

Capitolul 7

Intervale de încredere

Definiția 7.1 Fie $X_1, ..., X_n$ o selecție de volum n dintr-o populație caracterizată de variabila aleatoare X. Presupunem că X depinde de un parametru $\theta \in \mathbb{R}$. Considerăm două statistici $g, h : \mathbb{R}^n \to \mathbb{R}$ astfel încât $g(x_1, ..., x_n) \leq h(x_1, ..., x_n)$ pentru orice $x_1, ..., x_n$. Spunem că intervalul închis [g, h] este interval de încredere cu pragul ε dacă

 $P(\{\omega \in \Omega \mid g(X_1(\omega), ..., X_n(\omega)) \leq \theta \leq h(X_1(\omega), ..., X_n(\omega))\}) = 1 - \varepsilon.$ Spunem de asemenea că intervalul [g, h] este interval de încredere de nivel $1 - \varepsilon$.

7.1 Intervale de încredere pentru media variabilei normale dacă dispersia este cunoscută

Fie $X \sim N(m, \sigma^2)$ cu dispersia σ^2 cunoscută. Dorim să determinăm un interval de de încredere cu pragul $\varepsilon > 0$ dat pentru media m. Presupunem că avem o selecție de volum $n = X_1, ..., X_n$ dintr-o populație caracterizată de variabila aleatoare X. Reamintim că

Tritic normală standard (7.1)

$$\overline{X} \sim N\left(m, \frac{\sigma^2}{n}\right)$$
, și de aici

 (7.1)
 (7.1)
 (7.1)

Notăm cu F funcția de repartiție normală standard.

Definiția 7.2 Fie $\alpha \in (0,1)$. Se numește cuantila de ordin α a repartiției normale standard valoarea $Z_{\alpha} = F^{-1}(\alpha)$ (inversa lui F culculată în α).

Dacă $\alpha \geq 0$, 5 valoarea Z_{α} se determină cu ajutorul tabelului cu repartiția N (0,1): se caută în coloanele din dreapta valoarea β cea mai apropiată de α , apoi luăm Z_{α} valoarea din stânga lui β . Dacă $\alpha < 0$, 5 se ia $Z_{\alpha} = -Z_{1-\alpha}$ din simetria graficului densității normale (clopotul lui Gauss).

 $F(z_{\alpha})=\alpha = P(X < z_{\alpha})$

Exemplul 7.1 Să se determine cuantilele de ordin 0.65; 0.73; 0.2 si 0.33.

$$Z_{0.65} = 0,39; \quad Z_{0.73} = 0,61;$$

$$\begin{split} Z_{0.65} &= 0, 39; \quad Z_{0.73} = 0, 61; \\ Z_{0.2} &= -Z_{0.8} = -0, 84 \text{ si } Z_{0.33} = -Z_{0.67} = -0, 44. \end{split}$$

Dacă $Y \sim N\left(0,1\right)$ și $\varepsilon > 0$ se observă că $P\left(Z_{-\frac{\varepsilon}{2}} \leq Y \leq Z_{1-\frac{\varepsilon}{2}}\right) = 1 - \varepsilon$. Deci

$$P\left(Z_{-\frac{\varepsilon}{2}} \leq Y \leq Z_{1-\frac{\varepsilon}{2}}\right) = 1 - \varepsilon$$
. Deci

$$P\left(-Z_{1-\frac{\varepsilon}{2}} \leq \sqrt{n} \cdot \frac{\overline{X}-m}{\sigma} \leq Z_{1-\frac{\varepsilon}{2}}\right) = 1 - \varepsilon$$
, și de aici

$$P\left(\overline{X} - \frac{\sigma}{\sqrt{n}} \cdot Z_{1 - \frac{\varepsilon}{2}} \le m \le \overline{X} + \frac{\sigma}{\sqrt{n}} \cdot Z_{1 - \frac{\varepsilon}{2}}\right) = 1 - \varepsilon. \tag{7.2}$$

Inervalul de încredere cu pragul ε este dec

$$I = \left[\overline{X} - \frac{\sigma}{\sqrt{n}} \cdot Z_{1 - \frac{\varepsilon}{2}}, \overline{X} + \frac{\sigma}{\sqrt{n}} \cdot Z_{1 - \frac{\varepsilon}{2}} \right]. \tag{7.3}$$

Observația 7.1 Uncori în locul pragului ε se dă nivelul de încredere $\alpha = 1 - \varepsilon$. În acest caz se calculează $\varepsilon = 1 - \alpha$, apoi se determină intervalul de încredere cu pragul ε .

Exemplul 7.2 Se măsoară lungimea în cm a 12 bare metalice. Rezultatele sunt conform tabelului:

Se stie că dispersia este $\sigma^2=4$. Să se determine intervalul de încredere de nivel $\alpha=95\%$ pentru medie.

Avem

$$\overline{X} = \frac{\sum_{j=1}^{12} X_j}{12} = \frac{9.5 + 9.5 + \dots + 10.9 + 11}{12} = 10,39167 \text{ si}$$

$$\varepsilon = 1 - 0,95 = 0,05.$$

$$\overline{X} - \frac{\sigma}{\sqrt{2}} \cdot Z_{1-\frac{\sigma}{2}} = 10,39167 - \frac{2}{\sqrt{12}} \cdot Z_{0.975} = 10,39167 - \frac{2}{\sqrt{12}} \cdot 1.96 = 9,26006.$$

Marginea din stânga a intervalului este
$$\overline{X} - \frac{\sigma}{\sqrt{n}} \cdot Z_{1-\frac{s}{2}} = 10,39167 - \frac{2}{\sqrt{12}} \cdot Z_{0,975} = 10,39167 - \frac{2}{\sqrt{12}} \cdot 1.96 = 9,26006.$$

Deoarece intervalul de încredere este centrat în \overline{X} , marginea din dreapta este $2 \cdot \overline{X} - 9,26006 = 2 \cdot 10,39167 - 9,26006 = 11,52328.$

Lungimea unui interval de încredere cu pragul ε este $2\cdot \frac{\sigma}{\sqrt{n}}\cdot Z_{1-\frac{\varepsilon}{2}}$. Dacă se dau ε și lungimea maximă a intervalului l, valoarea minimă a volumului selecției n se deduce din $2\cdot \frac{\sigma}{\sqrt{n}}\cdot Z_{1-\frac{\varepsilon}{2}}\leq l$.

Exemplul 7.3 Presupunem analog exemplului anterior că $\sigma^2 = 4$ cunoscută. Să se determine numărul minim de măsurători pentru a construi un interval de încredere cu pragul $\varepsilon = 5\%$ și lungime cel mult l = 0, 2.

Dacă $\overline{X} = 10$ să se determine intervalul de încredere.

Ecuația $2 \cdot \frac{\sigma}{\sqrt{n}} \cdot Z_{1-\frac{\varepsilon}{2}} \leq l$ se scrie

 $\frac{4}{\sqrt{n}} \cdot 1,96 \le 0,2.$ Rezultă

 $\sqrt{n} \ge 20 \cdot 1,96 = 39,2, \ \text{si de aici}$

 $n \ge 39, 2^2 = 1536, 64.$

Deci n=1537, și marginea din stânga este $10 - \frac{2}{\sqrt{1537}} \cdot 1.96 = 9.9.$ Marginea din dreapta este $2 \cdot 10 - 9$, 9 = 10, 1, și intervalul de încredere cu pragul $\varepsilon = 0$, 05 este I = [9, 9; 10, 1].

Intervale de încredere pentru medie dacă dispersia 7.2 este necunoscută

Definiția 7.3 Spunem că variabila aleatoare X are repartiția Student cu n grade de libertate

dacă densitatea sa de repartiție este
$$f_n(x) = \frac{\Gamma(\frac{n+1}{2})}{\sqrt{\pi} \cdot \Gamma(\frac{n}{2}) \cdot \sqrt{n}} \cdot \left(1 + \frac{x^2}{n}\right)^{-\frac{n+1}{2}}.$$

Observația 7.2 Deoarece $\Gamma\left(\frac{1}{2}\right) = \sqrt{\pi}$ și $\beta\left(a,b\right) = \frac{\Gamma(a+b)}{\Gamma(a)\cdot\Gamma(b)}$, densitatea de repartiție Student cu n grade de libertate se poate scrie $f_n\left(x\right) = \frac{\beta\left(\frac{n}{2}\cdot\frac{1}{2}\right)}{\sqrt{n}}\cdot\left(1+\frac{x^2}{n}\right)^{-\frac{n+1}{2}}.$

$$f_n(x) = \frac{\beta\left(\frac{n}{2},\frac{1}{2}\right)}{\sqrt{n}} \cdot \left(1 + \frac{x^2}{n}\right)^{-\frac{n+1}{2}}.$$

Se poate demonstra că momentul de ordin $2k+1,\ k\geq 0$ este

$$M(X^{2k+1}) = 0, \ 2k+1 < n,$$
 (7.4)

iar momentul de ordin 2k este

$$M\left(X^{2k}\right) = \frac{n^k}{\sqrt{\pi}} \cdot \frac{\Gamma\left(k + \frac{1}{2}\right) \cdot \Gamma\left(\frac{n}{2} - k\right)}{\Gamma\left(\frac{n}{2}\right)} = n^k \cdot \frac{\prod\limits_{j=1}^k \left(j - \frac{1}{2}\right)}{\prod\limits_{j=1}^k \left(\frac{n}{2} - j\right)}. \text{ Rezultă}$$

$$M(X^{2k}) = n^k \cdot \frac{\beta(\frac{n}{2}, \frac{1}{2})}{\beta(\frac{n}{2} - k, \frac{1}{2} + k)} = n^k \cdot \frac{\prod_{j=1}^{k} (2j - 1)}{\prod_{j=1}^{k} (n - 2j)}, \ 2k < n.$$
 (7.4')

Momentele de ordin $k \geq n$ nu există. Deci dacă X este repartizată Student cu un grad de libertate, M(X) nu există. Dacă X este repartizată Student cu două grade de libertate, $M\left(X\right)=0$ și $D\left(X\right)=\infty$. Dacă X este repartizată Student cu $n\geq 3$ grade de libertate avem

$$\begin{cases} M(X) = 0 \\ D(X) = \frac{n}{n-2} = 1 + \frac{2}{n-2} \end{cases}$$
 (7.5)

Pentru $n = \overline{1.5}$ densitățile de repartiție Student cu n grade de libertate f_n sunt

$$\begin{cases} f_{1}(x) = \frac{1}{\pi(1+x^{2})} \\ f_{2}(x) = \frac{1}{2\sqrt{2}\left(1+\frac{x^{2}}{2}\right)^{\frac{3}{2}}} \\ f_{3}(x) = \frac{2}{\pi\sqrt{3}\left(1+\frac{x^{2}}{3}\right)^{2}} \\ f_{4}(x) = \frac{3}{\pi\sqrt{3}\left(1+\frac{x^{2}}{3}\right)^{\frac{5}{2}}} \\ f_{5}(x) = \frac{8}{3\pi\sqrt{5}\left(1+\frac{x^{2}}{3}\right)^{3}} \end{cases}$$

$$(7.6)$$

Deoarece $\lim_{n\to\infty} \left(1+\frac{x^2}{n}\right)^n = e^{x^2}$ rezultă

$$\lim_{n \to \infty} f_n(x) = \frac{1}{\sqrt{2\pi}} \cdot e^{-\frac{x^2}{2}}.$$
 (7.7)

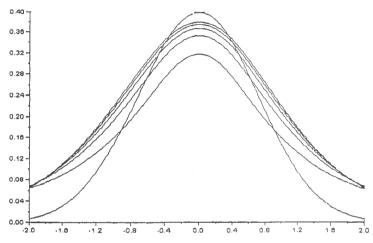


Fig. 7.1: Densitățile de repartiție Student cu n grade de libertate $(n = \overline{1,5})$, și densitatea de repartiție normală standard N(0,1).

Densitatea Student cu un grad de libertate are maximul cel mai apropiat de Ox și este cea mai împrăștiată. Pe măsură ce numărul gradelor de libertate crește, maximul se depărtează de Ox, și se apropie de axa de simetrie Oy (dispersia scade). Pentru n suficient de mare graficul densității Student cu n grade de libertate se apropie de graficul densității normale (clopotul lui Gauss). Se observă de asemenea că graficele au aceeași formă.

Se pot demonstra următoarele teoreme.

Teorema 7.1 Dacă variabila aleatoare X are repartiția N(0,1) și variabila aleatoare Y are repartiția χ^2 cu n grade de libertate, atunci variabila aleatoare $Z=\sqrt{n}\cdot\frac{X}{\sqrt{Y}}$ are repartiția Student cu n grade de libertate.

Teorema 7.2 Fie X_1, \ldots, X_n o selecție de volum n dintr-o populație caracterizată de variabila aleatoare $X \sim N\left(m, \sigma^2\right)$. Atunci $\sqrt{n-1} \cdot \frac{\overline{X}-m}{S}$, unde $S = \sqrt{S^2}$ este radical din dispersia de selecție, are repartiția Student cu n-1 grade de libertate.

