

624.131.36/1.37

1996-1175

K 96 Z

TÜRKİYE BİLİMSEL VE TEKNİK ARAŞTIRMA KURUMU

HAG-169 KEŞİN RAPOR

ZEMİN DENEYLERİNDE MINIMUM NÜMUNE

SAYISI

Yürüttüçü : Prof. V. Kumbasar

Yardımcı : Doç. E. Toğrol

İSTANBUL 1970.

624, 131, 36/37
K 96 z

İ Ç İ N D E K İ L E R

GİRİŞ	1
METOT	
Malzeme	3
Deney malzemesinin hazırlanması	9
Deneylerin yapılması	9
Verilerin değerlendirilmesi	10
DENEY SONUÇLARI	15
SONUÇLAR	36
REFERANSLAR	39
ÖZET	45
SUMMARY	47

14520

G İ R İ S

Çeşitli zemin özelliklerinin deneyle belirlenmesi, birçok mühendislik probleminin çözümlenmesinde önemli bir yer tutar. Zemin davranışını salt teorik düşüncelerle inceleyenler bir takım zemin parametreleri tanımlarlar. Bu zemin parametrelerinin fiziksel anımları yoksa problemlerin çözümü kolay değildir. Kudretli hesap imkânlarına sahip bulunmamız da çoğu kez zemin davranışını daha iyi anlamamıza yardımcı olamamaktadır. Teorik yolların faydalı olabilmesi için, önce zemin davranışının hakkında deney ve gözlemlere dayanan bir anlayışa varmamız, fiziksel anlamı olan değişkenleri istatistiksel olarak tanımlayabilmemiz olmamız gerektir.

Pratik amaçlar için dahi arazi profilinin her kesimini ayrı bir malzeme olarak düşünmek, bu malzemelerin özelliklerini ifade eden istatistikleri ayrı ayrı hesaplamak zorundayız. Bu bakımdan zemin mühendisinin işi, ahşap, çelik, beton gibi mühendislik özelikleri, hiç olmazsa pratik amaçlar için, sabit olarak kabul edilen malzeme ile uğraşan mühendislerinden farklıdır.

Zemin mekanığında, zeminleri tanımlamak, sınıflamak için olduğu kadar zemin davranışının hakkında fikir sahibi olabilmek için de deneyler yaparız. Bu deneyler, oldukça iyi bir şekilde standartlaştırılmışlardır. Bununla beraber, belli

güvenirlikte sonuçlar elde edilebilmesi için gerekli minimum nümunenin sayısının her çeşit deneyde veya her zemin için aynı olduğunu söylemek yanlış olur.

Deneysel araştırmalarda ve öncelikle tatbikat ile ilgili incelemelerde, deneme sayısının arttırılması ekonomik imkânlar ile sınırlıdır. Hattâ tatbikat ile ilgili birçok incelemenin tekrarsız deneylere dayandığına dikkati çekmeliyiz. Aca-ba farklı zeminlerden çeşitli deneyler için, belli güvenirliğe sahip sonuçlar elde edilebilmesi için gerekli, minimum nümunenin sayısını veren kriterler koyabilir miyiz? İncelememizin konusu budur.

Herhangi bir deneyin en az kaç kere tekrarlanması gereği, başka bir deyişle deneme sayısı, veya minimum nümunenin sayısının başlıca üç değişkene bağlıdır. (1) Jeolojik etkenler : Nümenenin alındığı yerde jeolojik oluşumun uniformluğu, örselenmemiş nümunelerde gerilme tarihçesi v.s. dir. (2) Teknik etkenler : Deney standart ve talimatları, kabul edilen güvenilik sınırları v.s. dir. (3) Ekonomik etkenler : Deney sayısının artırılmasının doğuracağı ek masraflardır. Örselenmiş nümuneler üzerinde yapılan deneylerde bu masraflar, ek laboratuvar çalışması masraflarına inkisar ettiği halde, örselenmemiş nümuneler için nümenenin arazide alınmasından başlayarak taşınma, muhafaza, deney v.s. masrafları, deneme sayısının, çoğu kere, misli ile artacaktır. Bu yüzden, meselâ, dane birim hacim ağırlığını, 2 veya 2.7 veya 2.73 gr/cm^3 olarak ifade etmek hallerinden birini tercih ederken, yanı deneme sayısını artırırken, zemin incelenmesinin yapı maliyetine katkı-

sına ve yapının ekonomik değerine bakılır.

Arazi deneyleri veya örselenmemiş nümuneler üzerinde yapılan laboratuvar deneylerinde zeminin belli bir kesimini karakterize eden bir özelliğin değerini belirlerken, o kesimde zeminin nisbeten homojen ve üniform oluşu deneme sayısını azaltacak bir etken olacağı gibi eratik bir jeolojik oluşum için bu sayı artacaktır. Öte yandan, üniform laboratuvar nümuneleri ile yapılan deneylerde, "zemin cinsi" olarak tanımlayabileceğimiz, zeminin dane çapı dağılımı, kıl mineralinin cinsi, daneciklerinin şekilleri v.s. ile ilgili diğer bir değişkenin de deney sayısını etkilediği gözlenmiştir. Eğer, farklı cins zeminlerde minimum nümune sayısının farklı oluşu bir kural ile açıklanabiliyorsa, bu kural, ekonomik şart ile birlikte kullanılarak deney düzenlenmesi ve programlanmasıında önemli bir aşama olacaktır.

M E T O T

Malzeme :

Deneylerimizde, farklı özellikte zeminleri karakterize etmek üzere, İstanbul Boğaz killeri kullanılmıştır. Bu killer, İTÜ Zemin Mekanığı Laboratuvarında bir süredir yürütülmüş bulunan araştırma çalışmalarında kullanılmış bulunduğuundan özelikleri, bizce, oldukça iyi bir şekilde bilinmekteydi. Üstelik bu killerin çeşitli kıl minerallerine ve granülometrilere sahip bulunması, araştırmalarımızda zemin özelliklerinin oldukça geniş bir aralıkta incelenmesine de elvermiştir.

TABLO . 1 KULLANILAN ZEMİNLERİN ÖZELLİKLERİ

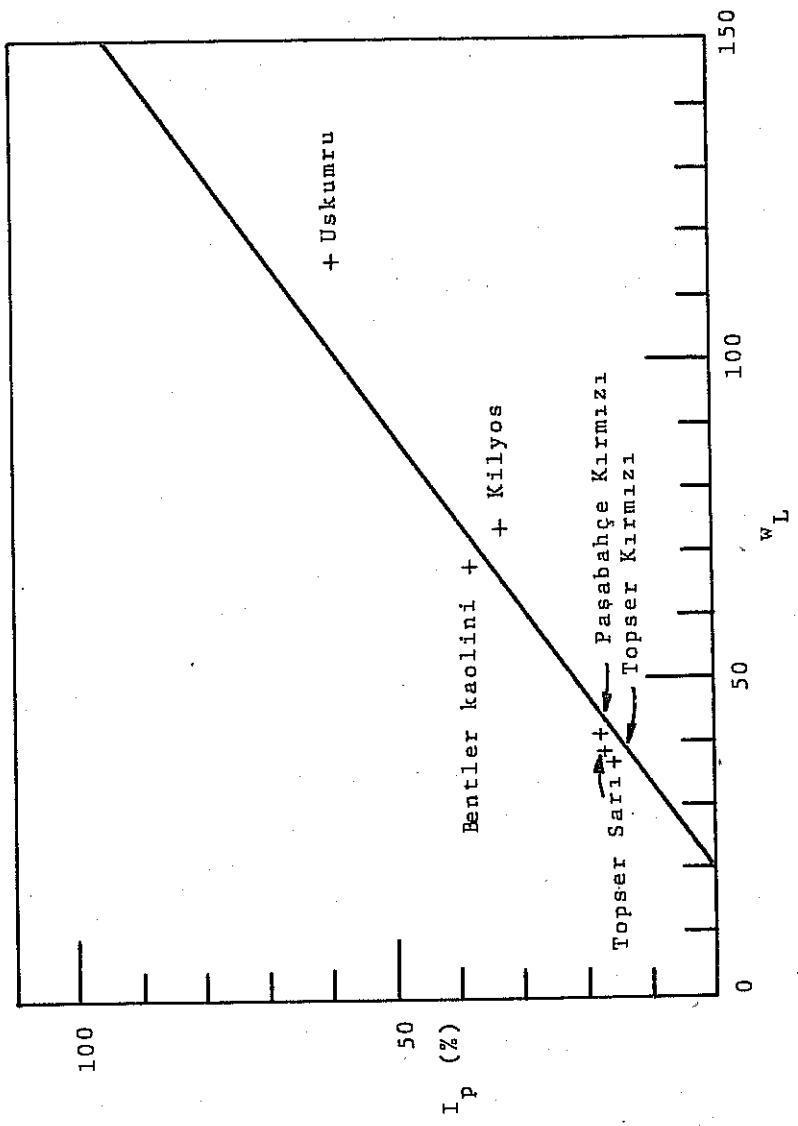
	Pasabahçe Kırmızı Kili	Topser Sarı - 3 Kili	Topser Kırmızı - 2 Kili	Bentler-2 Kaolini	Uskumru-2 Kili	Kilyos-4 Kili
KIVAM :						
w_L (%)	41.3	38.8	38.1	68.7	115.6	73.9
w_p (%)	23.9	21.4	22.3	31.3	56.3	41.1
I_p (%)	17.4	17.4	15.8	37.4	59.3	32.8
DANE BİRİM HACİM AĞIRLIĞI:						
γ_s^3 (gr/cm ³)	2.75	2.76	2.81	2.70	2.94	2.80
GRANÜLOMETRİ :						
Kum (%)	33	34	34	4	10	15
Silt (%)	38	39	36	45	72	71
Kil (%)	29	27	30	51	18	14
KÖMPAKSİYON :						
w_{opt} (%)	16.3	15.7	—	—	—	33.0
$(\gamma_k)_{max}^3$ (gr/cm ³)	1.81	1.82	—	—	—	1.33
KONSOLIDASYON :						
w_o (%)	48.1	36.6	35.2	—	—	81.6
w_n (%)	26.7	24.6	22.6	—	—	43.5
γ_o^3 (gr/cm ³)	1.76	1.82	1.86	—	—	1.53
γ_n^3 (gr/cm ³)	2.05	2.07	2.12	—	—	1.80
H_n (cm)	1.89	2.03	2.03	—	—	1.69
Oturma (mm)	7.82	6.60	6.16	—	—	9.60
Kabarma (mm)	1.41	1.39	1.18	—	—	1.10

