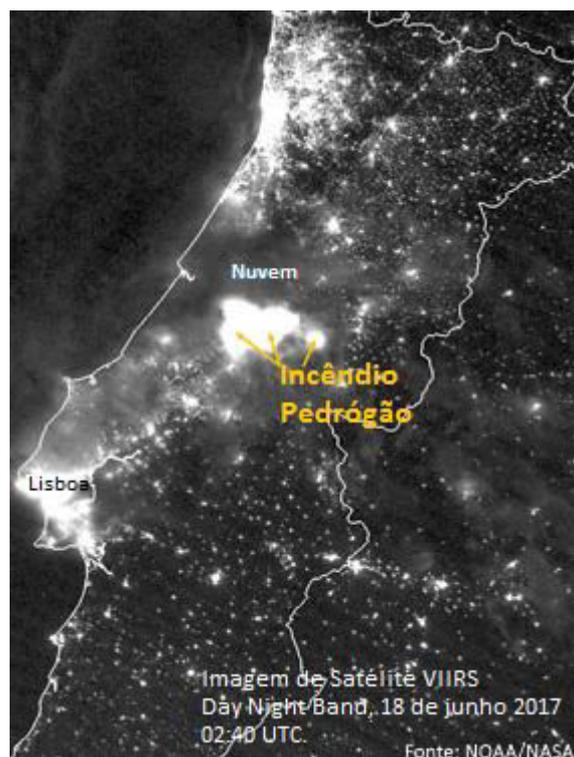


RELATÓRIO

CONDIÇÕES METEOROLÓGICAS ASSOCIADAS AO INCÊNDIO DE PEDRÓGÃO GRANDE DE 17 JUNHO 2017

Instituto Português do Mar e da Atmosfera

Departamento de Meteorologia e Geofísica



30 de Junho de 2017

Índice

| | |
|--|-----------|
| ENQUADRAMENTO..... | 9 |
| 1. SITUAÇÃO METEOROLÓGICA: CONDIÇÕES ANÓMALAS..... | 10 |
| 1.1 Caracterização meteorológica | 10 |
| 1.2 Risco de incêndio | 12 |
| 1.3 Considerações | 15 |
| 2. ANÁLISE METEOROLÓGICA DO INÍCIO DO INCÊNDIO DE PEDRÓGÃO GRANDE..... | 16 |
| 2.1 Sistema de deteção de descargas elétricas atmosféricas | 16 |
| 2.1.1 Introdução | 16 |
| 2.1.2 Descrição do sistema de deteção de descargas elétricas atmosféricas | 18 |
| 2.2 Descargas elétricas atmosféricas registadas no período entre as 12:00 e 23:59 UTC | 20 |
| 2.3 Descargas elétricas atmosféricas nuvem-solo registadas próximo do local de incêndio | 22 |
| 2.4 Análise detalhada das primeiras descargas elétricas atmosféricas intra-nuvem e nuvem-solo próximo do local do início do incêndio | 24 |
| 2.5 Comparação de descargas elétricas atmosféricas e imagens de radar..... | 28 |
| 2.6 Considerações | 34 |
| 3 - CARACTERIZAÇÃO DA CONVECÇÃO POR MODELOS DE PREVISÃO NUMÉRICA..... | 35 |
| 3.1 Instabilidade atmosférica e convecção | 35 |
| 3.2 Assinatura de convecção em modelos numéricos | 36 |
| 3.3 Previsão da probabilidade de ocorrência de trovoada..... | 40 |
| 3.4 Considerações | 41 |
| 4 - CARACTERIZAÇÃO DA CONVECÇÃO POR MEIOS OBSERVACIONAIS | 42 |
| 4.1 Análise de observações de superfície..... | 42 |

| | |
|---|-----------|
| 4.2 Outflows convectivos: avaliação com recurso a observação radar | 45 |
| 4.2.1 Avaliação com recurso a refletividade radar | 45 |
| 4.2.2 Avaliação com recurso a velocidade Doppler | 52 |
| 4.3 Evolução da refletividade sobre a área de Pedrogão Grande | 56 |
| 4.4 - Considerações | 62 |

Índice de Figuras

| | |
|---|----|
| Figura 1 – Taxa diária de Severidade, DSR, em Proença-a-Nova, de janeiro a 20 de junho de 2017. | 14 |
| Figura 2 – Taxa diária de Severidade, DSR, em Proença-a-Nova, de 1 a 20 de junho de 2017..... | 14 |
| Figura 3 - Localização dos detetores de DEA na Península Ibérica (Portugal - a vermelho e Espanha - verde). Portugal tem em funcionamento uma rede com 4 sensores. Espanha tem em funcionamento 14 sensores em território continental, dos quais 6 sensores (Santiago, Matacan, Talavera, Jerez, Almagro e Armilla) estão integrados na rede portuguesa ao abrigo de um protocolo de cooperação IPMA/AEMET..... | 19 |
| Figura 4 - Mapa com a distribuição espacial de DEA (dados em bruto) ocorridas no período das 12:00 às 21:00 UTC de dia 17/06/2017, num raio de 50 km em torno do ponto considerado como de início do incêndio. Nesta figura assinala-se o ponto de referência a vermelho (no centro, como sendo o de início do incêndio) e as DEA num raio de 25 e 50 km em torno do mesmo. Os pontos assinalados a azul (círculo) representam as DEA intra-nuvem e os pontos a laranja (triângulo) as DEA nuvem-solo..... | 20 |
| Figura 5 - Mapa com a distribuição espacial de DEA (dados validados pelo sistema de deteção) do tipo nuvem-solo ocorridas no período das 12:00 às 21:00 UTC, num raio de 50 km em torno do ponto considerado como início do incêndio. Nesta figura assinala-se o ponto de referência a vermelho (no centro, como sendo o início do incêndio) e as DEA num raio de 25 e 50 km em torno do mesmo. Os pontos assinalados a azul (sinal positivo) representam as descargas positivas e os pontos a vermelho (sinal negativo) as descargas negativas..... | 21 |
| Figura 6 - Mapa com a distribuição espacial de DEA (dados validados pelo sistema de deteção) do tipo nuvem-solo ocorridas no período das 12:00 às 21:00 UTC, num raio de 25 km em torno do ponto considerado como início do incêndio. Adicionalmente, nesta figura representa-se o erro de localização associado a cada descarga, na forma de uma elipse e a hora de ocorrência da descarga. Assinala-se o ponto de referência a vermelho (no centro, como sendo o início do incêndio) e as DEA num raio de 25 km de alcance do mesmo. Os pontos assinalados a vermelho (sinal positivo) representam as descargas positivas e os pontos a azul (sinal negativo) as descargas negativas..... | 23 |
| Figura 7 - Gráfico com a distribuição temporal de DEA (dados validados pelo sistema de deteção) do tipo nuvem-solo e intra-nuvem ocorridas no período das 12:00 às 21:00 UTC, num raio de 50 km em torno do ponto considerado como início do incêndio. Descargas intra-nuvem (linha a azul claro), nuvem-solo (linha a roxo), nuvem-solo positivas (linha a vermelho) e nuvem-solo negativas (linha a azul escuro). No eixo Y temos o número de registos de descargas e no eixo X a sua evolução..... | 24 |
| Figura 8 - Mapa com a distribuição espacial das 10 primeiras descargas elétricas atmosféricas (dados brutos) do tipo intra-nuvem (círculo azul) e nuvem-solo (triângulo laranja) ocorridas no período das 13:38 às 13:48 UTC, num raio de 25 e 50 km em torno do ponto considerado como início do incêndio. | 25 |
| Figura 9 - Mapa com a distribuição espacial das 10 primeiras descargas elétricas atmosféricas (dados brutos) do tipo intra-nuvem (círculo azul) e nuvem-solo (círculo vermelho) ocorridas no período das 13:38 às 13:48 UTC, num raio de 25 e 50 km em torno do ponto considerado como o de início do incêndio, com a sobreposição dos erros de localização na forma de uma elipse. | 27 |
| Figura 10 - Mapa com a distribuição espacial de 8 das 10 primeiras descargas elétricas atmosféricas (dados brutos) do tipo intra-nuvem (círculo azul) e nuvem-solo (triângulo laranja) ocorridas no período das 13:38 às 13:48 UTC, num raio de 25 km ou próximo em torno do ponto considerado como o de | |

| | |
|--|----|
| início do incêndio, com a sobreposição dos erros de localização na forma de uma elipse e referência à hora de ocorrência das mesmas. | 29 |
| Figura 11 - Imagem de radar MAX(Z) às 13:40 UTC, com representação das descargas nº1, 2, 3, 4, 5, 6. A distância entre o ponto de início do incêndio e o centro da elipse de localização da descarga pode ser consultada na Tabela 3..... | 30 |
| Figura 12 - Imagem de radar MAX(Z) às 13:50 UTC, com representação das descargas nº7 e 10. A distância entre o ponto de início do incêndio e o centro da elipse de localização da descarga pode ser consultada na Tabela 3..... | 31 |
| Figura 13 - Imagem de radar Max(Z) às 13:50 UTC, com representação das descargas nº8 e 9. A distância entre o ponto de início do incêndio e o centro da elipse de localização da descarga pode ser consultada na Tabela 3. | 32 |
| Figura 14 - Sistema convectivo localizado a sueste do local de início do incêndio: (a) Imagem de radar MAX(Z) às 13:40 UTC com sobreposição do local de início do incêndio (“X”) e do centro da elipse da descarga nuvem-terra nº5 (“+”); (b) Imagem de radar MAX(Z) às 13:40 UTC com sobreposição da linha a que corresponde a secção vertical (c) Secção vertical da refletividade (Z) às 13:40 UTC ao longo da linha representada em (b)..... | 33 |
| Figura 15 – Diagrama <i>SkewT</i> construído a partir das previsões do modelo do ECMWF | 37 |
| Figura 16 – Previsão do modelo AROME da precipitação acumulada em 3 horas, válida às 18 UTC de 17 de junho de 2017..... | 38 |
| Figura 17 – Previsão do modelo AROME da intensidade e da direção do vento a 80 m,..... | 39 |
| Figura 18 – Previsão do modelo AROME da pressão ao nível médio do mar e do vento a 80 m, válida às 18 UTC de 17 de junho de 2017. | 39 |
| Figura 19 – Probabilidade de ocorrência de trovoada, com base no modelo do ECMWF, | 40 |
| Figura 20 - Registos de precipitação acumulada entre as 12 e as 24 UTC | 42 |
| Figura 21 – Meteograma para as observações de Castelo Branco, em 17 de junho de 2017 (a Intensidade do vento corresponde ao vento médio em 10 minutos). | 44 |
| Figura 22 – Meteograma para as observações de Pampilhosa da Serra, em 17 de junho de 2017 (a Intensidade do vento corresponde ao vento médio em 10 minutos). | 44 |
| Figura 23 – Meteograma para as observações de Proença-a-Nova, em 17 de junho de 2017 (a Intensidade do vento corresponde ao vento médio em 10 minutos). | 45 |
| Figura 27 - <i>Outflow</i> convectivo em progressão sobre Avis, Estremoz e Elvas. As setas a vermelho apontam para a linha de refletividade associada ao fenómeno. a) 15:30 UTC; b) 16:00 UTC; c) 16:30 UTC; d) 17:00 UTC. Radar C/CL, MAXZ. | 47 |
| Figura 28 - <i>Outflow</i> convectivo em progressão sobre Santarém, Coruche e Mora. As setas a vermelho apontam para a linha de refletividade. a) 17:00 UTC; b) 17:30 UTC; c) 18:00 UTC. Radar C/CL, MAXZ.... | 49 |
| Figura 29 - <i>Outflow</i> convectivo entre Tomar e Alvega. As setas a vermelho apontam para a linha de refletividade. a) 16:00 UTC; b) 16:30 UTC. Radar C/CL, MAXZ..... | 50 |
| Figura 30 - Mapa de isócronas relativo a diversos <i>outflows</i> convectivos que se propagaram nos períodos indicados na legenda. Os instantes referenciam a posição da frente de rajada dos <i>outflows</i> . Indicados os valores da rajada em diversas estações referenciadas no texto..... | 51 |
| Figura 31 – Imagem de PPV, em m/s (0.1° de elevação) do radar de C/CL, 17:16 UTC, 17 junho 2017. Assinalada, com círculo, a área onde foi detetada uma assinatura de vento instantâneo forte, nas proximidades da estação de Proença-a-Nova. Assinalada a traço sobreposto, uma das áreas com pouca refletividade. | 53 |

Figura 32 – Imagem de PPV, em m/s (0.1° de elevação) do radar de C/CL, 18:26 UTC, 17 junho 2017. Assinalados, com setas, os rumos do vento expectáveis segundo o padrão Doppler de V e modelos concetuais adotados. O comprimento das setas não é proporcional à magnitude de V. 54

Figura 33 – Imagem de PPV, em m/s (0.1° de elevação) do radar de C/CL, 18:36 UTC, 17 junho 2017. Assinalada, com círculo pequeno a vermelho, a área onde foi detetado o valor máximo de V observado neste *downburst*, 32.4 m/s (116.6 km/h). Assinalada área elítica, onde aumentou o preenchimento no campo da velocidade Doppler, face às 18:26 UTC (Figura 32). Assinalada com círculo vermelho (traço grosso) pequena assinatura de convergência. 55

Figura 34 – Área de referência considerada para o presente estudo. Secção de corte (segmento AB), a azul, é visível no contexto das principais localidades, vias rodoviárias e orografia. Constitui o plano de corte final, selecionado como referência dos cortes verticais efetuados sobre o campo da refletividade radar. 56

Figura 35 – Produto TOPS (km) do radar de C/CL, 17 junho 2017. Cortes verticais efetuados sobre a área de referência: a) 18:40 UTC (esquerda); b) 18:50 UTC (direita). 57

Figura 36 – Produto TOPS (km) do radar de C/CL, 17 junho 2017. Cortes verticais efetuados sobre a área de referência: a) 19:00 UTC (esquerda); b) 19:10 UTC (direita). 58

