




Hipotez Testleri

Mühendislikte İstatistik Metotlar

Çukurova Üniversitesi
İnşaat Mühendisliği Bölümü

1



- **NOT:** Bu ders materyali sadece ilgili bölümün mevcut dönemi için geçerlidir. Her yıl güncellenebilmektedir. Sadece kayıtlı olduğunuz ders için kullanılabilir. Ders harici her türlü paylaşım yasaktır, herhangi başka bir yerde yayımlanamaz.

Ç.Ü. İnş.Müh.Böl.

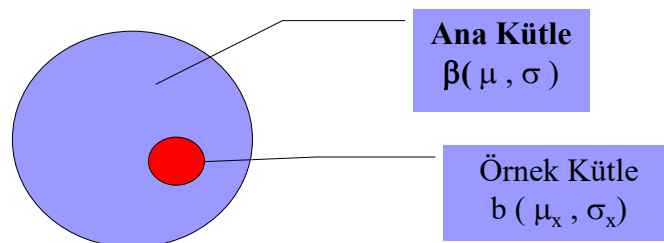
2

Hipotez Testleri

- Parametrik Testler (z ve t testleri)
- Parametrik Olmayan Testler (χ^2 Testi)

3

Hipotez Testleri



β = ana kütle parametreleri (μ)

β_o = tahmini (seçilen) parametreler (μ_o)

b = örnek kütle parametreleri (μ_x)

$\beta = \beta_o$?

4

Hipotez Testleri

DÜŞEY DELİKLİ YIĞMA TUĞLA



- Boyutları 190x290x135 mm
- Ortalama ağırlık 5000 gr/Adettir.
- Basınç dayanımı 140 kgf/cm²'dir
- 19 kalınlığında 1 m² duvarda 22 adet kullanılır
- 29 cm kalınlığında 1 m² duvarda 33 adet kullanılır

- Örneğin, bir tuğla fabrikası ürettiği düşey delikli tuğlaların basınç dayanımını 140 kgf/cm olarak ürettiğini belirtmektedir. Bu fabrikada üretilen tuğlalardan alınan 11 örnek üzerinde yapılan basınç dayanımı test sonuçlarına göre ortalama 137 kgf/cm, standart sapma ise 16 kgf/cm olarak bulunmuştur.

β = ana kütle parametreleri (bilinmiyor)

β_o = tahmini (seçilen) parametreler (140 kgf/cm)

b = örnek kütle parametreleri (137 kgf/cm)

$\beta = \beta_o$? Ana Kütle Ortalaması = 140 kgf/cm MİDİR

5

Hipotez Testleri

Ho hipotezi, sıfır hipotezi

$$H_o : \beta = \beta_o$$

$$H_o : \mu = \mu_o$$

Karşıt Hipotez, H_1 hipotezi (aşağıdakilerden biri olabilir)

$$H_1 : \beta \neq \beta_o \quad (\quad H_1 : \mu \neq \mu_o \quad (\text{iki uçlu test}) \quad)$$

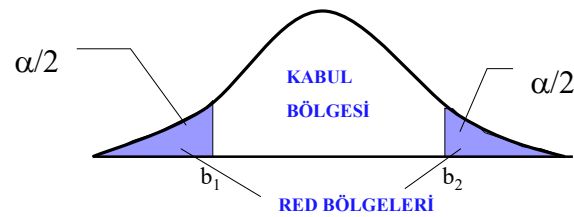
$$H_1 : \beta > \beta_o \quad (\quad H_1 : \mu > \mu_o \quad (\text{Tek uçlu test}) \quad)$$

$$H_1 : \beta < \beta_o \quad (\quad H_1 : \mu < \mu_o \quad (\text{Tek uçlu test}) \quad)$$

6

Hipotez Testleri

İki uçlu test ($H_1 : \beta \neq \beta_0$)



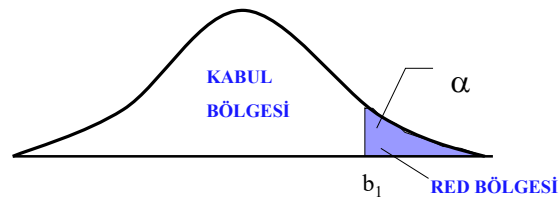
$H_0 : \beta = \beta_0$ (Ho hipotezi (sıfır hipotezi))

$H_1 : \beta \neq \beta_0$ (H_1 hipotezi (karşıt hipotez))

7

Hipotez Testleri

Tek uçlu test $H_1 : \beta > \beta_0$



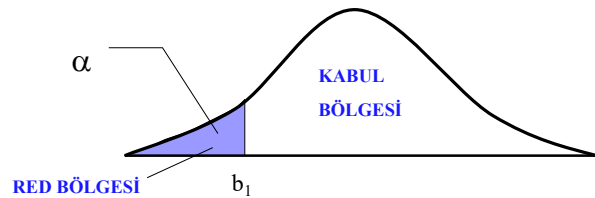
$H_0 : \beta = \beta_0$ (Ho hipotezi (sıfır hipotezi))

$H_1 : \beta > \beta_0$ (H_1 hipotezi (karşıt hipotez))

8

Hipotez Testleri

Tek uçlu test $H_1 : \beta < \beta_0$



$H_0 : \beta = \beta_0$ (Ho hipotezi (sıfır hipotezi))

$H_1 : \beta < \beta_0$ (H_1 hipotezi (karşıt hipotez))

9

Hipotez Testleri

| Karar | Gerçek Durum | |
|-----------------|--|--|
| | Ho DOĞRU | Ho YANLIŞ |
| Ho KABUL | DOĞRU KARAR (1- α) Güven aralığı | Yanlış Karar (II. Tip Hata- β) Testin Zayıflığı |
| Ho RED | Yanlış Karar (I. Tip Hata - α) Önem Seviyesi | DOĞRU KARAR (1- β) Testin gücü |