Vom nota cu t_n repartiția Student cu n grade de libertate. Valorile funcțiilor de repartiție t_n se găsesc în tabele pentru diferite valori ale lui n. Notăm cu F_n funcția de repartiție Student cu n grade de libertate.

Definiția 7.4 Se numește cuantila de ordin α a lui t_n valoarea $t_n(\alpha) = F_n^{-1}(\alpha)$.

Deoarece graficul densității t_n are formă asemănătoare clopotului lui Gauss, cuantilele se determină analog celor de la repartiția normală. Pe coloana ν se află numărul gradelor de libertate și fiecare dintre celelalte coloane are la început (cap de tabel) ordinul cuantilei. Deci cuantila se găsește la intersecția dintre linia corespunzătoare numărului gradelor de libertate și coloana corespunzătoare ordinului cuantilei. Pentru anumite valori ale lui lpha (valori mici) se poate aplica, analog cazului repartiției normale, formula $t_n(\alpha) = -t_n(1-\alpha)$.

Exemplul 7.4 Să se calculeze $t_7(0,75)$, $t_{15}(0,95)$, $t_{22}(0,1)$ şi $t_5(0,05)$.

Din tabelul cu repartitia Student obtinem

 $t_7(0,75) = 0.711$ și $t_{15}(0.95) = 1.753$.

De asemenea, utilizând același tabel și formula de mai sus, obținem

 $t_{22}(0,1) = -t_{22}(0,9) = -1,321$ şi

 $t_5(0,05) = -t_5(0,95) = -2,015$

În continuare vom determina intervalul de încredere cu pragul arepsilon pentru medie, dacă dispersia este necunoscută. Obținem

$$\sqrt{n-1} \cdot \frac{\overline{X-m}}{S} \in \left[-t_{n-1} \left(1 - \frac{\varepsilon}{2} \right), t_{n-1} \left(1 - \frac{\varepsilon}{2} \right) \right].$$

$$-\frac{s}{\sqrt{n-1}} \cdot t_{n-1} \left(1 - \frac{\varepsilon}{2}\right) \leq \overline{X} - m \leq \frac{s}{\sqrt{n-1}} \cdot t_{n-1} \left(1 - \frac{\varepsilon}{2}\right).$$
 Deci dacă dispersia este necunoscută intervalul de încredere cu pragul ε este

$$I = \left[\overline{X} - \frac{S}{\sqrt{n-1}} \cdot t_{n-1} \left(1 - \frac{\varepsilon}{2} \right), \overline{X} + \frac{S}{\sqrt{n-1}} \cdot t_{n-1} \left(1 - \frac{\varepsilon}{2} \right) \right]$$
 (7.8)

Se observă și în acest caz că suma marginilor intervalului este $2 \cdot \overline{X}$, deci este suficient să calculăm un capăt a al său, celălat capăt calculându-se prin formula $b=2\cdot \overline{X}-a$.

Exemplul 7.5 Să se determine intervalul de încredere cu nivelul $\alpha = 95\%$ în cazul exemplului 7.2, dacă nu cunoaștem dispersia.

Avem $\varepsilon = 1 - \alpha = 0.05$. De asemenea

 $\frac{\overline{X} = 10,39167 \text{ si}}{\overline{X^2} = \frac{9.5^2 + 9.5^2 + 11.2^2 + 10.6^2 + 9.9^2 + 11.1^2 + 10.9^2 + 9.8^2 + 10.1^2 + 10.2^2 + 10.9^2 + 11^2}{12} = 108,3525.$

Rezulta $S^2 = \overline{X^2} - \overline{X}^2 = 108,3525 - 10,39167^2 = 0,36569.$ Marginea din stânga a intervalului de încredere este $\overline{X} - \frac{s}{\sqrt{n-1}} \cdot t_{n-1} \left(1 - \frac{\varepsilon}{2}\right) = 10,39167 - \frac{\sqrt{0.36569}}{\sqrt{11}} \cdot t_{11} \left(0,975\right) = 10,39167 - \frac{\sqrt{0.36569}}{\sqrt{11}} \cdot 2,201 = 9,99036.$

Marginea din dreapta este

 $2 \cdot 10,39167 - 9,99036 = 10,79298.$

Deci dacă dispersia este necunoscută intervalul de încredere de nivel α este I = [9,99036;10,7929]



Observația 7.3 Dacă $n \geq 30$ putem considera că $\frac{\overline{X}-m}{S} \cdot \sqrt{n} \sim N(0,1)$, conform teoremei limită centrală.

În acest caz intervalul de încredere cu pragul ε este

$$I = \left[\overline{X} - \frac{S}{\sqrt{n}} \cdot Z_{1 - \frac{\varepsilon}{2}}, \overline{X} + \frac{S}{\sqrt{n}} \cdot Z_{1 - \frac{\varepsilon}{2}} \right]. \tag{7.9}$$

Exemplul 7.6 Se măsoară cantitățile de ciment din 120 m³ de beton. Obținem media de selecție $\overline{X}=8,4$ și media de selecție a pătratului cantității $\overline{X^2}=72$. Să se determine intervalul de încredere cu pragul $\varepsilon = 3\%$ pentru medie.

Dispersia de selectie este

$$S^2 = \overline{X^2} - \overline{X}^2 = 72 - 8, 4^2 = 1,44.$$

Marginea din stânga a intervalului este
$$\overline{X} - \frac{S}{\sqrt{n}} \cdot Z_{1-\frac{e}{2}} = 8.4 - \frac{\sqrt{1.44}}{\sqrt{120}} \cdot Z_{0.985} = 8,4 - \frac{\sqrt{1.44}}{\sqrt{120}} \cdot 2,17 = 8,16229.$$
 Capătul din dreapta este

 $2 \cdot 8, 4 - 8, 16229 = 8,63771.$

Deci intervalul de încredere este

I = [8, 16229; 8, 63771].

Intervale de încredere pentru dispersie

În sectiunile precedente am presupus că dispersia este cunoscută, respectiv necunoscută. Se pune problema construirii unui interval de încredere pentru dispersie cu pragul ε dat. Se poate demonstra următoarea teoremă.

Teorema 7.3 Fie $X_1, ..., X_n$ o selecție de volum n dintr-o populație caracterizată de variabile aleatoare $X \sim N(m, \sigma^2)$. Atunci $\sum_{j=1}^n \left(\frac{X_j - \overline{X}}{\sigma}\right)^{2^p}$ este repartizată χ^2 cu n-1 grade de libertate.

Observația 7.4 Dacă în teorema 7.3 am înlocui \overline{X} cu m am obține o repartiție χ^2 cu n grade de libertate. Un grad de libertate se pierde datorită legăturii $\sum_{i=1}^{n} X_{i} = n \cdot \overline{X}$.

Aplicând teorema 7.3 obținem

$$\frac{n \cdot S^2}{\sigma^2} \sim \chi_{n-1}^2. \tag{7.10}$$

Definiția 7.5 Se numește cuantila de ordin α a repartiției χ_n^2 valoarea $\chi_n^2(\alpha) = F^{-1}(\alpha)$, unde F este funcția de repartiție a lui χ_n^2 , iar F^{-1} este inversa lui F.

Exemplul 7.7 Să se determine χ_{14}^2 (0,1), χ_{25}^2 (0,75), χ_7^2 (0,95), χ_3^2 (0,9) şi χ_{30}^2 (0,025). Utilizând tabelul cu repartiția χ^2 obținem χ_{14}^2 (0,1) = 7,78953; χ_{25}^2 (0,75) = 29,3389; χ_7^2 (0,95) = 14,0671; χ_3^2 (0,9) = 6.25139 ; χ_{25}^2 (0,005) = 16,7008 $\chi_{30}^2(0,025) = 16,7908.$

Aplicăm (7.10) și obținem $\chi_{n-1}^2\left(\frac{\varepsilon}{2}\right) \leq \frac{n \cdot S^2}{\sigma^2} \leq \chi_{n-1}^2\left(1 - \frac{\varepsilon}{2}\right).$

Rezultă că intervalul de încredere cu pragul ε pentru dispersie este

$$I = \left[\frac{n \cdot S^2}{\chi_{n-1}^2 \left(1 - \frac{\epsilon}{2} \right)}, \frac{n \cdot S^2}{\chi_{n-1}^2 \left(\frac{\epsilon}{2} \right)} \right]. \tag{7.11}$$

Exemplul 7.8 În exemplul 7.2 să se determine intervalul de încredere cu pragul $\varepsilon = 5\%$ pentru

persie. Avem $\overline{X} = 10,39167$ și $\overline{X^2} = 108,3525$, conform exemplelor 7.2 și 7.5. Rezultă $S^2 = \overline{X^2} - \overline{X}^2 = 0,36569$. Capătul din stânga al intervalului este $\frac{12S^2}{\chi_{11}^2(1-\frac{\epsilon}{2})} = \frac{12S^2}{\chi_{11}^2(0.975)} = \frac{12\cdot0.36569}{21.92} = 0,20018.$ Capătul din dreapta al intervalului este $\frac{12S^2}{\chi_{11}^2(\frac{\epsilon}{2})} = \frac{12S^2}{\chi_{11}^2(0.025)} = \frac{12\cdot0.36569}{3.81575} = 1,15529.$ Intervalul de încredere cu propoul de 5% pentru dienersie este deci

Intervalul de încredere cu pragul de 5% pentru dispersie este deci

I = [0, 20018; 1, 15529].

Probleme propuse

Se măsoară cantitatea de ciment din 15 m^3 de beton. Rezultatele sunt conform tabelului: $i \mid 1 \quad 2 \quad 3 \quad 4 \quad 5 \quad 6 \quad 7 \quad 8 \quad 9 \quad 10 \quad 11$ X_t 3,6 3,9 4,5 3,8 4,4 4,9 4,2 3,8 3,52 4,51 4,4

Să se determine intervalele de încredere pentru cantitatea medie de ciment cu nivel 90%, prag 5% și prag 1%, dacă dispersia este $\sigma^2 = 0.36$.

- Să se rezolve problema anterioară dacă dispersia este necunoscută.
- În cazul ultimelor două probleme, să se determine intervalele de încredere pentru dispersie.

Se măsoară accelerațiile scoarței terestre (în q) la 10 momente de timp. Rezultatele sunt conform tabelului:

Să se determine intervalele de încredere pentru accelerația medie cu prag 5%, prag 3% și prag 2%, dacă dispersia este $\sigma^2 = 0,01$.

- Să se rezolve problema anterioară dacă dispersia este necunoscută, iar pragul în loc de
- În cazul ultimei probleme, să se determine intervalele de încredere pentru dispersie.

Capitolul 8

Verificarea ipotezelor statistice

Fie $X_1, ..., X_n$ o selecție de volum n dintr-o populație caracterizată de variabila aleatoare X, care depinde de un parametru θ . În aceste condiții putem emite o ipoteză despre parametrul θ sau despre repartiția variabilei aleatoare X. Această ipoteză trebuie verificată (dacă este adevărată sau falsă).

Definiția 8.1 Ipoteza pe care ne propunem s-o verificăm dacă este adevărată sau falsă se numește ipoteza nulă.

Vom nota cu H_0 ipoteza nulă. Această ipoteză se verifică în raport cu o altă ipoteză, care este considerată adevărată dacă și numai dacă ipoteza nulă este falsă.

Definiția 8.2 Ipoteza în raport cu care se verifică ipoteza nulă se numește ipoteza alternativă.

Vom nota ipoteza alternativă cu H_1 . De exemplu H_0 poate afirma că $\theta = \theta_0$, iar H_1 că $\theta = \theta_1$, unde $\theta_1 \neq \theta_0$, sau că $\theta \neq \theta_0$. De asemenea H_1 ar putea afirma că $\theta < \theta_0$, sau că $\theta > \theta_0$.

Definiția 8.3 O metodă matematică prin care verificăm dacă ipoteza nulă este adevărată se numește test. Dacă H_0 se referă numai la parametrul θ testul se numește test parametric. În caz contrar testul se numește test neparametric. Dacă H_0 afirmă că $\theta=\theta_0$ testul se numește test de semnificație. Dacă H_0 se referă la repartiția variabilei aleatoare X testul se numește test de concordanță.

De exemplu dacă H_0 afirmă că media unei variabile aleatoare normale este $m=m_0$ testul este test parametric și test de semnificație. Dacă H_0 afirmă că variabila aleatoare X are repartiția normală, sau că are repartiția $\exp(3)$ testul este test neparametric și test de concordanță.

