Ciências ULisboa | Engenharia Geográfica, Geofísica e Energia

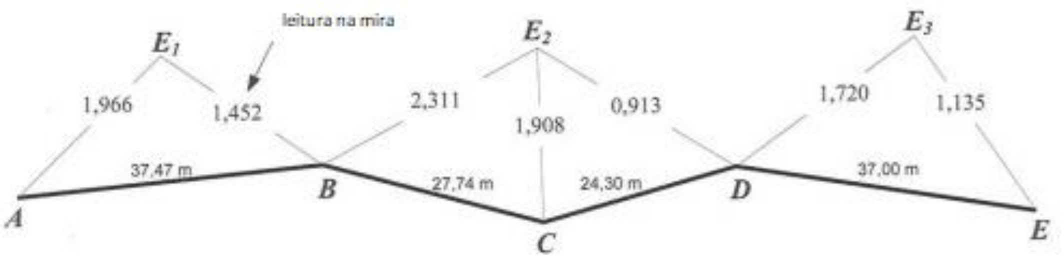
1ª época de Posicionamento Geoespacial I

02 de Junho de 2023

O exame é sem consulta

Duração: 2 horas e 30 minutos

1. Com o objectivo de determinar as cotas dos pontos B, C e D pertencentes à linha indicada na figura sobre a qual se pretende implantar um canal de rega, efectuou-se um percurso de nivelamento geométrico cuja representação em planta está indicada na figura.



a) Calcule os desníveis ao longo da linha de nivelamento observada. Admitindo a expressão 12√L mm para a tolerância do erro de fecho altimétrico, onde L representa o desenvolvimento da linha em km, verifique se o resultado do nivelamento é aceitável, sabendo que as cotas dos pontos A e E são, respectivamente, 205.000 m e 207.499 m e que as distâncias horizontais medidas à fita entre as miras estão indicadas na figura.

b) Obtenha as cotas ajustadas dos pontos B, C e D utilizando pesos para os desníveis dependendo linearmente da distância entre miras.

c) Calcule os declives de cada troço da linha de nivelamento.

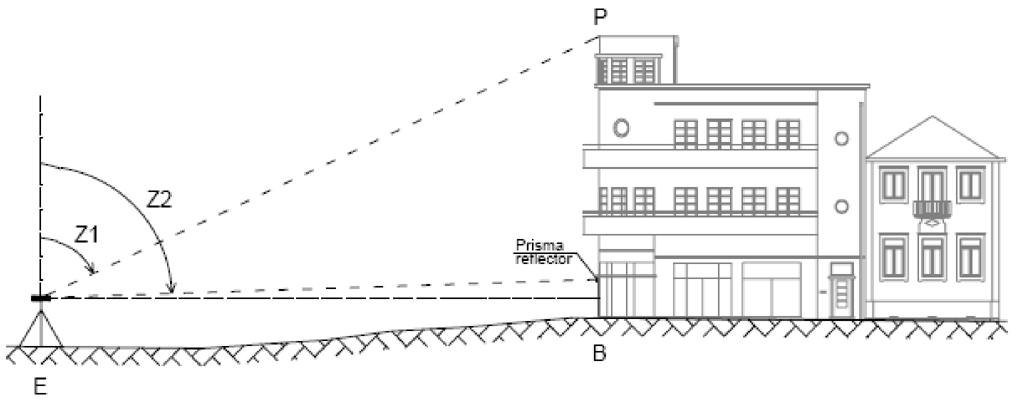
d) Considerando que o escoamento livre da água entre os pontos A e B necessita de um declive constante da ordem de 2%, esboçe a localização dos pontos no plano vertical antes e após a implantação deste desnível e calcule as cotas dos pontos intermédios para que isso aconteça.

2. Atendendo às tabelas seguintes: a) obtenha as coordenadas planimétricas e a cota do ponto P desprezando as reduções da distância ao elipsóide e ao plano cartográfico, assim como a refracção atmosférica b) calcule o valor do R0 no ponto estação c) calcule o erro de índice vertical do aparelho.

