

UNIVERSIDADE FEDERAL DO CARIRI
CENTRO DE CIÊNCIAS E TECNOLOGIA
UNIDADE CURRICULAR: ESTATÍSTICA

Disciplina: Probabilidade e Estatística

Docente: Rosilda Benício (*rosilda.benicio@ufca.edu.br*)

UNIDADE IV: CORRELAÇÃO E REGRESSÃO

Sumário

| | |
|------------------------------------------------------------|----------|
| UNIDADE IV: CORRELAÇÃO E REGRESSÃO..... | 2 |
| Correlação | 2 |
| Diagramas de dispersão | 2 |
| Coeficiente de correlação linear de Pearson..... | 3 |
| Covariância e Coeficiente de correlação populacional | 4 |
| Inferência sobre ρ | 4 |
| Regressão Linear Simples | 6 |
| Método dos mínimos quadrados | 7 |
| Análise de variância do modelo | 8 |
| Análise dos resíduos..... | 10 |

UNIDADE IV: CORRELAÇÃO E REGRESSÃO

Correlação

Dizemos que duas variáveis X e Y estão correlacionadas se a mudança de uma provoca mudança na outra. *Positivamente correlacionadas* quando elas caminham num mesmo sentido, ou seja, elementos com valores pequenos de X tendem a ter valores pequenos de Y e elementos com valores grandes de X , tendem a ter valores grandes de Y . E *negativamente correlacionadas* quando elas caminham em sentidos opostos, ou seja, elementos com valores pequenos de X tendem a ter valores grandes de Y e elementos com valores grandes de X tendem a ter valores pequenos de Y . Por exemplo, o número de falhas numa obra e a satisfação do construtor; número de dias de atraso na entrega de uma obra e número de dias chuvosos.

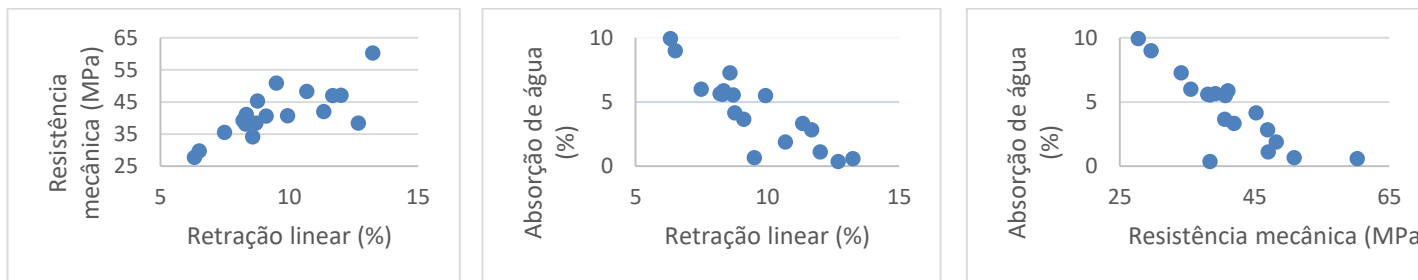
O conceito de correlação refere-se a uma associação numérica entre duas variáveis, não implicando, necessariamente, relação de causa-e-efeito. A análise de dados para verificar correlações é usualmente feita em termos exploratórios; verificação de uma correlação serve como elemento auxiliar na análise do problema em estudo.

Diagramas de dispersão

Uma forma de visualizarmos se duas variáveis apresentam-se correlacionadas é através do diagrama de dispersão, onde os valores das variáveis são representados por pontos, num sistema cartesiano.

Exemplo: No processo de queima de massa cerâmica para pavimento, corpos de prova foram avaliados por três variáveis: X_1 = retração linear (%), X_2 = resistência mecânica (MPa) e X_3 = absorção de água (%). Os resultados de 18 ensaios são apresentados a seguir:

| Ensaio | X_1 | X_2 | X_3 |
|--------|-------|-------|-------|
| 1 | 8,70 | 38,42 | 5,54 |
| 2 | 11,68 | 46,93 | 2,83 |
| 3 | 8,30 | 38,05 | 5,58 |
| 4 | 12,00 | 47,04 | 1,10 |
| 5 | 9,50 | 50,90 | 0,64 |
| 6 | 8,58 | 34,10 | 7,25 |
| 7 | 10,68 | 48,23 | 1,88 |
| 8 | 6,32 | 27,74 | 9,92 |
| 9 | 8,20 | 39,20 | 5,63 |
| 10 | 13,24 | 60,24 | 0,58 |
| 11 | 9,10 | 40,58 | 3,64 |
| 12 | 8,33 | 41,07 | 5,87 |
| 13 | 11,34 | 41,94 | 3,32 |
| 14 | 7,48 | 35,53 | 6,00 |
| 15 | 12,68 | 38,42 | 0,36 |
| 16 | 8,76 | 45,26 | 4,14 |
| 17 | 9,93 | 40,70 | 5,48 |
| 18 | 6,50 | 29,66 | 8,98 |



A figura acima, sugere que existe correlação positiva entre resistência mecânica e retração linear. E correlação negativa entre absorção de água e retração linear; e entre resistência mecânica e absorção de água.

Coefficiente de correlação linear de Pearson

Para qualquer conjunto de dados, podemos demonstrar que o valor do coeficiente de correlação de Pearson, r , estará no intervalo de -1 a 1. Será positivo quando os dados apresentarem correlação linear positiva; e será negativo quando os dados apresentarem correlação linear negativa.

O valor de r será tão mais próximo de 1 (ou -1) quanto mais forte for a relação linear nos dados observados. Teremos: $r = +1$ (correlação positiva perfeita) e $r = -1$ (correlação negativa perfeita). Quando não houver correlação nos dados, r acusará um valor próximo de zero.

Alguns autores admitem a seguinte interpretação:

| Valor de ρ (+ ou -) | Interpretação da correlação |
|--------------------------|-----------------------------|
| 0,00 – 0,39 | fraca |
| 0,40 – 0,69 | moderada |
| 0,70 – 0,89 | forte |
| 0,90 – 1,00 | muito forte |

Observação: É importante fazer o teste de hipótese para a correlação, uma vez que a interpretação pode ser incoerente com a realidade, a depender do tamanho da amostra observada.

Para efetuar o cálculo do coeficiente de correlação r , em geral, é conveniente usar a expressão a seguir:

$$r = \frac{n\sum(x_i y_i) - (\sum x_i)(\sum y_i)}{\sqrt{n\sum x_i^2 - (\sum x_i)^2} \sqrt{n\sum y_i^2 - (\sum y_i)^2}}$$

Ilustraremos o uso dessa expressão com as 3 observações: (3,6), (4,4) e (5,2):

| i | x_i | y_i | x_i^2 | y_i^2 | $x_i y_i$ |
|------|-------|-------|---------|---------|-----------|
| 1 | 3 | 6 | 9 | 36 | 18 |
| 2 | 4 | 4 | 16 | 16 | 16 |
| 3 | 5 | 2 | 25 | 4 | 10 |
| Soma | 12 | 12 | 50 | 56 | 44 |

$$r = \frac{3(44) - (12)(12)}{\sqrt{3(50) - (12)^2} \sqrt{3(56) - (12)^2}} = -\frac{12}{\sqrt{6} \sqrt{24}} = -1$$

Exemplo: Com as 18 observações das variáveis retração linear (%), resistência mecânica (MPa) e absorção de água (%), calculamos o coeficiente de correlação de Pearson para cada par de variáveis, como é mostrado a seguir: Retração linear (RL), Resistência mecânica (RM) e Absorção de água (AA).

| | RL | RM | AA |
|----|-------|-------|-------|
| RL | 1,00 | 0,75 | -0,88 |
| RM | 0,75 | 1,00 | -0,84 |
| AA | -0,88 | -0,84 | 1,00 |

Observamos que, entre resistência mecânica e retração linear, temos correlação positiva de moderada a forte. Entre retração linear e absorção de água, e entre resistência mecânica e absorção de água, temos correlações negativas fortes.

Observação: Para evitar o efeito da unidade de medida, consideramos os dados em termos da quantidade de desvio padrão que se afastam da média. Assim, a padronização de $(x_1, y_1), (x_2, y_2), \dots, (x_n, y_n)$ é feita da seguinte forma:

$$x'_i = \frac{x_i - \bar{x}}{s_x}; y'_i = \frac{y_i - \bar{y}}{s_y}, \quad i = 1, 2, \dots, n$$

onde:

\bar{x} : média dos x_i 's; s_x : desvio padrão dos x_i 's e \bar{y} : média dos y_i 's; s_y : desvio padrão dos y_i 's

$$r = \frac{\sum_{i=1}^n (x'_i y'_i)}{n - 1}$$

Efetuar o cálculo de r através dos valores padronizados, além de ser bastante trabalhoso tem o inconveniente de incorporar erros de arredondamento no cálculo dos valores padronizados, podendo comprometer o resultado final. A outra forma de calcular é mais usual.

