

# ANÁLISE DA PRECISÃO DE DADOS PLANIALTIMÉTRICOS OBTIDOS POR GNSS RTK E LASER SCANNER AÉREO NA UFPE-CAA

DOI: 10.37702/2175-957X.COBENGE.2024.5124

*Autores:* PRISCILA INES DE CARVALHO CAMELO, SABRINA DE OLIVEIRA GOMES, SHIRLEY MINNELL FERREIRA DE OLIVEIRA, TALLYS CELSO MINEIRO

**Resumo:** A precisão das coordenadas geográficas é crucial para áreas como engenharia civil, arquitetura, topografia e agricultura, onde diversas tecnologias são aplicadas para sua obtenção, cada qual com peculiaridades em termos de especificações técnicas, vantagens e desvantagens. Este estudo visa comparar as coordenadas planialtimétricas obtidas pelo GNSS RTK (Sistema de Navegação por Satélite Global - Real Time Kinematic) e pela tecnologia LIDAR (Light Detection and Ranging), utilizando o laser scanner Alpha Air 450. A pesquisa foi desenvolvida no Centro Acadêmico do Agreste (CAA) da Universidade Federal de Pernambuco (UFPE), em Caruaru-PE. Inicialmente, foi realizado um levantamento com o GNSS i50, fixado em um ponto por aproximadamente 3 horas para alcançar precisão milimétrica. Simultaneamente, foram estabelecidos e registrados 19 pontos de checagem com o GNSS i73 para a posterior análise comparativa. O levantamento foi finalizado com o uso do laser scanner CHC Alpha Air 450 embarcado no Drone DJI Matrice 300 RTK. Os dados coletados foram processados através dos softwares CHCNav CoPre e RiSCAN PRO. Para avaliar as discrepâncias planialtimétricas e verificar se o levantamento estava de acordo com o padrão de acurácia posicional brasileiro do Decreto-lei 89.817/ET-ADGV, foram realizadas análises, através da média, variância, desvio padrão e RMS (Raiz do Quadrado Médio), concluindo que o laser scanner CHC Alpha Air 450 fornece uma precisão comparável ao GNSS, conforme os padrões brasileiros de acurácia posicional.

Palavras-chave: Laser Scanner, topografia, GNSS RTK, análise comparativa.

#### Realização Realiza Realiz

# ANÁLISE DA PRECISÃO DE DADOS PLANIALTIMÉTRICOS OBTIDOS POR GNSS RTK E LASER SCANNER AÉREO NA UFPE-CAA

# 1 INTRODUÇÃO

A topografia, uma disciplina que evolui com o desenvolvimento tecnológico, tem suas origens na antiguidade com a utilização de técnicas rudimentares para medir terras e delimitar propriedades. Com o avanço dos anos, surgiram instrumentos cada vez mais precisos e sofisticados para a realização de medições topográficas, como o teodolito, o nível e a trena. A precisão na obtenção de coordenadas geográficas é crucial para diversas áreas, incluindo engenharia civil, arquitetura e cartografia. A popularização do GPS (Global Positioning System) na década de 1990 marcou uma evolução significativa nesse ramo, fornecendo uma ferramenta poderosa para a obtenção de coordenadas geográficas precisas. Conforme EI-Rabbany (2019) destaca, o GPS revolucionou a maneira como as medições topográficas eram realizadas, melhorando a precisão e a velocidade na coleta de dados. Complementar ao GPS, o sistema GNSS RTK usa uma rede de estações de referência para corrigir as informações recebidas dos satélites e calcula as coordenadas em tempo real em ambientes abertos sem interferência de obstáculos. Li et al. (2020) indicam que o GNSS RTK é amplamente utilizado para coleta de dados de alta precisão em projetos de mapeamento e topografia.

Por outro lado, a tecnologia LIDAR é um sensor remoto ativo que emite feixes de laser na banda do infravermelho próximo (IV) e é capaz de capturar informações sobre a superfície, modelando-a tridimensionalmente (Singh et al., 2017). Essa tecnologia permite gerar uma nuvem densa de pontos onde é possível detectar objetos, permitindo a modelagem tridimensional da superfície e a geração de produtos como o Modelo Digital de Terreno (MDT) e o Modelo Digital de Superfície (MDS) (Zhang et al., 2020). De acordo com Wang et al. (2021), o LIDAR é uma tecnologia que tem se mostrado cada vez mais eficiente para a coleta de dados de alta precisão em ambientes complexos, como florestas e áreas urbanas. Porém, o custo dos equipamentos e a necessidade de processamento pós-coleta podem ser fatores limitantes para a utilização da tecnologia em alguns projetos.