10

Hipotez Testleri

Normal Dağılım

$$z = \frac{\mu_x - \mu_o}{\sigma_x / \sqrt{N}}$$

$$b_{1,2} = \mu_o \pm z \frac{\sigma_x}{\sqrt{N}}$$

t Dağılımı

$$t = \frac{\mu_x - \mu_o}{\sigma_x / \sqrt{N-1}}$$

$$b_{1,2} = \mu_o \pm t \frac{\sigma_x}{\sqrt{N-1}}$$

χ^2 Dağılımı

$$\chi^2 = \frac{N \times \sigma_x^2}{\sigma_o^2}$$

$$b_{1,2} = \frac{N \times \sigma_x^2}{\chi_o^2}$$

11

Örnek 1)

Bir yağış ölççeğinden elde edilen;

a) **37 yıllık** ölçüm sonuçlarına göre ortalama yağış **71 cm**, standart sapma ise **12 cm**,

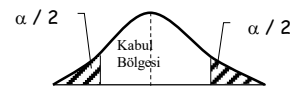
b) **64 yıllık** ölçüm sonuçlarına göre ortalama yağış **71 cm**, standart sapma ise **12 cm** olarak bulunduğu göre,

yıllık yağış yüksekliğinin ortalamasının (ana kütleinin) **68 cm** olduğu hipotezini **68 cm** den farklı olduğu karşıt hipotezine göre **% 10 anlamlılık düzeyinde** kontrol ediniz.

Çözüm 1) a) $\mu_x = 71 \text{ cm}$ $\sigma_x = 12 \text{ cm}$ $N = 37 \text{ yıl}$ $\alpha = \% 10$

$$H_o : \beta = \beta_o : \mu = \mu_o : \mu = 68 \text{ cm}$$

$$H_1 : \beta \neq \beta_o : \mu \neq \mu_o : \mu \neq 68 \text{ cm}$$



$$\frac{\alpha}{2} = \frac{0.10}{2} = 0.05$$

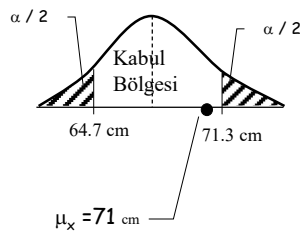
$$1 - 0.05 = 0.95 \quad z_{0.95} = 1.65 \text{ (Normal dağılım tablosundan)}$$

12

$$b_{1,2} = \mu_0 \pm z \frac{\sigma_x}{\sqrt{N}}$$

$$b_1 = \mu_0 - z \frac{\sigma_x}{\sqrt{N}} = 68 - 1.65 \frac{12}{\sqrt{37}} = 64.7 \text{ cm}$$

$$b_2 = \mu_0 + z \frac{\sigma_x}{\sqrt{N}} = 68 + 1.65 \frac{12}{\sqrt{37}} = 71.3 \text{ cm}$$



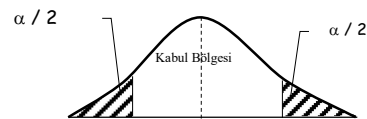
Ho KABUL

13

b) $\mu_x = 71 \text{ cm}$ $\sigma_x = 12 \text{ cm}$ $N = 64 \text{ yıl}$ $\alpha = \% 10$

$H_0 : \beta = \beta_0 : \mu = \mu_0 : \mu = 68 \text{ cm}$

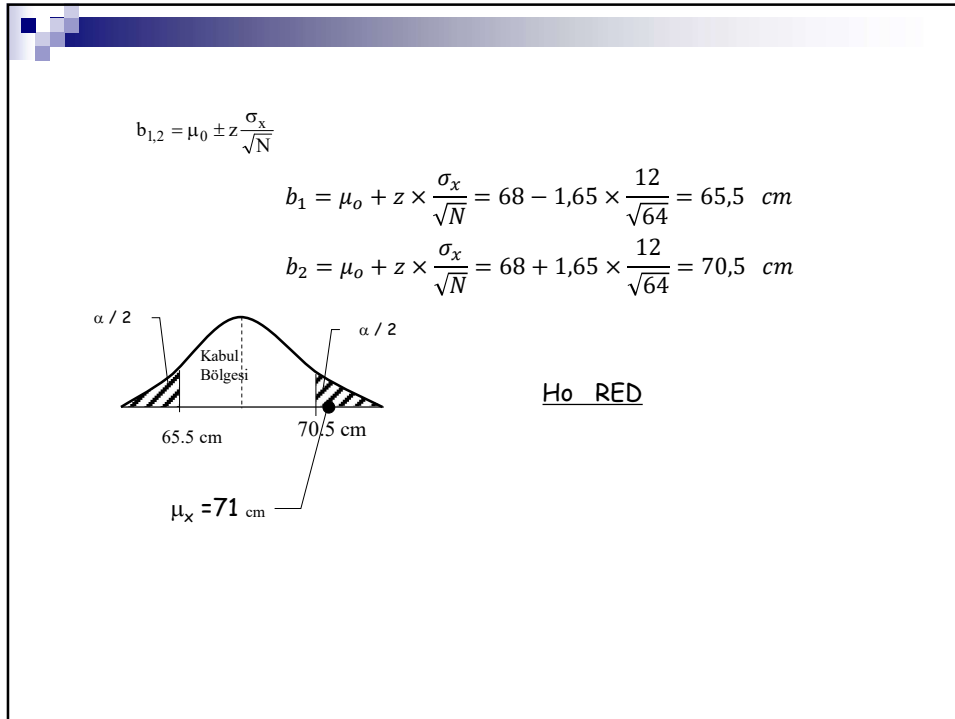
$H_1 : \beta \neq \beta_0 : \mu \neq \mu_0 : \mu \neq 68 \text{ cm}$



$$\frac{\alpha}{2} = \frac{0.10}{2} = 0.05 \quad 1 - 0.05 = 0.95$$

$z_{0.95} = 1.65$ (Normal dağılım tablosundan)

14



15

Örnek 2)

Bir imalathanede standart üretimde çapları **2.5 cm** olan bulonlar elde edilmektedir. Alınan **9** örnek için çapların ortalaması **2.57 cm**, standart sapmaları **0.1 cm** olarak bulunmuştur.