Çalışmamızda, Paşabahçe-Kırmızı-3, Topser - Sarı - 3 , Kilyos-4, Topser-Kırmızı-2, Uskumru-2 killeri ve Bentler Kaolini-2 kullanılmıştır. Bu zeminlerden Topser-Sarı ve Topser-Kırmızı killeri Büyükdere'de, diğerleri, isimlerinin de ifade ettiği gibi, Paşabahçe, Kilyos, Uskumru Köy ve Bentler mevkilerinde belli ocklardan alınmıştır. Deney malzemesinin hazırlanması aşağıda anlatılacaktır. İlkın, bu killerin mineralojik özellikleri üzerinde duralım.

Kilyos, Paşabahçe Kırmızı, Topser Sarı killeri için elde edilmiş ayrıntılı bilgiler vardır (Toğrol, Tümay, 1967). Kullanılan x-işini difraksiyon analizleri yapılmış olduğu gibi katyon değişimi kapasiteleri de belirlenmiş bulunmaktadır. Kilyos kili esas olarak Montmorillonit ihtiva etmekte bunun yanında Feldspat ve Kuvars az miktarda bulunmaktadır. Paşabahçe-Kırmızı kili İllit, Kaolinit, Hematit, ihtiva etmekte, içinde bol kuvars bulunmaktadır. Topser Sarı kili ise esas olarak Kaolinit ihtiva etmekte içinde az miktarda İllit, eser miktarda Geotit, bol kuvars bulunmaktadır. Göründüğü gibi, esas özellikleri itibariyle Kilyos kili Montmorillonit, Paşabahçe Kırmızı kili İllit ve Kaolinit, Topser Sarı Kaolinit ihtiva etmektedir. Benzer olarak Topser Kırmızı kilinin de esas olarak Kaolinit olduğu söylenebilir.

Bentler Kaolininin ise esas olarak Kaolinitten meydana gelmiş olduğu diferansiyel termal analiz ile tesbit edilmişdir (Toğrol, 1962).

Atterberg limitlerinin zemin daneciklerinin plastiklik özelliklerini hemen yansittığı bilinmektedir. Bu yüzden her



SEKİL 1 - Plastisite diyagramında Boğaz killerinin yerleri

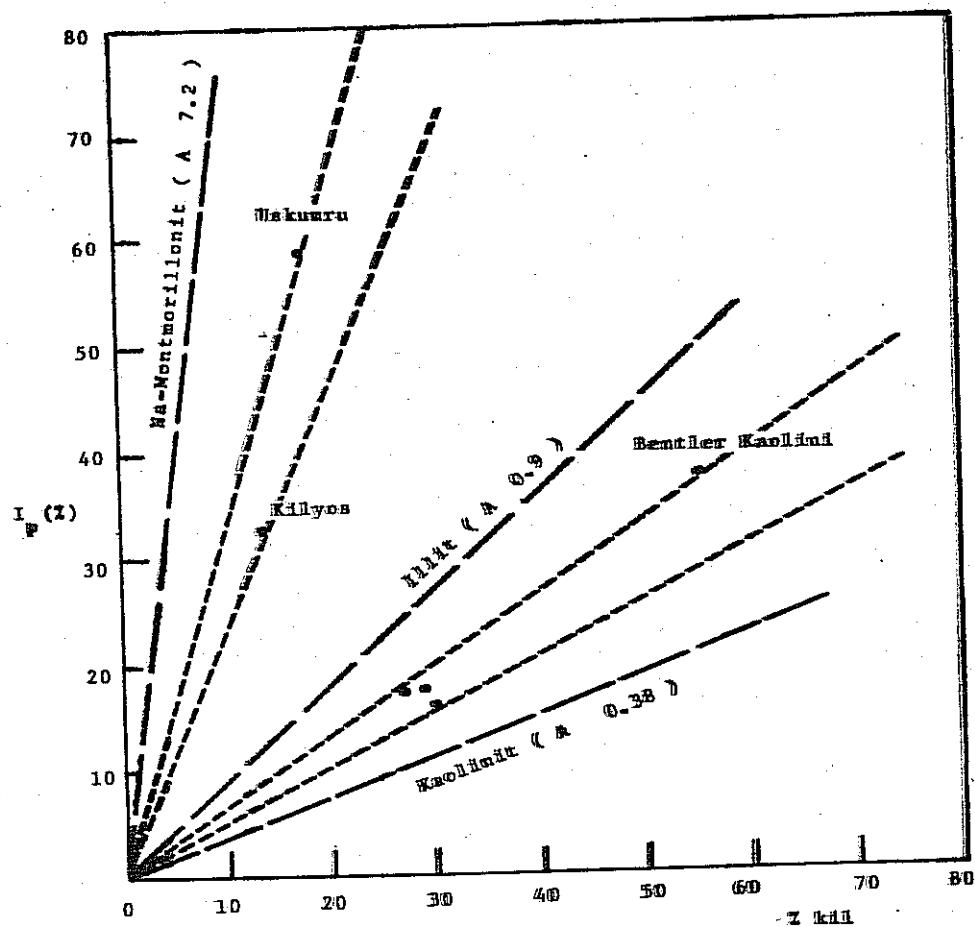
hangi bir zemin incelemesi, zeminin bu kıvam limitleri belirlenmeden başlatılmamaktadır. Bu alışilmiş tutum, zeminleri sınıflara ayırmaya, her sınıfın bilinen özelliklerini incelediğimiz zemin için de kullanabilmemize yaramaktadır.

Gerek Casagrande'nin Plastiklik Diyagramı (Şekil 1) gerek Skempton'un Aktivite tanımlaması (Şekil 2) kil daneciklerinin cinsi hakkında fikir de verebilmektedir. Plastiklik Diyagramı, zeminleri basit bir şekilde gruplandırmakta kullanılır. Aktivite, zeminin plastisite endisini, ihtiva ettiği kil yüzdesine oranıdır (Skempton, 1953). Aktivite, Boğaz killerinin mineralojik analizleri ve Şekil 2 den görüldüğü gibi zemin içindeki kil daneciklerinin cinsini oldukça hassas bir şekilde tanımlayabilmektedir (Seed ve diğerleri, 1964).

Deneyselimizde kullanılan zeminlerin aktiviteleri Tablo 2 de gösterilmiştir.

TABLO 2 KULLANILAN ZEMİNLERİN AKTİVİTELƏRİ

Zemin	Aktivite (%)
Topser Kırmızı	0.53
Paşabahçe Kırmızı	0.60
Topser Sarı	0.64
Bentler Kaolini	0.73
Kilyos	2.34
Uskumru	3.29



SEKIL 2 - Aktivitite diyagrammi

Deneý malzemesinin hazırlanması :

Deneýlerde kullanılan zeminler oacaklardan alınmış, Laboratuvara getirildikten sonra havada kurutulmuş, uflatılmış ve $1/16$ inçlik (4.76 mm.) elektre eleşmiş, çapraz-kama-kutusunda (rifle-box) iyice karıştırılmıştır.

Deneý nümuneleri, yukarıda anlatılan şekilde hazırlanmış olan yığından alınmıştır.

Deneýlerin yapılması :

Zemin cinsinin farklı olması yüzünden ortaya çıkan değişim, likit limit, Plastik Limit, Dane Birim Hacim Ağırlığı, Standart Kompaksiyon, Konsolidasyon, Dane Çapı Dağılımı tayini deneýlerinde ve bu deneýler sonu elde edilen veriler üzerinde kullanılmıştır. Bütün bu deneýler, özellikle iyi olarak standartlaştırılmış olan zemin deneýleridir (Örneğin, B.S. 1377).

Ödometre deneýlerinde nümuneler likit limit civarında su muhtevalarından başlanarak yüklenmiştir. Başlangıç su muhtevاسının her tekrar için aynı olmasını sağlamak amacıyla birkaç kilogramlık, likit kıvamında bir ana nümuñe hazırlanmış ve ödometre deneý-nümuneleri bu ana nümuneden alınmıştır. Deneý şartlarının sabit tutulması bakımından, her zemin için yapılması öngörülen konsolidasyon deneýleri deneý-aletlerinde aynı zamanda yapılmıştır.