Diante da existência de duas tecnologias distintas para a obtenção de coordenadas geográficas precisas e dos estudos existentes sobre o tema, torna-se pertinente a realização de uma análise comparativa entre elas. Este trabalho tem como objetivo avaliar a precisão relativa das coordenadas planialtimétricas obtidas através do GNSS RTK e da tecnologia LIDAR, auxiliando na escolha da melhor tecnologia para aplicações específicas e permitindo um maior entendimento sobre o funcionamento e limitações de cada uma delas. O levantamento foi realizado na UFPE/CAA com o GNSS i50 e o laser scanner Alpha Air 450, comparando os resultados seguindo o Decreto Lei 89.817, que estabelece normas para a Cartografia Nacional.

# 2 MATERIAIS E MÉTODOS

# 2.1 Área de estudo

O estudo foi realizado na UFPE-CAA localizado em Caruaru, Pernambuco. A área escolhida foi selecionada com base em suas características topográficas, visto que







apresenta uma considerável variação de altitude, tornando-a adequada para a aplicação da metodologia. Adicionalmente, a área possui baixa incidência de obstáculos físicos e interferências ambientais, fatores que contribuem para a precisão e eficiência na coleta de dados. A Figura 1 ilustra a localização precisa da área de estudo e destaca os pontos de checagem que foram materializados para o levantamento.



Figura 1 – Área de estudo.

Fonte: (AUTORES, 2023).

#### 2.2 Rastreio da base

O início do estudo envolveu a configuração do receptor GNSS modelo i50, que foi utilizado para rastrear as coordenadas do ponto de partida do levantamento, o qual foi materializado com tinta branca no piso, conforme ilustrado na Figura 2. O rastreio durou aproximadamente três horas, a fim de alcançar uma precisão planialtimétrica na ordem de milímetros. A técnica RTK empregada requer que o receptor de referência capture continuamente os sinais dos satélites durante um período que seja suficiente para calcular com precisão os erros sistemáticos e aleatórios, caso o rastreio não respeite essa recomendação mínima poderão ocorrer divergências de coordenadas. Esta metodologia não apenas proporciona uma solução mais precisa e estável, mas também minimiza potenciais interferências eletromagnéticas que poderiam comprometer a qualidade dos sinais e, consequentemente, a precisão das coordenadas obtidas.

Após a coleta dos dados foi realizada à correção das coordenadas utilizando o relatório de Posicionamento por Ponto Preciso (PPP) do IBGE, apresentado na Figura 3. O PPP fornece detalhes cruciais sobre as correções orbitais aplicadas aos dados do GNSS para determinar coordenadas de posicionamento com alta precisão. Esta etapa é essencial, especialmente em locais carentes de estações de referência GNSS próximas, garantindo assim a integridade e a precisão dos dados coletados.









Figura 2 – Rastreio da base.



Fonte: (AUTORES, 2023).

# Figura 3 – Relatório de Posicionamento por Ponto Preciso (PPP).

| S IBGE | Instituto Brasileiro de Geografia e Estatística<br>Relatório do Posicionamento por Ponto Preciso (PPP) |
|--------|--|
|--------|--|

| Sumário do Processamento                  | o do marco: 3487255    |
|---|------------------------|
| Início: AAAA/MM/DD HH:MM:SS,SS            | 2023/02/27 14:56:34,00 |
| Fim:AAAA/MM/DD HH:MM:SS,SS                | 2023/02/27 17:44:44,00 |
| Modo de Operação do Usuário:              | ESTÁTICO               |
| Observação processada:                    | CÓDIGO & FASE          |
| Modelo da Antena:                         | CHCI50 NONE            |
| Órbitas dos satélites: <sup>1</sup>       | ULTRA-RÁPIDA           |
| Frequência processada:                    | L3                     |
| Intervalo do processamento(s):            | 2,00                   |
| Sigma <sup>2</sup> da pseudodistância(m): | 5,000                  |
| Sigma da portadora(m):                    | 0,010                  |
| Altura da Antena <sup>3</sup> (m):        | 1,575                  |
| Ângulo de Elevação(graus):                | 10,000                 |
| Resíduos da pseudodistância(m):           | 2,21 GPS 2,38 GLONASS  |
| Resíduos da fase da portadora(cm):        | 0,87 GPS 0,66 GLONASS  |

| Coordenadas SIRGAS  |                           |                            |                 |             |            |     |
|---|---------------------------|----------------------------|-----------------|-------------|------------|-----|
|   | Latitude(gms)             | Longitude(gms)             | Alt. Geo.(m)    | UTM N(m)    | UTM E(m)   | MC  |
| Em 2000.4 (É a que deve ser usada) <sup>4</sup>                     | -8" 13' 35,8898"          | -35* 58′ 53,4512″          | 567,23          | 9089423.142 | 171480.382 | -33 |
| Na data do levantamento <sup>5</sup><br>Sigma(95%) <sup>6</sup> (m) | -8° 13′ 35,8812″<br>0,004 | -35* 58′ 53,4537″<br>0,011 | 567,23<br>0,014 | 9089423.406 | 171480.303 | -33 |

