, çok zayıf dayanımlı siyah ve yeşil kil birimlerinin, jeoteknik özellikleri ve iki birim arasındaki ilişki bu tezin çalışma konusunu oluşturmuştur.

Çalışma kapsamında İşletme sahası içerisinden karotlu sondaj yöntemiyle alınan numuneler üzerinde zemin mekaniği deneyleri yapılmış, zemin numunelerinin indeks ve mühendislik özellikleri tespit edilerek, birimlere ait kayma direnci parametreleri belirlenmiştir.

Şev stabilitesi açısından büyük önem arz eden ve kontak durumda olan yeşil kil ve siyah kil arasındaki ilişki, iki ayrı birim için elde edilen veriler doğrultusunda ortaya konmuştur.

Anahtar Kelimeler: Siyah Kil, Yeşil Kil, Zemin Mekaniği, Mühendislik Jeolojisi

ABSTRACT

MSc THESIS

INVESTIGATION AND COMPARISON OF GEOTECHNICAL PARAMETERS OF BLACK AND GREEN CLAY UNITS IN THE CÖLLOLAR SECTOR OF THE AFSIN - ELBISTAN COAL BASIN

Sinem ŞEKER

ÇUKUROVA UNIVERSITY INSTITUTE OF NATURAL AND APPLIED SCIENCES DEPARTMENT OF GEOLOGICAL ENGINEERING

Supervisor :	Prof. Dr. Hasan ÇETIN
	Year: 2019, Page:152
Jury :	Prof. Dr. Hasan ÇETİN
	Prof. Dr. Şaziye BOZDAĞ
:	Doç. Dr. Kıvanç ZORLU ARAS

At the Çöllolar open pit area where two different landslides occurred in 2011, at the Kahramanmaras Afsin-Elbistan Coal Basin, life and property loss had been there and mining activities were stopped.

In the investigations made after the landslides, it was stated that the black and green clay units that developed in parallel with the stratification within the coal vein were of great importance in terms of slope stability. In addition, as a result of the determination that the presence of groundwater in the site continues to pose a threat, studies on groundwater drainage in the site have been accelerated.

The subject of this thesis is the geotechnical properties of very high plasticity, very weak strength black and green clay units and the relationship between the two units.

In this study, soil mechanics tests were performed on samples taken by dirilling method in the operation area, index and engineering properties of soil samples and slope stability parameters of the units were determined.

The relationship between green clay and black clay, which are in contact and of great importance in terms of slope stability, has been revealed in accordance with the data obtained for the two units.

Keywords: Black Clay, Green Clay, Soil Mechanics, Engineering Geology

GENİŞLETİLMİŞ ÖZET

Bu çalışma, Kahramanmaraş iline bağlı Elbistan ilçesinin kuzeybatısında, Çöllolar ile Kuşkayası, Sinekli ve Hurmanlı yerleşim birimleri arasında bulunan, Afşin – Elbistan Kömür Havzası, Çöllolar Linyit Sahasında yapılmıştır.

Çöllolar Kömür Sahası; 13 milyon m² alana ve 544 milyon ton linyit rezervine sahiptir. Sahanın ortalama kotu 1150 m, kömür taban kotu ise 1060 m'dir. İşletmede ilk kazı çalışmalarına Şubat 2008 tarihinde kamyon-ekskavatör yöntemi ile başlanılmış olup, ortalama şev yüksekliği 35 m olan 4 basamak halinde, döner kepçeli kazıcılarla işletilmesi planlanmıştır. Ancak; Çöllolar sahasında 06.02.2011 ve 10.02.2011 tarihlerinde meydana gelen iki adet heyelan sonucunda can ve mal kayıpları yaşanmış, bu olay sonucunda Maden İşleri Genel Müdürlüğü tarafından sahada maden faaliyetleri durdurulmuştur. EÜAŞ Genel Müdürlüğü tarafından yapılan zemin mekaniği incelemelerinde, yeraltı suyu varlığının tehdit oluşturmaya devam ettiğinin belirlenmesi sonucunda, güvenliğin artırılması için sahada yeraltı suyu drenajına yönelik çalışmalar hızlandırılmıştır.

Çalışma alanının çevresinde Bodrum Napı'na ait Üst Permiyen yaşlı Çayderesi formasyonu ve Üst Kretase yaşlı Karaböğürtlen formasyonu ile Orta Triyas-Orta Kretase yaşlı ayırtlanmamış Köseyahya Napı ve bu napa ait Üst Kretase yaşlı Kemaliye formasyonu yer almaktadır. Neojen yaşlı Ahmetcik formasyonu temel birimler üzerinde bulunmaktadır. Holosen yaşlı akarsu çökelleri havzada en üst seviyede uyumsuz olarak bulunmakta, Hurman fayı ise çalışma sahasının batısında, KB-GD doğrultulu olarak yer almaktadır.

Saha ile ilgili yapılan daha önceki çalışmalarda, linyit horizonu içerisinde yer alan siyah kil biriminin şev stabilitesi açısından çok önemli olduğu belirtilmiştir. Başka bir çalışmada ise sahada kontak durumda olan siyah ve yeşil kil birimleri tek bir birim olarak kabul edilmiş ve bu birim şev duraylılığını kontrol eden en kritik birim olarak değerlendirilmiştir. Linyit horizonu içerisinde yer alan ve tek bir birim olarak değerlendirilen bu iki birimin, jeoteknik parametrelerinin belirlenerek şev duraylılığı açısından zemin davranışlarının aynı olup olmadığı araştırılmıştır.

Çöllolar sektöründe kömür horizonu içerisindeki tabakalanmaya paralel olarak gelişen ve şev stabilitesi açısından büyük önem arz eden yüksek plastisiteli çok zayıf dayanımlı siyah kil ve siyah kil ile kontak halinde bulunan yeşil kil birimlerinin jeoteknik parametrelerinin incelenerek karşılaştırılması bu çalışmanın konusunu oluşturmuştur.

Bu yüksek lisans tezi kapsamında çalışma sahasından karotlu sondaj yöntemiyle alınan numuneler üzerinde zemin mekaniği deneyleri yapılmış, zemin numunelerinin indeks ve mühendislik özellikleri tespit edilerek, birimlere ait kayma direnci parametreleri belirlenmiştir.

Çalışma kapsamında, MTA tarafından Çöllolar linyit sahasında 16 farklı lokasyonda yapılan jeoteknik sondajların 7 adetinden 14 adet silindirik şekilde örselenmemiş zemin numunesi alınmıştır. Alınan numuneler üzerine kuyu bilgileri not edilerek, standartlara uygun bir şekilde muhafaza edilmiştir.

Sahadan alınan siyah kil ve yeşil kil birimlerine ait zemin numuneleri üzerinde indeks ve dayanım özelliklerini belirlemek için zemin mekaniği deneyleri yapılmış, indeks özelliklerinin tespiti için Atterberg (kıvam) limitleri, özgül ağırlık ve hidrometre deneyleri, dayanım özelliklerinin tespiti için ise tek eksenli (serbest) basınç dayanımı ve kesme kutusu deneyleri yapılmıştır.

Kıvam limitleri deneyleri siyah kil ve yeşil kil numunesinin her birinde 5'er kez tekrarlanarak yapılmış, deney sonucunda likit limit (LL), plastik limit (PL) ve plastisite indisi (PI) değerleri tespit edilmiştir. Su içeriği (W_n) ve kıvam limitleri değerleri kullanılarak zemine ait likitlik indisi (LI) ve kıvam indisi (CI) değerleri hesaplanmış, zeminin arazideki kıvam durumları belirlenmiştir. Elde edilen sonuçlara göre siyah kil biriminin arazide yarı katı veya katı olduğu, kayma esnasında kırılgan bir davranış sergileyeceği ve MH zemin sınıfında olduğu tespit edilmiştir. Yeşil kil biriminin ise, arazideki doğal su içeriğinin likit limit değerinden küçük olduğu, kayma esnasında plastik bir davranış sergileyeceği ve CH emin sınıfında olduğu tespit edilmiştir.

Zemin numunelerinde yapılan tane boyu (hidrometre ve elek) analizi sonucunda elde edilen verilere göre aktivite (Ac) değerleri belirlenmiş, Ac değerlerine göre zemin sınıflaması yapılmıştır. Ayrıca tane boyu analizi, kıvam limitleri deney sonuçları ile birlikte değerlendirilerek Birleştirilmiş Zemin Sınıflama Sistemi (USCS) zemin sınıflaması yapılmıştır.

Doğal su içeriğine sahip örselenmemiş her bir zemin numunesi üzerinde tek eksenli basınç deneyi yapılmış, elde edilen gerilme değerleri kullanılarak zeminlere ait serbest basınç dayanımı (qu) ve elastisite modülü (E) değerleri hesaplanmıştır.

Ortalama serbest basınç dayanımına göre siyah kil ve yeşil kil zeminlerinin, katı zemin sınıfında olduğu, siyah kil numunelerinin yenilme esnasında kırılgan (brittle) - yarı kırılgan (semi-brittle), yeşil kil numunelerinin ise kırılgan (brittle) - sünümlü (ductile) davranış sergilediği tespit edilmiştir.

Zemin numuneleri üzerinde kesme kutusu deneyi, konsolidasyonlu-drenajlı (CD) olarak yapılmıştır. Deney sırasında pik ve rezidüel okumalar alınarak zeminlere ait içsel sürtünme açısı (ø) ve kohezyon (C) değerleri (kayma direnci parametreleri) belirlenmiştir. Siyah kil numunelerinin yenilme esnasında, kırılgan (brittle) – yarı sünümlü (semi-ductile) davranış gösterdiği, yeşil kil numunelerinin ise kırılgan (brittle) davranış gösterdiği tespit edilmiştir.

Deney sonuçlarından elde edilen verilere göre plastik özellik gösteren siyah ve yeşil kil birimlerinin benzer özellikte olduğu, serbest basınç dayanımlarının birbirine yakın ve zeminlerin katı kıvamda olduğu, içsel sürtünme açısı ve kohezyon değerlerinin ise farklı olduğu, yenilme esnasında siyah kil biriminin kırılgan ve yarı kırılgan, yeşil kil biriminin ise kırılgan ve sünümlü davranış göstereceği tespit edilmiştir.



TEŞEKKÜR

Yüksek lisans öğrenimim boyunca her türlü desteği ve sabrı gösteren, laboratuvar çalışmalarım konusunda gerekli imkânları sunan, değerli öneri ve katkılarıyla yol gösteren danışman hocam Sayın Prof. Dr. Hasan ÇETİN'e teşekkür ederim.

Yüksek lisans ve Laboratuvar çalışmaları sürecinde her türlü desteği ve yardımı esirgemeyen Sayın Arş. Gör. Emre PINARCI'ya teşekkür ederim.

Çalışma saham ile ilgili gerekli izin, bilgi ve belgeleri temin etmemde yardımcı olan EÜAŞ Genel Müdürlüğü'ne ve EÜAŞ Afşin – Elbistan Linyit İşletme Müdürlüğü'ne teşekkür ederim.

Arazi ve laboratuvar çalışmalarım kapsamında işletme imkânlarından faydalanmamı sağlayan, her türlü izin, ulaşım ve desteği sağlayan Sayın Jeoloji Şube Müdürü Mahmut PALA'ya teşekkür ederim.

Afşin – Elbistan Linyit İşletme Müdürlüğü Zemin Mekaniği ve Kömür Analiz Laboratuvarında gerek numunelerin muhafazası ve gerekse yaptığım çalışmalar süresince her türlü yardımda bulunan değerli Laborant İmat KILINÇ'a ve laboratuvar çalışanları Faruk ERBAŞ'a, Müjdat ELKIRAN'a ve Mehmet POLAT'a teşekkür ederim.

Çalışma sahasında yaptıkları araştırma sondajlarından zemin numunelerini temin etmemde yardımcı olan ve fikirleriyle katkıda bulunan İbrahim AKBULUT'a, Jeoloji Yüksek Mühendisi Başar ODACI'ya, Jeoloji Mühendisi Yusuf Alper COŞAR'a ve Sondaj Teknikeri (Jeoloji Mühendisi) Hüseyin Serkan ÖZTÜRK'e teşekkür ederim.

Üniversite yıllarımdan başlayan dostluğu ile her zaman yanımda varlığını hissettiren hocam, arkadaşım Jeoloji Yüksek Mühendisi Betül YÜREĞİR'e teşekkür ederim.

Hayatımın her alanında olduğu gibi yüksek lisans öğrenimimde de yanımda ve destekçim olan, yüksek lisans tezimi bitirebilmem için moral motivasyon sağlayan canım Babam, Annem ve aileme teşekkürü borç bilirim.

İÇİNDEKİLER

SAYFA

ÖZ	I
ABSTRACT	
GENİŞLETİLM	1İŞ ÖZETIII
TEŞEKKÜR	VII
İÇİNDEKİLER	VIII
ÇİZELGELER	DİZİNİXII
ŞEKİLLER DİZ	ZİNİXIV
SİMGELER VI	E KISALTMALARXVI
1.GİRİŞ	
2. ÖNCEKİ ÇA	LIŞMALAR
3. MATERYAI	- VE METOT
3.1. Materyal	
3.1.1. Ça	lışma Alanının Jeolojisi11
3.1.	1.1. Bodrum Napı 12
	3.1.1.1. (1).Çayderesi Formasyonu 12
	3.1.1.1.(2). Karaböğürtlen Formasyonu
3.1.	1.2. Köseyahya Napı 16
	3.1.1.2.(1). Kemaliye Formasyonu
3.1.	1.3. Ahmetçik Formasyonu 17
	3.1.1.3.(1). Alt Birim
	3.1.1.3.(1).(a). Taban kili
	3.1.1.3.(1).(b). Linyit horizonu
	3.1.1.3.(1).(c). Gri gidya
	3.1.1.3.(1).(d). Bej gidya
	3.1.1.3.(1).(e). Gölsel kireçtaşı
	3.1.1.3.(1).(f). Mavi-yeşil kil
	3.1.1.3.(2). Alt Birim
	N/III

3.1.1.3.(2).(a). Lehim	19
3.1.1.3.(2).(b). Alüvyon	20
3.1.2. Çalışma alanının yapısal jeolojisi	20
3.2. Metot	20
3.2.1. Arazi Öncesi Çalışmalar	21
3.2.2. Arazi Çalışmaları	22
3.2.3. Laboratuvar Çalışmaları	24
3.2.3.1. Atterberg (Kıvam) Limitleri	24
3.2.3.1.(1). Deney İçin Numunesinin Hazırlanması	25
3.2.3.1.(2). Likit Limit Deneyi	25
3.2.3.1.(2).(a). Casagrande (Likit Limit) Aleti'nin	
Ayarlanması	25
3.2.3.1.(2).(b). Deneyin Yapılışı	26
3.2.3.1.(3). Plastik Limit Deneyi	27
3.2.3.1.(3).(a). Deneyin Yapılışı	27
3.2.3.1.(4). Kıvam İndisi (CI) Değerlerinin Hesaplanması	27
3.2.3.1.(5). Aktivite (Ac) Değerlerinin Hesaplanması	28
3.2.3.2. Özgül Ağırlık Deneyi	29
3.2.3.2.(1). Deneyin Yapılışı	29
3.2.3.2.(2). Hesaplamalar	30
3.2.3.3. Tane Boyu Analizi	31
3.2.3.3.(1). Hidrometre deneyi	31
3.2.3.3.(1).(a). Deneyin Yapılışı	31
3.2.3.3.(1).(b). Hesaplamalar	32
3.2.3.3.(1) Elek analizi	35
3.2.3.3.(1).(a) Deneyin Yapılışı	35
3.2.3.4. Tek Eksenli (Serbest) Basınç Deneyi	35
3.2.3.4.(1). Örselenmemiş Numunelerin Deneye	
Hazırlanması	36
IV	

IX

3.2.3.4.(1). Deneyin Yapılışı	
3.2.3.4.(2). Hesaplamalar	
3.2.3.5. Kesme Kutusu Deneyi	
3.2.3.5.(1). Deneyin Yapılışı	
3.2.3.5.(2). Hesaplamalar	
3.2.4. Büro Çalışmaları	
4. BULGULAR VE TARTIŞMA	
4.1. Jeoteknik Parametrelerinin Belirlenmesi	
4.1.1. Numunelerin İndeks Özellikleri	
4.1.1.1. Atterberg (Kıvam) Limitleri Deneyleri	
4.1.1.2. Özgül Ağırlık Deneyi	
4.1.1.3. Tane Boyu (Hidrometre ve Elek) Analizi	
4.2. Numunelerin Dayanım Özellikleri	
4.2.1. Tek Eksenli (Serbest) Basınç Deneyi	
4.2.1.1. Elastisite Modülü	
4.2.2. Kesme Kutusu Deneyi	61
5. SONUÇLAR	71
KAYNAKLAR	75
ÖZGEÇMİŞ	
EKLER	80



ÇİZELGELER DİZİNİ

SAYFA

Çizelge 3.1.	Zeminin	cinsine	göre	değişik	hacimdeki	piknometrelere	
	konulması	gereken	numune	e miktarla	r1		30
Çizelge 3.2.	Elektrik m	nikseri ile	karıştır	ma sürele	ri)		32
Çizelge 4.1.	Plastisite o	lerecesini	n plasti	site indisi	ne (PI) göre	belirlenmesi	46
Çizelge 4.2.	Killerin kı	vam indis	sine (CI) göre sın	ıflandırılmas	1	47
Çizelge 4.3.	Killerin ak	ctivite değ	gerlerin	e göre sın	ıflandırılması	l	51
Çizelge 4.4.	Birleşik Z	emin Sını	flama S	Sistemi (U	SCS)		53
. Çizelge 4.5.	Birleştirilı	niş Zemir	n Sınıfla	ama Sister	mi Akış Diya	gramı	54
Çizelge 4.6.	Zemin nur	nunelerin	e ait ind	deks dene	y sonuçları v	e sınıflama	55
Çizelge 4.7.	Zemin nur	nunelerin	e ait ko	hezyon (C) ve serbest	basınç dayanımı	
	(qu) değer	·leri					58
Çizelge 4.8.	Serbest ba	asınç day	anımı,	qu, değe	rine bağlı ol	larak zeminlerin	
	kıvamı (T	erzaghi, 1	996)				58
Çizelge 4.9.	CD kesme	e kutusu	deneyi	sonucund	la elde ediler	n içsel sürtünme	
	açısı (ø) v	e kohezyo	on değe	rleri (C)			63



ŞEKİLLER DİZİNİ

SAYFA

Şekil 4. 1	a) Casagrande (likit limit) aleti, b) Casagrande (likit limit)
	aletinde derinliği 1 cm olarak açılmış oyuk 43
Şekil 4. 2	a) Plastik limit deneyi, b) Plastik limit deneyi sırasında oluşan
	çatlaklar
Şekil 4. 3.	Killerin likitlik indisine göre ve değişik su içeriklerinde zeminin
	gerilme-birim deformasyon tepkileri
Şekil 4. 4.	Casagrande plastisite kartı Siyah Kil ve Yeşil Kil birimlerinin
	indirekt sınıflaması
Şekil 4. 5	a) Saf su-numune karışımının piknometrede kaynatılması, b)
	Kaynayan saf su-numune karışımının sıcaklığının ölçülmesi
Şekil 4. 6.	Hidrometre deneyi
Şekil 4. 7.	Siyah ve Yeşil Kil numunelerine ait % Geçen – Log Tane Boyu
	Eğrileri
Şekil 4. 8.	Tek eksenli (serbest) basınç deneyi için numunenin hazırlanması 56
Şekil 4. 9.	Zemin numunelerine ait gerilme-deformasyon eğrileri
Şekil 4. 10.	Değişik karakterdeki kayaçlarda oluşan kırık sistemleri (yenilme
	şekilleri) ve gerilime-deformasyon eğrileri (a) kırılgan (brittle),
	(b) yarı-kırılgan (semi-brittle), (c) yarı sünümlü (semi-ductile),
	(d) sünümlü (ductile)
Şekil 4. 11	a) SK-4 numunesinin serbest basınç deneyi öncesi görünümü, b)
	Kırılgan davranış gösteren SK-4 numunesinin serbest basınç
	deneyi sonrası görünümü60
Şekil 4. 12	a) SK-2 numunesinin serbest basınç deneyi öncesi görünümü, b)
	Yarı-kırılgan davranış gösteren SK-2 numunesinin serbest
	basınç deneyi sonrası görünümü

Şekil 4. 13	a) YK-2 numunesinin serbest basınç deneyi öncesi görünümü,	
	b) Sünümlü davranış gösteren YK-2 numunesinin serbest basınç	
	deneyi sonrası görünümü 6	1
Şekil 4. 14.	Kesme kutusu deneyi	2
Şekil 4. 15	a) Direkt kesme deneyi sonunda siyah kil numunesinin kesme	
	yüzeyi, b) Direkt kesme deneyi sonunda yeşil kil numunesinin	
	kesme yüzeyi6	4
Şekil 4. 16.	SK-1 numunesine ait gerilme deformasyon grafiklerinin toplu	
	gösterimi	5
Şekil 4. 17.	SK-1 numunesine ait kırılma zarfı6	5
Şekil 4. 18.	SK-3 numunesine ait gerilme deformasyon grafiklerinin toplu	
	gösterimi	6
Şekil 4. 19.	SK-3 numunesine ait kırılma zarfı	6
Şekil 4. 20.	SK-4 numunesine ait gerilme deformasyon grafiklerinin toplu	
	gösterimi	7
Şekil 4. 21.	SK-4 numunesine ait kırılma zarfı6	8
Şekil 4. 22.	YK-1 numunesine ait gerilme deformasyon grafiklerinin toplu	
	gösterimi	9
Şekil 4. 23.	YK-1 numunesine ait kırılma zarfı	9
Şekil 4. 24.	YK-1 numunesine ait gerilme deformasyon grafiklerinin toplu	
	gösterimi7	0
Şekil 4. 25.	YK-3 numunesine ait kırılma zarfi	0

SİMGELER VE KISALTMALAR

А	: Numune alanı (cm2)
Ao	: Deney başı numune alanı
Ac	: Aktivite
Ad	: Düzeltilmiş Alan (cm2)
Aj	: Mezürün kesit alanı (cm)
ASTM	: American Society of Testing Materials
С	: Kohezyon (kg/cm2)
CD	: Konsolidasyonlu- Drenajlı Kesme Deneyi
СН	: Yüksek plastisiteli kil
CI	: Kıvam indisi
CL	: Düşük plastisiteli kil
CU	: Konsolidasyonlu- Drenaj s12 Kesme Gerilmesi
d	: Hidrometre düzeltme değeri
D	: Tane çapı (mm)
Do	: Düzeltilmiş okuma (mm)
e	: Boşluk oranı (birimsiz)
Co	: Deney başı boşluk oranı (birimsiz)
Gs	: Numunenin özgül ağırlığı (birimsiz)
Gs(Tx)	: Zemine ait özgül ağırlık(birimsiz)
G w(Tx	x) : Suyun Tx sıcaklığındaki özgül ağırlığı
h	: Numune boyu (cm)
Hs	: Katı (Tane) Kısmın Yüksekliği (cm)
Нo	: Zemin numunesinin deney başlangıcındaki kalınlığı (gr/cm3)
J	: 0,002 mm'den küçük tanelerin ağırlıkça yüzdesi (kil yüzdesi) (%)
LI	: Likitlik İndisi
LL	: Likit Limit (%)
N	: D tane çapmdan küçük tanelerin yüzdesi (%) XVI

n	: Porozite (%)
PI	: Plastisite İndisi (%)
PL	: Plastik Limit (%)
R	: Numune yan çapı (cm)
RL	: Rötre Limit (%)
r	: Süspansiyondaki düzeltilmiş hidrometre okuması
ra	: Deney sırasındaki süspansiyondaki hidrometre okuması
Ra	: Ring ağırlığı (gr)
Rd	: Ring çapı (cm)
R 1	: Ring boyu (cm)
rs	: Sudaki hidrometre okuması
S	: Doygunluk derecesi
t	: Toplam geçen zaman (dk)
tl	: Deney süresi (sn)
uscs	: Birleştirilmiş Zemin Sınıflama Sistemi
uu	: Konsolidasyonsuz- Drenaj sız Kesme Gerilmesi
Vo	: Deney başı numune hacmi(cm3)
VH	: Hidrometre hacmi (cm3)
VS	: Deney başı numune içi katı (tane) hacmi (cm3)
VSp	: Süspansiyonun hacmi (cm3)
VT	: Toplam hacim (cm3)
Vv	: Numune İçi Boşluk Hacmi (cm3)
W	: Deney başı su içeriği (%)
COf	: Deney sonu su içeriği (%)
COn	: Numune su içeriği (%)
Wislak	: Islak numune ağırlığı (gr)
Wkap	: Kap ağırlığı (gr)
W kuto	: Kurutulmuş numune ağırlığı (gr)
numune	: Deney sonu kurutulmuş numune ağırlığı (gr)
	XVII

W psw(Tx) : Tx sıcaklığındaki piknometre + numune + su ağırlığı (gr),

W	pw(Tx)	: Tx	sıcaklığındaki	piknometre +	su ağırlığı ((gr).
••	P"(11)	• 111	Siedninginaann	phillometre	Ba agningi y	(\mathbf{b}^{\star})

- ws : Kuru numune ağırlığı (gr),
- w skn : Deney sonu kuru numune ağırlığı (gr)
- w su : Su ağırlığı (gr)
- Wx : Toplam ağırlık (gr)
- Zr : Süspansiyon yüzeyinden hidrometre hacim merkezine olan uzaklık (cm)
- AL : Toplam deformasyon (cm)
- ø : İçsel sürtünme açısı (°)
- Ol : Serbest basınç gerilmesi (kg/cm2)
- T : Kesme gerilmesi (kg/cm2)
- On : Normal gerilme (kg/cm2)
- ^max : Kayma gerilmesi (kg/cm2)
- £v : Düşey deplasman (mm)
- Sh : Yatay deplasman (mm)
- a : Gerilme (kg/cm2)
- A *a* : Gerilme artışı
- *i* : Deney sıcaklığındaki suyun viskozitesi
- Yd : Suya doygun birim hacim ağırlık (gr/cm3)
- Yk : Kuru birim hacim ağırlık (gr/cm3)
- Yn : Doğal birim hacim ağırlık (ıslak yoğunluk) (gr/cm3)
- Ys : Katı (tane) birim hacim ağırlığı (gr/cm3)
- Yw : Suyun birim hacim ağırlığı (gr/cm3)



1.GİRİŞ

Afşin-Elbistan linyit havzası ülkemiz linyit yatakları arasında 3,4 milyar ton işletilebilir kömür rezervi ile en büyük rezerve sahiptir. Havza A (Kışlaköy), B (Çöllolar), C (Afşin), D (Kuşkayası), E (Çobanbey) ve F sektörleri olmak üzere 6 sektöre ayrılmıştır. Bu havzanın ilk açık işletmesi ve üretim yapılan tek faal ocağı 834,7 milyon ton linyit rezervine sahip olan Kışlaköy Açık İşletme sahasıdır.

Çöllolar Kömür Sahası; 13 milyon m² alana ve 544 milyon ton linyit rezervine sahiptir. Sahanın ortalama kotu 1150 m, kömür taban kotu ise 1060 m'dir. İşletmede ilk kazı çalışmalarına Şubat 2008 tarihinde kamyon-ekskavatör yöntemi ile başlanılmış olup, ortalama şev yüksekliği 35 m olan 4 basamak halinde, döner kepçeli kazıcılarla işletilmesi planlanmıştır. Ancak; Çöllolar sahasında 06.02.2011 ve 10.02.2011 tarihlerinde meydana gelen iki adet heyelan sonucunda can ve mal kayıpları yaşanmış, bu olay sonucunda Maden İşleri Genel Müdürlüğü tarafından sahada maden faaliyetleri durdurulmuştur. EÜAŞ Genel Müdürlüğü tarafından yapılan zemin mekaniği incelemelerinde, yeraltı suyu varlığının tehdit oluşturmaya devam ettiğinin belirlenmesi sonucunda, güvenliğin artırılması için sahada yeraltı suyu drenajına yönelik çalışmalar hızlandırılmıştır.

Saha ile ilgili yapılan daha önceki çalışmalarda, linyit horizonu içerisinde yer alan siyah kil biriminin şev stabilitesi açısından çok önemli olduğu belirtilmiştir. Başka bir çalışmada ise sahada kontak durumda olan siyah ve yeşil kil birimleri tek bir birim olarak kabul edilmiş ve bu birim şev duraylılığını kontrol eden en kritik birim olarak değerlendirilmiştir. Linyit horizonu içerisinde yer alan ve tek bir birim olarak değerlendirilen bu iki birimin, jeoteknik parametrelerinin belirlenerek şev duraylılığı açısından zemin davranışlarının aynı olup olmadığı araştırılacaktır.

Bu çalışma, Kahramanmaraş iline bağlı Elbistan ilçesinin kuzeybatısında, Çöllolar ile Kuşkayası, Sinekli ve Hurmanlı yerleşim birimleri arasında bulunan, Afşin – Elbistan Kömür Havzası, Çöllolar Linyit Sahasında (Şekil 1.1) yapılmıştır.

1. GİRİŞ

Çöllolar sektöründe kömür horizonu içerisindeki tabakalanmaya paralel olarak gelişen ve şev stabilitesi açısından büyük önem arz eden yüksek plastisiteli çok zayıf dayanımlı siyah kil ve siyah kil ile kontak halinde bulunan yeşil kil

birimlerinin jeoteknik parametrelerinin incelenerek karşılaştırılması bu çalışmanın konusunu oluşturmuştur.

Bu yüksek lisans tezi kapsamında çalışma sahasından karotlu sondaj yöntemiyle alınan numuneler üzerinde zemin mekaniği deneyleri yapılmış, zemin numunelerinin indeks ve mühendislik özellikleri tespit edilerek, birimlere ait kayma direnci parametreleri belirlenmiştir.



Şekil 1. 1. Çalışma alanının yer bulduru haritası (Goole Earth)

<u>1. GİRİŞ</u>

İki ayrı birim için elde edilen veriler doğrultusunda, kömür horizonu içerisinde yer alan ve şev stabilitesi açısından büyük önem arz eden siyah kil birimi ile bu birim ile kontak durumda olan yeşil kil birimi arasındaki ilişki ortaya konmuştur.





2. ÖNCEKİ ÇALIŞMALAR

Otto-Gold (1969); Çöllolar sahasında yaptığı rezerv hesaplamaları sonucu sahada 850 milyon ton üretilebilir linyit rezervi olduğunu, örtü tabakasının ağırlıklı olarak gidya formasyonundan oluştuğunu ve açık ocak şevlerinin duraylılığını sağlayabilmek için bu formasyonun susuzlaştırılması gerektiğini belirtmiştir.

Özbek ve Güçlüer (1977); K.Maraş-Elbistan Çöllolar linyit sektöründe yaptıkları hidrojeoloji etüd ile sahanın işletilmesi sırasında karşılaşabilecek yeraltı suyu ile ilgili sorunları tespit etmeyi ve bu sorunlara çözüm üretmeyi amaçlamışlardır. Yapılan çalışmalar sonucunda Permokarbonifer, Üst Kretase ve Eosen kireçtaşlarının temele ait birimler olduğunu ve akifer özelliği taşıdığını, Üst Kretase kireçtaşlarının karstik yapıda olduğunu ve etkin su içerdiğini saptamışlar, Faylanmalar ile akifer seviyelerinden kömür işletme sahasına etkili miktarda su gelebileceği belirtilmişlerdir.

Demirek ve ark. (1978); K.Maraş elbistan linyit Havzası Çöllolar Sektöründe yapılan sondaj verilerini kullanarak, poligon ve eşkalınlık (izopah) metodlarıyla görünür ve üretilebilir rezerv, poligon metoduyla da toplam dekapaj ve dekapaj oranı hesaplamaları yapmıştır. Endüstriyel analiz neticelerine göre tüm sahadaki kömürlerin kalite olarak birbirlerinin ayni olduğunu belirtmiştir.

Gürsoy ve ark. (1981); Elbistan Afşin Havzasındaki D1 Sektöründe kömür rezervi hesaplamalarına yönelik yaptıkları çalışmalar sonucunda, 466 milyon ton linyit rezervine karşılık 1.205 milyon ton dekapaj tespit etmişlerdir. Linyit damarlarından alınan numuneler üzerinde yapılan palinolojik etüde göre, birimin yaşını Pliyosen olarak, gidya birimlerinin içinde bulunan Ostrocodlara göre bu çökeller için ise Pliyo-Pleistosen yaşını vermişlerdir.

Yüksel (2003); Afşin-Elbistan havzası Çöllolar (B) sahasındaki örtü ve linyit tabakalarının mühendislik özelliklerini incelemiş, kazı aşamaları ve bundan sonraki yapılacak çalışmalar için veri sağlanmasını amaçlamışlardır. Çöllolar sahasındaki tüm zemin tabakalarının belirlenen jeomekanik, fiziksel, kimyasal ve mineralojik özelliklerinin arasındaki ilişkileri incelemişlerdir.

Yusufoğlu ve ark. (2005); Ahmetçik formasyonunu iki ayrı birim olarak incelemişlerdir. Gidya, kömür, kiltaşı, marn litolojilerinden oluşan göl çökellerini alt birim, çakıltaşı, silttaşı, kumtaşı, çamurtaşı litolojilerinden oluşma akarsu çökellerini üst birim olarak ayırmışlardır. Miyosen yaşlı Karamağara formasyonu üzerine uyumsuzlukla gelen Ahmetçik yaşını Pliyosen-Pleistosen olarak kabul etmişlerdir.

Öge (2008); Elbistan Çöllolar Açık Linyit Ocağında şev duraylılığı analizleri ve tasarımına yönelik çalışmalar yapmış, laboratuvar deneyleri sonucunda tespit edilen temel girdi değişkenleri, kohezyon ve içsel sürtünme açılarını şev duraylılık analizi ve tasarımı safhasında kullanmışlardır. Yerltı suyunun duraylılık üzerindeki etkilerini ayrıntılı bir şekilde incelemiş ve en yüksek güvenli şev açılarını değişen yer altı su durumlarına göre tespit etmişlerdir. Denge sınırı analiz hesaplamalarında Rocscience SLIDE yazılımını, sonlu farklar analizi için üç boyutta analiz gerçekleştirebilen Itasca FLAC3D yazılımını kullanmışlardır.

Karpuz ve ark. (2008); Çöllolar Sektörü Linyit Sahasında yapmış oldukları şev duraylılığı çalışmaları ile, MBEG firması tarafından önerilen drenaj programı tamamen yerine getirildiği takdirde (kömür üstüne kadar yaklaşık 85 m) ocağın kalıcı şevlerinde 21°'lik genel sev açısının 1,5 güvenlik katsayısı ile şev duraylılığının sağlanacağını, yüzeyden itibaren 50 m susuzlaştırma yapılması halinde duraylı genel sev açısının 17°, susuzlaştırma yapılmadığı takdirde ise bu açının 14°'ye kadar düşebileceğini belirtmişlerdir. Ayrıca Hurman nehri hattında bir fayın bulunduğu ve bunun zayıf siyah kil yüzeyleri ile birleşerek kompozit bir kayma yüzeyi oluşturma durumunu incelemişlerdir.

Bedi ve ark. (2009); Afşin-Elbistan-Göksun ve Sarız arasındaki bölgenin jeodinamik evrimini ortaya koymuşlardır. İnceleme alanında geniş alanlarda mostralar veren Andırın kireçtaşı olarak tanımlanan kireçtaşı kütlesini, farklı stratigrafik ve yapısal özellikler göstermesi nedeniyle Köseyahya napı ve Munzur napı olmak üzere iki napa ayırmışlardır.

Karpuz ve ark. (2009); Çöllolar sahasında dairesel kayma olasılıklarına göre yapılan stabilite analizlerine göre kalıcı şevlerin emniyetli olduğunu, dairesel

kayma kadar olmasa da zayıf siyah kil bandı üzerinde bloklu kaymaya karşı kalıcı şevlerde gerekli yeraltı su seviyeleri sağlandığında şevlerin duraylı olacağını belirtmişlerdir. Sahada bloklu kaymaya neden olacak herhangi bir faylanmanın olmadığı, kritik tabaka eğiminin gözlemlenmediği belirtilmiştir.

Karpuz ve ark. (2010); Çöllolar ocağı güneybatı kalıcı şevinde Ocak 2010 tarihinde meydana gelen zemin hareketlenmesinin yapılan ölçümlere göre sabit hızla devam ettiğini ve bu hareketlenmenin durdurulmaması için topuk olarak tabanda 90 m genişliğinde kömürün bırakılması ve iç döküm yapılarak batı şevlerindeki hareketin yavaşlatılmasını sağlamışlardır.

Gökmenoğlu ve ark. (2013); Havzada yaptıkları çalışmalarda kömür üst seviyesinin üstünde yer alan yeşil kil, marn düzeylerini hidrojeolojik açıdan geçirimsiz birim, kömür üzerinde yayılımlı olan gidya birimini ise yarı geçirimli birim olarak tespit etmişlerdir. Kömür üstünde bulunan alüvyonlar, yamaç molozları ve Pliyokuvarterner yaşlı kumlu-çakıllı seviyelerin ise geçirimli (akifer) birim olduklarını tespit etmişlerdir. Kışlaköy sektörünün doğusu ile Çöllolar sektörünün güneyinde mostra veren kristalize kireçtaşlarının karstik yapıda, geçirimli birim olduklarını belirtmişlerdir.

Çevik (2014); Afşin-Elbistan linyit havzası Çöllolar Açık Ocak İşletmesi'nde meydana gelen heyelanların ayna kısmında mostra veren Gidya biriminin jeolojik, jeoteknik ve indeks özelliklerini ortaya koymuşlardır.

Törk ve ark. (2015); Çöllolar Dış Döküm Sahası'nda olası karstik boşlukları belirlemek için yapılan jeofizik çalışmaları sonucunda, olası obruk yerlerini ve riskli alanları belirlemişler, anomali uzanımlarından susuzlaştırmaya bağlı gelişen hidrojeolojik sürçlerin obruk oluşumda etkili olabileceğini belirtmişlerdir. Hurman çayı güney ve kuzeyinde yapılan çalışmalarda karstik boşluklarla ilgili olduğu düşünülen jeoteknik anomaliler tespit etmiş, kuzeydeki anomalilerin B-D uzanımlı çizgisellik gösterdiğini belirlemişlerdir. Jeofizik

çalışmaları sonucunda sahada bulunan karstik özellikli temel kayalar ile obruklar arasında herhangi bir bağlantı tespit edememişler, böylece yüzeye yakın anamoli alanlarında, örtü kayaçta meydana gelen obrukların antropojenik kökenli olduğunu, susuzlaştırma çalışmaları ile ilgili olabileceğini belirtmişlerdir.

Acar (2015); Çöllolar Açık İşletmesinde meydana gelen heyelanları hareket mekanizması yönünden incelemiş, batı ve doğu şevlerindeki yenilmelerin progresif kayma modeline uygun olduğunu, ancak doğu şevlerindeki yenilmenin birleşik iki kayma yüzeyi üzerinde makaslama yenilmesine bağlı olarak meydana gelmiş olacağını tespit etmişlerdir. Kaymanın 1. yüzeyini (tabandaki yüzey) killerle geçişli kömür seviyesi, 2. yüzeyini (arka yüzey) ise süreksizliklerin oluşturduğunu, tabandaki kayma yüzeyinin üzerinde yeraltı suyunun bulunmasının ve tabandaki 1. kayma yüzeyini zayıf dayanımına sahip malzemelerin oluşturmasının şevlerdeki heyelanı meydana getiren ana faktörler olduğunu düşünmüşlerdir.

Akbulut ve ark. (2017); Çöllolar sahasında şevlere yönelik yapılan tasarım analizleri sonucunda güvenli şev geometrilerini belirlemişler, linyit horizonunda bulunan yeşil-siyah renkli yüksek plastisiteli kil bantlarını şev duraylılığını kontrol eden en kritik birim olarak değerlendirmişlerdir.

Gökmenoğlu ve ark. (2017); B sektörüne yaptıkları model simülasyonunda karst akiferine ilave kuyu açılmadığında yeraltısu seviyesinin yeteri kadar düşmediğini gözlemlemişler, bu nedenle sahaya ait susuzlaştırma planında iki farklı simülasyon kullanmışlardır. İlk aşamada mevcut karst akiferi kuyularına ilave yapılmadan, ilave gidya kuyuları aracılığı ile 5 yılda (T2920 zamanında) YAS seviyesini 1100-1110 kotuna, 10 yılda (T4795 zamanında) 1100 kotuna kadar ineceğini belirtmiştir. İkinci aşamada karst akiferi kuyularına ilave 17 adet sondaj açılması durumunda 5 yılda (T2920 zamanında) YAS seviyesini 1050-

1100 kotuna, 10 yılda (T4795 zamanında) 1020-1080 kotuna inebileceğini belirtmişlerdir.

Akbulut ve ark. (2018); Afşin - Elbistan Kömür Havzası B Sektöründe şevlere ait nihai tasarım analizleri yapmışlar, güvenli şev geometrilerini belirlemişler, genel şev yüksekliğinin 140-176 m arasında değişeceğini, 15 m basamak yüksekliği için basamak sayısının 10-11 olacağını, 20 m basamak yüksekliği için basamak sayısının 7-8 adet olacağını belirtmişlerdir.





3. MATERYAL VE METOT

3.1. Materyal

Afşin – Elbistan Kömür Havzası, Çöllolar Linyit Sahasında MTA tarafından yapılan araştırma sondajlarından (karotlu sondaj yöntemi ile) alınan karot numunelerinden elde edilen örselenmemiş Siyah Kil ve Yeşil Kil birimlerine ait zemin örnekleri çalışmanın ana materyalini oluşturmaktadır. Karot numunelerinin alımında zeminin fiziksel ve kimyasal özellikleri ile su içeriğini kaybetmemesi için, numuneler tülbent beziyle sarılıp balmumu-parafin karışımıyla kaplanmıştır.

Numuneler üzerinde indeks özelliklerini belirlemek için Casagrande likit limit cihazı, özgül ağırlık deney seti, elek ve hidrometre seti kullanılmıştır. Numunelerin mühendislik özelliklerini belirlemek için ise, tek eksenli basınç ve kesme kutusu deney aletleri kullanılmıştır.

3.1.1. Çalışma Alanının Jeolojisi

Bedi ve ark. (2009)'ne göre çalışma sahasının bulunduğu Afşin-Elbistan havzası, Alp orojenezi sonunda Torosların yükselimi esnasında dağlar arasında oluşmuş tektonik bir çöküntü havzasıdır. Bölgede, otokton birim olan Ahmetcik formasyonu Bodrum Napı ve Köseyahya Napı'nı oluşturan allokton birliklerinin üzerinde açısal uyumsuz olarak yer almaktadır. Afşin-Elbistan havzası Neojen yaşlı kaya-stratigrafi birimlerinin jeoloji haritası Şekil 3.1'de verilmiştir.

Akbulut ve ark. (2017)'ne göre, çalışma alanının çevresinde Bodrum Napı'na ait Üst Permiyen yaşlı Çayderesi formasyonu ve Üst Kretase yaşlı Karaböğürtlen formasyonu ile Orta Triyas-Orta Kretase yaşlı ayırtlanmamış Köseyahya Napı ve bu napa ait Üst Kretase yaşlı Kemaliye formasyonu yer almaktadır. Neojen yaşlı Ahmetcik formasyonu temel birimler üzerinde bulunmaktadır. Holosen yaşlı akarsu çökelleri havzada en üst seviyede uyumsuz olarak bulunmakta, Hurman fayı ise çalışma sahasının batısında, KB-GD doğrultulu olarak yer almaktadır. Çalışma alanına ait genelleştirilmiş stratigrafik dikme kesit Şekil 3.2'de verilmiştir.

3.1.1.1. Bodrum Napı

3.1.1.1. (1).Çayderesi Formasyonu

Çalışma alanının güneybatısında bulunan formasyon, ilk kez Özgül ve ark. (1981) tarafından Çayderesi kireçtaşı olarak tanımlanmış, Bedi ve ark., (2009) ise bu birimi Çayderesi Formasyonu olarak adlandırmıştır.

Akbulut ve ark. (2017)'ne göre, Çayderesi formasyonu dolomitik kireçtaşı, rekristalize kireçtaşı ve şist ardalanmasından oluşmaktadır. Birim, beyaz, gri, koyu gri renkli, kalın-çok kalın tabakalanmalı, erime boşluklu ve bol eklemli, sert-çok sert olup, kırılma yüzeyleri keskin köşelidir.

Formasyonunun diğer formasyonlarla olan dokanak ilişkisi tektonik olup, Karaböğürtlen formasyonu üzerine bindirmeyle gelirken, Ahmetcik formasyonu bu birimi açısal uyumsuz olarak örtmektedir (Akbulut ve ark., 2017).

Birimin çok kalın görünmesinin nedeni, formasyonda bulunan karbonat kayaçlarında oldukça yaygın yatık ve izoklinal kıvrımların gelişmiş olmasıdır. Yanal yönde değişmekle birlikte, birimin kalınlığı yaklaşık 400-600 m'dir.

Bedi ve ark. (2009)'ne göre, Formasyondaki birim çok kalın gibi gözlenir. Birimin kalınlığı yanal yönde değişmekle birlikte yaklaşık 400-600 m kalınlık sunmaktadır. Formasyon içerisinde yer yer gözlenen fosil içeriklerine bağlı olarak yaptıkları çalışmalar sonucunda Geç Permiyen olarak tespit edilmiştir.

3.1.1.1.(2). Karaböğürtlen Formasyonu

Doğu Toroslar'da Bodrum napı metamorfitlerinin Geç Kretase yaşlı bu metamorfik flişleri isim birlikteliğini sağlamak amacıyla ilk kez Bedi ve ark.,. (2005) tarafından "Karaböğürtlen formasyonu" adlaması ile tanımlanmıştır. Bedi ve ark. (2009)'ne göre, Karaböğürtlen formasyonu şist, kalkşist ve meta konglomera ardalanmasından oluşmaktadır. Ayrıca birime rekristalize kireçtaşı, dolomitik kireçtaşları eşlik etmektedir. Birim düşük dereceli bölgesel metamorfizma geçirmiştir. Akbulut ve ark. (2017)'na göre birimin hakim kaya türü şist ve kalkşisttir. Şistler açık yeşil, yeşilimsi boz, sarımsı, gri ve kahve renkli olup, ince-çok ince tabakalı iken, kalkşistler sarı, kahve renkli ve orta-kalın tabakalıdır.





14

3. MATERYAL VE METOT

Sinem ŞEKER



Şekil 3.2. Çalışma alanına ait genelleştirilmiş stratigrafik dikme kesit (Bedi ve ark., 2009'dan değiştirilerek).
Formasyonun dokanakları tektonik olduğundan yenilmiştir ve farklı kalınlıklar sunmaktadır. Birimin kalınlığı 250-300 m arasında değişmektedir. Birimin yaşı Üst Kretase'dir (Bedi ve ark., 2009).

3.1.1.2. Köseyahya Napı

Doğu Toroslar'da yer alan Köseyahya Napı, Andırın kireçtaşı olarak da tanımlanan allokton konumlu kireçtaşı kütleleridir ve ilk kez Bedi ve ark. (2004, 2005) tarafından yapılan çalışmalar sonucunda, birimin stratigrafik ve yapısal özellik bakımından farklılık göstermesi nedeniyle Binboğa Dağları'nın kuzeyinde, Sarız-Tanır arasında yaklaşık D-B uzanımlı kireçtaşı kütlesi Domuzdağı napı, Binboğa Dağları'nın güneyinde, Elbistan-Gücük-Nurhak Dağları arasındaki kireçtaşı kütlesi Köseyahya napı olarak iki farklı yapısal birime ayırtlanmış ve tanımlanmıştır (Bedi ve ark., 2009).

Çalışma sahasının doğusunda yer alan Orta Triyas-Orta Kretase yaşlı Köseyahya Napı allokton olup, Yumrulu kireçtaşı, Megalodontlu kireçtaşı, Ammonitli kireçtaşı, çörtlü ve oolitli kireçtaşlarından oluşur. Birim beyaz, açık gri renkli, orta-kalın tabakalı, çoğunlukla masif görünümlü olup, sert-çok sert, kırılma yüzeyi keskin köşelidir (Akbulut ve ark., 2017).

Tektonizmanın etkisiyle aşırı kırıklı ve karstik bir yapıya sahiptir. Bedi ve ark., (2009) birimin yaşını Ladiniyen-Senomaniyen (Orta Triyas-Orta Kretase) olarak belirlemiştir (Akbulut ve ark., 2017).

3.1.1.2.(1). Kemaliye Formasyonu

Birim ilk kez Munzul Dağları yöresinde Özgül ve ark., (1981) tarafından Kemaliye formasyonu olarak adlandırılmış, alt seviyeleri düzenli filiş, üst seviyeleri vahşi filiş olarak tanımlanmıştır.

Bedi ve ark. (2009)'ne göre, birim fazla pekişmemiş kumtaşı, silttaşı, kiltaşı ve çakıltaşlarından oluşur. Kumtaşları; sarı-yeşil renkli, ince tabakalı, ortairi taneli, silttaşları; yeşilimsi renkli, ince tabakalı, kiltaşları; açık kahve-kırmızı renkli, çakıltaşları gri renklidir. Üst seviyeler çakıltaşı, kumtaşı, kiltaşı matriks içinde Munzur, Köseyahya ve Gülbahar Napı'na ait farklı litoloji ve boyuttaki

bloklardan oluşmaktadır. Birimin kalınlığı 20-250 m arasında değişmekte olup, yaşı Üst Kretase'dir.

3.1.1.3. Ahmetçik Formasyonu

Yusufoğlu ve ark. (2005), Ahmetçik formasyonunu, kömürlü göl çökelleri formasyonunu alt birim ve üzerine geçişli gelen akarsu çökellerini ise üst birim olacak şekilde ikiye ayırarak incelemiştir.

Akbulut ve ark. (2017) tarafından sahada yapılan sondajlarda alt birime ait taban kili, linyit horizonu, gri gidya, bej gidya ve gölsel kireçtaşları kesilmişken, üst birimde kil, kum ve çakıllardan oluşan akarsu çökellerini temsil eden Lehim birimi kesilmiştir.

