

Revisão sobre modelos de regressão normais lineares (parte II)

Prof. Caio Azevedo

Contexto

- Vimos até agora dois experimentos:
 - (Absorbância): o qual envolve apenas um único fator (tipo de solvente) qualitativo.
 - (Cardiopulmonar): o qual envolve um fator qualitativo (tipo de cardiopatia) e uma variável quantitativa (consumo de oxigênio).
- Lembrete: em ambos os casos a variável resposta é quantitativa contínua.

Contexto

- Em muitas situações, o pesquisador tem interesse em como dois ou mais fatores (qualitativos) afetam o comportamento da variável resposta.
- Nem todos os fatores são, necessariamente, de interesse. Contudo, em princípio, todos devem ser controlados de alguma forma.

Descrição

- Fator A: possui a níveis.
- Fator B: possui b níveis.
- Grupos: há um total de $a \times b$ grupos (tratamentos), que são definidos pelas interseções dos níveis de cada grupo.
- Para cada grupo vamos considerar um total de n_{ij} , $i = 1, \dots, a; j = 1, \dots, b$ observações (não, necessariamente, balanceado). Cada uma das n_{ij} observações são alocadas aleatoriamente à cada uma das combinações (fatores). Temos um PCA (planejamento completamente casualizado).

Descrição (Cont.)

- Note que se tem um total de $n = \sum_{i=1}^a \sum_{j=1}^b n_{ij}$ observações.
- Conceito importante: interação entre os fatores.
- Interação (com duas variáveis explicativas):
 - Uma qualitativa e uma quantitativa: a estrutura de regressão, relativa à variável quantitativa, pode mudar ao longo dos níveis da variável qualitativa.
 - Interação: a diferença entre as médias da variável resposta, entre dois níveis do Fator A, não são iguais ao longo dos níveis do Fator B (vice-versa).

Voltando ao exemplo 8: Teste de esforço cardiopulmonar

Modelo sem interação

$$Y_i = \beta_0 + \beta_1 x_i + \xi_i, i = 1, \dots, 124$$

- $\xi_i \stackrel{i.i.d.}{\sim} N(0, \sigma^2)$.
- $(\beta_0, \beta_1, \sigma^2)'$: parâmetros desconhecidos.
- x_i : carga à que o paciente i foi submetido (conhecido e não aleatório).
- Parte sistemática: $\mathcal{E}(Y_i) = \beta_0 + \beta_1 x_i$.
- Parte aleatória: ξ_i .
- O modelo acima implica que $Y_i \stackrel{ind.}{\sim} N(\beta_0 + \beta_1 x_i, \sigma^2)$

Voltando ao exemplo 8: Teste de esforço cardiopulmonar

Modelo com interação

$$Y_{ij} : \beta_{0i} + \beta_{1i}x_{ij} + \xi_{ij}, i = 1, \dots, ; j = 1, \dots, n_i$$

- Etiologias = CH ($i = 1$), ID ($i = 2$), IS ($i = 3$), C: ($i = 4$).
- $\xi_{ij} \stackrel{i.i.d.}{\sim} N(0, \sigma^2)$.
- $(\beta_{01}, \beta_{02}, \beta_{03}, \beta_{04}, \beta_{11}, \beta_{12}, \beta_{13}, \beta_{14}, \sigma^2)'$: parâmetros desconhecidos.
- x_{ij} : carga à que o paciente j que apresenta a etiologia cardíaca i foi submetido (conhecido e não aleatório).
- Parte sistemática: $\mathcal{E}(Y_{ij}) = \beta_{0i} + \beta_{1i}x_{ij}$. Parte aleatória: ξ_{ij} .
- O modelo acima implica que $Y_{ij} \stackrel{ind.}{\sim} N(\beta_{0i} + \beta_{1i}x_{ij}, \sigma^2)$.