Ponto estação: P	Ponto visado	az	Z	di	av
ai=1.64 m	P2	$199^{g}.9996$	$304^{g}.1403$	311.712 m	1.80 m
	P1	$340^{g}.2521$	$302^{g}.1498$		
	P1	$140^{g}.2526$	$97^{g}.8506$		
	P2	$0^{g}.0000$	$95^{g}.8601$		

	M (m)	P (m)	H (m)
P1	26296.79	181280.73	
P2	33090.10	179558.67	472.85

3. Pretendendo-se determinar a altura do edifício figurado, estacionou-se uma estação total no ponto E, mediu-se a altura do instrumento (a_i=1.90 m) e visou-se o ponto P no topo do edifício, registando-se o valor do ângulo zenital z_1=71.982 gon. Em seguida, encostou-se o bastão com o prisma reflector à fachada do edifício no ponto B (altura visada=1.70 m), na vertical de P, obtendo-se os valores seguintes na pontaria para o prisma a partir de E: d_i=38.000 m, z_2=97.496 gon. Sabendo que a cota do ponto estação é igual a 250.00 m, determine a altura do edifício e a cota do ponto P.



4. Entre os pontos A e B estabeleceu-se uma poligonal. Sendo conhecidas as coordenadas dos pontos A, A_1, B, B_1, determine o erro de fecho angular e classifique a poligonal. Calcule os rumos compensados para a frente.

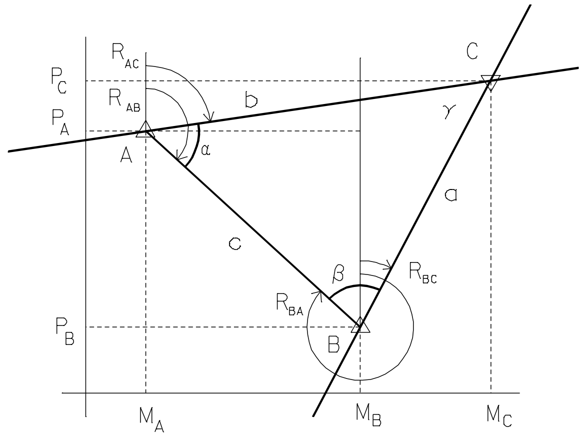
	M	P
A	-18662.13 m	64132.46 m
A’	-18268.28 m	63752.15 m
B	-18906.72 m	63986.75 m
B’	-18803.67 m	63494.98 m

Estação	Ponto visado	Leituras azimutais	Distâncias
A	A’	$247^g.73$	
	1	$349^g.88$	90.24 m
1	A	$146^g.25$	90.18 m
	2	$16^g.60$	52.40 m
2	1	$369^g.72$	52.46 m
	3	$100^g.12$	64.84 m
3	2	$15^g.94$	64.80 m
	B	$226^g.62$	100.08 m
B	3	$386^g.36$	99.96 m
	B’	$110^g.79$	

Formulário:

$$M_C = \frac{(P_B - P_A) + M_A \operatorname{cotg} R_{AC} - M_B \operatorname{cotg} R_{BC}}{\operatorname{cotg} R_{AC} - \operatorname{cotg} R_{BC}}$$

$$P_C = \frac{P_B \operatorname{cotg} R_{AC} - P_A \operatorname{cotg} R_{BC} + (M_A - M_B) \operatorname{cotg} R_{AC} \operatorname{cotg} R_{BC}}{\operatorname{cotg} R_{AC} - \operatorname{cotg} R_{BC}}$$



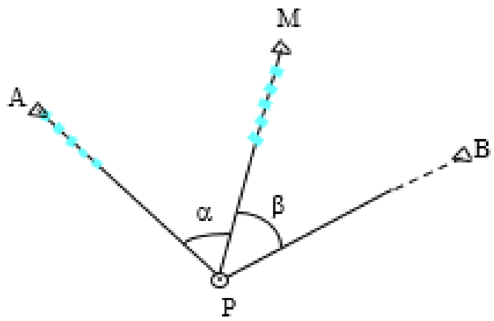
$$T_M = \frac{(P_B - P_A) + (M_M - M_A)\operatorname{cotg}\alpha + (M_M - M_B)\operatorname{cotg}\beta}{(M_A - M_B) + (P_M - P_A)\operatorname{cotg}\alpha + (P_M - P_B)\operatorname{cotg}\beta}$$