| Modelo:                   | hgeoHNOR IMBITUBA |                |      |
|---------------------------|-------------------|----------------|------|
| Fator para Conversão (m): | -5.67             | Incerteza (m): | 0.08 |
| Altitude Normal (m):      | 572,90            |                |      |

| Precisão esperada para um levantamento estático (metros) |          |              |             |                  |             |  |
|--|----------|--------------|-------------|------------------|-------------|--|
| Tipo de F  | Receptor | Uma fre      | quência     | Duas frequências |             |  |
|  |          | Planimétrico | Altimétrico | Planimétrico     | Altimétrico |  |
| Após 1 ho  | ora      | 0,700        | 0,600       | 0,040            | 0,040       |  |
| Após 2 ho  | oras     | 0,330        | 0,330       | 0,017            | 0,018       |  |
| Após 4 ho  | oras     | 0,170        | 0,220       | 0,009            | 0,010       |  |
| Após 6 ho  | oras     | 0,120        | 0,180       | 0,005            | 0,008       |  |

Fonte: (IBGE, 2023).







Realização

ABENGE

Conforme definido pela NBR 13133/2014, a realização de aerolevantamentos requer a instalação de pontos de controle geográfico para possibilitar a correção geométrica das imagens capturadas. A norma especifica que esses pontos devem ser distribuídos de forma uniforme por toda a área de estudo, a fim de assegurar uma cobertura abrangente e representativa do terreno investigado. Neste estudo, foram estabelecidos 19 pontos de checagem, marcados com tinta branca. As coordenadas desses pontos foram registradas utilizando o Receptor GNSS i73, operando em conjunto com o GNSS i50, que serviu como estação base. O receptor i73, atuando como Rover, foi empregado para capturar as coordenadas dos pontos marcados, com base nas informações transmitidas pela base i50, como ilustrado na Figura 4. Estes pontos foram fundamentais para a subsequente análise comparativa da precisão entre as diversas metodologias de levantamento empregadas no estudo.

52°Congresso Brasileiro de Educação em Engenharia VII Simpósio Internacional de Educação em Engenharia

16 a 19/09/2024

Vitória-ES

Organização



Figura 4 - Cadastro dos pontos de checagem.

Fonte: (AUTORES, 2023).

#### 2.4 Execução do voo para a coleta de dados LIDAR

Após o cadastro dos pontos de checagem, iniciou-se a montagem do Drone DJI Matrice 300, equipado com o laser scanner CHC Alpha Air 450. Este dispositivo é dotado de um scanner laser de alto desempenho, uma câmera profissional de 24 MP e um sistema de navegação industrial, capaz de efetuar escaneamentos precisos a uma altitude de voo de 100 metros e uma velocidade de 10 m/s, cobrindo uma área de aproximadamente 2 km<sup>2</sup> com uma densidade de 200 pontos por metro quadrado.

A primeira fase do processo envolveu o planejamento do voo utilizando o software UgCS, onde foram ajustas as configurações de sobreposição e altura de voo. Utilizaram-se dados do Shuttle Radar Topography Mission (SRTM) da NASA, lançado em fevereiro de 2000, para compensar variações no relevo do terreno e assegurar uniformidade nas faixas de escaneamento. O drone foi configurado para voar a uma altura de 40 metros acima do nível do solo com acompanhamento do terreno, garantindo uma altura de voo uniforme ao longo de toda região. A sobreposição lateral adotada foi de 70% e uma velocidade de 7 m/s. O drone e o laser foram previamente calibrados a fim de garantir a qualidade de







obtenção dos dados. A Figura 5 ilustra o plano de voo definido, enquanto a Figura 6 apresenta o equipamento montado, pronto para iniciar a missão pré-estabelecida.

Certe estates La terre de la t

Figura 5 – Plano de voo elaborado.

Fonte: (AUTORES, 2023).

Figura 6 – Laser Scanner AlphaAir 450 acoplado no Drone Matrice 300.



Fonte: (AUTORES, 2023).

#### 2.5 Processamento dos dados LIDAR para obtenção da nuvem de pontos

Após a conclusão do voo, iniciou-se o processamento dos dados obtidos em campo utilizando softwares especializados. O software CHCNav CoPre foi empregado para realizar o registro da nuvem de pontos e seu georreferenciamento, via Pós-Processamento Cinemático (PPK), através dos dados descarregados do laser scanner, o qual havia sido equipado com uma antena RTK. Esse método permite que os dados coletados durante o voo sejam refinados para alcançar maior precisão. Segundo Ehsani et al. (2015), o PPK é





particularmente eficaz em ambientes com obstruções como edifícios e vegetação densa, pois melhora significativamente a precisão posicional. Chen et al. (2019) acrescentam que esta técnica é ideal para levantamentos de grandes áreas, permitindo a coleta de dados brutos em um arquivo único que pode ser processado posteriormente.