Figura 37 - painel de cortes sobre Z: cortes verticais efetuados sobre o campo da refletividade radar (dBZ), radar de C/CL, 17 junho 2017 (18:20-19:10 UTC). Extremos da secção AB, conforme Figura 34; escalas vertical e horizontal em km; V.F. – Vila Facaia, E.N. – EN 236-1; seta vertical assinala axóide da pluma a baixa altitude (secção com extensão aproximada de 30 km). 59

Figura 38 painel de cortes sobre Z: cortes verticais efetuados sobre o campo da refletividade radar (dBZ), radar de C/CL, 17 junho 2017 (19:20-20:00 UTC). Extremos da secção AB, conforme Figura 34; escalas vertical e horizontal em km; V.F. – Vila Facaia, E.N. – EN 236-1; seta vertical assinala axóide da pluma a baixa altitude (secção com extensão aproximada de 30 km). 60

Índice de Tabelas

Tabela 1 – Valores do FWI no dia 17 de junho de 2017 13

Tabela 2 - Estatística relativa a DEA validadas num raio de 50 km em torno do início do incêndio, entre as 12:00 e as 23:59 UTC do dia 17/06/2017. 22

Tabela 3 - Listagem das 10 primeiras descargas (dados em bruto do período de referência das 12:00 às 23:59 UTC) no período das 13:38 às 13:48 UTC. 26

Tabela 4 – Velocidade do padrão de pluma segundo a 61

Lista de acrónimos

AEMET – Agencia Estatal de Meteorologia – Espanha
ANPC – Autoridade Nacional de Proteção Civil
A/PG – Radar de Arouca/Pico do Gralheiro
AROME – Modelo meteorológico de mesoescala
C/CL – Radar de Coruche/Cruz do Leão
CSI – *Critical Success Index*
DivCA – Divisão de Clima a e Alterações Climáticas
DivMV – Divisão de Previsão Meteorológica e Serviços Espaciais
DEA – Descarga Elétrica Atmosférica
DSR – Taxa diária de severidade
ECMWF – Centro Europeu Previsão do Tempo a Médio Prazo
FWI – Índice meteorológico de perigo de incêndio florestal
ICNF - Instituto da Conservação da Natureza e das Florestas
ICRIF - Índice meteorológico combinado de risco de incêndio florestal
IOT25 – ICRIF com limiar >25 (*ICRIF over threshold* ≥ 25)
IPMA - Instituto Português do Mar e Atmosfera
MAXZ – Projeção de máximos de refletividade
PDSI – Índice de seca meteorológica de Palmer (*Palmer Drought Severity Index*)
PJ – Polícia Judiciária
POD – Probabilidade de Detecção (*Probability of Detection*)
PPV – Indicador de posição plana de Velocidade
PPZ – Indicador de posição plana de refletividade
RCM – Índice de risco meteorológico e conjuntural de incêndio florestal
TOPS – Topo dos ecos

Unidades

Temperatura do ar: T, em °C

Humidade Relativa do ar: HR, em %

Precipitação: RR, em mm (1 mm = 1 l/m²)

Pressão atmosférica: hPa

Intensidade do vento: ff, em km/h

Tempo, horas UTC: Inverno = igual à hora legal, Verão = -1h em relação à hora legal

Enquadramento

O presente relatório resulta da solicitação do Senhor Primeiro Ministro, segundo o Despacho nº 09/2017/PM de 19 de junho de 2017, com o objetivo de compreender os fenómenos meteorológicos que concorreram para a tragédia do incêndio de Pedrogão Grande no dia 17 de junho de 2017.

O relatório contou, na sua elaboração, com a participação de um grupo de técnicos do IPMA, de natureza multidisciplinar, de modo a permitir disponibilizar com a brevidade possível, informação de natureza meteorológica que possa ter tido implicações, diretas ou indiretas, neste episódio.

Os elementos meteorológicos aqui apresentados podem, assim, ficar disponíveis para todas as equipas envolvidas na análise deste incêndio, sem prejuízo de que análises posteriores destes ou outros elementos, de natureza meteorológica, possam vir a complementar o presente documento.

O relatório está dividido em 4 secções, em que se apresentam e analisam meios observacionais e de previsão meteorológica disponíveis no IPMA, procurando essencialmente em cada secção apresentar os elementos que contribuam para dar resposta a:

Secção 1 – Qual foi a anomalia da situação meteorológica no território do Continente no dia 17 de junho de 2017?

Secção 2 – Qual a contribuição dos meios de observação meteorológica disponíveis no IPMA para avaliação da possibilidade de o incêndio de Pedrogão Grande ter tido início devido a uma descarga elétrica atmosférica?

Secção 3 – Quais as características de instabilidade atmosférica inferidas através de modelos numéricos de previsão meteorológica no dia 17 de junho de 2017 no território do Continente?

Secção 4 - Quais as características, inferidas através de meios observacionais, dos fenómenos associados à instabilidade atmosférica, em particular durante o incêndio de Pedrogão Grande no final da tarde de 17 de junho de 2017?

No final de cada secção são apresentadas as considerações de natureza meteorológica mais relevantes, no sentido de contribuir para a resposta a cada questão colocada.

No presente relatório os instantes temporais são referidos em hora UTC (Tempo Universal Coordenado), que corresponde a 1 hora a menos que a hora do Continente durante o horário de verão, sendo que é também frequentemente referida a hora local, para facilitar a leitura do documento.

1. Situação Meteorológica: Condições anómalas

1.1 Caracterização meteorológica

No dia 16 de junho a situação meteorológica à escala sinótica¹, com uma crista anticiclónica, quase-estacionária, cobrindo a Península Ibérica e uma massa de ar muito quente e seco, configurava uma situação de calor generalizada.

No período de 16 a 19, em Portugal continental, registaram-se valores de temperatura máxima superiores a 30 °C (dias quentes) em mais de 90 % das estações meteorológicas (Figura A.1 – Anexo).

No dia 17, o dia mais quente, com 29.4 °C de temperatura média (+10.0 °C em relação ao normal do período de 1971-2000), 85 % das estações registaram valores de temperatura máxima acima de 35 °C e 50 % acima de 40 °C. Os valores máximos, até então, registados em junho foram ultrapassados num número elevado de estações, incluindo na região próxima do incêndio, tendo-se registado 41,6 °C em Ansião (Tabela A.1, Anexo).

Os valores da temperatura mínima, nos dias 17 a 19, foram muito elevados, tendo-se registado valores superiores a 20 °C (noites tropicais) em mais de 50 % das estações.

Estes valores elevados da temperatura foram acompanhados de valores muito baixos de humidade relativa, inferiores aos normais (às 09 e 15 UTC), registando-se valores mínimos de humidade relativa inferiores a 30 % na grande generalidade do território. No dia 17, a humidade relativa na região de Pedrogão, foi muito inferior ao normal da humidade relativa às 09 e 15 UTC, registando-se valores abaixo de 20 % em muitos locais, nomeadamente em Ansião, onde o valor mínimo foi de 17 %, mantendo-se com valores abaixo de 30 % entre as 12 e as 18 UTC.

O vento de larga escala soprou com fraca intensidade, sem direção definida (variável) ou predominando de sueste nas regiões a sul do sistema montanhoso Montejunto - Estrela. As observações de superfície nos distritos de Castelo Branco, Leiria, Santarém, mostram um período entre as 16:40 e as 19:00 UTC (17:40 e 20:00 hora local) de rajadas mais intensas (superiores a 50 km/h) e com direção predominante de sueste ou de nordeste, associadas a fenómenos convectivos locais. Os valores mais intensos de rajada foram registados nas estações de Alvega, 78 km/h às 16:50 UTC, Proença-a-Nova, 85km/h às 17:10 UTC, Castelo Branco com 73km/h às 17:20 UTC e Pampilhosa da Serra com 66 km/h às 18:40 UTC.

Na Figura A.2 (Anexo) apresentam-se gráficos com a evolução de 10 em 10 minutos da temperatura do ar, da humidade relativa do ar e da direção e intensidade do vento máximo nas estações meteorológicas de Ansião, Tomar e Proença-a-Nova, no período das 09 UTC do dia 17 até às 03 UTC do dia 18 de junho.

Os gráficos relativos ao vento registado nas estações de Tomar e de Proença-a-Nova (Figura A.3, Anexo), mostram a existência de um período de máximo de intensidade de vento e de rotação para nordeste, das 19:00 às 19:40 UTC e das 17:10 às 19:00 UTC, respetivamente. Esta situação irá ser explicada nas secções III e IV.

¹ Escala Sinótica- fenómenos meteorológicos de escala espacial de 5000 a 2000 km e de escala temporal de dias a semanas.

As situações de calor intenso e secura extrema em Portugal continental estão, normalmente, associadas a situações meteorológicas de corrente de leste generalizada e de condições de estabilidade atmosférica.

A situação do dia 17 junho não evidenciava, à superfície e nos níveis mais baixos, nenhum fluxo predominante de leste e sobre a Península Ibérica, em especial na parte ocidental, existia um campo depressionário, com vários núcleos, associados à depressão térmica Ibérica². Nos níveis superiores da troposfera (acima dos 700 hPa), com a crista anticiclónica em deslocamento para leste, a existência de um vale depressionário na região atlântica compreendida entre a costa de Marrocos, Madeira e Açores, determinando um fluxo de sueste e transporte de ar relativamente mais frio para o território do continente, veio romper o equilíbrio termodinâmico nessas camadas que, conjuntamente com o forte aquecimento à superfície determinou as condições favoráveis para a ocorrência de trovoadas.

Na tarde do dia 17, a rede de descargas elétricas do IPMA registou várias descargas elétricas, no Alto Alentejo, distrito de Castelo Branco e na parte mais interior dos distritos de Coimbra, Leiria e Santarém. Na rede de observação do IPMA foi também registada precipitação em algumas estações mas não na região de Pedrogão Grande. Na Figura 20, apresentam-se os valores de precipitação entre as 12 e as 24 horas ocorridos no dia 17 em alguns locais dos distritos de Portalegre e Castelo Branco. O valor mais elevado da precipitação registado foi de 10,8 mm em Castelo Branco, tendo sido registado 10,7 mm numa hora, das 17:00 às 18:00 UTC.

Em termos de previsão, a situação de tempo quente no dia 17 no distrito de Leiria foi inicialmente antecipada no dia 14 de junho às 16:18 hora local, com a emissão de aviso de nível amarelo (31 a 35°C). No dia 15 de junho às 23:27 hora local, o nível de aviso de tempo quente para dia 17 de junho foi elevado para o nível laranja (36 a 40°C), tendo ficado neste nível nas reavaliações seguintes. De referir que, no dia 16 às 22:48 hora local, o IPMA emitiu aviso vermelho de tempo quente para os dias 17 e 18 de junho para os distritos de Bragança, Santarém, Lisboa e Setúbal. Por outro lado, a possibilidade de ocorrência de aguaceiros e trovoadas no dia 17 foi incluída nas previsões a partir do dia 14 de junho de 2017, tendo sido mantida nas previsões seguintes até à previsão do próprio dia.

A presente situação meteorológica sucede a meses de abril e maio muito quentes, tendo o mês de abril sido o mais seco desde 1931, com consequência no agravamento das condições de seca no território. Em particular, segundo o índice meteorológico de seca PDSI³, no dia 18 de junho, 80% do território estava em seca meteorológica severa e extrema.

² Depressão Térmica Ibérica: Depressão que se forma no interior da Península Ibérica, na estação quente, devido ao forte aquecimento da superfície e ao seu enquadramento geográfico.

³ PDSI - Palmer Drought Severity Index - Índice que se baseia no conceito do balanço da água tendo em conta dados da quantidade de precipitação, temperatura do ar e capacidade de água disponível no solo; permite detetar a ocorrência de períodos de seca e classifica-os em termos de intensidade (fraca, moderada, severa e extrema).

1.2 Risco de incêndio

No âmbito do apoio ao combate aos incêndios florestais o IPMA disponibiliza diariamente observações do próprio dia e previsões para 24h, 48h e 72h, do índice de risco de incêndio conjuntural e meteorológico, RCM⁴ e do índice meteorológico combinado de risco de incêndio florestal, ICRIF.⁵

Na Figura A.4 (Anexo) mostram-se os mapas observados e previstos para as 24 h dos índices de risco RCM e da percentagem de área dos concelhos com risco elevado, valores de ICRIF acima do limiar 25 - IOT25 (ICRIF *Over Threshold* com o limiar 25).

Verifica-se que a classe de risco, RCM, no concelho de Pedrógão era de **Muito Elevado (RCM=4)** e que segundo o índice ICRIF, a percentagem de área do concelho com risco elevado (IOT25) era de **70%**, situando-se esta percentagem, para o concelho de Pedrógão Grande, muito próximo do percentil 90, que é de 71%.

A classe de risco do índice RCM, prevista do anterior, 16 de junho, era de risco **Muito Elevado (RCM=4)**, e a percentagem de área do concelho com risco elevado, era de 65%.

Saliente-se que a classe de risco de incêndio num dado concelho é dada pela mediana, havendo zonas no concelho com risco mais elevado e outras com menor risco. Por exemplo, o concelho da Sertã apresentava classe de risco máximo, quer em termos de observação quer de previsão a 24 horas.

Estes dois índices de risco de incêndio baseiam-se no índice meteorológico de perigo de incêndio florestal do sistema canadiano, o FWI (*Fire Weather Index*). Este índice, FWI, depende das condições meteorológicas às 12UTC (temperatura do ar, humidade relativa, intensidade do vento e precipitação ocorrida nas últimas 24 horas) e das condições meteorológicas de um passado recente (até cerca de 2 meses) refletidas indiretamente nos índices dos combustíveis, constituintes deste índice e que contribuem para o valor final do índice FWI.

Na Tabela 1 apresentam-se os valores do FWI nas estações da região de Pedrógão Grande no dia 17 de junho de 2017 e o respetivo percentil para o período de 15 de junho a 15 de setembro.

⁴ **RCM= Risco Conjuntural Meteorológico** – classes de risco de incêndio resultantes da integração do índice FWI para Portugal Continental com o risco conjuntural (carta de perigosidade atualizado com as áreas ardidas do ICNF (Instituto da Conservação da Natureza e das Florestas). Para mais informações consultar www.ipma.pt

⁵ **ICRIF** = O índice meteorológico combinado de risco de incêndio florestal baseado em 3 sub-índices: índice estrutural, associado ao tipo de coberto vegetal baseado na base de dados CORINE; índice ligado ao risco conjuntural calculado diariamente com base no FWI; Um sub-índice que representa um agravamento do risco ligado ao estado da vegetação, representada pelo valor do NDVI, calculado com base na melhor das imagens NOAA.