Modalitatea prin care vom efectua un test este următoarea: vom calcula valoarea statisticii S cu argumentele particularizate de selecția $X_1, ..., X_n$ și în funcție de valoarea sa acceptăm ipoteza nulă (spunem că H_0 este adevărată), sau o respingem (spunem că H_0 este falsă). Reamintim că o statistică este o funcție de valorile din selecția $X_1, ..., X_n$. Mai exact, vom considera regiunea $R_0 \subset \mathbb{R}$ și vom accepta H_0 dacă și numai dacă $S(X_1, ..., X_n) \in R_0$. Deoarece X_j sunt variabile aleatoare, rezultă că și S este variabilă aleatoare.

Definiția 8.4 Se numește eroare de ordin I a unui test probabilitatea de a respinge ipoteza nulă dacă aceasta este adevărată. Eroarea de ordin I se mai numește și pragul testului. Se numește eroarea de ordin II a unui test probabilitatea de a accepta ipoteza nulă dacă aceasta este falsă. Se numește puterea testului probabilitatea de a respinge ipoteza nulă dacă aceasta este falsă.

Observația 8.1 Conform definiției de mai sus, eroarea de ordin I este $\varepsilon_1 = P(S \notin R_0 | H_0)$, eroarea de ordin II este $\varepsilon_2 = P(S \in R_0 | H_1)$ și puterea testului este $\pi = 1 - \varepsilon_2$.

8.1 Teste de semnificație

8.1.1 Testul Z bilateral și testele Z unilaterale pentru medie

Fie $X_1, ..., X_n$ o selecție de volum n dintr-o populație caracterizată de variabila aleatoare $X \sim N(m, \sigma^2)$, unde σ^2 este cunoscută.

În toate cele trei teste prezentate în continuare ipoteza nulă va fi

$$H_0: m = m_0, \tag{8.1}$$

unde $m_0 \in \mathbb{R}$ este un număr real dat.

Pofiniția 8.5 Se numește test Z bilateral testul care verifică ipoteza nulă (8.1) în raport cu ipoteza alternativă $H_1: m \neq m_0$ cu pragul ε dat, dacă dispersia este cunoscută.

Décarece $\sqrt{n} \cdot \frac{\overline{X} - m}{\sigma} \sim N(0, 1)$, dacă H_0 este adevărată $\sqrt{n} \cdot \frac{\overline{X} - m_0}{\sigma} \sim N(0, 1)$. Vom calcula

$$Z = \sqrt{n} \cdot \frac{\overline{X} - m_0}{\sigma}. \tag{8.2}$$

Decarece $Z \sim N(0,1)$ avem

$$P\left(|Z| < Z_{1-\frac{\varepsilon}{2}}\right) = F\left(Z_{1-\frac{\varepsilon}{2}}\right) - F\left(-Z_{1-\frac{\varepsilon}{2}}\right) = 1 - \frac{\varepsilon}{2} - \frac{\varepsilon}{2} = 1 - \varepsilon, \tag{8.3}$$

unde $Z_{1-\frac{\epsilon}{2}}$ este cuantila de ordin $1-\frac{\epsilon}{2}$ a repartiției N(0,1).

Vom accepta H_0 dacă și numai dacă

$$|Z_{\downarrow\downarrow} \leq Z_{1-\frac{\epsilon}{2}}. \tag{8.4}$$

Puterea testului va depinde de valoarea reală a mediei, m.

Deoarece $\sqrt{n} \cdot \frac{\overline{X-m}}{\sigma} \sim N(0,1)$ puterea restului este egală cu $P(|Z| > Z_{1-\frac{\epsilon}{2}})$, și obținem

$$\pi\left(m\right) = 1 - F\left(Z_{1-\frac{\epsilon}{2}} + \sqrt{n} \cdot \frac{m_0 - m}{\sigma}\right) + F\left(\sqrt{n} \cdot \frac{m_0 - m}{\sigma} - Z_{1-\frac{\epsilon}{2}}\right). \tag{8.5}$$

Se poate demonstra că puterea este strict descrescătoare pe $(-\infty, m_0]$ și strict crescătoare pe $[m_0, \infty)$. De asemenea

$$\begin{cases} \pi\left(m_{0}\right) = \varepsilon \\ \lim_{m \to \pm \infty} \pi\left(m\right) = 1 \end{cases}$$
 (8.6)

Exemplul 8.1 Se măsoară grosimea a 10 cărămizi. Rezultatele sunt date de tabelul:

Să se verifice ipoteza nulă H_0 : m=10 în raport cu H_1 : $m\neq 10$ cu pragul $\varepsilon=2,5\%$. Se stie că dispersia este $\sigma^2 = 0.81$.

 $\frac{Media\ de\ selecție\ este}{\overline{X}} = \frac{9.7+10+9.5+11.25+10.75+9.5+12.5+11+10+10.75}{10} = 10,495.$

 $\begin{array}{l} Z = \sqrt{10} \cdot \frac{10,495-10}{\sqrt{0,81}} = 1,73925. \\ Decarece \ Z_{1-\frac{e}{2}} = Z_{0,9875} = 2,24 \ rezult\ \ c\ \ |Z| < Z_{1-\frac{e}{2}}, \ deci\ accept\ \ m \ H_0. \end{array}$

Definiția 8.6 Se numește test Z unilateral stânga testul care verifică ipoteza nulă $H_0: m=m_0$ în raport cu ipoteza alternativă H_1 : $m < m_0$ cu un pragarepsilon dat, dacă dispersia este cunoscută.

Analog testului bilateral, vom accepta ipoteza nulă dacă și numai dacă

$$\pi\left(m\right) = F\left(\sqrt{n} \cdot \frac{m_0 - m}{\sigma} - Z_{1-\epsilon}\right). \tag{8.8}$$

Se poate demonstra că puterea testului este strict descrescătoare în funcție de valoarea reală a mediei, m, și

$$\begin{cases} \lim_{m \to -\infty} \pi(m) = 1\\ \lim_{m \to \infty} \pi(m) = 0\\ \pi(m_0) = \varepsilon \end{cases}$$
 (8.9)

Exemplul 8.2 În condițiile exemplului 8.1 să se verifice ipoteza $H_0: m = 11, 5$ în raport cu ipoteza $H_1: m < 11$, cu pragul $\varepsilon = 2,5\%$ dacă dispersia este $\sigma^2 = 0,81$. $Z = \sqrt{10} \cdot \frac{10.495 - 11.5}{\sqrt{0.81}} = -3,53121$. Deoarece $Z_{1-\varepsilon} = Z_{0.975} = 1,96$ rzultă

 $Z < -Z_{1-\varepsilon}$, deci respingem H_0 .

 $m{\mathscr{R}}$ $m{\mathsf{Definiția}}$ 8.7 Se numește test Z unilateral dreapta testul care verifică ipoteza nulă H_0 : m= $-m_0$ în raport cu ipoteza alternativă $H_1:m>m_0$ cu un pragarepsilon dat, dată dispersia este cunoscută.

Vom accepta ipoteza nulă dacă și numai dacă

$$\pi\left(m\right) = 1 - F\left(\sqrt{n} \cdot \frac{m_0 - m}{\sigma} + Z_{1-\epsilon}\right). \tag{8.11}$$

Se poate demonstra că puterea testului este strict crescătoare în funcție de valoarea reală a mediei, m, și

$$\begin{cases} \lim_{m \to -\infty} \pi(m) = 0\\ \lim_{m \to \infty} \pi(m) = 1\\ \pi(m_0) = \varepsilon \end{cases}$$
(8.12)

Exemplul 8.3 În condițiile exemplelor anterioare să se verifice $H_0: m = 10$ în raport cu $H_1: m > 10$ cu pragul $\varepsilon = 2,5\%$ dacă dispersia este $\sigma^2 = 0,81$.

Avem

 $Z = 1,73925 < 1,96 = Z_{0,975}, deci acceptăm H_0.$

8.1.2 Testul student bilateral şi testele student unilaterale pentru medie

În condițiile testelor Z presupunem acum că nu cunoaștem dispersia.

Definiția 8.8 Se numește test Student bilateral (sau test t bilateral) testul care verifică ipoteza nulă $H_0: m=m_0$ în raport cu ipoteza alternativă $H_1: m \neq m_0$ cu un prag ε dat, dacă dispersia este necunoscută. Se numește test Student unilateral stânga sau test t unilateral stânga testul care verifică ipoteza nulă $H_0: m=m_0$ în raport cu ipoteza alternativă $H_1: m < m_0$ cu un prag ε dat, dacă dispersia este necunoscută. Se numește test Student unilateral dreapta sau test t unilateral dreapta testul care verifică ipoteza nulă $H_0: m=m_0$ în raport cu ipoteza alternativă $H_1: m > m_0$ cu un prag ε dat, dacă dispersia este necunoscută.

Pentru aceste teste se ține cont că $\sqrt{n-1} \cdot \frac{\overline{X}-m_0}{S} \sim t_{n-1}$, unde $S^2 = \frac{1}{n} \cdot \sum_{j=1}^n \left(X_j - \overline{X}\right)^2$ este dispersia de selecție a lui X și t_{n-1} este repartiția student cu n-1 grade de libertate. Vom determina

$$T = \sqrt{n-1} \cdot \frac{\overline{X} - m_0}{S}.$$
(8.13)

În cazul testului t bilateral vom accepta $\widetilde{H_0}$ dacă și numai dacă

Regular
$$|T| < t_{n-1} \left(1 - \frac{\varepsilon}{2}\right),$$
 (8.14)

unde t_{n-1} $(1-\frac{\varepsilon}{2})$ este cuantila de ordin $1-\frac{\varepsilon}{2}$ a repartiției Student cu n-1 grade de libertate Puterea testului este

$$\pi(m) = 1 - G_{n-1} \left(\sqrt{n-1} \cdot \frac{m_0 - m}{S} + t_{n-1} \left(1 - \frac{\varepsilon}{2} \right) \right) + G_{n-1} \left(\sqrt{n-1} \cdot \frac{m_0 - m}{S} - t_{n-1} \left(1 - \frac{\varepsilon}{2} \right) \right), \tag{8.15}$$

unde G_{n-1} este funcția de repartiție a variabilei aleatoare Student cu n-1 grade de libertate. Datorită simetriei graficelor densităților de repartiție Student și din monotonia acestora, analog testului Z, rezultă că formula (8.6) este adevărată.

Exemplul 8.4 Să se rezolve exemplul 8.1 dacă dispersia este necunoscută și pragul este $\varepsilon =$

Rezultă că dispersia de selecție este
$$S^2 = \overline{X^2} - \overline{X}^2 = 110,95275 - 10,495^2 = 0,80773, și $T = \sqrt{9} \cdot \frac{10,495}{\sqrt{0,80773}} = 1,65232.$ Dar $t_9(0,975) = 2,262.$$$

$$T = \sqrt{9} \cdot \frac{10,495}{\sqrt{0.80773}} = 1,65232.$$

Rezultă $|T| < t_9 (1 - \frac{\varepsilon}{2})$, deci acceptăm H_0 .

🙊 În cazul testului Student unilateral stânga vom accepta ipoteza nulă dacă și numai dacă

$$T > -t_{n-1} (1 - \varepsilon).$$
Cu notațiile din cazul testului t bilateral, puterea testului este (8.16)

$$\pi(m) = G_{n-1} \left(\sqrt{n-1} \cdot \frac{m_0 - m}{S} - t_{n-1} (1 - \varepsilon) \right). \tag{8.17}$$

Analog cazului testului bilateral, putem deduce că (8.9) este adevărată

Exemplul 8.5 Să se rezolve exemplul 8.2 dacă nu cunoaștem dispersia.

Avem

Decarece
$$t_0(0.975) = 2.262$$
 rezultă

$$T = \sqrt{9} \cdot \frac{10,495-11.5}{\sqrt{0,80773}} = -3,3547.$$

Decarece $t_9(0,975) = 2,262$ rezultă $T < -t_{n-1}(1-\varepsilon)$, deci respingem H_0 .



În cazul testului Student unilateral dreapta vom accepta ipoteza nulă dacă și numai dacă

$$T < t_{n-1} (1 - \varepsilon).$$
Cu notațiile din cazul testului t bilateral, puterea testului este

$$\pi(m) = 1 - G_{n-1} \left(\sqrt{n-1} \cdot \frac{m_0 - m}{S} + t_{n-1} (1 - \varepsilon) \right). \tag{8.19}$$

Analog cazului testului bilateral, putem deduce că (8.12) este adevărată.

Exemplul 8.6 Să se rezolve exemplul 8.3 dacă nu cunoaștem dispersia și prugul este $\varepsilon = 1\%$.

 $T = 1,65232 < 2,821 = t_9(0,99)$, deci acceptăm H_0 .

Testul χ^2 bilateral și testele χ^2 unilaterale pentru dispersie

În testele de semnificație Z se presupune că știm valoarea dispersiei σ^2 , iar în cazul testelor Student se presupune că nu cunoaștem această valoare. În continuare vom defini teste de semnificație pentru dispersie.