Inexistência de interação

- Testar a inexistência de interação, equivale à testar a igualdade simultânea dos interceptos (entre si) e dos coeficientes angulares (entre si):

$$H_0 : \begin{cases} \beta_{01} - \beta_{02} = 0, \\ \beta_{01} - \beta_{03} = 0, \\ \beta_{01} - \beta_{04} = 0, \\ \beta_{11} - \beta_{12} = 0, \\ \beta_{11} - \beta_{13} = 0, \\ \beta_{11} - \beta_{14} = 0. \end{cases} \quad \text{vs } H_1 : \text{há pelo menos uma diferença}$$

- Lembramos que tal hipótese não foi rejeitada, ou seja, o modelo sem interação é preferível ao modelo com interação.

Exemplo 10: Resistência de materiais

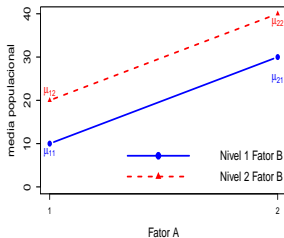
- Um engenheiro está desenvolvendo um tipo de bateria para ser usado em um dispositivo eletrônico sujeito à variações extremas de temperatura.
- Fatores de interesse:
 - Tipo de material da placa: 1, 2 e 3.
 - Temperatura: 15°F, 70°F e 125°F. Equivalente à -9,44°C, 21,11°C e 51,67 °C, respectivamente
- Para cada combinação (tipo de material da placa × temperatura) 4 baterias foram feitas.
- Variável resposta: tempo de vida, em horas, de cada bateria .

Exemplo 10: continuação

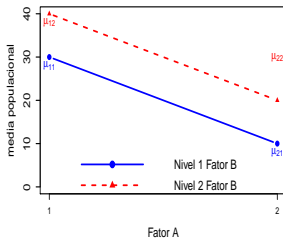
- Experimento balanceado: 4 observações por tratamento.
- Um fator quantitativo (temperatura) e um fator qualitativo (tipo de material da placa).
- Como analisar o experimento?
- Qual seria um modelo apropriado?
- Como estimar os parâmetros e comparar as médias de interesse?

Perfis médios: ausência de interação

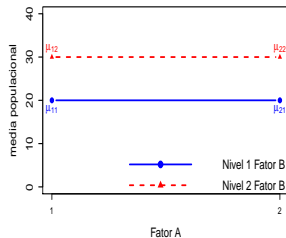
Efeito crescente de ambos os fatores



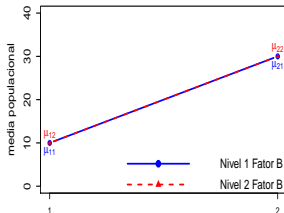
Efeito decresc. do Fator A e crescente do Fator B



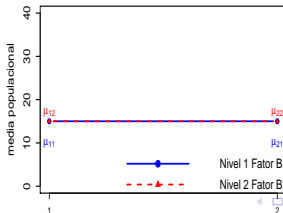
Ausência de efeito do Fator A



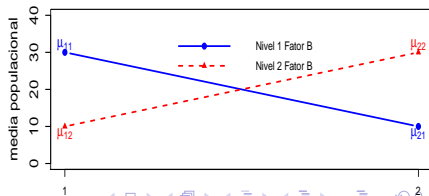
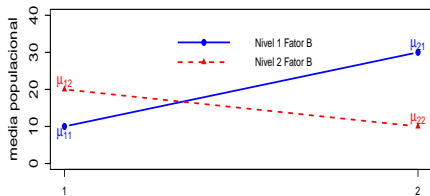
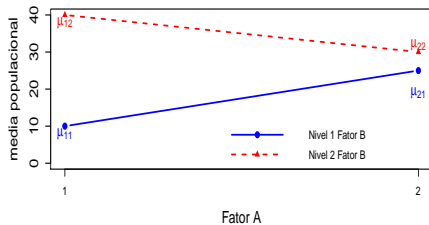
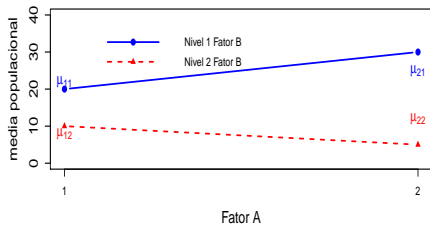
Ausência de efeito do Fator B