Bedi ve ark. (2009) Ahmetçik formasyonunun yaşını Pliyosen-Kuvaterner olarak belirlemiştir. Temel birimleri üzerine uyumsuz olarak gelen Ahmetcik Formasyonu üzerine Holosen yaşlı alüvyon yelpazesi, taşkın ovası ve akarsu yatağı çökelleri uyumsuz olarak gelmektedir (Akbulut ve ark., 2017).

3.1.1.3.(1). Alt Birim

3.1.1.3.(1).(a). Taban kili

Linyit horizonunun tabanını oluşturduğundan "Taban kili" olarak adlandırılan birim, yeşilimsi mavi renkli (Turkuaz renkli), karbonat yumrulu kil seviyelerinden oluşur. Birim içinde yer yer silt-killi silt seviyeleri ile yer yer kumtaşı tabakaları yer almaktadır. Taban kili içerisindeki karbonat yoğunluğunun arttığı seviyelerde gri renkli orta sertlikte marn seviyeleri gözlenmiştir. Az-orta plastik özellik gösteren taban killeri, ince-orta tabakalanmalıdır (Akbulut ve ark., 2017).

3.1.1.3.(1).(b). Linyit horizonu

Linyit horizonu, taban kili üzerinde uyumlu olarak yer almaktadır. Birim siyah-açık kahve renkli, orta sertlikte olup, orta-ince tabakalıdır. Linyit horizonu içinde yer alan yeşil-siyah renkli, yüksek plastisiteli kil seviyelerinin kalınlığı, 5-80 cm aralığındadır. Çöllolar ocağında diğer bölgelerden farklı olarak yeşil-siyah renkli plastik killerin kalınlığı 3-5 m'ye kadar çıkmaktadır (Akbulut ve ark., 2017).

Özbek ve Güçlüer (1977)'in yaptıkları çalışmada linyit seviyelerinin yaşını Pliyosen olarak tanımlamıştır.

Gürsoy ve ark. (1981) linyitin yaşını Pliyosen olarak belirlemelerine rağmen, gri gidya birimi içinde bulunan Ostrocodlar nedeniyle birimin yaşının Pliyosen-Pleistosen olmasının daha uygun olacağını belirtmişlerdir.

3.1.1.3.(1).(c). Gri gidya

Linyit seviyeleri üzerinde uyumlu olarak yer alan gri gidya birimi, kahvemsi gri-koyu gri renkli, killi seviyelerden oluşmaktadır. Orta-kalın tabakalı olan birim, çok yumuşaktır. Birim içinde 5-50 cm kalınlığında linyit seviyeleri gözlenmiştir. Ayrıca, birim içinde yer yer mercek şeklinde kumlu ve siltli seviyeler saptanmıştır.

Birim içerisinde gözlenen Gastropod kavkıları bazı seviyelerde oldukça yoğunlaşmakta olup, sadece kavkılardan oluşan seviyeler de gözlenmektedir. Gürsoy ve ark. (1981), içerisindeki Ostrocod varlığından dolayı birimin yaşını Pliyosen-Pleistosen olarak belirlemişlerdir. Akbulut ve ark. (2017) tarafından sahada yapılan jeoteknik amaçlı sondajlarda gri gidya biriminin kalınlığının 18,85-81,40 m arasında değiştiği tespit edilmiştir.

3.1.1.3.(1).(d). Bej gidya

Çoğunlukla ardalanmalı olan bej gidya, gri gidya biriminin üzerine uyumlu olarak gelmektedir. Birim açık kahve-bej renkli, bol Gastropod içerikli, killi siltlerden oluşmaktadır. Bej gidya içinde kalınlığı 5 cm'ye varan kalınlıklarda linyit seviyeleri gözlenmiştir. Akbulut ve ark. (2017) tarafından sahada yapılan sondajlarda, birim kalınlığının 13,40-38,50 m arasında değiştiği tespit edilmiştir.

3.1.1.3.(1).(e). Gölsel kireçtaşı

Göl ortamını karakterize eden gölsel kireçtaşı biriminin en üst kesimini kireçtaşları oluşturmaktadır (Gürsoy ve ark., 1981). Birim havza genelinde açık gri-gri renkli, bol fosilli, sert-çok sert, kırılma yüzeyleri keskin köşeli, orta-kalın tabakalıdır. Akbulut ve ark. (2017) tarafından sahada yapılan sondajlarda killi kireçtaşı, kil ve kum seviyeleriyle ardalanmalı şekilde olduğu gözlenmiştir.

Gölsel kireçtaşları Gastropod fosili içermesi bakımından karakteristiktir. Akbulut ve ark. (2017). Tarafından yapılan jeoteknik amaçlı sondajlarda gölsel kireçtaşları 1,50-1,90 m kalınlığında kesilmiştir.

3.1.1.3.(1).(f). Mavi-yeşil kil

Akbulut ve ark. (2017)'ne göre, birim çalışma sahasında gidya birimi ve çoğunlukla kireçtaşlarının üzerinde uyumlu olarak yer almaktadır. Açık yeşil-açık mavi renkli killerden oluşan birim içinde, yer yer mercimek büyüklüğünde çakıllar ve yer yer birkaç metre kalınlıkta kum-silt mercekleri yer almaktadır. Akbulut ve ark. (2017) tarafından yapılan Jeoteknik amaçlı sondajlarda mavi-yeşil kil seviyelerinin kalınlığının 12,70-31,40 m arasında değiştiği tespit edilmiştir.

3.1.1.3.(2). Alt Birim

3.1.1.3.(2).(a). Lehim

Akbulut ve ark. (2017)'ne göre, lehim birimi üst seviyelerde az pekişmiş çakıl ve kum bantları, alta doğru kırmızımsı kahve renkli, kil ve az çakıllı kumlu killerden oluşur. Akbulut ve ark. (2017) tarafından sahada yapılan jeoteknik amaçlı sondajlar sonucunda, birim içinde yoğun bir şekilde gözlenen karbonat yumrularının yer yer kaliş özelliği gösterdiği, birim içerisinde 1-2 cm boyutunda orta-kötü derecede yuvarlaklaşmış çakıllı seviyeler ile az pekişmiş kum merceklerinin yer aldığı ve birim kalınlığının 6,70-27,30 m arasında değiştiği tespit edilmiştir.

3.1.1.3.(2).(b). Alüvyon

İnceleme alanının en genç birimini Holosen yaşlı güncel alüvyonlar oluşturmaktadır. Güncel alüvyonlar dere yataklarındaki kil, kum ve çakıl çökellerinden oluşmaktadır. Birim içindeki çakıllar farklı boyut ve litolojide orta derecede yuvarlaklaşmıştır (Akbulut ve ark., 2017).

3.1.2. Çalışma alanının yapısal jeolojisi

Yusufoğlu ve ark. (2005)'ne göre, Afşin-Elbistan havzasının stratigrafik, sedimantolojik ve yapısal özelliklerine bakılarak iki ayrı evrede tektonik gelişim gösterdiğini söylemek mümkündür. Bölgenin daha kuzeyinde ve yüksek topografyaya sahip alanlarında, olası Miyosen-Alt Pliyosen yaşlı ve birincil evrede sıkı kıvrımlı yapıların gözlendiği Karamağara havzası oluşmuştur. İkinci evrede ise, daha güneyde ve düşük topografik seviyelere sahip alanlarda Pliyo-Kuvaterner yaşlı, genelde yayvan kıvrımlı kalın linyit tabakaları içeren, altta göl, üstte ise akarsu çökellerinden oluşmuş Afşin-Elbistan Havzası gelişmiştir.

Çalışma sahasını da kapsayan havzanın doğusunda Pliyosen ve sonrasında KB-GD doğrultulu Kışlaköy fayı ile havzanın güneybatısında KKB-GGD doğrultulu Hurman fayı gelişmiştir. Kışlaköy fayı sağ yanal atım bileşenli normal

fay olup, GB'ya eğimlidir (Bedi ve ark., 2009). Kışlaköy fayı linyitli göl çökellerinin oluşumunu sağlamış ve havzanın Alt Pliyosen'de çökelmesini denetlemiştir. Havzanın batısında yer alan Hurman fayı KKB-GGD doğrultulu ve sağ yanal atım bileşenli normal fay olup, KD'ya eğimlidir (Bedi ve ark., 2009).

3.2. Metot

Bu yüksek lisans tez çalışması; arazi öncesi çalışmalar, arazi çalışmaları, laboratuvar çalışmaları ve büro çalışmaları olarak dört aşamada tamamlanmıştır.

İlk olarak literatür çalışması kapsamında, Afşin – Elbistan bölgesi ile ilgili daha önceden yapılan çalışmalar temin edilmiş ve bölge ile ilgili detaylı literatür çalışması yapılmıştır. İkinci aşamada ise sahada açılan araştırma sondajlarından (Şekil 3.3) örselenmemiş numuneler alınmış, alınan numuneler standartlara uygun olarak Afşin-Elbistan Linyit İşletmeleri Zemin Mekaniği ve Kömür Analizi Laboratuvarı'na taşınmıştır. Üçüncü aşamada laboratuvar çalışmaları kapsamında, sahadan alınan zemin numunelerinin indeks ve mühendislik özellikleri belirlenmiştir. Son olarak büro çalışmaları aşamasında elde edilen veriler derlenerek tez yazımına geçilmiştir.

3.2.1. Arazi Öncesi Çalışmalar

Afşin – Elbistan bölgesine ait jeolojik haritalar incelenmiş ve sahada daha önce yapılan ve yapılmakta olan jeolojik ve jeoteknik çalışmalardan elde edilen sondaj verileri ve jeoloji haritaları incelenerek gerekli bilgiler derlenmiştir.

3. MATERYAL VE METOT

Sinem ŞEKER



Şekil 3.3. Sondaj çalışmalarından bir görünüm

3.2.2. Arazi Çalışmaları

MTA tarafından Çöllolar linyit sahasında yapılan jeoteknik sondajlar, sahadaki birimlerin özelikleri, yatay ve düşey yöndeki değişimleri, örnek alınması, tektonik hatların araştırılması ile yeraltı suyu gözlemleri için, muhtemel genel şev basamaklarına dik yönde hazırlanan jeolojik kesitler dikkate alınarak 16 farklı lokasyonda yapılmıştır.

Bu lokasyonların 7 adetinden (Şekil 3.4) 17 adet silindirik şekilde örselenmemiş zemin numunesi alınmıştır. Alınan numuneler üzerine lokasyon adı, koordinat bilgileri, numune derinliği, kuyu bilgileri ve tarihler not edilerek numaralandırılmıştır. Numuneler fiziksel ve kimyasal içeriğini kaybetmemesi için, hava ile temas etmeyecek şekilde standartlara uygun olarak, tülbent beziyle sarılıp balmumu-parafin karışımıyla kaplanarak muhafaza edilmiş ve Afşin-Elbistan Linyit İşletmeleri Zemin Mekaniği Laboratuvarı'na taşınmıştır.



Şekil 3.4. Numune lokasyon haritası

3.2.3. Laboratuvar Çalışmaları

Çöllolar Linyit Sahası, siyah kil ve yeşil kil birimlerine ait jeoteknik parametrelerin incelenmesi ve karşılaştırılması amacıyla sahadan alınan zemin numunelerinin kıvam limit değerlerinin tespiti amacıyla yapılan Atterberg (Kıvam) limitleri deneyi Afşin-Elbistan Linyit İşletmeleri Zemin Mekaniği Laboratuvarı'nda yapılmıştır. Diğer tüm deneyler için numuneler uygun bir şekilde Çukurova Üniversitesi Jeoloji Mühendisliği Bölümü Zemin Mekaniği Laboratuvarına taşınmıştır. Söz konusu zemin numuneleri üzerinde amaca yönelik olarak, ASTM (2011) ve TS 1900-1 (2006) standartlarına uygun laboratuvar testleri yapılmıştır.

Zemine ait indeks özelliklerinin belirlenmesi için, zemin numuneleri üzerinde su içeriği tayini, Atterberg (Kıvam) limitleri (ASTM D 4318-00, 2009), özgül ağırlık (ASTM D 854-02, 2003) ve hidrometre analizi (ASTM D 422-63, 2003) deneyleri, dayanım özelliklerinin belirlenmesi için ise tek eksenli basınç dayanımı (ASTM D 2166-00, 2009) ve kesme kutusu deneyleri (ASTM D 3080-90, 2009) standartlara uygun deney cihazları kullanılarak yapılmıştır.

3.2.3.1. Atterberg (Kıvam) Limitleri

Atterberg (Kıvam) limitleri, zemin davranışının değiştiği çeşitli su içerikleridir. Su içeriği arttıkça, zemin kırılgan bir katıdan, plastik bir katıya dönüşmekte ve daha sonra viskoz bir akışkana dönüşebilmektedir.

Tipik mühendislik davranışlarının belirlenmesinde kullanılan birtakım eşik su içerikleri Atterberg limitleri olarak tanımlanmaktadır. Sahadaki zeminin su içeriğinin Atterberg limitlerinin neresinde olduğunun bilinmesi ile mühendislik davranışının nasıl olacağı hakkında bilgi sahibi olunabilmektedir. Doğal su içeriğinin yanında, Atterberg limitleri de ince taneli zeminlerin tanımlanmasında en önemli özelliklerdir.

Atterberg limitleri ayrıca, tane boyu değerleri ile birlikte zeminlerin sınıflandırılmasında da kullanılır. Likit limit (WL, LL), plastik limit (WP, PL),

doğal su içeriği (W_n) ve 0,002 mm'den küçük tane boyu yüzde değerlerinden (kil fraksiyonu; J) faydalanılarak zeminin plastisite indisi (Ip, PI), likitlik indisi (IL, LI), kıvam indisi (IC, CI) ve aktivite (AC) değerleri hesaplanıp, zemine ait çeşitli sınıflandırmalar yapılabilir.

İnce taneli zeminlerin kıvamında su içeriğine bağlı değişimleri deneysel olarak belirleyebilmek için tanımlanan sınır su içeriği değerleri aşağıdaki gibidir;

- Likit Limit (LL)
- Plastik Limit (PL)
- Rötre Limit (RL)

3.2.3.1.(1). Deney İçin Numunesinin Hazırlanması

Kıvam limitleri belirlenecek zemin kütlesinden bir miktar alınarak havada kurutulur. Kurutulan zemin 40 no'lu elekten elenerek, yaklaşık 250-300gr numune alınır. Numune bir kap içerisine konularak çok az miktarlarda damıtık su kademeli olarak ilave edilir ve her defasında iyice karıştırılır. Numune kabı hava almaması için plastik bir örtü ile üzeri kapatılarak desikatör içerisine konur. Burada 24-36 saat süreyle "kür" için bekletilir.

3.2.3.1.(2). Likit Limit Deneyi

Likit Limit (LL), zeminin kendi ağırlığı altında akabilmesi için gerekli su içeriğidir.

3.2.3.1.(2).(a). Casagrande (Likit Limit) Aleti'nin Ayarlanması

Standartlara uygun olarak Casagrande aletindeki numune konulan kabın (pirinç kap) sert plastiğe düşen yüksekliğinin 1 cm olması gerekir. Deneye başlanmadan önce bu yüksekliğin ayarlanması gerekir. Bu yüksekliğin kontrolü için standart oyuk açma bıçağının kare şekilli 1 cm en kesiti olan sapı kullanılır ve ayar vidası ile düşüş yüksekliği ayarlanır.

Her deney öncesi deney aleti ve oyuk açma bıçağının temiz, kuru ve çalışır durumda olduğundan emin olunmalıdır.

3.2.3.1.(2).(b). Deneyin Yapılışı

American Society of Testing Materials (ASTM) D 4318-00 (2003) standardına uygun olarak yapılan likit limit deneyi için, kürünü tamamlamış olan numuneye saf su eklenerek porselen bir kap içerisinde karıştırılır. Hazırlanan bu numuneden bir parça alınarak Casagrande (likit limit) aletindeki pirinç kap içine konur. Oluk açma bıçağı kullanılarak zemin belirgin bir şekilde iki eşit parçaya bölünür. Likit limit aletindeki kol saat yönünün tersi yönünde saniyede 2 devirlik bir hızla çevrilerek, zeminin iki parçasının oluk tabanında 13 mm boyunda birleşmesini sağlayacak vuruş sayısı saptanır. Su içeriğinin belirlenmesi için, birleşen zemin kısmından kuru ve temiz spatula ile bir miktar (yaklaşık 10gr) yaş numune alınıp ağırlığı bilinen bir kaba (numune kabına) konulur. 0,01 gr duyarlıklı bir terazide Kap + Yaş Numune ağırlığı tartılarak kaydedilir. Numune kuruması için 110 \pm 5 °C'lik etüvde 24 saat bekletilerek kurutulur, numunenin kuru ağırlığı belirlenerek su içeriği saptanır.

Daha sonra kaptaki malzeme porselen kaba alınır ve su içeriği arttırılarak yeni bir vuruş sayısı saptanır. Bu işlemlere 10 ile 50 arasında en az 3 vuruş sayısı saptanıncaya kadar devam edilir. Saptanan her vuruş sayısı için su içeriği belirlenir. Her denemede elde edilen su içeriğine karşı vuruş sayısı, yarı logaritmik bir grafik kâğıdı üzerinde işaretlenir. Bu işlem için, su içeriği değerleri ordinat ekseni, vuruş sayısı değerleri ise logaritmik apsis ekseni olarak alınır ve karşılıklı değerleri çakıştırılarak işaretlenir. Elde edilen noktalardan uygun biçimde bir doğru geçirilir ve bu doğru üzerinde 25 darbeye karşılık gelen su içeriği değeri zeminin likit limit (LL) değerini verir.

3.2.3.1.(3). Plastik Limit Deneyi

Plastik limit (PL), zeminin plastik yarı katı durumdan plastik duruma geçtiği andaki su içeriği değeridir.

3.2.3.1.(3).(a). Deneyin Yapılışı

ASTM D 4318-00 (2003) standardına göre yapılan plastik limit deneyi için kürünü tamamlamış olan numuneye saf su eklenir, homojen bir duruma gelene ve

plastik olana kadar spatula ile karıştırılır. Numune cam plaka üzerine konarak avuç içi ile 3 mm çapında silindirik parçalar elde edinceye kadar yuvarlanır. Bu yoğurma ve yuvarlama işlemine 3 mm çapındaki zemin yüzeyinde çatlamalar ve kopmalar meydana gelinceye kadar devam edilir. Zemin istenilen özelliklere ulaştığında en az 5 gr'lık numune bir kaba konur, 0,01 gr duyarlıkla bir terazide Kap + Yaş Numune tartılarak ağırlığı kaydedilir. Etüvde 24 saat kurutulan numunenin kuru ağırlığının belirlenmesi ile numunenin su içeriği (Wn) saptanır. Bütün bu işlemler birkaç defa daha yapılarak su içeriği değerleri bulunur ve bu değerlerin ortalaması alınarak, zemine ait plastik limit (PL) değeri belirlenir.

3.2.3.1.(4). Kıvam İndisi (CI) Değerlerinin Hesaplanması

Kıvam İndisi (CI), zeminin arazide doğal haldeki kıvamının nasıl olduğunu belirler.

$$CI = \frac{LL - W_n}{PI} \tag{3.1}$$

- CI : Kıvam İndisi (%),
- LL : Likit Limit (%),
- W_n : Doğal su içeriği,
- *PI* : Plastisite İndisi (%).

3.2.3.1.(5). Aktivite (Ac) Değerlerinin Hesaplanması

Aktivite (Ac), Killerin su içeriğine bağlı olarak hacimlerinde meydana gelen değişmeyi gösteren aktivite; plastisite indisinin, zeminin 0,002 mm çapına karşılık gelen yüzde geçen değerine oranı olarak tanımlanır.

$$A_c = \frac{PI}{J} \tag{3.2}$$

 A_C : Aktivite (%),

PI : Plastisite İndisi (%),

J : 0,002 mm'den küçük tanelerin ağırlıkça yüzdesi (kil fraksiyonu) (%)

3.2.3.2. Özgül Ağırlık Deneyi

Bir zeminin özgül yoğunluğu, zemini oluşturan katı parçacıkların (zemin tanelerinin) yoğunluklarının, suyun yoğunluğuna oranıdır.

Zemine ait su içeriği, yoğunluk ve özgül yoğunluğunun bilinmesi ile zemine ait diğer fiziksel özellikler (boşluk oranı, porozite, doygunluk derecesi) hesaplanabilir. Ayrıca özgül yoğunluk, zeminlerin tane dağılımlarının belirlenmesinde ve sınıflandırılmasında, konsolidasyon ve kompaksiyon deneylerinde kullanılmaktadır.

3.2.3.2.(1). Deneyin Yapılışı

Özgül ağırlık deneyi ASTM D 854-02 (2003) standartlarına göre yapılmıştır. Bu deney farklı iki metotta yapılabilir. Birinci metotta zemin fırında kurutulmaz. Özellikle bu metot organik zeminler, yüksekçe plastikler, ince taneli zeminler, tropikal zeminler ve halloysit kili içeren zeminlerde kullanılabilir. Bu tür zeminlerde bu yöntemi uygulama zorunluluğu bulunmamaktadır. İkinci metotta ise zemin 24 saat süreyle etüvde kurutulur. Tüm zemin çeşitleri için uygulanabilir. Özgül ağırlık deneyi ikinci metoda göre yapılmıştır.

Deneyde kullanılacak numune 24 saat süreyle 110 ± 5 °C'lik etüvde kurutulur ve 4 no'lu elekten elenir. Numuneden, bu zeminin cinsine ve kullanılacak piknometre hacmine göre Çizelge 1'de belirtilen kadar numune alınır. 0,01gr hassasiyetle tartılan bu malzeme huni yardımıyla kalibre edilmiş piknometreye aktarılır. Numunenin üzerine piknometrenin yarısını dolduruncaya kadar saf su eklenir. Böylece piknometrenin ince boyun kesiminde kalabilecek olan malzeme piknometrenin içinde yıkanmış olur. Karışım içerisindeki havayı çıkartmak için ısıtıcı plaka yardımı ile karışım yavaşça kaynatılır. Kaynatma işleminde karışım kaynamaya başladıktan sonra 10-15 dakika süre ile kaynatma işlemine devam edilir. Kaynama sırasında karışımın taşmamasına dikkat edilmelidir. Hava alma işleminin sonunda piknometreye, havası alınmış saf su ilave edilerek menüsküsün tabanının piknometre üzerinde bulunan kalibrasyon çizgisine kadar gelmesi sağlanır.

Çizelge 3.1.	Zeminin	cinsine	göre	değişik	hacimdeki	piknometrelere	konulması
	gereken r	numune	mikta	rları (AS	TM D854-(02, 2003).	

Zemin tipi	250 ml'lik piknometre için gerekli numune miktarı (gr)	500 ml'lik piknometre için gerekli numune miktarı (gr)
SP, SP-SM	60 ± 10	100 ± 10
SP-SC, SM, SC	45 ± 10	75 ± 10
Silt veya Kil	35 ± 5	50 10

Bu işlem çok yavaş bir şekilde yapılmalı, dökülen suyun türbülans yaparak hava kabarcıkları oluşturmamasına dikkat edilmelidir. Piknometrenin dış yüzeyi ve su bulunmayan iç kısımları kâğıt havlu ya da peçeteler yardımıyla kurulanır. Piknometre, içerisindeki karışım ile birlikte 0,01gr duyarlıklı terazi ile tartılır ve Wpsw(Tx) (Piknometre + Kuru Numune + Su) olarak kaydedilir. Tartımdan hemen sonra karışım sıcaklığının her noktada aynı olabilmesi için piknometrenin ağzı kapatılarak birkaç defa baş aşağı getirilir (alt-üst edilir). Karışımın sıcaklığı Tx olarak kaydedilir.

3.2.3.2.(2). Hesaplamalar

$$G_{s}(T_{x}) = \frac{W_{S} \times G_{W}(T_{X})}{W_{S} + W_{pW}(T_{X}) - W_{psw}(T_{X})}$$
(3.3)

$$G_{s}(T_{X}) : \text{Zemine ait özgül ağırlık,}$$

$$W_{S} : \text{Kuru numune ağırlığı (gr),}$$

$$W_{pW}(T_{X}) : \text{Tx sıcaklığındaki piknometre + su ağırlığı (gr), (EK-1 ve 2).}$$

$$W_{pSW}(T_{X}) : \text{Tx sıcaklığındaki piknometre + numune + su ağırlığı (gr),}$$

$$G_{W}(T_{X}) : \text{Suyun Tx sıcaklığındaki özgül ağırlığı (EK-3).}$$

3.2.3.3. Tane Boyu Analizi

Zemin tanelerinin (çakıl, kum, silt, kil) yüzde miktarlarının belirlenmesi, zeminin diğer mühendislik özellikleri hakkında da önemli bilgiler elde edilmesini sağlamaktadır. Bu özellikler; porozite, hidrolik iletkenlik, su tutma özellikleri, direnç/dayanım özellikleri vb.'dir.

Bir zemin malzemesinin tane boylarının ve bu değişik boydaki tanelerin ağırlık oranlarını saptamak için yapılan analizlere elek analizi denir. Bu ise iri elek analizi ve ince elek analizi diye iki evrede yapılır. Ayrıca, kil ve silt boyu tanelerin saptanması içinde ıslak analiz (hidrometre) yapılır.

Tane boyu analizi sonucunda malzemeyi oluşturan farklı boyutlardaki tanelerin ağırlık olarak yüzde miktarları belirlenir. Yarı logaritmik kağıt üzerine logaritmik eksende tane boyu, aritmetik eksende ise yüzde elek altı ağırlıkları olacak şekilde "Tane boyu dağılım eğrisi" çizilir. Çakıl, kum, kil ve silt miktarları bu eğri kullanılarak tespit edilip, zemin sınıflaması yapılır.

3.2.3.3.(1). Hidrometre deneyi

Zeminin sınıflandırılabilmesi için içerdiği danelerin boyutlarının ve zemin kütlesi içinde ağırlıkça yüzdelerinin bilinmesi gerekir. İri taneli zeminlerin dane boyutları elek analizi (mekanik) ile ince taneli zeminlerin ise çöktürme (sedimantasyon) yöntemi ile belirlenir. Hidrometre yöntemi Stoke yasası olarak bilinen farklı dane boyutundaki malzemenin bir sıvı içinde farklı hızla çökelmesi esasına dayanmaktadır. Hidrometre yöntemi, 1000 ml suda dağıtılan 50-100 g zemin örneğinin çökelme hızının, karışımın azalan yoğunluğunun ölçümü ile bulunmasıdır (Genç, 2011).

3.2.3.3.(1).(a). Deneyin Yapılışı

Hidrometre analizi (ASTM) D 422-63 (2003) standardına göre yapılmıştır. Killi zeminler için 50gr etüvde kurutulmuş numune alınır. Numunenin üstünü örtecek kadar sodyum hegzametafosfatlı saf su (1000ml'lik saf suya 40gr sodyum hegzametafosfat eklenerek oluşturulan çözeltiden) eklenir, cam çubuk yardımıyla karıştırılır ve numune bu şekilde 24 saat bekletilir. Numune saf su kullanılarak karıştırıcı kabı içerisine aktarılır. Karıştırıcıya konan bu malzeme daha önceden yapılan kıvam analizi sonucu bulunan plastisite indisine göre aşağıdaki çizelgede belirtilen süre kadar karıştırılır (Çizelge 4.2). Karışım saf su kullanılarak mezüre aktarılır ve mezürün 1000 ml çizgisine kadar saf su eklenir.

Plastisite İndisi (PI)	Karıştırma süresi (dakika)
PI<5	5
5≤PI≤20	10
PI>20	15

Çizelge 3.2. Elektrik mikseri ile karıştırma süreleri (ASTM, D422-63, 2003)

Okumalara başlamadan önce, süspansiyonun bulunduğu mezürün açık ağzı kapatılarak birkaç kez baş aşağı getirilir. Böylece karışımın homojen duruma gelmesi sağlanır. Yaklaşık 60 saniye süreyle bu işlem yapılır ve 0,25., 0,50., 1., 2., dakikalarda hidrometre süspansiyondan çıkarılmadan okumalar alınır. Daha sonra hidrometre süspansiyondan çıkartılarak karışım yukarıda belirtildiği üzere tekrar çalkalama işleminden geçirilerek karışımın homojen hale gelmesi sağlanır ve ilk 2 dakika için yeni okumalar alınır. Aynı zamanlar için birbirine çok yakın son iki okuma dizileri alınıncaya kadar bu işlem sürdürülür. Karışımın sıcaklığı ölçülür. Bu işlemden sonra süspansiyon tekrar karıştırılır ve ilk 2 dakika için okuma alınmasından sonraki aşamalarda 5., 10., 20., 30. dakikalarda ve bunu takip eden 1., 2., 4., 8., ve 24. Saatlerde hidrometre ve sıcaklık ölçümleri yapılır.

3.2.3.3.(1).(b). Hesaplamalar

Deney sırasında kaydedilen hidrometre okumaları için düzeltme yapmak söz konusudur. Hidrometreler belli bir sıcaklıkta (örneğin 20°C gibi) kalibre edilirler. Düzeltme için deney süresince her bir hidrometre okumasının alınması sırasında mezürün içindeki suyun ölçülen sıcaklığı baz alınır. Daha sonra EK-4'deki eğriden bu sıcaklığa karşılık gelen hidrometre düzeltme katsayısı belirlenir ve alınan hidrometre okumalarından düzeltme katsayısının çıkarılması ile düzeltilmiş hidrometre okuması elde edilir.

Hidrometre analizi genellikle 200 no'lu elekten 0,001 mm'ye varan zemin tane boyutlarının dağılımının tahminini yapan bir metottur, fakat daha büyük çaptaki taneler için de kullanılabilir. Bu analiz "STOKES" kanununa dayanır.

Bu kanuna göre tanelerin sıvı içindeki düşüş hızı danelerin ve sıvının birim hacim ağırlıkları ve sıvının viskozitesi arasında bir ilişki bulunmaktadır. Düşüş mesafesi ve zamanı bilindiği için tanenin çapı hesaplanabilmektedir (Holtz ve Kovacs, 1981).

$$r = ra - d$$

(3.4)

- r : Süspansiyondaki düzeltilmiş hidrometre okuması,
- ra : Deney sırasında süspansiyondaki hidrometre okuması,
- d : Hidrometre düzeltme değeri (EK 4'deki eğriden bulunur).

Elde edilen ölçüm değerleriyle tane çapı hesabı iki şekilde yapılır. Bunlardan birincisi ilk 2 dakikadaki ölçümler için tane çapı hesabı, ikincisi ise 2. Dakikadan sonraki ölçümler için tane çapının hesabıdır.

• İlk 2 dakikadaki ölçümler için tane çapı hesabı;

Stokes kanuna göre sıvı içindeki serbest düşen bir kürenin hızı aşağıdaki formülle ifade edilir.

$$V = \frac{(\gamma_s - \gamma_k) \times 980}{30 \times \mu} \times D^2 \qquad D = \sqrt{\frac{30 \times \mu}{(\gamma_s - \gamma_k) \times 980}} \times \sqrt{\frac{Z_r}{t}} \qquad (3.5)$$

• 2 dakikadan sonraki ölçümler için tane çapı hesabı;

$$D = \sqrt{\frac{30 \times \mu}{(\gamma_s - \gamma_k) \times 980}} \times \sqrt{\frac{Z_r - (V_H/2 \times A_J)}{t}}$$
(3.6)

- D : Tane çapı (mm),
- μ : Deney sıcaklığındaki suyun viskozitesi (poise) (EK-1 ve 2'den),
- γ_s : Tane birim hacim ağırlığı (gr/cm3),

 γ_w : Deney sıcaklığındaki suyun birim hacim ağırlığı (gr/cm3) (EK-3'den),

 Z_r : Süspansiyonun yüzeyinden hidrometre hacim merkezine olan uzaklık (cm) (EK-5'deki grafikten),

 V_H : Hidrometre hacmi (cm3) (67 cm3),

 A_I : Mezürün kesit alanı (cm2),

t: Toplam geçen zaman (sn).

Geçen yüzde hesabı

Herhangi bir hidrometre okumasına karşılık bulunan D tane çapından daha küçük tanelerin yüzdesi aşağıdaki formül yardımıyla bulunur;

$$N = \frac{G_s}{G_s - 1} \times \frac{V_{sp}}{W_s} \times (r - r_s) \times 100$$
(3.7)

N : D tane çapından küçük tanelerin yüzdesi (%),

 G_s : Numunenin özgül ağırlığı,

V_{sp} : Süspansiyonun hacmi (cm3),

W_s : Kuru zemin ağırlığı (gr),

- r : Süspansiyondaki düzeltilmiş hidrometre okuması,
- r_s : Sudaki hidrometre okuması (süspansiyon ile aynı sıcaklıkta).

3.2.3.3.(1) Elek analizi

Elek analizi bir dizi çeşitli çaplardaki kare açıklıklı elekler ile yapılır. Büyük açıklıklı elek üste, küçük açıklıklı elek ise alta konur. Temiz kum ve çakıllarda bir işlem yapılmadan zemin örneği en üstteki eleğe dökülür ve elek sallanır. Daha küçük daneler bir alttaki eleğe geçerken elek açıklığına eşit ve daha iri daneler elek üzerinde kalır. Elek üzerinde kalan miktar tartılır ve toplam kuru ağırlığa oranlanır. Zemin örneği kil ve silt içeriyorsa eleme öncesi örnek 200 nolu (elek analizi hangi standarda göre yapılıyor ise eşdeğer elek kullanılır) elekten yıkanır ve kalan iri taneli malzeme kurutularak eleme yapılır (Genç, 2011).

Killi zemin numuneleri iri taneler içermediğinden kum silt ve kil oranları hidrometre analizi sonrasında yapılan ıslak elek analizi ile belirlenmiştir.

3.2.3.3.(1).(a) Deneyin Yapılışı

Elek analizi ASTM D 422-63 (2003) standardına göre yapılmıştır. Mezürdeki karışım malzeme kaybedilmeksizin elek setinden geçirilir. Elek setindeki numune alttan temiz su akıncaya kadar saf su ile yıkanır. Yıkanan bu numunenin her eleğin üzerinde kalan kısmı saf su kullanılarak kurutma kaplarına aktarılır ve etüvde 110 \pm 5°C'de kurutulur. Kuru numune ağırlıkları bulunur. Geçen yüzdeler bulunarak granülometri eğrisi (tane boyu eğrisi) çizilir. Deneyin başındaki ve sonundaki numune kaybı % \pm 3'den fazla olmamalıdır.

3.2.3.4. Tek Eksenli (Serbest) Basınç Deneyi

Tek eksenli basınç direnci, belirli boyutlardaki kayaçların belirli doğrultuda kırılmaya karşı gösterdikleri dayanıklılıktır (Erguvanlı, 2016). Tek eksenli basınç deneyi, kohezyonlu doygun zeminlerde kayma direncinin belirlenmesi için yapılır. Deney üç eksenli kesme deneyinin özel bir biçimi olup küçük asal gerilme yani yanal basınç sıfırdır (ϕ = 0). Yani zemin numunesi tek eksende basınç uygulanarak kırılır. Dolayısıyla deney sırasında tek yönlü kuvvet uygulamasıyla elde edilen gerilmeler hesaplanır. Deney sırasında zemin numunesinin yüzey kuruması dolayısıyla su içeriğinde değişiklik meydana gelmemesi için, deney 5 - 10 dk içerisinde tamamlanmalıdır (Genç, 2011).

Bu deney, gerilme kontrollü ve deformasyon kontrollü (birim boy kısalması) olarak iki şekilde yapılmaktadır. Deformasyon kontrollü olanı yaygın olarak tercih edilmektedir.

Çevre basıncı uygulanmadığı için deney zemini kendini desteksiz tutabilmelidir. Bundan dolayı bu deney kumlu zeminlere uygulanmamaktadır.

3.2.3.4.(1). Örselenmemiş Numunelerin Deneye Hazırlanması

Bu deneyde yaygın olarak 3,56 cm (1,4 in) veya 7,11 cm (2,8 in) çapında numuneler kullanılmaktadır. Numunelerin boyu (L) ise çaplarının (D) 2,0 katından küçük, 2,5 katından büyük olmamalıdır ($2 \le L/D \le 2,5$).

- Numune deney aygıtına yerleştirilmeden önce alt ve üst yüzeyleri yatay ve düzgün hale getirilir. Deney aygıtına düşey olarak yerleştirilir.
- Büyük bir parçanın tıraşlanması ile küçük boyutlu bir numune elde edilmek isteniyorsa ya da düzeltmeler uzun bir süre alacaksa numunenin su içeriğinin değişmemesi için bu işlemler varsa nem odasında yapılmalıdır.
- Numunenin düzeltilmesi sırasında numune üzerinde meydana gelebilecek boşluklar ve çukurcuklar aynı zeminden alınan küçük parçalarla doldurulmalıdır. Bu işlem bastırılarak yapılmamalı, çok hafif baskı uygulanmalıdır.
- Numunenin çapı üç değişik yerden ölçülür (D₁, D₂, D₃). Numunenin ortalama çapı:

$$D = \frac{D_1 + D_2 + D_3}{3} \tag{3.8}$$

olarak hesaplanır.

- Numunenin boyu üç değişik yerden ölçülür (L₁, L₂, L₃). Numunenin ortalama boyu:
 - $L = \frac{L_1 + L_2 + L_3}{3} \tag{3.9}$

olarak hesaplanır.

- Numune 0,01gr duyarlıklı bir terazide tartılır ve ağırlığı kaydedilir,
- Numunenin hazırlanması ve düzeltilmesi sırasında artan zemin kullanılarak deney başı su içeriği belirlenir (W_n),
- Numunenin alt ve üst yüzeylerinin tamamen düzgünleştirilmesi sağlanamıyorsa alçı kullanılarak alt ve üst başlıklar dökülür.
- Numune çok çabuk su kaybediyorsa çevresine su içeriğini koruyabilecek plastik bir kılıf geçirilebilir.

3.2.3.4.(1). Deneyin Yapılışı

Serbest basınç (tek eksenli) deneyi ASTM D-2166 (2009) standardına göre yapılmıştır. Numune deney aygıtının alt tablasının merkezine yerleştirilir. Aygıt çalıştırılarak numunenin üst tablaya temas etmesi sağlanır. Numunenin alt ve üst yüzeyleri deney aygıtının alt ve üst tablalarının merkezlerine gelecek şekilde ayarlanır. Deformasyon okuması ve kuvvet halkası saatleri sıfırlanır. Yükleme hızı numune boyunun mm cinsinden % 0,5-2'si arasında bir değer olacak şekilde ayarlanır. Numunenin yüklenmesine başlanır ve deformasyon saatinin 10-15-20-25-... gibi aralıklarında kuvvet halkası saatinden okumalar alınır. Yükleme hızı numunenin en çok 15-20 dk içinde kırılmasını sağlayacak şekilde seçilmelidir. Kırılmanın gözle görülebilir olması halinde; yüklemeler numunede kırılma düzlemi görülünceye kadar devam ettirilir. Böyle durumlarda yükler önce artar ve bir pik

değere ulaşır. Okumalardan birbirini takip eden birkaç tanesi sabit kalabilir. Sonraki okumalarda genelde ani azalmalar görülür. Bazı durumlarda ise kırılma düzlemi görmek mümkün değildir. Birden fazla kırılma düzlemi ve numunenin ortasında bir genişleme (varilleşme) meydana gelir. Kırılmanın bu şekilde olması halinde; numune boyunun % 15 kısalmasına kadar yüklemeye devam edilir. % 15 kısalmanın gerçekleşmesi halinde yenilmenin oluştuğu kabul edilir. Numunenin kırılma şekli şematik olarak çizilir veya fotoğrafi çekilir. Numunede belirgin bir kırılma düzlemi oluşmuşsa bu düzlemin yatayla yaptığı açı ölçülür (θ). Deney sonu numune ağırlığı için numune 0,01gr duyarlılıklı tartıda tartılır. Deney sonu su içeriği için numunenin kırılma yüzeyinden bir miktar numune alınarak 110 ± 5°C'lik etüvde 24 saat bekletilir.

3.2.3.4.(2). Hesaplamalar

•	Kuvvet (Yük) değeri, P:	
	$P = (Kuvvet Halkası Okuması) \times (Kuvvet Halkası Faktörü) $ (3.10)))
•	Toplam Deformasyon değeri, ∆L:	

 ΔL = (Deformasyon Okuması) × (Deformasyon Okuması 1 Birimi) (3.11)

• Birim Deformasyon değeri, ε :

$$\varepsilon = \frac{\Delta_L}{L_0} \tag{3.12}$$

• Düzeltilmiş Alan değeri, A_d :

$$A_d = \frac{A_0}{1-\varepsilon} \tag{3.13}$$

• Serbest Basınç Gerilmesi (Deviatör Gerilmesi) değeri, σ_1 :

$$\sigma_1 = \frac{P}{A_d} \tag{3.14}$$

3. MATERYAL VE METOT	Sinem ŞEKER
• Numunenin serbest basınç direnci, q_u :	
$q_u = \sigma_{1maks}$	(3.15)
• Kohezyon, <i>C</i> :	
$C = \frac{\sigma_{1maks}}{2}$	(3.16)
 İcsel sürtünme acışı (teorik) Φ. 	
$\Phi = 2\theta - 90$	(3.17)
	, , , , , , , , , , , , , , , , , , ,

Hassaslık katsayısı, S_t :

$$S_t = \frac{q_w}{q_r} \tag{3.18}$$

3.2.3.5. Kesme Kutusu Deneyi

Kesme (kayma) direnci, kesme kuvveti etkisi altında kayaçların kırılma, kayma ve şekil değiştirmeye karşı gösterdiği dirençtir (Erguvanlı, 2016). Kesme direnci laboratuvarda iki farklı yolla saptanır.

- A) Üç eksenli basınç deneyi,
- B) Kesme kutusu deneyi ile bulunur.

Kesme direnci deneylerinin esas amacı kayaçların kırılma zarfının bulunması yani kırılma anında normal (a) ve kesme (t) gerilmeleri arasındaki ilişkinin hesaplanması ve direnç parametrelerinin saptanmasıdır (Erguvanlı, 2016).

Kesme deneyi kayaçların kesme kuvvetlerine karşı gösterecekleri direnci bulmak amacıyla özel şekilde hazırlanmış kesme kutularıyla yapılır. 6x6x2.5 cm ya da 10x10x2.5 cm olarak hazırlanan prizmatik ya da L/D=2 boyutlu silindirik örnekler kesme kutularına konur. Belirli yönde ve düzlemlerde değişik düşey yükler altında kesme kuvvetlerine karşı dirençleri bulunur.

Bu deneylerden elde edilen veriler grafik üzerinde gösterilecek kayacın kesme direnci parametreleri olan kohezyon (c) ve içsel sürtünme açısı (ø) elde edilir (Erguvanlı, 2016).

Zeminler üzerinde yapılan kesme kutusu deneyleri 3 sınıfa ayrılır.

Drenajsız Deneyler: Numuneler üzerine uygulanan hızlı yükleme ile drenaja müsaade edilmez ve böylelikle zeminlerin drenajsız kayma dayanımı belirlenir.

Konsolidasyonlu-Drenajsız Deneyler: Numuneler üzerlerine uygulanan normal gerilmeler altında konsolidasyona terk edilir ve daha sonra hızlı bir yükleme ile drenaja izin verilmeden kesilir.

Konsolidasyonlu-Drenajlı Deneyler: Numuneler, bir önceki deneyde olduğu gibi, konsolidasyona bırakılır. Daha sonra zemin numunesi, boşluk suyu basınçlarının oluşmasına izin verilmeden gerçekleştirilen yavaş yükleme ile kesilir. Bu bakımdan deneylerde toplam ve efektif gerilmeler birbirine eşittir (Yılmaz ve ark., 2017).

3.2.3.5.(1). Deneyin Yapılışı

Kesme kutusu deneyi ASTM D 3080-90 (2009) standartlarına göre yapılmıştır. Numune 6x6x2.5 cm kare kesitli ve iki parçadan oluşan rijit bir kutu içine tıraşlanarak yerleştirilir. Normal yük uygulanması için, alt kısımdaki denge kolu yatay hale getirilerek uygulanacak normal gerilmeye göre ağırlık yük askısına yerleştirilir. Zemin numunesi üzerine düşey bir yük (normal yük) uygulanır. Direkt kesme deney aletinin haznesi su ile doldurularak numunenin doygun hale gelmesi için 24 saat süre ile bekletilir. Uygulanan kesme kuvveti altında, kutunun üst parçası sabit tutulurken alt parçası yatay bir düzlem üzerinde hareket edebilmekte ve böylece numunenin ortasından geçen yatay düzlem boyunca zemin kaymaya zorlanmaktadır. Yatay ve düşey deformasyonları ölçebilmek için iki tane komparatör saati yerleştirilir. 1 mm/dak'lık kesme hızıyla numune kesmeye tabi tutulur. Kuvvet halkasındaki değerler okunarak yatay ve düşey deformasyon

saatlerinden de okumalar alınır. Deney başlangıcından itibaren ilk bir dakika içinde okumalar her 10 sn. de bir yapılır. Diğer okumalar 25 sn. aralıklarla yapılır. Yatay kuvvet uygulandığı halde kuvvet halkasındaki yük değeri artmıyorsa ya da aniden bir azalma olmuşsa numune kesilmiştir sonucuna varılır. Numune kesildikten sonra kesme kutusu boşaltılır. Numunenin kesilme işlemi 15 mm sonunda devamlı artmışsa deformasyonun % 15 (9 mm)'ine karşılık gelen değer maksimum kesme gerilmesi olarak kabul edilir. Bu adımlar en az iki numune üzerinde daha tekrarlanır ve kayma direnci hesaplanır.

3.2.3.5.(2). Hesaplamalar

Kesme kutusu deneyi sonuçları aşağıdaki formüller yardımıyla hesaplanır;

•	$A_a = a \times a$	(3.19)
•	$\varepsilon_{d\ddot{u}sey} = D\ddot{u}sey Def. Okuması \times D\ddot{u}sey Def. Okuması 1 Birimi$	(3.20)
•	$\varepsilon_{yatay} = Yatay Def.Okuması \times Yatay Def.Okuması 1 Birimi$	(3.21)
•	F = kuvvet Halkası Okuması × Kuvvet Halkası Faktörü	(3.22)
•	$A_d = A_0 \frac{\varepsilon_{yatay} \times 6}{10}$	(3.23)
•	$T = \frac{F}{A_d}$	(3.24)
•	$\sigma_{n=\frac{N}{A_0}}$	(3.25)
	a : Kesme ringinin kenar uzunluğu (cm)	
	A_0 : İlk alan (cm ²)	
	$\varepsilon_{d \ddot{u} \hat{s} e y}$: Düşey Deformasyon	

 ε_{yatay} : Yatay Deformasyon

F: Kesme Kuvveti (kg/cm²)

3.2.4. Büro Çalışmaları

Büro çalışmalarında, çalışma sahasında daha önce yapılan ve yapılmakta olan jeolojik ve jeoteknik çalışmalardan elde edilen sondaj verileri ve jeoloji haritaları incelenerek gerekli bilgiler derlenmiştir. Saha ile ilgili geçmiş yıllarda yazılmış olan raporlar okunarak edebiyat taraması yapılmıştır. Laboratuvar aşamasında yapılan tüm deneylere ait deney verileri derlenmiş ve deney sonuçları için hesaplamalar yapılmıştır. Son aşamada da tüm bu veriler derlenmiş ve tez yazımı yapılmıştır.

4. BULGULAR VE TARTIŞMA

4.1. Jeoteknik Parametrelerinin Belirlenmesi

4.1.1. Numunelerin İndeks Özellikleri

Çöllolar sektöründe yapılan jeoteknik sondajların 7 adetinden alınan Siyah Kil birimine ait numuneler SK-1, SK-2, SK-3 ve SK-4, Yeşil Kil birimine ait numuneler ise YK-1, YK-2 ve YK-3 olarak adlandırılmıştır. Numunelere ait indeks özelliklerinin belirlenmesi için Atterberg (Kıvam) limitleri, özgül ağırlık deneyi ve tane boyu (hidrometre ve elek) analizleri yapılmıştır.

4.1.1.1. Atterberg (Kıvam) Limitleri Deneyleri

Kıvam limitlerinin belirlenmesi için ASTM D 4318-00 (2009) standardına göre Casagrande likit limit cihazı kullanılmıştır (Şekil 4.1 a).



Şekil 4.1 a) Casagrande (likit limit) aleti, b) Casagrande (likit limit) aletinde derinliği 1 cm olarak açılmış oyuk

Atterberg (Kıvam) limitleri siyah kil ve yeşil kil birimlerinden alınan her bir numune için ayrı ayrı uygulanmış olup, deney sonucunda numunelere ait likit limit (LL) (Şekil 4.2 b), plastik limit (PL) (Şekil 4.2 a ve b) ve plastisite indisi (PI) değerleri tespit edilmiştir. Su içeriği (W_n) ve kıvam limitleri değerleri kullanılarak zemine ait likitlik indisi (LI) ve kıvam indisi (CI) değerleri hesaplanmış, zeminin arazideki kıvam durumları belirlenmiştir.



Şekil 4. 2 a) Plastik limit deneyi, b) Plastik limit deneyi sırasında oluşan çatlaklar

Siyah ve yeşil kil birimi için yapılan kıvam limitleri deney sonuçlarına göre;

SK-1 numunesinin: likit limiti (LL) % 86.65, plastik limiti (PL) % 52.08 ve plastisite indisi (PI) % 34.57 bulunmuş, zeminin plastik özelliğe sahip olduğu ve Leonards (1962)'e göre kuru dayanımının orta yüksek olduğu tespit edilmiştir (Çizelge 4.1). Zemine ait doğal su içeriği (Wn) %34.99, likitlik indisi (LI) -0.49 ve kıvam indisi (CI) 1.49 olarak hesaplanmış, LI değerine göre birimin arazide kayma esnasında kırılgan bir davranış sergileyeceği (Holtz ve Kovacs, 1981) (Şekil 4.3), CI değerine göre ise birimin arazide yarı katı veya katı durumda olduğu (Aytekin, 2004'deki sınıflandırma tablosuna göre) (Çizelge 4.2) belirlenmiştir.

SK-2 numunesinin: likit limiti (LL) % 95.79, plastik limiti (PL) % 56.39 ve plastisite indisi (PI) % 39.4 bulunmuş, zeminin plastik özelliğe sahip olduğu ve 44

Leonards (1962)'e göre kuru dayanımının orta yüksek olduğu tespit edilmiştir. Zemine ait doğal su içeriği (Wn) %54.88, likitlik indisi (LI) -0.039 ve kıvam indisi (CI) 1.038 olarak hesaplanmış, LI değerine göre birimin arazide kayma esnasında kırılgan bir davranış sergileyeceği (Holtz ve Kovacs, 1981), CI değerine göre ise birimin arazide yarı katı veya katı durumda olduğu (Aytekin, 2004'deki sınıflandırma tablosuna göre) belirlenmiştir.