Definiția 8.9 Se numește test χ^2 bilateral testul care verifică ipoteza nulă $(H_0:\sigma^2=\sigma_0^2)$ în raport cu ipoteza alternativă $H_1:\sigma^2\neq\sigma_0^2$ cu un prag ε dat. Se numește test χ^2 unilateral stânga testul care verifică ipoteza nulă $H_0:\sigma^2=\sigma_0^2$ în raport cu ipoteza alternativă $H_1:\sigma^2<\sigma_0^2$ cu un prag ε dat. Se numește test χ^2 unilateral dreapta testul care verifică ipoteza nulă $H_0: \sigma^2 = \sigma_0^2$ $\hat{i}n$ raport cu ipoteza alternativă $H_1: \sigma^2 > \sigma_0^2$ cu un prag ε dat.

Se va calcula

$$X = \frac{n \cdot S^2}{\sigma_0^2}.$$
(8.20)

În cazul testului bilateral vom accepta ipoteza nulă dacă și numai dacă

Regula
$$\chi_{n-1}^2\left(\frac{\varepsilon}{2}\right) < \chi_{n-1}^2\left(1 - \frac{\varepsilon}{2}\right). \tag{8.21}$$

Exemplul 8.7 În cazul exemplului 8.1 să se verifice ipoteza nulă $H_0: \sigma^2 = 0.81$ în raport cu ipoteza alternativă $H_1: \sigma^2 \neq 0, 81$ cu pragul $\varepsilon = 2\%$.

Decoarees $S^2 = 0.80773$ avem $X = \frac{10 \cdot S^2}{\sigma_0^2} = \frac{10 \cdot 0.80773}{0.81} = 9,971975.$ Dar $\chi_9^2(0,01) = 2,087912$ şi $\chi_9^2(0,99) = 21,666.$ Deci $\chi_9^2(0,01) < X < \chi_9^2(0,99)$, şi acceptăm ipoteza nulă.

În cazul testului unilateral stânga vom accepta ipoteza nulă dacă și numai dacă

Exemplul 8.8 În cazul exemplului
$$8.1$$
 să se verifice ipoteza nulă $H_0: \sigma^2 = 0,64$ în raport cu

ipoteza alternativă $H_1: \sigma^2 < 0,64$ cu pragul $\varepsilon = 2,5\%$.

Deoarece $S^2 = 0.80773$ avem $X = \frac{10 \cdot S^2}{\sigma_0^2} = \frac{10 \cdot 0.80773}{0.64} = 12,62078$. Dar $\chi_9^2(0,025) = 2,70039$.

Deci $X > \chi_9^2$ (0,025), și acceptăm ipoteza nulă.

În cazul testului unilateral dreapta vom accepta ipoteza nulă dacă și numai dacă

Pagne here
$$\frac{X < \chi^2_{n-1} (1-\varepsilon)}{\cos \omega}.$$
 (8.23)

Exemplul 8.9 În cazul exemplului 8.1 să se verifice ipoteza nulă $H_0: \sigma^2 = 0.81$ în raport cu ipoteza alternativă $H_1: \sigma^2 > 0,81$ cu pragul $\varepsilon = 1\%$.

Decoarece $S^2 = 0.80773$ avem $X = \frac{10 \cdot S^2}{\sigma_0^2} = \frac{10 \cdot 0.80773}{0.81} = 9.971975$. Dar $\chi_9^2(0.99) = 21.666$.

Deci $X < \chi_9^2(0,99)$, și acceptăm ipoteza nulă.

Tabelul 4.3.1

H ₀	H_1	Regiunea critică
$\rho_{xy} = \rho_{uv}$	$\rho_{XY} > \rho_{UV}$	$U > u_{1-\alpha}$
$\lambda xy = \rho uv$	$\rho_{XY} = \rho_{UV} \rho_{XY} < \rho_{UV}$	U < u _a
$\rho_{xx} = \rho_{uv}$	$\rho_{XY} \neq \rho_{UY}$	$ U > u_{1-\alpha/2}$

Algoritmul folosit este următorul:

- 1) Se calculează rxy și ruv.
 - 2) Se calculează

$$U_{xy} = \frac{1}{2} \ln \frac{1 + r_{xy}}{1 - r_{xy}},$$

$$U_{vy} = \frac{1}{2} \ln \frac{1 + r_{vy}}{1 - r_{vy}}$$

- 3) Se calculează U dată de (4.3.1)
- 4) Din tabele se extrage cuantila corespunzătoare pragului de semnificație.

Observație Dacă m=n sau dacă m și n sunt suficient de mari, verificarea

Complementara regiunii critice pentru verificarea ipotezei H_0 : $\rho_{XY}=\rho_{UY}=0$ nu necesită cunoașterea lui ρ.

 ρ faţă de H₁: $\rho_{xy} \neq \rho_{uy}$,

$$\frac{1}{1/(n-1)-1/(m-1)} \left[\left(U_{XY} - U_{UV} \right) - \sigma u_{1-\alpha/2} \right] < \rho < \frac{1}{1/(n-1)-1/(m-1)}$$

 $<\frac{2}{1/(n-1)-1/(m-1)}\left[\left(U_{XY}-U_{UV}\right)+\varpi u_{1-\alpha/2}\right]$ unde $\sigma^2=1/(n-3)+1/(m-3)$, constituie un interval de încredere pentru valoarea comună ρ a coeficientului de corelație cu coeficientul de încredere 1 - α .

Valorile funcției lui Laplace $\Phi(z)$ Tabelul 1

か(を)十年(-1)二十

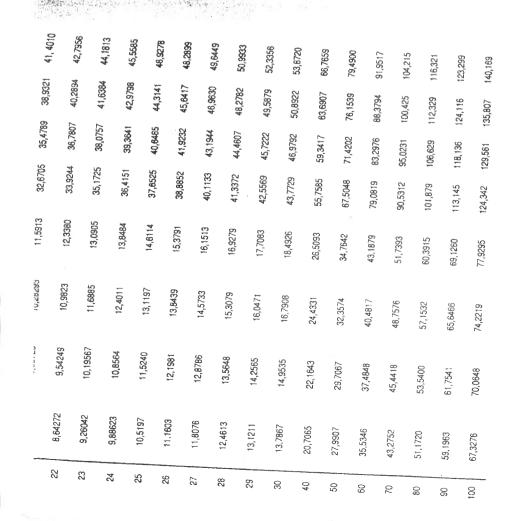
4			Valori	e runc	mı ıarı	Lapla	Valorile funcției lui Lapiace +(z)			
N	00,00	0,01	0,02	0,03	0,04	90'0	90'0	0,07	80'0	60'0
0,0	0,5000	0,5040	0,5080	0,5120	0,5160	0,5199	0,5239	0,5279	0,5319	0,5359
1,0	0,5398	0,5438	0,5478	0,5517	0,5557	0,5596	0,5838	0,5675	0,5714	0,5753
0,2	0,5793	0,5832	0,5871	0,5910	0,5948	0,5987	0,8026	0,8064	0,6103	0,6141
0,3	0,8179	0,6217	0,6255	0,6293	0,6331	0,6368	0,6406	0,6443	0,6480	0,6517
0,4	0,8554	0,6591	0,6628	0,6664	0,6700	0, 6736	0,6772	0,6808	0,6844	6/89/0
0,5	0,6915	0,6950	0,6985	0,7019	0,7054	0,7088	0,7123	0,7157	0.7190	0.7224
9'0	0,7257	0,7291	0,7324	0,7357	0,7389	0,7422	0,7454	0.7486	0,7517	0,7545
2,0	0,7580	0,7611	0,7642	0.7673	0,7703	0,7734	0,7764	0,7794	0.7823	0,7852
8,0	0,7881	0,7910	0,7939	0.7967	0,7995	0,8023	0,8051	0,8078	0.8106	6,8133
6'0	0,8159	0,8186	0,8212	0,8238	0.8264	0.8289	0,8315	0.8340	0,8365	0,8389
0,1	0,8413	0,8438	0,8461	0,8485	0,8508	0,8531	0,8554	0,8577	0,8599	0,8621
7	0,8643	0,8665	9898'0	0,8708	0,8729	0,8749	0.8770	0,8790	0,8810	0,8830
1,2	0,8849	0,8869	0,8888	0,8907	0,8925	0,8944	0,8962	0,8980	0,8997	0,90147
ε,	0,90320	0,30490	0,90658	0,90824	0,90988	0,91149	0,91309	0,91466	0,91621	0,91774
1,4	0,91924	0,92073	0,92220	0,92364	0,92507	0,92647	0,92785	0,92922	950056	0,93189
1,5	0,93319	0,93448	0,93574	0,93699	0,93822	0,93943	0,94062	0,94179	0,94295	0,94408
1,6	0,94520	0,94630	0,94738	0,94845	0,94950	0,95053	0,95154	0,95254	0,95352	0,95449
1,7	0,95543	0,95637	0,95728	0,95818	0,95907	0,95994	0,98080	0,96164	0,98246	0,96327
8,	0,96407	0,96485	0,96562	0,96638	0,96712	0,96784	0,96858	0,96326	0,96995	0,97062
1,9	0,97128	0,97193	0,97257	0,97320	0,97381	0,97441	0,97500	0,97558	0,97615	0/97670

2,0	0,97725	0,97778	0,97831	0,97882	0,97932	0,97982	0,98030	0,98077	0,98124	0,98169
% ~~	0,98214	0,98257	0,98300	0,98341	0,98382	0,98422	0,98461	0,98500	0,98537	0,98574
2,2	0,98610	0,98645	0,98679	0,98713	0,98745	0,98778	0,98809	0,98840	0,98870	0,98899
ر ر	0,98928	0,98956	0,98983	0,920097	0,920358	0,920613	0,920883	0,921106	0,921344	0,9²1576
4	0,9*1802	0,92024	0,92240	0,92451	0,92656	0,9*857	0,923053	0,923244	0,9²3431	0,923613
35	0,923790	0,9²3963	0,924132	0,924297	0,924457	0,924614	0,924766	0,924915	0,325060	0,9²5201
9,	0,9²5339	0,925473	0,9²5604	0,925731	0,9²5855	0,9²5975	0,926093	0,9²6207	0,9²8319	0,926427
7.	0,926533	0,928636	0,926736	0,9'6833	0,9²6928	0,927020	0,927110	0,9²7197	0,9²7282	0,9²7365
00	0,927445	0,927523	0,927599	0,9 ² 7673	0,927744	0,927814	0,927882	0,927948	0,928012	0,928074
0	0,928134	0,928193	0,928250	0,9 ² 8305	0,928359	0,9²8411	0,9²8462	0,928511	0,928559	0,928605
0	0,928650	0,928694	0,928736	0,928777	0,928817	0,9²8856	0,978893	0,928930	0,928965	0,9²8999
~ <u>~</u>	0,9323	0,930646	0,970957	0,931260	0,931553	0,931836	0,932112	0,932378	0,932636	0,932888
Si.	0,93129	0,9³3363	0,93590	0,933810	0,934024	0,934230	0,934429	0,934623	0,934810	0,934991
ω	0,935166	0,93535	0,935499	0,935658	0,935811	0,935959	0,936103	0,936242	9,936376	0,936505
4	0,9³6631	0,936752	0,976869	0,9³6982	1602,610	0,937197	0,937299	0,9 ³ 7398	0,9 ³ 7493	0,937585
rυ	0,937674	0,937759	0,937842	0,9 ⁷ 7922	6862,6'0	0,938074	0,938146	0,938215	0,938282	0,938347
æ,	0,938409	0,938469	0,938527	0,938583	0,938637	0,5 ³ 8689	0,938739	0,938787	0,938834	6,938879
	0,938922	0,938964	6,940039	0,940426	0,910799	0,9*1158	0,9*1504	0,941838	0,942159	0,9*2468
ω <u>΄</u>	0,912765	0,9*3052	0,943327	0,9 ⁴ 3593	0,9*3848	0,94094	0,9*4331	0,9*4558	0,944777	0,9'4988
တ	0,9*5190	0,9*5385	0,9*5573	0,9*5753	0,945926	0,9 ⁴ 6092	0,9*6253	0,9*6408	0,9*6554	0,9*8898
oʻ	0,9*6833	0,9 ⁴ 6964	0,947090	0,947211	0,9 ⁴ 7327	0,9 ⁴ 7439	0,9*7546	0,947649	0,947748	0,9*7843