Ödometre de 0.1 kg/cm^2 ² konsolidasyon basıncına kadar ağır ağır yüklenerek gelinmiş, sonra yükleme mutad şekilde, 0.2 , 0.4 , 0.8 , 1.6 , 3.2 , 6.4 kg/cm^2 kademeleri halinde

yapılmıştır. Boşaltma ise 3.2, 1.6, 0.8, 0.4, 0.2, 0.1 kg/cm² kademeleri halinde olmuştur.

Ödometre deneyinin özelliğinden ötürü bir ana nümuneden başlanılmıştır. Diğer deneylerde buna gerek bulunmadığı için bütün deney-nümuneleri Malzeme Hazırlanması Kısmında anlatılan ana-yığından alınmıştır.

Verilerin değerlendirilmesi:

Değerlendirme istatistiksel olarak yapılmıştır. Burada kısaca, faydalanan temel kavramları açıklayalım. $x_1, x_2, x_3, \dots, x_N$ gibi bir popülasyonun ortalaması, m olsun. Bu ortalamanın doğruluğu, $(m-\epsilon, m+\epsilon)$ güvenirlik aralığı ile ifade edilebilir, m , bu aralık içinde belli bir ihtimal ile bulunur. N sayısı çok büyük, ve x lerin dağılımı normal bir dağılımdir.

Bazı kez, popülasyondan gelişigüzel olarak seçilmiş (10-30 bireylik) bir örnek ile çalışılır. Bu örnekteki bireyleri $x_1, x_2, x_3, \dots, x_n$ ile ve ortalamalarını \bar{x} ile gösterelim:

$$\bar{x} = \frac{\sum x_i}{n} \quad (1)$$

Standart sapma

$$s = \sqrt{\frac{\sum (x_i - \bar{x})^2}{n-1}} \quad (2)$$

yazılabilir. Bu değerlerden faydalanılarak gerçek ortalama m 'nin değeri tahmin edilebilir. Gerçek örneğin dağılımı normalden farklıdır, ama birçok teknik problemin çözümünde

tatmin edici bir şekilde kullanılabilmektedir.

Yukarıdaki örnek için yapıldığı gibi

$$|\bar{x} - m| = (s/\sqrt{n}) \cdot t \quad (3)$$

veya

$$|\epsilon| \leq (s/\sqrt{n}) \cdot t \quad (4)$$

yazılabilir. t nin değeri Fisher'in t -tablosundan alınabilir. t , örneğin büyülüğüne (daha doğrusu, serbestlik derecesine, $n-1$), ortalamanın doğruluğunu belirlerken kullanılan güvenilik sınırlarına bağlıdır.

Herhangi bir deneyin standart sapması, önceki deneylerden biliniyorsa, bilmemişiz m 'nin belli bir p ihtimali ve belli bir Δ_p hatası ile tahmini mümkün olur:

$$\bar{x} - \Delta_p < m < \bar{x} + \Delta_p$$

n yeteri kadar büyük seçilecek olursa aşağıdaki eşitsizlikler güvenle kullanılabilir :

$$(s/\sqrt{n}) \cdot t < |\Delta_p|$$

veya

$$t/\sqrt{n} < |\Delta_p| / s$$

Burada t 'nın n ve p ile değişimi belli olduğu için, $|\Delta_p| / s$ değerini doğrudan doğruya veren veya $|\Delta_p| / s$ değerinden hareket ederek belli bir güvenirlilik derecesi için gerekli minimum deneme sayısını veren bir tablo yapmak mümkündür. (Tablo 3).

TABLO 3 DENEYİN TEKRARLANMASI HALİNDE ELDE EDİLEN
 Δ_p/s DEĞERLERİ (ZLATAREV, 1965 den)

n	% 5 anlamlılık seviyesi için Δ_p/s	% 1 anlamlılık seviyesi için Δ_p/s
1	-	-
2	8,985	45,013
3	2,484	5,730
4	1,591	2,920
5	1,241	2,059
6	1,050	1,646
7	0,925	1,401
8	0,836	1,237
9	0,769	1,118
10	0,715	1,028
11	0,672	0,955
12	0,635	0,897
13	0,604	0,847
14	0,577	0,805
15	0,554	0,769
16	0,533	0,737
17	0,514	0,708
18	0,497	0,683
19	0,482	0,660
20	0,468	0,640
21	0,455	0,621
22	0,443	0,604
23	0,432	0,558
24	0,422	0,573
25	0,413	0,559
26	0,404	0,547
27	0,396	0,535
28	0,388	0,524
29	0,380	0,513
30	0,373	0,503
40	0,315	0,412
60	0,256	0,344
120	0,180	0,239
∞	0	0

Elde olunan standart sapma değerleri iki şekilde kullanılabilir : (1) Herhangi bir deneyi n kere tekrarlarsak, belli bir ihtimalle, gerçek değerin yer almazı gereken aralık bulunabilir veya (2) bu aralığı, arzu ettiğimiz miktarda daraltıp genişletmek için deneyi kaç kere tekrarlamamız gereği hesaplanabilir.

Örneğin, 1.0 kg/cm^2 hücre basıncında izotropik olarak konsolidedilmiş Bentler Kaolini nümunelerinin su muhtevaları ortalaması,

$$w = 42.7 \%$$

olarak bulunmaktadır (Toğrol, 1962). 26 deneyden bulunan bu ortalamanın standart sapması,

$$s = 0.4$$

standart hatası,

$$s_E = 0.1$$

ve Fisher'in t-tablosundan 0.05 anlamlılık seviyesi için bulunan $t = 2.06$ değeri kullanılarak popülasyonun ortalamasının 0.95 ihtimalle bulunması gereken aralık,

$$\bar{x} \pm t \cdot s_E = \bar{x} \pm \Delta_p$$

ifadesinden, $\Delta_p = 0.2$ ve aralık,

$$42.5 - 42.9$$

olarak bulunur.

Standart sapmanın diğer kullanılış tarzi, Δ_p nin belli bir ihtimal ile belli bir değerde olması için, deneyin kaç defa tekrarlanması gerektiğini bulmaktır. Yukarıdaki deney örneğini tekrar göz önüne alalım. Aynı standart sapmayı kullanacağız. Bu kez, deneyi 26 kere tekrarlamak istemiyoruz. Eğer, $\Delta_p = 0.5$ olması yeter görülüyorsa bu değere yarmak için deneyi kaç kere tekrarlamak gerektiğini bulalım.

$$\frac{\Delta_p}{s} = \frac{0.5}{0.4} = 1.3$$

olduğundan, 0.95 ihtimalle $\Delta_p = 0.5$ olmasına elverecek dağılımı elde etmek için, Tablo 3 e bakılır.

$$n = 5$$

^{*} bulunur.

*) Bu değer ödometrede konsolide edilen Paşabahçe Kırmızı, Topser Sarı, Topser Kırmızı ve Kilyos killeri nümuneleri için elde edilen değerlerle karşılaştırılabilir :

Kil cinsi	Standart sapma	Δ_p	Ödometre dene- yinin tekrar sayısı
Paşabahçe Kırmızı	.20	.5	3
Topser Sarı	.38	.5	5
Topser Kırmızı	.18	.5	3
Kilyos	.43	.5	6

Deney tekerrür sayılarının aktivite ile değişimi Şekil 7 de görülmektedir.

Tablo 3'ü kullanarak gerekli minimum nümune sayısını kolayca hesaplamak mümkündür. Bunun için standart sapmayı bilmek, anlamlılık seviyesi hakkında bir seçme yapmak yeter. Jeolojik etkenler, standart sapmayı etkiler, teknik ve ekonomik etkenler Δ_p nin seçilmesinde rol oynar. % 5, % 1 gibi bir anlamlılık seviyesinin kabul edilmesi ise teknik ve ekonomik imkânlara bağlıdır.

D E N E Y S O N U Ç L A R I

Deney sonuçları, Tablo 4 - 17 de verilmektedir. Bu tablolarda her deneyin sonucu ayrı ayrı verilmiştir. Tablo 5-17 de son iki satır, her zemin için o deneyden alınan sonuçlar toplamı ve ortalaması verilmiştir.

Tablo 18 de bu sonuçların standart sapmaları özetlenmiş, Tablo 19 da ise sonuçların genel istatistiksel analizi verilmiştir.