Covariância e Coeficiente de correlação populacional

A covariância é a medida de variabilidade conjunta entre duas variáveis, X e Y . Se as variáveis têm covariância positiva tendem a mostrar um comportamento semelhante, ou seja, os menores (maiores) valores da variável X correspondem aos menores (maiores) valores da variável Y . Se a covariância é negativa, então as variáveis tendem a mostrar um comportamento oposto.

Definição: Sejam X e Y variáveis aleatórias integráveis. Então a covariância entre X e Y é definida por

$$Cov(X, Y) = E[(X - \mu_X)(Y - \mu_Y)]$$

Se $Cov(X, Y) = 0$, dizemos que X e Y são não-correlacionadas.

Se X e Y são independentes e integráveis, ou seja, não correlacionadas, $E(XY) = \mu_X \mu_Y$.

Observação: $E(XY) = \mu_X \mu_Y$ não implica em independência.

A covariância padronizada, chama-se coeficiente de correlação. De forma análoga, como definimos a medida descritiva de correlação entre as observações, podemos definir, em termos probabilísticos, o parâmetro correlação entre duas variáveis aleatórias, X e Y , ou seja:

$$\rho = corr(X, Y) = E\left\{\left(\frac{X - \mu_X}{\sigma_X} \cdot \frac{Y - \mu_Y}{\sigma_Y}\right)\right\}$$

onde $\mu_X = E(X)$, $\mu_Y = E(Y)$, $\sigma_X = \sqrt{V(X)}$ e $\sigma_Y = \sqrt{V(Y)}$.

Inferência sobre ρ

Dada uma amostra aleatória simples $(x_1, y_1), (x_2, y_2), \dots, (x_n, y_n)$ de n observações do par de variáveis aleatórias (X, Y) , o coeficiente r calculado, pode ser considerado uma estimativa do verdadeiro e desconhecido coeficiente ρ . É comum o interesse em verificar as seguintes hipóteses:

$$\begin{cases} H_0: \rho = 0 \text{ (as variáveis } X \text{ e } Y \text{ são não correlacionadas)} \\ H_1: \rho \neq 0 \text{ (as variáveis } X \text{ e } Y \text{ são correlacionadas)} \end{cases}$$

podendo, ainda, a hipótese alternativa indicar o sentido da correlação (teste unilateral), tal como $H'_1: \rho > 0$ (X e Y são correlacionadas positivamente) ou $H''_1: \rho < 0$ (X e Y são correlacionadas negativamente). O teste é aplicado nos casos em que esperamos o coeficiente de correlação com determinado sinal (+ ou -).

Restringindo-se à verificação de correlação linear e supondo X e Y com distribuições normais, podemos realizar o teste calculando $t = \frac{r\sqrt{n-2}}{\sqrt{1-r^2}}$ e usando como distribuição de referência a t de Student, com $(n - 2)$ graus de liberdade.

| | t | p-valor |
|-----------------------------------------|---------|-----------|
| Retração linear x Resistência mecânica | 4,550 | 0,000328 |
| Resistência mecânica x Absorção de água | - 6,141 | 1,792e-06 |
| Retração linear x Absorção de água | -7,297 | 1,421e-05 |

Considerando o teste bilateral ao nível de significância de 5%, com 16 graus de liberdade, $t_c = 2,120$. Em valor absoluto, $t_c < t$, rejeita H_0 .

Observação: Ao invés de realizar os cálculos acima, podemos utilizar a tabela do valor absoluto mínimo para o coeficiente de correlação r de Pearson ser significativo.

Exemplo: Calculamos, anteriormente, as seguintes correlações baseadas em $n = 18$ observações:

| | Retração linear | Resistência mecânica | Absorção de água |
|----------------------|-----------------|----------------------|------------------|
| Retração linear | 1,00 | 0,75 | -0,88 |
| Resistência mecânica | 0,75 | 1,00 | -0,84 |
| Absorção de água | -0,88 | -0,84 | 1,00 |

Considerando testes bilaterais ao nível de significância de 5%, verificamos na tabela que, para $n = 18$, o valor absoluto mínimo para a correlação ser significativa (rejeitar H_0) é 0,468. Como os três coeficientes calculados são, em valor absoluto, superiores a 0,468, concluímos que as três medidas usadas para avaliar a qualidade da cerâmica são realmente correlacionadas.

Exercícios

1. Calcule o coeficiente de correlação de Pearson entre retração linear (%) e resistência mecânica (MPa) para as 5 primeiras observações apresentadas no primeiro exemplo. Apenas com estas observações, o teste estatístico detecta correlação entre as duas variáveis?
2. O ensaio de esclerometria, um método de dureza superficial não destrutivo é empregado na determinação da resistência à compressão do concreto. Para alguns ensaios é possível realizar no corpo-de-prova primeiramente o ensaio de esclerometria e, em seguida, o ensaio para obter a resistência à compressão. Ensaios de esclerometria e resistência a compressão na idade de 7 dias foram realizados, para 18 corpos de prova. Os resultados obtidos estão expostos no quadro abaixo.

| IE | 15 | 16 | 14 | 16 | 15 | 14 | 16 | 16 | 16 |
|-------------------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| Resistência (MPa) | 25,6 | 28,7 | 27,4 | 28,3 | 29,2 | 28,9 | 31 | 30,4 | 29,9 |
| IE | 20 | 19 | 19 | 19 | 19 | 17 | 17 | 18 | 17 |
| Resistência (MPa) | 36,6 | 40,6 | 38,9 | 34,3 | 35 | 34,9 | 35,5 | 37 | 34,6 |

- a) Calcule o coeficiente de correlação para as variáveis de interesse, e interprete os resultados obtidos.
- b) A um nível de significância de 2%, você diria que as variáveis estão significativamente correlacionadas?

Regressão Linear Simples

Iniciaremos o estudo da regressão com a formulação mais simples, relacionando uma variável Y , chamada de variável resposta ou dependente, com uma variável X , denominada de variável explicativa ou independente. Como, por exemplo:

| Variável independente, X | Variável dependente, Y |
|---------------------------------------------|----------------------------------------|
| Temperatura do forno ($^{\circ}\text{C}$) | Resistência mecânica da cerâmica (MPa) |
| Área construída do imóvel (m^2) | Preço do imóvel (R\$) |

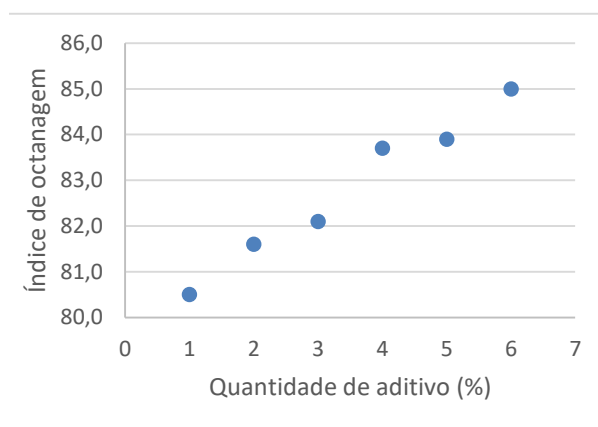
Observe que esses exemplos se distinguem dos exemplos sobre correlação por suporem uma relação de causalidade entre X e Y . É esta a diferença básica de um estudo de correlação e uma análise de regressão. A aplicação da análise de regressão é geralmente feita sob um referencial teórico, que justifique uma relação matemática de causalidade. Além disso, a variável X normalmente é controlada (não aleatória) e Y é uma variável aleatória.

Assim como num estudo de correlação, a análise de regressão também parte de um conjunto de observações pareadas $(x_1, y_1), (x_2, y_2), \dots, (x_n, y_n)$, relativas as variáveis X e Y .

Exemplo: Considere um experimento em que se analisa a octanagem da gasolina (Y) em função da adição de um novo aditivo (X). Para isso, foram realizados ensaios com os percentuais de 1, 2, 3, 4, 5 e 6% de aditivo. Os resultados são mostrados na figura seguinte.