Ausência de efeito de ambos os fatores



Perfis médios: presença de interação



Voltando ao Exemplo 4

- Vamos considerar, inicialmente, somente os dois primeiros níveis de cada fator.
- Dados:

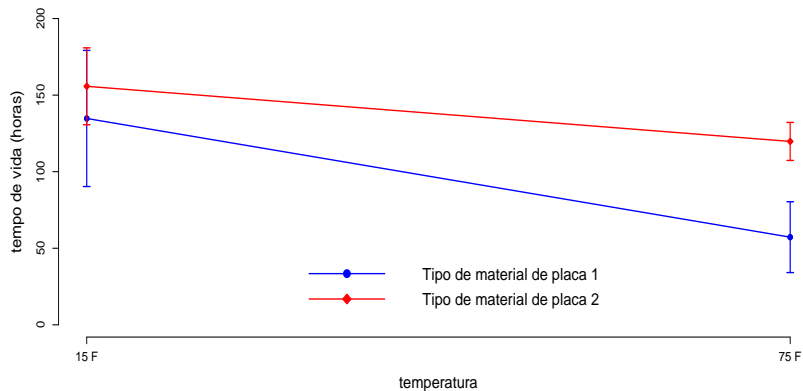
Material	Temperatura ($^{\circ}F$)			
	15	70		
1	130	155	34	40
	74	180	80	75
2	150	188	136	122
	159	126	106	112

- Fator A (1: material 1, 2: material 2).
- Fator B (1: $15^{\circ}F$, 2: $75^{\circ}F$).

Análise descritiva

Material	Temp.	Medida descritiva					
		Média	DP	Var.	CV%	Máximo	Mínimo
1	15 °F	134,75	45,35	2056,92	74,00	180,00	33,66
	70 °F	57,25	23,60	556,92	34,00	80,00	41,22
2	15 °F	155,75	25,63	656,25	126,00	188,00	16,45
	70 °F	119,75	12,66	160,25	106,00	136,00	10,57

Gráfico de perfis médios



Modelo (parametrização de médias)

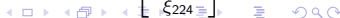
$$Y_{ijk} = \mu_{ij} + \xi_{ijk},$$

(Fator A), $i = 1, 2$; (Fator B), $j = 1, 2$; (unidades experimentais), $k = 1, 2, 3, 4$

- Erros $\xi_{ijk} \stackrel{i.i.d.}{\sim} N(0, \sigma^2)$, μ_{ij} não aleatórios.
- $\mathcal{E}_{\xi_{ijk}}(Y_{ijk}) = \mu_{ij}$, $\mathcal{V}_{\xi_{ijk}}(Y_{ijk}) = \sigma^2$.
- $\beta = (\mu_{11}, \mu_{12}, \mu_{21}, \mu_{22})'$.
- $Y_{ijk} \stackrel{ind.}{\sim} N(\mu_{ij}, \sigma^2)$.

Forma matricial (parametrização de médias)

$$\mathbf{Y} = \begin{bmatrix} Y_{111} \\ Y_{112} \\ Y_{113} \\ Y_{114} \\ Y_{121} \\ Y_{122} \\ Y_{123} \\ Y_{124} \\ Y_{211} \\ Y_{212} \\ Y_{213} \\ Y_{214} \\ Y_{221} \\ Y_{222} \\ Y_{223} \\ Y_{224} \end{bmatrix}, \mathbf{X} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = \mathbf{I}_4 \otimes \mathbf{1}_4, \boldsymbol{\beta} = \begin{bmatrix} \mu_{11} \\ \mu_{12} \\ \mu_{21} \\ \mu_{22} \end{bmatrix}, \boldsymbol{\xi} = \begin{bmatrix} \xi_{111} \\ \xi_{112} \\ \xi_{113} \\ \xi_{114} \\ \xi_{121} \\ \xi_{122} \\ \xi_{123} \\ \xi_{124} \\ \xi_{211} \\ \xi_{212} \\ \xi_{213} \\ \xi_{214} \\ \xi_{221} \\ \xi_{222} \\ \xi_{223} \\ \xi_{224} \end{bmatrix}$$