$$T_A = \frac{T_M - \operatorname{tg}\alpha}{1 + T_M \operatorname{tg}\alpha}$$

$$T_B = \frac{T_M + \operatorname{tg}\beta}{1 - T_M \operatorname{tg}\beta}$$

$$P_P = \frac{M_M - M_A - P_M T_M + P_A T_A}{T_A - T_M}$$

$$M_P = M_A - (P_A - P_P) T_A$$



Tipo de poligonal	Tolerância para o erro de fecho angular (minutos de grado)
Corrente	$4\sqrt{n}$
Precisão	$2\sqrt{n}$
Alta precisão	$\sqrt{n}$

Cotação: **1**: 1+1+1+2; **2**: 3+1+1; **3**: 5; **4**: 5

a) $\Delta_{AB} = 1.966 - 1.452 = 0.514$ m

(1) $\Delta_{BC} = 2.311 - 1.908 = 0.403$ m

$\Delta_{CD} = 1.908 - 0.913 = 0.995$ m

$\Delta_{DE} = 1.720 - 1.135 = 0.585$ m

$E_a = 207.499 - 205.000 - (0.514 + 0.403 + 0.995 + 0.585) = 0.002$ m $= 2$ mm

$T_a = 12\ \sqrt{(37.47 + 27.74 + 24.30 + 37.00)/1000} = 12\ \sqrt{0.12651} \doteq 4.3$ mm

$|E_a| \leq T_a \Rightarrow$ aceitar observações

b) (1)

$$\left.\begin{aligned}
\bar{\Delta}_{AB} &= \Delta_{AB} + E_a \frac{37.47}{126.51} = 0.515 \text{ m} \\
\bar{\Delta}_{BC} &= \Delta_{BC} + E_a \frac{27.74}{126.51} = 0.403 \text{ m} \\
\bar{\Delta}_{CD} &= \Delta_{CD} + E_a \frac{24.30}{126.51} = 0.995 \text{ m} \\
\bar{\Delta}_{DE} &= \Delta_{DE} + E_a \frac{37.00}{126.51} = 0.586 \text{ m}
\end{aligned}\right\}$$

$\Sigma \Delta = 2.499 = cota_E - cota_A$

$\Rightarrow E_a = 0$

$cota_B = cota_A + 0.515 = 205.515$ m

$cota_C = cota_B + 0.403 = 205.918$ m

$cota_D = cota_C + 0.995 = 206.913$ m

($cota_E = cota_D + 0.586 = 207.499$ m)

c) (1)

$d_{AB} = \dfrac{\bar{\Delta}_{AB}}{37.47} = 1.37\%$

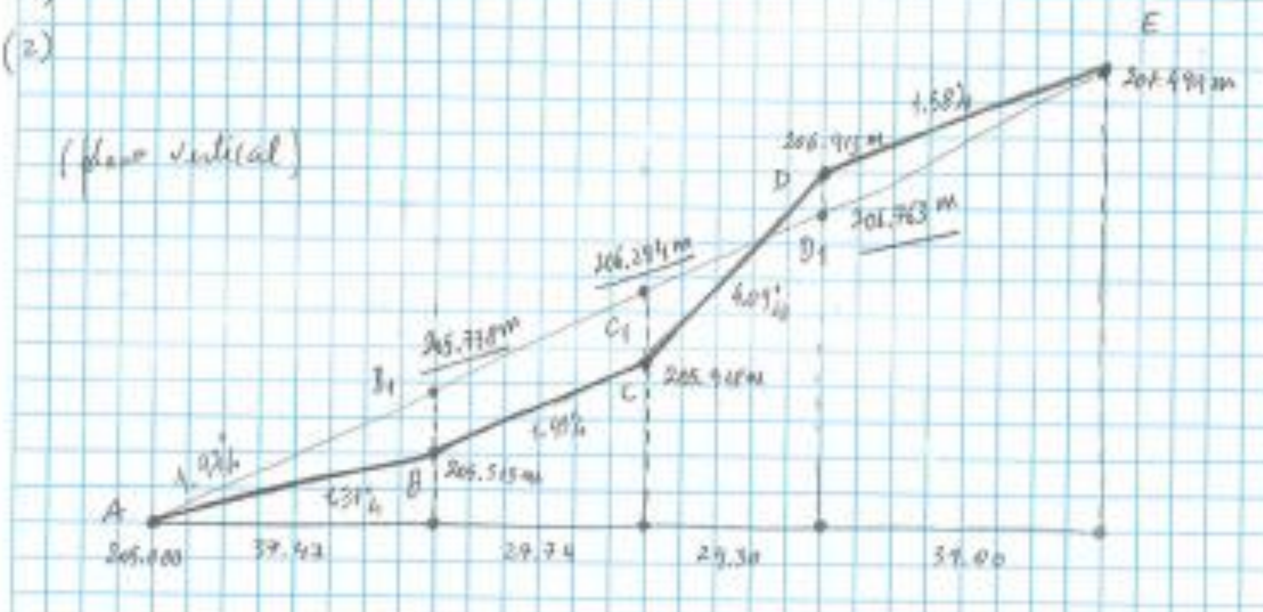
$d_{BC} = \dfrac{\bar{\Delta}_{BC}}{27.74} = 1.45\%$