TABLO 4 DANE ÇAPı DAĞILIMI (KUM, SİLT, KİL YÜZDELERİ)

Paşabahçe Kırmızı	Topser Sarı	Topser Kırmızı	Bentler Kaolini	Uskumru Kili	Kilyos Kili
% Kum	28	34	35	3	14
	32	35	33	5	20
	32	33	32	4	16
	32	34	34	2	14
	38	33	37	3	14
				5	
	32	34	35	7	17
	37	35	37	4	12
	33	32	33	6	17
	30	37	34	4	12
% Silt	36	32	32	3	13
	42	44	35	54	68
	40	38	36	54	61
	37	39	38	38	67
	40	40	37	41	69
	34	41	33	43	80
				40	
	39	36	35	40	67
	37	37	36	47	75
	36	39	35	50	73
% Kıl	40	33	32	46	78
	37	40	38	46	72
				55	
	30	22	30	43	18
	28	27	31	41	19
	31	28	30	58	17
	28	26	29	57	17
	28	26	30	54	6
				55	
	29	30	30	53	16

TABLO 5 LIKIT LİMİTLER (Yüzde olarak)

Paşabahçe Kırmızı Kili	Topser Sarı Kili	Topser Kırmızı Kili	Bentler Kaolini	Uskumru Kili	Kilyos Kili
41.0	38.0	38.5	69.5	110.0	73.0
42.0	37.5	38.0	69.5	112.8	73.7
41.5	38.0	38.0	66.0	112.5	73.9
42.7	37.5	37.0	68.5	115.0	74.0
41.9	40.0	38.0	69.5	113.2	74.0
42.1	39.0	39.0	68.0	113.5	74.9
40.5	39.0	37.5	68.5	117.3	74.1
40.6	40.0	38.0	68.5	115.5	71.5
40.1	40.0	38.0	69.0	121.7	74.0
40.5	39.0	39.0	70.0	124.5	76.0
412.9	388.0	381.0	687.0	1156.0	739.1
41.3	38.8	38.1	68.7	115.6	73.9

TABLO 6 PLASTİK LİMİTLER (Yüzde olarak)

Paşabahçe Kırmızı Kili	Topser Sarı Kili	Topser Kırmızı Kili	Bentler Kaolini	Uskumru Kili	Kilyos Kili
24.3	23.6	22.3	29.9	65.0	42.0
24.8	19.7	22.2	30.0	55.9	41.0
23.6	22.5	21.5	30.6	57.4	42.0
23.7	21.9	22.3	32.1	58.1	40.9
22.7	21.2	23.2	31.3	57.4	40.5
23.3	19.4	22.0	30.6	55.0	39.8
23.7	21.7	22.4	31.4	59.9	42.2
23.2	19.8	22.6	31.1	53.9	40.8
25.8	22.0	22.6	33.3	47.9	41.1
24.2	21.8	21.8	32.6	52.1	40.7
239.2	213.6	222.9	312.9	562.6	411.0
23.9	21.4	22.3	31.3	56.3	41.1

TABLO 7 PLASTİSİTE ENDİSLERİ (Yüzde olarak)

Paşabahçe Kırmızı Kili	Topser Sarı Kili	Topser Kırmızı Kili	Bentler Kaolini	Uskumru Kili	Kilyos Kili
16.7	14.4	16.2	39.6	45.0	31.0
17.2	17.8	15.8	39.5	56.9	32.7
17.9	15.5	16.5	35.4	55.1	31.9
19.0	15.6	14.7	36.4	56.9	33.1
19.2	18.8	14.8	38.2	55.8	33.5
18.8	19.6	17.0	37.4	58.5	35.1
16.8	17.3	15.1	37.1	57.4	31.9
17.4	20.2	15.4	37.4	61.6	30.7
14.3	18.0	15.4	35.7	73.6	32.9
16.3	17.2	17.2	37.4	72.4	35.3
173.6	174.4	158.1	374.1	593.2	328.1
17.4	17.4	15.8	37.4	59.3	32.8

TABLO 8 KOMPAKSİYON DENEYİ SONUÇLARI

Topser Sarı Kili		Paşabahçe Kırmızı Kili		Kilyos Kili	
w_{opt} (%)	γ_k (gr/cm ³)	w_{opt} (%)	γ_k (gr/cm ³)	w_{opt} (%)	γ_k (gr/cm ³)
16.5	1.83	16.6	1.85	33.9	1.31
17.0	1.80	14.0	1.79	32.0	1.30
17.0	1.80	17.0	1.82	31.0	1.35
15.1	1.82	15.8	1.81	33.0	1.31
15.2	1.82	15.6	1.80	34.0	1.37
13.6	1.82	17.3	1.80	32.5	1.37
16.5	1.84	16.1	1.80	30.0	1.32
15.8	1.81	17.5	1.79	31.5	1.32
14.8	1.83	16.5	1.81	34.8	1.35
14.5	1.83	16.1	1.82	37.8	1.31
17.2	1.79	17.0	1.82	32.2	1.35
173.2	19.99	179.5	19.91	362.7	146.6
15.7	1.82	16.3	1.81	33.0	1.33

TABLO 9 DANE BİRİM HACİM AĞIRLIĞI (gr/cm³)

Paşabahçe Kırmızı Kili	Topser Sarı Kili	Topser Kırmızı Kili	Bentler Kaolini	Uşkumru Kili	Kilyos Kili
2.76	2.73	2.79	2.66	3.00	2.79
2.74	2.78	2.81	2.69	2.96	2.78
2.75	2.75	2.82	2.73	2.92	2.83
2.75	2.75	2.81	2.66	2.94	2.83
2.81	2.73	2.81	2.70	2.94	2.76
2.78	2.75	2.81	2.70	2.98	2.84
2.76	2.78	2.82	2.70	2.89	2.81
2.74	2.78	2.78	2.70	2.92	2.83
2.70	2.76	2.79	2.70	2.94	2.76
2.74	2.76	2.82	2.72	2.96	2.76
2.74	2.77	2.82	2.71	2.88	2.84
2.76	2.79	2.79	2.70	2.93	2.73
<hr/>					
33.03	33.13	33.67	32.37	35.26	33.56
2.75	2.76	2.81	2.70	2.94	2.80

TABLO 10 KONSOLIDASYON DENEYİ SONUÇLARI A
 (Paşabahçe Kırmızı Kili)

w_o (%)	w_n (%)	γ_o (gr/cm ³)	γ_n (gr/cm ³)	Son Yükseklik (cm)
48.1	26.4	1.74	2.02	1.89
48.1	26.8	1.76	2.04	1.90
48.6	26.8	1.76	2.04	1.89
47.7	26.9	1.77	2.05	1.90
47.5	27.0	1.78	2.08	1.88
48.0	26.6	1.77	2.05	1.88
48.5	26.7	1.76	2.06	1.89
48.8	26.9	1.77	2.08	1.91
47.7	26.4	1.77	2.04	1.90
47.9	26.6	1.74	2.06	1.88
480.9	267.1	17.62	20.52	18.92
48.1	26.1	1.76	2.05	1.89

TABLO 11 KONSOLIDASYON DENEYİ SONUÇLARI B (Paşabahçe Kırmızı Kili)

Yüklemeleri (kg/cm ²)												
	.10	.20	.40	.80	1.60	3.20	6.40	3.20	1.60	0.80	0.40	0.20
107.0	54.3	102.0	98.2	101.3	115.3	109.9	103.1	17.7	26.3	31.8	32.0	36.7
87.8	63.8	86.7	107.1	116.0	103.5	106.6	100.8	15.2	29.0	31.2	35.7	
80.3	29.0	114.0	102.1	110.2	118.3	110.8	107.9	19.1	38.1	31.8	33.0	14.6
97.0	37.5	80.2	113.5	111.5	114.8	90.0	105.3	17.3	27.0	32.8	33.4	36.0
88.2	62.1	82.0	114.5	110.2	119.3	108.9	107.6	18.0	25.3	31.3	32.8	36.0
111.0	73.4	61.1	91.9	112.8	118.1	108.9	106.3	17.4	23.8	32.2	32.5	34.8
118.0	48.4	98.3	100.7	106.0	114.7	118.3	105.5	19.8	27.2	32.9	34.0	35.9
86.3	37.3	121.6	94.5	102.8	109.0	111.1	106.0	16.4	26.4	30.5	31.4	37.1
91.1	102.9	84.8	83.7	97.9	109.6	109.3	104.0	17.5	26.6	30.5	33.5	35.2
85.8	95.3	79.2	102.0	118.8	113.8	109.4	101.6	11.8	23.0	29.6	31.7	35.7
952.5	604.0	909.9	1008.2	1080.5	1136.4	1083.2	1048.1	168.2	267.2	312.4	325.5	337.7
95.3	60.4	91.0	100.8	108.1	113.6	108.3	104.8	16.8	26.7	31.2	32.6	33.8

TABLO 12 KONSOLIDASYON DENEYİ SONUÇLARI A
(Topser Kırmızı Kili)

w_o (%)	w_n (%)	γ_o (gr/cm ³)	γ_n (gr/cm ³)	Son Yükseklik (cm)
35.7	22.3	1.83	2.11	2.01
35.8	22.7	1.85	2.15	2.00
34.7	22.7	1.86	2.11	2.03
35.8	22.4	1.86	2.14	2.01
34.2	22.7	1.87	2.13	2.03
35.8	22.5	1.88	2.12	2.04
35.8	22.5	1.88	2.11	2.05
34.8	22.7	1.88	2.10	2.08
34.7	22.4	1.90	2.11	2.08
35.4	22.6	1.88	2.10	2.08
34.5	22.6	1.82	2.13	1.97
387.2	248.1	205.1	233.1	233.8
35.2	22.6	1.86	2.12	2.03

TABLO 13

KONSOLIDASYON DENEYİ SONUÇLARI H (Topser Kirmizi Killi)

Yüklemelerdeki (kg/cm²)