Tabela 1 – Valores do FWI no dia 17 de junho de 2017

| Estação Meteorológica | Altitude (m) | Distância e orientação relativa ao ponto do incêndio (km, pontos cardeais). | FWI | Percentil do FWI |
|------------------------------|---------------------|--|------------|-------------------------|
| Ansião | 405 | 22 (WSW) | 36.0 | 73 |
| Proença-a-Nova | 379 | 36 (SE) | 48.8 | 83 |
| Pampilhosa da Serra | 890 | 29 (ENE) | 54.5 | 92 |
| Lousã | 195 | 22 (NW) | 39.5 | 88 |
| Tomar | 75 | 44 (SSE) | 38.7 | 66 |

Os valores mais elevados do percentil do FWI localizavam-se nas regiões mais elevadas ou mais interiores, o que significa haver, aí, dificuldades acrescidas no combate aos incêndios.

A taxa de severidade diária, DSR, é um indicador acumulado no tempo da severidade para o combate aos incêndios. Na Figura 1 mostra-se o valor acumulado do DSR, em Proença-a-Nova, desde 1 de janeiro até 20 de junho e na Figura 1.1b no período de 1 a 20 de junho, para os últimos 15 anos, desde 2003.

O valor acumulado do DSR desde 1 de janeiro em 2017 (linha avermelho) mostra que este ano é dos anos com maior severidade para o combate aos incêndios, apresentando um valor no dia 20 de junho muito próximo dos anos de 2006 e 2012, só ultrapassado pelos anos de 2003 (linha a roxo azulado) e de 2005 (linha a roxo), os dois anos mais severos dos incêndios florestais em Portugal continental (Figura 1).

Considerando só o valor acumulado do DSR desde 1 de junho, verifica-se uma subida muito acentuada do DSR em 2017 a partir do dia 8 que continua até ao dia 18, para atenuar nos dias 19 e 20. No dia 17, o valor do DSR é o terceiro mais elevado, inferior ao dos anos de 2003 e ao do ano de 2005. No dia 18 o valor do DSR é muito próximo da do ano de 2003 (Figura 2).

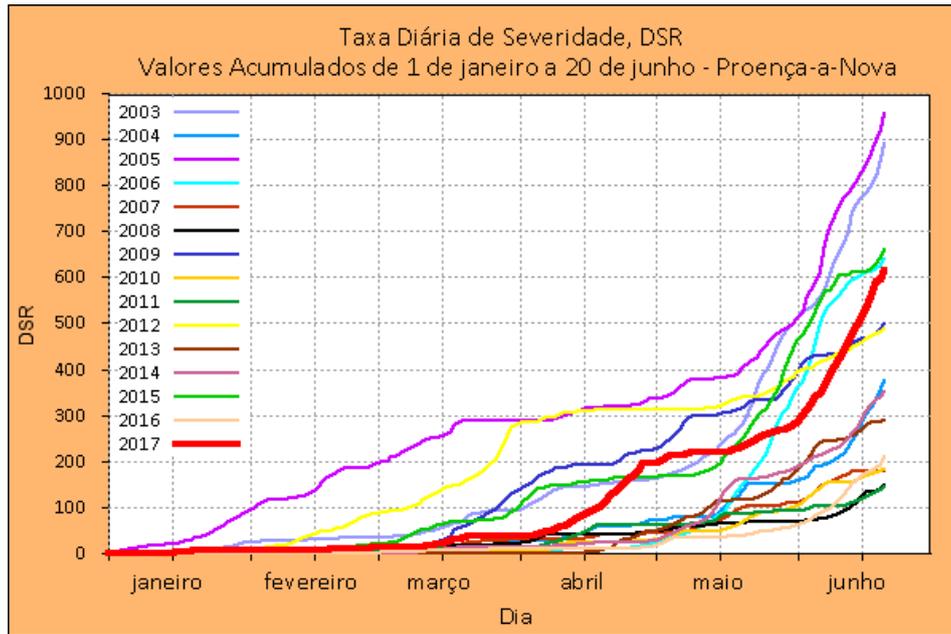


Figura 1 – Taxa diária de Severidade, DSR, em Proença-a-Nova, de janeiro a 20 de junho de 2017.

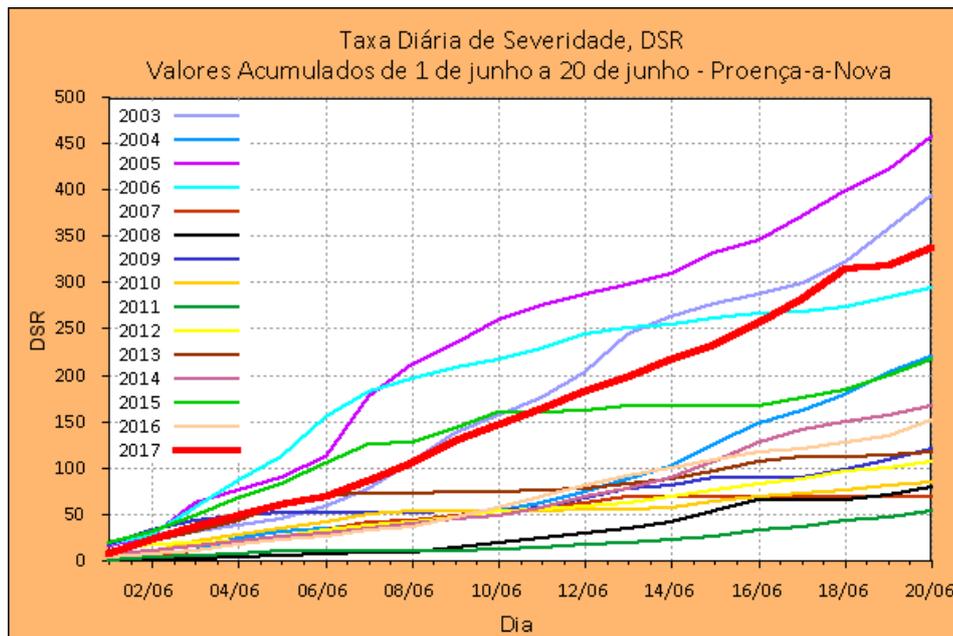


Figura 2 – Taxa diária de Severidade, DSR, em Proença-a-Nova, de 1 a 20 de junho de 2017.

1.3 Considerações

O incêndio de Pedrogão deflagrou e desenvolveu-se num quadro meteorológico com as seguintes características gerais:

- Situação de calor e seca extrema, instabilidade atmosférica com ocorrência de trovoadas, sem precipitação (na região), e rajadas de vento;
- A classe de risco do índice Conjuntural e Meteorológico, RCM era de risco Muito Elevado, e valores da taxa diária de severidade, DSR, comparáveis aos dos anos de 2003 e 2005, anos de maior severidade de incêndios florestais.

2. Análise meteorológica do início do incêndio de Pedrogão Grande

Para avaliar a possibilidade do incêndio de Pedrogão Grande ter sido causado por uma descarga elétrica atmosférica, foram analisados os seguintes tipos de observação remota:

- I. Sistema de deteção de descargas elétricas atmosféricas (DEA) do IPMA;
- II. Radar meteorológico de Coruche do IPMA.

Imagens de satélites meteorológicos não vão ser utilizadas no presente relatório, tendo em conta a necessidade de processamento adicional, uma vez que é necessário a obtenção de precisão horizontal de localização da ordem de 1 km.

A análise conjunta destes meios de observação remota procura obter uma resposta a esta questão através da consolidação de observações que identifiquem a existência de convecção e de descargas elétricas atmosféricas no local e à hora do início do incêndio, considerando-se ainda a possibilidade de ocorrência de descargas elétricas posteriores ao instante inicial que possam ter potenciado o incêndio já existente.

A localização considerada como sendo a do início do incêndio, perto da localidade de Escalos Fundeiros, tem as coordenadas: 39.960554°N; 8.157865°O, indicada pela Polícia Judiciária (PJ).

Considera-se que o incêndio teve início antes das 13:43 UTC (14:43 hora local), que é a hora de referência de início do incêndio, de acordo com a Autoridade Nacional de Proteção Civil (ANPC), na sequência de um relato anterior para o 112.

2.1 Sistema de deteção de descargas elétricas atmosféricas

2.1.1 Introdução

As trovoadas são uma manifestação de existência de instabilidade atmosférica. No período estival as trovoadas estão, em geral, relacionadas com o forte aquecimento da superfície. A trovoada tem, em regra, precipitação associada, desde que as condições na troposfera favoreçam a sua ocorrência. Como a propagação da descarga para o solo não tem de ocorrer necessariamente na vertical do lugar, relativamente à nuvem que lhe deu origem, pode ocorrer em locais em que não exista precipitação. Por outro lado, em situações em que a base das nuvens seja elevada e a camada abaixo seja suficiente seca a precipitação pode evaporar e não chegar ao solo, pelo que a descarga ocorre sem precipitação (trovoada seca).

A trovoada é caracterizada pela ocorrência de relâmpagos e trovões. A existência de cargas elétricas opostas (positivas/negativas) na nuvem dá origem a descargas que podem ocorrer entre a nuvem e o solo (classificadas como descargas nuvem-solo), bem como dentro das nuvens, entre nuvens ou da nuvem para o ar (classificadas como descargas intra-nuvem),

sendo que tipicamente as descargas intra-nuvem são superiores em número às nuvem-solo). Outro tipo de descargas, mais complexas, são designadas nuvem-nuvem invertidas ou híbridas, ou seja, descargas que no seu processo de transferência de cargas para o solo podem inverter a sua propagação, no primeiro caso, na tentativa falhada de transferência de carga negativa para o solo, a mesma é transferida para o ar (canal horizontal em vez de vertical). No caso inverso de uma descarga que inicialmente se propaga como nuvem-nuvem poderá tornar-se posteriormente em nuvem-solo (Rakov, 2013). O primeiro caso (nuvem-solo) é o mais relevante pelos impactos causados à superfície, incluindo a deflagração de incêndios florestais (Nauslar, 2014), como por exemplo se verificou nalgumas ocorrências registadas em Portugal em 2003 (IM, 2003 e Deus, 2005). Diversos estudos (NFPA, 2003), apontam para que fogos resultantes de trovoadas são mais comuns de Junho a Agosto, no final da tarde e início da noite, dependendo da região e do tipo de padrão de tempo associado.

Na tentativa de averiguar as características particulares das descargas, como a polaridade (Fuquay 1980, 1982) ou número de raios (Meisner et al., 1993) que possam evidenciar algum tipo de correlação com a deflagração do incêndio, alguns estudos sugerem que o combustível disponível para arder influencia o potencial de ignição (Rorig e Ferguson, 1999) independentemente das características da descarga. Outra característica associada a cada descarga refere-se à multiplicidade (número de raios subsequentes no mesmo canal de propagação) que também foi referido por alguns autores como características de influência para o potencial de ignição (Larjavaara *et al.*, 2005), no entanto existe alguma contradição entre estes diversos estudos.

Como já foi referido, as descargas nuvem-solo, podem apresentar mais do que um raio de retorno, i.e., podem ser compostos por sequências de raios (designada multiplicidade) que transferem cargas elétricas para o solo, tal que cada raio pode atingir intensidades até centenas de quilo-ampères. Estes raios têm uma duração nominal de 20 a 50 microssegundos, separados no tempo por 20 a 100 milissegundos. A multiplicidade máxima pode atingir valores de 15, mas a maioria apresenta apenas um raio de retorno. Geralmente, o ponto de contacto no solo para raios subsequentes é o mesmo, no entanto 30 a 50 % dos raios podem atingir o solo a uma distância de centenas de metros a quilómetros, tendo ficado definido, para a ocorrência de raios subsequentes, uma distância limite de 10 km entre si, em intervalos de 1 segundo (Cummins et al., 1998).

Vários estudos e serviços meteorológicos documentam que a descarga pode atingir o solo a alguma distância da nuvem onde tem início o processo de formação da descarga na base da nuvem, estando documentadas distâncias da ordem de 15km (Fuelberg et al, 2014) e 40 km (NOAA, 2017).

De acordo com o serviço Norte-Americano para proteção de descargas elétricas (*National Lightning Safety Institute*), em condições ideais, a distância a que se pode ouvir o trovão é de 16 km, mas outros fatores com a humidade, velocidade do vento (intensidade e direção), inversões de temperatura, topografia e a existência de nuvens podem modificar a sua audição. Por exemplo, num estudo recente Gallin et al. (2016) mostram o exemplo de uma experiência em que o trovão pode ser bem detetado por sistemas acústicos até 25 km e, em algumas situações, até 75 km. É de referir ainda que o ponto em que se dá a transferência de

cargas elétricas para o solo tende a ocorrer mais frequentemente em locais em que existam objetos pontiagudos que sobressaiam acima do solo (Rakov, 2013).

2.1.2 Descrição do sistema de deteção de descargas elétricas atmosféricas

O sistema de deteção instalado em Portugal é constituído por 4 sensores modelo LS7002 (fornecedor VAISALA) tirando partido de 6 detetores adicionais da rede do serviço meteorológico de Espanha (AEMET) junto à fronteira (Figura 3), sendo que à data de ocorrência do incêndio o sensor de Alverca estava inoperativo. A rede conjunta IPMA/AEMET é assim constituída por 10 sensores, sendo que o número mínimo de sensores para deteção de descargas é de 2 sensores. O sistema permite uma localização com uma precisão máxima (erro mínimo) de cerca de 250 metros e tem uma eficiência de deteção de 95 % para descargas do tipo nuvem-solo (i.e., 5% das descargas nuvem-solo poderão não ser detetadas) e de 50% para descargas elétricas do tipo intra-nuvem (i.e., metade das descargas intra-nuvem poderão não ser detetadas). O erro de localização é obtido através de um método matemático, a partir do qual se pode reconstruir uma elipse, em que o semieixo maior refere-se ao erro de localização. A probabilidade associada à elipse de confiança é de 50%, ou seja é esta a probabilidade da descarga se encontrar dentro dessa área. Aplicando um fator de 1.82 a probabilidade aumenta para 90% (Manual VAISALA, 2015).