$d_{CD} = \dfrac{\bar{\Delta}_{CD}}{24.30} = 4.09\%$

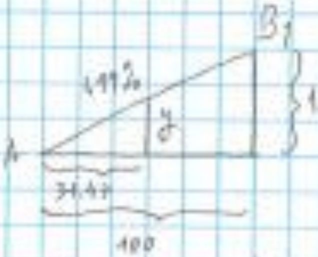
$d_{DE} = \dfrac{\bar{\Delta}_{DE}}{37.00} = 1.58\%$

d)

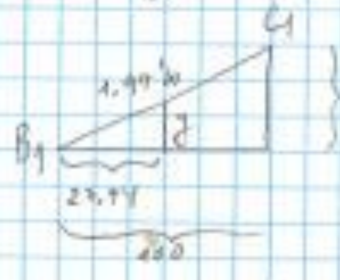
(2)



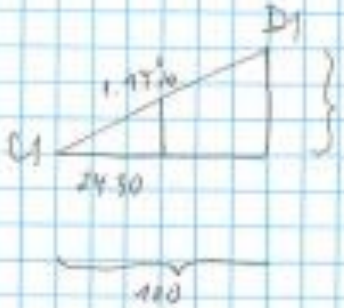
$$\Delta_{AE} = \frac{207.499 - 205.000}{126.51} = 1.97\% \quad (\cong 2\%)$$



$$\frac{1.97}{100} = \frac{y}{37.47} \Rightarrow y = 0.738\text{ m} \Rightarrow \text{cota } B_1 = 205.000 + 0.738 = 205.738\text{ m}$$



$$\frac{1.97}{100} = \frac{y}{27.74} \Rightarrow y = 0.546\text{ m} \Rightarrow \text{cota } C_1 = 205.738 + 0.546 = 206.284\text{ m}$$

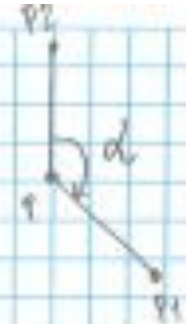


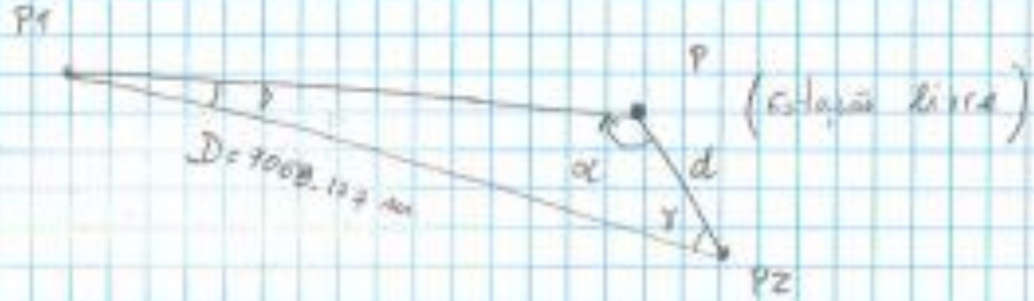
$$\frac{1.97}{100} = \frac{y}{24.30} \Rightarrow y = 0.479\text{ m} \Rightarrow \text{cota } D_1 = 206.284 + 0.479 = 206.763\text{ m}$$