	0.10	0.20	0.40	0.80	(1.60)	3.20	6.40	3.20	(1.60)	0.80	0.40	0.20	0.10
87.8	15.1	84.9	89.8	81.2	106.9	82.7	87.7	7.5	14.0	23.0	23.8	23.7	11.7
107.7	25.6	75.5	87.1	67.8	107.1	85.8	94.8	14.2	17.7	24.4	24.5	24.3	19.6
106.9	35.4	71.9	88.4	70.8	101.6	84.8	91.5	12.1	17.2	23.9	22.8	23.0	20.2
112.0	23.1	68.0	70.3	88.7	106.5	85.6	94.2	13.1	17.9	23.9	24.1	27.0	19.6
87.0	45.8	53.3	87.8	87.3	110.8	84.7	92.4	13.2	15.1	25.0	25.8	24.1	14.3
81.1	12.7	102.3	59.0	76.0	97.0	83.5	92.2	13.5	17.6	24.7	23.8	22.9	19.4
81.0	11.5	89.0	62.2	89.1	97.0	81.3	88.4	10.9	15.7	23.1	22.6	22.7	19.8
81.0	17.3	58.8	63.2	81.1	98.7	83.8	90.8	11.4	17.2	24.7	24.1	25.1	21.9
90.0	16.7	69.6	60.1	79.5	95.7	80.9	85.1	5.0	13.2	22.4	22.6	23.8	21.0
64.7	17.1	82.0	63.2	83.8	100.0	88.0	94.7	13.1	17.4	24.4	23.7	24.5	18.8
73.7	30.0	76.3	60.7	80.8	95.9	79.4	88.7	10.9	14.6	21.7	21.7	21.9	19.5
972.9	250.3	831.6	791.8	886.1	1117.1	920.5	1000.5	124.9	177.6	261.2	259.5	263.0	205.8
84.4	25.0	75.6	72.0	80.6	101.6	83.7	91.0	11.4	16.1	23.7	23.6	24.0	18.7

TABLO 14 KONSOLIDASYON DENEYİ SONUÇLARI A
(Kilyos Kili)

w_o (%)	w_n (%)	γ_o (gr/cm ³)	γ_n (gr/cm ³)	Son Yükseklik (cm)
80.0	44.2	1.52	1.80	1.69
81.1	43.7	1.53	1.78	1.72
81.9	44.3	1.53	1.81	1.69
82.9	43.2	1.53	1.81	1.69
82.6	43.5	1.55	1.82	1.70
81.2	43.3	1.53	1.80	1.70
80.9	42.8	1.52	1.80	1.69
81.2	43.3	1.52	1.81	1.68
82.2	43.4	1.52	1.80	1.69
81.7	43.5	1.53	1.80	1.69
815.7	435.2	15.28	18.03	16.94
81.6	43.5	1.53	1.80	1.69

TABLO 15 KONSOLIDASYON DENEYİ SONUÇLARI B (Kilyos Küllü)

Yükleme kademeleri (kg/cm^2)												
	0.10	0.20	0.40	0.80	1.60	3.20	6.40	3.20	1.60	0.80	0.40	0.20
165.7	50.4	91.1	95.1	124.1	138.7	141.0	135.2	16.7	23.5	19.7	44.1	
169.0	29.9	96.6	96.4	123.3	137.7	134.5	131.5	13.0	20.5	22.4	20.2	27.8
189.5	63.9	102.3	89.7	120.7	137.6	139.9	142.1	20.2	25.0	26.0	22.4	29.0
178.0	52.3	99.9	94.1	127.5	137.4	138.1	134.5	17.5	23.4	24.4	22.2	20.9
171.8	47.5	93.3	119.1	131.9	139.7	159.2	141.8	18.8	24.7	23.5	23.2	19.9
178.0	41.1	68.5	106.2	135.5	134.2	146.6	141.8	16.9	22.5	22.6	24.8	18.9
175.4	59.0	73.6	108.9	127.5	134.0	142.0	136.8	19.0	24.3	23.8	22.7	20.2
158.0	43.9	70.6	117.4	133.7	132.5	141.0	135.2	17.1	24.8	23.4	22.9	21.2
174.7	68.4	70.1	110.6	129.1	132.5	140.2	135.1	18.4	24.2	23.8	22.9	21.0
185.0	60.0	83.8	115.8	128.5	132.9	136.0	132.2	11.2	20.8	21.3	22.9	18.8
1745.1	516.4	849.8	1053.3	1281.8	1366.2	1418.5	1366.2	168.8	233.7	234.3	223.9	241.8
174.5	51.6	85.0	105.3	128.2	136.6	141.9	136.6	16.9	23.4	23.4	22.4	24.2

TABLO 16 KONSOLIDASYON DENEYİ SONUÇLARI A
 (Topser Sarı Kili)

w_o (%)	w_n (%)	γ_o (gr/cm ³)	γ_n (gr/cm ³)	Son yükseklik (cm)
37.1	24.4	1.87	2.06	2.01
36.5	24.3	1.82	2.13	1.98
36.7	24.7	1.80	2.07	2.01
37.7	24.2	1.81	2.07	2.02
35.6	25.4	1.81	2.06	2.03
36.8	24.5	1.87	2.06	2.06
36.8	24.4	1.82	2.08	2.03
36.5	25.1	1.82	2.07	2.04
36.8	24.8	1.81	2.04	2.03
35.9	24.2	1.84	2.07	2.05
365.9	246.0	18.22	20.71	20.26
36.6	24.6	1.82	2.07	2.03

TABLO 17 KONSOLIDASYON DENEYİ SONUÇLARI B (Topser Sarı. Kili)

Yüklemeye kademeeleri (kg/cm^2)												
	0.10	0.20	0.40	0.80	1.60	3.20	6.40	3.20	1.60	0.80	0.40	0.20
68.3	27.7	85.5	96.0	95.5	105.0	103.8	100.7	15.2	23.2	29.9	31.1	15.2
87.6	18.7	76.3	81.6	101.9	102.3	102.2	100.7	13.3	23.7	29.8	29.8	25.1
89.5	31.7	76.2	75.8	101.1	101.9	106.0	102.0	28.5	26.7	33.0	31.2	36.5
83.8	22.9	79.2	83.8	93.7	101.9	105.4	98.5	15.3	23.7	30.5	30.4	36.3
65.8	21.6	76.0	69.7	100.9	83.0	106.2	102.2	15.7	24.1	31.4	31.3	36.5
76.2	27.0	67.4	73.0	83.2	111.8	105.6	107.0	16.8	25.7	30.4	30.3	39.5
67.0	33.8	76.6	49.1	115.2	105.0	105.3	100.9	15.0	24.0	31.9	31.2	35.2
50.2	36.1	87.3	74.2	114.3	112.4	104.9	100.1	15.3	25.9	36.5	38.7	48.9
67.7	21.7	78.2	74.8	90.3	103.9	103.0	122.8	13.0	24.0	32.9	36.8	39.9
88.0	14.2	71.5	74.7	83.0	100.0	97.4	94.8	9.7	21.8	29.8	31.0	32.7
743.1	255.4	774.2	753.3	979.1	1027.2	1039.8	1029.7	157.8	242.8	316.1	322.4	345.8
74.3	25.5	77.4	75.3	97.9	102.7	104.0	103.0	15.8	24.3	31.6	32.2	34.6

TABLO 18 ZEMİN DENEYİ SONUÇLARININ STANDART SAPMALARI

	Ortalama standart sapma	Maksimum standart sapma	Minumum standart sapma	Kullanılan zemin sayısı
w _L (%)	1.28	3.15	0.58	6
w _p (%)	1.35	3.61	0.45	6
I _p (%)	2.46	0.84	7.95 ^a	6
γ _s (gr/cm ³)	0.026	0.038	0.015	6
w _{opt} (%)	1.44	2.14	0.98	3
γ _{k max} (gr/cm ³)	0.021	0.026	0.016	3
z kil	2.9	5.7	1.7	6
<hr/>				
Konsolidasyon				
w _o (%)	0.60	0.82	0.47	4
w _n (%)	0.30	0.43	0.18	4
γ _o (gr/cm ³)	0.017	0.024	0.009	4
γ _n (gr/cm ³)	0.016	0.021	0.010	4
H _n (cm)	0.021	0.036	0.010	4
Oturma (cm)	24	31.7	16.3	4
Kabarma(cm)	8	11.7	5.5	4

TABLO 19 DENEY SONUÇLARININ GENEL ANALİZİ ve MINIMUM NUMÜNE SAYILARI

	Topser Kirmizi kili	Pasabahce Kirmizi kili	Topser Sari kili	Bentler Kaolini	Kilyos Kili	Uskumru Kili
	(A=0.53)	(A = 0.60)	(A = 0.64)	(A = 0.73)	(A = 2.34)	(A = 3.29)
w_L (%)						
\bar{x}	38.1	41.3	38.8	68.7	73.9	115.6
s	0.58	0.82	0.95	1.08	1.10	3.15
Δ_p	1	1	1	1	1	1
n	4	6	6	7	7	40
w_p (%)						
\bar{x}	22.3	23.9	21.4	31.3	41.1	56.3
s	0.45	0.84	1.28	1.05	0.72	3.61
Δ_p	1	1	1	1	1	2
n	3	6	9	7	5	15
I_p (%)						
\bar{x}	15.8	17.4	17.4	37.4	32.8	59.3
s	0.84	1.40	1.76	1.34	1.44	7.95
Δ_p	1	1	1	1	1	5
n	5	10	14	10	11	12
γ_s (gr/cm ³)						
\bar{x}	2.81	2.75	2.76	2.70	2.80	2.94
s	0.015	0.026	0.020	0.021	0.038	0.033
Δ_p	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1
n	3	3	3	3	3	3