SK-3 numunesinin: likit limiti (LL) % 95.5, plastik limiti (PL) ise % 54.74 ve plastisite indisi (PI) % 40.76 bulunmuş, zeminin çok plastik özelliğe sahip olduğu ve Leonards (1962)'e kuru dayanımının yüksek olduğu tespit edilmiştir. Zemine ait doğal su içeriği (Wn) %49.06, likitlik indisi (LI) -0.14 ve kıvam indisi (CI) 1.14 olarak hesaplanmış, LI değerine göre birimin arazide kayma esnasında kırılgan bir davranış sergileyeceği (Holtz ve Kovacs, 1981), CI değerine göre ise birimin arazide yarı katı veya katı durumda olduğu (Aytekin, 2004'deki sınıflandırma tablosuna göre) belirlenmiştir.

SK-4 numunesinin: likit limiti (LL) % 60.73, plastik limiti (PL) ise % 33.49 ve plastisite indisi (PI) % 27.24 bulunmuş, zeminin plastik özelliğe sahip olduğu ve Leonards (1962)'e kuru dayanımının orta yüksek olduğu tespit edilmiştir. Zemine ait doğal su içeriği (Wn) %38.9, likitli indisi (LI) 0.20 ve kıvam indisi (CI) 0.8 olarak hesaplanmış, LI değerine göre birimin arazide kayma esnasında daha plastik

bir davranış sergileyeceği (Holtz ve Kovacs, 1981), CI değerine göre ise birimin arazideki doğal su içeriğinin likit limit değerinden küçük olduğu (Aytekin, 2004'deki sınıflandırma tablosuna göre) yani zeminin arazide durağan olduğu tespit edilmiştir.

Plastisite İndisi (PI) (%)	Plastisite Derecesi	Kuru Dayanım
0-5	Plastik değil	Çok düşük
5-15	Az plastik	Düşük
15-40	Plastik	Orta yüksek
>40	Çok plastik	Yüksek

Çizelge 4.1. Plastisite derecesinin plastisite indisine (PI) göre belirlenmesi (Leonards, 1962)

Siyah kil numunelerine ait LL ve PI değerleri Casagrande plastisite kartı üzerine işaretlenerek (Şekil 4.4), SK-1, SK-2, SK-3 ve SK-4 zemin sınıfları MH (inorganik silt, mikalı veya diatomeli ince kumlu veya siltli zemin, elastik silt) olarak tespit edilmiştir.



Şekil 4. 3. Killerin likitlik indisine göre ve değişik su içeriklerinde zeminin gerilme-birim deformasyon tepkileri (Holtz ve Kovacs, 1981'den)

YK-1 numunesinin: likit limiti (LL) % 71.7, plastik limiti (PL) % 30.53 ve plastisite indisi (PI) % 41.17 bulunmuş, zeminin çok plastik özelliğe sahip olduğu ve Leonards (1962)'e kuru dayanımının yüksek olduğu tespit edilmiştir. Zemine ait doğal su içeriği (Wn) %28.98, likitlik indisi (LI) -0.038 ve kıvam indisi (CI) 1.038 olarak hesaplanmış, LI değerine göre birimin arazide kayma esnasında kırılgan bir davranış sergileyeceği (Holtz ve Kovacs, 1981), CI değerine göre ise birimin arazide yarı katı veya katı durumda olduğu (Aytekin, 2004' deki sınıflandırma tablosuna göre) belirlenmiştir.

YK-2 numunesinin: likit limiti (LL) % 54.76, plastik limiti (PL) % 24.81 ve plastisite indisi (PI) % 29.87 bulunmuş, zeminin plastik özelliğe sahip olduğu ve Leonards (1962)'e kuru dayanımının orta yüksek olduğu tespit edilmiştir. Zemine ait doğal su içeriği (Wn) %28.12, likitlik indisi (LI) 0.11 ve kıvam indisi (CI) 0.89 olarak hesaplanmış, LI değerine göre birimin arazide kayma esnasında daha plastik bir davranış sergileyecği (Holtz ve Kovacs, 1981), CI değerine göre ise birimin arazideki doğal su içeriğinin likit limit değerinden küçük olduğu (Aytekin, 2004' deki sınıflandırma tablosuna göre) yani zeminin arazide durağan olduğu belirlenmiştir.

YK-3 numunesinin: likit limiti (LL) % 52.51, plastik limiti (PL) % 20.56 ve plastisite indisi (PI) % 31.95 bulunmuş, zeminin plastik özelliğe sahip olduğu ve Leonards (1962)'e kuru dayanımının orta yüksek olduğu tespit edilmiştir. Zemine ait doğal su içeriği (Wn) %25.37, likitlik indisi (LI) 0.15 ve kıvam indisi (CI) 0.85 olarak hesaplanmış, LI değerine göre birimin arazide kayma esnasında daha plastik bir davranış sergileyeceği (Holtz ve Kovacs, 1981), CI değerine göre ise birimin arazideki doğal su içeriğinin likit limit değerinden küçük olduğu (Aytekin, 2004' deki sınıflandırmaya göre) yani zeminin arazide durağan olduğu tespit edilmiştir.

Kıvam İndisi (CI)	Sınıflama
CI=0	Zemin likit limittedir
0 <ci<1< th=""><th>$W_n < LL$</th></ci<1<>	$W_n < LL$
CI=1	Zemin plastik limittedir
CI>1	Zemin yarı katı veya katı

Çizelge 4.2. Killerin kıvam indisine (CI) göre sınıflandırılması (Aytekin, 2004)

Yeşil kil numunelerine ait LL ve PI değerleri Casagrande plastisite kartı üzerine işaretlenmiş (Şekil 4.4), YK-1, YK-2 ve YK-3 zemin sınıfları CH (yüksek plastisiteli inorganik kil, yağlı kil) olarak tespit edilmiştir. Atterberg deneyine ait tüm deney verileri ve hesaplamaları EK 8-14'te verilmiştir.



Şekil 4.4. Casagrande plastisite kartı Siyah Kil ve Yeşil Kil birimlerinin indirekt sınıflaması (Casagrande, 1948 ve Howard, 1977'den geliştirilerek)

4.1.1.2. Özgül Ağırlık Deneyi

Özgül Ağırlık Deneyi, ASTM D 854-02 (2003) standardına uygun olarak yapılmış (Şekil 4.5), numunelere ait özgül ağırlık (Gs) değerleri; SK-1 için 2.617, SK-2 için 2.498, SK-3 için 2.825, SK-4 için 2.611, YK-1 için 2.810, YK-2 için 2.853 ve YK-3 için 2.796 olarak tespit edilmiştir. Deney sonuçlarına Tespit edilen özgül ağırlık değerleri hidrometre analizi hesaplamalarında kullanılmış, deney verileri ve hesaplamaları EK 15-21'de verilmiştir.



Şekil 4.5 a) Saf su-numune karışımının piknometrede kaynatılması, b) Kaynayan saf su-numune karışımının sıcaklığının ölçülmesi

4.1.1.3. Tane Boyu (Hidrometre ve Elek) Analizi

Çöllolar Linyit Sahası'ndan alınan siyah kil ve yeşil kil birimlerine ait numuneler üzerinde ASTM D 422-63 (2003) standardına uygun olarak tane boyu analizi yapılmıştır (Şekil 4.6).

Zemin numunelerinin tamamı ince taneli kohezyonlu kil ve silt olduğu için çakıl yüzdesi tespit edilmemiş, hidrometre analizi sonunda yapılan ıslak elek analizi ile kil, silt, kum yüzdeleri ve zemin sınıfları tespit edilmiş, tane boyu dağılım eğrileri (Şekil 4.7) bu iki analiz sonucunun birleştirilmesiyle elde edilmiştir. Hidrometre ve elek analizi verileri ve hesaplamaları her bir numune için Ek 22-28'de verilmiştir.

4. BULGULAR VE TARTIŞMA

Sinem ŞEKER



Şekil 4. 6. Hidrometre deneyi



Şekil 4.7. Siyah ve Yeşil Kil numunelerine ait % Geçen – Log Tane Boyu Eğrileri

Aktivite, ince taneli zeminlerin plastisite indeksinin kil yüzdesine oranı olup, kil minerallerinin cinsi hakkında bilgi verir. Zemin numunelerine ait aktivite (Ac) değerleri, tane boyu analizi sonucunda elde edilen ağırlıkça kil yüzdesi (J) ve PI değerleri kullanılarak bulunmuş ve elde edilen bu değerler ile zeminin aktifliği tespit edilmiştir.

Siyah kil birimi numunelerinde yapılan tane boyu analizi sonuçlarına göre;

SK-1 numunesinin: ortalama tane boyutları % 1.6 kum, % 45 silt ve ağırlıkça kil yüzdesi değeri % 53 olarak hesaplanmış, kil yüzdesi kullanılarak zemine ait Aktivite (A_c) 0.65 bulunmuş, A_c değerine göre zeminin aktif olmadığı tespit edilmiştir (Skempton, 1953'deki sınıflandırma tablosuna göre) (Çizelge 4.3).

SK-2 numunesinin: ortalama tane boyutları % 0.5 kum, % 48.5 silt ve ağırlıkça kil yüzdesi değeri % 51 olarak hesaplanmış, kil yüzdesi kullanılarak zemine ait Aktivite (A_c) 0.77 bulunmuş, A_c değerine göre zeminin normal kil olduğu tespit edilmiştir (Skempton, 1953' deki sınıflandırma tablosuna göre).

SK-3 numunesinin: ortalama tane boyutları % 0.4 kum, % 26.1 silt ve ağırlıkça kil yüzdesi değeri % 73.5 olarak hesaplanmış, kil yüzdesi kullanılarak zemine ait Aktivite (A_c) 0.55 bulunmuş, A_c değerine göre zeminin aktif olmadığı tespit edilmiştir (Skempton, 1953' deki sınıflandırma tablosuna göre).

SK-4 numunesinin: ortalama tane boyutları % 15 kum, % 44 silt ve ağırlıkça kil yüzdesi değeri % 41 olarak hesaplanmış, kil yüzdesi kullanılarak zemine ait Aktivite (A_c) 0.66 bulunmuş, A_c değerine göre zeminin aktif olmadığı tespit edilmiştir (Skempton, 1953' deki sınıflandırma tablosuna göre).

Aktivite (Ac)	Sınıflama
Ac<0,75	Aktif olmayan
0,75 <ac<1,25< th=""><th>Normal killer</th></ac<1,25<>	Normal killer
Ac>1,25	Aktif killer

Çizelge 4.3. Killerin aktivite değerlerine göre sınıflandırılması (Skempton, 1953)

Yeşil kil birimine ait tane boyu analizi sonuçlarına göre ise;

YK-1 numunesinin: ortalama tane boyutları % 0.4 kum, % 13.1 silt ve ağırlıkça kil yüzdesi değeri % 86.5 olarak hesaplanmış, kil yüzdesi kullanılarak
zemine ait Aktivite (A_c) 0.48 bulunmuş, A_c değerine göre zeminin aktif olmadığı tespit edilmiştir (Skempton, 1953' deki sınıflandırma tablosuna göre).

YK-2 numunesinin: ortalama tane boyutları % 27.4 kum, % 37.8 silt ve ağırlıkça kil yüzdesi değeri % 34.8 olarak hesaplanmış, kil yüzdesi kullanılarak zemine ait Aktivite (A_c) 0.86 bulunmuş, A_c değerine göre zeminin normal kil olduğu tespit edilmistir (Skempton, 1953' deki sınıflandırma tablosuna göre).

YK-3 numunesinin: ortalama tane boyutları % 11.6 kum, % 47.84 silt ve ağırlıkça kil yüzdesi değeri % 41 olarak hesaplanmış, kil yüzdesi kullanılarak zemine ait Aktivite (A_c) 0.78 bulunmuş, A_c değerine göre zeminin normal kil olduğu tespit edilmiştir (Skempton, 1953' deki sınıflandırma tablosuna göre).

Birleştirilmiş Zemin Sınıflama Sistemi (USCS) (Şekil 4.4 ve 4.5)'ne göre tane boyu analizi, kıvam limitleri deney sonuçları ile birlikte değerlendirilerek zemin sınıflaması yapılmıştır. Çizelge 4.6'da görüleceği üzere, burada da, SK-1, SK-2, SK-3 ve SK-4 zemin sınıfları MH (inorganik silt, mikalı veya diatomeli ince kumlu veya siltli zemin, elastik silt), YK-1, YK-2 ve YK-3 zemin sınıfları ise CH (yüksek plastisiteli inorganik kil, yağlı kil) tipi zeminler olarak belirlenmiştir.

Zemin numunelerine ait indeks analizleri (Atterberg limitleri, özgül ağırlık ve hidrometre analizi) sonucunda elde edilen sonuçların sınıflamaya yönelik toplu değerlendirmesi Çizelge 4.6'da verilmiştir.

4. BULGULAR VE TARTIŞMA

Sinem ŞEKER

		Ana Bölü	mier		Grup Simgeler	Tipik Adiamalar	Ara	zide tanıma y	vöntemleri	
1	_		2		3	4		5		
m) boyak		an çoğu (,75 mm)	kab ul	Cakel eya sifir ane)	GW	yi derecelenmiş çakıl, çakıl kum karışımı, sıfır veya çok az ince tane	Tane boyunda g	Tane boyunda geniş aralıklar ve tüm orta boy tanel önemli miktarda		
m (0,075 m		Cakel numun yand çapından (na eşdeğer	Temiz (çok az v ince i	GP	Kotu derecelenmiş çakıl, çakıl kum karışımı, sıfır veya cok az ince tane	Bazı ara boyların eksik olduğu tek boy veya bir dizi boylar egemen			
lier ¢ şapınd		fraksiyo o.tu elek	elek çap	and and and and and	GM	Silti çakıl, çakıl- kum-silt karışımı	Plastik olmayar Ince taneler (te	tince taneler tighls yontemie bakiniz	veya düşük plastisiteli eri için aşağıda ML'ye	
Elei		E X	n of	5008E	GC	Kill çakıl, çakıl- kum-kil kaçısımı	Plastik ince tan	clive bake	intemieri için aşağıda	
du 200 No.li	partküldür	an çoğu (,75 mm)	ign 5 mm N ediet	n (pok az nce tane)	sw	lyi derecelenmiş kum, çakili kum, sıfır veya çok az ince tane	Tane boylarınd	a geniş aralık önemli mikt	ve ara partikūl boyları arda	
n Yandan ço	tir en köpük	Kum onumum yand c çapından (4 daha küçük	s miland ima	Temiz Kun veya sıfır i	SP	Kötü derecelenmiş kum, çakili kum, sıfır veya çok az ince tane	Bazı ara boyların eksik olduğu tek boy veya bir dizi boylar egemen			
izemeni	górúkið	franksjy Io.lu elet	(Górad	e tare aren tum terrda	SM	Silti kum, kum-silt karışımı	Plastik olmayar Ince taneler (to	eşhis yöntemle bakınız	veya düşük plastisiteli eri için aşağıda ML'ye	
3	900	₹ <mark>×</mark>		2 2× 9 2 2	SC	Kill kum, kum-kil karisimi	Plastik ince tan	cleve bak	ontemieri için aşağıda	
) and		-	•			40 No.lu Elek Ça	pindan Küçük	Frankstyoniari Tanima	
(mm	olarak çı						Kuru dayanım (ezlime karakteristikleri)	Dilatans (sarsmaya tepki)	Sağlamlık (Kıvam PL yakınında)	
papinda n (0.075	ek çebi yekleşik		It veya Ki Au Limit den küçük		ML	inorganik silt ve çok ince kum, kaya unu, siltil veya killi ince kum veya çok az plastisteli kill silt	Yok - çok az	Çabuk - yavaş	Yok	
nel zeminler O No.lu Elek	200 No.ki el		S	8	CL	Düşük-orta plastisiteli inorganik ki, çakılı kil, kumlu ki, sitti kil, yağı ki	Orta – yüksek	Yok – çok yavaş	Orta	
In ce tar					OL	Düşük plastisitel organik sit ve organik sitli kil	Çok az - orta	Yavaş	Çok az	
enin Yarıdan			a Kil	bûyûk	МН	İnorganik sit, mikalı veya diatomeli ince kumlu veya sitil zemin, elastik sit	Çok az - orta	Yavaş - yok	Az – orta	
Mažem			Silt ver	50den	СН	Yüksek plastisiteli Inorganik kil, yağlı kil	Yüksek – çok yüksek	Yok	Yüksek	
					он	Orta-yüksek plastisiteli organik kil, organik silt	Orta – yüksek	Yok - çok yavaş	Az - orta	
6	eri De	erecede Org	anik 2	Ceminier	Pt	Turba ve diğeri lieri derece organik zeminler	Renk, koku, sú yap	ingerimsi his v ilariyla kolayci	re çoğu zaman da lifi a tanınırlar	

Çizelge 4.4. Birleşik Zemin Sınıflama Sistemi (USCS)





54

Sinem
ŞEKER

	Çize	elge 4.6.	Zemin nun	nuneler	ine ait i	indeks	deney	/ sonuç	ları ve	sınıfla	ma.						
						Ta	ne boyu o	lağılım an	alizi	At	terberg lin	nitleri				Zemin S	ınıflaması
2	Litoloji	Numune No	Derinlik (m)	Wn (%)	Gs	Çakıl (%)	Kum (%)	Silt (%)	Kil (%)	Likit limit (%)	Plastik limit (%)	Plastisite indisi (%)	LI	СІ	Aktivite (Ac)	Casagrande Plastisite Cartı	Birleştirilmiş Zemin Sınıflaması (USCS)
		SK-1	135,10- 135,60	34.990	2.617	0.0	1.6	45	53	86.65	52.08	34.57	- 0.494	1.494	0.652	MH	MH
	ıKil	SK-2	139,50- 139,75	54.875	2.396	0.0	0.5	48.5	51	95.79	56.39	39.4	- 0.039	1.038	0.773	MH	МН
	Siyal	SK-3	103,50- 103,88	49.061	2.624	0.0	0.4	26.1	73.5	95.5	54.74	40.76	- 0.139	1.139	0.555	MH	МН
		SK-4	152,60- 152,90	38.900	2.611	0.0	15	44	41	60.73	33.49	27.24	0.199	0.801	0.664	MH	МН
		YK-1	134,50- 135,10	28.976	2.81	0.0	0.4	13.1	86.5	71.7	30.53	41.17	0.038	1.038	0.476	СН	СН
	Yeşil Kil	YK-2	134,20- 134,60	28.120	2.852	0.0	27.4	37.8	34.8	54.76	24.81	29.87	0.11	0.892	0.858	СН	СН
	-	YK-3	106,00- 106,50	25.367	2.795	0.0	11.6	47.84	41	52.51	20.56	31.95	0.15	0.85	0.779	СН	СН

4.2. Numunelerin Dayanım Özellikleri

Çöllolar Linyit sahasından alınan numunelere ait dayanım özelliklerinin belirlenmesi için tek eksenli (serbest) basınç ve kesme kutusu deneyleri yapılmıştır (Şekil 4.8).



Şekil 4. 8. Tek eksenli (serbest) basınç deneyi için numunenin hazırlanması

4.2.1. Tek Eksenli (Serbest) Basınç Deneyi

Doğal su içeriğine sahip örselenmemiş her bir zemin numunesi üzerinde tek eksenli basınç deneyleri yapılmıştır. Tek eksenli basınç deneyi sonucunda siyah kil birimi için min. 0,627 kg/cm², maks. 2,55 kg/cm² serbest basınç dayanımı elde edilmiş olup, ortalama serbest basınç dayanımı 1,542 kg/cm²; yeşil kil birimi için ise min. 0,75 kg/cm², maks. 3.22 kg/cm² serbest basınç dayanımı elde edilmiş olup, ortalama serbest basınç dayanımı 1,685 kg/cm² olarak bulunmuştur (Çizelge 4.7).

4.2.1.1. Elastisite Modülü

Elastisite modülü, eksenel gerilimin, gerilim yönündeki birim deformasyona oranı olarak tanımlanmaktadır. Tek eksenli basınç dayanımı deneyi ile eş zamanlı olarak düşey deformasyonlar da ölçülmüş olup, deneyler sonunda elde edilen sonuçlar kullanılarak gerilme-deformasyon eğrileri çizilmiştir (Şekil 4.9). Elastisite modülü değeri (E) ile zemin numunelerine ait serbest basınç dayanımı (qu) değerleri Çizelge 4.7'de birlikte sunulmuştur.



Şekil 4. 9. Zemin numunelerine ait gerilme-deformasyon eğrileri

SK-1 numunesinin elastisite modülü (E) değeri 81.52 Gpa, SK-2 numunesinin E değeri 45.83 Gpa, SK-3 numunesinin E değeri 2409.09 Gpa ve SK-4 numunesinin E değeri 2.87 Gpa olarak tespit edilmiş, YK-1 numunesinin E değeri 9.13 Gpa, YK-2 numunesinin E değeri 18.18 kg/cm², YK-3 numunesinin E değeri 28 Gpa olarak belirlenmiştir.

aegemen		
Numune	qu (kg/cm²)	E (Gpa)
SK-1	2.55	81.52
SK-2	1.1	45.83
SK-3	0.627	2409.09
SK-4	1.89	2.87
YK-1	3.22	9.13
YK-2	0.75	18.18
YK-3	1.085	28

Çizelge 4.7. Zemin numunelerine ait kohezyon (C) ve serbest basınç dayanımı (qu) değerleri

Tek eksenli basınç deneyi sonucunda siyah kil birimi için min. 0,627 kg/cm², maks. 2,55 kg/cm² serbest basınç dayanımı elde edilmiş olup, ortalama serbest basınç dayanımı 1,542 kg/cm²; yeşil kil birimi için ise min. 0,75 kg/cm², maks. 3,22 kg/cm² serbest basınç dayanımı elde edilmiş olup, ortalama serbest basınç dayanımı 1,685 kg/cm² olarak bulunmuştur. Ortalama serbest basınç dayanımına göre siyah kil ve yeşil kil zeminlerinin, Terzaghi ve ark., (1996)'ya göre, katı zemin sınıfında olduğu tespit edilmiştir (Çizelge 4.8).

	Serbest Bası	nç Dayanımı
Kıvam	$q_u (kg/cm^2)$	q _u (kPa)
Çok yumuşak	0,25'den küçük	25'den küçük
Yumuşak	0,25-0,50	25-50
Orta	0,50-1,0	50-100
Katı	1,0-2,0	100-200
Çok katı	2,0-4,0	200-400
Sert	4,0'den büyük	400'den büyük

Çizelge 4.8. Serbest basınç dayanımı, qu, değerine bağlı olarak zeminlerin kıvamı (Terzaghi, 1996)

Deney sonunda numunelerin deney esnasındaki davranışları, çizilen gerilme-deformasyon eğrileri Griggs ve Handin (1960), Çetin (1998) ve Price ve Cosgrove (2005)'e (Şekil 4.10) göre değerlendirilerek belirlenmiştir. Gerilme deformasyon eğrilerinden görüleceği üzere siyah kil birimine ait, SK-1 ve SK-4 numuneleri, yenilme esnasında, kırılgan (brittle) davranış (Şekil 4.11) gösterirken, SK-2 ve SK-3 numuneleri yarı kırılgan (semi-brittle) bir davranış (Şekil 4.12) göstermiştir. Yeşil kil birimine ait, YK-1 numunesi ise kırılgan davranırken, YK-2 ve YK-3 numuneleri sünümlü (ductile) davranış (Şekil 4.13) göstermiştir. Deneylerde elde edilen tüm deney verileri ve hesaplamaları Ek 29-35'de verilmiştir.



Şekil 4. 10. Değişik karakterdeki kayaçlarda oluşan kırık sistemleri (yenilme şekilleri) ve gerilime-deformasyon eğrileri (a) kırılgan (brittle), (b) yarı-kırılgan (semi-brittle), (c) yarı sünümlü (semi-ductile), (d) sünümlü (ductile) (Price ve Cosgrove, 2005)

4. BULGULAR VE TARTIŞMA

Sinem ŞEKER



Şekil 4. 11 a) SK-4 numunesinin serbest basınç deneyi öncesi görünümü, b) Kırılgan davranış gösteren SK-4 numunesinin serbest basınç deneyi sonrası görünümü



Şekil 4. 12 a) SK-2 numunesinin serbest basınç deneyi öncesi görünümü, b) Yarıkırılgan davranış gösteren SK-2 numunesinin serbest basınç deneyi sonrası görünümü



Şekil 4. 13 a) YK-2 numunesinin serbest basınç deneyi öncesi görünümü, b) Sünümlü davranış gösteren YK-2 numunesinin serbest basınç deneyi sonrası görünümü

4.2.2. Kesme Kutusu Deneyi

Kesme kutusu deneyi ASTM D 3080-90 (2003) standartlarına göre yapılmıştır. Numune kaybı nedeniyle 3 adet siyah kil biriminde, 2 adet yeşil kil biriminde olmak üzere toplamda 5 adet kesme kutusu deneyi yapılabilmiştir. Kayma kuvveti uygulanmadan önce normal yük uygulanmış, deneye başlamadan önce numuneler konsolide edilmiş ve karekök-zaman yöntemiyle kesme hızı hesaplaması yapılmıştır. Hesaplanan kesme hızı değerleri kullanılarak tüm zemin numuneleri üzerinde kesme kutusu deneyi konsolidasyonlu-drenajlı (CD) olarak yapılmıştır (Şekil 4.14).

Önce, her bir numuneye 15 kg'lık normal yük uygulanmış, 24 saat bekletilerek numunelerin konsolide olması sağlanmıştır. 24 saat sonunda konsolide

4. BULGULAR VE TARTIŞMA

olan numuneler için karekök-zaman yöntemiyle kesme hızları siyah kil birimi için 0.085 mm/dk, yeşil kil birimi için 0.062 mm/dk olarak hesaplanmış, hesaplanan kesme hızı değeri uygulanarak 15 kg'lık normal yük altında pik değeri, daha sonra sırasıyla 15-10-5 kg'lık yükler yüksekten düşüğe doğru uygulanarak rezidüel okumalar alınmıştır. Deney sonunda elde edilen yatay deformasyon ve kesme gerilmesi değerleri kullanılarak gerilme-deformasyon grafikleri çizilmiştir. Deney verileri Ek 36-55'de verilmiştir.



Şekil 4. 14. Kesme kutusu deneyi

CD kesme kutusu deneylerinden elde edilen kesme direnci verileri kullanılarak kırılma zarfları çizilmiş, deney numunelerine ait içsel sürtünme açısı (ø) ve kohezyon (C) değerleri (kayma direnci parametreleri) belirlenmiştir (Çizelge 4.9).

Zemin	ф (°)	C (kg/cm²)
SK-1	14.6	0.31
SK-3	16.8	0.18
SK-4	12.47	0.21
YK-1	14.6	0.31
YK-3	16.4	0.41

Çizelge 4.9. CD kesme kutusu deneyi sonucunda elde edilen içsel sürtünme açısı (ø) ve kohezyon değerleri (C)

Siyah kil numunesi için yapılan kesme kutusu deneyi (Şekil 4.15 a) sonucuna göre, SK-1 numunesine ait içsel sürtünme açısı (ø) 14.6, kohezyon (C) değeri 0.31; SK-3 numunesine ait ø 16.8, c değeri 0.18; SK-4 numunesine ait ø 12.47, C değeri 0.21 olarak tespit edilmiştir.

Yeşil kil numunesi için yapılan kesme kutusu deneyi (Şekil 4.15b) sonucuna göre; YK-1 numunesine ait ø 14.6, c değeri 0.31; YK-3 numunesine ait ø 16.4, C değeri 0.41 olarak tespit edilmiştir.

4. BULGULAR VE TARTIŞMA

Sinem ŞEKER



Şekil 4. 15 a) Direkt kesme deneyi sonunda siyah kil numunesinin kesme yüzeyi,b) Direkt kesme deneyi sonunda yeşil kil numunesinin kesme yüzeyi

SK-1 numunesi üzerinde yapılan kesme kutusu deney verileri kullanılarak; gerilme deformasyon eğrileri (Şekil 4.16) ve kırılma zarfı çizilmiştir. Pik gerilme deformasyon eğrisinden görüleceği üzere, yenilme esnasında, numune, Griggs ve Handin (1960), Çetin (1998) ve Price ve Cosgrove (2005)'e göre, kırılgan (brittle) davranış göstermiştir. Düşey deformasyon eğrilerinden görüleceği üzere, tüm deneyler boyunca numune hacimlerinde ilk aşamada hızlı, sonraları ise yavaşlayan

bir azalma meydana gelmiştir. Normal ve kesme gerilme değerleri kullanılarak kırılma zarfı çizilmiştir. Görüldüğü gibi korelasyon katsayısı oldukça yüksek çıkan (R^2 =0,996) kırılma zarfından (Şekil 4.17) zemine ait kohezyon (C) 0,31 kg/cm² ve içsel sürtünme açısı (ϕ) 14,6° olarak bulunmuştur.



Şekil 4.16. SK-1 numunesine ait gerilme deformasyon grafiklerinin toplu gösterimi



Şekil 4. 17. SK-1 numunesine ait kırılma zarfı

SK-3 numunesi için çizilen gerilme deformasyon eğrileri (Şekil 4.18) ve kırılma zarfı incelenmiş, pik gerilme deformasyon eğrisinden numunenin yenilme esnasında, Griggs ve Handin (1960), Çetin (1998) ve Price ve Cosgrove (2005)'e

göre, yarı kırılgan (semi-brittle) davranış gösterdiği tespit edilmiştir. Düşey deformasyon eğrileri incelendiğinde ise tüm deneyler boyunca numune hacimlerinde ilk aşamada hızlı, sonraları ise yavaşlayan bir azalma meydana geldiği görülmüştür. Normal ve kesme gerilme değerleri kullanılarak çizilen ve korelasyon katsayısı oldukça yüksek çıkan (R²=0,9939) kırılma zarfından (Şekil 4.19) zemine ait kohezyon (C) 0,18 kg/cm² ve içsel sürtünme açısı (ϕ) 16,8° olarak bulunmuştur.



Şekil 4. 18. SK-3 numunesine ait gerilme deformasyon grafiklerinin toplu gösterimi



Şekil 4. 19. SK-3 numunesine ait kırılma zarfı

SK-4 numunesine ait gerilme deformasyon eğrileri (Şekil 4.20) ve kırılma zarfı incelendiğinde, pik gerilme deformasyon eğrisinden görüleceği üzere numune, yenilme esnasında, Griggs ve Handin (1960), Çetin (1998) ve Price ve Cosgrove (2005)'e göre, kırılgan (brittle) davranış göstermiştir. Düşey deformasyon eğrileri incelendiğinde ise diğer siyah kil numunelerinde olduğu gibi, tüm deneyler boyunca numune hacimlerinde ilk aşamada hızlı, sonraları ise yavaşlayan bir azalma meydana geldiği tespit edilmiştir. Normal ve kesme gerilme değerleri kullanılarak çizilen kırılma zarfından (Şekil 4.21) korelasyon katsayısının oldukça yüksek çıktığı ($R^2=0.994$), zemine ait kohezyon (C) değeri 0.21 kg/cm² ve içsel sürtünme açısı (ϕ) ise 12,47° olarak bulunmuştur.



Şekil 4. 20. SK-4 numunesine ait gerilme deformasyon grafiklerinin toplu gösterimi



Şekil 4. 21. SK-4 numunesine ait kırılma zarfı

YK-1 numunesine ait gerilme deformasyon eğrileri (Şekil 4.22) ve kırılma zarfı çizilmiş, pik gerilme deformasyon eğrisinden numunenin, yenilme esnasında, Griggs ve Handin (1960), Çetin (1998) ve Price ve Cosgrove (2005)'e göre, kırılgan (brittle) davranış gösterdiği belirlenmiştir. Tüm deneyler boyunca numune hacimlerinde ilk aşamada hızlı, sonraları ise yavaşlayan bir azalma meydana geldiği düşey deformasyon eğrilerinden tespit edilmiştir. Normal ve kesme gerilme değerleri kullanılarak kırılma zarfı çizilmiş, korelasyon katsayısı oldukça yüksek çıkan (R²=0,9969) kırılma zarfından (Şekil 4.23) zemine ait kohezyon (C) 0,31 kg/cm² ve içsel sürtünme açısı (ϕ) 14,6° olarak bulunmuştur.



Şekil 4. 22. YK-1 numunesine ait gerilme deformasyon grafiklerinin toplu gösterimi



Şekil 4. 23. YK-1 numunesine ait kırılma zarfı

Son olarak YK-3 numunesi için çizilmiş olan gerilme deformasyon eğrileri (Şekil 4.24) ve kırılma zarfında, pik gerilme deformasyon eğrisinden numunenin yenilme esnasında, Griggs ve Handin (1960), Çetin (1998) ve Price ve Cosgrove (2005)'e göre, kırılgan (brittle) davranış göstermiştir. Düşey deformasyon eğrilerinden görüleceği üzere, tüm deneyler boyunca numune hacimlerinde ilk aşamada hızlı, sonraları ise yavaşlayan bir azalma meydana gelmiştir. Normal ve kesme gerilme değerleri kullanılarak kırılma zarfı çizilmiş, korelasyon katsayısı oldukça yüksek çıkan (R²=0,9329) kırılma zarfından (Şekil 4.25) zemine ait kohezyon (C) 0,41 kg/cm² ve içsel sürtünme açısı (ϕ) 16,4° olarak bulunmuştur.



Şekil 4. 24. YK-1 numunesine ait gerilme deformasyon grafiklerinin toplu gösterimi



Şekil 4. 25. YK-3 numunesine ait kırılma zarfı

5. SONUÇLAR

Afşin-Elbistan Bölgesi (Kahramanmaraş) Çöllolar sektöründeki linyit horizonu içerisinde yer alan, sahada şev stabillitesi açısından oldukça önemli olan siyah kil ve yeşil kil birimlerinin jeoteknik özelliklerinin araştırılması ve iki birime ait söz konusu özelliklerin karşılaştırılması amacıyla yapılan bu çalışmada elde edilen başlıca sonuçlar şu şekildedir.

Siyah kil birimi için yapılan kıvam limitleri deney sonuçlarına göre, zeminin ortalama likit limit (LL_{ort}) %84,67, ortalama plastik limit (PL_{ort}) % 49.17 ve ortalama plastisite indisi (PI_{ort}) 35,49 olarak bulunmuş, Leonards (1962)'e göre zeminin plastik özellikte ve kuru dayanımının orta yüksek olduğu tespit edilmiştir. Birime ait ortalama su içeriği (W_{nort}) % 44,46, ortalama likitlik indisi (LI_{ort}) % -0.12, ortalama kıvam indisi (CI_{ort}) % 1.12 olarak hesaplanmış, LI değerine göre birimin arazide kayma esnasında kırılgan bir davranış sergileyeceği (Holtz ve Kovacs, 1981'den), CI değerine göre ise birimin arazide yarı katı veya katı olduğu (Aytekin, 2004'den) tespit edilmiştir. Zemin sınıfının MH (inorganik silt, mikalı veya diatomeli ince kumlu veya siltli zemin, elastik silt) olduğu belirlenmiştir.

Yeşil kil birimi için yapılan kıvam limitleri deney sonuçlarına göre, zeminin ortalama likit limit (LL_{ort}) % 59.66, ortalama plastik limit (PL_{ort}) % 25.03 ve ortalama plastisite indisi (PI_{ort}) 34.33 olarak bulunmuş, Leonards (1962)'e göre zeminin plastik özellikte ve kuru dayanımının orta yüksek olduğu tespit edilmiştir. Birime ait ortalama su içeriği (W_{nort}) % 27.49, ortalama likitlik indisi (LI_{ort}) % 0.07, ortalama kıvam indisi (CI_{ort}) % 0.93 olarak hesaplanmış, LI değerine göre birimin arazide kayma esnasında plastik bir davranış sergileyeceği (Holtz ve Kovacs, 1981'den), CI değerine göre ise birimin arazideki doğal su içeriğinin likit limit değerinden küçük olduğu (Aytekin, 2004'den) yani zeminin arazide durağan olduğu tespit edilmiştir. Zemin sınıfının CH (yüksek plastisiteli inorganik kil, yağlı kil) olduğu belirlenmiştir.

Siyah kil birimi numunelerinde yapılan hidrometre analizi sonucunda elde edilen %kil miktarları ve PI değerlerine göre siyah kil zemininin ortalama Aktivite (A_c) değeri 0.66 bulunmuş, Skempton, (1953)'e göre zeminin aktif olmadığı tespit edilmiştir.

Yeşil kil birimi numunelerinde yapılan hidrometre analizi sonucunda elde edilen %kil miktarları ve PI değerlerine göre yeşil kil zemininin ortalama Aktivite (A_c) değeri 0.71 bulunmuş, Skempton, (1953)'e göre zeminin aktif olmadığı tespit edilmiştir.

Tek eksenli basınç deneyi sonucunda siyah kil birimi için min. 0,627 kg/cm², maks. 2,55 kg/cm² serbest basınç dayanımı elde edilmiş olup, ortalama serbest basınç dayanımı 1,542 kg/cm²; yeşil kil birimi için ise min. 0,75 kg/cm², maks. 3.22 kg/cm² serbest basınç dayanımı elde edilmiş olup, ortalama serbest basınç dayanımı 1,685 kg/cm² olarak belirlenmiştir. Ortalama serbest basınç dayanımı değerleri Terzaghi, (1996)'ya göre değerlendirilmiş, siyah kil ve yeşil kil zeminlerinin katı zemin sınıfında olduğu tespit edilmiştir. Siyah kil birimi için min. 2.87 Gpa maks. 2409.09 Gpa elastisite değeri (E) tespit edilmiştir. Yeşil kil birimi için min. 9.13 Gpa maks. 28 Gpa elastisite değeri (E) tespit edilmiştir.

Tek eksenli basınç deneyi sonunda çizilen gerilme-deformasyon eğrilerinden, Griggs ve Handin (1960), Çetin (1998) ve Price ve Cosgrove (2005)'e göre, SK-1 ve SK-4 numunelerinin, yenilme esnasında, kırılgan (brittle), SK-2 ve SK-3 numunelerinin yarı kırılgan (semi-brittle), YK-1 numunesinin kırılgan (brittle), YK-2 ve YK-3 numunelerinin ise sünümlü (ductile) davranış gösterdiği belirlenmiştir.

Drenajlı Kesme kutusu deneyi (CD) sonucunda siyah kil birimi için elde edilen içsel sürtünme açısı (φ) değerleri; min. 0,18 kg/cm², maks. 0.31 kg/cm², kohezyon (C) değerleri; min. 12,47°, maks. 16,8° olarak bulunmuştur. Siyah kil numuneleri için çizilen gerilme deformasyon eğrileri ve kırılma zarfları incelenmiş, pik gerilme deformasyon eğrisinden siyah kil numunelerinin yenilme esnasında, Griggs ve Handin (1960), Çetin (1998) ve Price ve Cosgrove (2005)'e göre, kırılgan (brittle) – yarı sünümlü (semi-ductile) davranış gösterdiği tespit edilmiştir. Düşey deformasyon eğrileri incelendiğinde ise tüm deneyler boyunca numune hacimlerinde ilk aşamada hızlı, sonraları ise yavaşlayan bir azalma meydana geldiği belirlenmiştir.

Yeşil kil birimi için elde edilen içsel sürtünme açısı (ϕ) değerleri; min. 0,18 kg/cm², maks. 0.41 kg/cm², kohezyon (C) değerleri; min. 14,6°, maks. 16,4° olarak bulunmuştur. Yeşil kil numuneleri için çizilen gerilme deformasyon eğrileri ve kırılma zarfları incelenmiş, pik gerilme deformasyon eğrisinden yeşil kil numunelerinin yenilme esnasında, Griggs ve Handin (1960), Çetin (1998) ve Price ve Cosgrove (2005)'e göre, kırılgan (brittle) davranış gösterdiği tespit edilmiştir. Düşey deformasyon eğrileri incelendiğinde ise tüm deneyler boyunca numune hacimlerinde ilk aşamada hızlı, sonraları ise yavaşlayan bir azalma meydana geldiği belirlenmiştir.

Deney sonuçlarından elde edilen verilere göre plastik özellik gösteren siyah ve yeşil kil birimlerinin benzer özellikte olduğu, serbest basınç dayanımlarının birbirine yakın ve zeminlerin katı kıvamda olduğu, içsel sürtünme açısı ve kohezyon değerlerinin ise farklı olduğu, yenilme esnasında siyah kil biriminin kırılgan ve yarı kırılgan, yeşil kil biriminin ise kırılgan ve sünümlü davranış göstereceği tespit edilmiştir.



KAYNAKLAR

- Acar R.U., 2015. Afşin-Elbistan Havzası, Çöllolar Açık İşletmesi Heyelanlarının Hareket Mekanizması Yönünden İncelenmesi. İstanbul Teknik Üniversitesi, Fen Bilimleri Enstitüsü, Jeoloji Mühendisliği Anabilim Dalı Yüksek Lisans Tezi. İstanbul
- Akbulut, İ., Çam, İ., Odacı, B., Coşar, Y.A., Aslan ve İ. Dalyan, İ., 2015. Kahramanmaraş Afşin-Elbistan Kömür Havzası E-Sektörü Şev Stabilitesi Çalışması. MTA Raporu: (Yayınlanmamış).
- Akbulut, İ., Odacı, B., Coşar, Y.A., Yalçın N., Yurtseven N., Koç E., Sakaoğlu İ., ve Öztürk H.S., 2017. Kahramanmaraş Afşin-Elbistan Kömür Havzası B Sektörü (Çöllolar Sahası) 5 Yıllık İşletme Planına Esas Nihai Şev Tasarımı. MTA Raporu.
- Akbulut, İ., Odacı, B., Coşar, Y.A., Yalçın N., Yurtseven N., Çopuroğlu E., Demirhan İ., ve Öztürk H.S., 2018. Kahramanmaraş Afşin-Elbistan Kömür Havzası B Sektörü (Çöllolar Sahası) Nihai Şev Tasarımı. MTA Raporu.
- ASTM D 422-63, 2003. Standard Test Method for Particle-Size Analysis of Soils, In: Annual Book of ASTM Standarts, Volume 04.08, West Conshohocken, 8 p.
- ASTM D 4318-00., 2009. Standard Test Method for Liquid Limit, Plastic Limit and Plasticity Index of Soils, In: Annual Book ASTM Standarts, Volume 04.08, West Conshohocken, pp. 582-595.
- ASTM D 854-02., 2003. Standard Test Method for Specific Gravity of Soils, In: Annual Book of ASTM Standards, Volume 04.08, West Conshohocken, p. 93-99.
- ASTM D 2166-00, 2003. Standard Test Method for Unconfined Compressive Strength of Cohesive Soil, In: Annual Book ASTM Standarts, Volume 04.08, West Conshohocken, pp. 201-206.

- ASTM D 2166, 2009. Standard Test Method for Unconfined Compressive Strength of Cohesive Soil, In: Annual Book ASTM Standarts, Volume 04.08, West Conshohocken, p 201-206.
- ASTM D 3080, 2009. Standard Test Method for Direct Shear Test of Soils Under Consolidated Drained Conditions. Annual Book of ASTM Standarts, West Conshohocken, p 347-352.
- Aytekin, M., 2004. Deneysel Zemin Mekaniği. Teknik Yayınevi, 2.Baskı, Ankara, 624 s.
- Bedi, Y., Usta, D., Özkan, M.K., Beyazpirinç, M., Yıldız, H. Ve Yusufoğlu, H., 2005, Doğu Toroslarda (Göksun-Sarız Elbistan) Allokton İstiflerin Tektono-Stratigrafik Özellikleri, 58. Türkiye Jeoloji Kurultayı Bildiri Özleri 262-263 Ankara
- Bedi, Y., Yusufoğlu, H., Beyazpirinç, M., Usta, D., ve Yıldız, H., 2009. Doğu Torosların Jeodinamik Evrim (Afşin-Elbistan-Göksun-Sarız dolayı). MTA Rapor No: 11150, Ankara, 388 s. (Yayınlanmamış)
- Casagrande, A., 1948. Classification and Identification of Solis, Transactions, ASCE, Vol. 113, pp. 901-930.
- Çetin, H., 1998. Near surface folding along an active fault: seismic or aseismic? Tectonophysics, Elsevier, 292:279-291.
- Çevik, G., 2014. Afşin-Elbistan Bölgesi (K.Maraş) Çöllolar Linyit Sahası Gidya Biriminin Jeolojik ve Jeoteknik İncelenmesi. Çukurova Üniversitesi, Fen Bilimleri Enstitüsü, Jeoloji Mühendisliği Anabilim Dalı Yüksek Lisans Tezi. Adana
- Demirek, Y., Has, F., Sezer, C., Küçük, S., Alemdaroğlu, T., Güven, C., Gürsoytrak, E., Bilgin, Y., 1978. Elbistan-Çöllolar (K.Maraş) Linyit Kömürü Fizibilite araştırması. Cilt-2 Rezerv
- Erguvanlı, K., 2016. Mühendislik Jeolojisi. TMMOB Jeoloji Mühendisleri Odası Yayını, İstanbul

- Genç, D., 2011. Zemin Mekaniği ve Temeller, TMMOB Jeoloji Mühendisleri Odası Yayını, Ankara 850 s.
- Gökmenoğlu, O., Uyanık, M., Ve Yıldız, H., 2013. Kahramanmaraş Afşin Elbistan Kömür Havzası E Sektörü Hidrojeoloji Etüt ve Kışlaköy Sektörü Sondajları Raporu: 11737 (Yayınlanmamış).
- Gökmenoğlu, O., Kızılkan, S., Keskin, M., ve Gökalp, Y., 2017. Kahramanmaraş İli Afşin Elbistan Kömür Havzası Çöllolar Sahası Yeraltısuyu Akım Modeli ve Drenaj Planı Raporu. MTA Raporu (Yayınlanmamış).
- Gürsoy, E., Özcan, K., Yücel, A.R., 1981. K.Maraş Elbistan D1 Sektörü Kömür Yatağı Jeoloji Raporu. MTA Raporu: 7054
- Holtz, R. D., Kovacs, W. D., and Sheahan, T.C., 1981. (Çeviri: Erken A., 2015) Geoteknik Mühendisliğine Giriş, Nobel Akademik Yayıncılık, 864 s.
- Howard, A. K, 1977. Laboratory Classification of Soils-Unified Soil Classification System, Earth Sciences Training Manual No. 4, U.S. Bureau of Reclamation, Denver, 56 pp
- Karpuz, C., Tutluoğlu, L., Bakır, S., ve Öğe, İ.F., 2008. Elbistan-Çöllolar Sektörü Linyit Sahası Şev Duraylılığı Çalışması ve Laboratuvar Deneyleri, s. 58 Ankara 103
- Karpuz, C., Tutluoğlu, L., Bakır, S., Yoncacı, S., ve Öğe, İ.F., 2009. Afşin-Elbistan
 B Sahasında Akiferin Ocak faaliyetlerine ve Şevlere Etkisini ve Palplanş
 İstinat Yapısı Araştırma Olanaklarının Araştırılması. (Teknokent Projesi)
 ODTÜ Ankara
- Karpuz, C., Tutluoğlu, L., ve Öğe, İ.F., 2010. Elbistan-Çöllolar Açık Ocak İşletmesi Heyelan Analizleri ve Çözüm Önerileri. s. 115 Ankara
- Leonards, G. A., 1962. Foundation Engineering, McGraw-Hill Book Company, New York, 1136 p.
- Otto-Gold, 1969. "Lignite Deposit Afsin-Elbistan Turkey Feasibility Report" Vol 1-2. Schlömer, W., 1972. Hydrogeologische Voruntersuchunfgen im des zukünftigen Braunkohle-Tagebaues bei Elbistan. Hannover.

- Öge, F. (2008). Slope Stability Analysis and Design in Elbistan-Çöllolar Open Cast Mine. Unpublished thesis. Ankara: ODTÜ
- Özbek, T., Güçlüer, S., 1977. K.Maraş Elbistan Çöllolar B Linyit Sektörü 1977 Yılı Faaliyet Raporu. MTA Raporu.
- Özgül, N., Turşucu, A., Özyardımcı, N., Şenol, M., Bingöl, İ. ve Uysal, Ş., 1981. Munzur Dağları'nın jeolojisi: MTA Derleme Rapor No: 6995 (yayımlanmamış). 104
- Skempton, A, W., 1953. The collodial activity of clays, Proceedings of the Third International Conference on Soil Mechanics and Foundation Engineering, Vol. I, pp.57-61.
- Terzaghi, K., Peck, R. B., and Mesri, G., 1996. Soil Mechaniscs in Engineering Practice, Third Edition, John Wiley & Sons, Inc., New York, 549 p.
- Törk, K., Keleş, S., Şerifoğlu, I.B., Emiroğlu, Ş., Yeleser, L., Tosuner, S., 2015. EÜAŞ Afşin-Elbistan Çöllolar Sektörü Dış Döküm Sahası'nda Obruk Etüdü ve Tehlike Değerlendirmesi Projesi Ara Raporu
- TS 1900-1, 2006. Türk Standardı, İnşaat Mühendisliğinde Zemin Laboratuvar Deneyleri-Bölüm 1: Fiziksel Özelliklerin Tayini. TSE, Ankara, 99s.
- Yılmaz, I., Yıldırım M., ve keskin İ., 2017. Zemin Mekaniği Laboratuvar Deneyleri ve Çözümlü Problemler, Seçkin Yayıncılık, İstanbul 288 s.
- Yusufoğlu, H., Bedi, Y., Usta, D., Özkan, M.K., Beyazpirinç, M. ve Yıldız, H.,
 2005. Afşin Elbistan Neojen Havzasının Tektonik Evrimi, Doğu Toroslar,
 58. Türkiye Jeoloji Kurultayı Bildiri Özleri, Ankara.
- Yüksel, F., 2003. Afşin Elbistan Havzası Çöllolar Linyit Sahasındaki Örtü ve Linyit Tabakalarının Mühendislik Özelliklerinin İncelenmesi, Çukurova Üniversitesi Fen Bilimleri Enstitüsü, Adana, 94s

https://books.google.com.tr/books?id=80gYS1IzUWsC&lpg=PA43&ots=B27_48H __iL&dq=Griggs%20ve%20Handin%20(1960)%2C&hl=tr&pg=PP1#v=one page&q&f=false (Erişim tarihi: 18 Ocak 2020)

ÖZGEÇMİŞ

24.10.1983 tarihinde Adıyaman'da doğdu. İlk, orta ve lise öğrenimini Adıyaman'da tamamladı. 2005 yılında Adıyaman Üniversitesi Petrol Sondajı ve Üretimi bölümünde Ön Lisans eğitimine başladı. 2007 yılında Karadeniz Teknik Üniversitesi Jeoloji Mühendisliği bölümünde Lisans eğitimine başladı. 2013 yılı Ağustos ayında EÜAŞ - Afşin-Elbistan Linyit İşletme Müdürlüğü'nde Jeoloji Mühendisi olarak göreve başladı. 2015 yılı Eylül ayında Çukurova Üniversitesi Fen Bilimleri Enstitüsü Jeoloji Mühendisliği Anabilim Dalında Yüksek Lisans eğitimine başladı. 2019 Temmuz ayından bu yana Elektrik Üretim A.Ş Genel Müdürlüğünde görevine devam etmektedir.