Realização

ABENGE

52ºCongresso Brasileiro de Educação em Engenharia VII Simpósio Internacional de Educação em Engenharia

16 a 19/09/2024

Vitória-ES

Organização

O arquivo hcn gerado pelo receptor GNSS i50 e as coordenadas corrigidas pelo PPP foram utilizadas como base para o PPK. O sistema geodésico adotado utiliza como referência elipsoide GRS 1980 para garantir alta precisão nos cálculos de coordenadas. A projeção utilizada para a área de estudo foi a UTM (Universal Transverse Mercator) ZONA 25S, cobrindo a região sudeste do Brasil, entre as longitudes 52,5 e 58,5 graus oeste de Greenwich.

A etapa posterior seria a de análise da nuvem de pontos foi através do software RiSCAN PRO, onde foram realizadas etapas de filtragem, classificação e segmentação. Estes processos incluem o alinhamento da nuvem coletada em diferentes posições, a remoção de objetos móveis ou pontos flutuantes, identificação de elementos como edificações e vegetação na superfície escaneada. A nuvem de pontos processada pode ser utilizada em diversas aplicações, desde modelagem 3D de As-built, obtenção de dados topográficos até o monitoramento de deslocamentos estruturais. O processamento adequado dos dados LIDAR é crucial para garantir a precisão e a qualidade das informações, facilitando a extração de dados úteis para a geração de modelos digitais de superfície (MDS) e terreno, cálculo de volumes e identificação de características topográficas. Por fim, foi obtida uma nuvem de pontos georreferenciada contendo 73.045.434 pontos, com um espaçamento de 1,5 cm entre eles, visualizável nas Figuras 7 e 8.





Fonte: (AUTORES, 2023).

Figura 8 – Nuvem de pontos.



Fonte: (AUTORES, 2023).







# 2.6 Identificação dos pontos de checagem na nuvem de pontos e análise das coordenadas

Os pontos de checagem foram identificados na nuvem de pontos no mesmo software empregado na análise, obtendo portando as coordenadas da amostra proveniente do laser scanner. Em posse das coordenadas obtidas por ambos os métodos, foram realizadas análises para avaliar as discrepâncias planialtimétricas e verificar a conformidade do levantamento com o padrão de acurácia posicional brasileiro, definido pelo Decreto-lei nº 89.817 de 1984. Este padrão especifica tolerâncias baseadas no Padrão de Exatidão Cartográfica (PEC) e Erro-Padrão (EP), variando de acordo com a escala dos dados e as classes A, B ou C. Em 2010, a Diretoria do Serviço Geográfico do Exército Brasileiro (DSG) publicou as Especificações Técnicas de Aquisição de Dados Geoespaciais Vetoriais (ET-ADGV), um documento alinhado à Infraestrutura Nacional de Dados Espaciais (INDE) estabelecida pelo Decreto-lei nº 6.666 de 2008. Este documento introduziu uma classe mais restritiva para produtos cartográficos digitais (PEC-PCD), detalhando como os dados devem atender ao padrão de acurácia posicional. De acordo com este padrão:

- Noventa por cento (90%) dos pontos coletados devem apresentar discrepâncias posicionais iguais ou inferiores ao valor da tolerância PEC para a escala e classe testadas.
- O RMS das discrepâncias posicionais deve ser igual ou inferior ao valor da tolerância EP para a escala e classe testadas.

A Tabela 1 apresenta um resumo dos valores de PEC e EP definidos pelo padrão Decretolei 89.817/ET-ADGV, onde "eq." significa equidistância da curva de nível e "esc." significa escala.

| Tabela 1 - Valores do PEC e EP. |               |                   |                  |          |         |
|---------------------------------|---------------|-------------------|------------------|----------|---------|
| CLASSE PLANIMETRIA              |               |                   | ALTIMETRIA       |          |         |
| (PEC)                           | (PEC-<br>PCD) | PEC (mm x<br>esc) | EP (mm x<br>esc) | PEC      | EP      |
| -                               | А             | 0,28              | 0,17             | 0,27 eq. | 1/6 eq. |
| А                               | В             | 0,5               | 0,3              | 1/2 eq.  | 1/3 eq. |
| В                               | С             | 0,8               | 0,5              | 3/5 eq.  | 2/5 eq. |
| С                               | D             | 1                 | 0,6              | 3/4 eq.  | 1/2 eq. |
| Fontos (ALI                     | TODES 20      | 22)               |                  |          |         |

Fonte: (AUTORES, 2023).