TABLO 19 (Devam)

	Topser Kirmizi kili	Pasabahce Kirmizi kili	Topser Sari kili	Bentler Kaolini	Kilyos Kili	Uskumru Kili
	(A = 0.53)	(A = 0.60)	(A = 0.64)	(A = 0.73)	(A = 2.34)	(A = 3.29)
w_{opt} (%)						
X	-	16.3	15.7	-	33.0	-
s	-	0.98	1.19	-	2.14	-
A _p	-	1	1	-	1	-
n	-	6	8	-	20	-
$(\gamma_k)_{max}$ (gr/cm ³)						
X	-	1.81	1.82	-	1.33	-
s	-	0.020	0.016	-	0.026	-
A _p	-	0.05	0.05	-	0.05	-
n	-	3	3	-	6	-
$\% kil$						
X	30	29	27	56	14	18
s	1.7	1.7	2.3	5.7	4.0	1.8
A _p	5	5	5	5	5	5
n	3	3	4	8	5	3
w_0 (%)						
X	35.2	48.1	36.6	-	81.6	-
s	0.63	0.49	0.47	-	0.82	-
A _p	1	1	1	-	1	-
n	4	4	4	-	5	-

TABLO 19 (Devam)

	Topser Kırmızı kili (A=0.53)	Pasabahçe Kırmızı kili (A=0.60)	Topser Sarı kili (A=0.64)	Bentler Kaolini (A=0.73)	Kilyos. Kili (A=2.34)	Uşkumru Kili (A=3.29)
w_n (%)						
\bar{x}	22.6	26.7	24.6	-	43.5	-
s	0.18	0.20	0.38	-	0.43	-
Δ_p	1	1	1	-	1	-
n	3	3	3	-	4	-
γ_d (gr/cm^3)						
\bar{x}	1.86	1.76	1.82	-	1.53	-
s	0.024	0.013	0.020	-	0.009	-
Δ_p	0.1	0.1	0.1	-	0.1	-
n	3	3	3	-	2	-
γ_n (gr/cm^3)						
\bar{x}	2.12	2.05	2.07	-	1.80	-
s	0.016	0.018	0.021	-	0.010	-
Δ_p	0.1	0.1	0.1	-	0.1	-
n	3	3	3	-	2	-
H_n (cm)						
\bar{x}	2.03	1.89	2.03	-	1.69	-
s	0.036	0.010	0.024	-	0.012	-
Δ_p	0.1	0.1	0.1	-	0.1	-
n	3	2	3	-	3	-

TABLO 19 (Devam)

	Topser Kırmızı kili (A = 0.53)	Pasabahçe Kırmızı kili (A=0.60)	Topser Sarı kili (A = 0.64)	Bentler Kaolinli (A=0.73)	Kilyos Kili (A = 2.34)	Uskumru Kili (A = 3.29)
Oturma(mm. $\times 10^2$)						
\bar{x}	615.5	782.3	660.2	-	959.7	-
s	31.7	16.3	20.7	-	25.9	-
Δ_p	50.0	50.0	50.0	-	50.0	-
n	4	3	3	-	4	-
Kabarma(mm. $\times 10^2$)						
\bar{x}	117.5	141.1	138.5	-	110.3	-
s	7.7	5.5	11.7	-	8.4	-
Δ_p	50.0	50.0	50.0	-	50.0	-
n	3	2	3	-	3	-

S O N U Ç L A R

Deneysel her nüümne için en az 10 defa tekrarlanmıştır. Elde edilen dağılımların ortalamaları, Tablo 1 de, standart sapmaları, Tablo 18 de gösterilmiştir.

Likit limitlerin standart sapmasının çeşitli zeminler için değerlerine bakılacak olursa (Şekil 3), özellikle yüksek plastisiteli killere için ($w_L > 0.50$) standart sapmanın büyüğü görülür.

Plastik limit, kil cinsine karşı daha az hassasdır. Bununla beraber Şekil 4 de gösterilen deney sonuçlarının incelenmesi, bu limitin de artması ile standart sapmanın büyüğünü göstermektedir.

Gördüğü gibi, örneğin $\Delta p = \pm 1$ gibi bir hata ile kivam limitlerini belirlemek söz konusu ise her cins zeminde aynı sayıda deney yapmak yeterli değildir. Yüksek plastisiteli killerde tekrar sayısı daha fazla olacaktır. ($\Delta p = \pm 1$ olması için Topser Kırmızı kili ile 4, Topser Sarı ve Paşabahçe Kırmızı killeri ile altışar, Bentler Kao-lini ve Kilyos kili ile yedisi ve Uskumru Kili ile 40 deney

yapmak gereklidir. Bu değerler 0.05 anlamlılık seviyesi için geçerlidir).

Dane birim hacim ağırlığı dağılımlarının standart sapmasının değişimi, aktiviteye bağlanabilir (Şekil 5). % 5 anlamlılık seviyesi için sonuçları $\Delta p = 0.01 \text{ gr/cm}^3$ hata ile elde etmek için Topser Kırmızı Kili ile deneyi 11 kere, Topser Sarı Kili ile 18, Paşabahçe Kırmızı ile 19 ve diğer killer ile 20 kereden çok tekrarlamak gereklidir ki, ekonomik olmaz. Buna karşılık, aynı anlamlılık seviyesi için $\Delta p = 0.1 \text{ gr/cm}^3$ olması halinde kullanılan bütün killer için 3 tekrar yetmektedir.

Kompaksiyon deneyleri sonuçları optimum su muhtevası ve maksimum kuru birim hacim ağırlığı ile verilebilir. Optimum su muhtevasının standart sapmasının aktivite ile değişimi Şekil 6 da görülmektedir. Maksimum kuru birim hacim ağırlığının standart sapması da aktivite ile değişme eğilimi göstermekte beraber, optimum su muhtevası için olduğu gibi açık seçik bir bağlantı ortaya koymamak için muhtemelen 10 dan daha fazla deney yapmak gerekmektedir.

Kil yüzdelerinin standart sapmasının, zeminde kılın çok olmasına ve kılın cinsine bağlı olduğu anlaşılmaktadır. Bununla beraber, granülometri deneyinde bu değişkenlerin kontrol edilmesi güçtür. Bu yüzden standart sapmalarla yetinilmiştir. Tablo 18 deki ortalama değerden hareket edilerek, kil yüzdesinin $\Delta p = \% 5$ ve \% 5 anlamlılık seviyesi için deneyin tekerrür sayısının 4 olduğu görülür.

Konsolidasyon deneyi sonuçları gerek, aynı zemin için, her kademedeki oturmaların birbirini oldukça iyi bir şekilde takip etmeleri gerekse deney sonu değerlerindeki uygunluk bâkımlarından dikkati çekmektedir.

Tablo 19 da deneylerimiz sonucunda elde olunan ortalamâ değerler, standart sapmaları, % 5 anlamlılık seviyesi ve Tablo'da gösterilen Δp ler için her deneyin minimum tekrür sayısı gösterilmiştir. Örneğin, Paşabahçe Kırmızı Kilinin optimum su muhtevasını $\Delta p = \% 1$ hatayla belirleyebilmek için deney 6 kere tekrarlanmalıdır.

$$s = 0,98 \%$$

$$\frac{\Delta p}{s} = \frac{1}{0.98} = 1.02$$

Tablo 3 den % 5 anlamlılık seviyesi için tekerrür sayısı,

$$n = 6$$

bulunur. $\Delta p = \% 2$ alınırsa, tekerrür sayısı $n = 4$ olacaktır. Birinci halde, 6 deneyden bulunmuş ortalama

$$\bar{x} = 16 \%$$

ise popülasyonun ortalaması % 95 ihtimalle

$$\% 16 \mp 1$$

aralığında bulunacaktır.

Zemin Özelliklerini belirlemek için yapılan deneyleri kaç kere tekrarlamamız gerektiğini Tablo 18 ve Tablo 3 den

faydalananarak bulabilmekteyiz. Zeminin cinsinin verilerin dağılımında etkili olduğu görülmektedir. Burada anlatılan deneylerde, özellikleri oldukça iyi bir şekilde bilinen homojen zemin nümuneleri kullanılmıştır.

Bu nümuneler, birbirlerinden oldukça farklı zemin cinslerinin deneyler ümidiindeki etkisini yansıtmışlardır. Arazide veya laboratuvara yapılacak zemin inceleme ve araştırmalarında, iyi kontrol edilmiş laboratuvar şartlarında elde edilmiş bulunan bu sonuçlardan faydalanalması beklenir.

R E F E R A N S L A R

British Standards Institution, 1961, Methods for Testing Soil for Civil Engineering Purposes : B.S.1377

Seed, H.B., Woodward, R.J., Lundgren, R., 1964, "Clay Mineralogical Aspects of the Atterberg Limits", A.S.C.E. J. Soil Mech. Found., 90, SM4, 107-131.