1. $\overline{az}_{P2} = \dfrac{0^g.0000 + 399^g.9996 - 400}{2} = 399^g.9998$

$\overline{az}_{P1} = \dfrac{140^g.2526 + 340^g.2521 - 200}{2} = 140^g.25235$

$\alpha = \overline{az}_{P1} - \overline{az}_{P2} = 140^g.25255$





$\bar{z}_{P-P2} = \dfrac{95^g.8601 + 400 - 304.1403}{2} = 95^g.8599$

$dh_{P-P2} = di_{P-P2} \sin \bar{z}_{P-P2} = 391.053 \text{ m} = d$

$D = \sqrt{(M_{P1} - M_{P2})^2 + (P_{P1} - P_{P2})^2} = 7068.174 \text{ m}$

$\dfrac{\sin \alpha}{D} = \dfrac{\sin \beta}{d} \Rightarrow \beta = \arcsin\left(\dfrac{d}{D} \sin \alpha\right) = 2^g.2798$

$\gamma = 200 - (\alpha + \beta) = 57^g.4678$

$R_{P2-P1} = \arctan \dfrac{M_1 - M_2}{P_1 - P_2} = 315^g.8050$

$R_{P2-P} = R_{P2-P1} + \gamma = 373^g.2726$

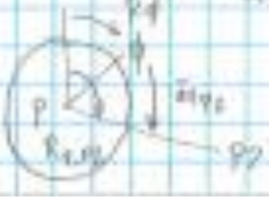
$$\begin{cases} M_P = M_{P2} + dh_{P-P2} \cdot \sin R_{P2-P} = 32\,163.21 \text{ m} \\ P_P = P_{P2} + dh_{P-P2} \cdot \cos R_{P2-P} = 179\,842.71 \text{ m} \end{cases}$$

cota P + ai + ΔV − ar = cota P2

cota P = 432.85 − 1.64 − 30.72 cos $95^g.8599$ + 1.8

= 432.75 m

$\cos z = \dfrac{\Delta V}{di}$



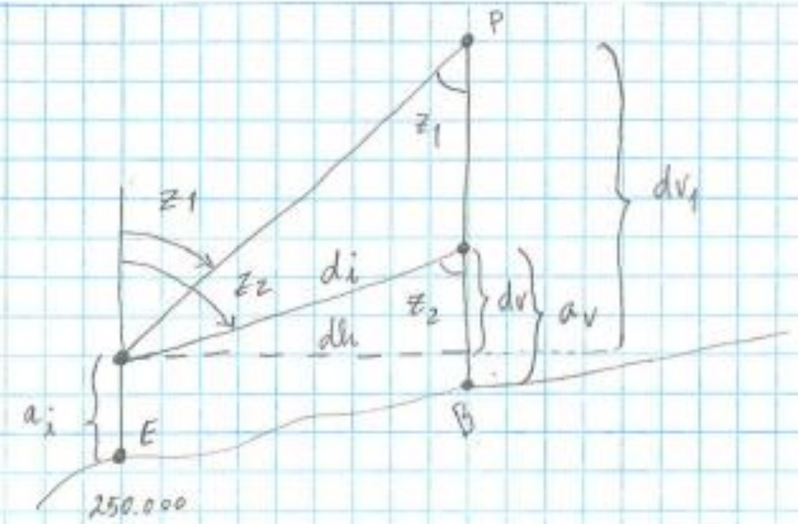
$R\phi^g = R_{P-P2} - \overline{az}_{P2} = 173^g.2726 - 399^g.9998 = 173^g.2728$

c) $e_{\text{medio}} = \dfrac{3^{P} - (400^{R} - 3^{T})}{2}$

P2: $e_{\text{medio}} = \dfrac{95^{8} \cdot 8601 - 400^{5} + 304^{6} \cdot 1403}{2} = 0^{7} \cdot 0002$

P1: $e_{\text{medio}} = \dfrac{97^{5} \cdot 5506 - 400^{6} + 302^{8} \cdot 1498}{2} = 0^{8} \cdot 0002$

3.