A análise foi realizada através da obtenção da média, variância, desvio padrão e RMS. A equação de cada uma respectivamente pode ser visualizada abaixo. Os resultados numéricos e descritivos da análise estão apresentados na próxima seção. Todos os cálculos foram realizados no Microsoft Excel.

$$ar{x}=rac{(x_1+x_2+\cdots+x_n)}{n}$$
 (1)

$$s^2 = rac{\sum (x - ar{x})^2}{(n-1)}$$
 (2)







$$s=\sqrt{rac{\sum(x-ar{x})^2}{(n-1)}}$$
 (3)

$$\text{RMS} = \sqrt{\frac{\sum (x - \bar{x})^2}{n}} \tag{4}$$

Sendo:

x̄ = Média;
s² = Variância;
s = Desvio padrão.

#### 3 RESULTADOS E DISCUSSÃO

A comparação dos dados planialtimétricos foi conduzida seguindo a metodologia descrita anteriormente, com uma análise inicial focada nas coordenadas planimétricas e, subsequentemente, nas altimétricas. Para clarificar a origem dos dados, adotaram-se algumas siglas: "NP" para denotar os pontos derivados da nuvem de pontos gerada pela tecnologia LIDAR, e "RTK" para indicar os valores obtidos através do GNSS RTK. A análise começou com a comparação das diferenças entre as coordenadas este e norte coletadas por ambas as técnicas. Os dados então apresentados nas Tabelas 2 e 3, facilitando a avaliação direta das discrepâncias entre os métodos em termos de precisão posicional.

| PONTOS | NORTE RTK   | ESTE RTK   | NORTE NP    | ESTE NP    | ΔN  RTK - | ΔΕ  RTK   |
|--------|-------------|------------|-------------|------------|-----------|-----------|
|        | (m)         | (m)        | (m)         | (m)        | NP  (m)   | - NP  (m) |
| 1      | 9089487,443 | 171420,560 | 9089487,443 | 171420,574 | 0,000     | 0,014     |
| 2      | 9089486,099 | 171404,579 | 9089486,143 | 171404,554 | 0,044     | 0,025     |
| 3      | 9089521,495 | 171395,599 | 9089521,507 | 171395,615 | 0,012     | 0,016     |
| 4      | 9089532,829 | 171368,408 | 9089532,831 | 171368,404 | 0,002     | 0,004     |
| 5      | 9089567,090 | 171350,851 | 9089567,097 | 171350,892 | 0,007     | 0,041     |
| 6      | 9089566,598 | 171330,133 | 9089566,668 | 171330,160 | 0,070     | 0,027     |
| 7      | 9089575,795 | 171295,273 | 9089575,763 | 171295,223 | 0,032     | 0,050     |
| 8      | 9089587,577 | 171271,806 | 9089587,623 | 171271,806 | 0,046     | 0,000     |
| 9      | 9089587,873 | 171241,732 | 9089587,892 | 171241,758 | 0,019     | 0,026     |
| 10     | 9089612,053 | 171227,818 | 9089612,056 | 171227,832 | 0,003     | 0,014     |
| 11     | 9089664,793 | 171217,250 | 9089664,784 | 171217,273 | 0,009     | 0,023     |
| 12     | 9089692,022 | 171234,041 | 9089692,056 | 171234,041 | 0,034     | 0,000     |
| 13     | 9089674,643 | 171261,524 | 9089674,663 | 171261,587 | 0,020     | 0,063     |
| 14     | 9089672,714 | 171299,588 | 9089672,773 | 171299,651 | 0,059     | 0,063     |
| 15     | 9089653,318 | 171309,876 | 9089653,347 | 171309,871 | 0,029     | 0,005     |
| 16     | 9089660,842 | 171371,056 | 9089660,841 | 171371,037 | 0,001     | 0,019     |
| 17     | 9089640,183 | 171403,981 | 9089640,237 | 171404,058 | 0,054     | 0,077     |
| 18     | 9089628,401 | 171432,161 | 9089628,397 | 171432,130 | 0,004     | 0,031     |
| 19     | 9089592 960 | 171467 316 | 9089593 022 | 171467 341 | 0.062     | 0.025     |

Tabela 2 - Comparativo de dados planimétricos.

Fonte: (AUTORES, 2023).