EKLER



EK-1 Piknometre 1Kalibrasyon Grafiği EK-2 Piknometre 2 Kalibrasyon Grafiği EK-3 Suyun Sıcaklıkla Özgül Yoğunluğunun ve Birim Hacim Ağırlığının Değişmesi EK-4 Sıcaklığa göre hidrometre düzeltmesi EK-5 Düzeltilmiş hidrometre okumasına karşılık efektif derinlik düzeltmesi EK-6 Sıcaklığa bağlı olarak suyun viskozite değerinin değişimi EK-7 Suyun Sıcaklıkla Yoğunluğunun Değişmesi EK-8 Numune SK-1 Kıvam Limitleri deney verileri **EK-9** Numune SK-2 Kıvam Limitleri deney verileri EK-10 Numune SK-3 Kıvam Limitleri deney verileri EK-11 Numune SK-4 Kıvam Limitleri deney verileri EK-12 Numune YK-1 Kıvam Limitleri deney verileri EK-13 Numune YK-2 Kıvam Limitleri deney verileri EK-14 Numune YK-3 Kıvam Limitleri deney verileri EK-15 Numune SK-1 Özgül Ağırlık deney verileri EK-16 Numune SK-2 Özgül Ağırlık deney verileri EK-17 Numune SK-3 Özgül Ağırlık deney verileri EK-18 Numune SK-4 Özgül Ağırlık deney verileri EK-19 Numune YK-1 Özgül Ağırlık deney verileri EK-20 Numune YK-2 Özgül Ağırlık deney verileri EK-21 Numune YK-3 Özgül Ağırlık deney verileri EK-22 Numune SK-1 Tane Boyu Analizi deney verileri EK-23 Numune SK-2 Tane Boyu Analizi deney verileri EK-24 Numune SK-3 Tane Boyu Analizi deney verileri EK-25 Numune SK-4 Tane Boyu Analizi deney verileri EK-26 Numune YK-1 Tane Boyu Analizi deney verileri EK-27 Numune YK-2 Tane Boyu Analizi deney verileri EK-28 Numune YK-3 Tane Boyu Analizi deney verileri EK-29 Numune SK-1 Tek Eksenli (Serbest) Basınç deney verileri EK-30 Numune SK-2 Tek Eksenli (Serbest) Basınç deney verileri EK-31 Numune SK-3 Tek Eksenli (Serbest) Basınç deney verileri EK-32 Numune SK-4 Tek Eksenli (Serbest) Basınç deney verileri EK-33 Numune YK-1 Tek Eksenli (Serbest) Basınç deney verileri EK-34 Numune YK-2 Tek Eksenli (Serbest) Basınç deney verileri EK-35 Numune YK-3 Tek Eksenli (Serbest) Basınç deney verileri EK-36 Numune SK-1 Kesme Kutusu deney verileri (15 kg Pik okuması) EK-37 Numune SK-1 Kesme Kutusu deney verileri (15 kg Rezidüel okuması) EK-38 Numune SK-1 Kesme Kutusu deney verileri (10 kg Rezidüel okuması) EK-39 Numune SK-1 Kesme Kutusu deney verileri (5 kg Rezidüel okuması) **EK-40** Numune SK-3 Kesme Kutusu deney verileri (15 kg Pik okuması) EK-41 Numune SK-3 Kesme Kutusu deney verileri (15 kg Rezidüel okuması) EK-42 Numune SK-3 Kesme Kutusu deney verileri (5 kg Rezidüel okuması) EK-43 Numune SK-3 Kesme Kutusu deney verileri (1 kg Rezidüel okuması)

EK-44 Numune SK-4 Kesme Kutusu deney verileri (15 kg Pik okuması) EK-45 Numune SK-4 Kesme Kutusu deney verileri (15 kg Rezidüel okuması) EK-46 Numune SK-4 Kesme Kutusu deney verileri (10 kg Rezidüel okuması) EK-47 Numune SK-4 Kesme Kutusu deney verileri (5 kg Rezidüel okuması) EK-48 Numune YK-1 Kesme Kutusu deney verileri (15 kg Pik okuması) EK-49 Numune YK-1 Kesme Kutusu deney verileri (15 kg Rezidüel okuması) EK-50 Numune YK-1 Kesme Kutusu deney verileri (10 kg Rezidüel okuması) EK-51 Numune YK-1 Kesme Kutusu deney verileri (5 kg Rezidüel okuması) EK-52 Numune YK-3 Kesme Kutusu deney verileri (15 kg Pik okuması) EK-53 Numune YK-3 Kesme Kutusu deney verileri (15 kg Rezidüel okuması) EK-54 Numune YK-3 Kesme Kutusu deney verileri (10 kg Rezidüel okuması) EK-55 Numune YK-3 Kesme Kutusu deney verileri (5 kg Rezidüel okuması) EK-56 Numune SK-1 Birim Hacim Ağırlık Deney verileri EK-57 Numune SK-2 Birim Hacim Ağırlık Deney verileri EK-58 Numune SK-3 Birim Hacim Ağırlık Deney verileri EK-59 Numune SK-4 Birim Hacim Ağırlık Deney verileri EK-60 Numune YK-1 Birim Hacim Ağırlık Deney verileri EK-61 Numune YK-2 Birim Hacim Ağırlık Deney verileri EK-62 Numune YK-3 Birim Hacim Ağırlık Deney verileri EK-63 Numune Lokasyon Haritası EK-64 Numune SK-1'in alındığı kuyuya ait Log EK-65 Numune SK-2 'nin alındığı kuyuya ait Log EK-66 Numune SK-3 'ün alındığı kuyuya ait Log EK-67 Numune SK-4 'ün alındığı kuyuya ait Log EK-68 Numune YK-1 'in alındığı kuyuya ait Log EK-69 Numune YK-2 'nin alındığı kuyuya ait Log

EK-70 Numune YK-3 'in alındığı kuyuya ait Log



EK-1 Piknometre – 1 Kalibrasyon Grafiği



EK-2 Piknometre – 2 Kalibrasyon Grafiği

T(°C)	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9
0	0.9999	0.9999	1.00000	1.00000	1.00000	1.00000	1.00000	0.9999	0.9999	0.9998
10	0.9997	0.9996	0.9995	0.9994	0.9993	0.9991	0.999	0.9988	0.9986	0.9984
20	0.9982	0.998	0.9978	0.9976	0.9973	0.9971	0.9968	0.9965	0.9963	0.996
30	0.9957	0.9954	0.9951	0.9947	0.9944	0.9941	0.9937	0.9934	0.993	0.9926
40	0.9922	0.9919	0.9915	0.9911	0.9907	0.9902	0.9898	0.9894	0.989	0.9885
50	0.9881	0.9876	0.9872	0.9867	0.9862	0.9857	0.9852	0.9848	0.9842	0.9838
60	0.9832	0.9827	0.9822	0.9817	0.9811	0.9806	0.97	0.9795	0.9789	0.9784
70	0.9778	0.9772	0.9767	0.9761	0.9755	0.9749	0.9743	0.9737	0.9731	0.9724
80	0.9718	0.9712	0.9706	0.9699	0.9693	0.9686	0.968	0.9673	0.9667	0.966
90	0.9653	0.9647	0.964	0.9633	0.9626	0.9619	0.9612	0.9605	0.9598	0.9591





EK-4 Sıcaklığa göre hidrometre düzeltmesi



EK-5 Düzeltilmiş hidrometre okumasına karşılık efektif derinlik düzeltmesi

T (°C)	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9
0	0.01794	0.01732	0.01674	0.01619	0.01568	0.01519	0.01473	0.01429	0.01387	0.01348
10	0.01310	0.01274	0.01239	0.01206	0.01175	0.01145	0.01116	0.01088	0.01060	0.01034
20	0.01009	0.00984	0.00961	0.00938	0.00916	0.00895	0.00875	0.00855	0.00836	0.00818
30	0.00800	0.00783	0.00767	0.00751	0.00736	0.00731	0.00706	0.00692	0.00679	0.00666
40	0.00654	0.00642	0.00630	0.00618	0.00608	0.00597	0.00587	0.00577	0.00568	0.00558
50	0.00529	0.00540	0.00532	0.00524	0.00515	0.00507	0.00499	0.00492	0.00484	0.00477
60	0.00470	0.00463	0.00456	0.00450	0.00443	0.00437	0.00431	0.00424	0.00419	0.00413
70	0.00407	0.00402	0.00396	0.00391	0.00386	0.00381	0.00376	0.00371	0.00366	0.00362
80	0.00357	0.00353	0.00348	0.00344	0.00340	0.00336	0.00332	0.00328	0.00324	0.00320
90	0.00317	0.00313	0.00310	0.00306	0.00303	0.00299	0.00296	0.00293	0.00290	0.00287
100	0.00284	0.00282	0.00279	0.00276	0.00273	0.00270	0.00267	0.00264	0.00262	0.00259

EK-6 Sıcaklığa bağlı olarak suyun viskozite değerinin değişimi

S	Sicaklik	yoğunluk	Sıcaklık	yoğunluk	Sıcaklık	yoğunluk	Sıcaklık	yoğunluk
	(°C)	(gr/mL) ^B	(°C)	(gr/mL) ^B	(°C)	(gr/mL) ^B	(°C)	(gr/mL) ^B
	15	0.9991	16	0.99895	17	0.99878	18	0.9986
	0.1	0.99909	0.1	0.99893	0.1	0.99876	0.1	0.99858
	0.2	0.99907	0.2	0.99891	0.2	0.99874	0.2	0.99856
	0.3	0.99906	0.3	0.9989	0.3	0.99872	0.3	0.99854
	0.4	0.99904	0.4	0.99888	0.4	0.99871	0.4	0.99852
	0.5	0.99902	0.5	0.99886	0.5	0.99869	0.5	0.9985
	0.6	0.99901	0.6	0.99885	0.6	0.99867	0.6	0.99848
	0.7	0.99899	0.7	0.99883	0.7	0.99865	0.7	0.99847
	0.8	0.99898	0.8	0.99881	0.8	0.99863	0.8	0.99845
	0.9	0.99896	0.9	0.99879	0.9	0.99862	0.9	0.99843
	19	0.99841	20	0.99821	21	0.99799	22	0.99777
	0.1	0.99839	0.1	0.99819	0.1	0.99797	0.1	0.99775
	0.2	0.99837	0.2	0.99816	0.2	0.99795	0.2	0.99773
	0.3	0.99835	0.3	0.99814	0.3	0.99793	0.3	0.9977
	0.4	0.99833	0.4	0.99812	0.4	0.99791	0.4	0.99768
	0.5	0.99831	0.5	0.9981	0.5	0.99789	0.5	0.99766
	0.6	0.99829	0.6	0.99808	0.6	0.99786	0.6	0.99764
	0.7	0.99827	0.7	0.99806	0.7	0.99784	0.7	0.99761
	0.8	0.99825	0.8	0.99804	0.8	0.99782	0.8	0.99759
	0.9	0.99823	0.9	0.99802	0.9	0.9978	0.9	0.99756
	23	0.99754	24	0.9973	25	0.99705	26	0.99679
	0.1	0.99752	0.1	0.99727	0.1	0.99702	0.1	0.99676
	0.2	0.99749	0.2	0.99725	0.2	0.997	0.2	0.99673
	0.3	0.99747	0.3	0.99723	0.3	0.99697	0.3	0.99671
	0.4	0.99745	0.4	0.9972	0.4	0.99694	0.4	0.99668
	0.5	0.99742	0.5	0.99717	0.5	0.99692	0.5	0.99665
	0.6	0.9974	0.6	0.99715	0.6	0.99689	0.6	0.99663
	0.7	0.99737	0.7	0.99712	0.7	0.99687	0.7	0.9966
	0.8	0.99735	0.8	0.9971	0.8	0.99684	0.8	0.99657
	0.9	0.99732	0.9	0.99707	0.9	0.99681	0.9	0.99654
	27	0.99652	28	0.99624	29	0.99595	30	0.99565
	0.1	0.99649	0.1	0.99621	0.1	0.99592	0.1	0.99562
	0.2	0.99646	0.2	0.99618	0.2	0.99589	0.2	0.99559
	0.3	0.99643	0.3	0.99615	0.3	0.99586	0.3	0.99556
	0.4	0.99641	0.4	0.99612	0.4	0.99583	0.4	0.99553
	0.5	0.99638	0.5	0.99609	0.5	0.9958	0.5	0.9955
	0.6	0.99635	0.6	0.99607	0.6	0.99577	0.6	0.99547
	0.7	0.99632	0.7	0.99604	0.7	0.99574	0.7	0.99544
	0.8	0.99629	0.8	0.99601	0.8	0.99571	0.8	0.99541
	0.9	0.99627	0.9	0.99598	0.9	0.99568	0.9	0.99538

EK-7	Suyun sıcaklıkla	yoğunluğunun	değişmesi	(ASTM D854-02,	2003)


EK-8

Proje adı	A fşin - E Parametre	lbistan Kö elerin İnce	ömür Havz elenmesi v	zası Çöllo e Karşıla	lar Setörü, ştırılması	, Siyah Kil	ve Yeşil I	Kil Birimle	rine Ait Jo	eoteknik
Lokasyon	Afşin - E	lbistan / k	AHRAM	ANMAR	RAŞ		20			
Numune alım yeri					Numuner	nin alındığ	a derinlik			
Numune numarası	SK-1				Numune	tipi		Örselen	miş	
Numunenin tanımı	Yüksek P	lastisiteli	Siyah Kil	l.						
Deneyi yapan	Sinem ŞE	KER								
Deney tarihi										
		LİKİTI	LİMİT I	DENEY	İ	P	LASTİK	LİMİT	DENE	Yİ
Deney No	1	2	3	4	5	1	2	3	4	5
Kap No	15	75	7	2	10	3	10	11	13	27
Kap Ağırlığı (gr)	16,12	16,08	12,47	15,93	16,07	12,47	16,1	16,08	12,52	16,13
Kap + Yaş Numune	19,39	19,4	15,89	19,71	19,49	15,11	17,97	17,99	13,96	18,24
Su Ağırlığı (gr)	1,44	1,51	1,56	1,77	1,62	0,93	0,61	0,68	0,49	0,71
Kuru Numune Ağ.	1,83	1,81	1,86	2,01	1,8	1,71	1,26	1,23	0,95	1,4
Su İçeriği (%w)	78,69	83,42	83,87	88,06	90	54,39	48,41	55,28	51,58	50,71
Vuruş Sayısı (N)	38	46	30	25	14	-	-	-	-	-



SONUÇLAR	
Likit Limit (LL) (%)	86.65
Plastik Limit (PL) (%)	52.08
Plastisite İndisi (PI)	34.57
Zemin Tipi (USCS)	MH



EK-9

Proje adı	A fşin - E Parametr	lbistan Kö elerin İnco	ömür Havz elenmesi v	zası Çöllo e Karşıla	lar Setörü ştırılması	, Siyah Ki	l ve Yeşil I	Kil Birimle	rine Ait Jo	eoteknik
Lokasyon	Afşin - E	lbistan / F	AHRAM	ANMAR	RAŞ					
Numune alım yeri					Numune	nin alındığ	ğı derinlik			
Numune numarası	SK-2				Numune	tipi	~	Örselen	miş	
Numunenin tanımı	Yüksek P	lastisiteli	Siyah Kil							
Deneyi yapan	Sinem ŞE	KER								
Deney tarihi										
		LİKİT	LİMİT I	DENEY	İ	P	LASTİK	LİMİT	DENE	Yİ
Deney No	1	2	3	4	5	1	2	3	4	5
Kap No	3	12	13	10	-	2	8	12	-	-
Kap Ağırlığı (gr)	12,47	12,57	12,52	13,02	-	13,01	12,96	12,57	-	-
Kap + Yaş Numune	16,44	15,64	16,18	16,53	-	14,41	14,86	14,97	-	-
Su Ağırlığı (gr)	1,9	1,49	1,84	1,73	-	0,52	0,66	0,87	-	-
Kuru Numune Ağ.	2,07	1,58	1,82	1,78	-	0,88	1,24	1,53	-	-
Su İçeriği (%w)	91,787	94,304	101,099	97,191	-	59,091	53,226	56,863	-	-
Vuruş Sayısı (N)	40	26	14	20	-	-	-	-	-	-



SONUÇLAR							
Likit Limit (LL) (%)	95.79						
Plastik Limit (PL) (%)	56.39						
Plastisite İndisi (PI)	39.40						
Zemin Tipi (USCS)	MH						



EK-10

Proje adı	A fşin - E Parametre	lbistan Kö elerin İnce	ömür Havz elenmesi v	zası Çöllo e Karşıla	lar Setörü, ştırılması	Siyah Kil	ve Yeşil F	Kil Birimle	rine Ait Jo	eoteknik
Lokasyon	Afşin - E	lbistan / k	KAHRAM	ANMAR	RAŞ					
Numune alım yeri					Numuner	nin alındığ	jı derinlik			
Numune numarası	SK-3				Numune	tipi		Örselen	miş	
Numunenin tanımı	Yüksek P	lastisiteli	Siyah Kil							
Deneyi yapan	Sinem ŞE	KER								
Deney tarihi										
		LİKİTI	LİMİT I	DENEY	İ	P	LASTİK	LİMİT	DENE	Yİ
Deney No	1	2	3	4	5	1	2	3	4	5
Kap No	3	8	12	13	10	2	8	12	13	75
Kap Ağırlığı (gr)	12,47	12,96	12,57	12,52	13,02	13,01	12,96	12,57	15,96	16,06
Kap + Yaş Numune	16,44	17,1	15,64	16,18	16,53	14,41	14,86	14,97	19,26	18,24
Su Ağırlığı (gr)	1,9	1,99	1,49	1,84	1,73	0,52	0,66	0,87	1,13	0,75
Kuru Numune Ağ.	2,07	2,15	1,58	1,82	1,78	0,88	1,24	1,53	2,17	1,43
Su İçeriği (%w)	91,79	92,56	94,3	101,1	97,2	59,09	53,23	56,86	52,07	52,45
Vuruş Sayısı (N)	40	33	26	14	20	-		-		-



SONUÇLAR							
Likit Limit (LL) (%)	95.50						
Plastik Limit (PL) (%)	54.74						
Plastisite İndisi (PI)	40.76						
Zemin Tipi (USCS)	MH						



EK-11

Proje adı	A fşin - E Parametre	lbistan Kö elerin İnce	ömür Havz elenmesi v	rası Çöllo e Karşıla	lar Setörü, ştırılması	, Siyah Kil	ve Yeşil F	Kil Birimle	rine Ait J	eoteknik
Lokasyon	Afşin - E	lbistan / k	AHRAM	ANMAR	RAŞ					
Numune alım yeri					Numuner	nin alındığ	jı derinlik			
Numune numarası	SK-4				Numune	tipi		Örselen	miş	
Numunenin tanımı	Yüksek P	lastisiteli	Siyah Kil							
Deneyi yapan	Sinem ŞE	KER								
Deney tarihi										
		LİKİTI	LİMİT I	DENEY	İ	P	LASTİK	LİMİT	DENE	Yİ
Deney No	1	2	3	4	5	1	2	3	4	5
Kap No	3	8	14	15	85	14	15	3	8	7
Kap Ağırlığı (gr)	12,47	12,56	12,67	12,69	16,02	12,66	12,69	12,44	12,56	12,47
Kap + Yaş Numune	16,45	15,98	16,7	17,2	20,19	13,63	13,72	14,03	16,09	14,15
Su Ağırlığı (gr)	1,56	1,3	1,53	1,66	1,47	0,24	0,26	0,39	0,85	0,45
Kuru Numune Ağ.	2,42	2,12	2,5	2,85	2,7	0,73	0,77	1,2	2,68	1,23
Su İçeriği (%w)	64,46	61,32	61,2	58,25	54,44	32,88	33,77	32,5	31,72	36,58
Vuruş Sayısı (N)	14	22	29	40	45	-	-	-	-	-



SONUÇLAR								
Likit Limit (LL) (%)	60.73							
Plastik Limit (PL) (%)	33.49							
Plastisite İndisi (PI)	27.24							
Zemin Tipi (USCS)	MH							



EK-12

Proje adı	A fşin - E Parametre	lbistan Kö elerin İnce	ömür Havz elenmesi v	zası Çöllo 'e Karşıla	lar Setörü, ştırılması	, Siyah Kil	ve Yeşil H	Kil Birimle	rine Ait Jo	eoteknik
Lokasyon	Afşin - E	lbistan / k	KAHRAM	ANMAR	RAŞ					
Numune alım yeri					Numuner	nin alındığ	jı derinlik			
Numune numarası	YK-1				Numune	tipi		Örselen	miş	
Numunenin tanımı	Yüksek P	lastisiteli	Yeşil Kil							
Deneyi yapan	Sinem ŞE	KER								
Deney tarihi										
		LİKİT I	LİMİT I	DENEY	İ	P	LASTİK	LİMİT	DENE	Yİ
Deney No	1	2	3	4	5	1	2	3	4	5
Kap No	6	8	10	11	12	3	6	7	12	14
Kap Ağırlığı (gr)	12,93	12,98	13,05	12,59	12,61	12,47	12,93	12,5	12,58	12,66
Kap + Yaş Numune	15,68	15,82	15,68	15,59	15,65	14,56	14,88	14,63	14,78	14,19
Su Ağırlığı (gr)	1,05	1,12	1,12	1,31	1,39	0,55	0,59	0,39	0,45	0,31
Kuru Numune Ağ.	1,7	1,72	1,51	1,69	1,65	1,54	1,36	1,74	1,75	1,22
Su İçeriği (%w)	61,76	65,12	74,17	77,51	84,24	35,71	43,38	22,41	25,71	25,41
Vuruş Sayısı (N)	67	35	22	16	10	-		-	-	-



SONUÇLAR								
Likit Limit (LL) (%)	71.70							
Plastik Limit (PL) (%)	30.53							
Plastisite İndisi (PI)	41.17							
Zemin Tipi (USCS)	СН							



EK-13

Proje adı	Afşin - Elbistan Kömür Havzası Çöllolar Setörü, Siyah Kil ve Yeşil Kil Birimlerine Ait Jeoteknik Parametrelerin İncelenmesi ve Karşılaştırılması									
Lokasyon	Afşin - E	lbistan / k	AHRAM	ANMAR	AŞ					
Numune alım yeri					Numuner	nin alındığ	jı derinlik			
Numune numarası	YK-2				Numune	tipi		Örselen	miş	
Numunenin tanımı	Yüksek P	lastisiteli	Yeşil Kil							
Deneyi yapan	Sinem ŞE	Sinem ŞEKER								
Deney tarihi										
c		LİKİTI	LİMİT I	DENEY	i	P	LASTİK	LİMİT	DENE	Yİ
Deney No	1	2	3	4	5	1	2	3	4	5
Kap No	2	3	8	10	12	6	8	10	11	12
Kap Ağırlığı (gr)	13,01	12,47	12,95	13,02	12,57	12,89	15,98	13,02	12,55	16,15
Kap + Yaş Numune	17,12	17,01	17,2	17,13	16,73	17,83	20,37	15,02	15,78	19,78
Su Ağırlığı (gr)	1,4	1,54	1,47	1,45	1,49	0,97	0,83	0,43	0,62	0,73
Kuru Numune Ağ.	2,71	3	2,78	2,66	2,67	3,97	3,56	1,57	2,61	2,9
Su İçeriği (%w)	51,661	51,333	52,878	54,511	55,805	24,433	23,315	27,389	23,755	25,172
Vuruş Sayısı (N)	60	33	25	22	18	-		-	-	-



SONUÇLAR								
Likit Limit (LL) (%)	53.76							
Plastik Limit (PL) (%)	24.81							
Plastisite İndisi (PI)	28.95							
Zemin Tipi (USCS)	СН							



EK-14

Proje adı	A fşin - E Parametre	lbistan Kö elerin İnce	ömür Havz elenmesi v	zası Çöllo e Karşıla	lar Setörü, ştırılması	Siyah Ki	ve Yeşil I	Kil Birimle	rine Ait Jo	eoteknik
Lokasyon	Afşin - E	lbistan / k	AHRAM	ANMAR	AŞ		19			
Numune alım yeri					Numuner	nin alındığ	ı derinlik			
Numune numarası	YK-3			Numune	tipi		Örselen	Örselenmiş		
Numunenin tanımı	Yüksek P	lastisiteli	Yeşil Kil							
Deneyi yapan	Sinem ŞE	KER								
Deney tarihi										
	1	LİKİTI	LİMİT I	DENEY	İ	P	LASTİK	LİMİT	DENE	Yİ
Deney No	1	2	3	4	5	1	2	3	4	5
Kap No	G7	E6	G20	G60	G10	45	21	K10	7	K41
Kap Ağırlığı (gr)	6,02	10,44	9,47	9,93	10,43	23,89	27,78	25,82	30,97	30,13
Kap + Yaş Numune	9,9	12,5	13,43	14,04	14,42	26,12	29,85	27,46	33,12	31,57
Su Ağırlığı (gr)	1,21	0,65	1,32	1,49	1,48	0,37	0,36	0,27	0,39	0,24
Kuru Numune Ağ.	2,67	1,41	2,64	2,62	2,51	1,86	1,71	1,37	1,76	1,2
Su İçeriği (%w)	45,318	46,099	50,000	56,870	58,964	19,892	21,053	19,708	22,159	20,000
Vuruş Sayısı (N)	63	40	27	17	15	-		-	-	-



SONUÇLAR				
Likit Limit (LL) (%)	52.51			
Plastik Limit (PL) (%)	20.56			
Plastisite İndisi (PI)	31.95			
Zemin Tipi (USCS)	СН			

OVAUNIN
1973

EK-15

	ÖZGÜ	L AĞIRLIK		
Proje adı	Afşin - Elbistan Kömür Havz Jeoteknik Parametrelerin İnce	ası Çöllolar Setörü, Siyah Ki elenmesi ve Karşılaştırılması	l ve Yeşil Kil Birimlerine Ait	
Lokasyon	Afşin - Elbistan / KAHRAMANMARAŞ			
Numunenin tanımı	Yüksek Plastisiteli Kil	Numunenin No	SK-1	
Piknometre türü	250 ml	Deney yöntemi	Kaynatma	
Deneyi yapanlar	Sinem ŞEKER	Deney tarihi	2 S45	
	Özgül Aş	ğırlık Verileri		
Piknometre no			1	
Numune ağırlığı (gr)		28.13		
Numune + Saf su ağırlığ	ja (gr)	372.77		
Piknometre + Saf su ağırlığı (gr)*		355		
Sıcaklık (°C)		91.5		
Suyun bu sıcaklıktaki öz	zgül ağırlığı (Gw)**	0.964		
Özgül ağırlık (Gs)			2.6175	

$G_{S}(T_{X}) = \frac{W_{S} \times G_{W}(T_{X})}{W_{S} + W_{PW}(T_{X}) - W_{PSW}(T_{X})}$

*EK-1 ve 2'deki kalibrasyon eğrisinden. **EK-3'deki tablodan.



ÇUKUROVA ÜNİVERSİTESİ MÜHENDİSLİK-MİMARLIK FAKÜLTESİ JEOLOJİ MÜHENDİSLİĞİ BÖLÜMÜ ZEMİN MEKANİĞİ LABORATUARI

	ÖZGÜ	L AĞIRLIK			
Proje adı	Afşin - Elbistan Kömür Havz Jeoteknik Parametrelerin İnce	ası Çöllolar Setörü, Siyah Ki elenmesi ve Karşılaştırılması	l ve Yeşil Kil Birimlerine Ait		
Lokasyon	Afşin - Elbistan / KAHRAM	ANMARAŞ			
Numunenin tanımı	Yüksek Plastisiteli Kil	Numunenin No	SK-2		
Piknometre türü	250 ml	Deney yöntemi	Kaynatma		
Deneyi yapanlar	Sinem ŞEKER	Deney tarihi			
	Özgül Aş	ğırlık Verileri			
Piknometre no			1		
Numune ağırlığı (gr)			30.23		
Numune + Saf su ağırlığı (gr)			373.77		
Piknometre + Saf su ağı	rlığı (gr)*		355.23		
Sıcaklık (°C)			88.4		
Suyun bu sıcaklıktaki öz	zgül ağırlığı (Gw)**		0.966		
Özgül ağırlık (Gs)			2.498		
	$G_S(T_X) = \frac{1}{W_S}$	$\frac{W_S \times G_W(T_X)}{+ W_{PW}(T_X) - W_{PSW}(T_X)}$			
	*EK-1 ve 2'deki kalibrasyon	eğrisinden. **EK-3'deki tablod	an.		

OVAUNIN
1973

EK-17

	OZGUI	L AGIRLIK		
Proje adı	Afşin - Elbistan Kömür Havz Jeoteknik Parametrelerin İnce	ası Çöllolar Setörü, Siyah Ki elenmesi ve Karşılaştırılması	il ve Yeşil Kil Birimlerine Ait	
Lokasyon	Afşin - Elbistan / KAHRAMANMARAŞ			
Numunenin tanımı	Yüksek Plastisiteli Kil	Numunenin No	SK-3	
Piknometre türü	250 ml	Deney yöntemi	Kaynatma	
Deneyi yapanlar	Sinem ŞEKER	Deney tarihi	5.00	
	Özgül A	ğırlık Verileri		
Piknometre no			2	
Numune ağırlığı (gr)		30.34		
Numune + Saf su ağırlığ	1 (gr)		370.85	
Piknometre + Saf su ağırlığı (gr)*			350.87	
Sıcaklık (°C)			91.9	
Suyun bu sıcaklıktaki öz	gül ağırlığı (Gw)**		0.9647	
Özgül ağırlık (Gs)			2.825192857	

$G_{S}(T_{X}) = \frac{W_{S} \times G_{W}(T_{X})}{W_{S} + W_{PW}(T_{X}) - W_{PSW}(T_{X})}$

*EK-1 ve 2'deki kalibrasyon eğrisinden. **EK-3'deki tablodan.



ÇUKUROVA ÜNİVERSİTESİ MÜHENDİSLİK-MİMARLIK FAKÜLTESİ JEOLOJİ MÜHENDİSLİĞİ BÖLÜMÜ ZEMİN MEKANİĞİ LABORATUARI

	ÖZGÜ	L AĞIRLIK			
Proje adı	Afşin - Elbistan Kömür Havz Jeoteknik Parametrelerin İnce	zası Çöllolar Setörü, Siyah Ki elenmesi ve Karşılaştırılması	il ve Yeşil Kil Birimlerine Ait		
Lokasyon	Afşin - Elbistan / KAHRAM	ANMARAŞ			
Numunenin tanımı	Yüksek Plastisiteli Kil	Numunenin No	SK-4		
Piknometre türü	250 ml	Deney yöntemi	Kaynatma		
Deneyi yapanlar	Sinem ŞEKER	Deney tarihi			
	Özgül A	ğırlık Verileri			
Piknometre no			2		
Numune ağırlığı (gr)			30.64		
Numune + Saf su ağırlığı (gr)			369.89		
Piknometre + Saf su ağı	rlığı (gr)*		350.56		
Sıcaklık (°C)			92.1		
Suyun bu sıcaklıktaki öz	zgül ağırlığı (Gw)**		0.964		
Özgül ağırlık (Gs)		2.611			
	$G_S(T_X) = \frac{1}{W_S}$	$\frac{W_S \times G_W(T_X)}{+ W_{PW}(T_X) - W_{PSW}(T_X)}$			
	*EK-1 ve 2'deki kalibrasyon	eğrisinden. **EK-3'deki tablod	an.		

OVA UNIL
1973

EK-19

ÖZGÜI	L AĞIRLIK			
Afşin - Elbistan Kömür Havz Jeoteknik Parametrelerin İnce	ası Çöllolar Setörü, Siyah Ki elenmesi ve Karşılaştırılması	l ve Yeşil Kil Birimlerine Ait		
Afşin - Elbistan / KAHRAMANMARAŞ				
Yüksek Plastisiteli Kil	Numunenin No	YK-1		
250 ml	Deney yöntemi	Kaynatma		
Sinem ŞEKER	Deney tarihi	5 S45		
Özgül A	ğırlık Verileri			
Piknometre no		2		
		30.99		
1 (gr)		370.89		
lığı (gr)*	350.53			
		92.3		
gül ağırlığı (Gw)**		0.964		
		2.810		
	ÓZGÚ Afşin - Elbistan Kömür Havz Jeoteknik Parametrelerin İnc Afşin - Elbistan / KAHRAM Yüksek Plastisiteli Kil 250 ml Sinem ŞEKER Özgül A (gr) hğı (gr)*	ÖZGÜL AĞIRLIK Afşin - Elbistan Kömür Havzası Çöllolar Setörü, Siyah Ki Jeoteknik Parametrelerin İncelenmesi ve Karşılaştırılması Afşin - Elbistan / KAHRAMANMARAŞ Yüksek Plastisiteli Kil Numunenin No 250 ml Deney yöntemi Sinem ŞEKER Özgül Ağırlık Verileri 1(gr) hğı (gr)* gül ağırlığı (Gw)**		

$G_{S}(T_{X}) = \frac{W_{S} \times G_{W}(T_{X})}{W_{S} + W_{PW}(T_{X}) - W_{PSW}(T_{X})}$

*EK-1 ve 2'deki kalibrasyon eğrisinden. **EK-3'deki tablodan.



ÇUKUROVA ÜNİVERSİTESİ MÜHENDİSLİK-MİMARLIK FAKÜLTESİ JEOLOJİ MÜHENDİSLİĞİ BÖLÜMÜ ZEMİN MEKANİĞİ LABORATUARI

	ÖZGÜ	L AĞIRLIK		
Proje adı	Afşin - Elbistan Kömür Havz Jeoteknik Parametrelerin İnc	ası Çöllolar Setörü, Siyah Ki elenmesi ve Karşılaştırılması	il ve Yeşil Kil Birimlerine Ait	
Lokasyon	Afşin - Elbistan / KAHRAM	ANMARAŞ		
Numunenin tanımı	Yüksek Plastisiteli Kil	Numunenin No	YK-2	
Piknometre türü	250 ml	Deney yöntemi	Kaynatma	
Deneyi yapanlar	Sinem ŞEKER	Deney tarihi		
	Özgül Aş	ğırlık Verileri		
Piknometre no			1	
Numune ağırlığı (gr)			30.39	
Numune + Saf su ağırlığı (gr)			375	
Piknometre + Saf su ağırlığı (gr)*			354.88	
Sıcaklık (°C)			92.1	
Suyun bu sıcaklıktaki öz	zgül ağırlığı (Gw)**		0.964	
Özgül ağırlık (Gs)			2.853	
	$G_S(T_X) = \frac{1}{W_S}$	$\frac{W_S \times G_W(T_X)}{+ W_{PW}(T_X) - W_{PSW}(T_X)}$		
	*EK-1 ve 2'deki kalibrasyon	eğrisinden. **EK-3'deki tablod	an.	

ONA UNIL	
1973	

EK-21

	0230	- Noncent	
Proje adı	Afşin - Elbistan Kömür Havz Jeoteknik Parametrelerin İnce	ası Çöllolar Setörü, Siyah Ki elenmesi ve Karşılaştırılması	l ve Yeşil Kil Birimlerine Ait
Lokasyon	Afşin - Elbistan / KAHRAM	ANMARAŞ	
Numunenin tanımı	YK-3		
Piknometre türü	250 ml	Deney yöntemi	Kaynatma
Deneyi yapanlar	Sinem ŞEKER	Deney tarihi	2 885 1
	Özgül Aş	ğırlık Verileri	
Piknometre no			1
Numune ağırlığı (gr)			30.96
Numune + Saf su ağırlığ	1 (gr)		376
Piknometre + Saf su ağır	lığı (gr)*		355.73
Sıcaklık (°C)			89.5
Suyun bu sıcaklıktaki öz	gül ağırlığı (Gw)**		0.9653
Özgül ağırlık (Gs)			2.796

 $G_S(T_X) = \frac{W_S + W_{PW}(T_X) - W_{PSW}(T_X)}{W_S + W_{PW}(T_X) - W_{PSW}(T_X)}$

*EK-1 ve 2'deki kalibrasyon eğrisinden. **EK-3'deki tablodan.

CURUNUS ST	Anstra	ÇUKUROVA ÜNİVERSİTESİ MÜHENDİSLİK FAKÜLTESİ JEOLOJİ MÜHENDİSLİĞİ BÖLÜM Ü ZEMİN MEKANİĞİ LABORATUARI								E	K-22
					TANE BO	YU ANALIZI					
Proje Adı:			Afşin - Elbist	tan Kömür Havz	ası Çöllolar Se	etörü, Siyah Kil	ve Yeşil Kil B	irimlerine Ait	Jeoteknik F	Parametrele	erin
l okasvon:		Afsin-Elbistan/KAHRAMANMARAS Numune No: SK-1							SK-1		
Numune Ta	nimi:	Atşın-Elbistari/KAHKAMANMAKAŞ Numune No:						OK-1			
Standart:			ASTM D 422	2		Ayırıcı: 10000	devir/dk. mik	ser/ Sodyum	l hegza meta	a fosfat (Na	PO ₃) ₆
Mezür Çapı			5,89 cm			Hidrometre T	ürü:		ASTM 151	н	010
Deney Başı	Numune	Ağırlığı: 49,3				Numunenin Ö	zgül Ağırlığ		2.617		
Deneyi Yap	an:	Sinem ŞEKER				Başlama Tari	hi:		06.02.201	9	
(HIDROME			HIDROMET	TRE ANALIZI					
Tarih	Okuma Zamanı	Geçen Zaman (dk)	Sıcaklık (°C)	Hidrometre Okuması (r _a)	Hidrometre Düzeltmesi (d)	Düzeltilmiş Hidrometre Okuması (r)	Z, (cm)	Suyun Viskozitesi (µ)	Suyun Birim Hacim Ağırlığı (Yw)	Tane Çapı: D (mm)	Yüzde Geçen:N (%)
05 00 0040	40.00.45	90 0.45	00 00.00	4 0000	80.000240	1 0005	8.74	0.01000	0.00921	0.17004	00.26
05.02.2019	12:26:15	0.15	20.00	1.0320	-0.00349	1.0285	9.13	0.01009	0.99821	0.17064	94 44
05.02.2019	12:20:30	1.0	20.00	1.0305	-0.00349	1.0250	9.66	0.01009	0.99821	0.06950	87.88
05.02.2019	12:28	2.0	20.00	1.0265	-0.00349	1.0230	10.19	0.01009	0.99821	0.05047	81.32
05.02.2019	12:30	5.0	19.80	1.0240	-0.00344	1.0206	10.84	0.01009	0.99825	0.03292	73.16
05.02.2019	12:35	10.0	19.60	1.0221	-0.00347	1.0186	11.35	0.01009	0.99829	0.02382	66.70
05.02.2019	12:45	15.0	19.70	1.0211	-0.00348	1.0176	11.62	0.01009	0.99827	0.01968	63.45
05.02.2019	13:00	30.0	20.00	1.0197	-0.00349	1.0162	11.99	0.01009	0.99821	0.01414	59.03
05.02.2019	13:30	60.0	20.10	1.0180	-0.00350	1.0145	12.44	0.01009	0.99819	0.01018	53.48
05.02.2019	14:30	120.0	20.30	1.0162	-0.00355	1.0127	12.93	0.01009	0.99814	0.00734	47.58
05.02.2019	16:30	240.0	21.00	1.0144	-0.00372	1.0107	13.45	0.01009	0.99799	0.00529	41.61
05.02.2019	18:30	360.0	21.70	1.0141	-0.00389	1.0102	13.58	0.00984	0.99784	0.00429	40.55
06.02.2019	10:30	1440.0	20.10	1.0122	-0.00350	1.0087	13.98	0.01009	0.99819	0.00220	34.46
Elek No	Elek Açıl	klığı (mm)	Kurutma H	Kabı Ağırlığı gr)	ELEK . Kurutma K Ağı	ANALIZI Kabı+Zemin ırlığı gr)	Elek Üstü Zemin Ağırlığı (ar)	% Kalan	top Top Kal	/am lam lan	% Toplam Geçen
4	4	75			6 6		0.00	0.00	0.0	00	100.00
10	2	.00			-		0.00	0.00	0.0	00	100.00
40	0.	425	3	1.00	31	.01	0.01	0.02	0.0	02	99.98
200	0.	075	23	3.92	29	9.97	6.05	11.15	11.	16	88.84
	100 90 80 70 60 50 40 000 10 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0		0.005mm	No.2		No.40	No,10 N	0.4 3/8° 3 	HIDROM E A INALI E LEKK A NA LIZI	75mm ETR ZI	
	0.00	1	0.01		0.1 Tane Q	1 (mm)		10		100	



1 Tane Çapı (mm) KUM Ince Orta Iri

ÇAKIL Ince Iri

BLOK

KIL

SILT

A CONCOLORING	A LINSITES	ÇUKUROVA ÜNİVERSİTESİ MÜHENDİSLİK FAKÜLTESİ JEOLOJİ MÜHENDİSLİĞİ BÖLÜMÜ ZEMİN MEKANİĞİ LABORATUARI									K-23
					TANE BO	OYU ANALİZİ					
Proje Adı:			Afşin - Elbis	stan Kömür Ha	zası Çöllolar S	Setörü, Siyah Kil	ve Yeşil Kil Bi	rimlerine Ait .	Jeoteknik P	arametrele	rin
Lokasvon			Afsin-Fibist	an/KAHRAMAI	MARAS	Numune No:			SK-2		
Numune Ta	nimi:		Yüksek Pla	stisiteli Svah k	1	Mezür No:			OIC 2		
Standart:			ASTM D 42	2		Avirici: 10000 c	levir/dk, mikse	er/ Sodvum he	eoza meta t	fosfat (NaP	O3)e
Mezür Çapı			5.89 cm			Hidrometre Tü	rü:	,	ASTM 15	1-H	- 370
Deney Başı	Numune	Ağırlığı:	50,21			Numunenin Öz	gül Ağırlığı:		2.498	22223	
Deneyi Yap	an:		Sinem ŞEK	ER		Başlama Tarih	1:		07.02.201	9	
					HIDROME	TRE ANALIZI					
Tarih	Okuma Zamani	Geçen Zaman (dk)	Sıcaklık (°C)	Hidrometre Okuması (r _a)	Hidrometre Düzeltmesi (d)	Düzeltilmiş Hidrometre Okuması (r)	Z, (cm)	Suyun Viskozitesi (µ)	Suyun Birim Hacim Ağırlığı (Yw)	Tane Çapı: D (mm)	Yüzde Geçen:N (%)
ø	æ	æ	۲	æ	15		88	88	围	8	
07.02.2019	11:26:15	0.15	20.10	1.0270	-0.00335	1.0237	10.02	0.01009	0.99819	0.17592	84.46
07.02.2019	11:26:30	0.30	20.10	1.0240	-0.00335	1.0207	10.81	0.01009	0.99819	0.12923	74.51
07.02.2019	11:27	1.0	20.10	1.0231	-0.00335	1.0198	11.05	0.01009	0.99819	0.07155	71.53
07.02.2019	11:28	2.0	20.10	1.0218	-0.00335	1.0185	11.40	0.01009	0.99819	0.05138	67.21
07.02.2019	11:30	5.0	20.50	1.0202	-0.00343	1.0158	11.84	0.00984	0.9981	0.03271	61.92
07.02.2019	11:35	10.0	20.70	1.0190	-0.00348	1.0155	12.17	0.00984	0.99806	0.02345	51.93
07.02.2019	12:00	60.0	20.50	1.0171	-0.00343	1.0137	13.17	0.00984	0.99799	0.01301	45.67
07.02.2019	13:13	120.0	20.60	1.0134	-0.00345	1.0099	13.65	0.00984	0.99808	0.00717	39.36
07.02.2019	15:13	240.0	21.10	1.0120	-0.00356	1.0084	14.05	0.00984	0.99797	0.00514	34.72
07.02.2019	17:13	360.0	21.40	1.0113	-0.00363	1.0077	14.25	0.00984	0.99791	0.00423	32.38
08.02.2019	11:13	1440.0	20.30	1.0098	-0.00339	1.0064	14.58	0.01009	0.99814	0.00217	27.43
					ELEK	ANALIZI	77		12		
Elek No	Elek Açıl	klığı (mm)	Kurutma	Kabı Ağırlığı (gr)	Kurutma Ağ	Kabı+Zemin Iırlığı (gr)	Elek Üstü Zemin Ağırlığı (gr)	% Kalan	Top Ka	% Iam Ian	% Toplam Geçen
4	4	.75					0.00	0.00	0.	00	100.00
10	2.	.00					0.00	0.00	0.	00	100.00
40	0.4	425	2	5.82	2	5.86	0.04	0.07	0.	07	99.93
200	0.0	075	2	7.78	4	2.61	14.83	27.32	27	.39	72.61
	100 - 90 - 80 - 70 - 10 - 90 - 80 - 10 - 0 - 0 - 0 - 0 -	01	0,005mm	No No	.200 0.1	No.40		<u>4 3/8" 3/4</u> → →	+" HIDROME E ANALIZI ELEK ANALIZI	75mm TR 100	
	21				Tane	çapı (mm)					
		KIL		SILT		KUM		ÇAK	aL	ð	
	8		IL SILT ince Orta iri ince iri 🖻								

CUKURO	ÇUKUROVA ÜNİVERSİTESİ MÜHENDİSLİK FAKÜLTESİ JEOLOJİ MÜHENDİSLİĞİ BÖLÜMÜ ZEMİN MEKANİĞİ LABORATUARI									Eŀ	K-24
					TANE BO	YU ANALİZİ					
Proje Adı:			Afşin - Elbis İncelenmes	stan Kömür Ha i ve Karşılaştırı	vzası Çöllolar : İması	Setörü, Siyah Ki	l ve Yeşil Kil	Birimlerine Ai	t Jeoteknik	Parametr	elerin
Lokasyon:			Afşin-Elbist	an/KAHRAMA	NMARAŞ	Numune No: SK-3					
Numune Ta	inimi:		Yüksek Pla	stisiteli Syah F	<il and="" statem<="" statements="" td=""><td colspan="4">Mezür No:</td><td></td><td></td></il>	Mezür No:					
Standart:			ASTM D 42	2		Ayırıcı: 10000 devir/dk. mikser/ Sodyum hegza me				a fosfat (N	aPO ₃) ₆
Mezür Çapı	5,89 cm				Hidrometre Ti	ürü:		ASTM 151	-H		
Deney Başı	aşı Numune Ağırlığı: 50,96 Numunenin Özgül Ağırlığı: 2.				2.624						
Deneyi Yap	an:		Sinem ŞEK	ER		Başlama Tari	hi:		07.02.201	9	
					HIDROMET	RE ANALIZI			170		
Tarih	Okuma Zamanı	Geçen Zaman (dk)	Sıcaklık (°C)	Hidrometre Okuması (r _a)	Hidrometre Düzeltmesi (d)	etre nesi Düzeltilmiş Hidrometre Okuması (r) (cm) Suyun Viskozitesi (μ)			Suyun Birim Hacim Ağırlığı (Yw)	Tane Çapı: D (mm)	Yüzde Geçen:N (%)
æ	æ	æ	۲	æ	88		88	88	HH.		
07.02.2019	10.36:15	0.15	20.90	1.0355	-0.00352	1.0320	7.82	0.01009	0.99802	0.17149	103.05
07.02.2019	10:36:30	0.30	20.90	1.0350	-0.00352	1.0315	7.95	0.01009	0.99802	0.12229	101.53
07.02.2019	10:37	1.0	20.90	1.0344	-0.00352	1.0309	8.11	0.01009	0.99802	0.06764	99.71
07.02.2019	10:38	2.0	20.90	1.0342	-0.00352	1.0307	8.16	0.01009	0.99802	0.04799	99.10
07.02.2019	10:40	5.0	20.90	1.0340	-0.00352	1.0305	8.21	0.01009	0.99802	0.03045	98.50
07.02.2019	10:45	10.0	20.30	1.0338	-0.00339	1.0304	8.23	0.01009	0.99814	0.02155	97.92
07.02.2019	10:55	15.0	20.40	1.0333	-0.00341	1.0299	8.37	0.01009	0.99812	0.01775	96.40
07.02.2019	11:10	30.0	20.70	1.0328	-0.00348	1.0293	8.52	0.01009	0.99806	0.01266	94.87
07.02.2019	11:40	60.0	20.50	1.0316	-0.00343	1.0282	8.83	0.01009	0.9981	0.00911	91.24
07.02.2019	12:40	120.0	20.90	1.0308	-0.00352	1.0273	9.06	0.01009	0.99802	0.00653	88.79
07.02.2019	14:40	240.0	20.90	1.0298	-0.00352	1.0263	9.33	0.01009	0.99802	0.00468	85.75
07.02.2019	16:40	360.0	21.30	1.0293	-0.00360	1.0257	9.48	0.00984	0.99793	0.00381	84.24
08.02.2019	10:40	1440.0	20.10	1.0270	-0.00335	1.0237	10.02	0.01009	0.99819	0.00198	77.27
					ELEK	ANALİZİ	1				
Elek No	lek No Elek Açıklığı Kurutma Kabı Ağırlığı ^{Kurut} (mm) (gr)		Kurutma Ağ	Kabı+Zemin lırlığı (gr)	Elek Üstü Zemin Ağırlığı (gr)	% Kalan	Top Kal	% lam lan	% Toplam Geçen		
4	4.7	75					0.00	0.00	0.0	00	100.00
10	2.0	00				0.00	0.00	0.00		100.00	
40	0.4	25	2	9.70	2	29.70 0.00 0.00		0.00	0.00		100.00
200	0.0	0.075 23.92				4.16	0.24	0.44	0.4	14	99.56