O sistema fornece informação das coordenadas de localização da descarga, a data e hora da ocorrência, com resolução ao milissegundo, tipo de descargas (intra-nuvem ou nuvem-solo), polaridade, intensidade de corrente elétrica, e erro de localização, entre outros. As coordenadas de localização da descarga nuvem-solo referem-se ao ponto de impacto no solo.

O sistema de deteção de DEA inclui um algoritmo de validação, desenvolvido pelo fabricante (VAISALA) que tem em conta vários parâmetros, entre os quais o erro de localização e a fiabilidade (expressa através do parâmetro χ^2 (Chi quadrado), que indica o grau de fiabilidade dos dados, ou seja é uma medida da concordância das medições fornecidas por cada sensor). Em termos gerais, o algoritmo de validação apenas considera descargas com erro de localização inferior a 10 km e com valores do parâmetro de fiabilidade inferiores a 10. Deste modo, as descargas rejeitadas não são disseminadas, ficando disponíveis apenas em arquivo.

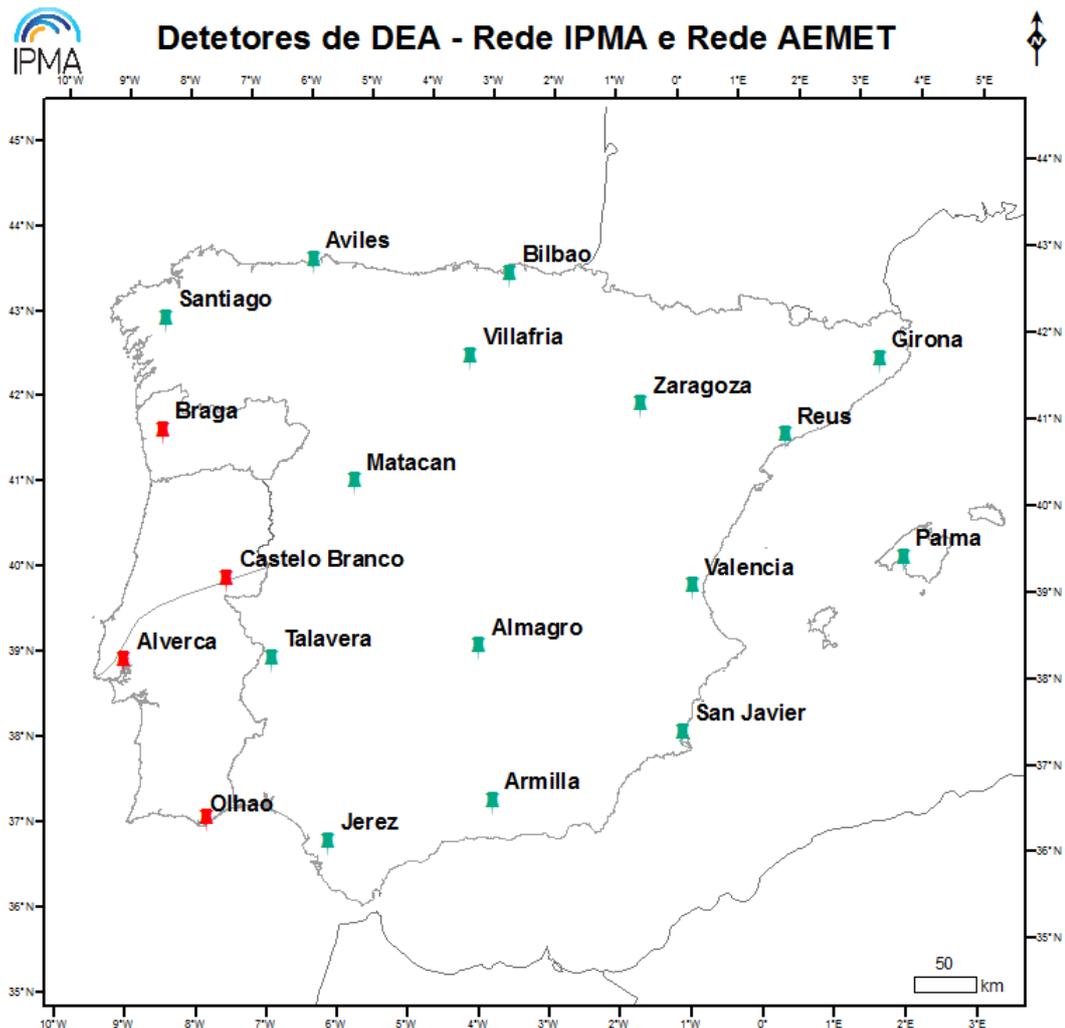


Figura 3 - Localização dos detetores de DEA na Península Ibérica (Portugal - a vermelho e Espanha - verde). Portugal tem em funcionamento uma rede com 4 sensores. Espanha tem em funcionamento 14 sensores em território continental, dos quais 6 sensores (Santiago, Matacan, Talavera, Jerez, Almagro e Armilla) estão integrados na rede portuguesa ao abrigo de um protocolo de cooperação IPMA/AEMET.

No dia 17 de junho de 2017, o sensor de Alverca encontrava-se inoperacional, o que significa que a deteção de descargas elétricas resultou do contributo dos restantes sensores (portugueses e espanhóis). Neste caso em particular, a região onde se pretende avaliar se uma descarga elétrica pode ter originado o incêndio é uma região interior de Portugal Continental, onde a rede terá uma eficiência de deteção superior, pelo que a determinação da localização das descargas nesse local não deverá apresentar alterações significativas no erro de localização. Nos extremos de qualquer rede de deteção, como por exemplo junto à faixa costeira é de esperar que a eficiência de deteção seja menor do que no seu centro.

2.2 Descargas elétricas atmosféricas registadas no período entre as 12:00 e 23:59 UTC

Neste capítulo, começa-se por analisar os dados de descargas no seu todo, e posteriormente procede-se ao seu enquadramento no desenvolvimento das células convectivas, observadas no sistema de radar, que poderão ter contribuído para a formação de descargas nuvem-solo.

A atividade elétrica registada pela rede de deteção de DEA do IPMA entre as 12:00 e 23:59 UTC do dia 17 de junho (13:00 dia 17 e as 00:59 do dia 18 hora local) num raio de 50 km em torno do local considerado como início do incêndio em Escalos Fundeiros está representada na Figura 4 e listada na Tabela A2 em Anexo, sendo que os registos observados correspondem a dados em bruto, ainda sem terem sido sujeitos a filtros de eliminação de fontes de ruído que podem interferir com o sistema.

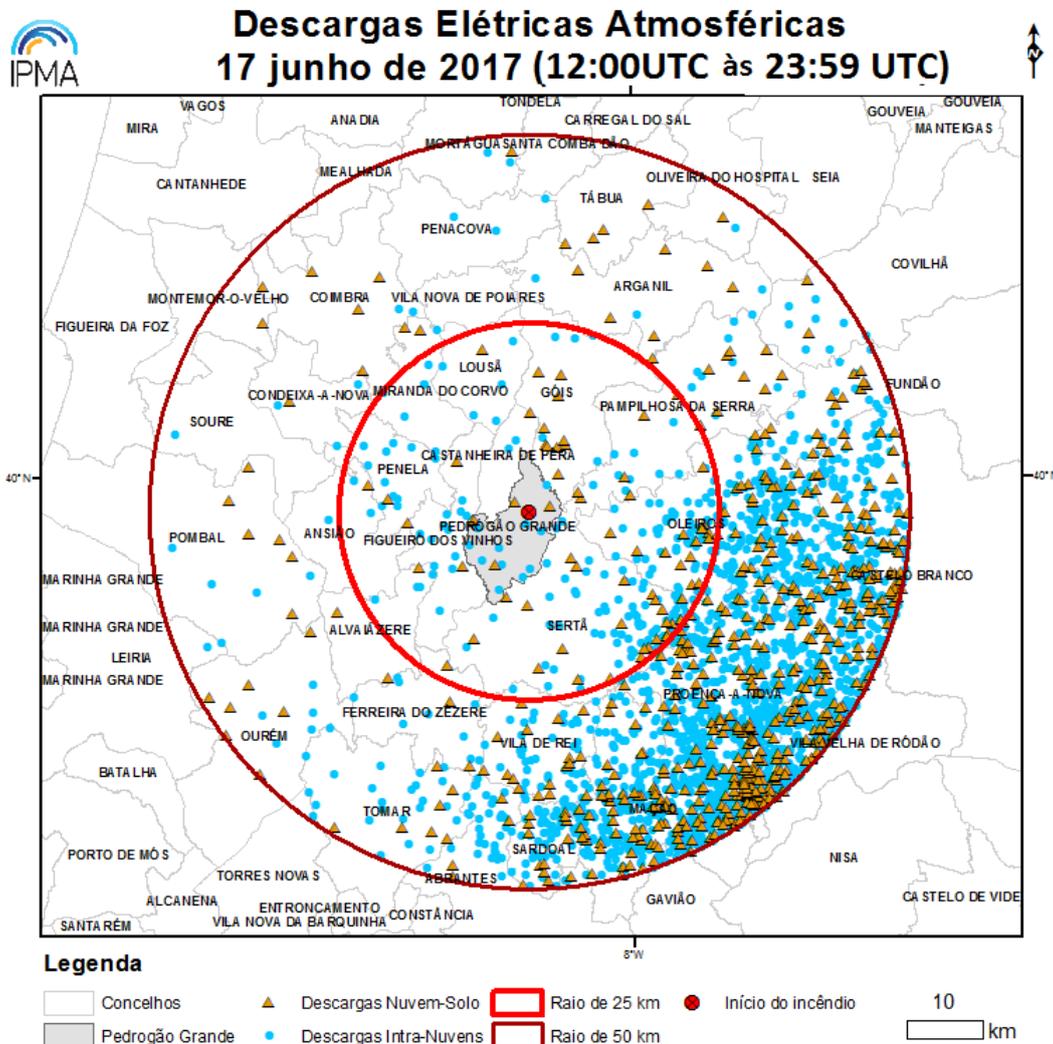


Figura 4 - Mapa com a distribuição espacial de DEA (dados em bruto) ocorridas no período das 12:00 às 21:00 UTC de dia 17/06/2017, num raio de 50 km em torno do ponto considerado como de início do incêndio. Nesta figura assinala-se o ponto de referência a vermelho (no centro, como sendo o de início do incêndio) e as DEA num raio de 25 e 50 km em torno do mesmo. Os pontos assinalados a azul (círculo) representam as DEA intra-nuvem e os pontos a laranja (triângulo) as DEA nuvem-solo.

O total de DEA no período das 12:00 às 23:59 UTC corresponde a 2499 registos, dos quais 1888 intra-nuvens e 611 nuvem-solo. Na Figura 5 apresenta-se para o mesmo período (12:00-23:59UTC) apenas as descargas nuvem-solo validadas, que poderão contribuir para impactos no solo, e neste caso para a possível ignição de fogos florestais. Na Tabela 2 apresentam-se as estatísticas que caracterizam as descargas que ocorreram dentro de um raio 50 km em torno do ponto de início do incêndio.

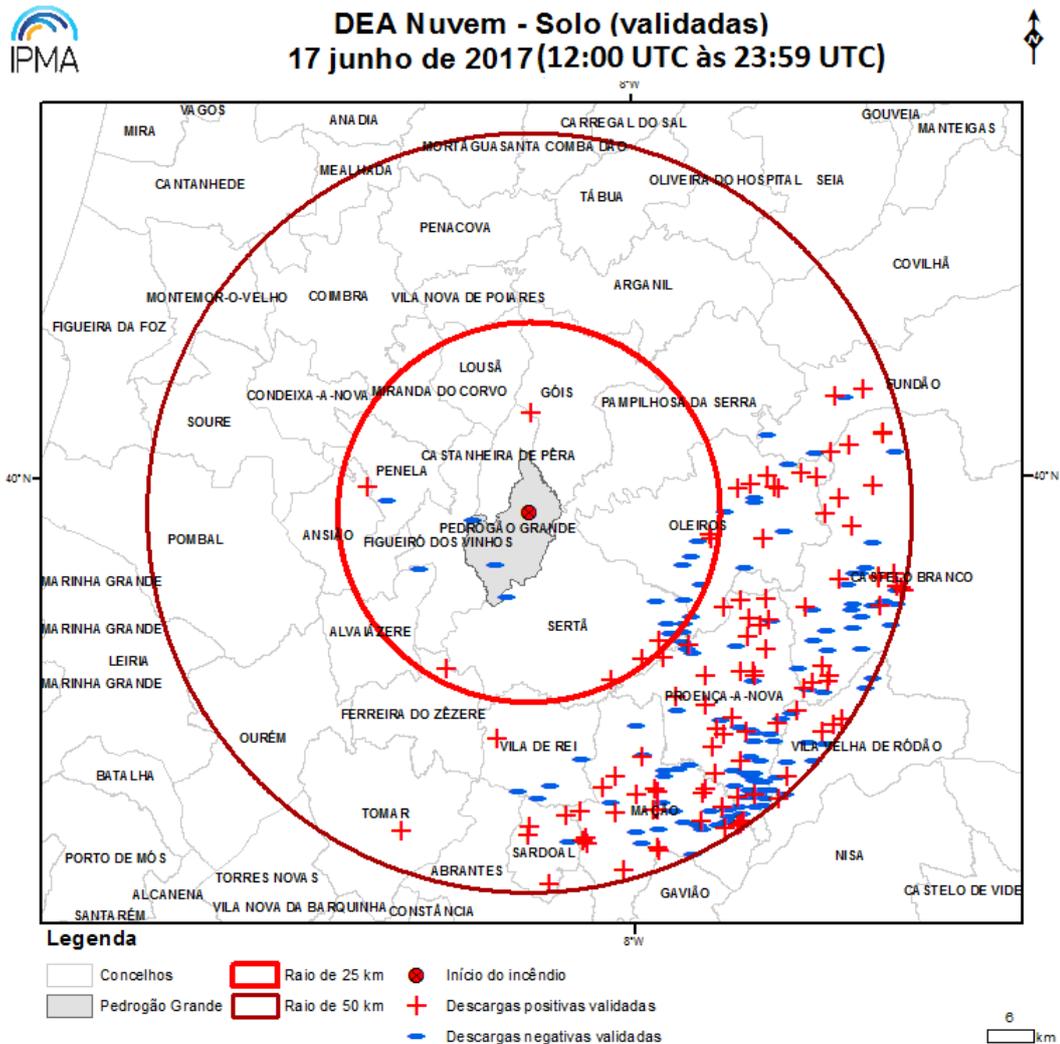


Figura 5 - Mapa com a distribuição espacial de DEA (dados validados pelo sistema de deteção) do tipo nuvem-solo ocorridas no período das 12:00 às 21:00 UTC, num raio de 50 km em torno do ponto considerado como início do incêndio. Nesta figura assinala-se o ponto de referência a vermelho (no centro, como sendo o início do incêndio) e as DEA num raio de 25 e 50 km em torno do mesmo. Os pontos assinalados a azul (sinal positivo) representam as descargas positivas e os pontos a vermelho (sinal negativo) as descargas negativas.