Lembrando

- Em que I_k é uma matriz identidade de ordem k , $\mathbf{1}_r = (1, 1, \dots, 1)'_{(r \times 1)}$ e “ \otimes ” representa o produto de Kronecker entre duas matrizes.
- Sejam $\mathbf{A}_{(n \times p)}$ e $\mathbf{B}_{(m \times q)}$ duas matrizes quaisquer. O produto de Kronecker entre elas é definido por:

$$\mathbf{A} \otimes \mathbf{B} = \begin{bmatrix} A_{11}\mathbf{B} & A_{12}\mathbf{B} & \dots & A_{1p}\mathbf{B} \\ A_{21}\mathbf{B} & A_{22}\mathbf{B} & \dots & A_{2p}\mathbf{B} \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \\ A_{n1}\mathbf{B} & A_{n2}\mathbf{B} & \dots & A_{np}\mathbf{B} \end{bmatrix}$$

- A resultante do produto de Kronecker será uma matriz $\mathbf{C}_{(nm \times pq)}$.

Interpretações dos parâmetros

- μ_{11} : tempo médio de vida (em horas) de componentes fabricados com o tipo de material 1 e submetidos à uma temperatura de 15 °F.
- μ_{12} : tempo médio de vida (em horas) de componentes fabricados com o tipo de material 1 e submetidos à uma temperatura de 75 °F.
- μ_{21} : tempo médio de vida (em horas) de componentes fabricados com o tipo de material 2 e submetidos à uma temperatura de 15 °F.
- μ_{22} : tempo médio de vida (em horas) de componentes fabricados com o tipo de material 2 e submetidos à uma temperatura de 75 °F.

Modelo (parametrização casela de referência)

$$Y_{ijk} = \mu + \alpha_i + \beta_j + (\alpha\beta)_{ij} + \xi_{ijk},$$

(Fator A), $i = 1, 2$; (Fator B), $j = 1, 2$; (unidades experimentais), $k = 1, 2, 3, 4$

- Erros $\xi_{ijk} \stackrel{i.i.d.}{\sim} N(0, \sigma^2)$, $\mu, \alpha_i, \beta_j, (\alpha\beta)_{ij}$ não aleatórios.
- $\mathcal{E}_{\xi_{ijk}}(Y_{ijk}) = \mu_{ij}$, $\mathcal{V}_{\xi_{ijk}}(Y_{ijk}) = \sigma^2$.
- Restrições : $\alpha_1 = \beta_1 = (\alpha\beta)_{1j} = (\alpha\beta)_{i1} = 0, \forall i, j$.
- $\beta = (\mu, \alpha_2, \beta_2, (\alpha\beta)_{22})'$.
- $Y_{ijk} \stackrel{ind.}{\sim} N(\mu + \alpha_i + \beta_j + (\alpha\beta)_{ij}, \sigma^2)$.

Interpretações dos parâmetros

- Neste caso, temos que $\mu_{ij} = \mu + \alpha_i + \beta_j + (\alpha\beta)_{ij}$.

$$\mu_{11} = \mu$$

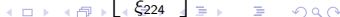
$$\mu_{21} = \mu + \alpha_2$$

$$\mu_{12} = \mu + \beta_2$$

$$\mu_{22} = \mu + \alpha_2 + \beta_2 + (\alpha\beta)_{22}$$

Forma matricial (parametrização casela de referência)