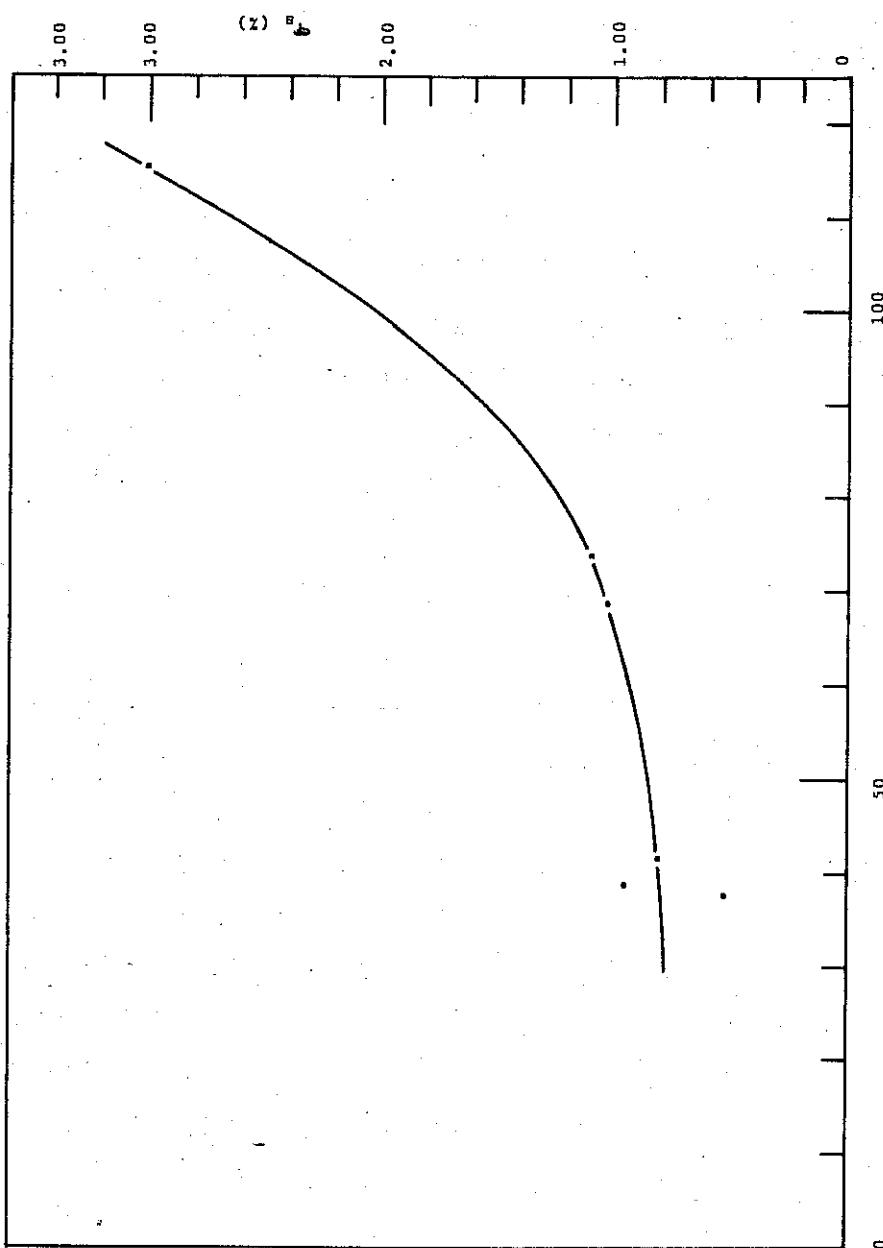
Skempton, A.W., 1953, "The Colloidal Activity of Clays", Proc. 3rd. Int. Conf. Soil Mech. Found. Engng. I, 57-61.

Toğrol, E., 1962 Kohezyonlu Zeminlerin Kayma Gerilmesi, Efektif Basınç, ve Su Muhtevası Arasında Bağlantı, İ.T.Ü. İnşaat Fak. (Doktora Tezi).

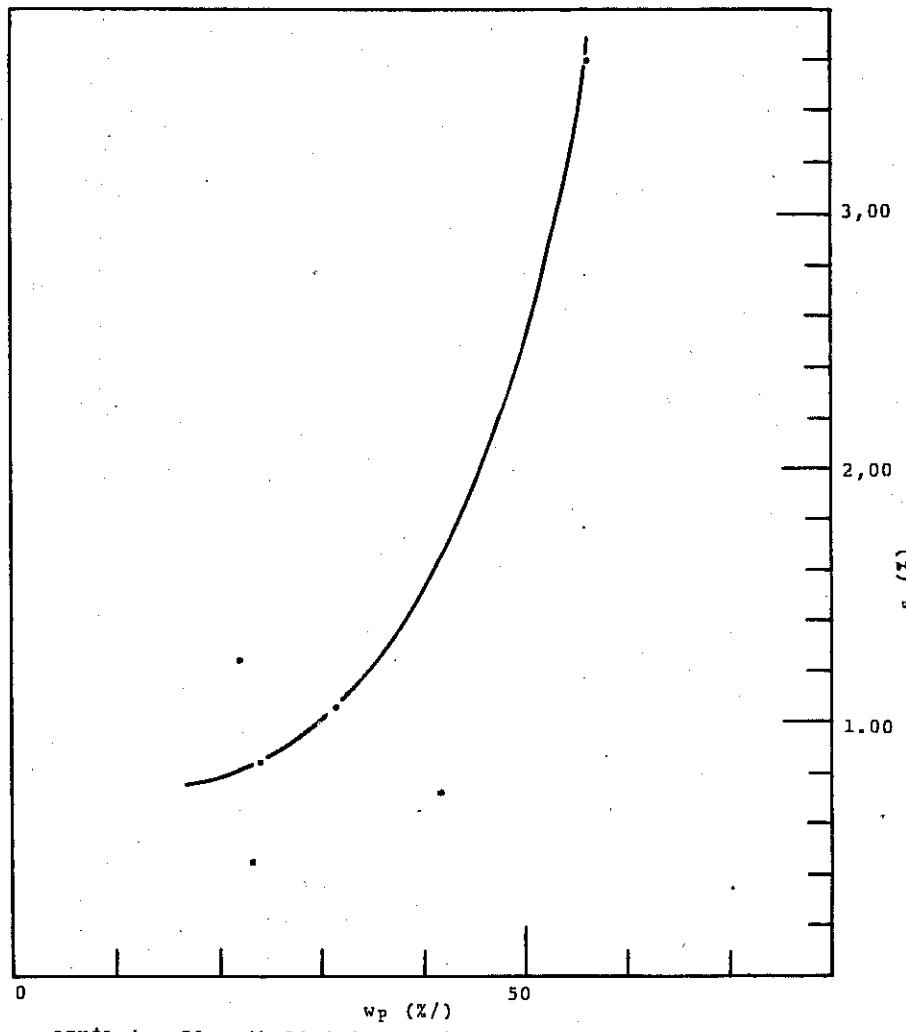
Toğrol, E., Tümay, M., 1967, "Boğaz Kollarının Mineralojik Özellikleri", Türkiye Mühendislik Haberleri (Şubat)

Ulker, R., 1966, İstanbul Boğazı Çevresindeki Kolların Geoteknik Özellikleri, İ.T.Ü. İnş.Fak. (Doktora Tezi).

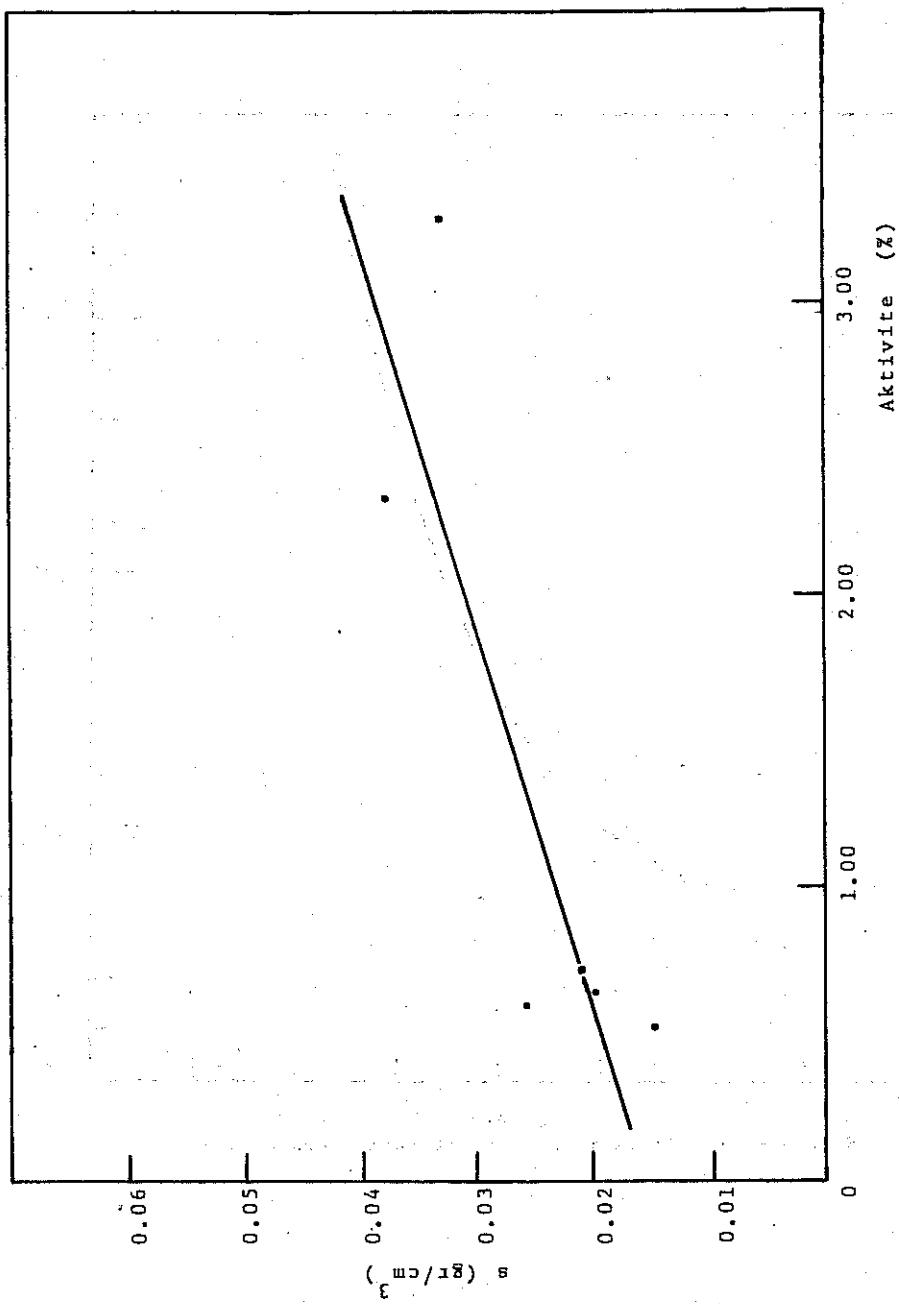
Zlatarev, K. (1965), "Determination of the Necessary Minimum Number of Soil Samples", Proc. 6th, Int. Conf. Soil Mech. Found. Engng., I, 130-133.