- a) Normal dağılıma göre
- b) t dağılımına göre

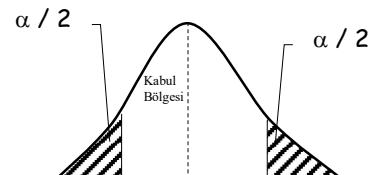
Ortalama açısından standart üretime uyulup uyulmadığını **% 5 anlamlılık düzeyinde** kontrol ediniz.

Çözüm 2) a) $\mu_x = 2.57 \text{ cm}$ $\sigma_x = 0.1 \text{ cm}$ $N = 9$ yıl $\mu_0 = 2.57 \text{ cm}$ $\alpha = \% 5$

Normal dağılım ile

$H_0 : \beta = \beta_0 : \mu = \mu_0 : \mu = 2.5 \text{ cm}$

$H_1 : \beta \neq \beta_0 : \mu \neq \mu_0 : \mu \neq 2.5 \text{ cm}$



16

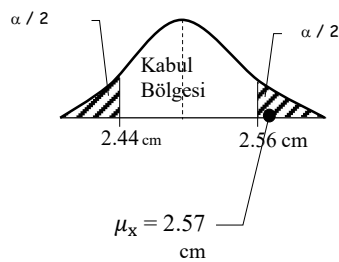
$$\frac{\alpha}{2} = \frac{0.05}{2} = 0.025 \quad 1 - 0.025 = 0.975$$

$z_{0.975} = 1.96$ (Normal dağılım tablosundan)

$$b_{1,2} = \mu_0 \pm z \frac{\sigma_x}{\sqrt{N}}$$

$$b_1 = \mu_0 - z \frac{\sigma_x}{\sqrt{N}} = 2.5 - 1.96 \frac{0.1}{\sqrt{9}} = 2.44 \text{ cm}$$

$$b_2 = \mu_0 + z \frac{\sigma_x}{\sqrt{N}} = 2.5 + 1.96 \frac{0.1}{\sqrt{9}} = 2.56 \text{ cm}$$



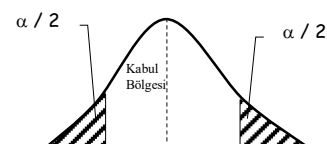
H_0 RED

17

b) t dağılımı ile

$$H_0 : \beta = \beta_0 : \mu = \mu_0 : \mu = 2.5 \text{ cm}$$

$$H_1 : \beta \neq \beta_0 : \mu \neq \mu_0 : \mu \neq 2.5 \text{ cm}$$



$$\frac{\alpha}{2} = \frac{0.05}{2} = 0.025$$

$$n = s.d = N - 1 = 9 - 1 = 8$$

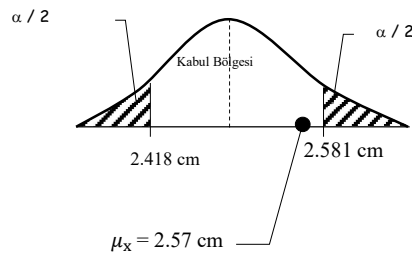
$t_{0.025} = 2.306$ (t dağılım tablosundan)

$$b_{1,2} = \mu_0 \pm t \frac{\sigma_x}{\sqrt{N-1}}$$

18

$$b_1 = \mu_0 - t \frac{\sigma_x}{\sqrt{N-1}} = 2.5 - 2.306 \frac{0.1}{\sqrt{9-1}} = 2.418 \text{ cm}$$

$$b_2 = \mu_0 + t \frac{\sigma_x}{\sqrt{N-1}} = 2.5 + 2.306 \frac{0.1}{\sqrt{9-1}} = 2.581 \text{ cm}$$



H₀ KABUL

19

Örnek 3)

Bir inşaat malzemesinde asfalt oranının ortalamasının % 5 olması istenmektedir. Üretilen malzemelerde asfalt oranının standart sapması % 0.75 olmak üzere **normal dağılmış** olduğu kabul ediliyor. Alınan **üç malzeme** örneğinde asfalt oranı ortalaması % 4,2 standart sapması ise % 0,75 olarak bulunmuştur.

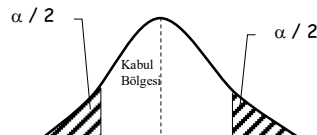
- Asfalt oranının % 5 e eşit olup olmadığı hipotezini
- Asfalt oranının % 5 ten anlamlı derecede küçük olup olmadığı hipotezini % 10 anlamlılık düzeyinde kontrol ediniz.

