

PA Q4 (2 parts)

$$a) \hat{\sigma}_{total}^2 = \sqrt{\frac{\sum \sum \sum (x_{ijk} - \bar{x})^2}{c.n.r - 1}} = 0,2813$$

1/2

0 = 3 (instituições)
 n = 10 (granduras)
 r = 2 (repetições)

$$\hat{\sigma}_{total}^2 = 0,2813$$

$$b) \bar{R} = \frac{\bar{R}_1 + \bar{R}_2 + \bar{R}_3}{3} = \frac{0,44 + 0,32 + 0,58}{3} = 0,38$$

1/4

$$\hat{\sigma}_{repe} = \frac{\bar{R}}{d_2(2)} \quad \hat{\sigma}_{repe}^2 = 0,1134$$

$$c) \hat{\sigma}_{repro}^2 = \left(\frac{R\bar{x}}{d_2(3)} \right)^2 - \left(\frac{\hat{\sigma}_{repe}}{nr} \right)^2$$

1/4

$$R\bar{x} = \max(\bar{x}) - \min(\bar{x}) = 20,638 - 20,35 = 0,288$$

$$d_2(3) = 1,69$$

$$\hat{\sigma}_{repro}^2 = 0,023223$$

$$d) \hat{\sigma}_{med}^2 = \hat{\sigma}_{repe}^2 + \hat{\sigma}_{repro}^2 = 0,1367$$

1/4

$$e) \hat{\sigma}_{prec}^2 = \hat{\sigma}_{total}^2 - \hat{\sigma}_{med}^2 = 0,14464$$

1/2

$$f) \% R\&P = \frac{\hat{\sigma}_{med}}{\hat{\sigma}_{total}} = 0,697$$

1/4

P1Q5: (2 pontos)

a) 2 fatores $\left\{ \begin{array}{l} \text{tipo de restrição: } \overbrace{\text{áqua, élec}}^{2 \text{ níveis}} \\ \% \text{ umidade: } \underbrace{3\%, 5\%, 10\%}_{3 \text{ níveis}} \end{array} \right.$
3 replicações

b) $n=18$ da fig. 6 $\rightarrow \left\{ \begin{array}{l} \bar{x} = 19,306 \\ \sigma = 2,05 \end{array} \right.$ distribuição normal

$$\hat{\sigma}_{\bar{x}} = \frac{\sigma}{\sqrt{n}} = \frac{2,05}{\sqrt{18}} = 0,4831$$

$$n \text{ é grande} \Rightarrow U_{\bar{x}} = 2 \cdot \hat{\sigma}_{\bar{x}} = 0,9664$$

$$\therefore \bar{x} = (19,3 \pm 1,0) \text{ kN com } 95\% \text{ g.c.}$$

c) aumento da resistência de 18,7 kN (áqua) p/ 19,9 kN (élec)

d) da análise realizada e apresentada não é possível verificar o efeito da interação entre os fatores (restrição x teor de umidade). Entretanto é possível fazer essa análise com os dados fornecidos.

e) Não, do teste de hipóteses de diferença entre as médias (tabela 3) não há evidência estatística para rejeitar a hipótese H_0 de que as duas médias sejam iguais.

$n = 4$ (2 partes)
 $k = 80$
 $n \cdot k = 320$

$L = 20,00 \text{ H } 14 \left\{ \begin{array}{l} L = 20,50 \text{ mm} \\ e_i = 0 \text{ } \mu\text{m} \\ e_s = +520 \text{ } \mu\text{m} \end{array} \right. \Rightarrow \begin{array}{l} LSL = 20,50 \text{ mm} \\ USL = 21,02 \text{ mm} \end{array}$

$\sigma = 220 \text{ } \mu\text{m} \Rightarrow \sigma_{LT}$

a) das dados da tolerância: (2/4)

$LSL = 20,50 \text{ mm}$
 $USL = 21,02 \text{ mm}$

b) do gráfico de controle de \bar{x} : (1/4)

$CL_{\bar{x}} = 20,9 \text{ mm}$
 $UCL_{\bar{x}} = 20,6 \text{ mm}$
 $LCL_{\bar{x}} = 21,2 \text{ mm}$

e) o processo não é (1/2) estável, porque existe um ponto abaixo de $LCL_{\bar{x}}$.

c) do gráfico de controle de R : (1/4)

$CL_R = 0,434$
 $LCL_R = 0$
 $UCL_R = 9,551$

$C_p = \frac{USL - LSL}{6 \sigma_{ST}}$ mede a relação entre largura da faixa de especificação e dispersão

d) do gráfico de capacidade:

(1/4) $C_p = 0,411$
 $C_{phL} = 0,616$
 $C_{phU} = 0,205$
 $C_{phm} = 0,35$
 $C_{ph} = 0,205$
 $C_{phm} = \frac{C_{ph}}{\sqrt{1 + \left(\frac{\bar{x} - X_{0.5}}{\sigma_{ST}}\right)^2}}$

$C_{phL}, C_{phU} = \frac{USL - \bar{x}}{3 \sigma_{ST}}$ mede a relação entre largura da semi-faixa de especificação e dispersão

f) $C_p, C_{ph}, C_{phm} < 1 \Rightarrow$ processo é incapaz (ST)

(1/2) $P_p = \frac{USL - LSL}{6 \sigma_{LT}} = \frac{21,02 - 20,50}{6 \cdot 0,220} = \frac{520}{1320} = 0,39 < 1$

processo não tem desempenho satisfatório

(LT)