Na Figura A.5 (Anexo), com a sobreposição do erro de localização associado a cada descarga, na forma de uma elipse.

O total de DEA nuvem-solo validadas no período das 12:00 às 23:59 UTC corresponde a 225 registos, dos quais 123 são descargas negativas e 102 são descargas positivas. Ainda na Tabela 2 apresentam-se alguns detalhes dos parâmetros associados às características das descargas num raio de 50 km.

Tabela 2 - Estatística relativa a DEA validadas num raio de 50 km em torno do início do incêndio, entre as 12:00 e as 23:59 UTC do dia 17/06/2017.

| Parâmetros | Nuvem-Solo | Nuvem-Nuvem |
|-------------------------------------|-------------------|---------------------|
| Erro máximo | 9.9 km | 5.0 km |
| Erro mínimo | 0.4 km | 0.4 km |
| Erro médio | 1.9 km | 1.6 km |
| Erro < 1 km | 61.3 % (138) | 41.9 % (316) |
| | | |
| Intensidade máxima | 35.5 kA | 53.1 kA |
| Intensidade mínima | -87.2 kA | -11.2 kA |
| | | |
| Multiplicidade máxima | 9 (0.4% do total) | 1 (100%) |
| Multiplicidade singular (=1) | 171 (76.0%) | 754 (100%) |
| | | |
| Polaridade negativa | 54.7 % (123) | 17.6 % (133) |
| Polaridade positiva | 45.3 % (102) | 82.3 % (621) |
| Total (positivas/negativas) | 225 | 754 |

2.3 Descargas elétricas atmosféricas nuvem-solo registadas próximo do local de incêndio

As descargas elétricas nuvem-solo que ocorreram mais próximo do concelho de Pedrogão Grande foram negativas (Figura 5 e Figura 6, Anexo 2.1):

- a primeira às 16:37 UTC, à distância de 11.6 km do local de início do incêndio;
- a segunda às 17:53 UTC, à distância de 7.3 km do local de início do incêndio;
- a terceira às 19:54 UTC, à distância de 8.3 km do local de início do incêndio.

Para estas e outras descargas elétricas validadas num raio de 25 km em torno do ponto de início do incêndio, a Figura 6 permite verificar que nenhuma elipse de erro das DEA registadas pelo sistema de deteção intersecta o ponto de início do incêndio.

Verificou-se ainda que a descarga nuvem-solo registada mais próximo no tempo do ponto de referência ocorreu às 13:43:29 UTC, à distância de 23.6 km (com um erro de 11.2 km, logo não validada, e intensidade de corrente 6.4 kA), e a seguinte às 13:51:42 UTC, à distância de 21.2 km (com um erro de 6.4 km e intensidade de corrente -27.1 kA). De salientar que, de

entre as descargas nuvem-solo não validadas foi encontrada uma ocorrência às 14:17:28 UTC, à distância de 9.1 km (com um erro de 0.9 km) tendo sido rejeitada pelo algoritmo de validação do sistema de deteção por não ter sido atribuída uma intensidade de corrente elétrica. Também, não validadas pelo sistema, foram ainda registadas 2 outras descargas nuvem-solo às 14:49:20 e às 14:58:22 UTC, muito posteriores à hora indicada para início de deflagração do incêndio. No período das 15:00 às 21:00 UTC foram ainda registadas 14 ocorrências de DEA (válidas) num raio de 25 km, em particular entre as 15:07:35 e 20:30:08 UTC, em que a menor distância ao ponto de referência foi de 7.3 km. Os valores de intensidade de corrente das DEA citadas anteriormente variam entre os -5.8 e 8.6 kA.

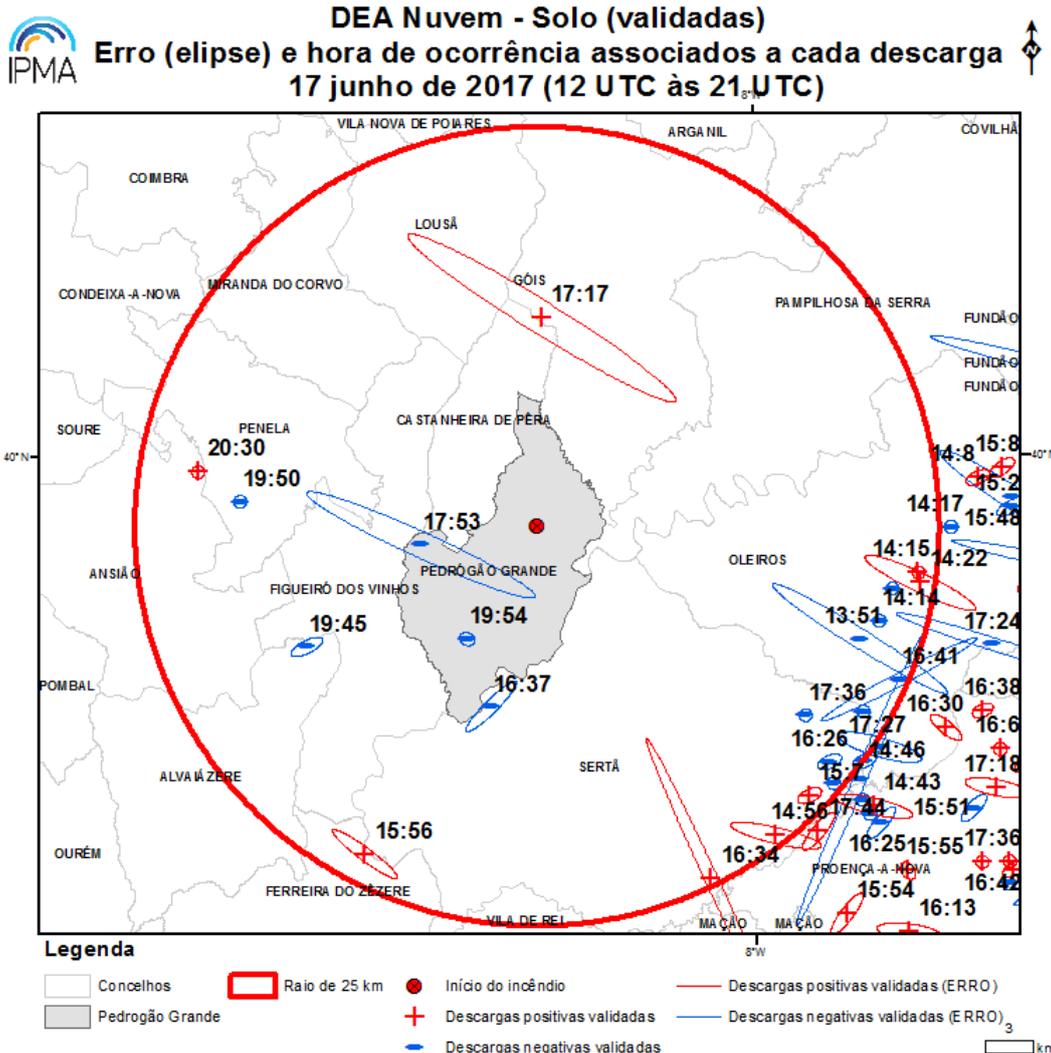


Figura 6 - Mapa com a distribuição espacial de DEA (dados validados pelo sistema de deteção) do tipo nuvem-solo ocorridas no período das 12:00 às 21:00 UTC, num raio de 25 km em torno do ponto considerado como início do incêndio. Adicionalmente, nesta figura representa-se o erro de localização associado a cada descarga, na forma de uma elipse e a hora de ocorrência da descarga. Assinala-se o ponto de referência a vermelho (no centro, como sendo o início do incêndio) e as DEA num raio de 25 km de alcance do mesmo. Os pontos assinalados a vermelho (sinal positivo) representam as descargas positivas e os pontos a azul (sinal negativo) as descargas negativas.

Na Figura 7 é possível observar a frequência temporal das descargas validadas com discriminação da tipologia e polaridade, com uma resolução temporal de 10 minutos. Pode observar-se que os registos de descargas intra-nuvem são muito superiores aos registos de descargas nuvem-solo. Adicionalmente, em Anexo, apresentam-se também gráficos (Figuras A6 e A7) com a distribuição temporal de DEA (dados validados pelo sistema de deteção) do tipo nuvem-solo e intra-nuvem ocorridas no período das 12:00 às 21:00 UTC, num raio de 25 km e 50 km com uma frequência de 30 minutos.

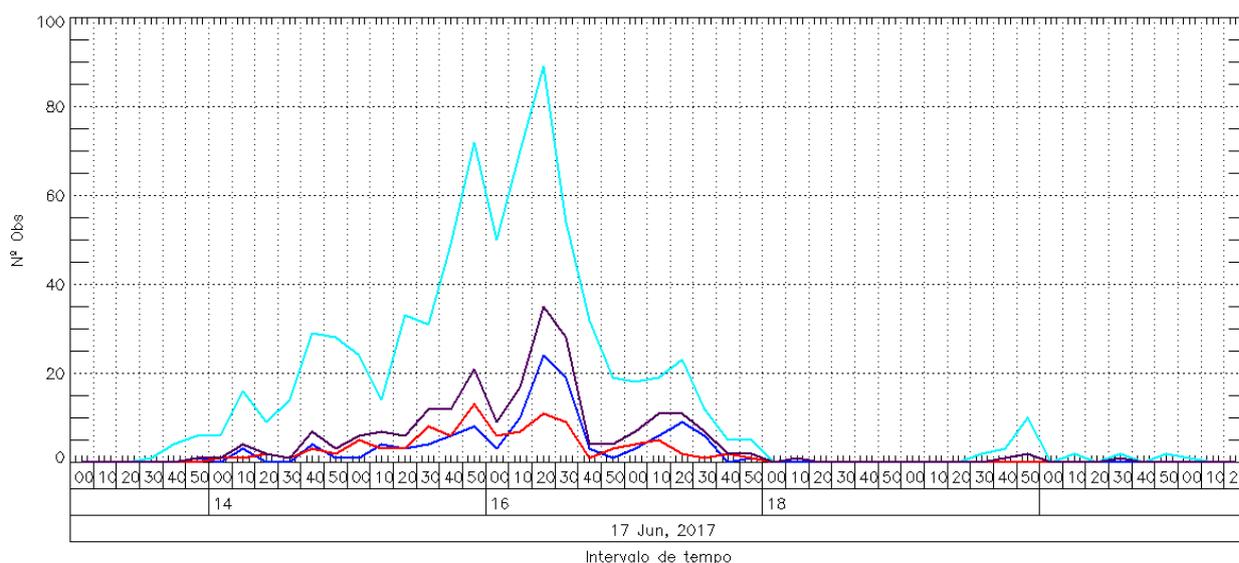


Figura 7 - Gráfico com a distribuição temporal de DEA (dados validados pelo sistema de deteção) do tipo nuvem-solo e intra-nuvem ocorridas no período das 12:00 às 21:00 UTC, num raio de 50 km em torno do ponto considerado como início do incêndio. Descargas intra-nuvem (linha a azul claro), nuvem-solo (linha a roxo), nuvem-solo positivas (linha a vermelho) e nuvem-solo negativas (linha a azul escuro). No eixo Y temos o número de registos de descargas e no eixo X a sua evolução.

2.4 Análise detalhada das primeiras descargas elétricas atmosféricas intra-nuvem e nuvem-solo próximo do local do início do incêndio

As primeiras descargas na proximidade do local de início do incêndio ocorreram às 13:38 e 13:39 UTC (14:38 e 14:39 hora local). Estas descargas foram classificadas como intra-nuvem e a uma distância de 23 e 10 km, respetivamente. Por este motivo, pode ser colocada a hipótese de estas descargas terem sido mal classificadas (Buck *et al*, 2014).

Entre as 13:38 e 13:48 UTC (14:38 e 14:48 horas locais), isto é, entre 5 minutos antes e 5 minutos depois da hora de referência para o início do incêndio, de acordo com os registos da ANPC, ocorreram 10 descargas na região e que são representadas na Figura 8 e detalhadas na Tabela 3. De entre os 10 registos salienta-se que:

- 2 descargas foram classificadas com nuvem-solo (descarga nº5 às 13:43 UTC, 14:43 hora local e descarga nº10 às 13:48 UTC, 14:48 hora local);
- 8 descargas destas foram classificadas com intra-nuvem;

- 5 descargas foram consideradas válidas (descargas nº1, nº3, nº6, nº8 e nº9), entre as 13:39 UTC e 13:47 UTC (14:39 e 14:47 horas local), sendo todas intra-nuvem.