$\sin z_2 = \frac{dh}{di} \Rightarrow dh = di \sin z_2 = 37.771\ m$

$\cos z_2 = \frac{dv}{di} \Rightarrow dv = di \cos z_2 = 1.486\ m$

$\tan z_1 = \frac{dh}{dv_1} \Rightarrow dv_1 = \frac{dh}{\tan z_1} = 17.787\ m$

$250.000 + ai + dv_1 =$ cota P $= 269.605\ m$

$250.000 + ai + dV - aV =$ cota B $= 251.605\ m$

altura = cota P − cota B = 18.00 m

9. A' — (A) — (1) — (2) — (3) — (B) — B'

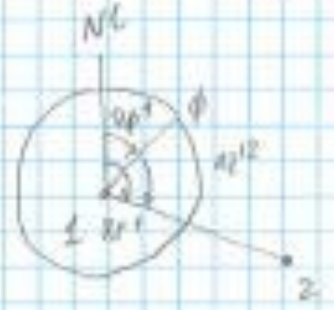
$R^{FV} = R\phi^{F} + Az^{FV}$

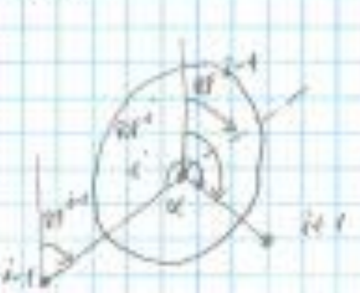
$R\phi^{A} = R^{AA'} - Az^{AA'} = \text{atan}\dfrac{M_{A'}-M_A}{P_{A'}-P_A} - 241^g.73 = \text{atan}\dfrac{-18228.28+18662.13}{63792.15-64131.46} - 247.73 =$

$= \text{atan}\dfrac{\overbrace{343.85}}{\underbrace{-300.31}_{3Q}} - 241^g.73 = 168^g.29 - 242^g.13 = 301^g.16$ //

$R\phi^{B} = R^{BB'} - Az^{BB'} = \text{atan}\dfrac{M_{B'}-M_B}{P_{B'}-P_B} - 110^g.79 = \text{atan}\dfrac{-18803.67+18706.12}{63499.58-63986.35} - 110^g.79 =$

$= \text{atan}\dfrac{103.85}{-491.77} - 110^g.79 = 186^g.85 - 110^g.79 = 76^g.06$ /





estação 1: $RF^{1} = R\phi^{1} + Az^{12}$ estação i: $RF^{i} = RF^{i-1} - 200 + \alpha$

$= RF^{i-1} - 200 + Az^{i+1} - Az^{i-1}$

estação n: $R\phi^{n} + Az^{n-1} - 200 - RF^{n-1} = \varepsilon_\alpha$

$RF^{A} = R\phi^{A} + 349^g.88 = 251^g.04$

$\left\{\begin{array}{l} RF^{1} = 251^g.04 - 200^g + 16^g.60 - 146^g.25 = 321^g.39 \\ RF^{2} = 321^g.39 - 200^g + 180^g.12 - 364^g.72 = 251^g.79 \\ RF^{3} = 251^g.79 - 200^g + 226^g.62 - 15^g.94 = 262^g.47 \end{array}\right.$

$76.06 + 386^g.37 - 200^g - 262^g.47 = \varepsilon_\alpha = -0^g.04$

alta precisão precisão corrente repetir obs.

$\sqrt{5}/100 = 0.022$ $2\sqrt{5}/100 = 0.044$ $4\sqrt{5}/100 = 0.089$

$\boxed{\overline{RF}(i) = RF(i) + i \times \varepsilon_\alpha / n^o EF}$

$\left.\begin{array}{l} \overline{RF}^{A} = 251^g.04 - 0.04/4 = 251^g.03 \\ \overline{RF}^{1} = 321^g.39 - 2\times 0.04/4 = 321^g.37 \\ \overline{RF}^{2} = 251^g.79 - 3\times 0.04/4 = 251^g.76 \\ \overline{RF}^{3} = 262^g.47 - 4\times 0.04/4 = 262^g.43 \end{array}\right\}$ $\varepsilon_\alpha = 76.06 + 386^g.37 - 200 - 262^g.43 = 0$ //