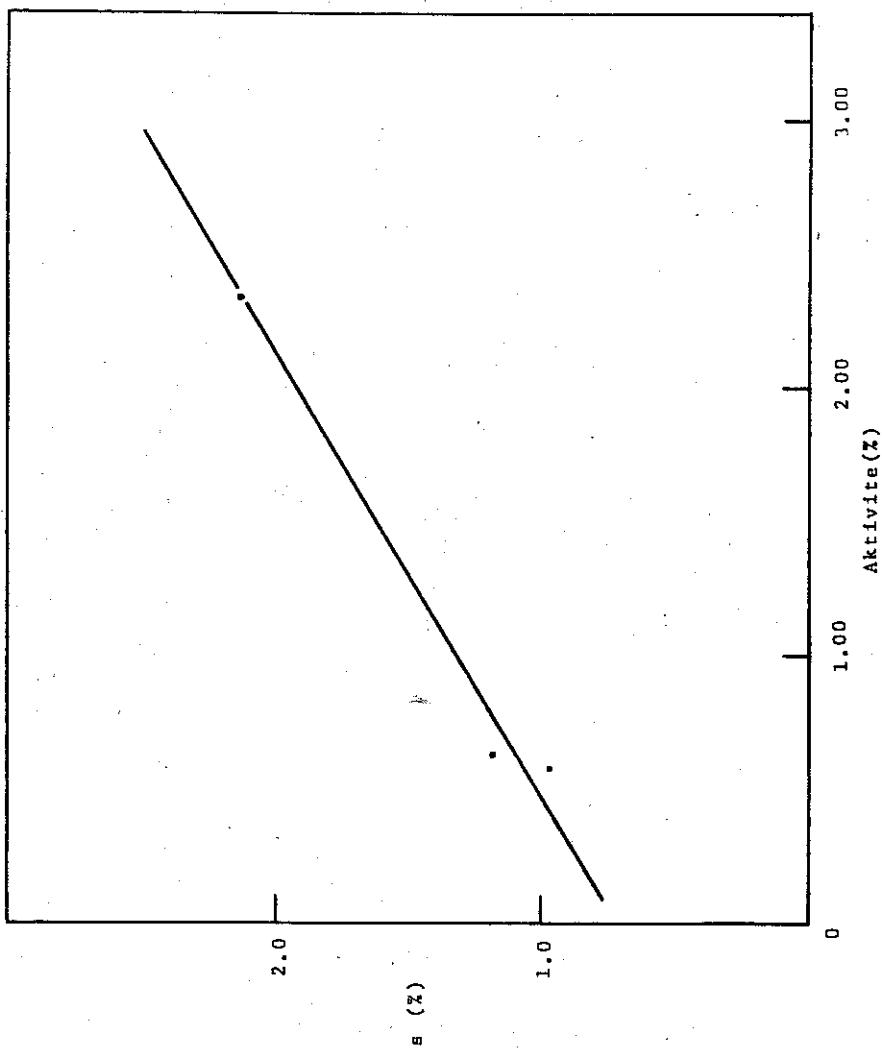
SEKİL 3 - Likit limitin standart sapmasının deklimi.



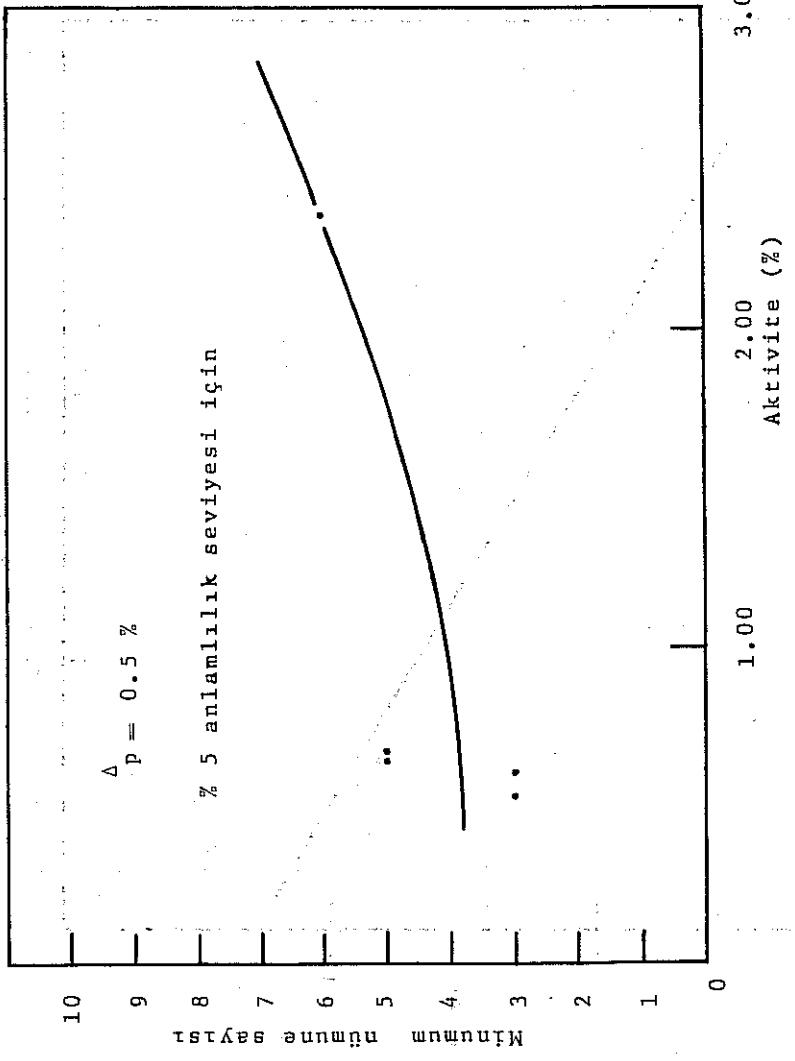
ŞEKİL 4 - Plastik limitin standart sapmasının değişimi.



SEKİL 5 - Dane birim hacim ağırlığı standart sapmasının aktivite ile değişimi.



ŞEKİL 6 - Optimum su muhtevasının standart sapsasının aktivitete ile değişimi.



SEKİL 7 - Konsolidasyon deneyi sonu su muhtevası aktivite ile değişmesi

Ö Z E T

Ceşitli zemin özelliklerini, kabul edilen bir hata sınırları aşılmamak üzere, belirlerken kullanılması gereken minimum nümunе sayısı araştırılmıştır. Bu amaçla, laboratuvara hazırlanmış homojen zemin nümuneleri kullanılmış, kıvam limitleri dane birim hacim ağırlığı, dane çapı dağılımı, konsolidasyon özellikleri, kompaksiyon özelliklerinin belirlenmesi için deneyler yapılmıştır.

Deneylerin tekrar sayısının, genel olarak aktivite ile arttığı gözlenmiştir. Ayrıca minimum nümunе sayısını belirlemek için gerekli tablolar hazırlanmıştır.

S U M M A R Y

The necessary minimum number of samples for different levels of reliability for various soil tests are investigated.

Limits of Consistency, unit weight of solids, grain size distribution, consolidation and compaction characteristics of 6 Istanbul soils are determined through at least ten repetitions. General average properties of these soils are given in Table 1 and their activities in Table 2.

Average, maximum and minimum standard deviations obtained for various tests are given in Table 18. General statistical analysis of results, i.e. mean (\bar{x}), standard deviation (s), and the necessary minimum number of samples (n) for a given error ($\pm \Delta_p$) are given in Table 19. For any given permissible error, necessary minimum number of samples could be calculated, for one of the tests investigated, with the help of Tables 3 and 18.

The results indicate that the necessary minimum number varies with the activity of soil in a general way.