8/_	0,005	0,010	0,025	90'0	96'0	0,975	0,930	ő
	392704 x 10 ⁻¹⁰	157088 × 10°	982069 x ::	333214 x 10*	3,84146	5,57.3€.3	6,63490	7,8,1
	0,0100251	0,0201007	0,0506 35n	0,102587	5,99147	7,31776	9,21034	10,50
	0,0717212	0,114832	0,215795	0,351846	7,81473	5,34840	11,3443	12,60
	0,206990	0,297110	0,484419	0.710721	9,48773	11,1433	13,2767	14,86
	0,411740	0,554300	0,8312:1	1,145476	11,0705	12.8325	15,0863	16,74
	0,675727	0,872085	1,237347	1,63539	12.5916	14,4494	16,8119	% 3
	0,989265	1,239043	1,68987	2,16735	14,0671	16,0128	18,4753	20.27
	1,344419	1,846482	2,179/3	2,73264	15,5073	17,5346	20,0902	21,96
	1,734926	2,087912	2,70035	3,32511	16,9130	19,0228	21,5660	23,55
	2,15585	2,55821	3,24697	3,94030	18,3070	20,480:	23,2083	25, 18
	2,60321	3,05347	3,81575	4,57481	19.6751	21,9200	24,7250	25,78
	3,07382	3,57056	4,40379	5,22603	21,0261	23,3367	26,2176	28,29
	3,56503	4,10691	5,00874	5,89186	22,3621	24,7358	27,6883	33.8
	4,07468	4,66043	5,62872	6,57063	23,6848	26,1190	29,1413	31,3
	4,60094	5,22935	6,26214	7,26094	24,9358	27,4884	30,5779	32,80
(0	5,14224	5,81221	6,90766	7,96164	26,2962	28,8454	31,9999	34,28
~	5,69724	6,40776	7,56418	8,67176	27,5871	30,1910	33,4087	35,7
~	6,26481	7,01491	8,23075	9,39046	28,8693	31,5264	34,8053	37,15
	6,84398	7,63273	8,90655	10,1170	30,1435	32,8523	36,1908	38,55
0	7,43386	8,26040	3,5 9083	10,8508	31,4104	34,1695	37,5662	39,95
	_							

Tabelul 3 Cuantilele repartiției $t(m):t_{\alpha}(m)$

B/B	0,750	06'0	0,95	0,975	66'0	966'0
-	1,000	3,078	6,314	12,706	31,821	63,657
2	0,816	1,886	2,920	4,303	6,965	9,925
က	0,765	1,638	2,353	3,182	4,541	5,841
4	0,741	1,533	2.132	2,776	3,747	4,604
Ŋ	0,727	1,476	2,0:5	2,571	3,365	4.032
9	0,718	1,440	1,943	2,447	3,143	3.707
7	0,711	1,415	1,895	2,365	2.998	3,499
80	0,766	1,397	1,850	2,306	2,896	3.355
0	0,703	1,383	1,833	2,262	2,821	3,250
10	00,700	1,372	1,812	2,228	2.764	3,169
=	769'0	1,363	1,796	2,201	2,718	3,106
12	0,695	1,356	1,782	2,179	2,681	3,055
13	0,694	1,350	1,77,1	2,160	2,650	3,012
14	0,692	1,345	1,76!	2,145	2,624	2,977
15	0,691	1,34	1,753	2,131	2,602	2,947
16	069'0	1,337	1,746	2,120	2,583	2,921
17	0,689	1,333	1,740	2,110	2,567	2,898
18	0,688	1,330	1,734	2,101	2,552	2,878
19	0,688	1,328	1,729	2,093	2,539	2,861





2,845 2,831 2,819 2,807 2,797 2,787 2,779 2,771 2,763 2,756 2,750 2,704 2,660 2,617 2,576 2,528 2,518 2,508 2,500 2,492 2,485 2,479 2,473 2,467 2,462 2,457 2,423 2,390 2,358 2,326 2,086 2,080 2,074 2,069 2,064 2,060 2,056 2,052 2,048 2,045 2,042 2,021 2,000 1,980 1,960 1,725 1,721 1,717 1,714 1,711 1,708 1,706 1,703 1,701 1,699 1,697 1,684 1,671 1,658 1,645 1,325 1,323 1,319 1,321 1,318 1,316 1,315 1,314 1,313 1,311 1,310 1,303 1,296 1,289 1,282 0,686 0,686 0,685 0,685 0,684 0,684 0,684 0,683 0,683 0,683 0,681 6/9'0 229'0 0,674 2 22 \aleph 24 25 56

27

88

53

30

40

120

8

90

Cuantilele repartiției F(n.m): $F_p(n.m)$ Tabelul 4

60	p= 0,9	9.86	88	24	.94	.32	96:	.72	.56	.44	.35	.27	:21	.16	.12	60:	90.	.03	8.	.98	.96	.95	.93	.92	.91	83	88	.87	.87	98. 86.	38.	.79	.74	1.68	0.0
		ις,																																	
80		59.4	63	5.2	3.9	3.2	2.9	2.7	2.5	2.4	2.38	2.3(2.2	2.2(2.15	2.13	2.05	2.06	2.0	2.03	2.00	1.98	1.9	1.95	1.9	1.9	1.92	.9	1.9(1.8	1.88	<u>~</u>	1.7	1.72	Ġ
7		58.91	9.35	5.27	3.98	3.37	3.01	2.78	2.62	2.51	2.41	2.34	2.28	2.23	2.19	2.16	2.13	2.10	2.08	2.06	2.04	2.02	2.01	1.99	1.98	1.97	1.96	1.95	1.94	1.93	1.93	1.87	1.82	1.77	70
9		58.20	9.33	5.28	4.01	3.40	3.05	2.83	2.67	2.55	2.46	2.39	2.33	2.28	2.24	2.21	2.18	2.15	2.13	2.11	2.09	2.08	2.06	2.05	2.04	2.02	2.01	2.00	2.00	1.99	1.98	1,93	1.87	1.82	17
5		57.24	9.29	5.31	4.05	3.45	3.11	2.88	2.73	2.61	2.52	2.45	2.39	2.35	2.31	2.27	2.24	2.22	2.20	2.18	2.16	2.14	2.13	2.11	2.10	5.09	2.08	2.07	5.06	5.06	2.05	2.00	1.95	1.90	1
4		55.83	9.24	5.34	4.11	3.52	3.18	2.96	2.81	2.69	2.61	2.54	2.48	2.43	2.39	2.36	2.33	2.31	2.29	2.27	2.25	2,23	₹!	2.21	2.19	2.18	2.17	2.17	2.16	2.15	2.14	5.09	2.04	1.99	,
ന		53.59	9.16	5.39	4.19	3.62	3.29	3.07	2.92	2.81	2.73	2.66	2.61	2.56	2.52	2.49	2.46	2.44	2.45	2.40	2.38	2.36	2.35	2.34	2.33	2.32	2.31	2.30	2.29	2.28	2.24	2.23	2.18	2.13	0
2		49.50	9.00	5.46	4.32	3.78	3.46	3.26	3.11	3.01	2.95	2.86	2.81	2.76	2.73	2.70	2.67	2.64	2.62	2.61	2.59	2.57	2.56	2.55	2.54	2.53	2.52	2.51	2.50	2.50	2.49	2.44	2.39	2.35	0
-		39.86	8.53	5.54	4.54	4.06	3.78	3.59	3.46	3.36	3.29	3.23	3.18	3.14	3.10	3.07	3.05	3.03	3.01	2.99	2.97	2.96	2.95	2.94	2.93	2.92	2.91	2.90	2.89	2.89	2.88	2.84	2.79	2.75	ř
5	/ E	-	2	က	4	22	9	7	80	6	10	Ξ	12	55	14	15	16	17	18	19	50	21	55	53	24	52	56	27	78	53	30	40	09	120	

-/	-	CJ	က	4	Ω	>	_	>	>
E									p=0,9
-	161.4	199.5	215.7	224.6	230.2	234.0	236.8	238.0	240.5
2	18.51	19.00	19.16	19.25	19.30	19.33	19.35	19.37	19.38
ന	10.13	9.55	9.28	9.12	9.01	8.94	8.83	8.85	8.81
4	7.71	6.94	6.59	6.39	6.26	6.16	6.09	6.04	00.9
Ŋ	6.61	5.79	5.41	5.19	5.05	4.95	4.88	4.82	4.77
9	5.99	5.14	4.76	4.53	4.39	4.28	4.21	4.15	4.10
7	5.59	4.74	4.35	4.12	3.97	3.87	3.79	3.73	3.68
	5.32	4.46	4.07	3.84	3,69	3.58	3.50	3.44	3.39
6	5.12	4.26	3.86	3.63	3.48	3.37	3.29	3.23	3.18
10	4.96	4.10	3.71	3.48	3.33	3.22	3.14	3.07	3.02
=	4.84	3.98	3.59	3.36	3.20	3.09	3.01	2.95	2.90
12	4.75	3.89	3.49	3.26	3.11	3.00	2.91	2.85	2.80
13	4.67	3.81	3.41	3.18	3.03	2.92	2.83	2.77	2.71
14	4.60	3.74	3.34	3.11	2.96	2.85	2.76	2.70	2.65
15	4.54	3.68	3.29	3.06	2.90	2.79	2.71	2.64	2.59
16	4.49	3.63	3.24	3.01	2.85	2.74	2.66	2.59	2.54
17	4.45	3.59	3.20	2.96	2.81	2.70	2.61	2.55	2.49
18	4.41	3.55	3.16	2.93	2.77	5.66	2.58	2.51	2.46
19	4.38	3.52	3.13	2.90	2.74	2.63	2.54	2.48	2.42
20	4.35	3.49	3.10	2.87	2.71	2.60	2.51	2.45	2.39
23	4.32	3.47	3.07	2.84	2.68	2.57	2.49	2.42	2.37
22	4.30	3.44	3.05	2.82	5.66	2.55	2.46	2.40	2.34
23	4.28	3.43	3.03	2.80	2.64	2.53	2.44	2.37	2.32
24	4.26	3.40	3.01	2.78	2.62	2.51	2.42	2.36	2.30
25	4.24	3.39	2.99	2.76	2.60	2.49	2.40	2.34	2.28
56	4.23	3.37	2.98	2.74	2.59	2.47	2.39	2.32	2.27
27	4.21	3.35	2.96	2.73	2.57	2.46	2.37	2.31	2.25
78	4.20	3.34	2.95	2.71	2.56	2.45	2.36	2.29	2.24
53	4.18	3.33	2.93	2.70	2.55	2.43	2.35	2.28	2.22
30	4.17	3.32	2.92	5.69	2.53	2.42	2.33	2.27	2.21
40	4.08	3.23	2.84	2.61	2.45	2.34	2.25	2.18	2.12
09	4.00	3.15	2.76	2.53	2.37	2.25	2.17	2.10	2.04
120	3.92	3.07	2.68	2.45	2.29	2.17	5.09	2.02	1.96
,	V 0 C	8	000	700	č	ç	200	× 0	00

| | 90.69 | 6 | Ċ. | 65 | Ξ. | \sim | | | ന | \sim | _ | | | | | | | |
 |
 | |
 | | | | | | | |
 | | | |
 |
|-------|-------------------------------|---|---|--|---|---|--|---|---|--|--|---|---|--|---|--|---|---