Çözüm 3)

a) $\mu_x = 0.042$ $\sigma_x = 0.0075$ $N = 3$ $\alpha = \% 10$

$$H_0 : \beta = \beta_0 : \mu = \mu_0 : \quad \mu = 0,05 \text{ cm}$$

$$H_1 : \beta \neq \beta_0 : \mu \neq \mu_0 : \quad \mu \neq 0,05 \text{ cm}$$



20

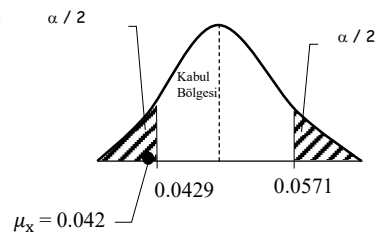
$$\frac{\alpha}{2} = \frac{0.10}{2} = 0.05 \quad 1 - 0.05 = 0.95$$

$z_{0.95} = 1.65$ (Normal dağılım tablosundan)

$$b_{1,2} = \mu_0 \pm z \frac{\sigma_x}{\sqrt{N}}$$

$$b_1 = \mu_0 - z \frac{\sigma_x}{\sqrt{N}} = 0.05 - 1.65 \frac{0.0075}{\sqrt{3}} = 0.0429$$

$$b_2 = \mu_0 + z \frac{\sigma_x}{\sqrt{N}} = 0.05 + 1.65 \frac{0.0075}{\sqrt{3}} = 0.0571$$



H₀ RED

21

b)

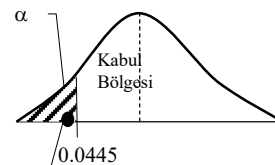
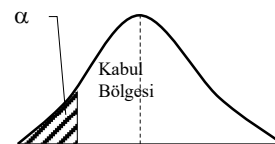
$$H_0: \beta = \beta_0: \mu = \mu_0: \mu = 0.05 \text{ cm}$$

$$H_1: \beta < \beta_0: \mu < \mu_0: \mu < 0.05 \text{ cm}$$

$$\alpha = 0.10 \quad 1 - 0.10 = 0.90$$

$z_{0.90} = 1.28$ (Normal dağılım tablosundan)

$$b = \mu_0 - z \frac{\sigma_x}{\sqrt{N}} = 0.05 - 1.28 \frac{0.0075}{\sqrt{3}} = 0.0445$$



H₀ RED

22

Örnek 4)

Bir inşaat malzemesinde asfalt oranının ortalamasının % 5 olması istenmektedir. Üretilen malzemelerde asfalt oranının standart sapması % 0.75 bulunmuştur. Alınan **üç malzeme** örneğinde asfalt oranı ortalaması % 4,2 standart sapması ise % 0,75 olarak bulunmuştur.

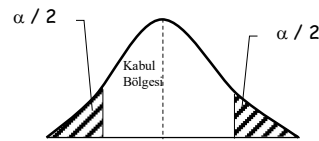
- Asfalt oranının % 5 e eşit olup olmadığı hipotezini
- Asfalt oranının % 5 ten anlamlı derecede küçük olup olmadığı hipotezini % 10 anlamlılık düzeyinde kontrol ediniz.

Çözüm 4)

$$a) \quad \mu_x = 0.042 \quad \sigma_x = 0.0075 \quad N = 3 \quad \alpha = \% 10$$

$$H_0 : \beta = \beta_0 : \mu = \mu_0 : \quad \mu = 0,05 \text{ cm}$$

$$H_1 : \beta \neq \beta_0 : \mu \neq \mu_0 : \quad \mu \neq 0,05 \text{ cm}$$



23

$N \leq 30$ olduğundan t dağılımı uygundur

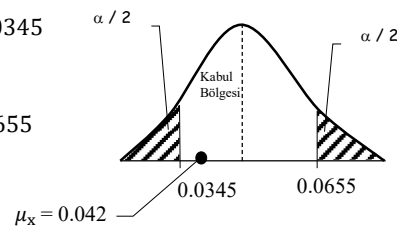
$$\frac{\alpha}{2} = \frac{0.10}{2} = 0.05 \quad n = N-1 = 3-1 = 2$$

$$t_{0.05} = 2,92 \text{ (t dağılım tablosundan)}$$

$$b_{1,2} = \mu_0 \pm t \frac{\sigma_x}{\sqrt{N-1}}$$

$$b_1 = \mu_0 - t \frac{\sigma_x}{\sqrt{N-1}} = 0.05 - 2,925 \frac{0.0075}{\sqrt{3-1}} = 0.0345$$

$$b_2 = \mu_0 + t \frac{\sigma_x}{\sqrt{N-1}} = 0.05 + 2,92 \frac{0.0075}{\sqrt{3-1}} = 0.0655$$



H_0 KABUL

24

b)

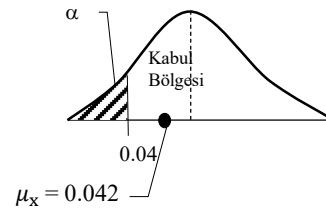
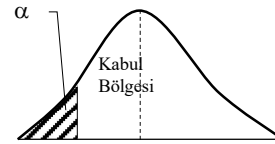
$$H_0 : \beta = \beta_0 : \mu = \mu_0 : \mu = 0,05 \text{ cm}$$

$$H_1 : \beta < \beta_0 : \mu < \mu_0 : \mu < 0,05 \text{ cm}$$

$$\alpha = 0.10 \quad n = N-1 = 3-1 = 2$$

$$t_{0.10} = 1.886 \quad (\text{Normal dağılım tablosundan})$$

$$b = \mu_0 - t \frac{\sigma_x}{\sqrt{N-1}} = 0.05 - 1.886 \frac{0.0075}{\sqrt{3-1}} = 0.04$$

Ho KABUL

25

Örnek 5)

Bir yapı malzemesinin ömrünün standart sapması için $H_0 : \sigma = 1$ yıl hipotezi yapılmıştır. Yapılan deneylerde 10 elemanlı bir örnekten standart sapma 1.2 yıl olarak bulunmuştur. H_0 hipotezini $H_1 : \sigma > 1$ yıl hipotezine göre % 5 anlamlılık düzeyinde kontrol ediniz.