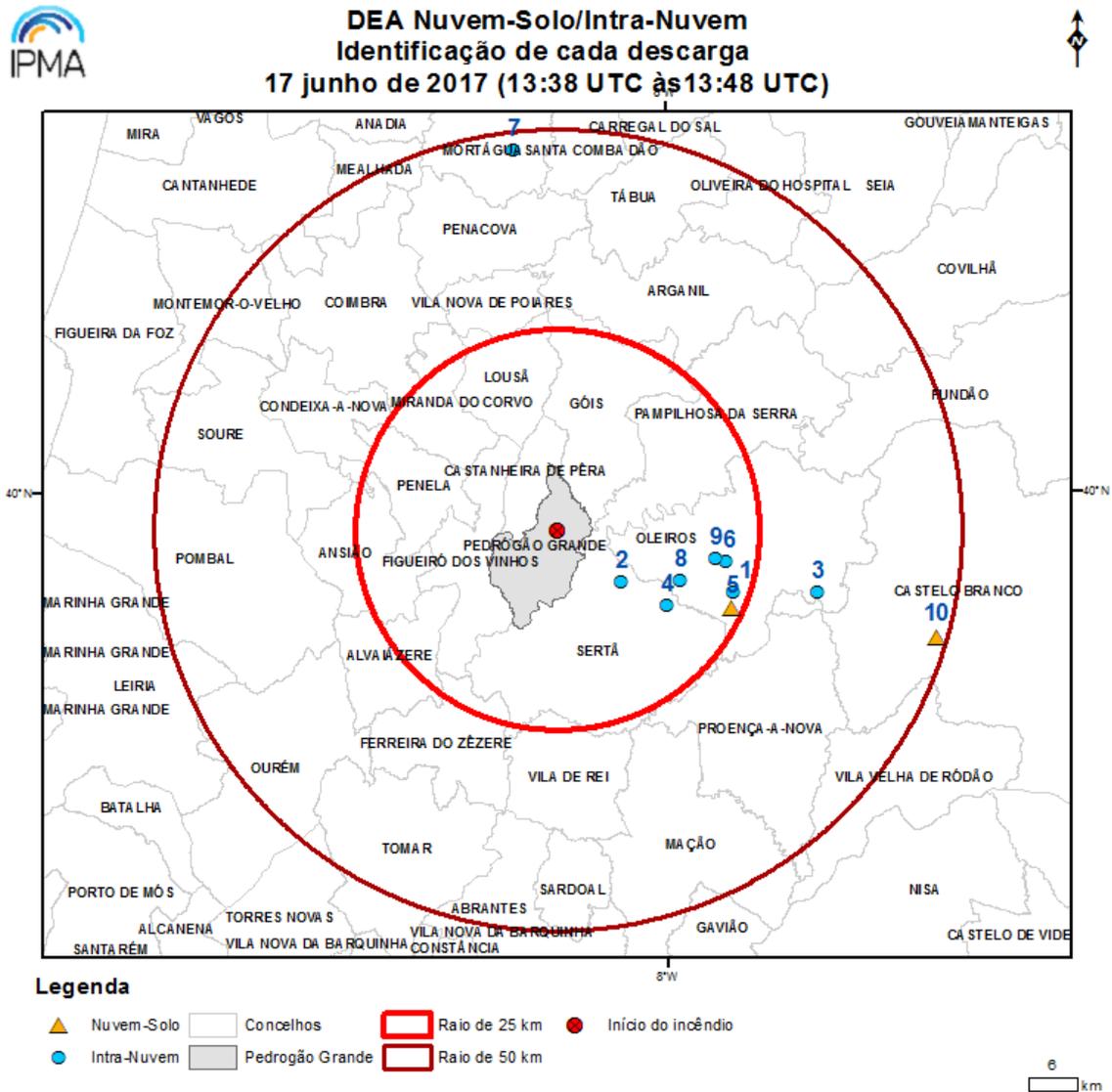


Figura 8 - Mapa com a distribuição espacial das 10 primeiras descargas elétricas atmosféricas (dados brutos) do tipo intra-nuvem (círculo azul) e nuvem-solo (triângulo laranja) ocorridas no período das 13:38 às 13:48 UTC, num raio de 25 e 50 km em torno do ponto considerado como início do incêndio.

Tabela 3 - Listagem das 10 primeiras descargas (dados em bruto do período de referência das 12:00 às 23:59 UTC) no período das 13:38 às 13:48 UTC.

| ID | Hora | Latitude (graus) | Longitude (graus) | amp (kA) | nbs | nums | cal | X ² | maxis (km) | minaxis (km) | inclin (graus) | nbdif | IC | DI (km) |
|-----------|--------------|------------------|-------------------|-------------|----------|----------|------------|----------------|-------------|--------------|----------------|----------|----------|-----------|
| 1 | 13:38 | 39.8902 | -7.9049 | 3.7 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 3.2 | 0.6 | 111.5 | 2 | 1 | 23 |
| 2 | 13:39 | 39.9023 | -8.0658 | 4.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 4.3 | 0.7 | 111.7 | 2 | 1 | 10 |
| 3 | 13:43 | 39.8902 | -7.7831 | 11.0 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 3.5 | 0.4 | 99.6 | 2 | 1 | 33 |
| 4 | 13:43 | 39.8765 | -8.0006 | 3.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.5 | 0.4 | 45.9 | 3 | 1 | 16 |
| 5 | 13:43 | 39.8723 | -7.9061 | 6.4 | 1 | 1 | 78 | 8.5 | 11.2 | 0.4 | 23.7 | 5 | 0 | 24 |
| 6 | 13:44 | 39.9250 | -7.9144 | 2.3 | 1 | 1 | 114 | 1.0 | 1.2 | 0.4 | 48.5 | 3 | 1 | 21 |
| 7 | 13:46 | 40.3885 | -8.2205 | 13.8 | 1 | 1 | 78 | 3.1 | 14.7 | 0.4 | 159.9 | 2 | 1 | 48 |
| 8 | 13:46 | 39.9037 | -7.9802 | 7.9 | 1 | 1 | 114 | 0.8 | 0.7 | 0.4 | 33.1 | 4 | 1 | 16 |
| 9 | 13:47 | 39.9276 | -7.9295 | 6.2 | 1 | 1 | 114 | 0.6 | 0.4 | 0.4 | 81.9 | 5 | 1 | 20 |
| 10 | 13:48 | 39.8385 | -7.6096 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 99.0 | 16.9 | 158.0 | 3 | 0 | 49 |

- ID – índice
- Hora – hh:mm;
- coordenadas geográficas (latitude, em graus Norte; longitude, em graus Este);
- amp - intensidade de corrente elétrica (positiva ou negativa), em kA;
- nbs - multiplicidade (número de raios subsequentes numa descarga);
- nums - índice do raio;
- cal - método de cálculo utilizado pelo sistema (114 - aceitação com medições de ângulos (a negrito); 84- aceitação com tempo de chegada do sinal; 78 - rejeição);
- x² - informação estatística (parâmetro chi2);
- Maxis (km), minaxis (km), inclin (°) - parâmetros para reconstituir a elipse do erro de localização;
- nbdif - número de detetores intervenientes no cálculo da solução (i.e. a localização da descarga);
- IC - tipologia (nuvem solo = 0 ou intra nuvens = 1);
- DI - distância (em km) do ponto do início do incêndio ao centro da elipse.

Na Figura 9 podem observar-se as 10 descargas em análise com a representação do erro de localização. Quanto maior é a área ocupada pela elipse, maior é o erro de localização associado a cada descarga, ou seja, maior a incerteza. Em particular, a descarga nº 10 (nuvem-solo), com a maior elipse representada na Figura 9, foi rejeitada pelo sistema.

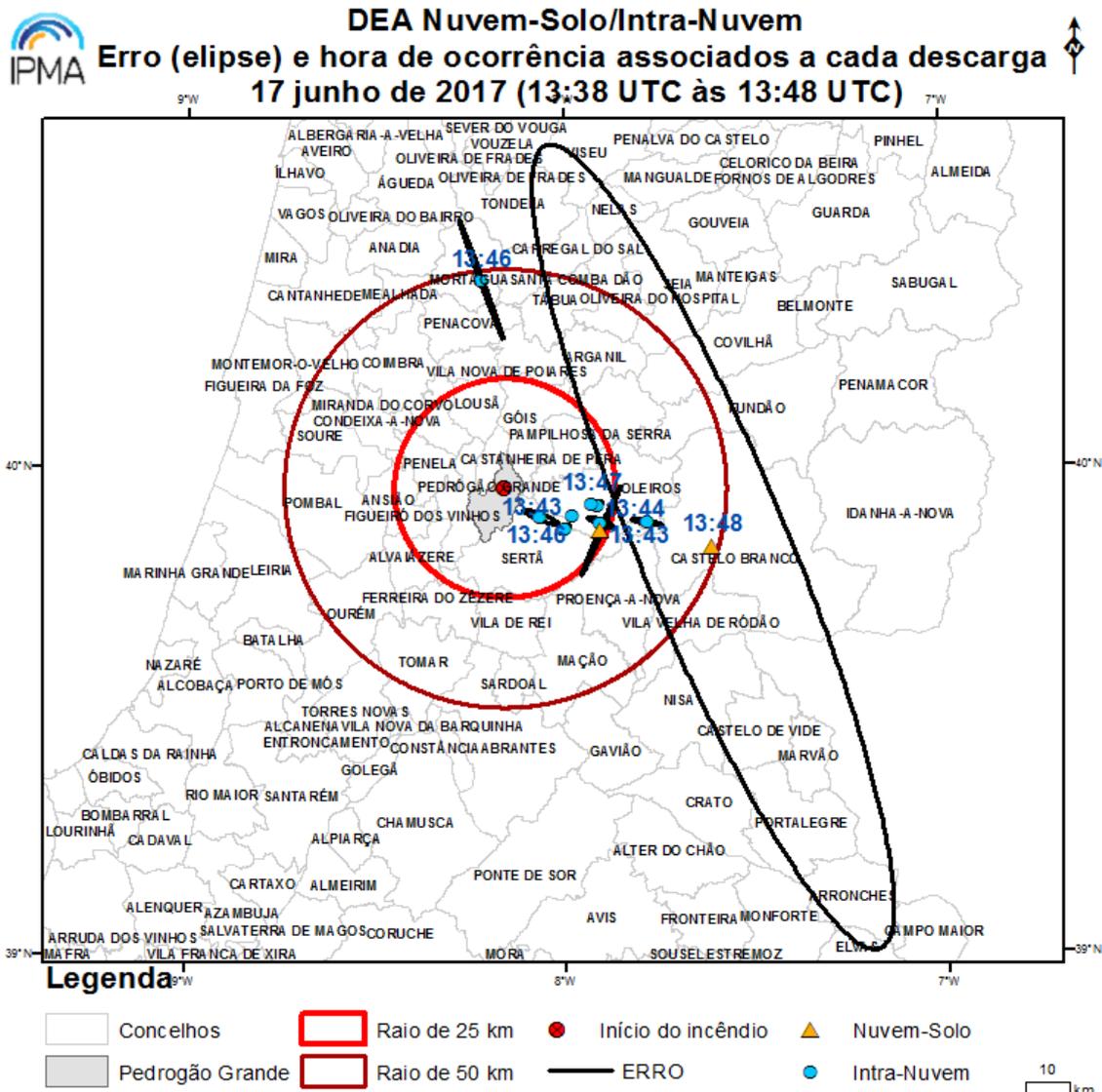


Figura 9 - Mapa com a distribuição espacial das 10 primeiras descargas elétricas atmosféricas (dados brutos) do tipo intra-nuvem (círculo azul) e nuvem-solo (círculo vermelho) ocorridas no período das 13:38 às 13:48 UTC, num raio de 25 e 50 km em torno do ponto considerado como o de início do incêndio, com a sobreposição dos erros de localização na forma de uma elipse.

No ponto 2.5 é efetuada uma análise destas 10 descargas recorrendo à análise de imagens de radar.

2.5 Comparação de descargas elétricas atmosféricas e imagens de radar

Com base nos registos de descargas (dados brutos) apresentados na Figura 10, num raio de 25 km em torno do ponto considerado como o de início do incêndio é elaborada uma análise com recurso a imagens de radar próximas do instante da ocorrência da descarga (Figura 11, Figura 12 e 2.5.4).

Na Figura 11 é possível identificar às 13:40 UTC a assinatura radar de um sistema convectivo (cumulonimbos) localizado a es-sueste do local do início do incêndio (sombreado a laranja). Das 6 primeiras descargas apenas 3 foram consideradas validadas pelo sistema de deteção (nº1, nº3 e nº6), sendo que destas a descarga nº3 está localizada fora do sistema convectivo, pelo que não deve ser considerada na presente análise. As restantes descargas (nº2, nº4 e nº5) não foram validadas pelo sistema de deteção mas encontram-se dentro do sistema convectivo.

Na Figura 12 é possível identificar o mesmo sistema convectivo às 13:50 UTC e a localização das descargas nº7 (intra-nuvem) e nº10 (nuvem-terra). Ambas as descargas foram rejeitadas pelo sistema e encontram-se fora do sistema convectivo.

Na Figura 13 é possível identificar a localização das descargas nº8 e nº9 (intra-nuvem) sobre o sistema convectivo observado por radar às 13:50 UTC. Ambas as descargas foram aceites pelo sistema e encontram-se dentro do sistema convectivo.

Em resumo, das primeiras 10 descargas elétricas:

- das 5 descargas aceites pelo sistema, 4 são compatíveis com o sistema convectivo, sendo todas do tipo intra-nuvem (descargas nº1, nº6, nº8 e nº9);
- das 5 descargas não aceites pelo sistema, 3 são compatíveis com o sistema convectivo, sendo 2 do tipo intra-nuvem (descargas nº2 e nº4) e 1 do tipo nuvem-solo (descarga nº5);
- as 2 descargas nuvem-solo (descargas nº5 e nº10) não foram aceites pelo sistema, sendo que a localização da descarga nº10 não é compatível com o sistema convectivo.

Tendo em conta as considerações anteriores analisou-se assim em mais detalhe a descarga nº5:

- descarga nuvem-terra;
- registada às 13:43 UTC (14:43 hora local);
- não aceite pelo sistema de deteção, por ultrapassar o limite de erro definido como aceitável (10km);
- compatível com o sistema convectivo;
- centro da elipse a uma distância de 24 km do início do incêndio;
- erro de localização de 11.2 km, para 50% de probabilidade da descarga estar dentro da elipse;
- erro de localização, com fator de 1.82, de 20.4km, para 90% de probabilidade da descarga estar dentro da elipse;
- extremidades das elipses a distâncias superiores a 24 km do local de início do incêndio.

A partir de corte vertical de radar através do sistema convectivo (Figura 14) é possível verificar que a bigorna do cumulonimbos (em altitude) se estende para oes-noroeste a partir do centro da nuvem e que a descarga se localiza no lado oposto ao da bigorna, i.e, a es-sueste do centro da nuvem.