$$\mathbf{Y} = \begin{bmatrix} Y_{111} \\ Y_{112} \\ Y_{113} \\ Y_{114} \\ Y_{121} \\ Y_{122} \\ Y_{123} \\ Y_{124} \\ Y_{211} \\ Y_{212} \\ Y_{213} \\ Y_{214} \\ Y_{221} \\ Y_{222} \\ Y_{223} \\ Y_{224} \end{bmatrix}, \mathbf{X} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 1 & 0 & 0 \\ 1 & 1 & 0 & 0 \\ 1 & 1 & 0 & 0 \\ 1 & 1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 1 & 0 \\ 1 & 0 & 1 & 0 \\ 1 & 0 & 1 & 0 \\ 1 & 0 & 1 & 0 \\ 1 & 1 & 1 & 1 \\ 1 & 1 & 1 & 1 \\ 1 & 1 & 1 & 1 \\ 1 & 1 & 1 & 1 \end{bmatrix}, \boldsymbol{\beta} = \begin{bmatrix} \mu \\ \alpha_2 \\ \beta_2 \\ (\alpha\beta)_{22} \end{bmatrix}, \boldsymbol{\xi} = \begin{bmatrix} \xi_{111} \\ \xi_{112} \\ \xi_{113} \\ \xi_{114} \\ \xi_{121} \\ \xi_{122} \\ \xi_{123} \\ \xi_{124} \\ \xi_{211} \\ \xi_{212} \\ \xi_{213} \\ \xi_{214} \\ \xi_{221} \\ \xi_{222} \\ \xi_{223} \\ \xi_{224} \end{bmatrix}$$



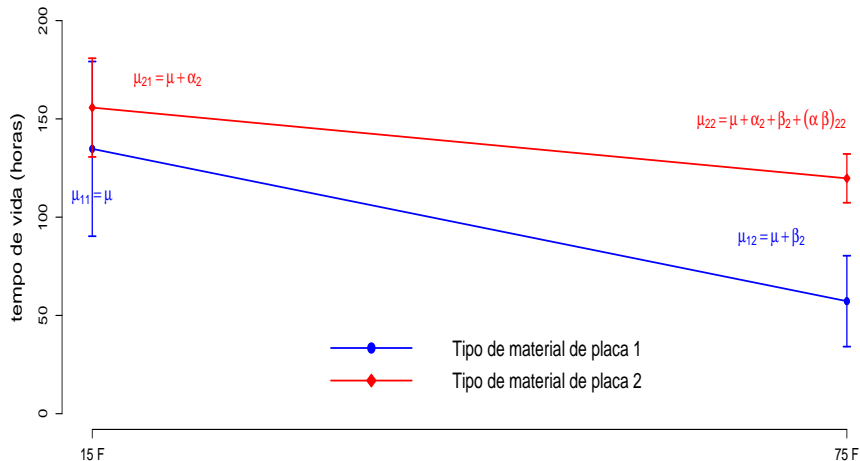
Interpretações dos parâmetros

- Se $(\alpha\beta)_{22} = 0$.
 - $\alpha_2 = \mu_{21} - \mu_{11} = \mu_{22} - \mu_{12}$: incremento (diferença) na vida média de baterias feitas com material 2 em relação às feitas com material 1 submetidas à qualquer uma das duas temperaturas.
 - $\beta_2 = \mu_{12} - \mu_{11} = \mu_{22} - \mu_{21}$: incremento (diferença) na vida média de baterias submetidas à temperatura de $75^\circ F$ em relação às submetidas à temperatura de $15^\circ F$, feitas com qualquer um dos dois tipos de material.

Interpretações dos parâmetros (cont.)

- A não nulidade de $(\alpha\beta)_{22}$ faz com que os incrementos (diferenças) anteriores não dependam somente de α_2 e β_2 . Neste caso:
 - Dependendo da temperatura, a diferença entre a vida média de baterias feitas com os materiais 1 e 2 não é a mesma.
 - Dependendo do tipo de material, a diferença entre a vida média de baterias submetidas as temperaturas $15^\circ F$ e $75^\circ F$ não é a mesma.
- O parâmetro $(\alpha\beta)_{22}$ determina a existência ou não de interação.

Visualização dos significados dos parâmetros



Interpretações dos parâmetros (cont.)

- Não existe interação, neste caso $\leftrightarrow H_0 : \mu_{21} - \mu_{11} = \mu_{22} - \mu_{12}$ for verdadeira.
- Por outro lado, a hipótese acima equivale à:

$$H_0 : \mu + \alpha_2 - \mu = \mu + \alpha_2 + \beta_2 + (\alpha\beta)_{22} - \mu - \beta_2 \leftrightarrow (\alpha\beta)_{22} = 0$$

- Portanto, inexistência de interação $\leftrightarrow (\alpha\beta)_{22} = 0$.