--
---|---|--
---|---|---|--|--|--|--
---|---
--|---|--|
| | S | | | | (,) | ς, | 2.4 | 2.3 | 2.1 | 2.08 | 2.00 | 1.93 | 1.88 | 1.83 | 1.79 | 1.75 | 1.72 | 1.69 | 1.67
 | 1.64
 | 1.62 | 1.60
 | 1.59 | 1.57 | 1.56 | 1.54 | 1.53 | 1.52 | 1.51 | 1.50
 | 1.42 | 1.35 | 1.26 | 1.17
 |
| | 62.79 | 9.47 | 5.15 | 3.79 | 3.14 | 2.76 | 2.51 | 2.34 | 2.21 | 2.11 | 2.03 | 1.96 | 1.90 | 1.86 | 1.82 | 1.78 | 1.75 | 1.72 | 1.70
 | 1.68
 | 1.66 | 1.64
 | 1.62 | 1.61 | 1.59 | 1.58 | 1.57 | 1.56 | 1.55 | 5.54
 | 1.47 | .40 | .32 | .24
 |
| | 62.53 | 9.47 | 5.16 | 3.80 | 3.16 | 2.78 | 2.54 | 2.36 | 2.23 | 2.13 | 2.05 | 1.99 | 1.93 | 1.89 | 1.85 | 1.81 | 1.78 | 1.75 | 1.73
 | 1.71
 | 1.69 | 1.67
 | 1.66 | 1.64 | 1,63 | 1.61 | 1.60 | 1.59 | .58 |
 | | | |
 |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
 |
 | |
 | | | | | | | | .61
 | • | ~ | , |
 |
| 62.00 | 00.20 | 54. rd | 0 . 0 | 3.00 | 5. C | 20.7 | 2.38 | 04.7 | 27.7 | 2.18 | 2.10 | 2.04 | 1.98 | 1.94 | 1.90 | 1.87 | 1.84 | 1.81 | 1.79
 | 1.77
 | 1.75 | 1.73
 | 1.72 | 1.70 | .69 | 89. [| · /q: | 99. | .65 | _
 | · | ~ · | | - 1
 |
| 61 74 | 770 | , rc | 3 86 | 20.5 | 2.0 | 2 50 | 0.40 | 24.2 | 00.3 | 2.20 | 21.7 | 20.7 | 7.0.7 | 0
0
0
0 | 1.92 | 1.89 | 1.86 | 1.84 | 1.81
 | 1.79
 | 1.78 | 1.76
 | 1./4 | 1.73 | 77. | | 07: | 60. | 50.7 | /0:
 | | λο
Αρ | 42 | -
 |
| 61.22 | 9.42 | 5.20 | 3.87 | 3.24 | 2.87 | 2 63 | 2.46 | 2 2 | 700 | 5.24 | 2.17 | 2.10 | 2.63 | 4 07 |)
20. t | P | 1.9.1 | | 92.
 | \$ \$
 | | 0.
 | 26.5 | 1.70 | 77. | 75 | 74 | | 3 5 | 7/-
 | 90. | 3. 7. | 49 |
 |
| 60.71 | 9.44 | 5.22 | 3.90 | 3.27 | 2.90 | 2.67 | 2.50 | | | | | | | | | | | |
 |
 | |
 | | | | | | | |
 | | | |
 |
| 60.19 | 9.39 | 5.23 | 3.92 | 3.30 | 2.94 | 2.70 | 2.54 | 2.42 | 2.32 | 2.25 | 2.19 | 2.14 | | | | | | |
 |
 | |
 | | | | | | | |
 | | | • |
 |
| | 60.71 61.22 61.74 62.00 63.55 | 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.55
9.44 9.42 9.44 | 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.55
9.44 9.42 9.44 9.45 9.46 9.47
5.22 5.20 5.18 6.49 | 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.55
9.44 9.42 9.44 9.45 9.46 9.47
5.22 5.20 5.18 5.18 5.17 5.16
3.90 3.87 3.84 2.50 | 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.55
9.44 9.42 9.44 9.45 9.46 9.47
5.22 5.20 5.18 5.18 5.17 5.16
3.90 3.87 3.84 3.83 3.82 3.80
3.27 3.24 3.21 2.40 | 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.55
9.44 9.42 9.44 9.45 9.46 9.47
5.22 5.20 5.18 5.18 5.17 5.16
3.90 3.87 3.84 3.83 3.82 3.80
3.27 3.24 3.21 3.19 3.17 3.16
2.90 2.87 2.84 | 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.55
9.44 9.42 9.44 9.45 9.46 9.47
5.22 5.20 5.18 5.18 5.17 5.16
3.90 3.87 3.84 3.83 3.82 3.80
3.27 3.24 3.21 3.19 3.17 3.16
2.90 2.87 2.84 2.82 2.80 2.78 | 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.55
9.44 9.42 9.44 9.45 9.46 9.47
5.22 5.20 5.18 5.18 5.17 5.16
3.90 3.87 3.84 3.83 3.82 3.80
3.27 3.24 3.21 3.19 3.17 3.16
2.90 2.87 2.84 2.82 2.80 2.78
2.67 2.63 2.59 2.58 2.56 2.54
2.50 2.46 2.43 | 19 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.55 19 9.44 9.42 9.44 9.45 9.46 9.47 2 5.22 5.20 5.18 5.18 5.17 5.16 2 3.90 3.87 3.84 3.83 3.82 3.80 3 3.27 3.24 3.21 3.19 3.17 3.16 4 2.90 2.87 2.84 2.82 2.80 2.78 5 2.67 2.63 2.59 2.56 2.56 2.54 2.38 2.34 2.32 2.34 2.38 2.36 2.38 2.34 2.36 2.34 2.38 2.36 | 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.55 9.44 9.42 9.44 9.45 9.46 9.47 5.22 5.20 5.18 5.18 5.17 5.16 3.90 3.87 3.84 3.83 3.82 3.80 3.27 3.24 3.21 3.19 3.17 3.16 2.90 2.87 2.84 2.82 2.80 2.78 2.67 2.63 2.59 2.56 2.54 2.50 2.46 2.42 2.40 2.38 2.36 2.38 2.34 2.30 2.28 2.25 2.23 2.8 2.3 2.3 2.25 2.23 | 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.55
9.44 9.42 9.44 9.45 9.46 9.47
5.22 5.20 5.18 5.18 5.17 5.16
3.90 3.87 3.84 3.83 3.82 3.80
3.27 3.24 3.21 3.19 3.17 3.16
2.90 2.87 2.84 2.82 2.80 2.78
2.50 2.46 2.42 2.40 2.38 2.36
2.38 2.24 2.20 2.18 2.16 2.13 | 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.55 9.44 9.42 9.44 9.45 9.46 9.47 5.22 5.20 5.18 5.18 5.17 5.16 3.90 3.87 3.84 3.83 3.82 3.80 3.27 3.24 3.21 3.19 3.17 3.16 2.90 2.87 2.84 2.82 2.80 2.78 2.67 2.63 2.59 2.58 2.56 2.54 2.50 2.46 2.42 2.40 2.38 2.36 2.38 2.34 2.30 2.28 2.25 2.23 2.28 2.24 2.20 2.18 2.16 2.13 2.21 2.17 2.17 2.12 2.10 2.05 | 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.55 9.44 9.42 9.44 9.45 9.46 9.47 5.22 5.20 5.18 5.18 5.17 5.16 3.90 3.87 3.84 3.83 3.82 3.80 3.27 3.24 3.21 3.19 3.17 3.16 2.90 2.87 2.84 2.82 2.80 2.78 2.67 2.63 2.59 2.58 2.56 2.54 2.50 2.46 2.42 2.40 2.38 2.36 2.38 2.34 2.30 2.28 2.55 2.54 2.38 2.34 2.30 2.28 2.25 2.23 2.28 2.24 2.20 2.18 2.16 2.13 2.21 2.17 2.12 2.10 2.06 2.04 2.01 1.99 | 19 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.55 39 9.44 9.42 9.44 9.45 9.46 9.47 3 5.22 5.20 5.18 5.18 5.17 5.16 2 3.90 3.87 3.84 3.83 3.82 3.80 3 3.27 3.24 3.21 3.19 3.17 5.16 4 2.30 2.87 2.84 2.82 2.80 2.78 2 2.67 2.63 2.59 2.58 2.56 2.54 2 2.50 2.42 2.40 2.38 2.36 2.54 2 2.38 2.34 2.30 2.28 2.25 2.23 2 2.38 2.34 2.30 2.28 2.25 2.23 2 2.38 2.34 2.30 2.18 2.16 2.13 2 2.17 2.17 2.10 2.08 2.05 < | 19 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.55 39 9.44 9.42 9.44 9.45 9.46 9.47 3 5.22 5.20 5.18 5.18 5.17 5.16 2 3.90 3.87 3.84 3.83 3.82 3.80 3 2.22 5.20 5.18 5.17 5.16 5.17 5.16 4 2.30 2.87 3.84 3.83 3.82 3.80 3.87 3.13 3.17 3.16 4 2.30 2.87 2.84 2.82 2.80 2.78 2.67 2.63 2.59 2.58 2.56 2.54 2.50 2.46 2.42 2.40 2.38 2.36 2.38 2.34 2.30 2.28 2.25 2.23 2.28 2.24 2.20 2.18 2.16 2.13 2.21 2.17 2.17 2.10 2.08 2 | 19 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.55 19 9.44 9.42 9.44 9.45 9.46 9.47 2 5.22 5.20 5.18 5.18 5.17 5.16 2 3.90 3.87 3.84 3.83 3.82 3.80 3 3.27 3.24 3.21 3.19 3.17 5.16 4 2.30 2.87 2.84 2.82 2.80 2.78 5 2.67 2.63 2.59 2.56 2.56 2.54 5 2.67 2.63 2.59 2.58 2.56 2.54 5 2.67 2.42 2.40 2.38 2.36 2.56 2.54 5 2.38 2.34 2.30 2.28 2.25 2.23 2.28 2.24 2.20 2.18 2.16 2.13 2.10 2.10 2.06 2.04 2.01 1.99 | 19 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.55 39 9.44 9.42 9.44 9.45 9.46 9.47 3 5.22 5.20 5.18 5.18 5.17 5.16 2 3.90 3.87 3.84 3.83 3.82 3.80 3 2.22 5.20 5.18 5.17 5.16 4 2.30 2.87 2.84 2.82 2.80 2.78 3 2.67 2.63 2.59 2.58 2.56 2.54 4 2.50 2.42 2.40 2.38 2.36 2.56 2.54 2 2.67 2.63 2.25 2.29 2.26 2.25 2.23 2 2.38 2.34 2.30 2.28 2.25 2.23 2.28 2.24 2.20 2.18 2.16 2.13 2.10 2.10 2.05 2.01 1.38 1.36 1.39 | 19 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.56 39 9.44 9.42 9.44 9.45 9.46 9.47 3 5.22 5.20 5.18 5.18 5.17 5.16 2 3.90 3.87 3.84 3.83 3.82 3.80 3 3.27 3.24 3.21 3.19 3.17 3.16 4 2.90 2.87 2.84 2.82 2.80 2.78 2 2.67 2.63 2.59 2.58 2.56 2.54 2 2.67 2.63 2.59 2.58 2.56 2.54 2 2.67 2.63 2.29 2.28 2.25 2.23 2.28 2.24 2.20 2.28 2.25 2.23 2.28 2.24 2.20 2.18 2.16 2.13 2.10 2.05 2.01 1.98 1.96 1.99 2.10 2.05 | 19
 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.55 39 9.42 9.44 9.45 9.46 9.47 3 5.22 5.20 5.18 5.17 5.16 2 3.90 3.87 3.84 3.83 3.82 3.80 2 3.27 3.24 3.21 3.19 3.17 5.16 3 2.29 2.87 2.84 2.82 2.80 2.78 2 2.67 2.63 2.59 2.58 2.56 2.54 2.30 2.84 2.42 2.40 2.38 2.36 2.56 2.50 2.46 2.42 2.40 2.38 2.36 2.56 2.38 2.34 2.30 2.28 2.25 2.23 2.28 2.24 2.20 2.18 2.16 2.13 2.15 2.17 2.12 2.10 2.08 2.05 2.16 2.17 2.10 2.08 | 19 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.55 39 9.44 9.45 9.46 9.47 9.46 9.47 3 5.22 5.20 5.18 5.18 5.17 5.16 2 3.90 3.87 3.84 3.83 3.82 3.80 3 3.27 3.24 3.21 3.19 3.17 5.16 4 2.30 2.87 2.84 2.82 2.80 2.78 2.67 2.67 2.63 2.59 2.58 2.56 2.54 2.50 2.46 2.42 2.40 2.38 2.36 2.56 2.54 2.38 2.34 2.30 2.28 2.25 2.23 2.25 2.23 2.28 2.24 2.20 2.18 2.16 2.13 2.15 2.17 2.17 2.10 2.08 2.05 2.10 2.05 2.01 1.36 1.39 1.36 <t< td=""><td>19 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.55 39 9.44 9.45 9.46 9.47 9.46 9.47 3 5.22 5.20 5.18 5.18 5.17 5.16 2 3.90 3.87 3.84 3.83 3.82 3.80 3 3.22 5.20 5.18 5.18 5.17 5.16 4 2.30 2.87 2.84 2.82 2.80 2.78 2.67 2.67 2.63 2.59 2.58 2.56 2.54 2.67 2.63 2.53 2.24 2.20 2.18 2.16 2.13 2.28 2.24 2.20 2.18 2.16 2.13 2.25 2.28 2.24 2.20 2.18 2.16 2.13 2.29 2.24 2.20 2.18 2.16 2.13 2.10 2.05 2.01 1.36 1.36 1.36 2</td><td>19 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.55 39 9.42 9.44 9.45 9.46 9.47 9.47 9.48 9.49 9.47 1.79 1.79 1.79</td><td>19 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.56 39 9.44 9.45 9.46 9.47 9.49 9.47 3 5.22 5.20 5.18 5.18 5.17 5.16 9.47 9.47 2 3.90 3.87 3.84 3.83 3.82 3.80 3.87 3.80 3.87 3.83 3.82 3.89 3.80 3.80 3.82 3.80 3.83 3.83 3.83 3.82 3.80</td><td>19 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.55 39 9.44 9.45 9.46 9.47 9.46 9.47 3 5.22 5.20 5.18 5.18 5.17 5.16 9.47 9.47 2 5.22 5.20 5.18 3.83 3.82 3.80 3.87 3.84 3.83 3.82 3.80 3.87 3.84 9.46 9.45 9.46 9.47 1.87 1.89 1.89 1.89 1.89</td><td>19 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.55 39 9.42 9.44 9.45 9.46 9.47 9.47 9.46 9.47 3 5.22 5.20 5.18 5.18 5.17 5.16 9.47 9.47 2 5.22 5.20 5.18 3.83 3.82 3.80 3.87 3.84 3.83 3.82 3.80 3.47 3.16 5.16 5.16 5.16 5.16 5.17 5.16 2.78 3.17 3.16 2.17 3.16 2.17 3.17 3.16 2.18 3.17 3.16 2.18 3.17 3.16 2.18 3.17 3.16 2.13 3.17 3.16 2.13 3.17 3.16 2.13 3.12 3.17 3.16 2.13 3.17 3.16 2.13 3.12 3.16 2.13 3.12 3.12 3.12 3.12 3.12 3.12 3.12 3.12 3.12 3.12 3.12</td><td>19 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.55 39 9.42 9.44 9.45 9.46 9.47 1.99 1.99</td><td>19 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.56 19 9.44 9.45 9.46 9.47 9.46 9.47 20 3.87 3.84 3.83 3.83 3.82 3.80 2 3.90 3.87 3.84 3.83 3.82 3.80 2 3.27 3.24 3.21 3.19 3.17 3.16 2 3.90 3.87 3.84 3.83 3.82 3.80 3.80 2 3.90 3.87 3.84 3.83 3.82 3.80 2.78 2.50 2.87 2.84 2.82 2.80 2.78 2.56 2.10 2.05 2.01 1.96 1.94 1.91 1.89
 2.10 2.05 2.01 1.96 1.94 1.91 1.89 2.10 2.05 2.01 1.96 1.94 1.91 1.89 2.10 2.05 2.01 1.96</td><td>19 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.56 39 9.44 9.45 9.46 9.47 9.49 9.47 9.47 9.49 9.47</td><td>19 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.56 19 9.44 9.45 9.46 9.47 9.49 9.49 9.47 9.49 9.47 9.40</td><td>19 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.56 39 9.44 9.45 9.46 9.47 9.49 9.47 9.47 9.46 9.47 3 5.22 5.20 5.18 5.18 5.17 5.16 9.47 1.98 1.98 1.98 1.98 1.98 1.98 1.98 1.98 1.98 1.98<!--</td--><td>19 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.85 39 9.44 9.45 9.46 9.47 9.46 9.47 3 5.22 5.20 5.18 5.17 5.16 9.47 9.47 2 3.90 3.87 3.84 3.83 3.82 3.80 2 3.20 3.87 3.84 3.83 3.82 3.80 2 3.20 3.87 3.83 3.82 3.89 3.82 3.80 2 2.90 2.87 2.84 2.83 2.28 2.86 2.56 2.54 2.50 2.46 2.42 2.40 2.38 2.36 2.56 2.54 2.20 2.46 2.42 2.40 2.38 2.36 2.56 2.57 2.10 2.05 2.01 1.96 1.94 1.91 1.89 2.21 2.10 2.06 2.04 2.01 1.99 2.10 2</td><td>19 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.25 39 9.44 9.45 9.46 9.47 9.46 9.47 20 5.22 5.20 5.18 5.17 5.16 5.17 5.16 2 3.20 3.87 3.84 3.83 3.82 3.80 3 3.27 3.24 3.21 3.19 3.17 3.16 4 2.90 2.87 2.84 2.82 2.80 2.78 2.50 2.67 2.63 2.59 2.58 2.82 2.80 2.73 2.50 2.46 2.42 2.40 2.38 2.36 2.55 2.52 2.53 2.56 2.54 2.50 2.73 2.10 2.08 2.05 2.01 1.99 2.02 2.18 2.16 2.13 2.22 2.23 2.26 2.25 2.23 2.26 2.25 2.23 2.26 2.240 2.38 2.36 2.16 2.13<!--</td--><td>19 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.25 39 9.44 9.45 9.46 9.47 9.46 9.47 3 5.22 5.20 5.18 5.17 5.16 5.17 5.16 2 5.22 5.20 5.18 5.13 3.17 3.16 9.47 9.46 9.47 3 3.29 3.84 3.83 3.82 3.80 3.80 3.80 3.80 3.80 3.80 3.82 3.80 3.80 3.80 3.80 3.82 3.80 3.82 3.80 3.80 3.80 3.80 3.82 3.80 3.82 3.80 2.82 2.54 2.59 2.58 2.58 2.58 2.58 2.58 2.58 2.58 2.58 2.52 2.53 2.53 2.53 2.53 2.52 2.23 2.23 2.24 2.20 2.13 2.10 2.08 2.05 2.21 2.21 2.10 2.08 2.05</td><td>60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 9.44 9.45 9.44 9.45 9.46 5.22 5.20 5.18 5.18 5.17 3.90 3.87 3.84 3.83 3.83 3.27 3.24 3.24 3.83 3.82 2.30 2.87 2.84 2.82 2.80 2.90 2.87 2.84 2.82 2.88 2.50 2.87 2.84 2.82 2.88 2.50 2.46 2.42 2.40 2.38 2.50 2.84 2.82 2.88 2.58 2.58 2.20 2.46 2.42 2.40 2.38 2.58 2.21 2.77 2.12 2.10 2.06 2.01 2.08 2.22 2.24 2.20 2.18 1.38 1.38 2.10 2.05 2.01 1.38 1.38 1.38 2.10 2.05 2.01 1.38</td></td></td></t<> | 19 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.55 39 9.44 9.45 9.46 9.47 9.46 9.47 3 5.22 5.20 5.18 5.18 5.17 5.16 2 3.90 3.87 3.84 3.83 3.82 3.80 3 3.22 5.20 5.18 5.18 5.17 5.16 4 2.30 2.87 2.84 2.82 2.80 2.78 2.67 2.67 2.63 2.59 2.58 2.56 2.54 2.67 2.63 2.53 2.24 2.20 2.18 2.16 2.13 2.28 2.24 2.20 2.18 2.16 2.13 2.25 2.28 2.24 2.20 2.18 2.16 2.13 2.29 2.24 2.20 2.18 2.16 2.13 2.10 2.05 2.01 1.36 1.36 1.36 2 | 19 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.55 39 9.42 9.44 9.45 9.46 9.47 9.47 9.48 9.49 9.47
 9.47 1.79 1.79 1.79 | 19 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.56 39 9.44 9.45 9.46 9.47 9.49 9.47 3 5.22 5.20 5.18 5.18 5.17 5.16 9.47 9.47 2 3.90 3.87 3.84 3.83 3.82 3.80 3.87 3.80 3.87 3.83 3.82 3.89 3.80 3.80 3.82 3.80 3.83 3.83 3.83 3.82 3.80 | 19 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.55 39 9.44 9.45 9.46 9.47 9.46 9.47 3 5.22 5.20 5.18 5.18 5.17 5.16 9.47 9.47 2 5.22 5.20 5.18 3.83 3.82 3.80 3.87 3.84 3.83 3.82 3.80 3.87 3.84 9.46 9.45 9.46 9.47 1.87 1.89 1.89 1.89 1.89 | 19 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.55 39 9.42 9.44 9.45 9.46 9.47 9.47 9.46 9.47 3 5.22 5.20 5.18 5.18 5.17 5.16 9.47 9.47 2 5.22 5.20 5.18 3.83 3.82 3.80 3.87 3.84 3.83 3.82 3.80 3.47 3.16 5.16 5.16 5.16 5.16 5.17 5.16 2.78 3.17 3.16 2.17 3.16 2.17 3.17 3.16 2.18 3.17 3.16 2.18 3.17 3.16 2.18 3.17 3.16 2.13 3.17 3.16 2.13 3.17 3.16 2.13 3.12 3.17 3.16 2.13 3.17 3.16 2.13 3.12 3.16 2.13 3.12 3.12 3.12 3.12 3.12 3.12 3.12 3.12 3.12 3.12 3.12 | 19 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.55 39 9.42 9.44 9.45 9.46 9.47 1.99 1.99 | 19 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.56 19 9.44 9.45 9.46 9.47 9.46 9.47 20 3.87 3.84 3.83 3.83 3.82 3.80 2 3.90 3.87 3.84 3.83 3.82 3.80 2 3.27 3.24 3.21 3.19 3.17 3.16 2 3.90 3.87 3.84 3.83 3.82 3.80 3.80 2 3.90 3.87 3.84 3.83 3.82 3.80 2.78 2.50 2.87 2.84 2.82 2.80 2.78 2.56 2.10 2.05 2.01 1.96 1.94 1.91 1.89 2.10 2.05 2.01 1.96 1.94 1.91 1.89 2.10 2.05 2.01 1.96 1.94 1.91 1.89 2.10 2.05 2.01 1.96 | 19 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.56 39 9.44 9.45 9.46 9.47 9.49 9.47 9.47 9.49 9.47 | 19 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.56 19 9.44 9.45 9.46 9.47 9.49 9.49 9.47 9.49 9.47 9.40 | 19 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.56 39 9.44 9.45 9.46 9.47 9.49 9.47 9.47 9.46 9.47 3 5.22 5.20 5.18 5.18 5.17 5.16 9.47 1.98 1.98 1.98 1.98 1.98 1.98 1.98 1.98 1.98 1.98 </td <td>19 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.85 39 9.44 9.45
 9.46 9.47 9.46 9.47 3 5.22 5.20 5.18 5.17 5.16 9.47 9.47 2 3.90 3.87 3.84 3.83 3.82 3.80 2 3.20 3.87 3.84 3.83 3.82 3.80 2 3.20 3.87 3.83 3.82 3.89 3.82 3.80 2 2.90 2.87 2.84 2.83 2.28 2.86 2.56 2.54 2.50 2.46 2.42 2.40 2.38 2.36 2.56 2.54 2.20 2.46 2.42 2.40 2.38 2.36 2.56 2.57 2.10 2.05 2.01 1.96 1.94 1.91 1.89 2.21 2.10 2.06 2.04 2.01 1.99 2.10 2</td> <td>19 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.25 39 9.44 9.45 9.46 9.47 9.46 9.47 20 5.22 5.20 5.18 5.17 5.16 5.17 5.16 2 3.20 3.87 3.84 3.83 3.82 3.80 3 3.27 3.24 3.21 3.19 3.17 3.16 4 2.90 2.87 2.84 2.82 2.80 2.78 2.50 2.67 2.63 2.59 2.58 2.82 2.80 2.73 2.50 2.46 2.42 2.40 2.38 2.36 2.55 2.52 2.53 2.56 2.54 2.50 2.73 2.10 2.08 2.05 2.01 1.99 2.02 2.18 2.16 2.13 2.22 2.23 2.26 2.25 2.23 2.26 2.25 2.23 2.26 2.240 2.38 2.36 2.16 2.13<!--</td--><td>19 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.25 39 9.44 9.45 9.46 9.47 9.46 9.47 3 5.22 5.20 5.18 5.17 5.16 5.17 5.16 2 5.22 5.20 5.18 5.13 3.17 3.16 9.47 9.46 9.47 3 3.29 3.84 3.83 3.82 3.80 3.80 3.80 3.80 3.80 3.80 3.82 3.80 3.80 3.80 3.80 3.82 3.80 3.82 3.80 3.80 3.80 3.80 3.82 3.80 3.82 3.80 2.82 2.54 2.59 2.58 2.58 2.58 2.58 2.58 2.58 2.58 2.58 2.52 2.53 2.53 2.53 2.53 2.52 2.23 2.23 2.24 2.20 2.13 2.10 2.08 2.05 2.21 2.21 2.10 2.08 2.05</td><td>60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 9.44 9.45 9.44 9.45 9.46 5.22 5.20 5.18 5.18 5.17 3.90 3.87 3.84 3.83 3.83 3.27 3.24 3.24 3.83 3.82 2.30 2.87 2.84 2.82 2.80 2.90 2.87 2.84 2.82 2.88 2.50 2.87 2.84 2.82 2.88 2.50 2.46 2.42 2.40 2.38 2.50 2.84 2.82 2.88 2.58 2.58 2.20 2.46 2.42 2.40 2.38 2.58 2.21 2.77 2.12 2.10 2.06 2.01 2.08 2.22 2.24 2.20 2.18 1.38 1.38 2.10 2.05 2.01 1.38 1.38 1.38 2.10 2.05 2.01 1.38</td></td> | 19 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.85 39 9.44 9.45 9.46 9.47 9.46 9.47 3 5.22 5.20 5.18 5.17 5.16 9.47 9.47 2 3.90 3.87 3.84 3.83 3.82 3.80 2 3.20 3.87 3.84 3.83 3.82 3.80 2 3.20 3.87 3.83 3.82 3.89 3.82 3.80 2 2.90 2.87 2.84 2.83 2.28 2.86 2.56 2.54 2.50 2.46 2.42 2.40 2.38 2.36 2.56 2.54 2.20 2.46 2.42 2.40 2.38 2.36 2.56 2.57 2.10 2.05 2.01 1.96 1.94 1.91 1.89 2.21 2.10 2.06 2.04 2.01 1.99 2.10 2 | 19 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.25 39 9.44 9.45 9.46 9.47 9.46 9.47 20 5.22 5.20 5.18 5.17 5.16 5.17 5.16 2 3.20 3.87 3.84 3.83 3.82 3.80 3 3.27 3.24 3.21 3.19 3.17 3.16 4 2.90 2.87 2.84 2.82 2.80 2.78 2.50 2.67 2.63 2.59 2.58 2.82 2.80 2.73 2.50 2.46 2.42 2.40 2.38 2.36 2.55 2.52 2.53 2.56 2.54 2.50 2.73 2.10 2.08 2.05 2.01 1.99 2.02 2.18 2.16 2.13 2.22 2.23 2.26 2.25 2.23 2.26 2.25 2.23 2.26 2.240 2.38 2.36 2.16 2.13 </td <td>19 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.25 39 9.44 9.45 9.46 9.47 9.46 9.47 3 5.22 5.20 5.18 5.17 5.16 5.17 5.16 2 5.22 5.20 5.18 5.13 3.17 3.16 9.47 9.46 9.47 3 3.29 3.84 3.83 3.82 3.80 3.80 3.80 3.80 3.80 3.80 3.82 3.80 3.80 3.80 3.80 3.82 3.80 3.82 3.80 3.80 3.80 3.80 3.82 3.80 3.82 3.80 2.82 2.54 2.59 2.58 2.58 2.58 2.58 2.58 2.58 2.58 2.58 2.52 2.53 2.53 2.53 2.53 2.52 2.23 2.23 2.24 2.20 2.13 2.10 2.08 2.05 2.21 2.21 2.10 2.08 2.05</td> <td>60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 9.44 9.45 9.44 9.45 9.46 5.22 5.20 5.18 5.18 5.17 3.90 3.87 3.84 3.83 3.83 3.27 3.24 3.24 3.83 3.82 2.30 2.87 2.84 2.82 2.80 2.90 2.87 2.84 2.82 2.88 2.50 2.87 2.84 2.82 2.88 2.50 2.46 2.42 2.40 2.38 2.50 2.84 2.82 2.88 2.58 2.58 2.20 2.46 2.42 2.40 2.38 2.58 2.21 2.77 2.12 2.10 2.06 2.01 2.08 2.22 2.24 2.20 2.18 1.38 1.38 2.10 2.05 2.01 1.38 1.38 1.38 2.10 2.05 2.01 1.38</td> | 19 60.71 61.22 61.74 62.00 62.26 62.25 39 9.44 9.45 9.46 9.47 9.46 9.47 3 5.22 5.20 5.18 5.17 5.16 5.17 5.16 2 5.22 5.20 5.18 5.13 3.17 3.16 9.47 9.46 9.47 3 3.29 3.84 3.83 3.82 3.80 3.80 3.80 3.80 3.80 3.80 3.82 3.80 3.80 3.80 3.80 3.82 3.80 3.82 3.80 3.80 3.80 3.80 3.82 3.80 3.82 3.80 2.82 2.54 2.59 2.58 2.58 2.58 2.58 2.58 2.58 2.58 2.58 2.52 2.53 2.53 2.53 2.53 2.52 2.23 2.23 2.24 2.20 2.13 2.10 2.08 2.05 2.21 2.21 2.10 2.08 2.05 | 60.71 61.22 61.74
 62.00 62.26 9.44 9.45 9.44 9.45 9.46 5.22 5.20 5.18 5.18 5.17 3.90 3.87 3.84 3.83 3.83 3.27 3.24 3.24 3.83 3.82 2.30 2.87 2.84 2.82 2.80 2.90 2.87 2.84 2.82 2.88 2.50 2.87 2.84 2.82 2.88 2.50 2.46 2.42 2.40 2.38 2.50 2.84 2.82 2.88 2.58 2.58 2.20 2.46 2.42 2.40 2.38 2.58 2.21 2.77 2.12 2.10 2.06 2.01 2.08 2.22 2.24 2.20 2.18 1.38 1.38 2.10 2.05 2.01 1.38 1.38 1.38 2.10 2.05 2.01 1.38 |