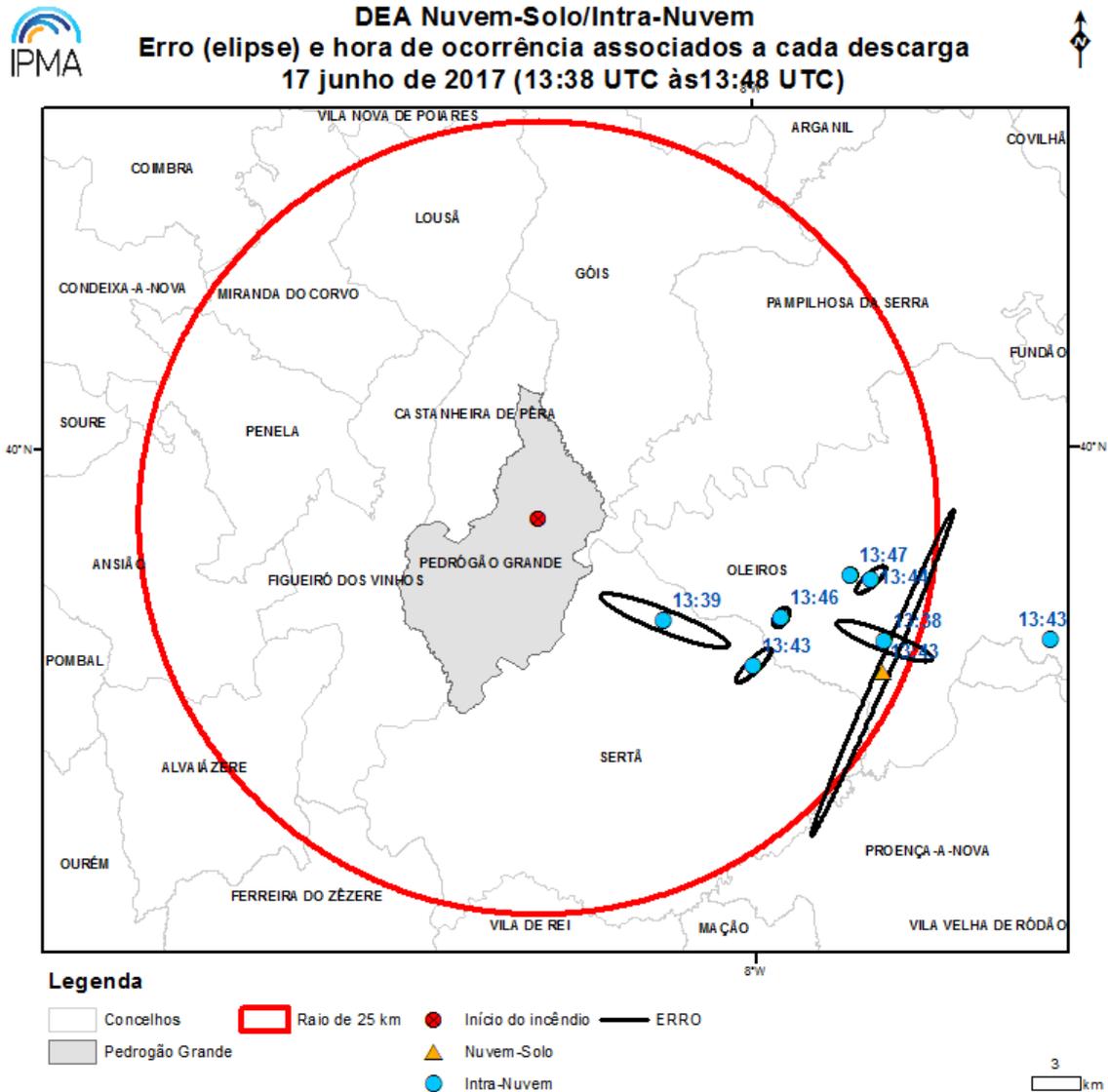


Figura 10 - Mapa com a distribuição espacial de 8 das 10 primeiras descargas elétricas atmosféricas (dados brutos) do tipo intra-nuvem (círculo azul) e nuvem-solo (triângulo laranja) ocorridas no período das 13:38 às 13:48 UTC, num raio de 25 km ou próximo em torno do ponto considerado como o de início do incêndio, com a sobreposição dos erros de localização na forma de uma elipse e referência à hora de ocorrência das mesmas.

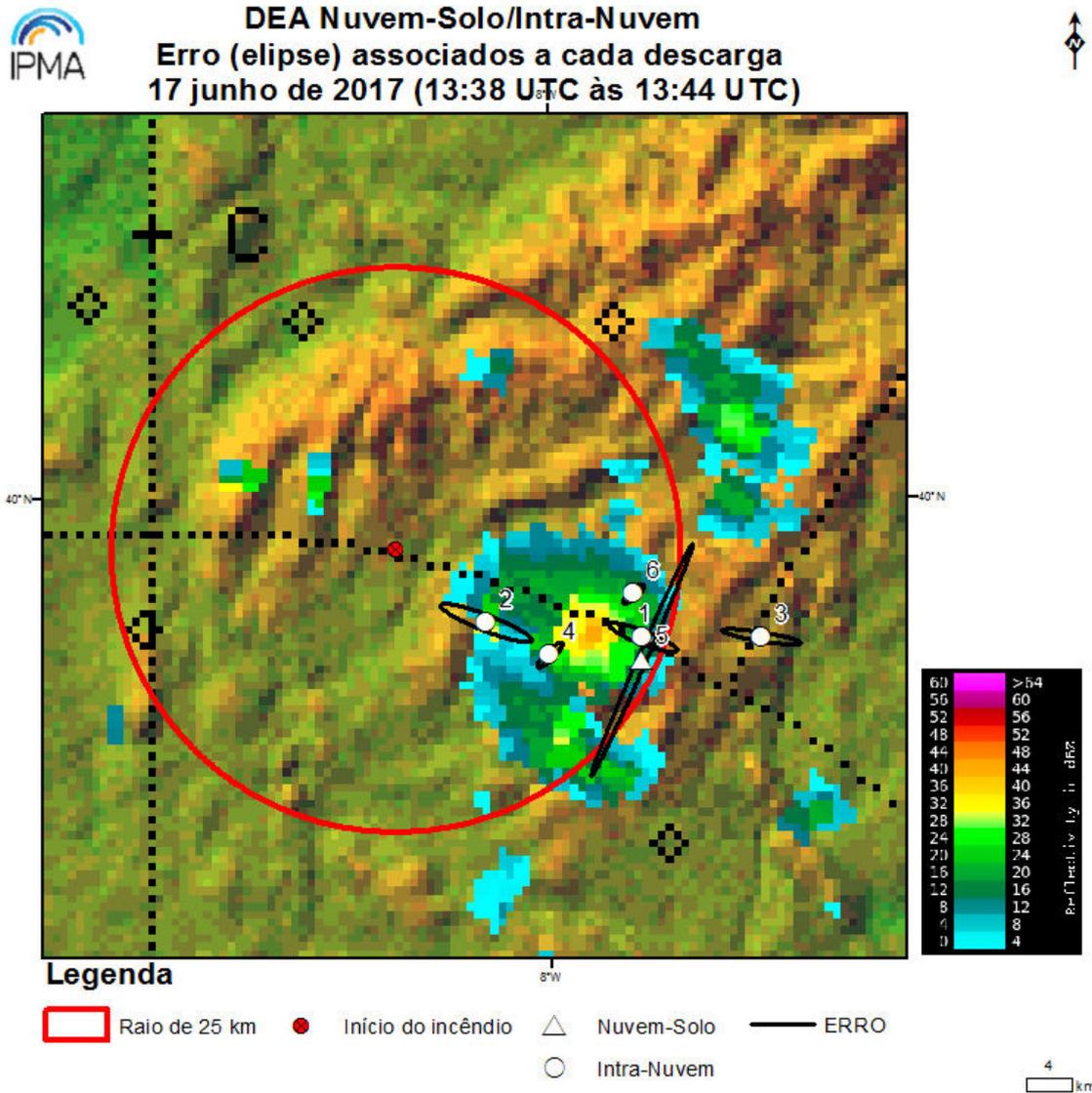


Figura 11 - Imagem de radar MAX(Z) às 13:40 UTC, com representação das descarga nº1, 2, 3, 4, 5, 6. A distância entre o ponto de início do incêndio e o centro da elipse de localização da descarga pode ser consultada na **Tabela 3**.

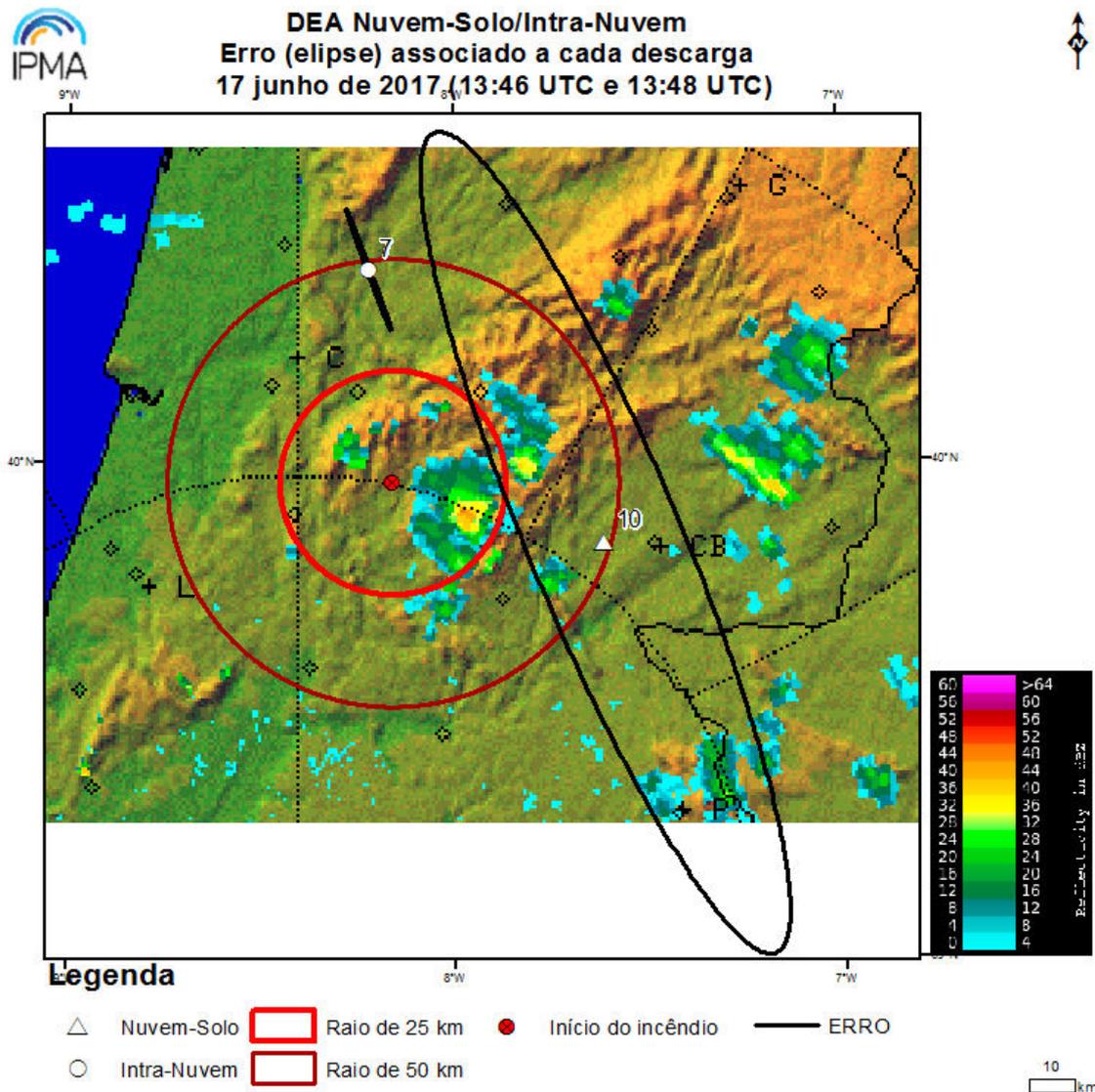
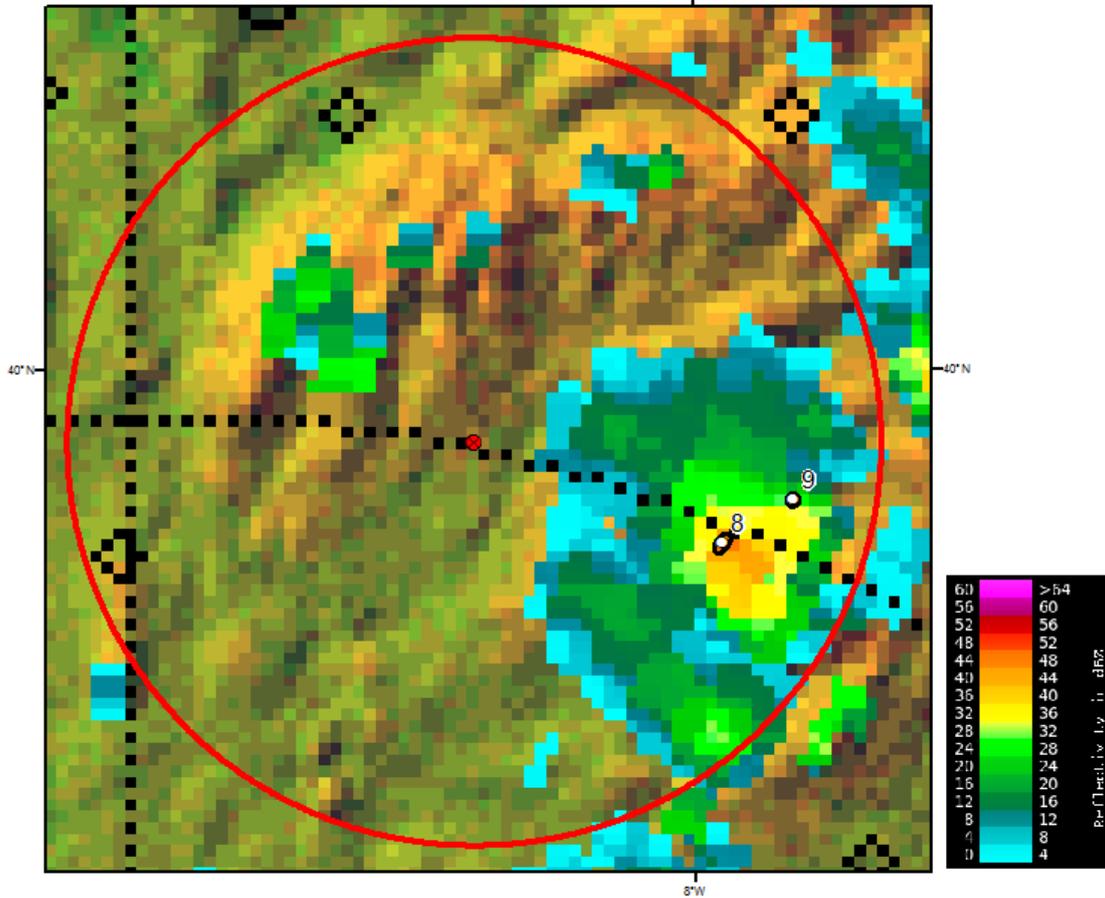


Figura 12 - Imagem de radar MAX(Z) às 13:50 UTC, com representação das descargas nº7 e 10. A distância entre o ponto de início do incêndio e o centro da elipse de localização da descarga pode ser consultada na **Tabela 3**.