(Octanagem - propriedade de a gasolina resistir à compressão sem entrar em autoignição.)

| X | Y |
|-----|------|
| 1 | 80,5 |
| 2 | 81,6 |
| 3 | 82,1 |
| 4 | 83,7 |
| 5 | 83,9 |
| 6 | 85,0 |



Observe que é razoável supor uma relação aproximadamente linear entre X e Y para os níveis de aditivo ensaiados (de 1 a 6%). Contudo, os pontos não estão exatamente sobre uma reta, provavelmente por causa da existência de fatores não controláveis no processo. Vamos supor, então, que o valor esperado de Y varie com X , de acordo com uma equação de primeiro grau, ou seja:

$$E\{Y\} = \alpha + \beta X$$

em que α e β são os parâmetros do modelo.

Seja um conjunto de observações $(x_1, y_1), (x_2, y_2), \dots, (x_n, y_n)$. O chamado modelo de regressão linear simples para as observações é dado por

$$Y_i = \alpha + \beta x_i + \epsilon_i$$

Onde: Y_i é a variável aleatória associada à i -ésima observação do Y ; e ϵ_i é o erro aleatório da i -ésima observação, isto é, o efeito de infinidade de fatores que estão afetando a observação de Y de forma aleatória.

Note que é razoável supor $E\{\epsilon_i\} = 0$ ($i = 1, 2, 3, \dots, n$). Assim, considerando X uma variável controlável (não aleatória), temos, pelas propriedades do valor esperado

$$E\{Y\} = \alpha + \beta x_i, \text{ é compatível com}$$

$$E\{Y\} = \alpha + \beta X \text{ para a } i\text{-ésima observação.}$$

Método dos mínimos quadrados

Para a construção do modelo $E\{Y\} = \alpha + \beta X$, precisamos obter estimativas para α e β , a partir de um conjunto de observações $(x_1, y_1), (x_2, y_2), \dots, (x_n, y_n)$. Ou seja, queremos encontrar a reta que passe o mais próximo possível dos pontos observados.

Há vários métodos para estimar os parâmetros do modelo. O mais usual é o método de mínimos quadrados, que consiste em fazer com que a soma dos erros quadráticos seja a menor possível. Considerando o modelo $E\{Y\} = \alpha + \beta x_i$, temos que o erro aleatório da i -ésima observação ($i = 1, 2, 3, \dots, n$) é dado por

$$\epsilon_i = Y_i - (\alpha + \beta x_i).$$

O método consiste em obter os valores de α e β que minimizam a expressão:

$$S = \sum \epsilon_i^2 = \sum \{Y_i - (\alpha + \beta x_i)\}^2$$

que pode ser feito igualando derivadas parciais a zero, ou seja:

$$\frac{\partial S}{\partial \alpha} = 0 \text{ e } \frac{\partial S}{\partial \beta} = 0$$

resultando nas seguintes estimativas para α e β , as quais chamaremos de a e b , respectivamente:

$$b = \frac{n \sum (x_i y_i) - (\sum x_i)(\sum y_i)}{n \sum x_i^2 - (\sum x_i)^2}$$

$$a = \frac{\sum y_i - b \sum x_i}{n}$$

em que $(x_1, y_1), (x_2, y_2), \dots, (x_n, y_n)$ é a amostra efetivamente observada.

A chamada equação (reta) de regressão é dada por: $\hat{y} = a + bx$

Para cada valor x_i ($i = 1, 2, 3, \dots, n$), temos pela equação de regressão, o valor predito: $\hat{y}_i = a + bx_i$

A diferença entre os valores observados e os preditos é chamada de resíduo: $e_i = y_i - \hat{y}_i$

O resíduo relativo à i -ésima observação (e_i) pode ser considerado uma estimativa do erro aleatório (ϵ_i) desta observação.

Desvio padrão dos resíduos: $S_e = \sqrt{\frac{\sum (e_i - \bar{e})^2}{n-2}}$. Ao se ajustar a reta espera-se que ela explique o conjunto de dados coletados. Quanto mais próximo a zero estiver S_e , o ajuste da reta se aproxima da completude.

Exemplo (Continuação): Considere um experimento em que se analisa a octanagem da gasolina (Y) em função da adição de um novo aditivo (X). Para isso, foram realizados ensaios com os percentuais de 1, 2, 3, 4, 5 e 6% de aditivo.

| Dados | | | Cálculos intermediários | |
|----------------|-------|-------|-------------------------|-----------|
| Ensaio (i) | x_i | y_i | x_i^2 | $x_i y_i$ |
| 1 | 1 | 80,5 | 1 | 80,5 |
| 2 | 2 | 81,6 | 4 | 163,2 |
| 3 | 3 | 82,1 | 9 | 246,3 |
| 4 | 4 | 83,7 | 16 | 334,8 |
| 5 | 5 | 83,9 | 25 | 419,5 |
| 6 | 6 | 85,0 | 36 | 510,0 |
| Soma | 21 | 496,8 | 91 | 1754,3 |

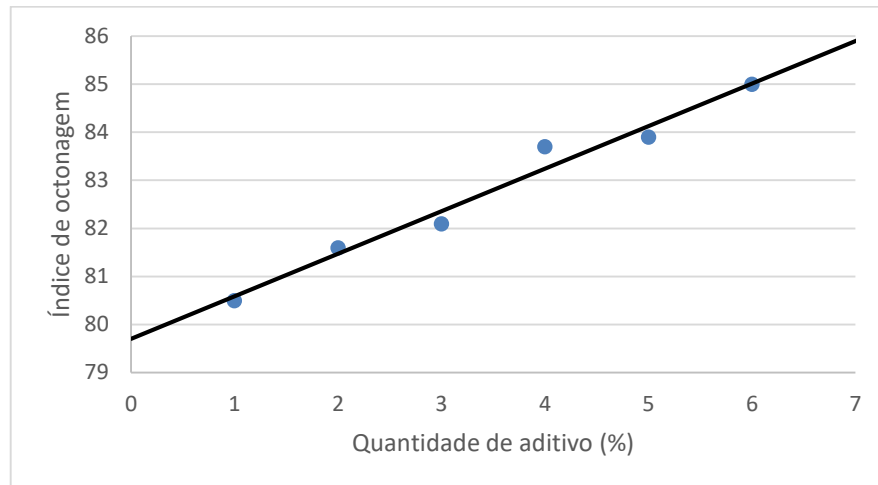
$$b = \frac{6(1754,3) - (21)(496,8)}{6(91) - (21)^2} = \frac{93}{105} = 0,886$$

$$a = \frac{496,8 - (0,886)(21)}{6} = 79,7$$

Assim, temos a seguinte equação de regressão:

$$\hat{y} = 79,7 + 0,886x.$$

Para traçar a reta no plano, basta atribuir dois valores para x e calcular os correspondentes valores de \hat{y} . Veja na figura abaixo.



A partir dos seis ensaios experimentais, construímos um modelo, o qual nos permite prever o índice de octanagem da gasolina (\hat{y}) a partir de uma quantidade do novo aditivo (x). Por exemplo, se for adicionado $x = 5,5\%$ de aditivo, esperamos um índice de octanagem de $\hat{y} = 79,7 + (0,886) \cdot (5,5) = 84,573$. A tabela seguinte mostra que os valores preditos pelo modelo estão bastante próximos dos valores observados no experimento.

| x_i | y_i | \hat{y}_i | e_i |
|-------|-------|-------------|--------|
| 1 | 80,5 | 80,586 | -0,086 |
| 2 | 81,6 | 81,472 | 0,128 |
| 3 | 82,1 | 82,358 | -0,258 |
| 4 | 83,7 | 83,244 | 0,456 |
| 5 | 83,9 | 84,130 | -0,230 |
| 6 | 85,0 | 85,016 | -0,016 |

O coeficiente b fornece uma estimativa da variação esperada de Y , a partir da variação de uma unidade em X . O sinal deste coeficiente indica o sentido da variação. No exemplo, podemos dizer: a cada 1% a mais do novo aditivo, esperamos um aumento de 0,886 no índice de octanagem.

Análise de variância do modelo

Se X não influencia Y , então o valor esperado de Y pode ser estimado simplesmente pela média aritmética (\bar{y}) das observações de Y . Mas se existe influência de X sobre Y , então deve haver algum ganho em considerar a equação de regressão ($\hat{y} = a + bx$). Este ganho pode ser avaliado ao comparar os resíduos nas duas situações.

Para $i = 1, 2, 3, \dots, n$, sejam:

- a) $y_i - \bar{y}$ (desvios em relação à média aritmética – não levam em consideração a relação entre X e Y);

- b) $y_i - \hat{y}_i$ (desvios em relação aos valores preditos pela equação de regressão – consideram uma relação linear entre X e Y);
- c) $\hat{y}_i - \bar{y}$ (desvios dos valores preditos em relação à média aritmética).