100																																	ന	\cup
948.2	39.36	14 62	7.00	30.8	6.85	5.70	4.99	4.53	4.20	3.95	3.76											2.93											23.39	2.2
1 700	39.33	4.4.79	57.4	9.20	6.98	5.85	5.12	4.65	4.32	4.07	3.88	3.73	3.60	3.50	3.41	3.34	3.28	3.22	3.17	3.13	3.09	3.05	3.02	2.99	2.97	2.94	2.92	2.90	2.88	2.87	2.74	2.63	2.52	2.41
a roo	921.8 39.30	00.00	14.63	9.36	7.15	5.33	5.29	4.82	4.48	4.24	4.04	3.89	3.77	3.66	3.58	3.50	3.44	3.38	3.33	3.29	3.25	3.22	3.18	3.15	3.13	3.10	3.08	3.06	3.04	3.03	2.90	2.79	2.67	2.57
	899.6 39.25																																	2.79
2	864.2	39.1/	15.44	9.98	7.76	6.60	5.89	5.42	5.08	4 83	4.63	4.47	4.35	4 24	4.15	4.08	4.01	3.95	3.90	3.86	3.82	3.78	3.75	3.72	3.69	3.68	3.65	3.63	3.61	3,59	3,46	334	3.23	3.12
1	799.5																					4.38											8 8	
-	647.8	38.51	17.44	10.00	40.04	0.0	10.0	7 7 7) C.)	17.7	9.0	D.12	6.55	0.4	0.30	0.20	21.0	0.04 80 A	0.30	5.87	5 83	5.79	5.75	5.72	5.69	5.66	5.63	. r	2 4	5.57 7.77	5. A.S	7 00	5.23 F 15	2 6
	1												~					_ 0				_					27				25 5			120
E		2	ופי	n -	4 1	Ω •	1 02	,	20 (σ :	9				، شه	- '	·- •		- •															
	ſ	2	יייי אייייי איייייי אייייייייייייייייי	3.55	5.66	4.40	3.70	3.27	2.97	9.75	10	2.45	2.34	1.25								1.87	1.84	1.81	79	//:	1.75	1.73	1.71	1.70	1.68	1.58	1.47	1.35
E	253.3			8.57 8.55											2.18	2.11	2.06	2.01	1.97	1,93	1.90	1.92 1.87						•		•	- -	_	_	_
120 m	251.2 253.3	10 40	19.48	8.57	5.69	4.43	3.74	3.30	3.01	2.79	2.62	2.49	2.38	2.30	2.22 2.18	2.16 2.11	2.11 2.06	2.06 2.01	2.02 1.97	1.98 1.93	1.95 1.90	1.96 1.92 1.87	1.89	98.	4. 4.	1.82	.80	1.79	1.77	1.75	1.74	1.64	_	1.43
60 120 m	251.1 251.2 253.3	10.47 10.49	19.47	8.59 8.57	5.72 5.69	4.46 4.43	3.77 3.74	3.34 3.30	3.04 3.01	2.83 2.79	2.66 2.62	2.53 2.49	2.43 2.38	2.34 2.30	2.27 2.22 2.18	2.20 2.16 2.11	2.15 2.11 2.06	2.10 2.06 2.01	2.06 2.02 1.97	2.03 1.98 1.93	1,99 1.95 1.90	1.92	1.94 1.89	1.91 1.86	1.89	1.87 1.82	1.85 1.80	1.84 1.79	1.82 1.77	1.81 1.75	1.79 1.74 1	1.69 1.64 1	1.59 1.53 1	1.50 1.43 1