| Tabela 3 - Comparativo de dados altimétricos |          |          |           |  |  |
|--|----------|----------|-----------|--|--|
| PONTOS                                       | COTA RTK | COTA     | ΔΖ  RTK   |  |  |
|  | (m)      | NP (m)   | - NP  (m) |  |  |
| 1  | 572,6714 | 572,656  | 0,0154    |  |  |
| 2  | 571,7984 | 571,776  | 0,0224    |  |  |
| 3  | 571,1174 | 571,1198 | 0,0024    |  |  |
| 4  | 569,3454 | 569,35   | 0,0046    |  |  |
| 5  | 567,6424 | 567,608  | 0,0344    |  |  |
| 6  | 566,6514 | 566,614  | 0,0374    |  |  |
| 7  | 564,8644 | 564,837  | 0,0274    |  |  |
| 8  | 564,2114 | 564,196  | 0,0154    |  |  |
| 9  | 563,5644 | 563,539  | 0,0254    |  |  |
| 10   | 563,7104 | 563,698  | 0,0124    |  |  |
| 11   | 564,8234 | 564,802  | 0,0214    |  |  |
| 12   | 565,7194 | 565,701  | 0,0184    |  |  |
| 13   | 565,9864 | 565,964  | 0,0224    |  |  |
| 14   | 566,4344 | 566,42   | 0,0144    |  |  |
| 15   | 565,8824 | 565,881  | 0,0014    |  |  |
| 16   | 567,9914 | 567,965  | 0,0264    |  |  |
| 17   | 569,7054 | 569,67   | 0,0354    |  |  |
| 18   | 570,8944 | 570,88   | 0,0144    |  |  |
| 19   | 573,4444 | 573,423  | 0,0214    |  |  |

Fonte: (AUTORES, 2023).

A análise das diferenças apresentadas nas Tabelas 2 e 3 revela que, em termos gerais, as variações nas medidas se mantiveram na ordem dos centímetros e milímetros, indicando que ambos os métodos apresentaram precisões similares e valores equivalentes. Os valores mínimos e máximos de desvio foram analisados separadamente para a planimetria e altimetria. Para os desvios planimétricos, foi encontrada uma diferença máxima de 7,7 cm, enquanto o maior desvio na altimetria foi de 3,74 cm. Portanto, para este caso, os desvios horizontais apresentaram valores maiores em comparação aos desvios verticais, o que pode sugerir que a precisão altimétrica foi superior à planimétrica. No entanto, para uma compreensão mais completa das discrepâncias, foi realizada uma análise estatística detalhada, incluindo cálculos de média, variância, desvio padrão e RMS. Esses indicadores oferecem uma visão mais abrangente sobre a consistência e a precisão dos métodos comparados, como pode ser observado na Tabela 4.

| Tabela 4 - Media, Variancia, desvio padrao, RIMS e maior ( |          |           |          |  |  |  |
|--|----------|-----------|----------|--|--|--|
| menor valor das diferenças.                                |          |           |          |  |  |  |
|  | ESTE (m) | NORTE (m) | COTA (m) |  |  |  |
| Média  | 0.027    | 0.027     | 0.020    |  |  |  |
| S  | 0.021    | 0.023     | 0.010    |  |  |  |
| <b>S</b> <sup>2</sup>                                      | 0.0004   | 0.0005    | 0.000102 |  |  |  |
| RMS  | 0.035    | 0.035     | 0.022    |  |  |  |
| Maior valor  | 0.077    | 0.070     | 0.037    |  |  |  |
| Menor valor  | 0.0004   | 1,86E-09  | 0.001    |  |  |  |

Fonte: (AUTORES, 2023).

A análise estatística das médias calculadas revela que as discrepâncias entre os métodos foram mínimas, apresentando médias de 2,7 cm na planimetria e 2 cm na altimetria, reforçando a similaridade na precisão entre os métodos. O desvio padrão, como esperado, foi similarmente baixo, de 2,1 cm para a coordenada leste, 2,3 cm para a coordenada norte e 1 cm para a cota. A variância registrada foi inferior a um milímetro para todas as coordenadas, já os valores de RMS foram de 3,5 cm para as coordenadas leste e norte, e de 2,2 cm para a cota. Esses resultados indicam que ambos os métodos são





capazes de fornecer dados de alta precisão. embora sujeitos a variações influenciadas por fatores como condições atmosféricas, qualidade e modelo dos equipamentos, e metodologias de coleta e processamento de dados. Apesar da alta precisão, houve pequenas diferenças entre os eixos, com a altimetria apresentando melhores resultados. A diferença média entre a altimetria e a planimetria foi de 0,7 cm, a qual pode ser atribuída a vários fatores, como uma menor variação na elevação do terreno nos locais de coleta.

Realização

ABENGE

52ºCongresso Brasileiro de Educação em Engenharia VII Simpósio Internacional de Educação em Engenharia

16 a 19/09/2024

Vitória-ES

Organização

Com base nos resultados encontrados, é possível atestar a confiabilidade da precisão do laser scanner aéreo em comparação com um receptor GNSS RTK na obtenção de dados posicionais. A consistência dos resultados obtidos sugere que ambas as tecnologias podem ser utilizadas de forma eficaz para levantamentos topográficos. Comparando os valores do RMS obtido com os valores previstos em norma, também é possível verificar que, segundo os padrões técnicos vigentes, este estudo seria categorizado como Classe A, na planimetria e altimetria, para uma escala de 1/1000 e uma equidistância entre curvas de nível de 1 metro, conforme estipulado pelo Decreto-Lei 89.817/ET-CQDG. Isso valida a eficácia dos métodos utilizados e garante que os dados coletados atendem aos requisitos de precisão necessários para aplicações técnicas e científicas, além de confirmar que é possível utilizar o Alpha Air 450 sem o emprego de pontos de controle, otimizando os levantamentos topográficos, gerando dados de alta qualidade, particularmente valiosos para áreas de difícil acesso ou com vegetação densa.