As somas dos quadrados dos desvios satisfazem à seguinte equação:

$$\sum (y_i - \bar{y})^2 = \sum (\hat{y}_i - \bar{y})^2 + \sum (y_i - \hat{y}_i)^2$$

$$\text{variação total} = \text{variação explicada pela eq. de regressão} + \text{variação não explicada}$$

Chamaremos de coeficiente de determinação a seguinte razão:

$$R^2 = \frac{\sum (\hat{y}_i - \bar{y})^2}{\sum (y_i - \bar{y})^2} = \frac{\text{variação explicada}}{\text{variação total}}, 0 \leq R^2 \leq 1$$

O coeficiente de determinação é uma medida descritiva da proporção da variação de Y que pode ser explicada por variações de X , segundo o modelo especificado. Verificando se o modelo proposto é ou não adequado para descrever o fenômeno. Quanto mais próximo a 1 estiver o R^2 , mais adequado é o modelo.

Exemplo: (Continuação):

| x_i | y_i | \bar{y} | \hat{y}_i | $(y_i - \bar{y})^2$ | $(y_i - \hat{y}_i)^2$ | $(\hat{y}_i - \bar{y})^2$ |
|-------------------|-------|-----------|-------------|---------------------|-----------------------|---------------------------|
| 1 | 80,5 | 82,8 | 80,59 | 5,29 | 0,01 | 4,90 |
| 2 | 81,6 | 82,8 | 81,47 | 1,44 | 0,02 | 1,77 |
| 3 | 82,1 | 82,8 | 82,36 | 0,49 | 0,07 | 0,20 |
| 4 | 83,7 | 82,8 | 83,24 | 0,81 | 0,21 | 0,20 |
| 5 | 83,9 | 82,8 | 84,13 | 1,21 | 0,05 | 1,77 |
| 6 | 85,0 | 82,8 | 85,01 | 4,84 | 0,00 | 4,90 |
| Soma de quadrados | | | | 14,08 | 0,35 | 13,73 |

Coeficiente de determinação:

$$R^2 = \frac{13,73}{14,08} = 0,975 = 97,5\%$$

Considerando os seis ensaios realizados, a variância da octanagem da gasolina é explicada, em parte, pela variação da quantidade de aditivo adicionado ($R^2 = 97,5\%$ de explicação) e em parte ($1 - R^2 = 2,5\%$) devido a outros fatores intervenientes no processo.

No caso do modelo de regressão simples, R^2 coincide, numericamente, com o quadrado do coeficiente de correlação de Pearson (r).

A equação de regressão obtida, apenas estabelece uma relação funcional entre as variáveis dependente e independente, para representar o fenômeno em estudo. Portanto, a simples obtenção da equação não responde ao pesquisador se a variação da variável independente influencia significativamente na variação da variável dependente. Para verificar a adequabilidade, deve-se testar, pela ANOVA:

$$\begin{cases} H_0: \beta = 0 \text{ (a variável independente não influencia)} \\ H_1: \beta \neq 0 \text{ (a variável independente influencia)} \end{cases}$$

Processo simplificado de cálculo:

- Soma de quadrados totais (corrigida pela média aritmética):

$$SQT = \sum (y_i - \bar{y})^2 = \sum y_i^2 - \frac{(\sum y_i)^2}{n}$$

➤ Soma de quadrados do erro ou soma de quadrado dos resíduos:

$$SQE = \sum (y_i - \hat{y}_i)^2 = \sum y_i^2 - a \sum y_i - b \sum x_i y_i$$

➤ Soma de quadrados da regressão:

$$SQR = SQT - SQE$$

➤ Coeficiente de determinação:

$$R^2 = \frac{SQR}{SQT} = 1 - \frac{SQE}{SQT}$$

➤ Análise de variância (Anova) da regressão linear simples:

| Fonte de variação | <i>SQ</i> | <i>gl</i> | <i>QM</i> | <i>F</i> |
|-------------------|--------------------------------------|-----------|---------------------|-------------------------|
| Regressão | $SQR = \sum (\hat{y}_i - \bar{y})^2$ | 1 | $QMR = SQR/1$ | $f_0 = \frac{QMR}{QME}$ |
| Erro | $SQE = \sum (y_i - \hat{y}_i)^2$ | $n - 2$ | $QME = SQE/(n - 2)$ | |
| Total | $SQT = \sum (y_i - \bar{y})^2$ | $n - 1$ | $QMT = SQT/(n - 1)$ | |

Exemplo (Continuação): Tabela da Anova

| Fonte de variação | <i>SQ</i> | <i>gl</i> | <i>QM</i> | <i>F</i> |
|-------------------|-----------|-----------|-----------|----------------|
| Regressão | 13,73 | 1 | 13,729 | $f_0 = 156,26$ |
| Erro | 0,35 | 4 | 0,088 | |
| Total | 14,08 | 5 | | |

Admitindo $\alpha = 1\%$, temos, de acordo com a tabela, $f = 21,20$. Logo, H_0 é rejeitada. Ou seja, a variação da quantidade de aditivo adicionado não influencia significativamente na variação da octanagem da gasolina.

Análise dos resíduos

Na seção anterior, estabelecemos um modelo para um conjunto de observações $(x_1, y_1), (x_2, y_2), \dots, (x_n, y_n)$, relativo às variáveis X e Y , da forma

$$Y_i = \alpha + \beta x_i + \epsilon_i$$

onde:

Y_i é a variável aleatória associada à i -ésima observação do Y ;

ϵ_i é o erro aleatório da i -ésima observação; e

α e β são parâmetros a serem estimados com os dados.

Assim, estamos assumindo que X causa Y através de uma relação linear, e toda a variação em torno dessa relação deve-se ao efeito (erro) aleatório. É necessário supor que as observações de Y sejam independentes, e o termo de erro tenha distribuição normal, com média nula e variância constante. Um processo gráfico é usado para verificar se estas suposições podem ser válidas, e caso contrário, o que pode ser feito para corrigir as distorções.

Após a estimação dos parâmetros α e β , podemos calcular os resíduos, ou seja:

$$e_i = y_i - \hat{y}_i \quad (i = 1, 2, 3, \dots, n)$$

A partir disso, constrói-se gráficos para verificar:

- Adequação do modelo;
- Presença de pontos discrepantes;
- Relação não linear (logarítmica; exponencial...).

Exercícios

1. No processo de queima de massa cerâmica, avaliou-se o efeito da temperatura do forno (X) sobre a resistência mecânica da massa queimada (Y). Foram realizados 6 ensaios com níveis de temperatura equidistantes, os quais designaremos por 1, 2, 3, 4, 5 e 6. Os valores obtidos de resistência mecânica (MPa) foram: 41, 42, 50, 53, 54 e 60, respectivamente. Pede-se:

- a) Calcule o coeficiente de correlação de Pearson.
- b) As estimativas de α e β da equação de regressão $E(Y) = \alpha + \beta x$.
- c) O coeficiente R^2 .
- d) O desvio padrão dos resíduos.

2. A tabela a seguir relaciona os pesos (em centenas de kg) e as taxas de rendimento de combustível em rodovia (km/litro), numa amostra de dez carros de passeio novos.

| | | | | | | | | | | |
|------------|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|
| Peso | 12 | 13 | 14 | 14 | 16 | 18 | 19 | 22 | 24 | 26 |
| Rendimento | 16 | 14 | 14 | 13 | 11 | 12 | 09 | 09 | 08 | 06 |

- a) Calcule o coeficiente de correlação de Pearson.
- b) Considerando o resultado do item (a), como você avalia o relacionamento entre peso e rendimento, na amostra observada?
- c) Para estabelecer a equação de regressão, qual deve ser a variável dependente e a variável independente? Justifique sua resposta.
- d) Estabeleça a equação de regressão.
- e) Apresente o diagrama de dispersão e a reta de regressão obtida no item anterior.
- f) Você considera adequado o ajuste do modelo de regressão do item (d)? Dê uma medida dessa adequação.
- g) Qual é o rendimento esperado para um carro de 2000 kg? Justifique sua resposta. *Lembrete: os dados de peso na tabela estão em centenas de kg.*
- h) Você considera seu estudo capaz de prever o rendimento esperado de um veículo com peso de 7000 kg? Justifique sua resposta.

3. Para verificar a viabilidade de incluir os resíduos da queima de carvão mineral na composição do cimento, foram feitos ensaios com cimento contendo de 0 a 9% de cinza de carvão; e medida a resistência à compressão (em MPa), após 28 dias. Os resultados foram os seguintes:

| | | | | | | | | | | |
|-------------------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| Carvão (%) | 0 | 1 | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 | 7 | 8 | 9 |
| Resistência (MPa) | 38,5 | 40,2 | 42,1 | 37,5 | 41,1 | 36,9 | 38,2 | 36,7 | 39,5 | 35,9 |

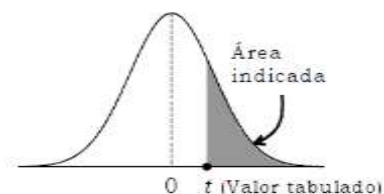
- a) Calcule o coeficiente de correlação de Pearson.
- b) Estabeleça a equação de regressão.
- c) Calcule R^2 .
- d) Os resultados mostram evidência de que o uso de cinza de carvão mineral na composição do cimento diminui a sua resistência aos 28 dias?