ÇUKUROVA ÜNİVERSİTESİ MÜHENDİSLİK FAKÜLTESİ JEOLOJİ MÜHENDİSLİĞİ BÖLÜMÜ ZEMİN MEKANİĞİ LABORATUARI									Ek	C-25	
					TANE BOY	U ANALİZİ					
Proje Adı:			Afşin - Elbis İncelenmesi	tan Kömür Hav i ve Karşılaştırıl	ızası Çöllolar S ması	letörü, Siyah K	ül ve Yeş	il Kil Birimlerir	ne Ait Jeote	knik Param	etrelerin
Lokasyon:			Afşin-Elbist	an/KAHRAMA	MARAŞ	Numune No:			SK-4		
Numune Ta	inimi:		Yüksek Pla	stisiteli Syah K	il	Mezür No:					
Standart:	art: ASTM D 422					Ayırıcı: 1000	0 devir/dk	. mikser/ Sod	yum hegza	meta fosfat	(NaPO ₃) ₆
Mezür Çapı	1		5,89 cm			Hidrometre	Türü:		ASTM 151	-H	
Deney Başı	Numune	Ağırlığı:	46,96			Numunenin	Özgül A	ğırlığı:	2.611		
Deneyi Yap	an:		Sinem ŞEK	ER		Başlama Tar	rihi:		06.02.2019	(
					HIDROMET	RE ANALIZI					
Tarih	Okuma Zamanı	Geçen Zaman (dk)	Sıcaklık (°C)	Hidrometre Okuması (r _a)	Hidrometre Düzeltmesi (d)	Düzeltilmiş Hidrometre Okuması (r)	Z, (cm)	Suyun Viskozitesi (µ)	Suyun Birim Hacim Ağırlığı (Yw)	Tane Çapı: D (mm)	Yüzde Geçen:N (%)
۹	æ	æ	æ	ø	88		HH	88	88		
05.02.2019	11:18:15	0.15	20.00	1.0300	-0.00347	1.0265	9.26	0.01009	0.99821	0.17536	97.63
05.02.2019	11:18:30	0.30	20.00	1.0280	-0.00347	1.0245	9.79	0.01009	0.99821	0.12749	90.74
05.02.2019	11:19	1.0	20.00	1.0262	-0.00347	1.0227	10.26	0.01009	0.99821	0.07151	84.53
05.02.2019	11:20	2.13	20.00	1.0245	-0.00347	1.0210	10.71	0.01009	0.99821	0.05006	78.67
05.02.2019	11:22	5.0	19.80	1.0233	-0.00343	1.0199	11.02	0.01009	0.99825	0.03314	74.54
05.02.2019	11:27	10.0	19.80	1.0218	-0.00343	1.0184	11.42	0.01009	0.99825	0.02385	69.36
05.02.2019	11:37	15.0	19.90	1.0206	-0.00346	1.0171	11.74	0.01009	0.99823	0.01975	65.19
05.02.2019	12:07	30.0	20.00	1.0193	-0.00347	1.0158	12.09	0.01009	0.99821	0.01417	60.74
05.02.2019	13:07	60.0	20.20	1.0172	-0.00354	1.0137	12.66	0.01009	0.99816	0.01025	53.43
05.02.2019	15:07	120.0	20.90	1.0152	-0.00370	1.0115	13.24	0.00984	0.99802	0.00732	46.47
05.02.2019	17:07	240.0	21.50	1.0136	-0.00384	1.0098	13.70	0.00961	0.99789	0.00520	40.91
05.02.2019	19:07	360.0	21.30	1.0121	-0.00380	1.0083	14.08	0.00984	0.99789	0.00436	35.88
06.02.2019	11:11	1440.0	20.30	1.0100	-0.00355	1.0065	14.57	0.01009	0.99814	0.00225	28.65
					ELEK A	NALİZİ					
Elek No	ek No Elek Açıklığı Kurutma Kabı Ağırlığı Kurutma (mm) (gr) Ağ		Kurutma K Ağıı (g	abı+Zemin rlığı ır)	Elek Ú A	İstü Zemin ğırlığı (gr)	% Kalan	% Toplam Kalan	% Toplam Geçen		
4	4.	75						0.00	0.00	0.00	100.00
10	2.	00						0.00	0.00	0.00	100.00
40	0.4	25	2	9.70	29	.70		0.00	0.00	0.00	100.00
200	0.0	0.075 30.15		38	30 8.15 15.01			15.01	15.01	84.99	



ÇUKUROVA ÜNİVERSİTESİ MÜHENDİSLİK FAKÜLTESİ JEOLOJİ MÜHENDİSLİĞİ BÖLÜMÜ ZEMİN MEKANIĞİ LABORATUARI									EK	-26	
				1	TANE BOY	U ANALİZİ					
Proje Adı:			Afşin - Elbi Parametrel	stan Kömür H erin İncelenm	avzası Çöllola esi ve Karşılaş	ır Setörü, Siya stırılması	h Kil ve Y	eşil Kil Birim	lerine Ait J	eoteknik	
Lokasyon:	ron: Afşin-Elbistan/KAHRAMANMARA				ANMARAŞ	Numune No:	6		YK-1		
Numune Ta	Tanımı: Yüksek Plastisiteli Syah Kil Mezür No:										
Standart:	ASTM D 422					Ayırıcı: 1000	0 devir/dk	. mikser/ So	dyum hegz	a meta fosfa	at (NaPO ₃) ₆
Mezür Çapı			5,89 cm			Hidrometre 7	Türü:		ASTM 151	-H	
Deney Başı	Numune	Ağırlığı:	51,96			Numunenin	Özgül A	ýrrliği:	2.810		
Deneyi Yapan: Sinem ŞEKER			(ER		Başlama Taı	rihi:		11.02.201	9		
1					HIDROMETH	RE ANALIZI		1917			-
Tarih	Okuma Zamanı	Geçen Zaman (dk)	Sıcaklık (°C)	Hidrometre Okuması (r _a)	Hidrometre Düzeltmesi (d)	Düzeltilmiş Hidrometre Okuması (r)	Z, (cm)	Suyun Viskozites i (µ)	Suyun Birim Hacim Ağırlığı (Yw)	Tane Çapı: D (mm)	Yüzde Geçen:N (%)
æ	ø	۲	۹	۹	88	8	FR	89	FR	8	8
11.02.2019	11:11:15	0.15	21.40	1.0360	-0.00383	1.0322	7.77	0.00984	0.99791	0.16812	102.25
11.02.2019	11:11:30	0.30	21.40	1.0355	-0.00383	1.0317	7.90	0.00984	0.99791	0.11989	100.75
11.02.2019	11:12	1.0	21.40	1.0351	-0.00383	1.0313	8.01	0.00984	0.99791	0.06610	99.56
11.02.2019	11:13	2.0	21.40	1.0348	-0.00383	1.0310	8.08	0.00984	0.99791	0.04697	98.66
11.02.2019	11:15	5.0	21.20	1.0337	-0.00377	1.0299	8.36	0.00984	0.99795	0.03021	95.44
11.02.2019	11:20	10.0	21.10	1.0327	-0.00375	1.0290	8.62	0.00984	0.99797	0.02169	92.46
11.02.2019	11:25	15.0	20.90	1.0318	-0.00370	1.0281	8.84	0.00984	0.9978	0.01794	90.42
11.02.2019	12:10	60.0	20.70	1.0288	-0.00364	1.0252	9.62	0.00984	0.99784	0.00936	81.53
11.02.2019	13:10	120.0	21.10	1.0274	-0.00375	1.0237	10.02	0.00984	0.99797	0.00675	76.64
11.02.2019	15:10	240.0	21.20	1.0262	-0.00377	1.0224	10.34	0.00984	0.99795	0.00485	73.06
11.02.2019	17:10	360.0	21.20	1.0252	-0.00377	1.0214	10.61	0.00984	0.99795	0.00401	70.08
12.02.2019	11:10	1440.0	20.20	1.0229	-0.00352	1.0194	11.15	0.01009	0.99795	0.00208	63.96
					ELEK A	NALİZİ					
Elek No	Elek Açıklığı Kurutma Kabı Ağırlığı ^{Kuru} (mm) (gr)		Kurutma H Ağı (s	Kabı+Zemin ırlığı gr)	Elek Ü A	stü Zemin ğırlığı (gr)	% Kalan	% Toplam Kalan	% Toplam Geçen		
4	4.	75						0.00	0.00	0.00	100.00
10	2.0	00					0.00 0.0		0.00	0.00	100.00
40	0.4	25	2	5.82	25	5.85 0.03 0.06		0.06	0.06	99.94	
200	200 0.075 30.15			30	.35		0.20	0.37	0.42	99.58	



CUKURO	Strait For				EK	-27					
			-		TANE BO	YU ANALIZI					
Proje Adı:			Afşin - Elbi İncelenmes	stan Kömür H i ve Karsılast	lavzası Çöllolar Iniması	r Setörü, Siyah	Kil ve Yeş	il Kil Birimler	ine Ait Jeote	knik Parametr	elerin
Lokasyon:			Afsin-Elbist	YK-2							
Numune Ta	nimi:		Yüksek Pla	stisiteli Syah	n Kil	Mezür No:			-		
Standart:			ASTM D 42	2		Ayırıcı: 10000	devir/dk.	mikser/ Sody	um hegza m	eta fosfat (Nal	PO ₃) ₆
Mezür Çapı	l		5,89 cm			Hidrometre Ti	ürü:		ASTM 151-	н	
Deney Başı	Numune	Ağırlığı:	51,38			Numunenin Ö	zgül Ağı	rlığı:	2.852		
Deneyi Yap	an:		Sinem ŞEK	ER		Başlama Taril	hi:		07.02.2019		
					HIDROME	TRE ANALIZI	-				
Tarih	Okuma Zamanı	Geçen Zaman (dk)	n Sıcaklık (°C) Hidrometre Okuması (°s) (d) Comparence (cm) (visioziti (visisioziti (visioziti (visioziti (visioziti (visioziti (visioziti (vis				Suyun Viskozitesi (µ)	Suyun Birim Hacim Ağırlığı (Yw)	⊺ane Çapı: D (mm)	Yüzde Geçen:N (%)	
æ	ø	Ø	Ø	Ø	85		8	B	Εđ	8	
07.02.2019	10:24:30	0.30	19.90	1.0352	-0.00348	1.0317	7.89	0.01009	0.99823	0.12269	100.28
07.02.2019	10:25	1.0	19.90	1.0350	-0.00348	1.0315	7.94	0.01009	0.99823	0.06742	99.68
07.02.2019	10:26	2.0	19.90	1.0348	-0.00348	1.0313	7.99	0.01009	0.99823	0.04783	99.08
07.02.2019	10:20	5.0	19.00	1.0343	-0.00349	1.0308	8.60	0.01009	0.99823	0.03050	92.22
07.02.2019	10:43	15.0	19.90	1.0320	-0.00348	1.0285	8.73	0.01009	0.99823	0.02220	90.70
07.02.2019	10:58	30.0	19.80	1.0289	-0.00347	1.0254	9.55	0.01009	0.99825	0.01350	81.39
07.02.2019	11:28	60.0	20.10	1.0251	-0.00350	1.0216	10.56	0.01009	0.99819	0.01004	70.11
07.02.2019	12:28	120.0	20.30	1.0220	-0.00355	1.0185	11.40	0.01009	0.99814	0.00737	60.81
07.02.2019	14:28	240.0	20.80	1.0190	-0.00367	1.0153	12.22	0.00984	0.99804	0.00533	51.77
07.02.2019	16:28	360.0	21.20	1.0178	-0.00378	1.0140	12.57	0.00984	0.99795	0.00442	48.11
08.02.2019	10:28	1440.0	20.20	1.0153	-0.00352	1.0118	13.16	0.01009	0.99816	0.00229	40.78
					ELEK	ANALİZ	2.1				
Elek No	Elek Açık	dığı (mm)	Kurutma K (!	abı Ağırlığı gr)	Kurutma H Ağı (!	(abı+Zemin rlığı gr)	Elek Ü A	İstü Zemin ğırlığı (gr)	% Kalan	% Toplam Kalan	% Toplam Geçen
4	4.	75		6				0.00	0.00	0.00	100.00
10	2.	00	1		1			0.00	0.00	0.00	100.00
40	0.4	125	31	.00	31	.00		0.00	0.00	0.00	100.00
200	0.0	0/5	30	1.15	30	.42		0.27	0.50	0.50	99.50
	1000 90 800 700 500 90 90 200 100 100 0 0 0 0 0 0 0	2 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	0,005mm	N.	0.200	No.40 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 5 4pi (mm)	No.10 Ŷ I I I I I I I I I I I I I	No.4 3/8" 3/	4" 7 - HIDROMET E ANALIZI E LEK ANALIZI	5mm R 100	
					100	MILLA.		CAL	211	X	

ince

SILT

KİL

KUM

Orta

İri

ÇAKIL

ince

B, Q

CUKURO	N AND TRANSPORT	ÇUKUROVA ÜNİVERSİTESİ MÜHENDİSLİK FAKÜLTESİ JEOLOJİ MÜHENDİSLİĞİ BÖLÜMÜ ZEMİN MEKANİĞİ LABORATUARI								EK	K-28
()				ти	ANE BOYU	ANALİZİ					
Proje Adı:			Afşin - Elbis İncelenmesi	tan Kömür Havz ve Karşılaştırılır	zası Çöllolar Sı nası	etörü, Siyah K	il ve Yeşil	Kil Birimlerin	e Ait Jeotel	knik Paran	netrelerin
Lokasyon:		Afşin-Elbistan/KAHRAMANMARAŞ Numune N									
Numune Ta	nimi:		Yüksek Plas	tisiteli Syah Ki	1	Mezür No:					
Standart:			ASTM D 422	2		Ayırıcı: 1000	0 devir/dk	. mikser/ Sod	yum hegza	meta fost	fat (NaPO ₃)
Mezür Çapı	1		5,89 cm			Hidrometre	Türü:		ASTM 151	I-H	
Deney Başı	Numune	Ağırlığı:	50.97	1999 I		Numunenin	Özgül Ağ	jırlığı:	2.795		
Deneyi Yap	an:		Sinem ŞEKER Başlama Tarihi:					11.02.201	9		
				H	IDROMETRE	ANALİZİ					
Tarih	Okuma Zamanı	Geçen Zaman (dk)	Sıcaklık (°C)	Hidrometre Okuması (r _a)	Hidrometre Düzeltmesi (d)	Düzeltilmiş Hidrometre Okuması (r)	Z, (cm)	Suyun Viskozitesi (µ)	Suyun Birim Hacim Ağırlığı (Yw)	Tane Çapı: D (mm)	Yüzde Geçen:N (%)
æ	æ	æ	ø	۲	88	-	83	88	88	1	I
11.02.2019	11:11:15	0.15	20.20	1.0365	-0.00353	1.0330	7.56	0.01009	0.99816	0.16720	106.23
11.02.2019	11:11:30	0.30	20.20	1.0350	-0.00353	1.0315	7.95	0.01009	0.99816	0.12130	101.66
11.02.2019	11:12	1.0	20.20	1.0338	-0.00353	1.0303	8.27	0.01009	0.99816	0.06775	97.99
11.02.2019	11:13	2.0	20.20	1.0325	-0.00353	1.0290	8.61	0.01009	0.99816	0.04889	94.03
11.02.2019	11:15	5.0	20.10	1.0310	-0.00350	1.02/5	9.00	0.01009	0.99019	0.03161	09.40
11.02.2019	11.20	10.0	20.10	1.0295	-0.00350	1.0230	9.45	0.01009	0.99816	0.02290	80.60
11.02.2019	11:41	30.0	20.20	1.0251	-0.00353	1.0240	10.47	0.01009	0.99816	0.01302	72.66
11.02.2019	12:10	60.0	20.20	1.0237	-0.00353	1.0202	10.94	0.01009	0.99816	0.01006	67.17
11.02.2019	13:10	120.0	20.50	1.0212	-0.00360	1.0176	11.62	0.00984	0.9981	0.00724	59.51
11.02.2019	15:10	240.0	21.10	1.0196	-0.00375	1.0159	12.08	0.01009	0.99819	0.00529	53.90
11.02.2019	17:10	360.0	21.30	1.0184	-0.00379	1.0146	12.41	0.01009	0.99793	0.00437	50.90
12.02.2019	11:10	1440.0	19.90	1.0168	-0.00345	1.0134	12.75	0.01009	0.99823	0.00222	46.15
					ELEK ANA	Lizi			. Cr		
Elek No	Elek Açık	dığı (mm)	Kurutma I	Kabı Ağırlığı İgr)	Kurutma K Ağı	abı+Zemin rlığı ır)	Elek Ü A	lstü Zemin ğırlığı (ar)	% Kalan	% Toplam Kalan	% Toplam Gecen
4	4.	75						0.00	0.00	0.00	100.00
10	2.	00						0.00	0.00	0.00	100.00
40	0.4	425	2	7.78	27	.98		0.20	0.37	0.37	99.63
200	0.0	075	2	3.92	24	.76		0.84	1.55	1.92	98.08
	100 90 81 71 2 61	0	0,005mm	No.200	No.4	0 Ng.	10 No.4	3/8" 3/4" → HIDI → ELE ANA	75mm ROMET ANALIZI K LLIZI		





EK-29

SERBEST BASINÇ (TEK EKSENLİ) DENEYİ

Projenin adı:

dı: Afşin - Elbistan Kömür Havzası Çöllolar Setörü, Siyah Kil ve Yeşil Kil Birimlerine Ait Jeoteknik Parametrelerin İncelenmesi ve Karşılaştırılması

Numune türü : Orselenmemiş	lumune türü : Orselenmemiş									
Num. alındığı derinlik : 135,10 -135,27 m	Sondaj no : BJS-48	Numune no : SK - 1								
Deney alet no : 1	Kuvvet halkası no : 1	Yükleme hızı : 1.5 mm/dk								
Toplam geçen zaman : 7dk25sn: 7,25 dk	Kuvvet halkası sabiti (k) : 1.676	Çevre basıncı $(\sigma_3):0$								
Deformasyon okuması 1 birimi : 0,01 mm	Deneyi yapan : Sinem ŞEKER	Deney Tarihi : 16.05.2017								

Numunenin Boyutları										
Ölçüm no	Çapı: D_0 (cm)	Boyu: L ₀ (cm)	Boy/Çap (L/D)	2,25	Birimsiz	L/D				
1	4,98	11,1	Alan (A0)	19,40	cm²	2				
2	4,97	11,2				πr^{-}				
3	4,97	11,2		216.62		$\pi r^2 h$				
Ortalama	4,97	11,17	Hacim (Vo)	216,63	cm-					

Serbest Basınç Deneyi										
Kuvvet = (Kuvvet Halkası Okuması) * (Kuvvet Halkası)										
Toplam D	eformasyon =	(Deformasyon	Okuması) * (Defo	ormasyon Okuması 1 birim)	/ 10					
Birim Deformasyon:	$\in = \frac{\Delta L}{L_0}$	Düzeltilmiş Alan:	$A_d = \frac{A_0}{1 - \epsilon}$	Serbest Basınç Gerilmesi:	$\sigma_1 = \frac{P}{A_d}$					

ΔL: Toplam Deformasyon (boy kısalması)



	SK -1 Serbest Basınç Deney Okuma Verileri										
Geçen Zaman (dk)	Deformasyo n Okuması	Toplam Deformasyo n (cm)	Birim Deformasyon (E)	Kuvvet Halkası Okuması	Kuvvet (F) (kg)	Düzeltilmiş Alan (Ad) (cm²)	Sabit Basınç Gerilmesi (σ1) (kg/cm²)				
0.00	0	0	0.0000	0	0	19.42607	0				
0.25	25	0.025	0.0013	4.5	0.9	19.45111	0.04627				
0.50	50	0.050	0.0026	8	1.6	19.47620	0.08215				
0.75	75	0.075	0.0039	12.2	2.44	19.50136	0.12512				
1.00	100	0.100	0.0051	23.6	4.72	19.52659	0.24172				
1.25	125	0.125	0.0064	44	8.8	19.55188	0.45008				
1.50	150	0.150	0.0077	76	15.2	19.57724	0.77641				
1.75	175	0.175	0.0090	119.5	23.9	19.60266	1.21922				
2.00	200	0.200	0.0103	139	27.8	19.62815	1.41633				
2.25	225	0.225	0.0116	166	33.2	19.65371	1.68925				
2.50	250	0.250	0.0129	188.5	37.7	19.67933	1.91572				
2.75	275	0.275	0.0142	206	41.2	19.70502	2.09084				
3.00	300	0.300	0.0154	219.5	43.9	19.73078	2.22495				
3.25	325	0.325	0.0167	231.8	46.36	19.75660	2.34656				
3.50	350	0.350	0.0180	242.5	48.5	19.78249	2.45166				
3.75	375	0.375	0.0193	249.8	49.96	19.80845	2.52216				
4.00	400	0.400	0.0206	252	50.4	19.83448	2.54103				
4.25	425	0.425	0.0219	252.4	50.48	19.86058	2.54172				
4.50	450	0.450	0.0232	250.1	50.02	19.88674	2.51524				
4.75	475	0.475	0.0245	247.4	49.48	19.91298	2.48481				
5.00	500	0.500	0.0257	244	48.8	19.93928	2.44743				
5.25	525	0.525	0.0270	236.5	47.3	19.96566	2.36907				
5.50	550	0.550	0.0283	225	45	19.99210	2.25089				
5.75	575	0.575	0.0296	212	42.4	20.01861	2.11803				
6.00	600	0.600	0.0309	196	39.2	20.04520	1.95558				
6.50	650	0.650	0.0335	160	32	20.09858	1.59215				
6.75	675	0.675	0.0347	144	28.8	20.12537	1.43103				
7.00	700	0.700	0.0360	125	25	20.15224	1.24056				
7.25	725	0.725	0.0373	110	22	20.17918	1.09023				



EK-30

SERBEST BASINÇ (TEK EKSENLİ) DENEYİ

Projenin adı:

dı : Afşin - Elbistan Kömür Havzası Çöllolar Setörü, Siyah Kil ve Yeşil Kil Birimlerine Ait Jeoteknik Parametrelerin İncelenmesi ve Karşılaştırılması

Numune türü : Örselenmemiş							
Num. alındığı derinlik : 153,20 -153,50 m	Sondaj no : BJS-49	Numune no : SK - 2					
Deney alet no : 1	Kuvvet halkası no : 1	Yükleme hızı : 1.5 mm/dk					
Toplam geçen zaman : 11dk0sn: 11 dk	Kuvvet halkası sabiti (k) : 1.676	Çevre basıncı $(\sigma_3):0$					
Deformasyon okuması 1 birimi : 0,01 mm	Deneyi yapan : Sinem ŞEKER	Deney Tarihi : 17.05.2017					

Numunenin Boyutları							
Ölçüm no	Çapı: D_0 (cm)	Boyu: L ₀ (cm)	Boy/Çap (L/D)	2,40	Birimsiz	L/D	
1	4,98	11,98	Alan (A0)	Al (40) 10.40	2	²	
2	4,99	11,91		19,48	cm-	nr	
3	4,98	11,94 Havin (Va) 222.52	Hacim (Vo)	2	$\pi r^2 h$		
Ortalama	4,98	11,94		232,63	Cm-		

Serbest Basınç Deneyi

Kuvvet = (Kuvvet Halkası Okuması) * (Kuvvet Halkası)

Toplam D	eformasyon =	(Deformasyon	Okuması) * (Defe	ormasyon Okuması 1 birim)	/10
Birim Deformasyon:	$\in = \frac{\Delta L}{L_0}$	Düzeltilmiş Alan:	$A_d = \frac{A_0}{1 - \epsilon}$	Serbest Basınç Gerilmesi:	$\sigma_1 = \frac{P}{A_d}$
ΔL :	Toplam Defor	masvon (bov kis	alması)		



108

SK -2 Serbest Basınç Deney Okuma Verileri									
Geçen Zaman (dk)	Deformasyo n Okuması	Toplam Deformasyo n (cm)	Birim Deformasyon (E)	Kuvvet Halkası Okuması	Kuvvet (F) (kg)	Düzeltilmiş Alan (Ad) (cm ²)	Sabit Basınç Gerilmesi (σ1) (kg/cm²)		
0.00	0	0	0.0000	0.0	0	0	0.00000		
0.25	25	0.025	0.0013	7.0	1.4	19.5293	0.07169		
0.50	50	0.050	0.0026	16.5	3.3	19.5544	0.16876		
0.75	75	0.075	0.0038	25.0	5	19.57956	0.25537		
1.00	100	0.100	0.0051	33.5	6.7	19.60479	0.34175		
1.25	125	0.125	0.0064	40.0	8	19.63008	0.40754		
1.50	150	0.150	0.0077	45.2	9.04	19.65544	0.45992		
1.75	175	0.175	0.0090	54.0	10.8	19.68086	0.54876		
2.00	200	0.200	0.0103	60.0	12	19.70634	0.60894		
2.25	225	0.225	0.0115	65.4	13.08	19.7319	0.66289		
2.50	250	0.250	0.0128	70.8	14.16	19.75752	0.71669		
2.75	275	0.275	0.0141	76.0	15.2	19.78321	0.76833		
3.00	300	0.300	0.0154	81.0	16.2	19.80896	0.81781		
3.25	325	0.325	0.0167	84.8	16.96	19.83478	0.85506		
3.50	350	0.350	0.0179	88.5	17.7	19.86067	0.89121		
3.75	375	0.375	0.0192	92.0	18.4	19.88662	0.92525		
4.00	400	0.400	0.0205	95.0	19	19.91265	0.95417		
4.25	425	0.425	0.0218	98.0	19.6	19.93874	0.98301		
4.50	450	0.450	0.0231	100.0	20	19.9649	1.00176		
4.75	500	0.500	0.0256	106.0	21.2	20.01743	1.05908		
5.00	525	0.525	0.0269	108.0	21.6	20.04379	1.07764		
5.25	550	0.550	0.0282	110.0	22	20.07023	1.09615		
5.50	575	0.575	0.0295	110.1	22.02	20.09674	1.09570		
5.75	600	0.600	0.0308	110.0	22	20.12332	1.09326		
6.00	625	0.625	0.0320	108.0	21.6	20.14996	1.07196		
6.50	650	0.650	0.0333	100.0	20	20.17668	0.99124		
6.75	675	0.675	0.0346	93.0	18.6	20.20347	0.92063		
7.00	700	0.700	0.0359	89.0	17.8	20.23033	0.87987		
7.25	725	0.725	0.0372	86.0	17.2	20.25726	0.84908		
7.50	750	0.75	0.0385	81.0	16.2	20.28427	0.79865		
7.75	775	0.775	0.0397	76.0	15.2	20.31134	0.74835		
8.00	800	0.8	0.041	72.0	14.4	20.33849	0.70802		
8.25	825	0.825	0.0423	66.0	13.2	20.36571	0.64815		
8.50	850	0.85	0.0436	59.8	11.96	20.393	0.58648		
8.75	875	0.875	0.0449	56.0	11.2	20.42037	0.54847		
9.00	900	0.9	0.0461	53.0	10.6	20.44781	0.51839		
9.25	925	0.925	0.0474	51.0	10.2	20.47533	0.49816		
9.50	950	0.95	0.0487	50.0	10	20.50291	0.48774		
9.75	975	0.975	0.05	48.8	9.76	20.53058	0.47539		
10.00	1000	1	0.0513	47.5	9.5	20.55831	0.46210		
10.25	1025	1.025	0.0526	46.0	9.2	20.58613	0.44690		
10.50	1050	1.05	0.0538	44.0	8.8	20.61401	0.42689		
10.75	1075	1.075	0.0551	42.5	8.5	20.64198	0.41178		
11 00	1100	1 1 1	0.0564	41.0	82	20.67002	0 39671		



EK-31

SERBEST BASINÇ (TEK EKSENLİ) DENEYİ

Projenin adı:

lı : Afşin - Elbistan Kömür Havzası Çöllolar Setörü, Siyah Kil ve Yeşil Kil Birimlerine Ait Jeoteknik Parametrelerin İncelenmesi ve Karşılaştırılması

Numune türü : Örselenmemiş								
Num. alındığı derinlik : 103,50 -103,88 m	Sondaj no : BJS-52	Numune no : SK - 3						
Deney alet no : 1	Kuvvet halkası no : 1	Yükleme hızı : 1.5 mm/dk						
Toplam geçen zaman :7dk25sn: 7,25 dk	Kuvvet halkası sabiti (k) : 1.676	Çevre basıncı $(\sigma_3):0$						
Deformasyon okuması 1 birimi : 0,01 mm	Deneyi yapan : Sinem ŞEKER	Deney Tarihi : 17.05.2017						

Numunenin Boyutları								
Ölçüm no	Çapı: D_0 (cm)	Boyu: L ₀ (cm)	Boy/Çap (L/D)	2,35	Birimsiz	L/D		
1	4,98	11,7	Alan (A0)	19,48	cm²	2		
2	4,97	11,72				nr		
3	4,99	11,7		228.02	2	$\pi r^2 h$		
Ortalama	4,98	11,71	Hacim (VO)	228,02	cm-			

Serbest Basınç Deneyi

Kuvvet = (Kuvvet Halkası Okuması) * (Kuvvet Halkası)					
Toplam D	eformasyon =	(Deformasyon	Okuması) * (Defo	ormasyon Okuması 1 birim	/ 10

Birim Deformasyon:	$\in = \frac{\Delta L}{L_0}$	Düzeltilmiş Alan:	$A_d = \frac{A_0}{1 - \epsilon}$	Serbest Basınç Gerilmesi:	$\sigma_1 = \frac{P}{A_d}$
ΔL :	Tonlam Defor	masyon (hoy kis	alması)		



110

	SK - 3 Serbest Basınç Deney Okuma Verileri									
Geçen Zaman (dk)	Deformasyo n Okuması	Toplam Deformasyo n (cm)	Birim Deformasyon (E)	Kuvvet Halkası Okuması	Kuvvet (F) (kg)	Düzeltilmiş Alan (Ad) (cm²)	Sabit Basınç Gerilmesi (σ1) (kg/cm²)			
0.00	0	0	0.0000	0	0	0.00000	0			
0.25	25	0.025	0.0013	8	13.408	19.50322	0.68748			
0.50	50	0.050	0.0026	22	36.872	19.52832	1.88813			
0.75	75	0.075	0.0039	34.5	57.822	19.55348	2.95712			
1.00	100	0.100	0.0051	45.2	75.7552	19.57870	3.86927			
1.25	125	0.125	0.0064	51	85.476	19.60400	4.36013			
1.50	150	0.150	0.0077	51	85.476	19.62935	4.35450			
1.75	175	0.175	0.0090	53.5	89.666	19.65478	4.56205			
2.00	200	0.200	0.0103	55.2	92.5152	19.68026	4.70091			
2.25	225	0.225	0.0116	57	95.532	19.70582	4.84791			
2.50	250	0.250	0.0128	58.4	97.8784	19.73144	4.96053			
2.75	275	0.275	0.0141	59.8	100.2248	19.75713	5.07284			
3.00	300	0.300	0.0154	61	102.236	19.78288	5.16790			
3.25	325	0.325	0.0167	62	103.912	19.80870	5.24577			
3.50	350	0.350	0.0180	62	103.912	19.83459	5.23893			
3.75	375	0.375	0.0193	61.2	102.5712	19.86055	5.16457			
4.00	400	0.400	0.0205	59.8	100.2248	19.88658	5.03982			
4.25	425	0.425	0.0218	56	93.856	19.91267	4.71338			
4.50	450	0.450	0.0231	53	88.828	19.93883	4.45503			
4.75	475	0.475	0.0244	48	80.448	19.96506	4.02944			
5.00	500	0.500	0.0257	43.8	73.4088	19.99136	3.67203			
5.25	525	0.525	0.0270	40.6	68.0456	20.01773	3.39927			
5.50	550	0.550	0.0282	38	63.688	20.04417	3.17738			
5.75	575	0.575	0.0295	36	60.336	20.07068	3.00618			
6.00	600	0.600	0.0308	35.8	60.0008	20.09726	2.98552			
6.25	625	0.625	0.0321	35.6	59.6656	20.12391	2.96491			
6.50	650	0.650	0.0334	35	58.66	20.15063	2.91108			
6.75	675	0.675	0.0347	34	56.984	20.17742	2.82415			
7.00	700	0.700	0.0359	34	56.984	20.20428	2.82039			
7.25	725	0.725	0.0372	33.5	56.146	20.23122	2.77522			



EK-32

SERBEST BASINÇ (TEK EKSENLİ) DENEYİ

Projenin adı:

lı : Afşin - Elbistan Kömür Havzası Çöllolar Setörü, Siyah Kil ve Yeşil Kil Birimlerine Ait Jeoteknik Parametrelerin İncelenmesi ve Karşılaştırılması

Numune türü : Örselenmemiş							
Num. alındığı derinlik : 152,60 -152,90 m	Sondaj no : BJS-64	Numune no : SK - 4					
Deney alet no : 1	Kuvvet halkası no : 1	Yükleme hızı : 1.5 mm/dk					
Toplam geçen zaman :6dk50sn: 6,50 dk	Kuvvet halkası sabiti (k) : 1.676	Çevre basıncı $(\sigma_3):0$					
Deformasyon okuması 1 birimi : 0,01 mm	Deneyi yapan : Sinem ŞEKER	Deney Tarihi : 17.05.2017					

Numunenin Boyutları								
Ölçüm no	Çapı: D_0 (cm)	Boyu: L ₀ (cm)	Boy/Çap (L/D)	2,34	Birimsiz	L/D		
1	4,98	11,7	Alan (A0)	10.49	cm²	2		
2	4,98	11,62		19,48		nr		
3	4,98	11,7	Hacim (Vo)	227.20	227,38 cm²	πr ² h		
Ortalama	4,98	11,67		227,38		,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,		

Serbest Basınç Deneyi

	Kuvvet =	(Kuvvet Halkas	ı Okuması) * (Ku	ıvvet Halkası)	
Toplam D	eformasyon =	(Deformasyon	Okuması) * (Defe	ormasyon Okuması 1 birim)	/ 10
Birim Deformasyon:	$\in = \frac{\Delta L}{L_0}$	Düzeltilmiş Alan:	$A_d = \frac{A_0}{1 - \epsilon}$	Serbest Basınç Gerilmesi:	$\sigma_1 = \frac{P}{A_d}$
٨Ŀ	Toplam Defor	masyon (boy kis	almacı)		



	1	514	Serbest basin	iç Deney Ökuma	avenien		
Geçen Zaman (dk)	Deformasyo n Okuması	Toplam Deformasyo n (cm)	Birim Deformasyon (E)	Kuvvet Halkası Okuması	Kuvvet (F) (kg)	Düzeltilmiş Alan (Ad) (cm²)	Sabit Basınç Gerilmesi (σ1) (kg/cm²)
0.00	0	0	0.0000	0	0	0.00000	0
0.25	25	0.025	0.0013	4	0.8	19.52930	0.04096
0.50	50	0.050	0.0026	9	1.8	19.55440	0.09205
0.75	75	0.075	0.0038	16.5	3.3	19.57956	0.16854
1.00	100	0.100	0.0051	34	6.8	19.60479	0.34685
1.25	125	0.125	0.0064	55	11	19.63008	0.56036
1.50	150	0.150	0.0077	75.5	15.1	19.65544	0.76824
1.75	175	0.175	0.0090	94.5	18.9	19.68086	0.96032
2.00	200	0.200	0.0103	110	22	19.70634	1.11639
2.25	225	0.225	0.0115	124	24.8	19.73190	1.25685
2.50	250	0.250	0.0128	136	27.2	19.75752	1.37669
2.75	275	0.275	0.0141	145.5	29.1	19.78321	1.47094
3.00	300	0.300	0.0154	154	30.8	19.80896	1.55485
3.25	325	0.325	0.0167	161	32.2	19.83478	1.62341
3.50	350	0.350	0.0179	166	33.2	19.86067	1.67165
3.75	375	0.375	0.0192	174	34.8	19.88662	1.74992
4.00	400	0.400	0.0205	179	35.8	19.91265	1.79785
4.25	425	0.425	0.0218	183	36.6	19.93874	1.83562
4.50	450	0.450	0.0231	186	37.2	19.96490	1.86327
4.75	475	0.475	0.0244	189	37.8	19.99113	1.89084
5.00	500	0.500	0.0256	188	37.6	20.01743	1.87836
5.25	525	0.525	0.0269	185	37	20.04379	1.84596
5.50	550	0.550	0.0282	179	35.8	20.07023	1.78374
5.75	575	0.575	0.0295	174	34.8	20.09674	1.73162
6.00	600	0.600	0.0308	167	33.4	20.12332	1.65977
6.25	625	0.625	0.0320	158	31.6	20.14996	1.56824
6.50	650	0.650	0.0333	148	29.6	20.17668	1.46704



EK-33

SERBEST BASINÇ (TEK EKSENLİ) DENEYİ

Projenin adı:

dı: Afşin - Elbistan Kömür Havzası Çöllolar Setörü, Siyah Kil ve Yeşil Kil Birimlerine Ait Jeoteknik Parametrelerin İncelenmesi ve Karşılaştırılması

Numune türü : Örselenmemiş							
Num. alındığı derinlik : 134,85 -135,20 m	Sondaj no : BJS-51	Numune no : YK - 1					
Deney alet no : 1	Kuvvet halkası no : 1	Yükleme hızı : 1.5 mm/dk					
Toplam geçen zaman :10dk75sn: 10,75 dk	Kuvvet halkası sabiti (k) : 1.676	Çevre basıncı $(\sigma_3):0$					
Deformasyon okuması 1 birimi : 0,01 mm	Deneyi yapan : Sinem ŞEKER	Deney Tarihi : 16.05.2017					

Numunenin Boyutları								
Ölçüm no	Çapı: D_0 (cm)	Boyu: L ₀ (cm)	Boy/Çap (L/D)	2,09	Birimsiz	L/D		
1	4,98	10,4		10.40	cm²	πr^2		
2	4,98	10,4	Alan (AU)	19,48				
3	4,98	10,41		202.64	2	$\pi r^2 h$		
Ortalama	4,98	10,40	Hacim (VO)	202,64	cm-			

Serbest Basınç Deneyi

Kuvvet = (Kuvvet Halkası Okuması) * (Kuvvet Halkası)

Toplam D	eformasyon =	(Deformasyon (Okuması) * (Defe	ormasyon Okuması 1 birim)	/ 10
Birim Deformasyon:	$\epsilon = \frac{\Delta L}{L_0}$	Düzeltilmiş Alan:	$A_d = \frac{A_0}{1 - \epsilon}$	Serbest Basınç Gerilmesi:	$\sigma_1 = \frac{P}{A_d}$
Δ1.	Toplam Defer	macuan (hau ku	almacı)		



	YK - 1 Serbest Basınç Deney Okuma Verileri								
Geçen Zaman (dk)	Deformasyo n Okuması	Toplam Deformasyo n (cm)	Birim Deformasyon (E)	Kuvvet Halkası Okuması	Kuvvet (F) (kg)	Düzeltilmiş Alan (Ad) (cm ²)	Sabit Basınç Gerilmesi (σ1) (kg/cm²)		
0.00	0	0	0.0000	0	0	0.00000	0		
0.25	25	0.025	0.0013	4.0000	0.8	19.47715	0.04107		
0.50	50	0.050	0.0026	8.0000	1.6	19.50225	0.08204		
0.75	75	0.075	0.0039	14.8000	2.96	19.52741	0.15158		
1.00	100	0.100	0.0051	26.8000	5.36	19.55264	0.27413		
1.25	125	0.125	0.0064	50.0000	10	19.57793	0.51078		
1.50	150	0.150	0.0077	81.0000	16.2	19.60329	0.82639		
1.75	175	0.175	0.0090	112.0000	22.4	19.62871	1.14119		
2.00	200	0.200	0.0103	134.0000	26.8	19.6542	1.36358		
2.25	225	0.225	0.0116	153.0000	30.6	19.67976	1.55490		
2.50	250	0.250	0.0129	173.0000	34.6	19.70538	1.75587		
2.75	275	0.275	0.0141	190.0000	38	19.73107	1.92590		
3.00	300	0.300	0.0154	206.0000	41.2	19.75682	2.08536		
3.25	325	0.325	0.0167	217.0000	43.4	19.78264	2.19384		
3.50	350	0.350	0.0180	226.8000	45.36	19.80854	2.28992		
3.75	375	0.375	0.0193	235.7000	47.14	19.83449	2.37667		
4.00	400	0.400	0.0206	243.0000	48.6	19.86052	2.44707		
4.25	425	0.425	0.0218	249.0000	49.8	19.88662	2.50420		
4.50	450	0.450	0.0231	254.0000	50.8	19.91278	2.55113		
4.75	475	0.475	0.0244	260.0000	52	19.93901	2.60795		
5.00	500	0.500	0.0257	264.0000	52.8	19.96531	2.64459		
5.25	525	0.525	0.0270	268.0000	53.6	19.99168	2.68111		
5.50	550	0.550	0.0283	271.8000	54.36	20.01813	2.71554		
5.75	575	0.575	0.0296	275.0000	55	20.04464	2.74388		
6.00	600	0.600	0.0308	277.5000	55.5	20.07122	2.76515		
6.25	625	0.625	0.0321	279.0000	55.8	20.09787	2.77641		
6.50	650	0.650	0.0334	280.2000	56.04	20.12459	2.78465		
6.75	675	0.675	0.0347	281.8	56.36	20.15139	2.79683		
7.00	700	0.7	0.036	283	56.6	20.17825	2.80500		
7.25	725	0.725	0.0373	284.5	56.9	20.20519	2.81611		
7.50	750	0.75	0.0386	284	56.8	20.2322	2.80741		
7.75	775	0.775	0.0398	283.4	56.68	20.25928	2.79773		
8.00	800	0.8	0.0411	282.8	56.56	20.28643	2.78807		
8.25	825	0.825	0.0424	281	56.2	20.31366	2.76661		
8.50	850	0.85	0.0437	279	55.8	20.34096	2.74323		
8.75	875	0.875	0.045	275	55	20.36834	2.70027		
9.00	900	0.9	0.0463	270.5	54.1	20.39578	2.65251		
9.25	925	0.925	0.0476	264.5	52.9	20.4233	2.59018		
9.50	950	0.95	0.0488	259.5	51.9	20.4509	2.53779		
9.75	975	0.975	0.0501	240	48	20.47857	2.34391		
10.00	1000	1	0.0514	232	46.4	20.50632	2.26272		
10.25	1025	1.025	0.0527	178	35.6	20.53414	1.73370		
10.50	1050	1.05	0.054	155	31	20.56203	1.50763		
10.75	1075	1.075	0.0553	130	26	20.59001	1.26275		



EK-34

SERBEST BASINÇ (TEK EKSENLİ) DENEYİ

Projenin adı:

dı : Afşin - Elbistan Kömür Havzası Çöllolar Setörü, Siyah Kil ve Yeşil Kil Birimlerine Ait Jeoteknik Parametrelerin İncelenmesi ve Karşılaştırılması

Numune türü : Örselenmemiş							
Num. alındığı derinlik : 134,40 -134,60 m	Sondaj no : BJS-54	Numune no : YK - 2					
Deney alet no : 1	Kuvvet halkası no : 1	Yükleme hızı : 1.5 mm/dk					
Toplam geçen zaman :11dk75sn: 11,75 dk	Kuvvet halkası sabiti (k) : 1.676	Çevre basıncı $(\sigma_3):0$					
Deformasyon okuması 1 birimi : 0,01 mm	Deneyi yapan : Sinem ŞEKER	Deney Tarihi : 15.05.2017					

Numunenin Boyutları								
Ölçüm no	Çapı: D_0 (cm)	Boyu: L ₀ (cm)	Boy/Çap (L/D)	2,05	Birimsiz	L/D		
1	4,92	10,09		19,01	cm²	2		
2	4,91	10,1	Alan (AU)			πr		
3	4,93	10,1			2	$\pi r^2 h$		
Ortalama	4,92	10,10	Hacim (VO)	191,95	cm-			

Serbest Basınç Deneyi

Kuvvet = (Kuvvet Halkası Okuması) * (Kuvvet Halkası)

Toplam D	eformasyon =	(Deformasyon	Okuması) * (Def	ormasyon Okuması 1 birim)	/ 10
Birim Deformasyon:	$\in = \frac{\Delta L}{L_0}$	Düzeltilmiş Alan:	$A_d = \frac{A_0}{1 - \epsilon}$	Serbest Basınç Gerilmesi:	$\sigma_1 = \frac{P}{A_d}$
Δ.Τ.	T D (

 ΔL : Toplam Deformasyon (boy kısalması)



116

YK - 2 Serbest Basınç Deney Okuma Verileri									
Geçen Zaman	Deformasyo	Toplam Deformasyo	Birim Deformasyon	Kuvvet Halkası	Kuvvet (F)	Düzeltilmiş Alan (Ad)	Sabit Basınç Gerilmesi (g1)		
(dk)	n Okuması	n (cm)	(3)	Okuması	(kg)	(cm ²)	(kg/cm ²)		
0.00	0	0	0.0000	0.0000	0	19.01166	0.00000		
0.25	25	0.025	0.0013	3.0000	5.0280	19.0367	0.264121477		
0.50	50	0.050	0.0026	5.5000	9.2180	19.06179	0.483585125		
0.75	75	0.075	0.0039	9.3000	15.5868	19.08696	0.816620389		
1.00	100	0.100	0.0053	14.0000	23.4640	19.11219	1.227698078		
1.25	125	0.125	0.0066	18.9000	31.6764	19.13749	1.655201439		
1.50	150	0.150	0.0079	23.0000	38.5480	19.16285	2.011600046		
1.75	175	0.175	0.0092	27.0000	45.2520	19.18829	2.358313581		
2.00	200	0.200	0.0105	30.3000	50.7828	19.21379	2.643039406		
2.25	225	0.225	0.0118	33.4000	55.9784	19.23936	2.909577513		
2.50	250	0.250	0.0131	37.0000	62.0120	19.26499	3.218895477		
2.75	275	0.275	0.0145	40.2000	67.3752	19.2907	3.492626287		
3.00	300	0.300	0.0158	43.0000	72.0680	19.31647	3.730909052		
3.25	325	0.325	0.0171	45.2000	75.7552	19.34231	3.916553		
3.50	350	0.350	0.0184	48.0000	80.4480	19.36823	4.153606969		
3.75	375	0.375	0.0197	49.5000	82.9620	19.39421	4.277668943		
4.00	400	0.400	0.0210	50,4000	84,4704	19.42026	4.349602165		
4.25	425	0.425	0.0224	53,1000	88.9956	19.44638	4.576460996		
4.50	450	0.450	0.0237	54,2000	90.8392	19.47257	4.664982184		
4.75	475	0.475	0.0250	55,4000	92.8504	19.49883	4.761843726		
5.00	500	0.500	0.0263	57.0000	95.5320	19.52517	4.892762223		
5.25	525	0.525	0.0276	58.0000	97.2080	19.55157	4.971876557		
5.50	550	0.550	0.0289	57.0000	95.5320	19.57805	4.879546872		
5.75	575	0.575	0.0302	57.0000	95,5320	19.6046	4.872939197		
6.00	600	0.600	0.0316	58.0000	97.2080	19.63121	4.951705758		
6.25	625	0.625	0.0329	58.4000	97.8784	19.65791	4.979085484		
6.50	650	0.650	0.0342	60.0000	100.5600	19.68467	5,108543337		
6.75	675	0.675	0.0355	60.5	101.398	19.71151	5.144101122		
7.00	700	0.7	0.0368	61	102.236	19.73842	5.179542982		
7.25	725	0.725	0.0381	62	103.912	19.76541	5.257266227		
7 50	750	0.75	0.0394	63	105 588	19 79246	5 334757623		
7.75	775	0.775	0.0408	64	107.264	19.8196	5.412017171		
8.00	800	0.8	0.0421	65.2	109.2752	19.8468	5.50593424		
8.25	825	0.825	0.0434	67	112.292	19.87409	5.650171642		
8.50	850	0.85	0.0447	68	113.968	19.90144	5.726619721		
8.75	875	0,875	0.046	69.1	115,8116	19,92888	5.81124586		
9.00	900	0.9	0.0473	70	117.32	19,95638	5.878820335		
9.25	925	0.925	0.0487	70.4	117.9904	19.98397	5.904252535		
9.50	950	0.95	0.05	71	118.996	20.01163	5.946342256		
9.75	975	0.975	0.0513	70.5	118.158	20.03937	5.896293955		
10.00	1000	1	0.0526	71	118.996	20.06718	5.929881029		
10.25	1025	1.025	0.0539	70.8	118,6608	20.09507	5.904969711		
10.50	1050	1.05	0.0552	70.5	118.158	20.12304	5.871776001		
10.75	1075	1.075	0.0565	70.6	118,3256	20.15109	5.871920518		
11.00	1100	11	0.0579	70.5	118 158	20 17922	5 855430699		
11.25	1125	1.125	0.0592	70.5	118 158	20.20742	5.847258048		
11 50	1150	1 15	0.0605	70.5	118 158	20 2357	5 839085396		
11 75	1175	1 1 75	0.0618	70.5	118 158	20.26407	5 830012745		
11.75	1175	1.175	0.0618	70.5	118.158	20.26407	5.830912745		



EK-35

SERBEST BASINÇ (TEK EKSENLİ) DENEYİ

Projenin adı:

I : Afşin - Elbistan Kömür Havzası Çöllolar Setörü, Siyah Kil ve Yeşil Kil Birimlerine Ait Jeoteknik Parametrelerin İncelenmesi ve Karşılaştırılması

Numune türü : Örselenmemiş							
Num. alındığı derinlik : 106,00 -106,50 m	Sondaj no : BJS-56	Numune no : YK - 3					
Deney alet no : 1	Kuvvet halkası no : 1	Yükleme hızı : 1.5 mm/dk					
Toplam geçen zaman :14dk00sn: 14,00 dk	Kuvvet halkası sabiti (k) : 1.676	Çevre basıncı $(\sigma_3):0$					
Deformasyon okuması 1 birimi : 0,01 mm	Deneyi yapan : Sinem ŞEKER	Deney Tarihi : 17.05.2017					