Çözüm 4) χ^2 dağılımı kullanılmalı

$$\sigma_x = 1.2 \text{ yıl} \quad N = 10 \text{ yıl} \quad \alpha = \% 5$$

$$H_0 : \sigma = 1$$

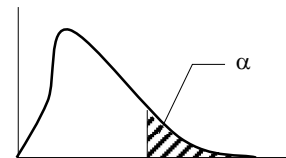
$$H_1 : \sigma > 1$$

$$n = \text{s.d.} = N - 1 = 10 - 1 = 9$$

$$n = 9 \text{ ve } \alpha = 0.05 \text{ için } \chi^2_{0.05} = 16.92 \quad (\text{Tablodan})$$

$$\chi^2 = \frac{N \times \sigma_x^2}{\sigma_0^2} = \frac{10 \times 1,2^2}{1^2} = 14.40$$

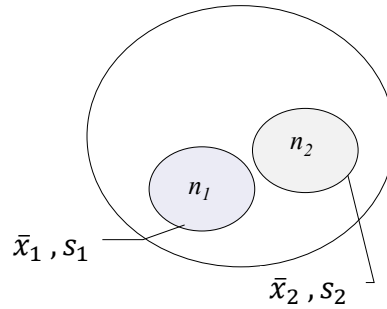
$$\chi^2 = 14.40 \text{ (Hesaplanan)} < \chi^2 = 16.92 \text{ (Tablodan)}$$

Ho KABUL

26

HOMOJENLİK TESTİ

- İki örnek kütle aynı ana kütleye mi aittir?



27

HOMOJENLİK TESTİ

- İki ortalama arasındaki fark testi
 - **z testi** : Büyük örnek (örnek kütle büyüklükleri 30'dan büyük - $n_1 > 30$ ve $n_2 > 30$)
 - **t testi** : Küçük örnek (örnek kütlelerden biri veya her ikisi de 30'dan küçük - $n_1 \leq 30$ ve/veya $n_2 \leq 30$)
- İki varyans arasındaki fark testi (**F testi**)

28

z testi

Kabuller:

- Örnek kütleler normal dağılıma uyuyordur ve standart sapmaları biliniyordur.
- Örnek kütle büyüklükleri 30'dan büyüktür - $n_1 > 30$ ve $n_2 > 30$)

$$\sigma_o^2 = \frac{n_2 \times s_1^2 + n_1 \times s_2^2}{n_1 \times n_2} \quad \sigma_o = \sqrt{\sigma_o^2}$$

$$\Delta \bar{x} = \bar{x}_1 - \bar{x}_2$$

$$|\Delta \bar{x}| \leq z_{\alpha/2} \times \sigma_o \rightarrow \text{Ho KABUL}$$

$$|\Delta \bar{x}| > z_{\alpha/2} \times \sigma_o \rightarrow \text{Ho RED}$$

29

t testi

Kabuller:

- Örnek kütleler normal dağılıma uyuyordur ve standart sapmaları biliniyordur.
- Örnek kütle büyüklükleri 30'dan büyüktür - $n_1 \leq 30$ ve/veya $n_2 \leq 30$)
- Varyanslar homojen ise:

$$\text{Serbestlik derecesi} : n = s.d. = n_1 + n_2 - 2$$

$$t = \frac{\bar{x}_1 - \bar{x}_2}{\sqrt{\frac{(n_1 - 1) \times s_1^2 + (n_2 - 1) \times s_2^2}{n_1 + n_2 - 2} \times \left(\frac{1}{n_1} + \frac{1}{n_2} \right)}}$$

30

■ Varyanslar homojen değil ise

Serbestlik derecesi : $n = sd = \frac{\left[\left(\frac{s_1^2}{n_1} + \frac{s_2^2}{n_2} \right) \right]^2}{\left[\frac{\left(\frac{s_1^2}{n_1} \right)^2}{n_1 - 1} \right] + \left[\frac{\left(\frac{s_2^2}{n_2} \right)^2}{n_2 - 1} \right]}$

$$t = \frac{(\bar{x}_1 - \bar{x}_2)}{\sqrt{\frac{s_1^2}{n_1} + \frac{s_2^2}{n_2}}}$$

31

***F* testi**

■ Varyanslar açısından homojenlik - İki varyans arasındaki fark testi

- Standart sapması büyük olan 1 no'lu örnektir.

$$\begin{aligned} m &= n_1 - 1 && \text{(payın serbestlik derecesi)} \\ n &= n_2 - 2 && \text{(paydanın serbestlik derecesi)} \end{aligned}$$

$$F = \frac{s_1^2}{s_2^2}$$

32

Paydaanın Serbestlik derecesi (n)

Payın Serbestlik derecesi (m)

F Dağılımı ($F_{0.01}$ Değerleri)