Tabela: Valor absoluto mínimo para o coeficiente de correlação **r** de Pearson ser significativo.

| Nível de significância, α , num teste unilateral | | | | | | |
|---------------------------------------------------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
| | 0,100 | 0,050 | 0,025 | 0,010 | 0,005 | 0,001 |
| Nível de significância, α , num teste bilateral | | | | | | |
| n | 0,200 | 0,100 | 0,050 | 0,020 | 0,010 | 0,002 |
| 5 | 0,687 | 0,805 | 0,878 | 0,934 | 0,959 | 0,986 |
| 6 | 0,608 | 0,729 | 0,811 | 0,882 | 0,917 | 0,963 |
| 7 | 0,551 | 0,669 | 0,754 | 0,833 | 0,875 | 0,935 |
| 8 | 0,507 | 0,621 | 0,707 | 0,789 | 0,834 | 0,905 |
| 9 | 0,472 | 0,582 | 0,666 | 0,750 | 0,798 | 0,875 |
| 10 | 0,443 | 0,549 | 0,632 | 0,715 | 0,765 | 0,847 |
| 11 | 0,419 | 0,521 | 0,602 | 0,685 | 0,735 | 0,820 |
| 12 | 0,398 | 0,497 | 0,576 | 0,658 | 0,708 | 0,795 |
| 13 | 0,380 | 0,476 | 0,553 | 0,634 | 0,684 | 0,772 |
| 14 | 0,365 | 0,458 | 0,532 | 0,612 | 0,661 | 0,750 |
| 15 | 0,351 | 0,441 | 0,514 | 0,592 | 0,641 | 0,730 |
| 16 | 0,338 | 0,426 | 0,497 | 0,574 | 0,623 | 0,711 |
| 17 | 0,327 | 0,412 | 0,482 | 0,558 | 0,606 | 0,694 |
| 18 | 0,317 | 0,400 | 0,468 | 0,543 | 0,590 | 0,678 |
| 19 | 0,308 | 0,389 | 0,456 | 0,529 | 0,575 | 0,662 |
| 20 | 0,299 | 0,378 | 0,444 | 0,516 | 0,561 | 0,648 |
| 21 | 0,291 | 0,369 | 0,433 | 0,503 | 0,549 | 0,635 |
| 22 | 0,284 | 0,360 | 0,423 | 0,492 | 0,537 | 0,622 |
| 23 | 0,277 | 0,352 | 0,413 | 0,482 | 0,526 | 0,610 |
| 24 | 0,271 | 0,344 | 0,404 | 0,472 | 0,515 | 0,599 |
| 25 | 0,265 | 0,337 | 0,396 | 0,462 | 0,505 | 0,588 |
| 26 | 0,260 | 0,330 | 0,388 | 0,453 | 0,496 | 0,578 |
| 27 | 0,255 | 0,323 | 0,381 | 0,445 | 0,487 | 0,568 |
| 28 | 0,250 | 0,317 | 0,374 | 0,437 | 0,479 | 0,559 |
| 29 | 0,245 | 0,311 | 0,367 | 0,430 | 0,471 | 0,550 |
| 30 | 0,241 | 0,306 | 0,361 | 0,423 | 0,463 | 0,541 |
| 35 | 0,222 | 0,283 | 0,334 | 0,392 | 0,430 | 0,504 |
| 40 | 0,207 | 0,264 | 0,312 | 0,367 | 0,403 | 0,474 |
| 45 | 0,195 | 0,248 | 0,294 | 0,346 | 0,380 | 0,449 |
| 50 | 0,184 | 0,235 | 0,279 | 0,328 | 0,361 | 0,427 |
| 60 | 0,168 | 0,214 | 0,254 | 0,300 | 0,330 | 0,391 |
| 70 | 0,155 | 0,198 | 0,235 | 0,278 | 0,306 | 0,363 |
| 80 | 0,145 | 0,185 | 0,220 | 0,260 | 0,286 | 0,340 |
| 90 | 0,136 | 0,174 | 0,207 | 0,245 | 0,270 | 0,322 |
| 100 | 0,129 | 0,165 | 0,197 | 0,232 | 0,256 | 0,305 |

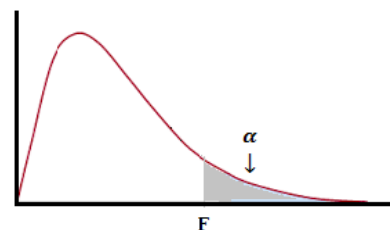
Nota: Tabela construída com base na estatística $t = \frac{r\sqrt{n-2}}{\sqrt{1-r^2}}$ que tem distribuição t de *Student* com $gl = n - 2$, sob as suposições de os dados terem distribuição normal e a correlação ser linear.

Distribuição **t** de *Student*



| gl | Área da cauda superior | | | | | | | | |
|----|------------------------|--------|--------|--------|--------|--------|---------|---------|---------|
| | 0,2500 | 0,1000 | 0,0500 | 0,0250 | 0,0100 | 0,0050 | 0,0025 | 0,0010 | 0,0005 |
| 1 | 1,000 | 3,078 | 6,314 | 12,710 | 31,820 | 63,660 | 127,300 | 318,300 | 636,600 |
| 2 | 0,816 | 1,886 | 2,920 | 4,303 | 6,965 | 9,925 | 14,090 | 22,330 | 31,600 |
| 3 | 0,765 | 1,638 | 2,353 | 3,182 | 4,541 | 5,841 | 7,453 | 10,210 | 12,920 |
| 4 | 0,741 | 1,533 | 2,132 | 2,776 | 3,747 | 4,604 | 5,598 | 7,173 | 8,610 |
| 5 | 0,727 | 1,476 | 2,015 | 2,571 | 3,365 | 4,032 | 4,773 | 5,894 | 6,869 |
| 6 | 0,718 | 1,440 | 1,943 | 2,447 | 3,143 | 3,707 | 4,317 | 5,208 | 5,959 |
| 7 | 0,711 | 1,415 | 1,895 | 2,365 | 2,998 | 3,499 | 4,029 | 4,785 | 5,408 |
| 8 | 0,706 | 1,397 | 1,860 | 2,306 | 2,896 | 3,355 | 3,833 | 4,501 | 5,041 |
| 9 | 0,703 | 1,383 | 1,833 | 2,262 | 2,821 | 3,250 | 3,690 | 4,297 | 4,781 |
| 10 | 0,700 | 1,372 | 1,812 | 2,228 | 2,764 | 3,169 | 3,581 | 4,144 | 4,587 |
| 11 | 0,697 | 1,363 | 1,796 | 2,201 | 2,718 | 3,106 | 3,497 | 4,025 | 4,437 |
| 12 | 0,695 | 1,356 | 1,782 | 2,179 | 2,681 | 3,055 | 3,428 | 3,930 | 4,318 |
| 13 | 0,694 | 1,350 | 1,771 | 2,160 | 2,650 | 3,012 | 3,372 | 3,852 | 4,221 |
| 14 | 0,692 | 1,345 | 1,761 | 2,145 | 2,624 | 2,977 | 3,326 | 3,787 | 4,140 |
| 15 | 0,691 | 1,341 | 1,753 | 2,131 | 2,602 | 2,947 | 3,286 | 3,733 | 4,073 |
| 16 | 0,690 | 1,337 | 1,746 | 2,120 | 2,583 | 2,921 | 3,252 | 3,686 | 4,015 |
| 17 | 0,689 | 1,333 | 1,740 | 2,110 | 2,567 | 2,898 | 3,222 | 3,646 | 3,965 |
| 18 | 0,688 | 1,330 | 1,734 | 2,101 | 2,552 | 2,878 | 3,197 | 3,610 | 3,922 |
| 19 | 0,688 | 1,328 | 1,729 | 2,093 | 2,539 | 2,861 | 3,174 | 3,579 | 3,883 |
| 20 | 0,687 | 1,325 | 1,725 | 2,086 | 2,528 | 2,845 | 3,153 | 3,552 | 3,850 |
| 21 | 0,686 | 1,323 | 1,721 | 2,080 | 2,518 | 2,831 | 3,135 | 3,527 | 3,819 |
| 22 | 0,686 | 1,321 | 1,717 | 2,074 | 2,508 | 2,819 | 3,119 | 3,505 | 3,792 |
| 23 | 0,685 | 1,319 | 1,714 | 2,069 | 2,500 | 2,807 | 3,104 | 3,485 | 3,768 |
| 24 | 0,685 | 1,318 | 1,711 | 2,064 | 2,492 | 2,797 | 3,091 | 3,467 | 3,745 |
| 25 | 0,684 | 1,316 | 1,708 | 2,060 | 2,485 | 2,787 | 3,078 | 3,450 | 3,725 |
| 26 | 0,684 | 1,315 | 1,706 | 2,056 | 2,479 | 2,779 | 3,067 | 3,435 | 3,707 |
| 27 | 0,684 | 1,314 | 1,703 | 2,052 | 2,473 | 2,771 | 3,057 | 3,421 | 3,689 |
| 28 | 0,683 | 1,313 | 1,701 | 2,048 | 2,467 | 2,763 | 3,047 | 3,408 | 3,674 |
| 29 | 0,683 | 1,311 | 1,699 | 2,045 | 2,462 | 2,756 | 3,038 | 3,396 | 3,660 |
| 30 | 0,683 | 1,310 | 1,697 | 2,042 | 2,457 | 2,750 | 3,030 | 3,385 | 3,646 |
| 35 | 0,682 | 1,306 | 1,690 | 2,030 | 2,438 | 2,724 | 2,996 | 3,340 | 3,591 |
| 40 | 0,681 | 1,303 | 1,684 | 2,021 | 2,423 | 2,704 | 2,971 | 3,307 | 3,551 |
| 45 | 0,680 | 1,301 | 1,679 | 2,014 | 2,412 | 2,690 | 2,952 | 3,281 | 3,520 |
| 50 | 0,679 | 1,299 | 1,676 | 2,009 | 2,403 | 2,678 | 2,937 | 3,261 | 3,496 |
| z | 0,674 | 1,282 | 1,645 | 1,960 | 2,326 | 2,576 | 2,807 | 3,090 | 3,291 |