3.56 3.51 3.29 3.29 3.20 3.12 3.06 3.01 2.81 2.87 2.87 2.87 2.75 2.75 2.75 2.65 2.65 2.53 2.41

> 2.23 2.19 2.16 2.12 2.10 2.07 2.05 2.03 1.99

2.48 2.38 2.34 2.34 2.31 2.28 2.28 2.25

21600=d

೫

5

241.9 241.9 19.40 8.79

6	p= 0,89	6022	99.39	27.35	99.1	10.16	7.98	67.5	101	- n .	3.35	1.94	1.63	4.39	4.19	4.03	3.89	3.78	3.68	3.60	3.52	3 46) t	3.35	3.30	3.26	3.22	3.18	3,15	3.12	3.09	3.07	2.89	2.72	2.56	2.41	
8			99.37 99	27.49 27	14.80 14	_																									3.23	3.20	3.17	5 66	283	2 GB	25.5	5.7
7		5928 5	99.36		14.98	,									44																	333			3 .0		67.7	7.04
9		5859	_								5.80																		2 59	3.56	253	2.50	2.0	. t. c	3.23	3.12	2.30	2.80
5)	5764		22.00 28.24		13.32	10.97	8.75	7.46	6.63	90.9	5.64	5.32	5 08	5.00 BR.	00.4	4.03 4.03	00.4	40.4	4.34	4.25	4.17	4.10	4.04	3.99	3 94	9.00	2.55 78.5	5000	20.0		5.70	0.70	3.70	3.51	3.34	3.17	3.02
4	r	SEOF	200	23.52	1 / 07	15.98	11.33	9.15							4. c												2.50				-	•			3.83		3.48	3.32
6	າ	200	540	71.88	₹ ₹	16.69	12.06	9.78	8.45	7 59	00 4	0.0	0.00																			4.57					3.95	
	2		4999.5	99.00	30.82	18.00	13.27	10.92	9.55	9 8 8	3 8	8.02	7.76	7.21	6.93	6.70	6.51	6.36	6.23													5.45						
	- -		4052	98.50	34.12	21.20	16.26	13.75	10.05	6.2.21	07.11	10.56	10.04	9.65	9.33	9.07	8.86	89.8	8.53	8.40	8 29	α α		2 6	8.02	7.95	7.88	7.82	7.77	7.72	7.68	7.64	7.60	7.56	7.31	7.08	6.85	6.63
	=	/ E	-	2	က	4	· ···	· ·	0 1	_	∞	ത	10	=	12	13	14	15	16	17	ά	2 \$	2 8	3	54	22	೫	24	52	56	27	58	29	£ 6	Q Q	F 6	3 5	<u> </u>
	1/	_	l																																			

í		ı																																	
120		1014	39.49	13.95	8.31	6.07	4.90	4.20	3.73	3.39	3.14	2.94	2.79	5.66	2.55	2.46	2.38	2.32	2.26	2.20	2.16	2.11	2.08	2.04	2.01	1.98	1.95	1.93	191	1.89	1.87	1.72	1.58	1.43	1.27
09		1010	39.48	13.99	8.36	6.12	4.96	4.25	3.78	3.45	3.20	3.00	2.85	2.72	2.61	2.52	2.45	2.38	2.32	2.27	2.25	2.18	2.14	2.11	2.08	2.05	2.03	2.00	1.98	1.96	1.94	1.80	1.67	1.53	1.39
4		1006	39.47	14.04	8.41	6.18	5.01	4.31	3.84	3.51	3.26	3.06	2.91	2.78	2.67	2.59	2.51	2.44	2.38	2.33	2.29	2.25	2.21	2.18	2.15	2.12	5.09	2.07	2.05	2.03	2.01	1.88	1.74	1.61	1.48
8		1001	39.46	14.08	8.46	6.23	2.07	4.36	3.89	3.56	3.31	3.12	2.96	2.84	2.73	2.64	2.57	2.50	2.44	2.39	2.35	2.31	2.27	2.24	2.21	2.18	2.16	2.13	2.11	5.09	2.07	1.94	1.82	1.69	1.57
24		997.2	39.46	14.12	8.51	6.28	5.12	4.42	3.95	3.61	3.37	3.17	3.02	2.89	2.79	2.70	2.63	2.56	2.50	2.45	2.41	2.37	2.33	2.30	2.27	2.24	2.22	2.19	2.17	2.15	2.14	2.01	1.88	1.76	1.64
20		993.1	39.45	14.17	8.56	6.33	5.17	4.47	4.00	3.67	3.42	3.23	3.07	2.95	2.84	2.76	2.68	2.62	2.56	2.51	2.46	2.42	2.39	2.36	2.33	2.30	2.28	2.25	2.23	2.21	2.20	2.07	1.94	1.82	1.71
15		984.9	39.43	14.25	99.8	6.43	5.27	4.57	4.10	3.77	3.52	3.33	3.18	3.05	2.95	2.86	2.79	2.72	2.67	2.62	2.57	2.53	2.50	2.47	2.44	2.41	2.39	2.36	2.34	2.32	2.31	2.18	5.06	1.94	1.83
12		976.7	39.41	14.34	8.75	6.52	5.37	4.67	4.20	3.87	3.62	3.43	3.28	3.15	3.05	2.96	2.89	2.82	2.77	2.72	2.68	2.64	2.60	2.57	2.54	2.51	2.49	2.47	2.45	2.43	2.41	2.29	2.17	2.05	1.94
10	≥ 0.975	9.896	39.40	14.42	8.84	6.62	5.46	4.76	4.30	3.96	3.72	3.53	3.37	3.25	3.15	3.06	2.99	2.92	2.87	2.82	2.77	2.73	2.70	2.67	2.64	2.61	2.59	2.57	2.55	2.53	2.51	2.39	2.27	2.16	2.05
ı	11	1																																	