| | | m (payın serbestlik derecesi) | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|----|-------|-------------------------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|----------|--|
| n | 1 | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 | 7 | 8 | 9 | 10 | 12 | 15 | 20 | 24 | 30 | 40 | 60 | 120 | ∞ | |
| 1 | 4052 | 4999 | 5403 | 5624 | 5764 | 5859 | 5928 | 5981 | 6022 | 6056 | 6107 | 6157 | 6209 | 6234 | 6260 | 6286 | 6313 | 6340 | 6366 | |
| 2 | 98.50 | 99.00 | 99.16 | 99.25 | 99.30 | 99.33 | 99.36 | 99.38 | 99.39 | 99.40 | 99.42 | 99.43 | 99.45 | 99.46 | 99.47 | 99.48 | 99.48 | 99.49 | 99.50 | |
| 3 | 34.12 | 30.82 | 29.46 | 28.71 | 28.24 | 27.91 | 27.67 | 27.49 | 27.34 | 27.23 | 27.05 | 26.87 | 26.69 | 26.60 | 26.50 | 26.41 | 26.32 | 26.22 | 26.13 | |
| 4 | 21.20 | 18.00 | 16.69 | 15.98 | 15.52 | 15.21 | 14.98 | 14.80 | 14.66 | 14.55 | 14.37 | 14.20 | 14.02 | 13.93 | 13.84 | 13.75 | 13.65 | 13.56 | 13.46 | |
| 5 | 16.26 | 13.27 | 12.06 | 11.39 | 10.97 | 10.67 | 10.46 | 10.29 | 10.16 | 10.05 | 9.89 | 9.72 | 9.55 | 9.47 | 9.38 | 9.29 | 9.20 | 9.11 | 9.02 | |
| 6 | 13.75 | 10.92 | 9.78 | 9.15 | 8.75 | 8.47 | 8.26 | 8.10 | 7.98 | 7.87 | 7.72 | 7.56 | 7.40 | 7.31 | 7.23 | 7.14 | 7.06 | 6.97 | 6.88 | |
| 7 | 12.25 | 9.55 | 8.45 | 7.85 | 7.46 | 7.19 | 6.99 | 6.84 | 6.72 | 6.62 | 6.47 | 6.31 | 6.16 | 6.07 | 5.99 | 5.91 | 5.82 | 5.74 | 5.65 | |
| 8 | 11.26 | 8.65 | 7.59 | 7.01 | 6.63 | 6.37 | 6.18 | 6.03 | 5.91 | 5.81 | 5.67 | 5.52 | 5.36 | 5.28 | 5.20 | 5.12 | 5.03 | 4.95 | 4.86 | |
| 9 | 10.56 | 8.02 | 6.99 | 6.42 | 6.06 | 5.80 | 5.61 | 5.47 | 5.35 | 5.26 | 5.11 | 4.96 | 4.81 | 4.73 | 4.65 | 4.57 | 4.48 | 4.40 | 4.31 | |
| 10 | 10.04 | 7.56 | 6.55 | 5.99 | 5.64 | 5.39 | 5.20 | 5.06 | 4.94 | 4.85 | 4.71 | 4.56 | 4.41 | 4.33 | 4.25 | 4.17 | 4.08 | 4.00 | 3.91 | |
| 11 | 9.65 | 7.21 | 6.22 | 5.67 | 5.32 | 5.07 | 4.89 | 4.74 | 4.63 | 4.54 | 4.40 | 4.25 | 4.10 | 4.02 | 3.94 | 3.86 | 3.78 | 3.69 | 3.60 | |
| 12 | 9.33 | 6.93 | 5.95 | 5.41 | 5.06 | 4.82 | 4.64 | 4.50 | 4.39 | 4.30 | 4.16 | 4.01 | 3.86 | 3.78 | 3.70 | 3.62 | 3.54 | 3.45 | 3.36 | |
| 13 | 9.07 | 6.70 | 5.74 | 5.21 | 4.86 | 4.62 | 4.44 | 4.30 | 4.19 | 4.10 | 3.96 | 3.82 | 3.66 | 3.59 | 3.51 | 3.43 | 3.34 | 3.25 | 3.17 | |
| 14 | 8.86 | 6.51 | 5.56 | 5.04 | 4.69 | 4.46 | 4.28 | 4.14 | 4.03 | 3.94 | 3.80 | 3.66 | 3.51 | 3.43 | 3.35 | 3.27 | 3.18 | 3.09 | 3.00 | |
| 15 | 8.68 | 6.36 | 5.42 | 4.89 | 4.56 | 4.32 | 4.14 | 4.00 | 3.89 | 3.80 | 3.67 | 3.52 | 3.37 | 3.29 | 3.21 | 3.13 | 3.05 | 2.96 | 2.87 | |
| 16 | 8.53 | 6.23 | 5.29 | 4.77 | 4.44 | 4.20 | 4.03 | 3.89 | 3.78 | 3.69 | 3.55 | 3.41 | 3.26 | 3.18 | 3.10 | 3.02 | 2.93 | 2.84 | 2.75 | |
| 17 | 8.40 | 6.11 | 5.19 | 4.67 | 4.34 | 4.10 | 3.93 | 3.79 | 3.68 | 3.59 | 3.46 | 3.31 | 3.16 | 3.08 | 3.00 | 2.92 | 2.83 | 2.75 | 2.65 | |
| 18 | 8.29 | 6.01 | 5.09 | 4.58 | 4.25 | 4.01 | 3.84 | 3.71 | 3.60 | 3.51 | 3.37 | 3.23 | 3.08 | 3.00 | 2.92 | 2.84 | 2.75 | 2.66 | 2.57 | |
| 19 | 8.18 | 5.93 | 5.01 | 4.50 | 4.17 | 3.94 | 3.77 | 3.63 | 3.52 | 3.43 | 3.30 | 3.15 | 3.00 | 2.92 | 2.84 | 2.76 | 2.67 | 2.58 | 2.49 | |

F

33

Paydaanın Serbestlik derecesi (n)

Payın Serbestlik derecesi (m)

F Dağılımı ($F_{0.05}$ Değerleri)