Interpretações dos parâmetros (cont.)

- Se existe interação, portanto se $(\alpha\beta)_{22} \neq 0$, temos que:
- α_2 : incremento na vida média de baterias feitas com material 2 em relação às feitas com material 1 submetidas à temperatura de $15^\circ F$.
- β_2 : incremento na vida média de baterias submetidas à temperatura de $75^\circ F$ em relação submetidas à temperatura de $15^\circ F$, feitas com material do tipo 1.
- $(\alpha\beta)_{22}$: interação entre os fatores.

Hipótese de interesse

- O pesquisador pode ter interesse em comparações (específicas) entre as médias. Caso não tenha, podemos seguir os seguintes passos.
- Primeira hipótese (ausência de interação): $H_0 : (\alpha\beta)_{22} = 0$ vs $H_1 : (\alpha\beta)_{22} \neq 0$
- Se a hipótese acima (H_0) não for rejeitada, então:
 - Ausência de efeito principal de material: $H_0 : \alpha_2 = 0$ vs $H_1 : \alpha_2 \neq 0$.
 - Ausência de efeito principal de temperatura: $H_0 : \beta_2 = 0$ vs $H_1 : \beta_2 \neq 0$.
- Eventualmente, algum tipo de comparação entre as médias “remanescentes”.

Hipótese de interesse

- Note que o roteiro acima é apenas uma sugestão.
- Pode-se, por exemplo, testar $H_0 : \alpha_2 = 0$ vs $H_1 : \alpha_2 \neq 0$ e/ou $H_0 : \beta_2 = 0$ vs $H_1 : \beta_2 \neq 0$.
- No entanto, se a interação for significativa, as implicações da validade das hipóteses acima serão outras.
- Se a hipótese de ausência de interação não for rejeitada, então não faz sentido estudar os efeitos principais isoladamente.
- Portanto, deve-se efetuar algum tipo de comparação entre as médias.

Modelo (parametrização desvios com restrição)

$$Y_{ijk} = \mu + \alpha_i + \beta_j + (\alpha\beta)_{ij} + \xi_{ijk},$$

(Fator A), $i = 1, 2$; (Fator B), $j = 1, 2$; (unidades experimentais), $k = 1, 2, 3, 4$

- Erros $\xi_{ijk} \stackrel{i.i.d.}{\sim} N(0, \sigma^2)$, $\mu, \alpha_i, \beta_j, (\alpha\beta)_{ij}$ não aleatório.
- $E_{\xi_{ijk}}(Y_{ijk}) = \mu_{ij}, \mathcal{V}_{\xi_{ijk}}(Y_{ijk}) = \sigma^2$.
- Restrições : $\sum_{i=1}^2 \alpha_i = \sum_{j=1}^2 \beta_j = \sum_{i=1}^2 (\alpha\beta)_{ij} = \sum_{j=1}^2 (\alpha\beta)_{ij} = 0, \forall i, j$.
- $\beta = (\mu, \alpha_1, \beta_1, (\alpha\beta)_{11})'$.
- $Y_{ijk} \stackrel{ind.}{\sim} N(\mu + \alpha_i + \beta_j + (\alpha\beta)_{ij}, \sigma^2)$.

Interpretações dos parâmetros

- Note que $\alpha_2 = -\alpha_1$, $\beta_2 = -\beta_1$, $(\alpha\beta)_{12} = -(\alpha\beta)_{11}$,
 $(\alpha\beta)_{21} = -(\alpha\beta)_{11}$ e $(\alpha\beta)_{22} = (\alpha\beta)_{11}$.
- Assim

$$\mu_{11} = \mu + \alpha_1 + \beta_1 + (\alpha\beta)_{11}$$

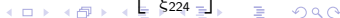
$$\mu_{21} = \mu - \alpha_1 + \beta_1 - (\alpha\beta)_{11}$$