Distribuição F de Snedecor
($\alpha = 1\%$)



| gl denom. | graus de liberdade no numerador | | | | | | | | | |
|--------------|---------------------------------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|
| | 1 | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 | 7 | 8 | 9 | 10 |
| 1 | 4052,20 | 4999,30 | 5403,50 | 5624,30 | 5764,00 | 5859,00 | 5928,30 | 5981,00 | 6022,40 | 6055,90 |
| 2 | 98,50 | 99,00 | 99,16 | 99,25 | 99,30 | 99,33 | 99,36 | 99,38 | 99,39 | 99,40 |
| 3 | 34,12 | 30,82 | 29,46 | 28,71 | 28,24 | 27,91 | 27,67 | 27,49 | 27,35 | 27,23 |
| 4 | 21,20 | 18,00 | 16,69 | 15,98 | 15,52 | 15,21 | 14,98 | 14,80 | 14,66 | 14,55 |
| 5 | 16,26 | 13,27 | 12,06 | 11,39 | 10,97 | 10,67 | 10,46 | 10,29 | 10,16 | 10,05 |
| 6 | 13,75 | 10,93 | 9,78 | 9,15 | 8,75 | 8,47 | 8,26 | 8,10 | 7,98 | 7,87 |
| 7 | 12,25 | 9,55 | 8,45 | 7,85 | 7,46 | 7,19 | 6,99 | 6,84 | 6,72 | 6,62 |
| 8 | 11,26 | 8,65 | 7,59 | 7,01 | 6,63 | 6,37 | 6,18 | 6,03 | 5,91 | 5,81 |
| 9 | 10,56 | 8,02 | 6,99 | 6,42 | 6,06 | 5,80 | 5,61 | 5,47 | 5,35 | 5,26 |
| 10 | 10,04 | 7,56 | 6,55 | 5,99 | 5,64 | 5,39 | 5,20 | 5,06 | 4,94 | 4,85 |
| 11 | 9,65 | 7,21 | 6,22 | 5,67 | 5,32 | 5,07 | 4,89 | 4,74 | 4,63 | 4,54 |
| 12 | 9,33 | 6,93 | 5,95 | 5,41 | 5,06 | 4,82 | 4,64 | 4,50 | 4,39 | 4,30 |
| 13 | 9,07 | 6,70 | 5,74 | 5,21 | 4,86 | 4,62 | 4,44 | 4,30 | 4,19 | 4,10 |
| 14 | 8,86 | 6,52 | 5,56 | 5,04 | 4,70 | 4,46 | 4,28 | 4,14 | 4,03 | 3,94 |
| 15 | 8,68 | 6,36 | 5,42 | 4,89 | 4,56 | 4,32 | 4,14 | 4,00 | 3,90 | 3,81 |
| 16 | 8,53 | 6,23 | 5,29 | 4,77 | 4,44 | 4,20 | 4,03 | 3,89 | 3,78 | 3,69 |
| 17 | 8,40 | 6,11 | 5,19 | 4,67 | 4,34 | 4,10 | 3,93 | 3,79 | 3,68 | 3,59 |
| 18 | 8,29 | 6,01 | 5,09 | 4,58 | 4,25 | 4,02 | 3,84 | 3,71 | 3,60 | 3,51 |
| 19 | 8,19 | 5,93 | 5,01 | 4,50 | 4,17 | 3,94 | 3,77 | 3,63 | 3,52 | 3,43 |
| 20 | 8,10 | 5,85 | 4,94 | 4,43 | 4,10 | 3,87 | 3,70 | 3,56 | 3,46 | 3,37 |
| 21 | 8,02 | 5,78 | 4,87 | 4,37 | 4,04 | 3,81 | 3,64 | 3,51 | 3,40 | 3,31 |
| 22 | 7,95 | 5,72 | 4,82 | 4,31 | 3,99 | 3,76 | 3,59 | 3,45 | 3,35 | 3,26 |
| 23 | 7,88 | 5,66 | 4,77 | 4,26 | 3,94 | 3,71 | 3,54 | 3,41 | 3,30 | 3,21 |
| 24 | 7,82 | 5,61 | 4,72 | 4,22 | 3,90 | 3,67 | 3,50 | 3,36 | 3,26 | 3,17 |
| 25 | 7,77 | 5,57 | 4,68 | 4,18 | 3,86 | 3,63 | 3,46 | 3,32 | 3,22 | 3,13 |
| 26 | 7,72 | 5,53 | 4,64 | 4,14 | 3,82 | 3,59 | 3,42 | 3,29 | 3,18 | 3,09 |
| 27 | 7,68 | 5,49 | 4,60 | 4,11 | 3,79 | 3,56 | 3,39 | 3,26 | 3,15 | 3,06 |
| 28 | 7,64 | 5,45 | 4,57 | 4,07 | 3,75 | 3,53 | 3,36 | 3,23 | 3,12 | 3,03 |
| 29 | 7,60 | 5,42 | 4,54 | 4,05 | 3,73 | 3,50 | 3,33 | 3,20 | 3,09 | 3,01 |
| 30 | 7,56 | 5,39 | 4,51 | 4,02 | 3,70 | 3,47 | 3,31 | 3,17 | 3,07 | 2,98 |
| 40 | 7,31 | 5,18 | 4,31 | 3,83 | 3,51 | 3,29 | 3,12 | 2,99 | 2,89 | 2,80 |
| 50 | 7,17 | 5,06 | 4,20 | 3,72 | 3,41 | 3,19 | 3,02 | 2,89 | 2,79 | 2,70 |
| 60 | 7,08 | 4,98 | 4,13 | 3,65 | 3,34 | 3,12 | 2,95 | 2,82 | 2,72 | 2,63 |
| 80 | 6,96 | 4,88 | 4,04 | 3,56 | 3,26 | 3,04 | 2,87 | 2,74 | 2,64 | 2,55 |
| 100 | 6,90 | 4,82 | 3,98 | 3,51 | 3,21 | 2,99 | 2,82 | 2,69 | 2,59 | 2,50 |