F

| | | m (payın serbestlik derecesi) | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|----|-------|-------------------------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|----------|--|
| n | 1 | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 | 7 | 8 | 9 | 10 | 12 | 15 | 20 | 24 | 30 | 40 | 60 | 120 | ∞ | |
| 1 | 1615 | 199.5 | 215.7 | 224.6 | 230.2 | 233.9 | 236.8 | 238.9 | 240.5 | 241.9 | 243.9 | 245.9 | 248.0 | 249.1 | 250.1 | 251.1 | 252.2 | 253.3 | 254.3 | |
| 2 | 18.51 | 19.00 | 19.16 | 19.25 | 19.30 | 19.33 | 19.35 | 19.37 | 19.38 | 19.40 | 19.41 | 19.43 | 19.45 | 19.45 | 19.46 | 19.47 | 19.48 | 19.49 | 19.50 | |
| 3 | 10.13 | 9.55 | 9.28 | 9.12 | 9.01 | 8.94 | 8.89 | 8.85 | 8.81 | 8.79 | 8.74 | 8.70 | 8.66 | 8.64 | 8.62 | 8.59 | 8.57 | 8.55 | 8.53 | |
| 4 | 7.71 | 6.94 | 6.59 | 6.39 | 6.26 | 6.16 | 6.09 | 6.04 | 6.00 | 5.96 | 5.91 | 5.86 | 5.80 | 5.77 | 5.75 | 5.72 | 5.69 | 5.66 | 5.63 | |
| 5 | 6.61 | 5.79 | 5.41 | 5.19 | 5.05 | 4.95 | 4.88 | 4.82 | 4.77 | 4.74 | 4.68 | 4.62 | 4.56 | 4.53 | 4.50 | 4.46 | 4.43 | 4.40 | 4.37 | |
| 6 | 5.99 | 5.14 | 4.76 | 4.53 | 4.39 | 4.28 | 4.21 | 4.15 | 4.10 | 4.06 | 4.00 | 3.94 | 3.87 | 3.84 | 3.81 | 3.77 | 3.74 | 3.70 | 3.67 | |
| 7 | 5.59 | 4.74 | 4.35 | 4.12 | 3.97 | 3.87 | 3.79 | 3.73 | 3.68 | 3.64 | 3.57 | 3.51 | 3.44 | 3.41 | 3.38 | 3.34 | 3.30 | 3.27 | 3.23 | |
| 8 | 5.32 | 4.46 | 4.07 | 3.84 | 3.69 | 3.58 | 3.50 | 3.44 | 3.39 | 3.35 | 3.28 | 3.22 | 3.15 | 3.12 | 3.08 | 3.04 | 3.01 | 2.97 | 2.93 | |
| 9 | 5.12 | 4.26 | 3.86 | 3.63 | 3.48 | 3.37 | 3.29 | 3.23 | 3.18 | 3.14 | 3.07 | 3.01 | 2.94 | 2.90 | 2.86 | 2.83 | 2.79 | 2.75 | 2.71 | |
| 10 | 4.96 | 4.10 | 3.71 | 3.48 | 3.33 | 3.22 | 3.14 | 3.07 | 3.02 | 2.98 | 2.91 | 2.85 | 2.77 | 2.74 | 2.70 | 2.66 | 2.62 | 2.58 | 2.54 | |
| 11 | 4.84 | 3.98 | 3.59 | 3.36 | 3.20 | 3.09 | 3.01 | 2.95 | 2.90 | 2.85 | 2.79 | 2.72 | 2.65 | 2.61 | 2.57 | 2.53 | 2.49 | 2.45 | 2.40 | |
| 12 | 4.75 | 3.89 | 3.49 | 3.26 | 3.11 | 3.00 | 2.91 | 2.85 | 2.80 | 2.75 | 2.69 | 2.62 | 2.54 | 2.51 | 2.47 | 2.43 | 2.38 | 2.34 | 2.30 | |
| 13 | 4.67 | 3.81 | 3.41 | 3.18 | 3.03 | 2.92 | 2.83 | 2.77 | 2.71 | 2.67 | 2.60 | 2.53 | 2.46 | 2.42 | 2.38 | 2.34 | 2.30 | 2.25 | 2.21 | |
| 14 | 4.60 | 3.74 | 3.34 | 3.11 | 2.96 | 2.85 | 2.76 | 2.70 | 2.65 | 2.60 | 2.53 | 2.46 | 2.39 | 2.35 | 2.31 | 2.27 | 2.22 | 2.18 | 2.13 | |
| 15 | 4.54 | 3.68 | 3.29 | 3.06 | 2.90 | 2.79 | 2.71 | 2.64 | 2.59 | 2.54 | 2.48 | 2.40 | 2.33 | 2.29 | 2.25 | 2.20 | 2.16 | 2.11 | 2.07 | |
| 16 | 4.49 | 3.63 | 3.24 | 3.01 | 2.85 | 2.74 | 2.66 | 2.59 | 2.54 | 2.49 | 2.42 | 2.35 | 2.28 | 2.24 | 2.19 | 2.15 | 2.11 | 2.06 | 2.01 | |
| 17 | 4.45 | 3.59 | 3.20 | 2.96 | 2.81 | 2.70 | 2.61 | 2.55 | 2.49 | 2.45 | 2.38 | 2.31 | 2.23 | 2.19 | 2.15 | 2.10 | 2.06 | 2.01 | 1.96 | |
| 18 | 4.41 | 3.55 | 3.16 | 2.93 | 2.77 | 2.66 | 2.58 | 2.51 | 2.46 | 2.41 | 2.34 | 2.27 | 2.19 | 2.15 | 2.11 | 2.06 | 2.02 | 1.97 | 1.92 | |
| 19 | 4.38 | 3.52 | 3.13 | 2.90 | 2.74 | 2.63 | 2.54 | 2.48 | 2.42 | 2.38 | 2.31 | 2.23 | 2.16 | 2.11 | 2.07 | 2.03 | 1.98 | 1.93 | 1.88 | |
| 20 | 4.35 | 3.49 | 3.10 | 2.87 | 2.71 | 2.60 | 2.51 | 2.45 | 2.39 | 2.35 | 2.28 | 2.20 | 2.12 | 2.08 | 2.04 | 1.99 | 1.95 | 1.90 | 1.84 | |
| 21 | 4.32 | 3.47 | 3.07 | 2.84 | 2.68 | 2.57 | 2.49 | 2.42 | 2.37 | 2.32 | 2.25 | 2.18 | 2.10 | 2.05 | 2.01 | 1.96 | 1.92 | 1.87 | 1.81 | |
| 22 | 4.30 | 3.44 | 3.05 | 2.82 | 2.66 | 2.55 | 2.46 | 2.40 | 2.34 | 2.30 | 2.23 | 2.15 | 2.07 | 2.03 | 1.98 | 1.94 | 1.89 | 1.84 | 1.78 | |
| 23 | 4.28 | 3.42 | 3.03 | 2.80 | 2.64 | 2.53 | 2.44 | 2.37 | 2.32 | 2.27 | 2.20 | 2.13 | 2.05 | 2.01 | 1.96 | 1.91 | 1.86 | 1.81 | 1.76 | |