$$\mu_{12} = \mu + \alpha_1 - \beta_1 - (\alpha\beta)_{11}$$

$$\mu_{22} = \mu - \alpha_1 - \beta_1 + (\alpha\beta)_{11}$$

Forma matricial (parametrização desvios com restrição)

$$\mathbf{Y} = \begin{bmatrix} Y_{111} \\ Y_{112} \\ Y_{113} \\ Y_{114} \\ Y_{121} \\ Y_{122} \\ Y_{123} \\ Y_{124} \\ Y_{211} \\ Y_{212} \\ Y_{213} \\ Y_{214} \\ Y_{221} \\ Y_{222} \\ Y_{223} \\ Y_{224} \end{bmatrix}, \mathbf{X} = \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 & 1 \\ 1 & 1 & 1 & 1 \\ 1 & 1 & 1 & 1 \\ 1 & 1 & 1 & 1 \\ 1 & -1 & 1 & -1 \\ 1 & -1 & 1 & -1 \\ 1 & -1 & 1 & -1 \\ 1 & -1 & 1 & -1 \\ 1 & 1 & -1 & -1 \\ 1 & 1 & -1 & -1 \\ 1 & 1 & -1 & -1 \\ 1 & 1 & -1 & -1 \\ 1 & -1 & -1 & 1 \\ 1 & -1 & -1 & 1 \\ 1 & -1 & -1 & 1 \\ 1 & -1 & -1 & 1 \end{bmatrix}, \boldsymbol{\beta} = \begin{bmatrix} \mu \\ \alpha_1 \\ \beta_1 \\ (\alpha\beta)_{11} \end{bmatrix}, \boldsymbol{\xi} = \begin{bmatrix} \xi_{111} \\ \xi_{112} \\ \xi_{113} \\ \xi_{114} \\ \xi_{121} \\ \xi_{122} \\ \xi_{123} \\ \xi_{124} \\ \xi_{211} \\ \xi_{212} \\ \xi_{213} \\ \xi_{214} \\ \xi_{221} \\ \xi_{222} \\ \xi_{223} \\ \xi_{224} \end{bmatrix}$$



Interpretações dos parâmetros

- Lembremos que $\mu_{ij} = \mu + \alpha_i + \beta_j + (\alpha\beta)_{ij}$.
- $\mu = \bar{\mu} = \frac{1}{4} \sum_{i=1}^2 \sum_{j=1}^2 \mu_{ij}$ (média das médias).
- $\alpha_i = \frac{1}{2} \sum_{j=1}^2 \mu_{ij} - \bar{\mu} = \mu_{i.} - \bar{\mu}$
- $\beta_j = \frac{1}{2} \sum_{i=1}^2 \mu_{ij} - \bar{\mu} = \mu_{.j} - \bar{\mu}$
- $(\alpha\beta)_{11} = \mu_{11} - \bar{\mu} - \alpha_1 - \beta_1 = \mu_{11} - \bar{\mu}_{1.} - \bar{\mu}_{.1} + \bar{\mu}$.

Interpretações dos parâmetros

- Se $(\alpha\beta)_{11} = 0$.
 - $\alpha_1 = \frac{\mu_{11} - \mu_{21}}{2} = \frac{\mu_{12} - \mu_{22}}{2}$: diferença (média) entre a vida média de baterias feitas com material 1 em relação às aquelas feitas com material 2 submetidas à qualquer uma das duas temperaturas.
 - $\beta_1 = \frac{\mu_{11} - \mu_{12}}{2} = \frac{\mu_{21} - \mu_{22}}{2}$: diferença (média) na vida média de baterias submetidas à temperatura de $15^\circ F$ em relação às submetidas à temperatura de $75^\circ F$, feitas com qualquer um dos dois tipos de material.

Interpretações dos parâmetros (cont.)