| Distribuição F de Snedecor ($\alpha = 2,5\%$) | | | | | | | | | | |
|----------------------------------------------------|---------------------------------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|
| gl denom. | graus de liberdade no numerador | | | | | | | | | |
| | 1 | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 | 7 | 8 | 9 | 10 |
| 1 | 647,80 | 799,50 | 864,20 | 899,60 | 921,80 | 937,10 | 948,20 | 956,60 | 963,30 | 968,60 |
| 2 | 38,51 | 39,00 | 39,17 | 39,25 | 39,30 | 39,33 | 39,36 | 39,37 | 39,39 | 39,40 |
| 3 | 17,44 | 16,04 | 15,44 | 15,10 | 14,89 | 14,74 | 14,62 | 14,54 | 14,47 | 14,42 |
| 4 | 12,22 | 10,65 | 9,98 | 9,60 | 9,36 | 9,20 | 9,07 | 8,98 | 8,91 | 8,84 |
| 5 | 10,01 | 8,43 | 7,76 | 7,39 | 7,15 | 6,98 | 6,85 | 6,76 | 6,68 | 6,62 |
| 6 | 8,81 | 7,26 | 6,60 | 6,23 | 5,99 | 5,82 | 5,70 | 5,60 | 5,52 | 5,46 |
| 7 | 8,07 | 6,54 | 5,89 | 5,52 | 5,29 | 5,12 | 5,00 | 4,90 | 4,82 | 4,76 |
| 8 | 7,57 | 6,06 | 5,42 | 5,05 | 4,82 | 4,65 | 4,53 | 4,43 | 4,36 | 4,30 |
| 9 | 7,21 | 5,72 | 5,08 | 4,72 | 4,48 | 4,32 | 4,20 | 4,10 | 4,03 | 3,96 |
| 10 | 6,94 | 5,46 | 4,83 | 4,47 | 4,24 | 4,07 | 3,95 | 3,86 | 3,78 | 3,72 |
| 11 | 6,72 | 5,26 | 4,63 | 4,28 | 4,04 | 3,88 | 3,76 | 3,66 | 3,59 | 3,53 |
| 12 | 6,55 | 5,10 | 4,47 | 4,12 | 3,89 | 3,73 | 3,61 | 3,51 | 3,44 | 3,37 |
| 13 | 6,41 | 4,97 | 4,35 | 4,00 | 3,77 | 3,60 | 3,48 | 3,39 | 3,31 | 3,25 |
| 14 | 6,30 | 4,86 | 4,24 | 3,89 | 3,66 | 3,50 | 3,38 | 3,29 | 3,21 | 3,15 |
| 15 | 6,20 | 4,77 | 4,15 | 3,80 | 3,58 | 3,42 | 3,29 | 3,20 | 3,12 | 3,06 |
| 16 | 6,12 | 4,69 | 4,08 | 3,73 | 3,50 | 3,34 | 3,22 | 3,13 | 3,05 | 2,99 |
| 17 | 6,04 | 4,62 | 4,01 | 3,67 | 3,44 | 3,28 | 3,16 | 3,06 | 2,99 | 2,92 |
| 18 | 5,98 | 4,56 | 3,95 | 3,61 | 3,38 | 3,22 | 3,10 | 3,01 | 2,93 | 2,87 |
| 19 | 5,92 | 4,51 | 3,90 | 3,56 | 3,33 | 3,17 | 3,05 | 2,96 | 2,88 | 2,82 |
| 20 | 5,87 | 4,46 | 3,86 | 3,52 | 3,29 | 3,13 | 3,01 | 2,91 | 2,84 | 2,77 |
| 21 | 5,83 | 4,42 | 3,82 | 3,48 | 3,25 | 3,09 | 2,97 | 2,87 | 2,80 | 2,74 |
| 22 | 5,79 | 4,38 | 3,78 | 3,44 | 3,22 | 3,06 | 2,93 | 2,84 | 2,76 | 2,70 |
| 23 | 5,75 | 4,35 | 3,75 | 3,41 | 3,18 | 3,02 | 2,90 | 2,81 | 2,73 | 2,67 |
| 24 | 5,72 | 4,32 | 3,72 | 3,38 | 3,16 | 3,00 | 2,87 | 2,78 | 2,70 | 2,64 |
| 25 | 5,69 | 4,29 | 3,69 | 3,35 | 3,13 | 2,97 | 2,85 | 2,75 | 2,68 | 2,61 |
| 26 | 5,66 | 4,27 | 3,67 | 3,33 | 3,11 | 2,95 | 2,82 | 2,73 | 2,65 | 2,59 |
| 27 | 5,63 | 4,24 | 3,65 | 3,31 | 3,08 | 2,92 | 2,80 | 2,71 | 2,63 | 2,57 |
| 28 | 5,61 | 4,22 | 3,63 | 3,29 | 3,06 | 2,90 | 2,78 | 2,69 | 2,61 | 2,55 |
| 29 | 5,59 | 4,20 | 3,61 | 3,27 | 3,04 | 2,88 | 2,76 | 2,67 | 2,59 | 2,53 |
| 30 | 5,57 | 4,18 | 3,59 | 3,25 | 3,03 | 2,87 | 2,75 | 2,65 | 2,58 | 2,51 |
| 40 | 5,42 | 4,05 | 3,46 | 3,13 | 2,90 | 2,74 | 2,62 | 2,53 | 2,45 | 2,39 |
| 50 | 5,34 | 3,98 | 3,39 | 3,05 | 2,83 | 2,67 | 2,55 | 2,46 | 2,38 | 2,32 |
| 60 | 5,29 | 3,93 | 3,34 | 3,01 | 2,79 | 2,63 | 2,51 | 2,41 | 2,33 | 2,27 |
| 80 | 5,22 | 3,86 | 3,28 | 2,95 | 2,73 | 2,57 | 2,45 | 2,36 | 2,28 | 2,21 |
| 100 | 5,18 | 3,83 | 3,25 | 2,92 | 2,70 | 2,54 | 2,42 | 2,32 | 2,24 | 2,18 |

| Distribuição F de Snedecor ($\alpha = 5\%$) | | | | | | | | | | |
|--------------------------------------------------|---------------------------------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|
| gl denom. | graus de liberdade no numerador | | | | | | | | | |
| | 1 | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 | 7 | 8 | 9 | 10 |
| 1 | 161,40 | 199,50 | 215,70 | 224,60 | 230,20 | 234,00 | 236,80 | 238,90 | 240,50 | 241,90 |
| 2 | 18,51 | 19,00 | 19,16 | 19,25 | 19,30 | 19,33 | 19,35 | 19,37 | 19,39 | 19,40 |
| 3 | 10,13 | 9,55 | 9,28 | 9,12 | 9,01 | 8,94 | 8,89 | 8,85 | 8,81 | 8,79 |
| 4 | 7,71 | 6,94 | 6,59 | 6,39 | 6,26 | 6,16 | 6,09 | 6,04 | 6,00 | 5,96 |
| 5 | 6,61 | 5,79 | 5,41 | 5,19 | 5,05 | 4,95 | 4,88 | 4,82 | 4,77 | 4,74 |
| 6 | 5,99 | 5,14 | 4,76 | 4,53 | 4,39 | 4,28 | 4,21 | 4,15 | 4,10 | 4,06 |
| 7 | 5,59 | 4,74 | 4,35 | 4,12 | 3,97 | 3,87 | 3,79 | 3,73 | 3,68 | 3,64 |
| 8 | 5,32 | 4,46 | 4,07 | 3,84 | 3,69 | 3,58 | 3,50 | 3,44 | 3,39 | 3,35 |
| 9 | 5,12 | 4,26 | 3,86 | 3,63 | 3,48 | 3,37 | 3,29 | 3,23 | 3,18 | 3,14 |
| 10 | 4,97 | 4,10 | 3,71 | 3,48 | 3,33 | 3,22 | 3,14 | 3,07 | 3,02 | 2,98 |
| 11 | 4,84 | 3,98 | 3,59 | 3,36 | 3,20 | 3,10 | 3,01 | 2,95 | 2,90 | 2,85 |
| 12 | 4,75 | 3,89 | 3,49 | 3,26 | 3,11 | 3,00 | 2,91 | 2,85 | 2,80 | 2,75 |
| 13 | 4,67 | 3,81 | 3,41 | 3,18 | 3,03 | 2,92 | 2,83 | 2,77 | 2,71 | 2,67 |
| 14 | 4,60 | 3,74 | 3,34 | 3,11 | 2,96 | 2,85 | 2,76 | 2,70 | 2,65 | 2,60 |
| 15 | 4,54 | 3,68 | 3,29 | 3,06 | 2,90 | 2,79 | 2,71 | 2,64 | 2,59 | 2,54 |
| 16 | 4,49 | 3,63 | 3,24 | 3,01 | 2,85 | 2,74 | 2,66 | 2,59 | 2,54 | 2,49 |
| 17 | 4,45 | 3,59 | 3,20 | 2,97 | 2,81 | 2,70 | 2,61 | 2,55 | 2,49 | 2,45 |
| 18 | 4,41 | 3,56 | 3,16 | 2,93 | 2,77 | 2,66 | 2,58 | 2,51 | 2,46 | 2,41 |
| 19 | 4,38 | 3,52 | 3,13 | 2,90 | 2,74 | 2,63 | 2,54 | 2,48 | 2,42 | 2,38 |
| 20 | 4,35 | 3,49 | 3,10 | 2,87 | 2,71 | 2,60 | 2,51 | 2,45 | 2,39 | 2,35 |
| 21 | 4,33 | 3,47 | 3,07 | 2,84 | 2,69 | 2,57 | 2,49 | 2,42 | 2,37 | 2,32 |
| 22 | 4,30 | 3,44 | 3,05 | 2,82 | 2,66 | 2,55 | 2,46 | 2,40 | 2,34 | 2,30 |
| 23 | 4,28 | 3,42 | 3,03 | 2,80 | 2,64 | 2,53 | 2,44 | 2,38 | 2,32 | 2,28 |
| 24 | 4,26 | 3,40 | 3,01 | 2,78 | 2,62 | 2,51 | 2,42 | 2,36 | 2,30 | 2,26 |
| 25 | 4,24 | 3,39 | 2,99 | 2,76 | 2,60 | 2,49 | 2,41 | 2,34 | 2,28 | 2,24 |
| 26 | 4,23 | 3,37 | 2,98 | 2,74 | 2,59 | 2,47 | 2,39 | 2,32 | 2,27 | 2,22 |
| 27 | 4,21 | 3,35 | 2,96 | 2,73 | 2,57 | 2,46 | 2,37 | 2,31 | 2,25 | 2,20 |
| 28 | 4,20 | 3,34 | 2,95 | 2,71 | 2,56 | 2,45 | 2,36 | 2,29 | 2,24 | 2,19 |
| 29 | 4,18 | 3,33 | 2,93 | 2,70 | 2,55 | 2,43 | 2,35 | 2,28 | 2,22 | 2,18 |
| 30 | 4,17 | 3,32 | 2,92 | 2,69 | 2,53 | 2,42 | 2,33 | 2,27 | 2,21 | 2,17 |
| 40 | 4,09 | 3,23 | 2,84 | 2,61 | 2,45 | 2,34 | 2,25 | 2,18 | 2,12 | 2,08 |
| 50 | 4,03 | 3,18 | 2,79 | 2,56 | 2,40 | 2,29 | 2,20 | 2,13 | 2,07 | 2,03 |
| 60 | 4,00 | 3,15 | 2,76 | 2,53 | 2,37 | 2,25 | 2,17 | 2,10 | 2,04 | 1,99 |
| 80 | 3,96 | 3,11 | 2,72 | 2,49 | 2,33 | 2,21 | 2,13 | 2,06 | 2,00 | 1,95 |
| 100 | 3,94 | 3,09 | 2,70 | 2,46 | 2,31 | 2,19 | 2,10 | 2,03 | 1,98 | 1,93 |