	Numunenin Boyutları								
Ölçüm no	Çapı: D_0 (cm)	Boyu: L ₀ (cm)	Boy/Çap (L/D)	2,38	Birimsiz	L/D			
1	4,98	11,88	Alan (A0)	10.49	cm²	πr^2			
2	4,98	11,84		19,48					
3	4,97	11,84		220.00		$\pi r^2 h$			
Ortalama	4,98	11,85	Hacim (VO)	230,88	cm-	111			

Serbest Basınç Deneyi

Kuvvet = (Kuvvet Halkası Okuması) * (Kuvvet Halkası)

Toplam D	eformasyon =	(Deformasyon (Okuması) * (Defe	ormasyon Okuması 1 birim)	/ 10
Birim Deformasyon:	$\in = \frac{\Delta L}{L_0}$	Düzeltilmiş Alan:	$A_d = \frac{A_0}{1 - \epsilon}$	Serbest Basınç Gerilmesi:	$\sigma_1 = \frac{P}{A_d}$
ΔL :	Toplam Defor	masyon (boy kis	alması)		



YK - 3 Serbest Basınç Deney Okuma Verileri								
Geçen Zaman (dk)	Deformasyo n Okuması	Toplam Deformasyo n (cm)	Birim Deformasyon (E)	Kuvvet Halkası Okuması	Kuvvet (F) (kg)	Düzeltilmiş Alan (Ad) (cm ²)	Sabit Basınç Gerilmesi (σ1) (kg/cm²)	
0.00	0	0	0.0000	0.0000	0.0000	0	0	
0.25	25	0.025	0.0013	5.0000	1.0000	19.4772	0.05134	
0.50	50	0.050	0.0026	12.0000	2.4000	19.5023	0.12306	
0.75	75	0.075	0.0039	18.0000	3.6000	19.5274	0.18436	
1.00	100	0.100	0.0051	23.0000	4.6000	19.5526	0.23526	
1.25	125	0.125	0.0064	28.0000	5.6000	19.5779	0.28604	
1.50	150	0.150	0.0077	33.5000	6.7000	19.6033	0.34178	
1.75	1/5	0.175	0.0090	39.0000	7.8000	19.6287	0.39738	
2.00	200	0.200	0.0103	44.0000	8.8000	19.6542	0.44774	
2.25	225	0.225	0.0116	49.0000	9.8000	19.0798	0.49797	
2.50	250	0.250	0.0129	55.0000	12,2000	19.7054	0.55822	
2.75	2/5	0.275	0.0141	67,0000	12.2000	19.7511	0.67825	
3.00	225	0.300	0.0154	73,0000	14,6000	10 7026	0.07823	
3.25	250	0.325	0.0187	78.0000	15.6000	10 2025	0.73802	
3.50	375	0.330	0.0193	80 5000	16 1000	19.8085	0.81172	
4.00	400	0.375	0.0206	85.0000	17,0000	10.8605	0.85507	
4.00	400	0.400	0.0218	89.0000	17,8000	10.8866	0.89507	
4.25	450	0.420	0.0218	92,0000	18,4000	19.8800	0.83307	
4.50	475	0.475	0.0244	95,0000	19,0000	19 9390	0.95290	
5.00	500	0.500	0.0257	98,0000	19,6000	19 9653	0.98170	
5.25	525	0.525	0.0270	100.0000	20.0000	19.9917	1.00042	
5.50	550	0.550	0.0283	102,5000	20.5000	20.0181	1.02407	
5.75	575	0.575	0.0296	104.6000	20.9200	20.0446	1.04367	
6.00	600	0.600	0.0308	106.0000	21,2000	20.0712	1.05624	
6.25	625	0.625	0.0321	107.4000	21,4800	20.0979	1.06877	
6.50	650	0.650	0.0334	108.6000	21.7200	20.1246	1.07928	
6.75	675	0.675	0.0347	109	21.8	20.15139	1.08181	
7.00	700	0.7	0.036	110	22	20.17825	1.09028	
7.25	725	0.725	0.0373	110	22	20.20519	1.08883	
7.50	750	0.75	0.0386	110	22	20.2322	1.08738	
7.75	775	0.775	0.0398	110	22	20.25928	1.08592	
8.00	800	0.8	0.0411	109.8	21.96	20.28643	1.08250	
8.25	825	0.825	0.0424	109	21.8	20.31366	1.07317	
8.50	850	0.85	0.0437	109	21.8	20.34096	1.07173	
8.75	875	0.875	0.045	108.5	21.7	20.36834	1.06538	
9.00	900	0.9	0.0463	108	21.6	20.39578	1.05904	
9.25	925	0.925	0.0476	107	21.4	20.4233	1.04782	
9.50	950	0.95	0.0488	106	21.2	20.4509	1.03663	
9.75	975	0.975	0.0501	105	21	20.47857	1.02546	
10.00	1000	1	0.0514	104	20.8	20.50632	1.01432	
10.25	1025	1.025	0.0527	103.5	20.7	20.53414	1.00808	
10.50	1050	1.05	0.054	103	20.6	20.56203	1.00185	
10.75	1075	1.075	0.0553	102.2	20.44	20.59001	0.99271	
11.00	1100	1.1	0.0565	102	20.4	20.61805	0.98942	
11.25	1125	1.125	0.0578	101.1	20.22	20.64618	0.97936	
11.50	1150	1.15	0.0591	100.8	20.16	20.67438	0.97512	
11.75	1175	1.175	0.0604	100	20	20.70266	0.96606	
12.00	1200	1.2	0.0617	99	19.8	20.73102	0.95509	
12.25	1225	1.225	0.063	98.2	19.64	20.75945	0.94608	
12.50	1250	1.25	0.0643	97	19.4	20.78796	0.93323	
12.75	1275	1.275	0.0655	96.2	19.24	20.81655	0.92426	
13.00	1300	1.3	0.0668	95.2	19.04	20.84522	0.91340	
13.25	1325	1.325	0.0681	94.2	18.84	20.87397	0.90256	
13.50	1350	1.35	0.0694	93.2	18.64	20.9028	0.891/5	
13./5	13/5	1.375	0.0707	92.5	18.5	20.931/1	0.86383	
14.00	1/100	1 /	0.072	01	197	20 0607	0 96970	

THE DESTROY		MÜHE JEO ZEM	EK-36				
			KESME KUT	TUSU DENEY	i	I	
Proje adı		Afşin - Elbista Jeoteknik Para	n Kömür Havzas ametrelerin İncel	a Çöllolar Setöri enmesi ve Karşı	i, Siyah Kil ve Y lastırılması	eşil Kil Birimk	erine Ait
Lokasyon		Afsin - Elbista	n/KAHRAMA	NMARAS	aqea anasi		
Yükleme hızı	8	1 mm/dk		Numune No		SK-1	
Yatay Defor	masyon				1000 AV 2008		3
Okuması 1 bi	irimi	0.01 mm		Numunenin alu	ndığı derinlik	135,10-135,60) m
Numune Boy	rutlari	6*6*2 cm		Kuvvet halkası s	abiti (k)	0,21	-
Normal Y ü	k	15 (PIK)		Numune Tipi		Orselenmemiş	
Deneyiyapa	n	Sinem ŞEKEP		Deney Tanni		17-19.02.2019	
			15	ikg			
Kuvvet Halkasi Okumasi	Kesme Kuvveti (kg)	Yatay Deplasman Okumasi	Yatay Deplasman £	Düşey Deplasman Okuması	Düşey Deplasman ε (mm)	Düzeltilmiş Alan (Ad) (cm ²)	Kesme Gerilmes (kg/cm ²)
0	0,00	0	0,00	0	0	36,00	0,0000
96	8,35	25	0,25	1	0,01	35,85	0,2330
304	26,40	50	0,50	-3,2	-0,032	35,70	0,7396
578	50,29	75	0,75	-7,8	-0,078	35,55	1,4145
736	64,03	100	1,00	-12,4	-0,124	35,40	1,8088
788	68,56	125	1,25	-15,4	-0,154	35,25	1,9449
798	69,38	150	1,50	-17,5	-0,175	35,10	1,9767
779	67,77	175	1,75	-19	-0,19	34,95	1,9391
756	65,73	200	2,00	-20	-0,2	34,80	1,5000
730	61.51	225	2,25	-21 7	-0,21	34,05	1,0310
685	59.60	275	2,50	-21,7	-0,217	34,30	1,7349
659	57.33	300	3.00	-23	-0.23	34.20	1,6764
652	56,72	325	3,25	-23,4	-0,234	34.05	1,6659
649	56,46	350	3,50	-23,6	-0,236	33,90	1,6656
629	54,72	375	3,75	-24,2	-0,242	33,75	1,6214
615	53,51	400	4,00	-24,5	-0,245	33,60	1,5924
613	53,33	425	4,25	-25	-0,25	33,45	1,5943
601	52,29	450	4,50	-25,3	-0,253	33,30	1,5702
592	51,50	4/5	4,75	-25,6	-0,256	33,15	1,5537
570	50,90	525	5,00	-25,7	-0,257	32,85	1,5425
574	49.94	550	5.50	-20,4	-0.27	32,00	1,5021
569	49,50	575	5,75	-27	-0,27	32,55	1,5208
563	48,98	600	6,00	-27,3	-0,273	32,40	1,5118
556	48,37	625	6,25	-27,9	-0,279	32,25	1,4999
553	48,11	650	6,50	-28,2	-0,282	32,10	1,4988
549	47,76	675	6,75	-28,2	-0,282	31,95	1,4949
547	47,59	700	7,00	-28,4	-0,284	31,80	1,4965
545	47,42	725	7,25	-28,8	-0,288	31,65	1,4981
540	46,98	750	7,50	-29,3	-0,293	31,50	1,4914
529	46.02	800	8,00	-29,7	-0,297	31,35	1,4751
524	45.54	825	8,25	-30.3	-0,303	31.05	1,4668
521	45,33	850	8,50	-30,7	-0,307	30,90	1,4669
517	44,94	875	8,75	-30,8	-0,308	30,75	1,4613
511	44,46	900	9,00	-30,9	-0,309	30,60	1,4528
505	43,94	925	9,25	-31	-0,31	30,45	1,4429
500	43,50	950	9,50	-31,4	-0,314	30,30	1,4356
499	43,41	975	9,75	-31,6	-0,316	30,15	1,4399
499	43,37	1000	10,00	-31,7	-0,317	30,00	1,4457
403	42,02	1025	10,25	-31,7	-0,317	29,85	1,40/7
470	41,59	1075	10,50	-31,7	-0.32	29,70	1,4002
474	41.24	1100	11.00	-32	-0.32	29.40	1,4027
472	41,02	1125	11,25	-32	-0.32	29,25	1,4024
468	40,72	1150	11,50	-32,6	-0,326	29,10	1,3992
466	40,54	1175	11,75	-33,2	-0,332	28,95	1,4004
464	40.37	1200	12.00	-33.2	-0.332	28.80	1.4017

ONA UNIL
1973

EK-37

KESME KUTUSU DENEYİ Afşin - Elbistan Kömür Havzası Çöllolar Setörü, Siyah Kil ve Yeşil Kil Birimlerine Ait Proje adı Jeoteknik Parametrelerin İncelenmesi ve Karşılaştırılması Lokasyon Afsin - Elbistan / KAHRAMANMARAS SK-1 Yükleme hızı 1 mm/dk Numune No Yatay Deformasyon Okuması 1 birimi 0.01 mm Numunenin alındığı derinlik 135,10-135,60 m Numune Boyutları 6*6*2 cm Kuvvet halkası sabiti (k) 0,21 Normal Yük 15 R Numune Tipi Örselenmemiş Sinem ŞEKER Deney Tarihi 17-19.02.2019 Deneyi yapanlar ...

	15 Kg									
Kuvvet Halkası Okuması	Kesme Kuvveti (kg)	Yatay Deplasman Okuması	Yatay Deplasman ε (mm)	Düşey Deplasman Okuması	Düşey Deplasman £ (mm)	Düzeltilmiş Alan (Ad) (cm ²)	Kesme Gerilmesi (kg/cm ²)			
0	0,00	0	0,00	0	0	36,00	0,0000			
41	3,57	25	0,25	-0,1	-0,001	35,85	0,0995			
41	3,57	50	0,50	-1,2	-0,012	35,70	0,2865			
41	3,57	75	0,75	-2,6	-0,026	35,55	0,4679			
41	3,57	100	1,00	-3,7	-0,037	35,40	0,6562			
431	37,50	125	1,25	-7,5	-0,075	35,25	0,8325			
367	31,93	150	1,50	-8,8	-0,088	35,10	0,9097			
368	32,02	175	1,75	-9,5	-0,095	34,95	0,9161			
370	32,19	200	2,00	-10	-0,1	34,80	0,9250			
371	32,23	225	2,25	-10,4	-0,104	34,65	0,9303			
373	32,45	250	2,50	-10	-0,1	34,50	0,9406			
374	32,54	275	2,75	-11,5	-0,115	34,35	0,9472			
376	32,71	300	3,00	-12	-0,12	34,20	0,9565			
376	32,71	325	3,25	-12,3	-0,123	34,05	0,9607			
379	32,93	350	3,50	-12,8	-0,128	33,90	0,9714			
380	33,06	375	3,75	-12,8	-0,128	33,75	0,9796			
382	33,23	400	4,00	-12,8	-0,128	33,60	0,9891			
382	33,23	425	4,25	-12,8	-0,128	33,45	0,9935			
384	33,41	450	4,50	-13,8	-0,138	33,30	1,0032			
386	33,58	475	4,75	-13,8	-0,138	33,15	1,0130			
388	33,71	500	5,00	-13,8	-0,138	33,00	1,0216			
388	33,71	525	5,25	-14,4	-0,144	32,85	1,0263			
388	33,71	550	5,50	-14,8	-0,148	32,70	1,0310			
389	33,84	575	5,75	-14,8	-0,148	32,55	1,0397			
390	33,93	600	6,00	-14,8	-0,148	32,40	1,0472			
390	33,93	625	6,25	-14,8	-0,148	32,25	1,0521			
390	33,93	650	6,50	-15,3	-0,153	32,10	1,0570			
391	33,97	675	6,75	-15,4	-0,154	31,95	1,0633			
392	34,10	700	7,00	-15,4	-0,154	31,80	1,0725			
392	34,10	725	7,25	-15,4	-0,154	31,65	1,0775			
393	34,19	750	7,50	-15,7	-0,157	31,50	1,0854			
394	34,28	775	7,75	-15,7	-0,157	31,35	1,0934			
395	34,37	800	8,00	-15,7	-0,157	31,20	1,1014			
395	34,37	825	8,25	-15,7	-0,157	31,05	1,1068			
397	34,54	850	8,50	-15,8	-0,158	30,90	1,1178			
399	34,67	875	8,75	-15,9	-0,159	30,75	1,1275			
399	34,71	900	9,00	-15.9	-0,159	30,60	1,1344			

IA TIL
ONIN
ST E
8
1973

			KESME KUT	TUSU DENEY	i			
Proje adı		Afşin - Elbista	n Kömür Havzas	sı Çöllolar Setöri	i, Siyah Kil ve Y	eşil Kil Birimk	erine Ait	
		Jeoteknik Para	imetrelerin Incel	enmesi ve Karşı	laştırılması			
Lokasyon		Afşin - Elbista	n / KAHRAMA	NMARAŞ				
Yükleme hızı	8	1 mm/dk		Numune No		SK-1		
Yatay Deform	nasyon	0.01			1	125 10 125 (
Okuması I bi	rimi	0.01 mm		Numunenin ali	ndigi derinlik	135,10-135,60 m		
Numune Boy	utian	6*6*2 cm		Kuvvet halkasi s	abiti (K)	0,21		
Normal Yu		IUR	UR		Numune Tipi		Orselenmemiş	
Deneyi yapa	nlar	Sinem ŞEKER	C	Deney Tarihi		17-19.02.2019		
			10) kg			-	
Kuvvet	Kesme	Yatay	Yatay	Düşey	Düşey	Düzeltilmiş Kesme		
Halkası	Kuvveti (kg)	Deplasman	Deplasman E	Deplasman	Deplasman E	Alan (Ad)	Gerilmesi	
Okuması		Okuması	(mm)	Okuması	(mm)	(cm²)	(kg/cm ²)	
0,00	0,00	0	0,00	0,00	0,00	36,00	0,0000	
43,50	3,78	25	0,25	-3,40	-0,03	35,85	0,1056	
44,00	3,83	50	0,50	-4,70	-0,05	35,70	0,2618	
44,00	3,83	75	0,75	-6,00	-0,06	35,55	0,4020	
44,00	3,83	100	1,00	-7,50	-0,08	35,40	0,5198	
44,00	3,83	125	1,25	-10,40	-0,10	35,25	0,6014	
247,00	21,49	150	1,50	-11,70	-0,12	35,10	0,6222	
253,50	22,05	175	1,75	-11,90	-0,12	34,95	0,6310	
257,50	22,40	200	2,00	-12,30	-0,12	34,80	0,6438	
261,00	22,71	225	2,25	-13,00	-0,13	34,65	0,6553	
264,00	22,97	250	2,50	-13,50	-0,14	34,50	0,6657	
266,00	23,14	275	2,75	-14,30	-0,14	34,35	0,6737	
268,50	23,36	300	3,00	-14,30	-0,14	34,20	0,6830	
271.00	23,58	325	3,25	-14,30	-0,14	34,05	0,6924	
271,50	23,62	350	3,50	-14,30	-0,14	33,90	0,6968	
274,00	23,84	375	3,75	-14,30	-0,14	33,75	0,7063	
276,00	24,01	400	4,00	-14,30	-0,14	33,60	0,7146	
277,50	24,14	425	4,25	-14,30	-0,14	33,45	0,7217	
279.00	24,27	450	4,50	-15,00	-0,15	33,30	0,7289	
281,00	24,45	475	4,75	-15,00	-0,15	33,15	0,7375	
283.50	24,66	500	5,00	-15,50	-0,16	33,00	0,7474	
284.00	24,71	525	5.25	-15,90	-0.16	32,85	0,7521	
286.00	24,88	550	5,50	-15,90	-0,16	32,70	0,7609	
287.50	25.01	575	5,75	-15.90	-0.16	32.55	0,7684	
289.50	25.19	600	6,00	-15.90	-0.16	32.40	0.7774	
290.00	25.23	625	6.25	-15.90	-0.16	32.25	0.7823	
290.00	25.23	650	6.50	-15.90	-0.16	32.10	0,7860	
291 00	25.32	675	6.75	-15.90	-0.16	31.95	0,7924	
293.00	25.49	700	7.00	-15.90	-0.16	31.80	0.8016	
294.00	25.58	725	7.25	-15.90	-0.16	31.65	0.8082	
296.00	25.75	750	7.50	-15.90	-0.16	31.50	0.8175	
298.00	25.93	775	7,75	-15.90	-0.16	31.35	0,8270	
300.00	26,00	800	8.00	-15.90	-0,10	31.20	0,8365	
302.00	26,10	825	8.25	-15,90	-0,10	31.05	0,0303	
304 50	20,21	850	8.50	-15,90	-0,10	30,00	0,0402	
307.00	20,49	875	0,50	-15,90	-0,10	30,50	0,0073	
307,00	20,71	0/5	0,75	-10,00	-0,10	30,75	0,0000	
309,50	20,95	900	9,00	-10,00	-0,10	30,60	0,0000	

OVA UNIL
1973

KESME KUTUSU DENEYİ Arşin - Elbistan Kömür Havası Cöllolar Setörü, Siyah Kil ve Yeşil Kil Birimkrine Ait Jeeteknik Parametrekrin Incekenmesi ve Karşılaştırılması Lokasyon Arşin - Elbistan (KAHRAMANMARAŞ Yükkere har I mm/dk Numune No SK-1 Yükkere har I mm/dk Numune No SK-1 Numune Boyutan 6fe² cm Kuvvet halkası sabiti (k) 0,21 Normal Yük 5 R Numune Boyutan 0,75 sek nametrij Dirseknametrij Orseknametrij Dirsek nametrij Örseknametrij Örseknametrij (fegrinsei (feg	1	973						
Afşin - Ebistan Kömür Havzası Çöllolar Setörü, Siyah Kil ve Yeşil Kil Birimkrine Ait Jeotéknik Parametrefrin Incelemnesi ve Karylaştırılması Lokasyon Afşin - Ebistan Kömür Havzası Çöllolar Setörü, Siyah Kil ve Yeşil Kil Birimkrine Ait Jeotéknik Parametrefrin Incelemnesi ve Karylaştırılması Utakısın bızı I mın/dk Numane No SK-1 Yükkıren bızı I mın/dk Numane No SK-1 Otanası I birni O.01 mm Numunenin alındığı derinlik 135,10-135,60 m Nummane Boyutları 6%e*2 cm Kuvvet talkasısabit (k) O.21 Kuvvet Yatay Defining Çelesima Düğey Düğey Düşey Örerlimesi (kg/cm²) O.00 0.00 0.00 0.00 0.00 36,00 0.000 15,0 1,70 25 0,25 0,40 0.00 35,70 0.2020 20,00 1,74 50 0,50 -0,40 0.00 35,70 0.2020 20,05 1,78 100 1,00 -3,40 -0,08 35,10 0.3374 167,00 14,53 125 1,25 -7,20 -0,07<				KESME KUT	TUSU DENEY	i		
Jecteknik Parametrekrin Inceknmensi ve Karşihştirilnasi Jecteknik Parametrekrin Inceknmensi ve Karşihştirilnasi Lokasyon Afşin - Elbistan / KAHRAMANMARAŞ Valkuben huz I mim/dk Numune No SK-1 Valkuben huz On mm Numunen in almdiği derinik 1135,10-135,60 m. Numane Boyutlari 6*6*2 cm Kuvvet halkası sabiti (k) 0,21 Normal Yük 5 R Numunen Tipi Örsekenmemiş Deneyi yapımlar Sinem ŞEKER Deney Tarhi 17-19.02.2019 Kuvveti (kg) Yatay Delpiasman £ Düşey Tarhi Markasi (km) 0,00 0,00 0,00 0,000 36,00 0,000 0,00 1,76 25 0,50 0,011 35,88 0,0473 20,50 1,78 100 1,00 -3,40 -0,03 35,10 0,3716 165,60 13,82 175 1,75 -6,60 -0,06 35,10 0,3716 165,60 13,82 175 1,75 -8,60 -0,077 34,68 0,4118	Desition de		Afsin - Elbista	n Kömür Havzas	a Cöllolar Setöri	i, Siyah Kil ve Y	esil Kil Birimk	rine Ait
Lokasyon Afşin - Elbistan / KAHRAMANMARAŞ Numune No SK-1 Yükkene hızı 1 mm/dk Numune No SK-1 Numune Boyutlar 6*6*2 cm Numune Boyutlar 0.01 mm Norman Boyutlar 6*6*2 cm Kavvet hakası sabiti (k) 0.21 Normal Yük 5 R Namune Tipi Örselenmemiş Deneyi yapanlar Sinem ŞEKER Deney Tarihi 17-19.02.2019 Kuvvet Kesme Kuvet (kg) Peplasman chumas Düşey Düşey Odu 0 0.00 0.00 0.00 0.00 0.000 36.00 0.0000 18.50 0.401 0.001 3.40 -0.03 35.40 0.3710 0.252 20.50 1.78 75 0.75 -2.00 -0.00 35.75 0.255 0.3716 167.00 <td>Proje adi</td> <td></td> <td>Jeoteknik Para</td> <td>metrelerin İncek</td> <td>enmesi ve Karşı</td> <td>laştırılması</td> <td></td> <td></td>	Proje adi		Jeoteknik Para	metrelerin İncek	enmesi ve Karşı	laştırılması		
Yükkeme hız I mm/dk Numune No SK - I Yatay Deformasyon 0.01 mm Numunenin almdği derinlik 135,10-135,60 m Numme Boyutlari 6*6*2 cm Kuvvet hikasıs sabiti (k) 0,21 Normal Yük 5 R Numune Tipi Örselenmemiş Deneyi yapınlar Sinem ŞEKER Deney Tarihi 17.19.02.2019 Kuvvet hikasi Yatay Deplasman t Okumasi Düşey Deplasman t Okumasi Düşey Deplasman t (mm) Düşey Alan (Ad) (eri') Ceriimea (eri') (eri') Ceriimea (eri') Ceriimea (eri') Ceriimea (eri') Ceriimea (eri') Ceriimea (eri') Ceriimea (eri') Ceriimea 	Lokasyon		Afşin - Elbista	n/KAHRAMA	NMARAS			
Yatay Deformasyon 0.01 mm Numune Boyutan 135,10-135,60 m Okamasi Ibrimi 0.01 mm Numune Boyutan 6*6*2 cm Kuvvet halkass sabiti (k) 0,21 Normal Y K 5 R Numune Tipi Örsekenmemis Disey yapnlar 17.19,02:2019 Kuvvet Kesne Yatay Yatay Disey Tamiti 17.19,02:2019 Kuvvet Kesne Yatay Palasan Disey Tamiti 17.19,02:2019 Kuvvet Kesne Yatay Yatay Disey Tamiti 17.19,02:2019 Kuvvet Kesne Yatay Yatay Disey Tamiti Disey Tamiti (mn) (mn) (mm) (mn) (mm	Yükleme hızı		1 mm/dk		Numune No		SK-1	
Okuması böyular 0,01 mm Numune Toji 135,10-135,60 m Numune Boyular 6*6*2 cm Kuvvet halkası sabit (k) 0,21 Numune Toji Örselenmemiş Torselenmemiş Deneyi yapanlar Sinem ŞEKER Deney Tanhi 17-19.02.2019 Kuvvet Kesme Yatay Deney Tanhi Düşey Düşey Düşey Alan (Ad) Kesme Kuvvet Kesme Yatay Deplasman t Okumas Okum	Yatay Defor	nasyon						
Numme Boyutan 6*6*2 cm Kuvvet halkass sabiti (k) 0.21 Normal Y3k 5 R Numune Tipi Örselenmemis Deneyi yappular Sinem SEKER Deney Tarihi 17-19.02.019 Kuvvet (kg) Yatay Peplasman Okumasi Manu (A) Alan (A) Kerine (kg/cm ³) 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 38,60 0.000 19,50 1,70 25 0.25 0,50 0,01 38,60 0.002 20,00 1,74 50 0,50 -0,40 0,00 35,50 0,292 20,50 1,78 75 0,75 -2,00 40,02 35,50 0,293 19,50 13,62 150 1,50 -6,40 -0,06 35,25 0,374 19,50 13,83 175 1,75 -6,60 -0,07 34,80 0,4038 19,60 13,83 175 1,75 -8,40 -0,08 34,45 0,4118 165,00 14,32	Okuması 1 bi	rimi	0.01 mm		Numunenin alı	ndığı derinlik	135,10-135,60	m
Normal Y tk S R Numure Tipi Örsekemmenis Deney i yapanlar Sinem SEK R Deney Tarihi 17-19.02.2019 Kuvvet Halkas Kesme Uvveti (kg) Yatay Oplasman Okumasi Diagey Deplasman (mm) Diagey Okumasi Diagey Oplasman (mm) Diagey Oplasman Okumasi Diagey Oplasman (mm) Diagey Oplaspl	Numune Boy	utları	6*6*2 cm		Kuvvet halkası s	abiti (k)	0,21	
Deneyiyapamlar Simm ŞEKER Deney Tarihi [7-19.02.2019] Kuvvet Ruvveti (kg) Yatay Deplasman Okumasi Yatay Deplasman Okumasi Digey Digey Digey Digey Digey Digey Digey Digey <thd< td=""><td>Normal Yü</td><td>ĸ</td><td>5 R</td><td></td><td>Numune Tipi</td><td></td><td colspan="2">Örselenmemiş</td></thd<>	Normal Yü	ĸ	5 R		Numune Tipi		Örselenmemiş	
Kuvvet Balkas Okumasi Kesme Kuvveti (kg) Yatay Deplasman (mm) Digsy Deplasman (mm) <t< td=""><td>Deneyi yapa</td><td>nlar</td><td>Sinem ŞEKER</td><td></td><td>Deney Tarihi</td><td></td><td colspan="2">17-19.02.2019</td></t<>	Deneyi yapa	nlar	Sinem ŞEKER		Deney Tarihi		17-19.02.2019	
Kuvvet Halkas Okumas Yatay Weplasman Okumas Yatay Deplasman £ (mm) Düşey Deplasman £ Okuması Düşey Duşey Deplasman £ Okuması Düşey Duşey Deplasman £ Okuması Düşey Duşey Deplasman £ Okuması Düşey Duşey Deplasman £ Okuması Düşey Duşey Deplasman £ Okuması Düşey Duşey Deplasman £ Okuması Düşey Duşey Deplasman £ Okuması Düşey Duşey Deplasman £ Okuması Düşey Duşey Deplasman £ Okuması Düşey Duşey Duşey Duşey Duşeplası	-			5	ka			
Halkas Okumas Kuvveti (kg) (kuvveti (kg) Deplasman Okumas Deplasman (mm) Deplasman (kumas) Deplasman (mm) Deplasman (kumas) Alan (Ad) (cm ³) Gerilmeai (kg/cm ³) 0,00 0,00 0 0,00 0,00 0,00 0,00 0,000 0,000 0,000 0,000 0,000 0,000 0,000 0,000 35,00 0,000 0,000 35,00 0,000 0,000 35,70 0,2052 20,50 1,78 175 0,75 -2,00 -0,02 35,50 0,2904 167,00 14,53 125 1,25 -5,70 -0,06 35,25 0,3716 159,00 13,83 175 1,75 -6,40 -0,06 34,95 0,4181 161,50 14,05 200 2,00 -7,20 -0,07 34,85 0,4318 164,00 14,27 225 2,25 -7,60 -0,08 34,50 0,4161 167,00 14,79 3275 3,75 -9,40 -0,08 34,5	Kuvvet	100	Yatay	Yatay	Düsev	Düşey	Düzeltilmis	Kesme
Okumasi Kuvven (kg) Okumasi (mm) (cm³) (kg/cm³) 0.00 0.00 0 0.00 0.00 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 1.78 0.0000 1.78 50 0.01 35.85 0.0473 20.00 1.78 75 0.75 -2.00 -0.02 35.55 0.2904 20.50 1.78 100 1.00 -3.40 -0.03 35.40 0.3374 167.00 14.53 125 1.75 -6.60 -0.07 34.80 0.3898 164.00 14.27 225 2.25 -7.60 -0.08 34.65 0.4118 165.00 14.36 2500 2.50 -8.00 -0.08 34.60 0.4286 170.00 14.79 325 3.25 -8.40 -0.08 34.20 0.4286 170.00 14.79 350 3.50 -9.00 <	Halkası	Kesme	Deplasman	Deplasman E	Deplasman	Deplasman E	Alan (Ad)	Gerilmesi
$\begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $	Okuması	Kuvveti (kg)	Okuması	(mm)	Okuması	(mm)	(cm ²)	(kg/cm ²)
19,501.70250.250.500.0135,850.047320,001.74500.50-0.400.0035,700.205220,501.781001.00-3,40-0.0235,550.290420,501.781001.00-3,40-0.0335,400,3374187,0014,531251.25-5,70-0.0635,250,3716158,0013,821501,50-6,40-0.0635,100,3879189,0013,831751,75-6,60-0.0734,950,3958161,5014,052002,00-7,20-0.0734,800,4038184,0014,272252,25-7,60-0.0834,550,4116167,0014,532752,75-8,40-0.0834,350,4230188,5014,663003,00-8,40-0.0834,200,4384170,0014,793253,25-8,40-0.0834,200,4384170,0014,793753,75-9,40-0.0933,750,4382170,4014,824004,00-9,40-0.0933,300,4481171,5014,964754,75-9,50-0,1033,300,4481172,0014,793755,75-9,60-0,1033,300,4481172,0014,984754,75-9,50-0,1033,300,448117	0,00	0,00	0	0,00	0,00	0,00	36,00	0,0000
20,00 1,74 50 0,50 -0,40 0,00 35,70 0,2052 20,50 1,78 75 0,75 -2,00 -0,02 35,55 0,2904 20,50 1,78 100 1,00 -3,40 -0,03 35,40 0,3374 167,00 14,53 125 1,25 -5,70 -0,06 35,25 0,3879 156,50 13,62 150 1,50 -6,40 -0,06 35,10 0,3879 156,50 14,05 200 2,00 -7,20 -0,07 34,85 0,4038 164,00 14,27 225 2,25 -7,60 -0,08 34,65 0,4118 165,00 14,36 250 2,50 -8,00 -0,08 34,35 0,4236 170,00 14,73 325 3,25 -8,40 -0,08 34,05 0,4383 170,00 14,79 350 3,50 -9,00 -0,09 33,60 0,4484 170,00	19,50	1,70	25	0,25	0,50	0,01	35,85	0,0473
$\begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $	20,00	1,74	50	0,50	-0,40	0,00	35,70	0,2052
20,50 1,78 100 1,00 -3,40 -0,03 35,40 0,3374 167,00 14,53 125 1,25 -5,70 -0,06 35,25 0,3716 156,50 13,62 150 1,50 -6,40 -0,06 35,10 0,3879 159,00 13,83 175 1,75 -6,60 -0,07 34,95 0,3958 161,50 14,05 200 2,00 -7,20 -0,07 34,85 0,4138 165,00 14,36 250 2,50 -8,00 -0,08 34,50 0,4161 167,00 14,79 325 3,25 -8,40 -0,08 34,20 0,4230 188,50 14,66 300 3,00 -8,40 -0,08 34,05 0,4384 170,00 14,79 355 3,75 -9,40 -0,09 33,76 0,4382 170,40 14,82 400 4,00 -9,50 -0,10 33,35 0,4481 171,5	20,50	1,78	75	0,75	-2,00	-0,02	35,55	0,2904
167,00 $14,53$ 125 $1,25$ $-5,70$ $-0,06$ $35,25$ $0,3716$ $156,50$ $13,62$ 150 $1,50$ $-6,40$ $-0,06$ $35,10$ $0,3879$ $159,00$ $13,83$ 175 $1,75$ $-6,60$ $-0,07$ $34,95$ $0,3958$ $161,50$ $14,05$ 200 $2,200$ $-7,20$ $-0,07$ $34,95$ $0,4038$ $164,00$ $14,27$ 225 $2,25$ $-7,60$ $-0,08$ $34,65$ $0,4118$ $165,00$ $14,36$ 250 $2,50$ $-8,00$ $-0,08$ $34,65$ $0,4230$ $168,50$ $14,66$ 300 $3,00$ $-8,40$ $-0,08$ $34,20$ $0,4286$ $170,00$ $14,79$ 325 $3,25$ $-8,40$ $-0,08$ $34,05$ $0,4344$ $170,00$ $14,79$ 350 $3,50$ $-9,00$ $-0,09$ $33,60$ $0,4436$ $170,00$ $14,79$ 375 $3,75$ $-9,40$ $-0,09$ $33,60$ $0,4412$ $170,00$ $14,79$ 375 $3,75$ $-9,50$ $-0,10$ $33,30$ $0,4481$ $171,50$ $14,92$ 450 $4,50$ $-9,50$ $-0,10$ $33,00$ $0,4561$ $171,50$ $14,92$ 450 $4,50$ $-9,50$ $-0,10$ $33,00$ $0,4561$ $174,00$ $15,14$ 525 $5,25$ $-9,60$ $-0,10$ $32,25$ $0,4608$ $174,00$ $15,14$ 525 $5,55$ $-9,60$ $-0,10$ $32,26$ $0,4608$ <	20,50	1,78	100	1,00	-3,40	-0,03	35,40	0,3374
156,50 $13,62$ 150 $1,50$ $-6,40$ $-0,06$ $35,10$ $0,3879$ $159,00$ $13,83$ 175 $1,75$ $-6,60$ $-0,07$ $34,95$ $0,3958$ $161,50$ $14,05$ 200 $2,00$ $-7,20$ $-0,07$ $34,80$ $0,4038$ $164,00$ $14,27$ 225 $2,25$ $-7,60$ $-0,08$ $34,65$ $0,4118$ $165,00$ $14,36$ 250 $2,50$ $-8,00$ $-0,08$ $34,55$ $0,4230$ $168,50$ $14,66$ 300 $3,00$ $-8,40$ $-0,08$ $34,20$ $0,4286$ $170,00$ $14,79$ 325 $3,25$ $-8,40$ $-0,08$ $34,05$ $0,4344$ $170,00$ $14,79$ 355 $3,75$ $-9,40$ $-0,09$ $33,90$ $0,4363$ $170,00$ $14,79$ 375 $3,75$ $-9,40$ $-0,09$ $33,60$ $0,4412$ $171,50$ $14,82$ 400 $4,00$ $-9,40$ $-0,09$ $33,60$ $0,4412$ $171,50$ $14,92$ 425 $4,25$ $-9,50$ $-0,10$ $33,15$ $0,4514$ $171,50$ $14,92$ 450 $4,50$ $-9,50$ $-0,10$ $33,15$ $0,4514$ $171,50$ $14,92$ 455 $5,25$ $-9,60$ $-0,10$ $33,20$ $0,4661$ $171,50$ $14,96$ 475 $4,75$ $-9,50$ $-0,10$ $33,15$ $0,4514$ $172,00$ $14,96$ 475 $5,55$ $-9,60$ $-0,10$ $32,25$ $0,4618$ </td <td>167,00</td> <td>14,53</td> <td>125</td> <td>1,25</td> <td>-5,70</td> <td>-0,06</td> <td>35,25</td> <td>0,3716</td>	167,00	14,53	125	1,25	-5,70	-0,06	35,25	0,3716
159,00 $13,83$ 175 $1,75$ $-6,80$ $-0,07$ $34,95$ $0,3958$ $161,50$ $14,05$ 200 $2,00$ $-7,20$ $-0,07$ $34,80$ $0,4038$ $164,00$ $14,27$ 225 $2,25$ $-7,60$ $-0,08$ $34,65$ $0,4118$ $165,00$ $14,36$ 250 $2,50$ $-8,00$ $-0,08$ $34,50$ $0,4161$ $167,00$ $14,53$ 275 $2,75$ $-8,40$ $-0,08$ $34,35$ $0,4230$ $168,50$ $14,66$ 300 $3,00$ $-8,40$ $-0,08$ $34,20$ $0,4286$ $170,00$ $14,79$ 325 $3,25$ $-8,40$ $-0,08$ $34,05$ $0,4344$ $170,00$ $14,79$ 355 $3,75$ $-9,40$ $-0,09$ $33,60$ $0,4412$ $170,40$ $14,82$ 400 $4,00$ $-9,40$ $-0,09$ $33,60$ $0,4412$ $171,50$ $14,92$ 425 $4,25$ $-9,50$ $-0,10$ $33,30$ $0,4481$ $172,00$ $14,92$ 450 $4,50$ $-9,50$ $-0,10$ $33,30$ $0,4481$ $172,00$ $14,96$ 475 $4,75$ $-9,50$ $-0,10$ $33,20$ $0,4661$ $174,00$ $15,14$ 525 $5,25$ $-9,60$ $-0,10$ $32,28$ $0,4608$ $174,00$ $15,14$ 550 $5,50$ $-9,60$ $-0,10$ $32,25$ $0,4691$ $176,50$ $15,57$ $6,75$ $-9,60$ $-0,10$ $32,10$ $0,4851$ 17	156,50	13,62	150	1,50	-6,40	-0,06	35,10	0,3879
161,50 $14,05$ 200 $2,00$ $-7,20$ $-0,07$ $34,80$ $0,4038$ $164,00$ $14,27$ 225 $2,25$ $-7,60$ $-0,08$ $34,65$ $0,4118$ $165,00$ $14,36$ 250 $2,50$ $-8,00$ $-0,08$ $34,50$ $0,4161$ $167,00$ $14,53$ 275 $2,75$ $-8,40$ $-0,08$ $34,35$ $0,4236$ $188,50$ $14,66$ 300 $3,00$ $-8,40$ $-0,08$ $34,20$ $0,4286$ $170,00$ $14,79$ 325 $3,25$ $-8,40$ $-0,08$ $34,20$ $0,4286$ $170,00$ $14,79$ 350 $3,50$ $-9,00$ $-0,09$ $33,90$ $0,4363$ $170,00$ $14,79$ 375 $3,75$ $-9,40$ -0.09 $33,60$ $0,4412$ $170,00$ $14,79$ 375 $3,75$ $-9,40$ -0.09 $33,60$ $0,4412$ $171,50$ $14,92$ 425 $4,25$ $-9,50$ $-0,10$ $33,30$ $0,4481$ $172,00$ $14,96$ 475 $4,75$ $-9,50$ $-0,10$ $33,30$ $0,4481$ $174,00$ $15,14$ 525 $5,25$ $-9,60$ $-0,10$ $32,45$ $0,4608$ $174,00$ $15,14$ 550 $5,50$ $-9,60$ $-0,10$ $32,40$ $0,4739$ $176,50$ $15,53$ 625 $6,25$ $-9,60$ $-0,10$ $32,40$ $0,4739$ $176,50$ $15,53$ 625 $6,75$ $-9,60$ $-0,10$ $31,95$ $0,4815$ </td <td>159,00</td> <td>13,83</td> <td>175</td> <td>1,75</td> <td>-6,80</td> <td>-0,07</td> <td>34,95</td> <td>0,3958</td>	159,00	13,83	175	1,75	-6,80	-0,07	34,95	0,3958
$\begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $	161,50	14,05	200	2,00	-7,20	-0,07	34,80	0,4038
165,00 $14,36$ 250 $2,50$ $-8,00$ $-0,08$ $34,50$ $0,4161$ $167,00$ $14,53$ 275 $2,75$ $-8,40$ $-0,08$ $34,35$ $0,4230$ $168,50$ $14,66$ 300 $3,00$ $-8,40$ $-0,08$ $34,20$ $0,4286$ $170,00$ $14,79$ 325 $3,25$ $-8,40$ $-0,08$ $34,05$ $0,4344$ $170,00$ $14,79$ 350 $3,50$ $-9,00$ $-0,09$ $33,90$ $0,4363$ $170,00$ $14,79$ 375 $3,75$ $-9,40$ $-0,09$ $33,75$ $0,4382$ $170,40$ $14,82$ 400 $4,00$ $-9,40$ $-0,09$ $33,60$ $0,4412$ $171,50$ $14,92$ 425 $4,25$ $-9,50$ $-0,10$ $33,30$ $0,4481$ $172,00$ $14,96$ 475 $4,75$ $-9,50$ $-0,10$ $33,30$ $0,4481$ $172,00$ $14,96$ 475 $4,75$ $-9,50$ $-0,10$ $33,30$ $0,4481$ $172,00$ $14,96$ 475 $4,75$ $-9,50$ $-0,10$ $33,20$ $0,4481$ $174,00$ $15,14$ 525 $5,25$ $-9,60$ $-0,10$ $32,25$ $0,4608$ $174,00$ $15,14$ 550 $5,50$ $-9,60$ $-0,10$ $32,40$ $0,4739$ $176,50$ $15,57$ 675 $6,75$ $-9,60$ $-0,10$ $32,25$ $0,4891$ $176,50$ $15,57$ 675 $6,75$ $-9,60$ $-0,10$ $31,95$ $0,4929$ </td <td>164,00</td> <td>14,27</td> <td>225</td> <td>2,25</td> <td>-7,60</td> <td>-0,08</td> <td>34,65</td> <td>0,4118</td>	164,00	14,27	225	2,25	-7,60	-0,08	34,65	0,4118
$\begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $	165,00	14,36	250	2,50	-8,00	-0,08	34,50	0,4161
168,50 $14,66$ 300 $3,00$ $-8,40$ $-0,08$ $34,20$ $0,4286$ $170,00$ $14,79$ 325 $3,25$ $-8,40$ $-0,08$ $34,05$ $0,4344$ $170,00$ $14,79$ 350 $3,50$ $-9,00$ $-0,09$ $33,90$ $0,4363$ $170,00$ $14,79$ 375 $3,75$ $-9,40$ $-0,09$ $33,75$ $0,4382$ $170,00$ $14,79$ 375 $3,75$ $-9,40$ $-0,09$ $33,60$ $0,4412$ $171,50$ $14,92$ 425 $4,25$ $-9,50$ $-0,10$ $33,45$ $0,4461$ $171,50$ $14,92$ 425 $4,75$ $-9,50$ $-0,10$ $33,30$ $0,4481$ $172,00$ $14,96$ 475 $4,75$ $-9,50$ $-0,10$ $33,30$ $0,4481$ $173,00$ $15,05$ 500 $5,00$ $-9,50$ $-0,10$ $33,00$ $0,4561$ $174,00$ $15,14$ 525 $5,25$ $-9,60$ $-0,10$ $32,70$ $0,4629$ $175,50$ $15,27$ 575 $5,75$ $-9,60$ $-0,10$ $32,40$ $0,4739$ $178,50$ $15,53$ 625 $6,25$ $-9,60$ $-0,10$ $32,10$ $0,4851$ $179,00$ $15,57$ 675 $6,75$ $-9,60$ $-0,10$ $32,10$ $0,4851$ $179,00$ $15,57$ 675 $6,75$ $-9,60$ $-0,10$ $31,95$ $0,4923$ $185,00$ $16,10$ 725 $7,25$ $-9,60$ $-0,10$ $31,65$ $0,5085$ </td <td>167,00</td> <td>14,53</td> <td>275</td> <td>2,75</td> <td>-8,40</td> <td>-0,08</td> <td>34,35</td> <td>0,4230</td>	167,00	14,53	275	2,75	-8,40	-0,08	34,35	0,4230
$\begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$	168,50	14,66	300	3,00	-8,40	-0,08	34,20	0,4286
$\begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$	170,00	14,79	325	3,25	-8,40	-0,08	34,05	0,4344
$\begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $	170,00	14,79	350	3,50	-9,00	-0,09	33,90	0,4363
$\begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $	170,00	14,79	375	3,75	-9,40	-0,09	33,75	0,4382
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	170,40	14,82	400	4,00	-9,40	-0,09	33,60	0,4412
$\begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $	171,50	14,92	425	4,25	-9,50	-0,10	33,45	0,4461
$\begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $	171,50	14,92	450	4,50	-9,50	-0,10	33,30	0,4481
$\begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $	172,00	14,96	475	4,75	-9,50	-0,10	33,15	0,4514
$\begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $	173,00	15,05	500	5,00	-9,50	-0,10	33,00	0,4561
$\begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $	174,00	15,14	525	5,25	-9,60	-0,10	32,85	0,4608
$\begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$	174,00	15,14	550	5,50	-9,60	-0,10	32,70	0,4629
$\begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $	175,50	15,27	575	5,75	-9,60	-0,10	32,55	0,4691
$\begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $	176,50	15,36	600	6,00	-9,60	-0,10	32,40	0,4739
$\begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $	178,50	15,53	625	6,25	-9,60	-0,10	32,25	0,4815
181,00 15,75 675 6,75 -9,60 -0,10 31,95 0,4929 182,50 15,88 700 7,00 -9,60 -0,10 31,80 0,4993 185,00 16,10 725 7,25 -9,60 -0,10 31,65 0,5085 186,00 16,18 750 7,50 -9,60 -0,10 31,50 0,5137 188,00 16,36 775 7,75 -9,60 -0,10 31,35 0,5217 193,50 16,83 800 8,00 -9,60 -0,10 31,20 0,5396 195,50 17,01 825 8,25 -9,60 -0,10 31,05 0,5478 196,00 17,05 850 8,50 -9,60 -0,10 30,90 0,5518 197,50 17,18 875 8,75 -9,60 -0,10 30,75 0,5588 198,00 17,23 900 9,00 -9,60 -0,10 30,60 0,5629	179,00	15,57	650	6,50	-9,60	-0,10	32,10	0,4851
182,50 15,88 700 7,00 -9,60 -0,10 31,80 0,4993 185,00 16,10 725 7,25 -9,60 -0,10 31,65 0,5085 186,00 16,18 750 7,50 -9,60 -0,10 31,50 0,5137 188,00 16,36 775 7,75 -9,60 -0,10 31,35 0,5217 193,50 16,83 800 8,00 -9,60 -0,10 31,20 0,5396 195,50 17,01 825 8,25 -9,60 -0,10 31,05 0,5478 196,00 17,05 850 8,50 -9,60 -0,10 30,90 0,5518 197,50 17,18 875 8,75 -9,60 -0,10 30,75 0,5588 198,00 17,23 900 9,00 -9,60 -0,10 30,60 0,5629	181,00	15,75	675	6,75	-9,60	-0,10	31,95	0,4929
185,00 16,10 725 7,25 -9,60 -0,10 31,65 0,5085 186,00 16,18 750 7,50 -9,60 -0,10 31,50 0,5137 188,00 16,36 775 7,75 -9,60 -0,10 31,35 0,5217 193,50 16,83 800 8,00 -9,60 -0,10 31,20 0,5396 195,50 17,01 825 8,25 -9,60 -0,10 31,05 0,5478 196,00 17,05 850 8,50 -9,60 -0,10 30,90 0,5518 197,50 17,18 875 8,75 -9,60 -0,10 30,75 0,5588 198,00 17,23 900 9,00 -9,60 -0,10 30,60 0,5629	182,50	15,88	700	7,00	-9,60	-0,10	31,80	0,4993
186,00 16,18 750 7,50 -9,60 -0,10 31,50 0,5137 188,00 16,36 775 7,75 -9,60 -0,10 31,35 0,5217 193,50 16,83 800 8,00 -9,60 -0,10 31,20 0,5396 195,50 17,01 825 8,25 -9,60 -0,10 31,05 0,5478 196,00 17,05 850 8,50 -9,60 -0,10 30,90 0,5518 197,50 17,18 875 8,75 -9,60 -0,10 30,75 0,5588 198,00 17,23 900 9,00 -9,60 -0,10 30,60 0,5629	185,00	16,10	725	7,25	-9,60	-0,10	31,65	0,5085
188,00 16,36 775 7,75 -9,60 -0,10 31,35 0,5217 193,50 16,83 800 8,00 -9,60 -0,10 31,20 0,5396 195,50 17,01 825 8,25 -9,60 -0,10 31,05 0,5478 196,00 17,05 850 8,50 -9,60 -0,10 30,90 0,5518 197,50 17,18 875 8,75 -9,60 -0,10 30,75 0,5588 198,00 17,23 900 9,00 -9,60 -0,10 30,60 0,5629	186,00	16,18	750	7,50	-9,60	-0,10	31,50	0,5137
193,50 16,83 800 8,00 -9,60 -0,10 31,20 0,5396 195,50 17,01 825 8,25 -9,60 -0,10 31,05 0,5478 196,00 17,05 850 8,50 -9,60 -0,10 30,90 0,5518 197,50 17,18 875 8,75 -9,60 -0,10 30,75 0,5588 198,00 17,23 900 9,00 -9,60 -0,10 30,60 0,5629	188,00	16,36	775	7,75	-9,60	-0,10	31,35	0,5217
195,50 17,01 825 8,25 -9,60 -0,10 31,05 0,5478 196,00 17,05 850 8,50 -9,60 -0,10 30,90 0,5518 197,50 17,18 875 8,75 -9,60 -0,10 30,75 0,5588 198,00 17,23 900 9,00 -9,60 -0,10 30,60 0,5629	193,50	16,83	800	8,00	-9,60	-0,10	31,20	0,5396
196,00 17,05 850 8,50 -9,60 -0,10 30,90 0,5518 197,50 17,18 875 8,75 -9,60 -0,10 30,75 0,5588 198,00 17,23 900 9,00 -9,60 -0,10 30,60 0,5629	195,50	17,01	825	8,25	-9,60	-0,10	31,05	0,5478
197,50 17,18 875 8,75 -9,60 -0,10 30,75 0,5588 198,00 17,23 900 9,00 -9,60 -0,10 30,60 0,5629	196,00	17,05	850	8,50	-9,60	-0,10	30,90	0,5518
198,00 17,23 900 9,00 -9,60 -0,10 30,60 0,5629	197,50	17,18	875	8,75	-9,60	-0,10	30,75	0,5588
	198,00	17,23	900	9,00	-9,60	-0,10	30,60	0,5629
		CUKUROVA ÜNİVERSİTESİ MÜHENDİSLİK-MİMARLIK FAKÜLTESİ JEOLOJİ MÜHENDİSLİĞİ BÖLÜMÜ ZEMİN MEKANİĞİ LABORATUARI						
--------------	--------------	--	----------------------	-------------------	-------------------	--------------------------	-----------------------	--
			KESME KUT	TUSU DENEY	i			
Proje adı		Afşin - Elbista Jeoteknik Pars	n Kömür Havzas	a Çöllolar Setöri	i, Siyah Kil ve Y	eşil Kil Birimk	erine Ait	
Lokasvon		A fein - Elbista	n/KAHRAMA	NMARAS	aştırıması			
Väklame hra		1 mm/dk	II / KAHKAMA	Numune No		SK-3		
Vatay Deform	mevon	1 min/uk		Indinance into		SR-5		
Okuması 1 bi	rimi	0.01 mm		Numunenin alu	ndığı derinlik	103,50-103,88	m	
Numune Boy	utları	6*6*2 cm		Kuvvet halkası s	abiti (k)	0.21		
Normal Yül	< .	15 (PİK)		Numune Tipi		Örselenmemi	ş	
Deneyi yapar	nlar	Sinem SEKER		Deney Tarihi		22-24.02.2019)	
			47	le er				
Kuvvet	Kesme	Yatay	Yatay Deployman 6	Düşey	Düşey	Düzeltilmiş Alan (Ad)	Kesme	
Okumasi	Kuvveti (kg)	Okumasi	(mm)	Okumasi	(mm)	(cm ²)	(kg/cm ²)	
0	0,00	0	0,00	0	0	36,00	0,0000	
62	5,39	25	0,25	-2,3	-0,023	35,85	0,1505	
63	5,48	50	0,50	-4	-0,04	35,70	0,3937	
63	5,48	75	0,75	-6,1	-0,061	35,55	0,6542	
64	5,52	100	1,00	-7,6	-0,076	35,40	0,8261	
229	19,92	125	1,25	-10,2	-0,102	35,25	0,9952	
451	39,24	150	1,50	-12,5	-0,125	35,10	1,1479	
505	43,94	175	1,75	-13,5	-0,135	34,95	1,2571	
515	44,81	200	2,00	-13,9	-0,139	34,80	1,3075	
533	46,37	225	2,25	-14,5	-0,145	34,65	1,3483	
547	47,59	250	2,50	-14,5	-0,145	34,50	1,3794	
552	48,02	275	2,75	-14,8	-0,148	34,35	1,3981	
554	48,20	300	3,00	-15,2	-0,152	34,20	1,4093	
554	48,20	325	3,25	-15,5	-0,155	34,05	1,4155	
555	48,29	350	3,50	-15,6	-0,156	33,90	1,4243	
553	48,11	375	3,75	-15,6	-0,156	33,75	1,4255	
548	47,68	400	4,00	-15,6	-0,156	33,60	1,4189	
545	47,42	425	4,25	-15,6	-0,156	33,45	1,4175	
542	47,15	450	4,50	-15,6	-0,156	33,30	1,4160	
538	46,81	475	4,75	-15,6	-0,156	33,15	1,4119	
533	46,37	500	5,00	-15,8	-0,158	33,00	1,4052	
529	46,02	525	5,25	-16,2	-0,162	32,85	1,4010	
520	45,76	550	5,50	-16,2	-0,162	32,70	1,3994	
619	45,41	600	5,/5	-16,2	-0,162	32,55	1,3952	
515	40,07	625	6 25	-16.8	-0,104	32.40	1,3909	
513	44.63	650	6.50	-16.8	-0.168	32 10	1,3093	
511	44 46	675	6.75	-16.9	-0.169	31.95	1 3915	
509	44.28	700	7,00	-17.1	-0,171	31.80	1,3925	
506	44.02	725	7.25	-17.1	-0.171	31.65	1,3909	
506	44.02	750	7,50	-17.1	-0,171	31.50	1,3975	
504	43.85	775	7,75	-17.2	-0,172	31.35	1,3987	
502	43.67	800	8,00	-17.2	-0,172	31.20	1,3998	
500	43,50	825	8,25	-17,2	-0,172	31,05	1,4010	
500	43,50	850	8,50	-17,6	-0,176	30,90	1,4078	
500	43,50	875	8,75	-17,7	-0,177	30,75	1,4146	
497	43,24	900	9,00	-17,7	-0,177	30,60	1,4130	
495	43,07	925	9,25	-17,8	-0,178	30,45	1,4143	
495	43,07	950	9,50	-17,8	-0,178	30,30	1,4213	
494	42,98	975	9,75	-17,8	-0,178	30,15	1,4255	
491	42,72	1000	10,00	-17,8	-0,178	30,00	1,4239	
490	42,63	1025	10,25	-17,8	-0,178	29,85	1,4281	
490	42,63	1050	10,50	-17,8	-0,178	29,70	1,4354	
490	42,63	1075	10,75	-17,8	-0,178	29,55	1,4426	
489	42,54	1100	11,00	-17,8	-0,178	29,40	1,4470	
488	42,46	1125	11,25	-17,8	-0,178	29,25	1,4515	
487	42,37	1150	11,50	-17,8	-0,178	29,10	1,4560	
487	42,37	1175	11,75	-17,9	-0,179	28,95	1,4635	
487	42.37	1200	12.00	-17.9	-0.179	28.80	1.4711	