Apesar das vantagens do laser scanner aéreo em termos de precisão e capacidade de coleta de dados, é importante destacar algumas desvantagens. O custo elevado dos equipamentos e a necessidade de processamento pós-coleta são pontos de relevância. Além disso, a operação deste tipo de equipamento requer uma equipe treinada e softwares específicos, o que aumenta os custos devido à necessidade de contratação de mão de obra especializada. Ainda na esfera custo, a locação de uma diária do GNSS RTK gira em torno de 300 reais no mercado, tendendo a ser mais acessível, enquanto o laser scanner aéreo não se encontra facilmente para locação, exigindo a contratação de uma prestadora de serviços para realizar o levantamento.

Em termos de eficiência, as diferenças também são significativas. O GNSS RTK é um método de coleta ponto a ponto, em contrapartida, o laser scanner aéreo consegue escanear uma área de 2 hectares em aproximadamente 30 minutos, gerando uma nuvem de pontos de alta densidade, proporcionando um detalhamento superior ao mapear toda a região. Portanto, a escolha da técnica mais adequada e com melhor custo-benefício será determinada pela necessidade e escopo do serviço. A decisão deve levar em consideração não apenas a precisão e aplicabilidade das tecnologias, mas também os recursos financeiros disponíveis e o tempo necessário para a execução dos levantamentos.

### 4 CONSIDERAÇÕES FINAIS

Os resultados deste estudo confirmam que o laser scanner CHC Alpha Air 450 oferece uma precisão posicional comparável à de um receptor GNSS tradicional. A implementação de tecnologias avançadas, como a empregada, otimiza significativamente o processo de levantamento topográfico. Este equipamento elimina a necessidade de pontos de controle e gera dados altamente precisos e confiáveis, mesmo em locais de difícil acesso ou áreas com densa vegetação. Tal eficiência aumenta de maneira significativa a produtividade em campo, além de permitir a execução de serviços que antigamente seriam impensáveis devido à falta meios ou limitações dos métodos existentes. Além disso, a evolução tecnológica observada no campo da topografia tem alcançado melhorias notáveis na qualidade e confiabilidade dos dados coletados. Esses avanços contribuem substancialmente para a otimização dos procedimentos de levantamento e para o aumento







da eficiência operacional nos projetos. Em suma, a adoção de tecnologias inovadoras está transformando a prática da topografia, permitindo a execução de levantamentos mais rápidos, precisos e confiáveis.

### REFERÊNCIAS

ASSOCIAÇÃO BRASILEIRA DE NORMAS TÉCNICAS. **NBR 13133:** Execução de levantamento topográfico. Rio de Janeiro, 1994.

ASSOCIAÇÃO BRASILEIRA DE NORMAS TÉCNICAS. **NBR 14166:** Rede de Referência Cadastral Municipal: Procedimento. Rio de Janeiro, 1996.

BRASIL. Decreto nº 2.278, de 17 de julho de 1997. RAA - Regulamenta o Decreto-Lei nº 1177 de 21/06/1971 que dispõe sobre aerolevantamento no território nacional. **Diário Oficial da União**, Brasília, DF, 1997.

BRASIL. Decreto-lei nº 1.177, de 21 de junho de 1971. Dispõe sobre o aerolevantamento em território nacional. **Diário Oficial da União**, Brasília, DF, 1971.

BRASIL. Decreto-lei nº 243, de 28 de fevereiro de 1967. Fixa as Diretrizes e Bases da Cartografia Brasileira e dá outras providências. **Diário Oficial da União**, Brasília, DF, 1967.

BRASIL. Decreto-lei nº 5.334, de 6 de janeiro de 2005. Da nova redação ao art. 21 e revoga o art. 22 do Decreto nº 89.817, de 20 de junho de 1984, que estabelece as Instruções Reguladoras das Normas Técnicas da Cartografia Nacional. **Diário Oficial da União**, Brasília, DF, 2005.

BRASIL. Decreto-lei nº 5.452, de 1 de maio de 1943. Lex: coletânea de legislação: edição federal, São Paulo, v. 7, 1943. Suplemento.

BRASIL. Decreto-lei nº 6.666, de 27 de novembro de 2008. Estabelece a Infraestrutura Nacional de Dados Espaciais (INDE). **Diário Oficial da União**, Brasília, DF, 2008.