| Distribuição F de Snedecor ($\alpha = 10\%$) | | | | | | | | | | |
|---------------------------------------------------|---------------------------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
| gl denom. | graus de liberdade no numerador | | | | | | | | | |
| | 1 | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 | 7 | 8 | 9 | 10 |
| 1 | 39,86 | 49,50 | 53,59 | 55,83 | 57,24 | 58,20 | 58,91 | 59,44 | 59,86 | 60,20 |
| 2 | 8,53 | 9,00 | 9,16 | 9,24 | 9,29 | 9,33 | 9,35 | 9,37 | 9,38 | 9,39 |
| 3 | 5,54 | 5,46 | 5,39 | 5,34 | 5,31 | 5,29 | 5,27 | 5,25 | 5,24 | 5,23 |
| 4 | 4,55 | 4,33 | 4,19 | 4,11 | 4,05 | 4,01 | 3,98 | 3,96 | 3,94 | 3,92 |
| 5 | 4,06 | 3,78 | 3,62 | 3,52 | 3,45 | 3,41 | 3,37 | 3,34 | 3,32 | 3,30 |
| 6 | 3,78 | 3,46 | 3,29 | 3,18 | 3,11 | 3,06 | 3,01 | 2,98 | 2,96 | 2,94 |
| 7 | 3,59 | 3,26 | 3,07 | 2,96 | 2,88 | 2,83 | 2,79 | 2,75 | 2,73 | 2,70 |
| 8 | 3,46 | 3,11 | 2,92 | 2,81 | 2,73 | 2,67 | 2,62 | 2,59 | 2,56 | 2,54 |
| 9 | 3,36 | 3,01 | 2,81 | 2,69 | 2,61 | 2,55 | 2,51 | 2,47 | 2,44 | 2,42 |
| 10 | 3,29 | 2,92 | 2,73 | 2,61 | 2,52 | 2,46 | 2,41 | 2,38 | 2,35 | 2,32 |
| 11 | 3,23 | 2,86 | 2,66 | 2,54 | 2,45 | 2,39 | 2,34 | 2,30 | 2,27 | 2,25 |
| 12 | 3,18 | 2,81 | 2,61 | 2,48 | 2,39 | 2,33 | 2,28 | 2,25 | 2,21 | 2,19 |
| 13 | 3,14 | 2,76 | 2,56 | 2,43 | 2,35 | 2,28 | 2,23 | 2,20 | 2,16 | 2,14 |
| 14 | 3,10 | 2,73 | 2,52 | 2,40 | 2,31 | 2,24 | 2,19 | 2,15 | 2,12 | 2,10 |
| 15 | 3,07 | 2,70 | 2,49 | 2,36 | 2,27 | 2,21 | 2,16 | 2,12 | 2,09 | 2,06 |
| 16 | 3,05 | 2,67 | 2,46 | 2,33 | 2,24 | 2,18 | 2,13 | 2,09 | 2,06 | 2,03 |
| 17 | 3,03 | 2,65 | 2,44 | 2,31 | 2,22 | 2,15 | 2,10 | 2,06 | 2,03 | 2,00 |
| 18 | 3,01 | 2,62 | 2,42 | 2,29 | 2,20 | 2,13 | 2,08 | 2,04 | 2,01 | 1,98 |
| 19 | 2,99 | 2,61 | 2,40 | 2,27 | 2,18 | 2,11 | 2,06 | 2,02 | 1,98 | 1,96 |
| 20 | 2,98 | 2,59 | 2,38 | 2,25 | 2,16 | 2,09 | 2,04 | 2,00 | 1,97 | 1,94 |
| 21 | 2,96 | 2,58 | 2,37 | 2,23 | 2,14 | 2,08 | 2,02 | 1,98 | 1,95 | 1,92 |
| 22 | 2,95 | 2,56 | 2,35 | 2,22 | 2,13 | 2,06 | 2,01 | 1,97 | 1,93 | 1,90 |
| 23 | 2,94 | 2,55 | 2,34 | 2,21 | 2,12 | 2,05 | 2,00 | 1,95 | 1,92 | 1,89 |
| 24 | 2,93 | 2,54 | 2,33 | 2,20 | 2,10 | 2,04 | 1,98 | 1,94 | 1,91 | 1,88 |
| 25 | 2,92 | 2,53 | 2,32 | 2,18 | 2,09 | 2,02 | 1,97 | 1,93 | 1,90 | 1,87 |
| 26 | 2,91 | 2,52 | 2,31 | 2,17 | 2,08 | 2,01 | 1,96 | 1,92 | 1,88 | 1,86 |
| 27 | 2,90 | 2,51 | 2,30 | 2,17 | 2,07 | 2,01 | 1,95 | 1,91 | 1,87 | 1,85 |
| 28 | 2,89 | 2,50 | 2,29 | 2,16 | 2,06 | 2,00 | 1,94 | 1,90 | 1,87 | 1,84 |
| 29 | 2,89 | 2,50 | 2,28 | 2,15 | 2,06 | 1,99 | 1,94 | 1,89 | 1,86 | 1,83 |
| 30 | 2,88 | 2,49 | 2,28 | 2,14 | 2,05 | 1,98 | 1,93 | 1,88 | 1,85 | 1,82 |
| 40 | 2,84 | 2,44 | 2,23 | 2,09 | 2,00 | 1,93 | 1,87 | 1,83 | 1,79 | 1,76 |
| 50 | 2,81 | 2,41 | 2,20 | 2,06 | 1,97 | 1,90 | 1,84 | 1,80 | 1,76 | 1,73 |
| 60 | 2,79 | 2,39 | 2,18 | 2,04 | 1,95 | 1,88 | 1,82 | 1,78 | 1,74 | 1,71 |
| 80 | 2,77 | 2,37 | 2,15 | 2,02 | 1,92 | 1,85 | 1,79 | 1,75 | 1,71 | 1,68 |
| 100 | 2,76 | 2,36 | 2,14 | 2,00 | 1,91 | 1,83 | 1,78 | 1,73 | 1,70 | 1,66 |