resi
Ü
R

			KESME KU	IUSU DENEY	1		
Proje adı		Afşin - Elbista Jeoteknik Para	n Kömür Havzas metrelerin İncel	sı Çöllolar Setöri enmesi ve Karşı	ü, Siyah Kil ve Y laştırılması	eşil Kil Birimle	erine Ait
Lokasyon		Afşin - Elbista	n/KAHRAMA	NMARAŞ			
Yükleme hızı		1 mm/dk		Numune No		SK-3	
Yatay Deforn Okuması 1 bir	nasyon rinti	0.01 mm		Numunenin alı	ndığı derinlik	103,50-103,88	m
Numune Boy	utları	6*6*2 cm		Kuvvet halkası s	abiti (k)	0.21	
Normal Yük	(15 R		Numune Tipi		Örselenmemi	5
Deneyi yapar	nlar	Sinem SEKER	È.,	Deney Tarihi		22-24.02.2019)
			15	5 ka			
Kuvvet		Yatay	Yatay	Düşey	Düşey	Düzeltilmiş	Kesme
Halkası	Kesme	Deplasman	Deplasman ɛ	Deplasman	Deplasman £	Alan (Ad)	Gerilmesi
Okuması	Ruvveu (kg)	Okuması	(mm)	Okuması	(mm)	(cm ²)	(kg/cm ²)
0	0,00	0	0,00	0	0	36,00	0,0000
47	4,09	25	0,25	-2,4	-0,024	35,85	0,1141
48	4,18	50	0,50	-4	-0,04	35,70	0,2827
48	4,18	75	0,75	-6,3	-0,063	35,55	0,4675
49	4,26	100	1,00	-7,2	-0,072	35,40	0,6804
304	26,45	125	1,25	-9	-0,09	35,25	0,8703
471	40,98	150	1,50	-12,7	-0,127	35,10	1,0274
430	37,41	175	1,75	-13,1	-0,131	34,95	1,0676
426	37,06	200	2,00	-13,8	-0,138	34,80	1,0721
427	37,15	225	2,25	-14,4	-0,144	34,65	1,0791
428	37,24	250	2,50	-15,1	-0,151	34,50	1,0886
431	37,50	275	2,75	-15,5	-0,155	34,35	1,0916
436	37,93	300	3,00	-15,9	-0,159	34,20	1,1091
443	38,54	325	3,25	-16	-0,16	34,05	1,1319
443	38,54	350	3,50	-17	-0,17	33,90	1,1369
448	38,98	375	3,75	-17,1	-0,171	33,75	1,1548
452	39,32	400	4,00	-17,2	-0,172	33,60	1,1704
454	39,50	425	4,25	-17,7	-0,177	33,45	1,1808
456	39,67	450	4,50	-18	-0,18	33,30	1,1914
460	40,02	475	4,75	-18,1	-0,181	33,15	1,2072
464	40,37	500	5,00	-18,3	-0,183	33,00	1,2233
465	40,46	525	5,25	-19	-0,19	32,85	1,2315
467	40,63	550	5,50	-19,7	-0,197	32,70	1,2425
471	40,98	575	5,75	-19,8	-0,198	32,55	1,2589
474	41,24	600	6,00	-19,8	-0,198	32,40	1,2728
475	41,33	625	6,25	-20	-0,2	32,25	1,2814
477	41,50	650	6,50	-20,8	-0,208	32,10	1,2928
480	41,76	675	6,75	-20,8	-0,208	31,95	1,3070
482	41,93	700	7,00	-20,9	-0,209	31,80	1,3187
484	42,11	725	7,25	-21,3	-0,213	31,65	1,3304
486	42,28	750	7,50	-21,5	-0,215	31,50	1,3423
489	42,54	775	7,75	-21,5	-0,215	31,35	1,3570
491	42,72	800	8,00	-21,5	-0,215	31,20	1,3691
493	42,89	825	8,25	-21,5	-0,215	31,05	1,3814
496	43,15	850	8,50	-21,9	-0,219	30,90	1,3965
499	43,41	875	8,75	-21,9	-0,219	30,75	1,4118
502	43.67	900	9,00	-21.9	-0,219	30.60	1,4273

CURE		MÜHE JEO ZEM	EK-42							
			KESME KUT	TUSU DENEY	i	27 27				
Proje adı		Afşin - Elbista Jeoteknik Para	Afşin - Elbistan Kömür Havzası Çöllolar Setörü, Siyah Kil ve Yeşil Kil Birimlerine Ait							
Lokasyon		Afsin - Elbista	n/KAHRAMA	NMARAS	aiyu anaor					
Väkleme hrzi		1 mm/dk		Numune No		SK-3				
Vatay Defor	masyon	1 mill uk		i tuniane i to		SIC-5				
Okuması 1 bi	rimi	0.01 mm		Numunenin alı	ndığı derinlik	103,50-103,88	m			
Numune Boy	utlan	6*6*2 cm		Kuvvet halkasıs	abiti (k)	0.21				
Normal Yü	k	5 R		Numune Tipi		Örselenmemi	s			
Denevi vapa	nlar	Sinem SEKER	6	Deney Tarihi		22-24.02.2019)			
		, , , , , , , , , , , ,	_							
12000000			5	kg						
Kuvvet	Kesme	Yatay	fatay	Duşey	Duşey	Duzeitilmiş	Kesme			
Okumac	Kuvveti (kg)	Okumasi	Deplasman E	Okumaei	Deplasman E	(cm ²)	(kg/cm ²)			
0.00	0.00	0	0.00	0.00	0.00	36.00	0,0000			
39.00	3 39	25	0.25	1.00	-0.01	35.85	0,0000			
39,00	3 39	50	0,50	-1,00	-0,01	35,00	0,0340			
39.50	3.44	75	0.75	-2,00	-0,02	35.55	0,1301			
39,50	3.44	100	1.00	-5,50	-0,05	35.40	0,2004			
119.00	10.35	100	1,00	-4,50	-0,05	35.25	0,3037			
126.00	10,00	150	1,20	-5,00	-0,05	35,25	0,0007			
120,00	10,90	175	1,50	-5,00	-0,05	33,10	0,4525			
100 50	17,40	175	1,75	-5,30	-0,05	34,95	0,4090			
100.00	17,30	200	2,00	-5,30	-0,05	34,00	0,4970			
199,00	17,31	223	2,25	-5,40	-0,05	34,65	0,4902			
197,00	17,14	230	2,50	-5,40	-0,05	34,50	0,4900			
109.50	17,14	2/3	2,75	-5,40	-0,05	34,35	0,4990			
196,50	17,27	300	3,00	-5,40	-0,05	34,20	0,5050			
200,00	17,40	325	3,25	-5,40	-0,05	34,05	0,5110			
200,50	17,44	350	3,50	-5,40	-0,05	33,90	0,5146			
201,50	17,53	375	3,75	-5,40	-0,05	33,75	0,5194			
202,00	17,57	400	4,00	-5,40	-0,05	33,00	0,5250			
203,00	17,00	425	4,25	-5,40	-0,05	33,45	0,5200			
203,00	17,00	430	4,50	-5,40	-0,05	33,50	0,5304			
203,00	17.75	500	5.00	-5,40	-0,05	33.00	0,0020			
204,00	17.84	525	5.00	-5,40	-0,05	32.85	0,5376			
205,00	17.84	550	5,25	-5,40	-0,05	32,00	0,5429			
205,00	17.04	575	5,50	-4,00	-0,05	32,70	0,5404			
200,00	18.01	600	6.00	-4,00	-0.05	32.40	0,5500			
207,00	18 18	625	6.25	-4,00	-0.05	32.90	0,5556			
209,00	18 18	650	6.50	-4,00	-0.05	32 10	0,5050			
211.00	18 36	675	6.75	4.90	-0.05	31.05	0.5746			
213.00	18.53	700	7.00	-4,00	-0,05	31.80	0,5740			
215.00	18 71	725	7.25	-4,00	-0,03	31.65	0.5910			
216.00	18 70	750	7.50	-4,30	-0,04	31.50	0,5966			
218.50	10,75	775	7 75	-4,30	-0,04	31 35	0,0000			
2210,00	19.01	800	8.00	-4,30	-0.04	31.00	0,0004			
220,50	10,20	825	8 25	-4,00	-0,04	31.05	0,0103			
229,00	10.07	850	8.50	-4,30	-0,04	30.00	0,0430			
229,00	10,92	875	8 75	-4,30	-0,04	30,50	0,0440			
220,00	20 10	900	9,00	-4,30	-0,04	30,75	0,0401			
231,00	20,10	900	9,00	-4,30	-0,04	30,60	0,0008			

CURC	UNTRANSITY BEE	MÜHE JEO ZEM	ÇUKUROVA INDİSLİK-MİN LOJİ MÜHEN IİN MEKANİQ	EK-43			
			KESME KU	TUSU DENEY	<i>i</i>		
Proje adı		Afşin - Elbista Jeoteknik Pars	n Kömür Havzas	sı Çöllolar Setöri	i, Siyah Kil ve Y	eşil Kil Birimler	rine Ait
Lokasyon		A fein - Elbista	n / KAHRAMA	NMARAS	kiştil illindər		
Väklama hva		1 mm/dk	II / KAIIKAMA	Numuna No		SV 2	
Vatay Defor	masyon	T IIII/UK		Ivaniane 140		5K-5	_
Okuması 1 bi	rimi	0.01 mm		Numunenin alu	ndığı derinlik	103.50-103.88	m
Numune Boy	utlan	6*6*2 cm		Kuvvet halkası s	abiti (k)	0.21	
Normal Yül	k	1 R		Numune Tipi		Örselenmemis	N
Deneyi yapa	nlar	Sinem SEKER	t	Deney Tarihi		22-24.02.2019	
			1 Votov	Kg	Dürcov	Dümeltilm	Keene
Kuvvet Halkası Okuması	Kesme Kuvveti (kg)	Yatay Deplasman Okumasi	Deplasman £ (mm)	Duşey Deplasman Okuması	Duşey Deplasman £ (mm)	Alan (Ad) (cm ²)	Gerilmesi (kg/cm ²)
0,00	0,00	0	0,00	0,00	0,00	36,00	0,0000
10,00	0,87	25	0,25	-0,20	0,00	35,85	0,0243
10,50	0,91	50	0,50	-0,80	-0,01	35,70	0,0396
11,00	0,96	75	0,75	-0,80	-0,01	35,55	0,0569
13,00	1,13	100	1,00	-1,40	-0,01	35,40	0,0739
36,00	3,13	125	1,25	-1,50	-0,02	35,25	0,0889
36,00	3,13	150	1,50	-3,00	-0,03	35,10	0,1023
40,00	3,48	175	1,75	-3,00	-0,03	34,95	0,1168
45,00	3,92	200	2,00	-4,50	-0,05	34,80	0,1266
51,00	4,44	225	2,25	-5,00	-0,05	34,65	0,1298
54,00	4,70	250	2,50	-5,20	-0,05	34,50	0,1362
56,00	4,87	275	2,75	-5,20	-0,05	34,35	0,1418
57,50	5,00	300	3,00	-5,20	-0,05	34,20	0,1463
59,00	5,13	325	3,25	-5,20	-0,05	34,05	0,1507
61,00	5,31	350	3,50	-5,20	-0,05	33,90	0,1565
63,00	5,48	375	3,75	-5,20	-0,05	33,75	0,1624
63,00	5,48	400	4,00	-5,20	-0,05	33,60	0,1631
63,50	5,52	425	4,25	-5,20	-0,05	33,45	0,1652
64,00	5,57	450	4,50	-5,20	-0,05	33,30	0,1672
65,50	5,70	475	4,75	-5,20	-0,05	33,15	0,1719
65,50	5,70	500	5,00	-5,20	-0,05	33,00	0,1727
65,50	5,70	525	5,25	-5,20	-0,05	32,85	0,1735
66,00	5,74	550	5,50	-5,20	-0,05	32,70	0,1756
68,00	5,92	575	5,75	-5,00	-0,05	32,55	0,1818
68,50	5,96	600	6,00	-5,00	-0,05	32,40	0,1839
69,00	6,00	625	6,25	-5,00	-0,05	32,25	0,1861
70,00	6,09	650	6,50	-4,90	-0,05	32,10	0,1897
72,00	6,26	675	6,75	-4,60	-0,05	31,95	0,1961
72,00	6,26	700	7,00	-4,50	-0,05	31,80	0,1970
72,50	6,31	725	7,25	-4,20	-0,04	31,65	0,1993
73,50	6,39	750	7,50	-4,20	-0,04	31,50	0,2030
76,00	6,61	775	7,75	-4,00	-0,04	31,35	0,2109
76,00	6,61	800	8,00	-4,00	-0,04	31,20	0,2119
76,50	6,66	825	8,25	-3,00	-0,03	31,05	0,2143
78,00	6,79	850	8,50	-2,70	-0,03	30,90	0,2196
81,00	7,05	875	8,75	-2,20	-0,02	30,75	0,2292
81,00	7,05	900	9,00	-2,10	-0,02	30,60	0,2303

AND A DECEMBER OF A DECEMBER O		çukurova üniversitesi mühendislik-mimarlık fakültesi jeoloji mühendisliği bölümü zemin mekaniği laboratuarı						
			KESME KUT	FUSU DENEY	i	3		
Proje adı		Afşin - Elbista Jeoteknik Para	n Kömür Havzas ımetrelerin İncek	a Çöllolar Setöri enmesi ve Karsı	ı, Siyah Kil ve Y laştırılması	eşil Kil Birimle	rine Ait	
Lokasyon		Afşin - Elbista	n / KAHRAMA	NMARAŞ				
Yükleme hızı	1	1 mm/dk		Numune No		SK-4		
Yatay Deform Okuması I bi	nasyon rimi	0.01 mm		Numunenin alı	ndığı derinlik	152,60-152,90	m	
Numune Boy	utları	6*6*2 cm		Kuvvet halkası s	abiti (k)	0,21		
Normal Yül	¢	15 (PİK)		Numune Tipi		Örselenmemi	5	
Deneyi yapa	nlar	Sinem ŞEKER		Deney Tarihi		20-22.02.2019)	
			15	i ka				
Kuvvet	Koemo	Yatay	Yatay	Düşey	Düşey	Düzeltilmiş	Kesme	
Halkası	Kuvveti (ka)	Deplasman	Deplasman E	Deplasman	Deplasman £	Alan (Ad)	Gerilmesi	
Okuması	0.00	Okuması	(mm)	Okuması	(mm)	(cm ²)	(kg/cm ²)	
0	0,00	0	0,00	0	0	36,00	0,0000	
22	1,91	25	0,25	-1,8	-0,018	35,85	0,0534	
321	27,93	50	0,50	-5,2	-0,052	35,70	0,7823	
943	82.04	100	1.00	-9,2	-0,092	35,55	2 1175	
943	82.04	100	1,00	-10,5	-0,105	35,40	2,3175	
888	77.26	120	1,25	-10,5	-0,105	35.10	2,010	
821	71.43	175	1,55	-10,5	-0,105	34.95	2 0437	
756	65.77	200	2.00	-10,5	-0.105	34.80	1 8900	
708	61,60	225	2.25	-10.5	-0.105	34.65	1.7777	
671	58.38	250	2.50	-10.1	-0.101	34.50	1.6921	
641	55.77	275	2.75	-10	-0.1	34.35	1.6235	
618	53.77	300	3.00	-9.4	-0.094	34.20	1.5721	
600	52.20	325	3.25	-8.9	-0.089	34.05	1,5330	
581	50,55	350	3,50	-8,2	-0,082	33,90	1,4911	
568	49,42	375	3,75	-7,6	-0,076	33,75	1,4642	
561	48,81	400	4,00	-7,5	-0,075	33,60	1,4526	
552	47,98	425	4,25	-7,2	-0,072	33,45	1,4344	
546	47,46	450	4,50	-6,8	-0,068	33,30	1,4252	
538	46,81	475	4,75	-6,1	-0,061	33,15	1,4119	
530	46,11	500	5,00	-6,1	-0,061	33,00	1,3973	
524	45,59	525	5,25	-6,1	-0,061	32,85	1,3878	
519	45,15	550	5,50	-5,7	-0,057	32,70	1,3808	
514	44,72	575	5,75	-5	-0,05	32,55	1,3738	
508	44,20	600	6,00	-5	-0,05	32,40	1,3641	
502	43,67	625	6,25	-5	-0,05	32,25	1,3542	
498	43,33	650	6,50	-4,6	-0,046	32,10	1,3497	
493	42,09	700	7.00	-4,2	-0,042	31,95	1,3424	
480	42,20	700	7,00	-3,9	-0,039	31,60	1 3194	
475	41,70	750	7,25	-3,0	-0,038	31,65	1 3119	
473	41 15	775	7,50	-3,6	-0,036	31 35	1,3126	
468	40.72	800	8,00	-2.3	-0,023	31.20	1,3050	
463	40.28	825	8,25	-0.8	-0,008	31.05	1,2973	
461	40,11	850	8,50	-0.8	-0,008	30,90	1,2980	
460	40,02	875	8,75	-0,8	-0,008	30,75	1,3015	
458	39,85	900	9,00	-0,8	-0,008	30,60	1,3022	
455	39,59	925	9,25	-0,8	-0,008	30,45	1,3000	
452	39,32	950	9,50	-0,8	-0,008	30,30	1,2978	
450	39,15	975	9,75	-0,2	-0,002	30,15	1,2985	
447	38,89	1000	10,00	0,2	0,002	30,00	1,2963	
444	38,63	1025	10,25	0,5	0,005	29,85	1,2941	
442	38,41	1050	10,50	0,5	0,005	29,70	1,2933	
441	38,37	1075	10,75	1	0,01	29,55	1,2984	
439	38,19	1100	11,00	1,4	0,014	29,40	1,2991	
437	38,02	1125	11,25	1,5	0,015	29,25	1,2998	
434	37,76	1150	11,50	1,5	0,015	29,10	1,2975	
433	37,67	1175	11,75	2	0,02	28,95	1,3012	
432	37.54	1200	12.00	2.4	0.024	28,80	1.3035	

CUKUROVA ÜNİVERSİTESİ
MÜHENDİSLİK-MİMARLIK FAKÜLTESİ
JEOLOJİ MÜHENDİSLİĞİ BÖLÜMÜ
ZEMİN MEKANİĞİ LABORATUARI
and an an an an an an an and

CON UNTE

			KESME KUT	FUSU DENEY	i					
Destands		Afsin - Elbista	n Kömür Havzas	a Cöllolar Setöri	1. Sivah Kil ve Y	esil Kil Birimk	erine Ait			
Proje adi		Jeoteknik Parametrelerin İncelenmesi ve Karşılaştırılması								
Lokasyon		Afşin - Elbista	n / KAHRAMA	NMARAŞ			_			
Yükleme hızı		1 mm/dk		Numune No		SK-4				
Yatay Deform	nasyon									
Okuması 1 bi	rimi	0.01 mm		Numunenin alu	ndığı derinlik	152,60-152,90	m			
Numune Boy	utları	6*6*2 cm		Kuvvet halkası s	abiti (k)	0,21				
Normal Yül	k	15 R		Numune Tipi		Örselenmemi	ş			
Deneyi yapa	nlar	Sinem ŞEKER	L	Deney Tarihi		20-22.02.2019	2			
			15	ka						
Kuvvet		Yatav	Yatay	Düsev	Düşey	Düzeltilmis	Kesme			
Halkası	Kesme	Deplasman	Deplasman £	Deplasman	Deplasman £	Alan (Ad)	Gerilmesi			
Okuması	Kuvveti (kg)	Okuması	(mm)	Okuması	(mm)	(cm ²)	(kg/cm ²)			
0	0,00	0	0,00	0	0	36,00	0,0000			
39	3,39	25	0,25	-0,8	-0,008	35,85	0,0946			
40	3,44	50	0,50	-2,2	-0,022	35,70	0,2563			
40	3,48	75	0,75	-4,2	-0,042	35,55	0,4227			
40	3,48	100	1,00	-5,3	-0,053	35,40	0,6183			
326	28,36	125	1,25	-8,8	-0,088	35,25	0,7646			
348	30,28	150	1,50	-10	-0,1	35,10	0,8326			
341	29,67	175	1,75	-10	-0,1	34,95	0,8488			
343	29,80	200	2,00	-10,2	-0,102	34,80	0,8563			
346	30,10	225	2,25	-10,7	-0,107	34,65	0,8687			
351	30,54	250	2,50	-10,9	-0,109	34,50	0,8851			
356	30,97	275	2,75	-11,2	-0,112	34,35	0,9017			
360	31,32	300	3,00	-11,2	-0,112	34,20	0,9158			
362	31,45	325	3,25	-11,5	-0,115	34,05	0,9237			
365	31,76	350	3,50	-11,5	-0,115	33,90	0,9367			
368	32,02	375	3,75	-11,5	-0,115	33,75	0,9486			
371	32,28	400	4,00	-11,5	-0,115	33,60	0,9606			
372	32,36	425	4,25	-11,5	-0,115	33,45	0,9675			
376	32,71	450	4,50	-11,5	-0,115	33,30	0,9823			
378	32,89	475	4,75	-11,5	-0,115	33,15	0,9920			
380	33,06	500	5,00	-11,5	-0,115	33,00	1,0018			
381	33,15	525	5,25	-11,5	-0,115	32,85	1,0090			
385	33,50	550	5,50	-11,5	-0,115	32,70	1,0243			
387	33,67	575	5,75	-11,5	-0,115	32,55	1,0344			
389	33,80	600	6,00	-11,5	-0,115	32,40	1,0432			
389	33,84	625	6,25	-11,5	-0,115	32,25	1,0494			
390	33,93	650	6,50	-11,5	-0,115	32,10	1,0570			
392	34,10	675	6,75	-11,5	-0,115	31,95	1.0674			
392	34,10	700	7,00	-11,5	-0,115	31,80	1,0725			
392	34,10	725	7,25	-11,5	-0,115	31,65	1,0775			
395	34,32	750	7,50	-11,6	-0,116	31,50	1,0896			
396	34,45	775	7,75	-11,6	-0,116	31,35	1,0989			
396	34,45	800	8,00	-11,6	-0,116	31,20	1,1042			
396	34,45	825	8,25	-11,6	-0,116	31,05	1,1096			
399	34,67	850	8,50	-11,6	-0,116	30,90	1,1220			
400	34,80	875	8,75	-11,6	-0,116	30,75	1,1317			
401	34.89	900	9.00	-11.6	-0.116	30.60	1,1401			

OVA UNIL
1973

266,00

266,00

268,00

269,00

270,00

270,00

271,00

272,00

273,00

273,00

275,50

277,00

278,50

23,14

23,14

23,32

23,40

23,49

23,49

23,58

23,66

23,75

23,75

23,97

24,10

24,23

600

625

650

675

700

725

750

775

800

825

850

875

900

6,00

6,25

6,50

6,75

7,00

7,25

7,50

7,75

8,00

8,25

8,50

8,75

9,00

-10,50

-10,50

-10,30

-9,90

-9,90

-9,90

-9,70

-9,70

-9,50

-9,50

-9,50

-8,90

-8,80

-0,11

-0,11

-0,10

-0,10

-0,10

-0,10

-0,10

-0,10

-0,10

-0,10

-0,10

-0,09

-0,09

32,40

32,25

32,10

31,95

31,80

31,65

31,50

31,35

31,20

31,05

30,90

30,75

30,60

0,7143

0,7176

0,7264

0,7325

0,7387

0,7422

0,7485

0,7548

0,7613

0,7649

0,7757

0,7837

0,7918

ÇUKUROVA ÜNİVERSİTESİ MÜHENDİSLİK-MİMARLIK FAKÜLTESİ JEOLOJİ MÜHENDİSLİĞİ BÖLÜMÜ ZEMİN MEKANİĞİ LABORATUARI

7	313						
			KESME KUT	FUSU DENEY	i		
Proje adı		Afşin - Elbista Jeoteknik Para	n Kömür Havzas ametrelerin İncel	sı Çöllolar Setör enmesi ve Karş	ü, Siyah Kil ve Y ılaştırılması	eşil Kil Birimk	erine Ait
Lokasyon		Afşin - Elbista	n / KAHRAMA	NMARAŞ			
Yükleme hızı		1 mm/dk		Numune No		SK-4	
Yatay Deform	nasyon						
Okuması 1 bi	rimi	0.01 mm		Numunenin alı	ndığı derinlik	152,60-152,90) m
Numune Boy	rutları	6*6*2 cm		Kuvvet halkası	sabiti (k)	0,21	
Normal Yü	k	10 R		Numune Tipi		Örselenmemi	ş
Deneyi yapa	nlar	Sinem ŞEKER		Deney Tarihi		20-22.02.2019)
-			10) kg			
Kuvvet Halkası Okuması	Kesme Kuvveti (kg)	Yatay Deplasman Okuması	Yatay Deplasman ε (mm)	Düşey Deplasman Okuması	Düşey Deplasman £ (mm)	Düzeltilmiş Alan (Ad) (cm ²)	Kesme Gerilmesi (kg/cm ²)
0,00	0,00	0	0,00	0,00	0,00	36,00	0,0000
18,50	1,61	25	0,25	-2,50	-0,03	35,85	0,0449
19,00	1,65	50	0,50	-4,00	-0,04	35,70	0,1639
19,00	1,65	75	0,75	-5,50	-0,06	35,55	0,2798
19,50	1,70	100	1,00	-7,20	-0,07	35,40	0,3979
224,00	19,49	125	1,25	-9,80	-0,10	35,25	0,5029
229,00	19,92	150	1,50	-10,50	-0,11	35,10	0,5676
229,00	19,92	175	1,75	-10,50	-0,11	34,95	0,5700
233,00	20,27	200	2,00	-10,50	-0,11	34,80	0,5825
237,00	20,62	225	2,25	-10,50	-0,11	34,65	0,5951
239,00	20,79	250	2,50	-10,50	-0,11	34,50	0,6027
242,00	21,05	275	2,75	-10,50	-0,11	34,35	0,6129
247,00	21,49	300	3,00	-10,50	-0,11	34,20	0,6283
247,00	21,49	325	3,25	-10,50	-0,11	34,05	0,6311
251,00	21,84	350	3,50	-10,50	-0,11	33,90	0,6442
252,50	21,97	375	3,75	-10,50	-0,11	33,75	0,6509
255,00	22,19	400	4,00	-10,50	-0,11	33,60	0,6603
255,00	22,19	425	4,25	-10,50	-0,11	33,45	0,6632
257,00	22,36	450	4,50	-10,50	-0,11	33,30	0,6714
258,00	22,45	475	4,75	-10,50	-0,11	33,15	0,6771
260,00	22,62	500	5,00	-10,50	-0,11	33,00	0,6855
260,00	22,62	525	5,25	-10,50	-0,11	32,85	0,6886
263.00	22,88	550	5.50	-10.50	-0.11	32,70	0,6997
264,00	22,97	575	5,75	-10,50	-0,11	32,55	0,7056

CUKUR MÜHENDİSLİR JEOLOJİ Mİ ZEMİN MER			ÇUKUROVA İ NDİSLİK-MİN LOJİ MÜHEN 1İN MEKANİO	ÜNİVERSİTES MARLIK FAK IDİSLİĞİ BÖI Ğİ LABORAT	Sİ ÜLTESİ JÜMÜ UARI	EK-47		
			KESME KUT	TUSU DENEY	İ			
Proje adı		Afşin - Elbista	n Kömür Havzas	sı Çöllolar Setöri	i, Siyah Kil ve Y	eşil Kil Birimle	rine Ait	
		Jeoteknik Para	umetrelerin İncel	enmesi ve Karşı	laştırılması			
Lokasyon		Afşin - Elbista	n / KAHRAMA	NMARAŞ				
Yükleme hızı		1 mm/dk		Numune No		SK-4		
Yatay Deform	nasyon	0.01		Numurania ala	diži doninili	152 60 152 00		
Numune Boy	utlan	6*6*2 cm		Kuvvet halkasi e	abiti (k)	0.21	- III	
Normal Vil	(utian)	5 R		Numune Tini	aoiti (k)	Örselenmemi		
Denevi vanar	nlar	Sinem SEK ER		Deney Tarihi		20-22 02 2019	<u>}</u>	
iseney: yupu		onem gereer		beney runn		20 22.02.2013		
			5	kg				
Kuvvet	Kesme	Yatay	Tatay Deplement	Düşey	Doplacement	Alan (Ad)	Gerilmon	
Okumasi	Kuvveti (kg)	Okumasi	(mm)	Okumasi	(mm)	(cm ²)	(kg/cm ²)	
0,00	0.00	0	0.00	0.00	0.00	36.00	0.0000	
14.00	1,22	25	0,25	-0.30	0,00	35,85	0.0340	
19,00	1,65	50	0,50	-1,40	-0,01	35,70	0,1428	
19,00	1,65	75	0,75	-2,90	-0,03	35,55	0,2171	
19,50	1,70	100	1,00	-4,00	-0,04	35,40	0,2974	
190,00	16,53	125	1,25	-5,10	-0,05	35,25	0,3689	
157,00	13,66	150	1,50	-5,50	-0,06	35,10	0,3891	
157,50	13,70	175	1,75	-5,50	-0,06	34,95	0,3921	
158,00	13,75	200	2,00	-5,50	-0,06	34,80	0,3950	
161,00	14,01	225	2,25	-5,50	-0,06	34,65	0,4042	
162,00	14,09	250	2,50	-5,50	-0,06	34,50	0,4085	
165,00	14,36	275	2,75	-5,50	-0,06	34,35	0,4179	
167,00	14,53	300	3,00	-5,20	-0,05	34,20	0,4248	
167,00	14,53	325	3,25	-5,20	-0,05	34,05	0,4267	
168,00	14,62	350	3,50	-5,10	-0,05	33,90	0,4312	
169,00	14,70	375	3,75	-5,10	-0,05	33,75	0,4356	
170,50	14,83	400	4,00	-4,20	-0,04	33,60	0,4415	
172,00	14,96	425	4,25	-4,20	-0,04	33,45	0,4474	
172,00	14,96	450	4,50	-4,20	-0,04	33,30	0,4494	
172,50	15,01	475	4,75	-4,20	-0,04	33,15	0,4527	
173,00	15,05	500	5,00	-3,50	-0,04	33,00	0,4561	
174,00	15,14	525	5,25	-3,50	-0,04	32,85	0,4608	
174,00	15,14	575	5,50	-3,50	-0,04	32,70	0,4629	
176.00	15,25	600	6.00	-3,20	-0,03	32,55	0,40/7	
176 50	15 36	625	6.25	-2,40	-0,02	32.40	0,4720	
176 50	15 36	650	6.50	-2,20	-0.02	32 10	0,4784	
177.00	15 40	675	6.75	-1.70	-0.02	31.95	0,4820	
178.00	15.49	700	7,00	-1.00	-0.01	31.80	0,4870	
178,00	15.49	725	7,25	0,80	0,01	31.65	0,4893	
178,00	15,49	750	7,50	-0.50	-0.01	31,50	0,4916	
180,00	15,66	775	7,75	-0.40	0,00	31,35	0,4995	
181,00	15,75	800	8,00	0,40	0,00	31,20	0,5047	
182,00	15,83	825	8,25	1,00	0,01	31,05	0,5100	
182,00	15,83	850	8,50	1,20	0,01	30,90	0,5124	
	16.01	875	8.75	1.40	0.01	30.75	0.5206	
184,00	10,01	0/0	0,10	1,40		00,10	0,0200	

San Carlos	L'ALLER THE STATE	CUKUROVA ÜNİVERSİTESİ MÜHENDİSLİK-MİMARLIK FAKÜLTESİ JEOLOJI MÜHENDİSLİĞI BÖLÜMÜ ZEMİN MEKANİĞI LABORATUARI					
			KESME KUT	USU DENEY	i	10	
Proje adı		Afşin - Elbista	n Kömür Havzas	a Çöllolar Setöri	i, Siyah Kil ve Y	eşil Kil Birimle	rine Ait
Loksvon		A fein - Elbieta	n/KAHRAMA	NMARAS	aştırıması		
Vükkme hrzi	5	1 mm/dk	II / KAIKAMA	Numune No		VK-1	
Yatay Deform	nasvon	1 minux		rumane no		18-1	
Okuması 1 bi	rimi	0.01 mm		Numunenin alu	ndığı derinlik	134,50-135,85	m
Numune Boy	utlan	6*6*2 cm		Kuvvet halkası s	abiti (k)	0,21	
Normal Yül	ĸ	15 (PİK)		Numune Tipi		Örselenmemi	3
Dencyi yapa	nlar	Sinem ŞEKER		Deney Tarihi		27-29.02.2019)
			15	ka			
Kuvvet		Yatay	Yatay	Düsev	Düşey	Düzeltilmiş	Kesme
Halkası	Kesme Kuweti (ka)	Deplasman	Deplasman E	Deplasman	Deplasman £	Alan (Ad)	Gerilmesi
Okuması	Kuvveu (kg)	Okuması	(mm)	Okuması	(mm)	(cm ²)	(kg/cm ²)
0	0,00	0	0,00	0	0	36,00	0,0000
292	25,40	25	0,25	-3,1	-0,031	35,85	0,7086
537	46,72	50	0,50	-7,1	-0,071	35,70	1,3087
725	63,03	75	0,75	-10,1	-0,101	35,55	1,7730
307	70,21	100	1,00	-12,4	-0,124	35,40	1,9833
345	73,47	125	1,25	-14,1	-0,141	35,25	2,0843
322	71,47	150	1,50	-14,9	-0,149	35,10	2,0362
778	67,69	175	1,75	-16,2	-0,162	34,95	1,9367
740	64,34	200	2,00	-17,2	-0,172	34,80	1,8488
711	61,86	225	2,25	-17,5	-0,175	34,65	1,7852
689	59,94	250	2,50	-18,1	-0,181	34,50	1,7375
672	58,46	275	2,75	-18,6	-0,186	34,35	1,7020
658	57,25	300	3,00	-19	-0,19	34,20	1,6739
647	56,25	325	3,25	-19,7	-0,197	34,05	1,6519
536	55,33	350	3,50	-20	-0,2	33,90	1,6322
527	54,51	375	3,75	-20,3	-0,203	33,75	1,6150
617	53,68	400	4,00	-21,2	-0,212	33,60	1,5976
509	52,98	425	4,25	-21,6	-0,216	33,45	1,5839
503	52,46	450	4,50	-21,7	-0,217	33,30	1,5754
599	52,11	475	4,75	-21,8	-0,218	33,15	1,5720
586	50,98	500	5,00	-22,3	-0,223	33,00	1,5449
580	50,42	525	5,25	-23	-0,23	32,85	1,5347
575	50,03	550	5,50	-23,1	-0,231	32,70	1,5298
570	49,59	5/5	5,75	-23,1	-0,231	32,55	1,5235
600	49,16	600	6,00	-23,3	-0,233	32,40	1,51/1
569	40,01	650	6.50	-23,1	-0,237	32,25	1,5134
554	48.20	675	6.75	-23,0	-0,230	31.95	1,5125
550	47.85	700	7.00	-24 4	-0.244	31.80	1,5047
546	47.50	725	7,25	-24.8	-0.248	31.65	1,5009
546	47.46	750	7.50	-24.9	-0.249	31.50	1.5066
543	47.20	775	7.75	-24.9	-0,249	31.35	1.5055
539	46.89	800	8,00	-24.9	-0,249	31.20	1,5030
535	46,55	825	8,25	-25.3	-0,253	31,05	1,4990
534	46,46	850	8,50	-25,3	-0,253	30,90	1,5035
532	46.24	875	8,75	-25.3	-0,253	30,75	1,5038
529	46.02	900	9,00	-25,3	-0,253	30,60	1,5040
526	45,76	925	9,25	-25,9	-0,259	30,45	1,5029
526	45,76	950	9,50	-25,9	-0,259	30,30	1,5103
525	45,68	975	9,75	-25,9	-0,259	30,15	1,5149
523	45,46	1000	10,00	-25,9	-0,259	30,00	1,5153
521	45,33	1025	10,25	-26,3	-0,263	29,85	1,5185
520	45,20	1050	10,50	-26,5	-0,265	29,70	1,5218
518	45,07	1075	10,75	-26,6	-0,266	29,55	1,5251
516	44,85	1100	11,00	-27	-0,27	29,40	1,5255
511	44,46	1125	11,25	-27,3	-0,273	29,25	1,5199
510	44,33	1150	11,50	-27,6	-0,276	29,10	1,5232
508	44,15	1175	11,75	-27,6	-0,276	28,95	1,5251
507	44 07	1200	12.00	-27.6	-0.276	28.80	1 5301

ONA UNID
1973

EK-49

KESME KUTUSU DENEYİ Afşin - Elbistan Kömür Havzası Çöllolar Setörü, Siyah Kil ve Yeşil Kil Birimlerine Ait Proje adı Jeoteknik Parametrelerin İncelenmesi ve Karşılaştırılması Afşin - Elbistan / KAHRAMANMARAŞ Lokasyon Yükleme hızı YK-1 1 mm/dk Numune No Yatay Deformasyon Okuması 1 birimi 0.01 mm Numunenin alındığı derinlik 134,50-135,85 m Numune Boyutları 6*6*2 cm Kuvvet halkası sabiti (k) 0,21 Normal Yük 15 R Numune Tipi Örselenmemiş 27-29.02.2019 Sinem ŞEKER Deneyi yapanlar Deney Tarihi

	15 kg							
Kuvvet Halkası Okuması	Kesme Kuvveti (kg)	Yatay Deplasman Okuması	Yatay Deplasman ε (mm)	Düşey Deplasman Okuması	Düşey Deplasman £ (mm)	Düzeltilmiş Alan (Ad) (cm ²)	Kesme Gerilmesi (kg/cm ²)	
0	0,00	0	0,00	0	0	36,00	0,0000	
48	4,18	25	0,25	-1,5	-0,015	35,85	0,1965	
48	4,18	50	0,50	-2,6	-0,026	35,70	0,3677	
49	4,26	75	0,75	-4,4	-0,044	35,55	0,5298	
49	4,26	100	1,00	-5,7	-0,057	35,40	0,6804	
321	27,93	125	1,25	-8,7	-0,087	35,25	0,7923	
385	33,50	150	1,50	-10	-0,1	35,10	0,8943	
369	32,10	175	1,75	-11,1	-0,111	34,95	0,9185	
379	32,97	200	2,00	-11,9	-0,119	34,80	0,9475	
385	33,50	225	2,25	-12,8	-0,128	34,65	0,9667	
394	34,28	250	2,50	-12,8	-0,128	34,50	0,9936	
400	34,80	275	2,75	-13,6	-0,136	34,35	1,0131	
407	35,41	300	3,00	-14,2	-0,142	34,20	1,0354	
409	35,58	325	3,25	-14,5	-0,145	34,05	1,0450	
411	35,71	350	3,50	-14,5	-0,145	33,90	1,0535	
419	36,45	375	3,75	-14,8	-0,148	33,75	1,0801	
424	36,89	400	4,00	-15,2	-0,152	33,60	1,0979	
427	37,11	425	4,25	-15,2	-0,152	33,45	1,1093	
432	37,54	450	4,50	-15,2	-0,152	33,30	1,1273	
435	37,80	475	4,75	-15,8	-0,158	33,15	1,1403	
438	38,11	500	5,00	-16,3	-0,163	33,00	1,1547	
445	38,72	550	5,50	-16,3	-0,163	32,70	1,1839	
448	38,98	575	5,75	-16,8	-0,168	32,55	1,1974	
450	39,15	600	6,00	-16,8	-0,168	32,40	1,2083	
453	39,41	625	6,25	-17,2	-0,172	32,25	1,2220	
457	39,76	650	6,50	-17,3	-0,173	32,10	1,2386	
459	39,93	675	6,75	-17,3	-0,173	31,95	1,2499	
462	40,19	700	7,00	-17,3	-0,173	31,80	1,2640	
465	40,41	725	7,25	-17,3	-0,173	31,65	1,2768	
469	40,76	750	7,50	-17,3	-0,173	31,50	1,2940	
471	40,98	775	7,75	-17,3	-0,173	31,35	1,3071	
474	41,24	800	8,00	-17,3	-0,173	31,20	1,3217	
476	41,41	825	8,25	-17,3	-0,173	31,05	1,3337	
479	41,63	850	8,50	-17,3	-0,173	30,90	1,3472	
482	41,93	875	8,75	-17,3	-0,173	30,75	1,3637	
485	42.20	900	9.00	-17.7	-0.177	30.60	1.3789	

OVA UNIDA
1073

Proje adı

ÇUKUROVA ÜNİVERSİTESİ MÜHENDİSLİK-MİMARLIK FAKÜLTESİ JEOLOJİ MÜHENDİSLİĞİ BÖLÜMÜ ZEMİN MEKANİĞİ LABORATUARI

EK-50

KESME KUTUSU DENEYİ Afşin - Elbistan Kömür Havzası Çöllolar Setörü, Siyah Kil ve Yeşil Kil Birimlerine Ait Jeoteknik Parametrelerin İncelenmesi ve Karşılaştırılması Afşin - Elbistan / KAHRAMANMARAŞ 1 mm/dk Numune No

Lokasyon	Afşin - Elbistan / KAHRAMANMARAŞ						
Yükleme hızı	1 mm/dk	Numune No	YK-1				
Yatay Deformasyon Okuması 1 birimi	0.01 mm	Numunenin alındığı derinlik	134,50-135,85 m				
Numune Boyutları	6*6*2 cm	Kuvvet halkası sabiti (k)	0,21				
Normal Yük	10 R	Numune Tipi	Örselenmemiş				
Deneyi yapanlar	Sinem ŞEKER	Deney Tarihi	27-29.02.2019				

			10	kg			
Kuvvet Halkası Okuması	Kesme Kuvveti (kg)	Yatay Deplasman Okuması	Yatay Deplasman ε (mm)	Düşey Deplasman Okuması	Duşey Deplasman ε (mm)	Düzeltilmiş Alan (Ad) (cm²)	Kesme Gerilmesi (kg/cm ²)
0,00	0,00	0	0,00	0,00	0,00	36,00	0,0000
44,50	3,87	25	0,25	-0,70	-0,01	35,85	0,1380
44,50	3,87	50	0,50	-1,70	-0,02	35,70	0,2584
44,50	3,87	75	0,75	-2,20	-0,02	35,55	0,3989
45,50	3,96	100	1,00	-4,30	-0,04	35,40	0,5118
310,00	26,97	125	1,25	-6,00	-0,06	35,25	0,5751
249,00	21,66	150	1,50	-7,40	-0,07	35,10	0,6024
242,00	21,05	175	1,75	-8,00	-0,08	34,95	0,6172
249,50	21,71	200	2,00	-8,20	-0,08	34,80	0,6238
257,50	22,40	225	2,25	-8,60	-0,09	34,65	0,6465
264,00	22,97	250	2,50	-9,00	-0,09	34,50	0,6657
270,50	23,53	275	2,75	-9,80	-0,10	34,35	0,6851
276,00	24,01	300	3,00	-9,80	-0,10	34,20	0,7021
280,00	24,36	325	3,25	-9,80	-0,10	34,05	0,7154
285,00	24,80	350	3,50	-10,00	-0,10	33,90	0,7314
291,00	25,32	375	3,75	-10,30	-0,10	33,75	0,7501
295,00	25,67	400	4,00	-10,30	-0,10	33,60	0,7638
299,00	26,01	425	4,25	-10,70	-0,11	33,45	0,7777
303,00	26,36	450	4,50	-11,00	-0,11	33,30	0,7916
307,00	26,71	475	4,75	-11,20	-0,11	33,15	0,8057
311,50	27,10	500	5,00	-11,80	-0,12	33,00	0,8212
314,00	27,32	525	5,25	-11,80	-0,12	32,85	0,8316
317,00	27,58	550	5,50	-12,10	-0,12	32,70	0,8434
322,00	28,01	575	5,75	-12,10	-0,12	32,55	0,8606
325,00	28,28	600	6,00	-12,10	-0,12	32,40	0,8727
327,50	28,49	625	6,25	-12,40	-0,12	32,25	0,8835
331,00	28,80	650	6,50	-12,40	-0,12	32,10	0,8971
335,00	29,15	675	6,75	-12,40	-0,12	31,95	0,9122
339,50	29,54	700	7,00	-12,40	-0,12	31,80	0,9288
342,00	29,75	725	7,25	-12,40	-0,12	31,65	0,9401
346,50	30,15	750	7,50	-12,40	-0,12	31,50	0,9570
350,50	30,49	775	7,75	-12,40	-0,12	31,35	0,9727
355,00	30,89	800	8,00	-12,40	-0,12	31,20	0,9899
357,00	31,06	825	8,25	-12,40	-0,12	31,05	1,0003
361,50	31,45	850	8,50	-12,40	-0,12	30,90	1,0178
365,50	31,80	875	8,75	-12,40	-0,12	30,75	1,0341
370,00	32,19	900	9,00	-12,40	-0,12	30,60	1,0520