- A não nulidade de $(\alpha\beta)_{11}$ faz com que as diferenças (médias) anteriores não dependam somente de α_1 e β_1 . Neste caso:
 - Dependendo da temperatura, a diferença entre a vida média de baterias feitas com os materiais 1 e 2 não é a mesma.
 - Dependendo do tipo de material, a diferença entre a vida média de baterias submetidas as temperaturas $15^\circ F$ e $75^\circ F$ não é a mesma.
- O parâmetro $(\alpha\beta)_{11}$ determina a existência ou não de interação.

Interpretações dos parâmetros (cont.)

- Não existe interação, neste caso, $\leftrightarrow H_0 : \mu_{21} - \mu_{11} = \mu_{22} - \mu_{12}$ for verdadeira.
- Por outro lado, a hipótese acima equivale à:

$$\begin{aligned} H_0 : \mu - \alpha_I + \beta_I - (\alpha\beta)_{11} - \mu - \alpha_I - \beta_I - (\alpha\beta)_{11} = \\ \mu - \alpha_I - \beta_I + (\alpha\beta)_{11} - \mu - \alpha_I + \beta_I + (\alpha\beta)_{11} \leftrightarrow (\alpha\beta)_{11} = 0 \end{aligned}$$

- Portanto, inexistência de interação $\leftrightarrow (\alpha\beta)_{11} = 0$.
- Os passos a serem seguidos, descritos para a parametrização casela de referência, se aplicam também à esta parametrização (bem como nas parametrizações de médias e desvios sem restrição).

Comentários

- Todas as hipóteses apresentadas e várias outras, podem ser escritas como $H_0 : \mathbf{C}\beta = \mathbf{M}$ vs $H_1 : \mathbf{C}\beta \neq \mathbf{M}$. Assim, as estatísticas $(Q_O, Q, Q_W, Q_W^*, Q_G, Q_G^*)$ vistas anteriormente, podem ser utilizadas, consoante a situação enfrentada.
- Exercício: repetir os desenvolvimentos anteriores considerando a parametrização desvios sem restrição. Note que, sob esta parametrização, os parâmetros β não possuem interpretação.

Estimativas dos parâmetros do modelo (casela de referência)

Parâmetro	Estimativa	EP	IC(95%)	Estat. t	pvalor
μ	134,75	14,64	[106,05;163,45]	9,20	< 0,0001
α_2	21,00	20,71	[-19,58;61,58]	1,01	0,3305
β_2	-77,50	20,71	[-118,09;-36,91]	-3,74	0,0028
$(\alpha\beta)_{22}$	41,50	29,28	[-15,90;98,90]	1,42	0,1819

- Há evidência a favor da inexistência de interação (p-valor = 0,1819).
- Dada a inexistência de interação, há evidência a favor da inexistência de efeito de tipo de material (perfis coincidentes).

Modelo reduzido (casela de referência)

$$Y_{ijk} = \mu + \beta_j + \xi_{ijk},$$

(Fator A), $i = 1, 2$; (Fator B), $j = 1, 2$; (unidades experimentais), $k = 1, 2, 3, 4$

- Erros $\xi_{ijk} \stackrel{i.i.d.}{\sim} N(0, \sigma^2)$, μ, β_j , não aleatório.
- $\mathcal{E}_{\xi_{ijk}}(Y_{ijk}) = \mu_{ij}$, $\mathcal{V}_{\xi_{ijk}}(Y_{ijk}) = \sigma^2$.
- Restrições : $\beta_1 = 0, \forall i, j$.
- $Y_{ijk} \stackrel{ind.}{\sim} N(\mu + \beta_j, \sigma^2)$.

Estimativas dos parâmetros do modelo

Parâmetro	Estimativa	EP	IC(95%)	Estat. t	pvalor
μ	145,25	13,02	[119,73;170,77]	11,16	< 0,0001
β_2	-56,75	18,41	[-92,84;-20,66]	-3,08	0,0081

Estimativas finais das médias

Tratamento	Estimativa	EP	IC(95%)
Temperatura de $15^{\circ}F$ e Material 1/2	145,25	13,02	[119,73;170,77]
Temperatura de $75^{\circ}F$ e Material 1/2	88,50	13,01	[62,98;114,01]

Perfis médios ajustados