34

Örnek 1)

Bir akarsuda görülen taşkınlar ya şiddetli yağışlardan ya da kar erimelerinden meydana gelmektedir. Önceki yıllarda kaydedilen taşkın debilerinin **41** adedinin ortalaması **1337 m³/s**, standart sapması **418 m³/s** olmak üzere kar erimelerinden; **31** adedinin ise ortalaması **1527 m³/s**, standart sapması **580 m³/s** olmak üzere şiddetli yağışlardan meydana geldiği belirlenmiştir. Bu iki tür taşkınların homojenliklerini **% 10** anlamlılık düzeyinde kontrol ediniz.

Çözüm 1) (standart sapması büyük olan 1. diğeri 2. olarak tanımlanır)

| | |
|---|---|
| $n_1 = 31$ | $n_2 = 41$ |
| $\bar{x}_1 = 1527 \text{ m}^3/\text{s}$ | $\bar{x}_2 = 1337 \text{ m}^3/\text{s}$ |
| $s_1 = 580 \text{ }^3/\text{s}$ | $S_2 = 418 \text{ }^3/\text{s}$ |

$$\sigma_o^2 = \frac{n_2 \times s_1^2 + n_1 \times s_2^2}{n_1 \times n_2} = \frac{41 \times 580^2 + 31 \times 418^2}{31 \times 41} = 13841$$

$$\sigma_o = \sqrt{\sigma_o^2} = \sqrt{13841} = 118$$

35

$$\Delta \bar{x} = \bar{x}_1 - \bar{x}_2 = 1537 - 1337 = 190$$

$$\frac{\alpha}{2} = \frac{0.10}{2} = 0.05 \quad 1 - 0.05 = 0.95 \quad z_{0.95} = 1.65$$

$$z_{\alpha/2} \times \sigma_o = 1.65 \times 118 = 195$$

$$|\Delta \bar{x}| \leq z_{\alpha/2} \times \sigma_o \rightarrow |190| \leq 195 \rightarrow \text{Ho KABUL}$$

Varyanslar açısından homojenlik:

$$m = s.d. = 31 - 1 = 30 \quad n = s.d. = 41 - 1 = 40$$

$$\frac{\alpha}{2} = \frac{0.10}{2} = 0.05 \quad \text{için } F_{0.05} = 1.74 \quad (\text{Tablodan})$$

$$F = \frac{s_1^2}{s_2^2} = \frac{580^2}{418^2} = 1.925$$

$$F_{0.05} = 1.925 \text{ (Hesaplanan)} > F_{0.05} = 1.74 \text{ (Tablodan)} \Rightarrow \text{Ho RED}$$

36

Örnek 2)

Bir akarsu kesitinde daha önce **150** yıllık değerlerden ortalamanın **1020 m³/s**, standart sapmanın **160 m²/s** olduğu bulunmuştur. Son **10** yılda yapılan ölçümlerde ortalama **855 m³/s**, standart sapma ise **220 m³/s** olarak bulunmuştur. Son **10** yıl ölçümlerinin daha önceki **150** yıllık ölçülmüş değerlerle homojenliğinin bozulduğundan şüphe edilmektedir. **% 5** anlamlılık düzeyinde ortalamalar açısından, **% 10** anlamlılık düzeyinde varyanslar açısından kontrol ediniz.

Çözüm 2)

| | |
|--|---|
| $n_1 = 10$ | $n_2 = 150$ |
| $\bar{x}_1 = 855 \text{ m}^3/\text{s}$ | $\bar{x}_2 = 1020 \text{ m}^3/\text{s}$ |
| $s_1 = 220 \text{ }^3/\text{s}$ | $S_2 = 160 \text{ }^3/\text{s}$ |

$$n = s.d. = n_1 + n_2 - 1 = 10 + 150 - 1 = 158$$

$$\alpha = 0.05/2 = 0.025 \quad t_{0.025} = 1.970 \text{ (Tablodan)}$$

$$t = \frac{\bar{x}_1 - \bar{x}_2}{\sqrt{\frac{(n_1 - 1) \times s_1^2 + (n_2 - 1) \times s_2^2}{n_1 + n_2 - 2}} \times \sqrt{\frac{1}{n_1} + \frac{1}{n_2}}}$$

37

$$t = \frac{855 - 1020}{\sqrt{\frac{(10 - 1) \times 220^2 + (150 - 1) \times 160^2}{10 + 150 - 2}} \times \sqrt{\frac{1}{10} + \frac{1}{150}}} = -3.076$$

$$t_{0.025} = -3.076 \text{ (Hesaplanan)} < t_{0.025} = 1.970 \text{ (Tablodan)} \Rightarrow H_0 \text{ KABUL}$$

Varyanslar açısından homojenlik:

$$m = s.d. = 10 - 1 = 9 \quad n = s.d. = 150 - 1 = 149$$

$$\frac{\alpha}{2} = \frac{0.10}{2} = 0.05 \quad \text{için } F_{0.05} = 1.95 \text{ (Tablodan)}$$

$$F = \frac{s_1^2}{s_2^2} = \frac{220^2}{160^2} = 1.89$$

$$F_{0.05} = 1.89 \text{ (Hesaplanan)} > F_{0.05} = 1.95 \text{ (Tablodan)} \Rightarrow H_0 \text{ KABUL}$$

38