	ONA UNIT
	ST E
6	
1	
	1973

EK-51

KESME KUTUSU DENEYİ

Proje adı Afşin - Elbistan Kömür Havzası Çöllolar Sctörü, Siyah Kil ve Yeşil Kil Birimlerine Jeoteknik Parametrelerin İncelenmesi ve Karşılaştırılması							
Lokasyon	Afşin - Elbistan / KAHRAMANMARAŞ						
Yükleme hızı	1 mm/dk	Numune No	YK-1				
Yatay Deformasyon Okuması 1 birimi	0.01 mm	Numunenin alındığı derinlik	134,50-135,85 m				
Numune Boyutları	6*6*2 cm	Kuvvet halkası sabiti (k)	0,21				
Normal Yük	5 R	Numune Tipi	Örselenmemiş				
Deneyi yapanlar	Sinem ŞEKER	Deney Tarihi	27-29.02.2019				

Kuvet Halkaso OkumasoYeam Deplasman OkumasoDispy Deplasman Deplasman OkumasoDispy Deplasman Deplasman OkumasoDisp Deplasman (m)Disp Disp DispDisp DispDisp DispDisp DispDisp DispDisp DispDisp DispDisp DispDisp DispDisp DispDisp DispDisp DispDisp DispDisp DispDisp DispDisp DispDisp DispDisp DispDisp<		5 kg							
0.00 0.00 0 0.00 0.00 36.00 0.000 14,00 1,22 25 0.25 -0.20 0.00 35.85 0.0340 15,50 1,35 50 0.50 -1,30 -0.01 35.70 0.1676 16,00 1,39 75 0.75 -1,70 -0.02 35.55 0.2498 16,00 1,39 100 1,00 -4,10 -0.04 35.40 0.2993 175,00 15,23 125 1,25 -5,90 -0.06 35.25 0.3419 148,50 13,22 175 1,75 -7,20 -0.07 34,95 0.3784 159,00 13,83 225 2,25 -8,00 -0.08 34.60 0.3902 161,50 14,05 250 2,50 -8,70 -0.09 34.35 0.4144 168,00 14,27 275 2,75 -8,70 -0.09 34.05 0.4395 172,00 14,96 <t< th=""><th>Kuvvet Halkası Okuması</th><th>Kesme Kuvveti (kg)</th><th>Yatay Deplasman Okuması</th><th>Yatay Deplasman ε (mm)</th><th>Düşey Deplasman Okuması</th><th>Düşey Deplasman ε (mm)</th><th>Düzeltilmiş Alan (Ad) (cm²)</th><th>Kesme Gerilmesi (kg/cm²)</th></t<>	Kuvvet Halkası Okuması	Kesme Kuvveti (kg)	Yatay Deplasman Okuması	Yatay Deplasman ε (mm)	Düşey Deplasman Okuması	Düşey Deplasman ε (mm)	Düzeltilmiş Alan (Ad) (cm ²)	Kesme Gerilmesi (kg/cm²)	
$\begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $	0,00	0,00	0	0,00	0,00	0,00	36,00	0,0000	
15,50 1,35 50 0,50 $-1,30$ $-0,01$ 35,70 0,1676 16,00 1,39 75 0,75 $-1,70$ $-0,02$ 35,55 0.2498 16,00 1,39 100 1,00 $-4,10$ $-0,04$ 35,40 0.2993 175,00 15,23 125 1,25 $-5,90$ $-0,06$ 35,25 $0,3419$ 148,50 12,92 150 $1,50$ $-6,60$ $-0,07$ $34,95$ $0,3784$ 156,00 13,87 200 $2,00$ $-7,50$ $-0,08$ $34,85$ $0,3992$ 161,50 14,05 250 $2,50$ $-8,40$ $-0,08$ $34,50$ $0,4073$ 168,00 14,27 275 $2,75$ $-8,70$ $-0,09$ $34,20$ $0,4274$ 172,00 14,62 300 $3,50$ $-9,70$ $-0,10$ $33,90$ $0,4455$ 176,00 15,31 375 $3,75$ $-9,80$ $-0,10$ 3	14,00	1,22	25	0,25	-0,20	0,00	35,85	0,0340	
$\begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $	15,50	1,35	50	0,50	-1,30	-0,01	35,70	0,1676	
$\begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $	16,00	1,39	75	0,75	-1,70	-0,02	35,55	0,2498	
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	16,00	1,39	100	1,00	-4,10	-0,04	35,40	0,2993	
148,5012,921501,50-6,60-0,0735,100,3681152,0013,221751,75-7,20-0,0734,950,3784156,0013,572002,00-7,50-0,0834,800,3900159,0013,832252,25-8,00-0,0834,650,3920161,5014,052502,50-8,40-0,0834,550,4073164,0014,272752,75-8,70-0,0934,350,4154168,0014,623003,00-8,70-0,0934,050,4395174,0015,143503,50-9,70-0,1033,900,4465176,0015,313753,75-9,90-0,1033,600,4635182,0015,834254,25-10,00-0,1033,450,4734183,5016,144754,75-10,70-0,1133,000,4888191,0016,625255,25-11,00-0,1232,700,5135194,0016,885755,75-11,60-0,1232,400,5290200,0017,746006,00-11,80-0,1232,400,5582207,6018,067007,50-12,20-0,1231,650,5800211,0018,367257,55-11,60-0,1231,650,580021,0017,746506,50-11,80-0,1231,950,582<	175,00	15,23	125	1,25	-5,90	-0,06	35,25	0,3419	
152,00 $13,22$ 175 $1,75$ $-7,20$ $-0,07$ $34,95$ $0,3784$ $156,00$ $13,57$ 200 2.00 $-7,50$ -0.08 $34,80$ 0.3900 $159,00$ $13,83$ 225 $2,25$ $-8,40$ -0.08 $34,65$ $0,3992$ $161,50$ $14,05$ 250 $2,50$ $-8,40$ -0.09 $34,50$ $0,4073$ $164,00$ $14,27$ 275 $2,75$ $-8,70$ -0.09 $34,35$ $0,4174$ $172,00$ $14,96$ 325 $3,25$ $-9,40$ -0.09 $34,05$ $0,4395$ $174,00$ $15,14$ 350 $3,50$ $-9,70$ $-0,10$ $33,90$ $0,4465$ $176,00$ $15,51$ 475 $4,25$ $-10,00$ $-0,10$ $33,60$ $0,4635$ $182,00$ $15,83$ 425 $4,25$ $-10,00$ $-0,10$ $33,60$ $0,4635$ $182,00$ $15,83$ 425 $4,25$ $-10,00$ $-0,11$ $33,30$ $0,4794$ $182,00$ $16,14$ 475 $4,75$ $-10,70$ $-0,11$ $33,00$ $0,4983$ $191,00$ $16,62$ 525 $5,25$ $-11,00$ $-0,11$ $33,00$ $0,4983$ $193,00$ $16,79$ 550 $5,50$ $-11,80$ $-0,12$ $32,70$ $0,5135$ $193,00$ $16,79$ 550 $5,55$ $-11,60$ $-0,12$ $32,25$ $0,5882$ $197,00$ $17,14$ 600 $6,00$ $-11,80$ $-0,12$ $32,25$ $0,5882$	148,50	12,92	150	1,50	-6,60	-0,07	35,10	0,3681	
$\begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$	152,00	13,22	175	1,75	-7,20	-0,07	34,95	0,3784	
159,00 $13,83$ 225 $2,25$ $-8,00$ $-0,08$ $34,65$ $0,3992$ $161,50$ $14,05$ 250 $2,50$ $-8,40$ $-0,08$ $34,50$ $0,4073$ $164,00$ $14,27$ 275 $2,75$ $-8,70$ $-0,09$ $34,35$ $0,4154$ $168,00$ $14,62$ 300 $3,00$ $-8,70$ $-0,09$ $34,20$ $0,4274$ $172,00$ $14,96$ 325 $3,25$ $-9,40$ $-0,09$ $34,05$ $0,4395$ $174,00$ $15,14$ 350 $3,50$ $-9,70$ $-0,10$ $33,90$ $0,4465$ $176,00$ $15,31$ 375 $3,75$ $-9,90$ $-0,10$ $33,75$ $0,4537$ $179,00$ $15,57$ 400 $4,00$ $-9,90$ $-0,10$ $33,60$ $0,4635$ $182,00$ $15,83$ 425 $4,25$ $-10,00$ $-0,10$ $33,45$ $0,4734$ $183,50$ $15,96$ 450 $4,50$ $-10,70$ $-0,11$ $33,30$ $0,4794$ $185,50$ $16,14$ 475 $4,75$ $-10,70$ $-0,11$ $33,26$ $0,4883$ $191,00$ $16,62$ 525 $5,25$ $-11,60$ $-0,12$ $32,70$ $0,5135$ $194,00$ $16,88$ 575 $5,75$ $-11,60$ $-0,12$ $32,40$ $0,5290$ $200,00$ $17,44$ 600 $6,00$ $-11,80$ $-0,12$ $32,25$ $0,5882$ $207,60$ $18,66$ 700 $7,50$ $-12,20$ $-0,12$ $31,95$ $0,5680$	156,00	13,57	200	2,00	-7,50	-0,08	34,80	0,3900	
$\begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $	159,00	13,83	225	2,25	-8,00	-0,08	34,65	0,3992	
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	161,50	14,05	250	2,50	-8,40	-0,08	34,50	0,4073	
$\begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $	164,00	14,27	275	2,75	-8,70	-0,09	34,35	0,4154	
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	168,00	14,62	300	3,00	-8,70	-0,09	34,20	0,4274	
$\begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $	172,00	14,96	325	3,25	-9,40	-0,09	34,05	0,4395	
$\begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $	174,00	15,14	350	3,50	-9,70	-0,10	33,90	0,4465	
$\begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $	176,00	15,31	375	3,75	-9,90	-0,10	33,75	0,4537	
$\begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $	179,00	15,57	400	4,00	-9,90	-0,10	33,60	0,4635	
$\begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $	182,00	15,83	425	4,25	-10,00	-0,10	33,45	0,4734	
$\begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $	183,50	15,96	450	4,50	-10,70	-0,11	33,30	0,4794	
$\begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$	185,50	16,14	475	4,75	-10,70	-0,11	33,15	0,4868	
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	189,00	16,44	500	5,00	-10,80	-0,11	33,00	0,4983	
$\begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $	191,00	16,62	525	5,25	-11,00	-0,11	32,85	0,5058	
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	193,00	16,79	550	5,50	-11,50	-0,12	32,70	0,5135	
197,00 17,14 600 6,00 -11,60 -0,12 32,40 0,5290 200,00 17,40 625 6,25 -11,60 -0,12 32,25 0,5395 202,00 17,57 650 6,50 -11,80 -0,12 32,10 0,5475 205,00 17,84 675 6,75 -11,80 -0,12 31,95 0,5582 207,60 18,06 700 7,00 -11,80 -0,12 31,80 0,5680 211,00 18,36 725 7,25 -12,00 -0,12 31,65 0,5880 212,50 18,49 750 7,50 -12,20 -0,12 31,50 0,5869 215,00 18,71 775 7,75 -12,20 -0,12 31,35 0,5967 218,50 19,01 800 8,00 -12,20 -0,12 31,20 0,6093 224,00 19,49 850 8,50 -12,20 -0,12 30,90 0,6307	194,00	16,88	575	5,75	-11,60	-0,12	32,55	0,5185	
200,00 17,40 625 6,25 -11,60 -0,12 32,25 0,5395 202,00 17,57 650 6,50 -11,80 -0,12 32,10 0,5475 205,00 17,84 675 6,75 -11,80 -0,12 31,95 0,5582 207,60 18,06 700 7,00 -11,80 -0,12 31,80 0,5680 211,00 18,36 725 7,25 -12,00 -0,12 31,65 0,5800 212,50 18,49 750 7,50 -12,20 -0,12 31,50 0,5869 215,00 18,71 775 7,75 -12,20 -0,12 31,35 0,5967 218,50 19,01 800 8,00 -12,20 -0,12 31,20 0,6093 221,50 19,27 825 8,25 -12,20 -0,12 31,05 0,6206 224,00 19,49 850 8,50 -12,20 -0,12 30,90 0,6307	197,00	17,14	600	6,00	-11,60	-0,12	32,40	0,5290	
202,00 17,57 650 6,50 -11,80 -0,12 32,10 0,5475 205,00 17,84 675 6,75 -11,80 -0,12 31,95 0,5582 207,60 18,06 700 7,00 -11,80 -0,12 31,95 0,5582 211,00 18,36 725 7,25 -12,00 -0,12 31,65 0,5800 212,50 18,49 750 7,50 -12,20 -0,12 31,50 0,5869 215,00 18,71 775 7,75 -12,20 -0,12 31,35 0,5967 218,50 19,01 800 8,00 -12,20 -0,12 31,20 0,6093 221,50 19,27 825 8,25 -12,20 -0,12 31,05 0,6206 224,00 19,49 850 8,50 -12,20 -0,12 30,90 0,6307 227,00 19,75 875 8,75 -12,20 -0,12 30,75 0,6422	200,00	17,40	625	6,25	-11,60	-0,12	32,25	0,5395	
205,00 17,84 675 6,75 -11,80 -0,12 31,95 0,5582 207,60 18,06 700 7,00 -11,80 -0,12 31,80 0,5680 211,00 18,36 725 7,25 -12,00 -0,12 31,65 0,5800 212,50 18,49 750 7,50 -12,20 -0,12 31,50 0,5869 215,00 18,71 775 7,75 -12,20 -0,12 31,35 0,5967 218,50 19,01 800 8,00 -12,20 -0,12 31,20 0,6093 221,50 19,27 825 8,25 -12,20 -0,12 31,05 0,6206 224,00 19,49 850 8,50 -12,20 -0,12 30,90 0,6307 227,00 19,75 875 8,75 -12,20 -0,12 30,75 0,6422 230,50 20,05 900 9,00 -12,20 -0,12 30,60 0,6553	202,00	17,57	650	6,50	-11,80	-0,12	32,10	0,5475	
207,60 18,06 700 7,00 -11,80 -0,12 31,80 0,5680 211,00 18,36 725 7,25 -12,00 -0,12 31,65 0,5800 212,50 18,49 750 7,50 -12,20 -0,12 31,50 0,5869 215,00 18,71 775 7,75 -12,20 -0,12 31,35 0,5967 218,50 19,01 800 8,00 -12,20 -0,12 31,20 0,6093 221,50 19,27 825 8,25 -12,20 -0,12 31,05 0,6206 224,00 19,49 850 8,50 -12,20 -0,12 30,90 0,6307 227,00 19,75 875 8,75 -12,20 -0,12 30,75 0,6422 230,50 20,05 900 9,00 -12,20 -0,12 30,60 0,6553	205,00	17,84	675	6,75	-11,80	-0,12	31,95	0,5582	
211,00 18,36 725 7,25 -12,00 -0,12 31,65 0,5800 212,50 18,49 750 7,50 -12,20 -0,12 31,50 0,5869 215,00 18,71 775 7,75 -12,20 -0,12 31,35 0,5967 218,50 19,01 800 8,00 -12,20 -0,12 31,20 0,6093 221,50 19,27 825 8,25 -12,20 -0,12 31,05 0,6206 224,00 19,49 850 8,50 -12,20 -0,12 30,90 0,6307 227,00 19,75 875 8,75 -12,20 -0,12 30,75 0,6422 230,50 20,05 900 9,00 -12,20 -0,12 30,60 0,6553	207,60	18,06	700	7,00	-11,80	-0,12	31,80	0,5680	
212,50 18,49 750 7,50 -12,20 -0,12 31,50 0,5869 215,00 18,71 775 7,75 -12,20 -0,12 31,35 0,5967 218,50 19,01 800 8,00 -12,20 -0,12 31,20 0,6093 221,50 19,27 825 8,25 -12,20 -0,12 31,05 0,6206 224,00 19,49 850 8,50 -12,20 -0,12 30,90 0,6307 227,00 19,75 875 8,75 -12,20 -0,12 30,75 0,6422 230,50 20,05 900 9,00 -12,20 -0,12 30,60 0,6553	211,00	18,36	725	7,25	-12,00	-0,12	31,65	0,5800	
215,00 18,71 775 7,75 -12,20 -0,12 31,35 0,5967 218,50 19,01 800 8,00 -12,20 -0,12 31,20 0,6093 221,50 19,27 825 8,25 -12,20 -0,12 31,05 0,6206 224,00 19,49 850 8,50 -12,20 -0,12 30,90 0,6307 227,00 19,75 875 8,75 -12,20 -0,12 30,75 0,6422 230,50 20,05 900 9,00 -12,20 -0,12 30,60 0,6553	212,50	18,49	750	7,50	-12,20	-0,12	31,50	0,5869	
218,50 19,01 800 8,00 -12,20 -0,12 31,20 0,6093 221,50 19,27 825 8,25 -12,20 -0,12 31,05 0,6206 224,00 19,49 850 8,50 -12,20 -0,12 30,90 0,6307 227,00 19,75 875 8,75 -12,20 -0,12 30,75 0,6422 230,50 20,05 900 9,00 -12,20 -0,12 30,60 0,6553 <td>215,00</td> <td>18,71</td> <td>775</td> <td>7,75</td> <td>-12,20</td> <td>-0,12</td> <td>31,35</td> <td>0,5967</td>	215,00	18,71	775	7,75	-12,20	-0,12	31,35	0,5967	
221,50 19,27 825 8,25 -12,20 -0,12 31,05 0,6206 224,00 19,49 850 8,50 -12,20 -0,12 30,90 0,6307 227,00 19,75 875 8,75 -12,20 -0,12 30,75 0,6422 230,50 20,05 900 9,00 -12,20 -0,12 30,60 0,6553	218,50	19,01	800	8,00	-12,20	-0,12	31,20	0,6093	
224,00 19,49 850 8,50 -12,20 -0,12 30,90 0,6307 227,00 19,75 875 8,75 -12,20 -0,12 30,75 0,6422 230,50 20,05 900 9,00 -12,20 -0,12 30,60 0,6553	221,50	19,27	825	8,25	-12,20	-0,12	31,05	0,6206	
227,00 19,75 875 8,75 -12,20 -0,12 30,75 0,6422 230,50 20,05 900 9,00 -12,20 -0,12 30,60 0,6553	224,00	19,49	850	8,50	-12,20	-0,12	30,90	0,6307	
230,50 20,05 900 9,00 -12,20 -0,12 30,60 0,6553	227,00	19,75	875	8,75	-12,20	-0,12	30,75	0,6422	
	230,50	20,05	900	9,00	-12,20	-0,12	30,60	0,6553	

LOTS		MÜHE JEO ZEM	EK-52				
			KESME KUT	USU DENEY	1		
Proje adı		Afşin - Elbista Jeoteknik Para	n Kömür Havzas metrelerin İncele	n Çöllolar Setöri enmesi ve Karsı	i, Siyah Kil ve Y lastırılması	eşil Kil Birimle	rine Ait
Lokasyon		Afşin - Elbista	n/KAHRAMA	NMARAŞ			
Yükleme hızı		1 mm/dk		Numune No		YK-3	
Yatay Deform	nasyon						
Okuması 1 bi	rimi	0.01 mm		Numunenin alır	ndığı derinlik	106-106,50 m	
Numune Boy	utları	6*6*2 cm		Kuvvet halkasıs	abiti (k)	0,21	
Normal Yül	<u> </u>	15 (PIK)		Numune Tipi		Orselenmemi	\$
Deneyi yapa	nlar	Sinem ŞEKER		Deney Tarihi		25-27.02.2019)
			15	kg		ann an chaire an S	
Kuvvet Halkası Okuması	Kesme Kuvveti (kg)	Yatay Deplasman Okumasi	Yatay Deplasman ε (mm)	Düşey Deplasman Okuması	Düşey Deplasman £ (mm)	Düzeltilmiş Alan (Ad) (cm ²)	Kesme Gerilmesi (kg/cm ²)
0	0,00	0	0,00	0	0	36,00	0,0000
316	27,49	25	0,25	0	0	35,85	0,7669
794	69,08	50	0,50	-1	-0,01	35,70	1,9350
1152	100,22	75	0,75	-2,3	-0,023	35,55	2,8192
1336	116,23	100	1,00	-2,4	-0,024	35,40	3,2834
1427	124,15	125	1,25	-2,5	-0,025	35,25	3,5220
1450	126,15	150	1,50	-2,5	-0,025	35,10	3,5940
1438	125,11	175	1,75	-2,5	-0,025	34,95	3,5796
1385	120,50	200	2,00	-1,8	-0,018	34,80	3,4625
1298	112,93	225	2,25	-0,7	-0,007	34,65	3,2590
1132	98.48	275	2,50	1.5	0,005	34,30	2 8671
1081	94.05	300	3.00	3	0.03	34,33	2,7499
1043	90.74	325	3.25	4.1	0.041	34.05	2,6649
1015	88,26	350	3,50	5	0,05	33,90	2,6036
990	86,13	375	3,75	6	0,06	33,75	2,5520
969	84,30	400	4,00	7,3	0,073	33,60	2,5090
950	82,65	425	4,25	9	0,09	33,45	2,4709
894	77,78	450	4,50	10,5	0,105	33,30	2,3357
876	76,21	475	4,75	10,5	0,105	33,15	2,2990
874	75,08	500	5,00	11,5	0,115	33,00	2,2752
868	74,25	525	5,25	13,3	0,133	32,85	2,2604
854	73,73	575	5,50	14	0,14	32,70	2,2540
848	73.04	600	6.00	15.1	0,143	32,55	2,2539
844	72.56	625	6.25	15.7	0.157	32.25	2.2499
840	72,12	650	6,50	16,2	0,162	32,10	2,2468
834	72,12	675	6,75	16,8	0,168	31,95	2,2574
829	71,69	700	7,00	17,3	0,173	31,80	2,2543
829	72,12	725	7,25	18,3	0,183	31,65	2,2788
824	71,69	750	7,50	19,2	0,192	31,50	2,2758
821	71,43	775	7,75	19,5	0,195	31,35	2,2784
814	70,82	800	8,00	20	0,2	31,20	2,2698
808	70,30	825	8,25	20,7	0,207	31,05	2,2640
803	69,86	850	8,50	21,1	0,211	30,90	2,2609
793	68,99	8/5	8,75	21,5	0,215	30,75	2,2436
779	67.13	900	9,00	21,5	0,215	30,60	2,2134
762	66 29	950	9,50	23	0.23	30,45	2,1879
748	65.08	975	9,75	23	0,23	30.15	2,1584
735	63,90	1000	10,00	23,1	0,231	30,00	2,1301
725	63,08	1025	10,25	23,3	0,233	29,85	2,1131
716	62,25	1050	10,50	23,8	0,238	29,70	2,0959
706	61,42	1075	10,75	24,2	0,242	29,55	2,0786
698	60,68	1100	11,00	24,2	0,242	29,40	2,0640
697	60,60	1125	11,25	24,3	0,243	29,25	2,0716
689	59,94	1150	11,50	24,8	0,248	29,10	2,0599
687	59,77	1175	11,75	25	0,25	28,95	2,0646
682	59,29	1200	12,00	25	0,25	28,80	2,0587

NONA UNIL
1973

EK-53

KESME KUTUSU DENEYİ

Proje adı	Afşin - Elbistan Kömür Havzası Çöllolar Setörü, Siyah Kil ve Yeşil Kil Birimlerine Ait Jeoteknik Parametrelerin İncelenmesi ve Karşılaştırılması						
Lokasyon	Afşin - Elbistan / KAHRAMANMARAŞ						
Yükleme hızı	1 mm/dk	Numune No	YK-3				
Yatay Deformasyon Okuması 1 birimi	0.01 mm	Numunenin alındığı derinlik	106-106,50 m				
Numune Boyutları	6*6*2 cm	Kuvvet halkası sabiti (k)	0,21				
Normal Yük	15 R	Numune Tipi	Örselenmemiş				
Deneyi yapanlar	Sinem ŞEKER	Deney Tarihi	25-27.02.2019				

	15 kg							
Kuvvet Halkası Okuması	Kesme Kuvveti (kg)	Yatay Deplasman Okuması	Yatay Deplasman ε (mm)	Düşey Deplasman Okuması	Düşey Deplasman £ (mm)	Düzeltilmiş Alan (Ad) (cm ²)	Kesme Gerilmes (kg/cm ²)	
0	0,00	0	0,00	0	0	36,00	0,0000	
93	8,09	25	0,25	-2	-0,02	35,85	0,2257	
94	8,13	50	0,50	-3,5	-0,035	35,70	0,4179	
94	8,13	75	0,75	-5	-0,05	35,55	0,5988	
94	8,13	100	1,00	-5,5	-0,055	35,40	0,7698	
172	14,96	125	1,25	-7,5	-0,075	35,25	0,9745	
450	39,15	150	1,50	-9,8	-0,098	35,10	1,1454	
500	43,50	175	1,75	-10,6	-0,106	34,95	1,2446	
502	43,67	200	2,00	-11,2	-0,112	34,80	1,2797	
517	44,98	225	2,25	-11,5	-0,115	34,65	1,3081	
531	46,20	250	2,50	-11,6	-0,116	34,50	1,3390	
539	46,89	275	2,75	-11,7	-0,117	34,35	1,3652	
545	47,42	300	3,00	-11,8	-0,118	34,20	1,3864	
551	47,94	325	3,25	-12,2	-0,122	34,05	1,4078	
555	48,29	350	3,50	-12,4	-0,124	33,90	1,4243	
557	48,46	375	3,75	-12,4	-0,124	33,75	1,4358	
559	48,59	400	4,00	-12,5	-0,125	33,60	1,4461	
561	48,81	425	4,25	-12,5	-0,125	33,45	1,4591	
564	49,07	450	4,50	-12,5	-0,125	33,30	1,4735	
565	49,11	475	4,75	-12,5	-0,125	33,15	1,4815	
565	49,16	500	5,00	-12,5	-0,125	33,00	1,4895	
567	49,33	525	5,25	-12,8	-0,128	32,85	1,5016	
570	49,59	550	5,50	-12,8	-0,128	32,70	1,5165	
572	49,76	575	5,75	-12,8	-0,128	32,55	1,5288	
573	49,85	600	6,00	-13,2	-0,132	32,40	1,5386	
576	50,07	625	6,25	-13,2	-0,132	32,25	1,5525	
578	50,29	650	6,50	-13,2	-0,132	32,10	1,5665	
580	50,42	675	6,75	-13,2	-0,132	31,95	1,5780	
581	50,50	700	7,00	-13,2	-0,132	31,80	1,5882	
584	50,81	725	7,25	-13,2	-0,132	31,65	1,6053	
586	50,98	750	7,50	-13,2	-0,132	31,50	1,6185	
587	51,07	775	7,75	-13,2	-0,132	31,35	1,6290	
588	51,16	800	8,00	-13,2	-0,132	31,20	1,6396	
591	51,42	825	8,25	-13,2	-0,132	31,05	1,6559	
594	51,68	850	8,50	-13,2	-0,132	30,90	1,6724	
596	51,85	875	8,75	-13,2	-0,132	30,75	1,6862	
599	52,07	900	9,00	-13,2	-0,132	30,60	1,7016	

ONAUNIL
1973

EK-54

KESME KUTUSU DENEYİ

Proje adı	Afşin - Elbistan Kömür Havzası Çöllolar Setörü, Siyah Kil ve Yeşil Kil Birimlerine A Jeoteknik Parametrelerin İncelenmesi ve Karşılaştırılması					
Lokasyon	Afşin - Elbistan / KAH	IRAMANMARAŞ				
Yükleme hızı	1 mm/dk	Numune No	YK-3			
Yatay Deformasyon Okuması 1 birimi	0.01 mm	Numunenin alındığı derinlik	106-106,50 m			
Numune Boyutları	6*6*2 cm	Kuvvet halkası sabiti (k)	0,21			
Normal Yük	10 R	Numune Tipi	Örselenmemis			
Deneyi yapanlar	Sinem ŞEKER	Deney Tarihi	25-27.02.2019			

10 kg								
Kuvvet Halkası Okuması	Kesme Kuvveti (kg)	Yatay Deplasman Okuması	Yatay Deplasman £ (mm)	Düşey Deplasman Okuması	Düşey Deplasman £ (mm)	Düzeltilmiş Alan (Ad) (cm ²)	Kesme Gerilmesi (kg/cm ²)	
0,00	0,00	0	0,00	0,00	0,00	36,00	0,0000	
31,00	2,70	25	0,25	1,00	0,01	35,85	0,0752	
31,00	2,70	50	0,50	2,00	0,02	35,70	0,1955	
31,00	2,70	75	0,75	-1,30	-0,01	35,55	0,3159	
31,00	2,70	100	1,00	-2,80	-0,03	35,40	0,4662	
191,00	16,62	125	1,25	-4,50	-0,05	35,25	0,6014	
296,00	25,75	150	1,50	-5,00	-0,05	35,10	0,7037	
300,50	26,14	175	1,75	-6,30	-0,06	34,95	0,7480	
308,50	26,84	200	2,00	-7,00	-0,07	34,80	0,7713	
314,50	27,36	225	2,25	-7,60	-0,08	34,65	0,7897	
319,00	27,75	250	2,50	-8,10	-0,08	34,50	0,8044	
324,00	28,19	275	2,75	-8,10	-0,08	34,35	0,8206	
326,00	28,36	300	3,00	-8,20	-0,08	34,20	0,8293	
328,00	28,54	325	3,25	-8,70	-0,09	34,05	0,8381	
329,00	28,62	350	3,50	-9,00	-0,09	33,90	0,8443	
332,00	28,88	375	3,75	-9,00	-0,09	33,75	0,8558	
333,50	29,01	400	4,00	-9,00	-0,09	33,60	0,8635	
335,00	29,15	425	4,25	-9,30	-0,09	33,45	0,8713	
337,50	29,36	450	4,50	-9,80	-0,10	33,30	0,8818	
341,00	29,67	475	4,75	-9,80	-0,10	33,15	0,8949	
342,50	29,80	500	5,00	-9,80	-0,10	33,00	0,9030	
343,50	29,88	525	5,25	-9,80	-0,10	32,85	0,9097	
346,00	30,10	550	5,50	-9,80	-0,10	32,70	0,9206	
349,00	30,36	575	5,75	-9,80	-0,10	32,55	0,9328	
351,50	30,58	600	6,00	-9,80	-0,10	32,40	0,9438	
353,00	30,71	625	6,25	-10,40	-0,10	32,25	0,9523	
356,50	31,02	650	6,50	-10,40	-0,10	32,10	0,9662	
359,50	31,28	675	6,75	-10,40	-0,10	31,95	0,9789	
362,50	31,54	700	7,00	-10,40	-0,10	31,80	0,9917	
364,00	31,67	725	7,25	-10,40	-0,10	31,65	1,0006	
368,00	32,02	750	7,50	-10,40	-0,10	31,50	1,0164	
372,00	32,36	775	7,75	-10,40	-0,10	31,35	1,0323	
374,50	32,58	800	8,00	-10,40	-0,10	31,20	1,0443	
377,00	32,80	825	8,25	-10,40	-0,10	31,05	1,0563	
381,00	33,15	850	8,50	-10,40	-0,10	30,90	1,0727	
385,50	33,54	875	8,75	-10,40	-0,10	30,75	1,0907	
388.00	33,76	900	9,00	-10,40	-0,10	30,60	1,1031	

1	973			JI DAIDORATI	U.I.I.I			
			KESME KUT	TUSU DENEY	İ.			
n : 1		Afsin - Elbista	n Kömür Havzas	a Cöllolar Setöri	i, Sivah Kil ve Y	esil Kil Birimk	erine Ait	
Proje adi		Jeoteknik Parametrelerin İncelenmesi ve Karşılaştırılması						
Lokasyon		Afsin - Elbista	n/KAHRAMA	NMARAS				
Yükleme hızı		1 mm/dk		Numune No		YK-3		
Yatay Deformasyon								
Okuması 1 bir	rimi	0.01 mm		Numunenin alu	ndığı derinlik	106-106,50 m		
Numune Boy	utları	6*6*2 cm		Kuvvet halkası s	abiti (k)	0,21	_	
Normal Yük	c	5 R		Numune Tipi		Örselenmemi	ş	
Deneyi yapar	nlar	Sinem ŞEKER	1	Deney Tarihi		25-27.02.2019)	
			E	ka				
Kunavat	1	Vatav	Yatay	NU	Düsev	Düzeltilmis	Keeme	
Halkası	Kesme	Deplasman	Deplasman £	Deplasman	Denlasman £	Alan (Ad)	Gerilmesi	
Okuması	Kuvveti (kg)	Okuması	(mm)	Okuması	(mm)	(cm ²)	(kg/cm ²)	
0,00	0,00	0	0,00	0,00	0,00	36,00	0,0000	
52,00	4,52	25	0,25	-1,60	-0,02	35,85	0,1262	
52,50	4,57	50	0,50	-2,50	-0,03	35,70	0,2334	
52,50	4,57	75	0,75	-2,50	-0,03	35,55	0,3372	
52,50	4,57	100	1,00	-3,50	-0,04	35,40	0,4530	
118,00	10,27	125	1,25	-4,50	-0,05	35,25	0,5412	
243,00	21,14	150	1,50	-5,00	-0,05	35,10	0,6023	
249,00	21,66	175	1,75	-5,70	-0,06	34,95	0,6281	
252.00	21,92	200	2,00	-5.70	-0,06	34,80	0,6401	
263,00	22,88	225	2,25	-5,70	-0,06	34,65	0,6603	
266,00	23,14	250	2,50	-6,00	-0,06	34,50	0,6708	
269,00	23,40	275	2,75	-6.10	-0,06	34,35	0,6813	
271,50	23,62	300	3,00	-6.10	-0,06	34,20	0,6907	
273.00	23,75	325	3,25	-6.10	-0,06	34,05	0,6975	
274,00	23,84	350	3,50	-6.10	-0,06	33,90	0,7032	
275,50	23.97	375	3,75	-6.20	-0,06	33,75	0,7102	
276,00	24,01	400	4,00	-6,20	-0,06	33,60	0,7146	
277,00	24,10	425	4,25	-6,20	-0,06	33,45	0,7204	
277,50	24,14	450	4,50	-6,20	-0,06	33,30	0,7250	
279,00	24,27	475	4,75	-6.20	-0,06	33,15	0,7322	
280,00	24,36	500	5,00	-6.20	-0,06	33,00	0,7382	
281,00	24,45	525	5,25	-6,20	-0,06	32,85	0,7442	
281,00	24,45	550	5,50	-6,20	-0,06	32,70	0,7476	
283,00	24,62	575	5,75	-6,20	-0,06	32,55	0,7564	
284.00	24,71	600	6,00	-6.20	-0,06	32,40	0,7626	
286,00	24,88	625	6,25	-6,20	-0,06	32,25	0,7715	
287,00	24,97	650	6,50	-6,20	-0,06	32,10	0,7779	
289.00	25,14	675	6,75	-6.20	-0,06	31,95	0,7869	
292,00	25,40	700	7,00	-6.20	-0,06	31,80	0,7989	
293,00	25,49	725	7,25	-6.20	-0,06	31,65	0,8054	
296,00	25,75	750	7,50	-6,20	-0,06	31,50	0,8175	
299,00	26,01	775	7,75	-6.10	-0,06	31,35	0,8298	
301,50	26,23	800	8,00	-6,10	-0,06	31,20	0,8407	
303.50	26.40	825	8,25	-6.00	-0.06	31.05	0,8504	
306.00	26.62	850	8,50	-6.00	-0.06	30.90	0,8616	
309.00	26.88	875	8,75	-5.70	-0.06	30,75	0,8742	
ACCESSION OF COMPANY	1							

Lens Lens	MÜHE JEO ZEM	CNDİSLİK-MİM LOJİ MÜHEND 1İN MEKANİĞİ	EK-56		
	1	BIRIM HACIM	AĞIRLIK TA	YİNİ	
Proje adı	Afşin - Elbistan Parametrelerin	ı Kömür Havzası Ç İncelenmesi ve Ka	öllolar Setörü, S rşılaştırılması	Siyah Kil ve Yeşi	l Kil Birimlerine Ait Jeoteknik
Numunenin No	SK-1				
Numunenin tanımı	Yüksek Plastisi	iteli Siyah Kil			
Deney tarihi	16.02.2017				
Deneyi yapan	Sinem ŞEKER		-		
Öz	ellik	Değer	Birim		Formül
Kap no		31	-		-
Kap ağırlık		9.08	gr		Tartım
Yaş num ağ. + Kap ağ.		45.73	gr	Tartım	
Kuru num. Ağ. + Kap ağ	į.	36.23	gr	Tartım	
Su ağ.		9.5	gr	(Yaş num. +Kap) - (Kuru num. + Kap)	
Kuru ağırlık		27.15	gr	(Kuru num. Ağ. + Kap ağ.) - (Kap ağ.)	
Su içeriği (ω)		34.99	gr	(Su ağ. / Kuru ağ.) * 100	
Ring çapı (cm)		36			Ölçüm
Ring boyu (cm)		2.5			Ölçüm
Yaş Numune hacmi (cm3	3)	90			Tartım
Deney Başı Numune (Ya	ış) Ağırlığı	153.56	gr		Tartım
Katı Tane Birim Hacim A	ăgirliği (γs)	2.617	gr/cm ³	Özgül ağırlık deneyinden	
Suyun Birim Hacim Ağır	liğı (γw)	1	gr/cm ³	Kabul	
Doğal Birim Hacim Ağırlık (yn)		1.706	gr/cm ³	$\gamma_n = W_T / V_T$	
Kuru Birim Hacim Ağırlık (yk)		1.264	gr/cm ³	$\gamma_k = W_S / V_T$	
Porozite (n)		51.7	%	$n = [((V_A + V_W)/V_T)^*100]$	
Boşluk Oranı (e)		1.07	Birimsiz	$e = [(V_A + V_W)/V_S]$	
Doygunluk Derecesi (S)		0.86	%	$S = [V_W / (V_W + V_A)]$	
Doygun Birim Hacim Ağ	jurlık (yd)	1.781	gr/cm ³	$\gamma_d = [(W_S -$	$+ W_W + (V_A * 1))/V_T]$
Su Altındaki Birim Hacim Ağırlık (vA)		0.781	gr/cm ³	YA	$= \gamma_d - \gamma_w$

LIST OF A LINE AND A L	MÜHE JEOI ZEM	CUKUROVA ÜN NDİSLİK-MİM LOJİ MÜHEND İN MEKANİĞİ	EK-58		
	В	IRIM HACIM	AĞIRLIK T	AYINI	
Proje adı	Afşin - Elbistan Parametrelerin İ	Kömür Havzası Ç ncelenmesi ve Ka	öllolar Setörü rşılaştırılması	, Siyah Kil ve Yeşi	l Kil Birimlerine Ait Jeoteknil
Numunenin No	SK-3				
Numunenin tanımı	Yüksek Plastisit	eli Siyah Kil			
Deney tarihi	14.02.2017				
Deneyi yapan	Sinem ŞEKER				
Özellik Değer Birim Formül				Formül	
Kap no		3	-		-
Kap ağırlık		27.48	gr		Tartım
Yaş num ağ. + Kap ağ.		41.64	gr	Tartım	
Kuru num. Ağ. + Kap ağ	<u>į</u> .	38.23	gr	Tartım	
Su ağ.		3.41	gr	(Yaş num. +Kap) - (Kuru num. + Kap	
Kuru ağırlık		10.75	gr	(Kuru num. Ağ. + Kap ağ.) - (Kap ağ.)	
Su içeriği (ω)		31.72	gr	(Su a	ğ. / Kuru ağ.) * 100
Ring çapı (cm)		36			Ölçüm
Ring boyu (cm)		2			Ölçüm
Yaş Numune hacmi (cm2	3)	72		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	Tartım
Deney Başı Numune (Ya	ış) Ağırlığı	132.25	gr		Tartım
Katı Tane Birim Hacim A	Ağırlığı (γs)	2.611	gr/cm ³	Özgül ağırlık deneyinden	
Suyun Birim Hacim Ağır	hğı (γw)	1	gr/cm ³	Kabul	
Doğal Birim Hacim Ağır	lık (yn)	1.837	gr/cm ³	$\gamma_n = W_T / V_T$	
Kuru Birim Hacim Ağırlı	k (yk)	1.394	gr/cm ³	}	$V_k = W_S / V_T$
Porozite (n)		46.59	%	$n = [((V_A + V_W)/V_T)^*100]$	
Boşluk Oranı (e)		0.87	Birimsiz	$e = [(V_A + V_W)/V_S]$	
Doygunluk Derecesi (S)		0.95	%	$S = [V_W / (V_W + V_A)]$	
Doygun Birim Hacim Ag	ġırlık (γd)	1.86	gr/cm ³	$\gamma_d = [(W_S + W_W + (V_A * 1))/V_T]$	
Su Altındaki Birim Hacim Ağırlık (vA)		0.86	or/cm ³	YA	$= \gamma_d - \gamma_w$

1973	ÇI MÜHEN JEOLA ZEMİ	UKUROVA ÜN DİSLİK-MİM DJİ MÜHEND N MEKANİĞİ	EK-59		
	Bİ	RİM HACİM A	AĞIRLIK TA	YİNİ	
Proje adı	Afşin - Elbistan K Parametrelerin İn	ömür Havzası Ç celenmesi ve Ka	öllolar Setörü, S rşılaştırılması	Siyah Kil ve Yeşi	l Kil Birimlerine Ait Jeoteknik
Numunenin No	SK-4				
Numunenin tanımı	Yüksek Plastisitel	i Siyah Kil			
Deney tarihi	14.02.2017				
Deneyi yapan	Sinem ŞEKER				
Öz	ellik	Değer	Birim		Formül
Kap no		G-17	-		-
Kap ağırlık		10.13	gr		Tartım
Yaş num. ağ. + Kap ağ.		17.72	gr	Tartım	
Kuru num. Ağ. + Kap ağ		15.79	gr	Tartım	
Su ağ.		1.93	gr	(Yaş num. +Kap) - (Kuru num. + Kap)	
Kuru ağırlık		5.66	gr	(Kuru num. Ağ. + Kap ağ.) - (Kap ağ.)	
Su içeriği (ω)		34.099	gr	(Su ağ. / Kuru ağ.) * 100	
Ring çapı (cm)		36		Ölçüm	
Ring boyu (cm)		2.5			Ölçüm
Yaş Numune hacmi (cm3	3)	90			Tartım
Deney Başı Numune (Ya	ış) Ağırlığı	166.19	gr		Tartım
Katı Tane Birim Hacim A	Ağırlığı (γs)	2.611	gr/cm ³	Özgül ağırlık deneyinden	
Suyun Birim Hacim Ağır	hğı (yw)	1	gr/cm ³	Kabul	
Doğal Birim Hacim Ağırlık (yn)		1.847	gr/cm ³	$\gamma_n = Wt / Vt$	
Kuru Birim Hacim Ağırlık (yk)		1.377	gr/cm ³	$\gamma_k = W_S / V_T$	
Porozite (n)		47.26	%	$n = [((V_A + V_W)/V_T)^*100]$	
Boşluk Oranı (e)		0.9	Birimsiz	$e = [(V_A + V_W)/V_S]$	
Doygunluk Derecesi (S)		0.99	%	$S = [V_1$	$W_W/(V_W+V_A)]$
Doygun Birim Hacim Ağ	urhk (yd)	1.85	gr/cm ³	$\gamma_d = [(W_S +$	$+ W_W + (V_A * 1))/V_T$]
Su Altındaki Birim Haçim Ağırlık (vA)		0.85	or/cm ³	YA	$= \gamma_d - \gamma_w$

TOTA UNITARIA	MÜHI JEC ZEM	ÇUKUROVA Ü! ENDİSLİK-MİM DLOJİ MÜHEND MİN MEKANİĞİ	EK-60		
	1	BIRIM HACIM	AĞIRLIK TA	YİNİ	
Proje adı	Afşin - Elbistar Parametrelerin	n Kömür Havzası Ç İncelenmesi ve Ka	öllolar Setörü, ırşılaştırılması	Siyah Kil ve Yeş	il Kil Birimlerine Ait Jeoteknik
Numunenin No	YK-1				
Numunenin tanımı	Yüksek Plastis	iteli Yeşil Kil			
Deney tarihi	16.02.2017				
Deneyi yapan	Sinem ŞEKER				
Öz	ellik	Değer	Birim		Formül
Kap no		G-10	-		<u></u>
Kap ağırlık		10.43	gr		Tartım
Yaş num ağ. + Kap ağ.		28.45	gr	Tartım	
Kuru num. Ağ. + Kap ağ	5.	25.21	gr	Tartım	
Su ağ.		3.24	gr	(Yaş num. +Kap) - (Kuru num. + Kap)	
Kuru ağırlık		14.78	gr	(Kuru num. Ağ. + Kap ağ.) - (Kap ağ.)	
Su içeriği (ω)		21.92	gr	(Su ağ. / Kuru ağ.) * 100	
Ring çapı (cm)		36			Ölçüm
Ring boyu (cm)		2.5			Ölçüm
Yaş Numune hacmi (cmi	3)	90			Tartım
Deney Başı Numune (Ya	ış) Ağırlığı	178.69	gr		Tartım
Katı Tane Birim Hacim A	Ağırlığı (γs)	2.795	gr/cm ³	Özgü	il ağırlık deneyinden
Suyun Birim Hacim Ağıı	hğı (γw)	1	gr/cm ³	Kabul	
Doğal Birim Hacim Ağır	lık (yn)	1.985	gr/cm ³	$\gamma_n = Wt / Vt$	
Kuru Birim Hacim Ağırlık (yk)		1.628	gr/cm ³	Ŷ	$W_k = W_S / V_T$
Porozite (n)		41.74	%	<i>n</i> = [(($(V_A + V_W)/V_T$)*100]
Boşluk Oranı (e)		0.72	Birimsiz	$e = [(V_A + V_W)/V_S]$	
Doygunluk Derecesi (S)		0.86	%	$S = [V_W / (V_W + V_A)]$	
Doygun Birim Hacim Ag	gırlık (yd)	2.046	gr/cm ³	$\gamma_d = [(W_S \cdot$	$+ W_W + (V_A * 1))/V_T$]
Su Altındaki Birim Hacim Ağırlık (vA)		1.046	gr/cm ³	Y	$\gamma_d = \gamma_d - \gamma_w$

1973	(MÜHEN JEOI ZEM	CUKUROVA ÜN NDİSLİK-MİM LOJİ MÜHEND İN MEKANİĞİ	i ültesi EK-62 ümü EK-62		
	В	IRIM HACIM	AĞIRLIK TA	YİNİ	
Proje adı	Afşin - Elbistan I Parametrelerin İ	Kömür Havzası Ç ncelenmesi ve Ka	öllolar Setörü, : ırşılaştırılması	Siyah Kil ve Yeşil Kil Birimlerine Ait Jeotekni	
Numunenin No	YK-3				
Numunenin tanımı	Yüksek Plastisite	eli Yeşil Kil			
Deney tarihi	15.02.2017				
Deneyi yapan	Sinem ŞEKER		1		
Öz	zellik	Değer	Birim	Formül	
Kap no		G9		8	
Kap ağırlık		10.42	gr	Tartım	
Yaş num. ağ. + Kap ağ.		23.42	gr	Tartım	
Kuru num. Ağ. + Kap a	ğ.	20.85	gr	Tartım	
Su ağ.		2.57	gr	(Yaş num. +Kap) - (Kuru num. + Kap)	
Kuru ağırlık		10.43	gr	(Kuru num. Ağ. + Kap ağ.) - (Kap ağ.)	
Su içeriği (ω)		24.64	gr	(Su ağ. / Kuru ağ.) * 100	
Ring çapı (cm)		36		Ölçüm	
Ring boyu (cm)		2.5		Ölçüm	
Yaş Numune hacmi (cm	3)	90		Tartım	
Deney Başı Numune (Y	aş) Ağırlığı	172.33	gr	Tartım	
Katı Tane Birim Hacim /	Ağırlığı (γs)	2.795	gr/cm ³	Özgül ağırlık deneyinden	
Suyun Birim Hacim Ağı	rlığı (yw)	1	gr/cm ³	Kabul	
Doğal Birim Hacim Ağırlık (γn)		1.915	gr/cm ³	$\gamma_n = Wt / Vt$	
Kuru Birim Hacim Ağırlık (yk)		1.536	gr/cm ³	$\gamma_k = W_S / V_T$	
Porozite (n)		45.04	%	$n = [((V_A + V_W)/V_T)*100]$	
Boşluk Oranı (e)		0.82	Birimsiz	$e = [(V_A + V_W)/V_S]$	
Doygunluk Derecesi (S)	0.84	%	$S = [V_W/(V_W + V_A)]$	
Doygun Birim Hacim A	ğırlık (ұd)	1.987	gr/cm ³	$\gamma_d = [(W_S + W_W + (V_A * 1))/V_T]$	
Su Altındaki Birim Hacim Ağırlık (yA)		0.987	gr/cm ³	$\gamma_A = \gamma_d - \gamma_w$	



EK-63 Numune Lokasyon Haritası



EK-64 Numune SK-1'in alındığı kuyuya ait Log



EK-65 Numune SK-2'nin alındığı kuyuya ait Log



EK-66 Numune SK-3'ün alındığı kuyuya ait Log



EK-67 Numune SK-4'ün alındığı kuyuya ait Log





EK-69 Numune YK-2'nin alındığı kuyuya ait Log



EK-70 Numune YK-3'ün alındığı kuyuya ait Log