BRASIL. Decreto-lei nº 89.817, de 20 de junho de 1984. Instruções reguladoras das normas técnicas da cartografia nacional quanto aos padrões de exatidão. **Diário Oficial da União**, Brasília, DF, 1984.

BRASIL. Lei nº 7.565, de 19 de dezembro de 1986. Dispõe sobre o Código Brasileiro de Aeronáutica. **Diário Oficial da União**, Brasília, DF, 1986.

BRASIL. Portaria nº 0637-SC-6/FA-61, de 05 de março de 1998. Aprova as Instruções Reguladoras de Aerolevantamento em território nacional. **Diário Oficial da União**, Brasília, DF, 1998.

CHEN, R.; ZHAO, Y.; CHEN, Z.; ZHANG, H. An effective kinematic positioning method based on PPK for UAV. In: INTERNATIONAL CONFERENCE ON COMPUTATIONAL SCIENCE AND ITS APPLICATIONS, 19., 2019, Saint Petersburg. **Anais...** Cham: Springer, 2019. p. 283-296.

EHSANI, A. H.; OMIDALIZARANDI, M.; SABETGHADAM, S. Study on positioning accuracy enhancement of low-cost GNSS receivers using RTK and PPK methods. **Measurement**, n. 65, p. 32-40, 2015.

EL-RABBANY, A. Introduction to GPS: the global positioning system. 2. ed. Boca Raton: CRC Press, 2019.





FERREIRA, I. O. Controle de qualidade em levantamentos hidrográficos. 2018. Tese (Doutorado) - Universidade Federal de Viçosa, Viçosa, 2018.

Realização

ABENGE

Brasileiro de Educação em Engenhario VII Simpósio Internacional de Educação em Engenhari

16 a 19/09/2024

Vitória-ES

Organização

LI, B.; SHEN, Y.; FENG, Y.; GAO, W.; YANG, L. GNSS ambiguity resolution with controllable failure rate for long baseline network RTK. Journal of Geodesy, v. 88, n. 2, p. 99-112, 2020.

OLIVEIRA, P. H. S. M.; ALBARICI, F. L.; OLIVEIRA, H. C.; RIBEIRO, L. H. R. Análise da integração de nuvens de pontos obtidas por varredura LASER terrestre estática e varredura de luz estruturada cinemática. Revista Brasileira de Geomática, vol. 9, p. 273-293, 2021.

RIO DE JANEIRO, IBGE. RPR 1/2005: Altera a caracterização do Sistema Geodésico Brasileiro. Rio de Janeiro, 2005.

SINGH, P.; SINGH, P.; SINGH, A. Application of LiDAR for Digital Elevation Models (DEMs) generation and its accuracy assessment over different landform types. Environmental Monitoring and Assessment, v. 189, 2017.

WANG, D.; LIANG, Z.; LV, H.; HOU, Y.; WU, J. Asynchronous RTK precise DGNSS positioning method for deriving a low-latency high-rate output. Journal of Geodesy, v. 89, n. 7, p. 641-653, 2021.

ZHANG, J.; SHAKER, A.; YANG, Y.; LI, B.; LI, X. Applications of LiDAR technology in civil engineering. Journal of Traffic and Transportation Engineering, n.7, p. 747-755, 2020.

#### ANALYSIS OF THE ACCURACY OF PLANIALTIMETRIC DATA OBTAINED BY GNSS **RTK AND AIRBORNE LASER SCANNER AT UFPE-CAA**

Abstract: The accuracy of geographical coordinates is crucial for areas such as civil engineering, architecture, topography, and agriculture, where various technologies are applied to obtain them, each with peculiarities in terms of technical specifications, advantages, and disadvantages. This study aims to compare the planial timetric coordinates obtained by GNSS RTK (Global Navigation Satellite System - Real Time Kinematic) and LIDAR technology (Light Detection and Ranging), using the Alpha Air 450 laser scanner. The research was conducted at the Academic Center of Agreste (CAA) of the Federal University of Pernambuco (UFPE) in Caruaru-PE. Initially, a survey was conducted with the GNSS i50, fixed at a point for approximately 3 hours to achieve millimetric precision. Simultaneously, 19 check points were established and registered with the GNSS i73 for later comparative analysis. The survey concluded with the use of the CHC Alpha Air 450 laser scanner mounted on the DJI Matrice 300 RTK Drone. The collected data were processed through CHCNav CoPre and RiSCAN PRO software. To assess the planialtimetric discrepancies and verify if the survey was in accordance with the Brazilian positional accuracy standard of Decree-law 89.817/ET-ADGV, analyses were performed using the mean, variance, standard deviation, and RMS (Root Mean Square), concluding that the CHC Alpha Air 450 laser scanner provides precision comparable to GNSS, in accordance with Brazilian standards of positional accuracy.

Keywords: Laser Scanner, topography, GNSS RTK, comparative analysis.





