

# 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 grupos 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 uma 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:  $\xi_i$ .
- 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:  $\xi_{ij}$ .
- 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



## Exemplo 10: Resistência de materiais

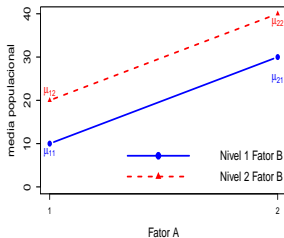
- Um engenheiro está desenvolvendo um tipo de bateria para ser usado em um dispositivo eletrônico sujeito à variações extremas de temperatura.
- Fatores de interesse:
  - Tipo de material da placa: 1, 2 e 3.
  - Temperatura: 15°F, 70°F e 125°F. Equivalente à -9,44°C, 21,11°C e 51,67 °C, respectivamente
- 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

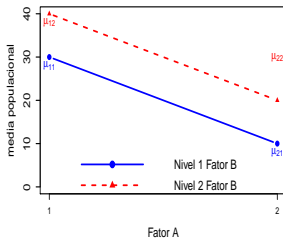
- Experimento balanceado: 4 observações por tratamento.
- Um fator quantitativo (temperatura) e um fator qualitativo (tipo de material da placa).
- Como analisar o experimento?
- Qual seria um modelo apropriado?
- Como estimar os parâmetros e comparar as médias de interesse?

# Perfis médios: ausência de interação

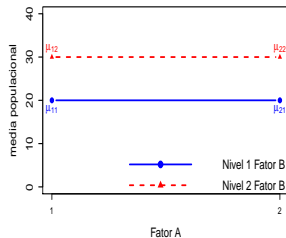
Efeito crescente de ambos os fatores



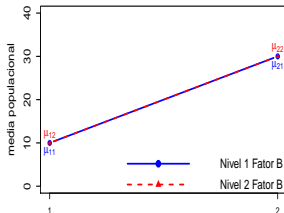
Efeito decresc. do Fator A e crescente do Fator B



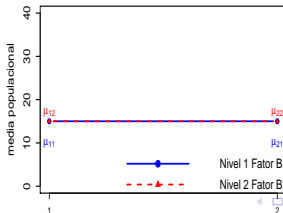
Ausência de efeito do Fator A



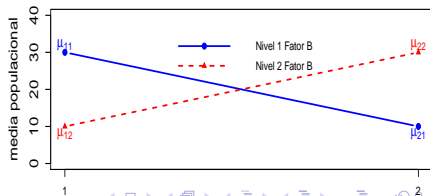
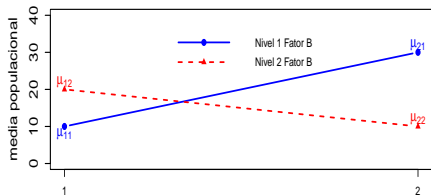
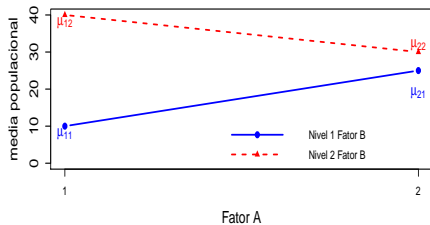
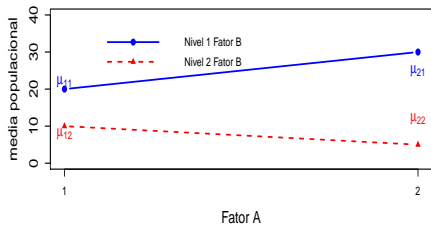
Ausência de efeito do Fator B



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:

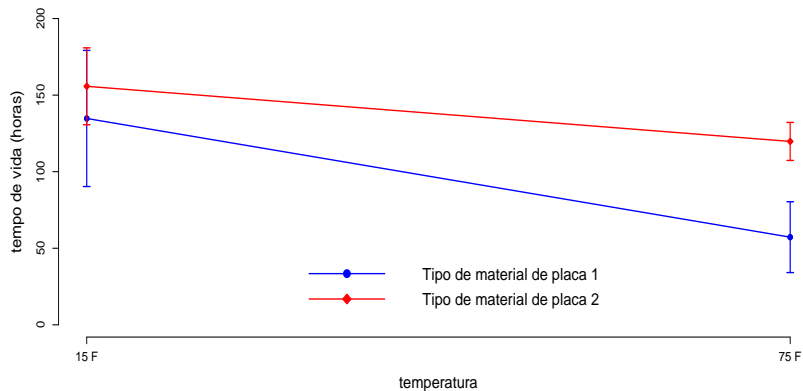
Material	Temperatura ( $^{\circ}F$ )			
	15	70		
1	130	155	34	40
	74	180	80	75
2	150	188	136	122
	159	126	106	112

- 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)

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

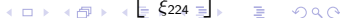
(Fator A),  $i = 1, 2$ ; (Fator B),  $j = 1, 2$ ; (unidades experimentais),  $k = 1, 2, 3, 4$

- Erros  $\xi_{ijk} \stackrel{i.i.d.}{\sim} N(0, \sigma^2)$ ,  $\mu_{ij}$  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  $\mathbf{I}_k$  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

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

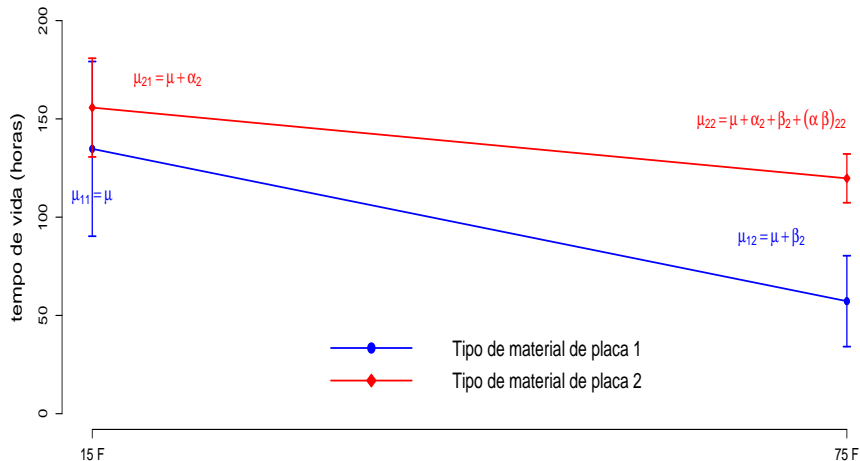
- Se  $(\alpha\beta)_{22} = 0$ .
  - $\alpha_2 = \mu_{21} - \mu_{11} = \mu_{22} - \mu_{12}$ : incremento (diferença) na vida média de baterias feitas com material 2 em relação às feitas com material 1 submetidas à qualquer uma das duas temperaturas.
  - $\beta_2 = \mu_{12} - \mu_{11} = \mu_{22} - \mu_{21}$ : 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  $\alpha_2$  e  $\beta_2$ . 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:
- $\alpha_2$ : incremento na vida média de baterias feitas com material 2 em relação às feitas com material 1 submetidas à temperatura de  $15^\circ F$ .
- $\beta_2$ : 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 acima 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.
- $E_{\xi_{ijk}}(Y_{ijk}) = \mu_{ij}, V_{\xi_{ijk}}(Y_{ijk}) = \sigma^2$ .
- 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  $\alpha_1$  e  $\beta_1$ . 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  $\beta$  não possuem interpretação.

## Estimativas dos parâmetros do modelo (casela de referência)

Parâmetro	Estimativa	EP	IC(95%)	Estat. t	pvalor
$\mu$	134,75	14,64	[106,05;163,45]	9,20	< 0,0001
$\alpha_2$	21,00	20,71	[-19,58;61,58]	1,01	0,3305
$\beta_2$	-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  $\xi_{ijk} \stackrel{i.i.d.}{\sim} N(0, \sigma^2)$ ,  $\mu, \beta_j$ , 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
$\mu$	145,25	13,02	[119,73;170,77]	11,16	< 0,0001
$\beta_2$	-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