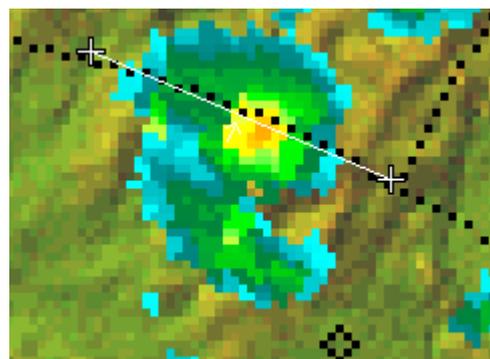
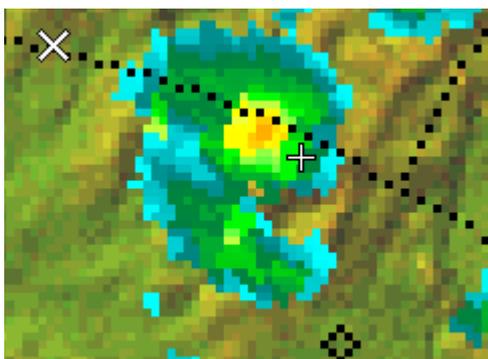
DEA Nuvem-Solo/Intra-Nuvem
Erro (elipse) associados a cada descarga
17 junho de 2017 (13:46 UTC e 13:47 UTC)



Legenda

- Raio de 25 km
- Início do incêndio
- Intra-Nuvem
- ERRO
- 3 km

Figura 13 - Imagem de radar Max(Z) às 13:50 UTC, com representação das descarga nº8 e 9. A distância entre o ponto de início do incêndio e o centro da elipse de localização da descarga pode ser consultada na Tabela 3.



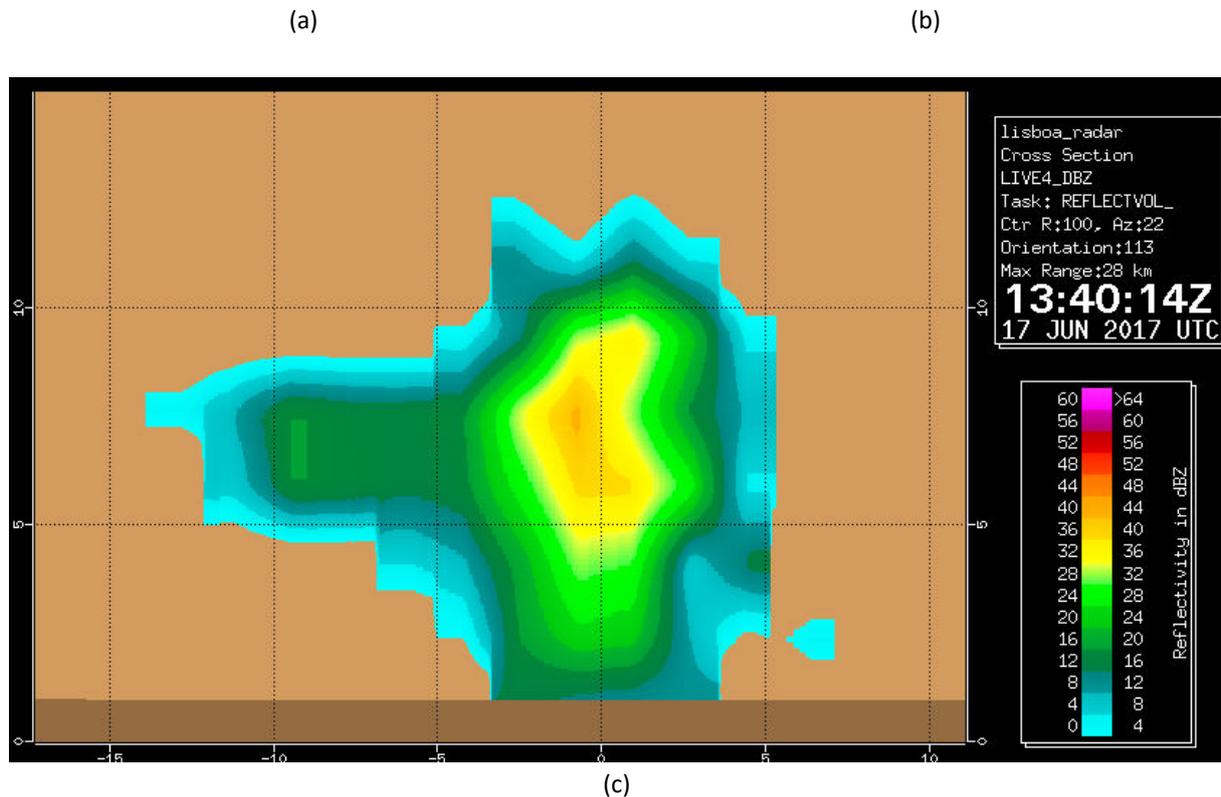


Figura 14 - Sistema convectivo localizado a sueste do local de início do incêndio: (a) Imagem de radar MAX(Z) às 13:40 UTC com sobreposição do local de início do incêndio (“X”) e do centro da elipse da descarga nuvem-terra nº5 (“+”); (b) Imagem de radar MAX(Z) às 13:40 UTC com sobreposição da linha a que corresponde a secção vertical (c) Secção vertical da refletividade (Z) às 13:40 UTC ao longo da linha representada em (b).

Por outro lado, segundo um estudo recentemente publicado por Antonescu et al. (2013), foi concluído, para um lote de 49 tempestades convectivas observadas em 36 dias distintos, sobre o sul da Roménia e durante o período Maio-Setembro (estação da convecção na Roménia), de 2003 a 2005, que o limiar de refletividade radar de 35 dBZ observado à altitude de -10 C era o melhor preditor para a primeira descarga nuvem-solo observada. Nesse estudo, o método considerado chegou a uma POD (probabilidade de deteção) de 95% e 17 minutos de tempo de antecipação.

Segundo a radiossondagem de Lisboa, às 12 UTC de 17 de junho de 2017, o nível de -10°C situava-se a cerca de 5700 m de altitude. A consulta das observações do radar de C/CL das 13:30, 13:36 e 13:40 UTC permite concluir que o instante em que o limiar de 35 dBZ foi observado nas proximidades do nível de 5700 m de altitude, pela primeira vez, foi aproximadamente às 13:36 UTC, para o sistema convectivo analisado no capítulo anterior.

Aplicando os resultados do estudo isso significaria que com uma POD de 95% e um CSI (Índice de sucesso crítico) de 85%, a primeira descarga nuvem-solo associada à célula convectiva mais próxima do local de início do incêndio, teria ocorrido pelas 13:53 UTC, ou seja, 10 minutos depois do instante de referência para o seu início, logo provavelmente mais de 10 minutos após o início efetivo do incêndio.

2.6 Considerações

- Identifica-se que as descargas nuvem-solo validadas mais próximas do local do início do incêndio de Pedrogão Grande ocorreram às 16:37 UTC (17:37 hora local), 17:53 UTC (18:53 hora local) e 19:54 UTC (20:54 hora local), respetivamente, a distâncias de 11.6 km, 7.3 km e 8.3 km.
- As primeiras 10 descargas na região ocorreram no período entre as 13:38 UTC e 13:48 UTC (14:38 e 14:48 hora local), sendo que 8 foram classificadas como descargas intra-nuvem, das quais 5 foram consideradas válidas, e 2 foram descargas nuvens-solo, que não foram consideradas válidas.
- A análise de imagens de radar, em que se verifica a existência de uma nuvem convectiva na região, é em geral consistente com a ocorrência das referidas descargas intra-nuvem no período entre as 13:38 UTC e 13:48 UTC, sugerindo a ocorrência de descargas nuvem-solo após este período.
- Na sequência dos elementos apresentados no presente capítulo, e tendo em conta que a eficiência de deteção da rede é de 50% para descargas intra-nuvem e de 95% para descargas nuvem-solo, a presente análise sugere uma probabilidade baixa, não nula, de ocorrência de descargas nuvem-solo na proximidade do local de início do incêndio de Pedrogão Grande.

3 - Caracterização da convecção por modelos de previsão numérica

3.1 Instabilidade atmosférica e convecção

Em situações de instabilidade atmosférica desenvolvem-se nuvens convectivas, as quais apresentam uma grande extensão vertical e reduzida dimensão horizontal (tipicamente até 10 km). Quando uma nuvem convectiva se encontra no estado maduro, existe uma zona em que a circulação é descendente e onde ocorre precipitação, a qual poderá ou não atingir o solo. Em geral, o aumento da instabilidade atmosférica tem como consequência a intensificação da corrente descendente e está associado a taxas de precipitação instantânea mais elevadas. No caso mais comum, quando esta corrente descendente atinge o solo ocorre precipitação à superfície. No entanto, se a atmosfera envolvente das nuvens for bastante seca, diversos mecanismos concorrem para que correntes descendentes mais vigorosas, resultantes de processos de arrefecimento associados à evaporação da precipitação, possam atingir a superfície acelerando o escoamento horizontal. Nestes casos, as correntes descendentes, organizadas, espraiam-se ao alcançar a superfície, formando uma circulação típica de padrão divergente, em relação ao ponto de impacto. Esta circulação constitui o denominado escoamento horizontal divergente ou *outflow* convectivo, tratando-se de uma circulação essencialmente bidimensional, na qual o regime de carácter turbulento, caracterizado por variações bruscas na intensidade e direção do vento (normalmente antecedendo uma descida da temperatura do ar e aumento de humidade) se manifesta essencialmente na frente de onda, designada por frente de rajada. Estes *outflows* podem propagar-se até grande distância do local de origem.

O escoamento horizontal divergente é característico das estruturas convectivas e pode ser identificado em imagens de satélite e de radar. No caso dos modelos numéricos de previsão do tempo, o IPMA executa localmente o modelo AROME (*Applications de la Recherche à l'Opérationnel à Méso-Echelle*), com uma resolução horizontal de 2.5 km, para o território nacional e um alcance de previsão até 48 horas. Neste tipo de modelos, a convecção é considerada explícita e constata-se que o modelo apresenta, em situações instáveis, estruturas similares às obtidas pelos sistemas de observação remota. Para além deste modelo de área limitada, o IPMA utiliza operacionalmente as previsões do modelo global do ECMWF (*European Centre for Medium-Range Weather Forecasts*), o qual é uma referência a nível mundial.

A capacidade preditiva de fenómenos convectivos está seriamente limitada pela reduzida escala espacial e temporal, pelo que os modelos numéricos apresentam desfasamentos temporais e/ou espaciais face às observações. Deste modo, realça-se que não é possível determinar nem a hora nem o local exato que será afetado por uma estrutura convectiva, podendo ser definir uma área (*e.g.* interior Norte, interior Centro/Sul, Algarve) e um período de tempo relativamente largo (*e.g.* 6 horas).

3.2 Assinatura de convecção em modelos numéricos

Para caracterizar a instabilidade atmosférica numa determinada região ou local é necessário proceder à avaliação de perfis verticais de temperatura e humidade nessa região ou nesse local. Tendo em conta a inexistência de sondagens aerológicas na região, a caracterização será efectuada com base em previsões de curto prazo do modelo do ECMWF, alertando-se, porém, que devido ao facto de existirem variações espaciais e/ou temporais com dimensões inferiores àquelas que o modelo pode prever (ie, variações de sub-escala), poderão haver, mesmo que pontualmente, diferenças consideráveis entre uma previsão e o real estado da atmosfera.

Para caracterizar de forma global a instabilidade atmosférica na tarde do dia 17 de junho de 2017 é apresentado o diagrama *SkewT*⁶, previsto com base nas previsões do modelo do ECMWF, para Castelo Branco, válido às 18 UTC de 17 de junho de 2017 (Figura 15a). A Figura 15b, é similar, para Pedrogão Grande.

Através da análise destes diagramas constata-se que:

- a) existe instabilidade, pelo facto de uma partícula em ascensão (linha a tracejado vermelho) possuir uma temperatura superior à do ambiente (linha a preto);
- b) a atmosfera está seca abaixo de 750 hPa (cerca de 3500 m de altitude), o que é identificável pela grande diferença existente entre as linhas da temperatura do ar (linha a preto) e da temperatura do ponto de orvalho (linha a azul).

⁶ SkewT é um diagrama termodinâmico representando: a pressão (hPa, linhas horizontais), a temperatura (°C, linhas inclinadas para a direita), a temperatura potencial ou adiabáticas secas (°C, linhas inclinadas para a esquerda), as adiabáticas saturadas (°C, linhas curva a verde), as linhas de igual razão de mistura (g/kg, linhas tracejado a verde, e o perfil do vento (direção e intensidade em nós, no lado direito).

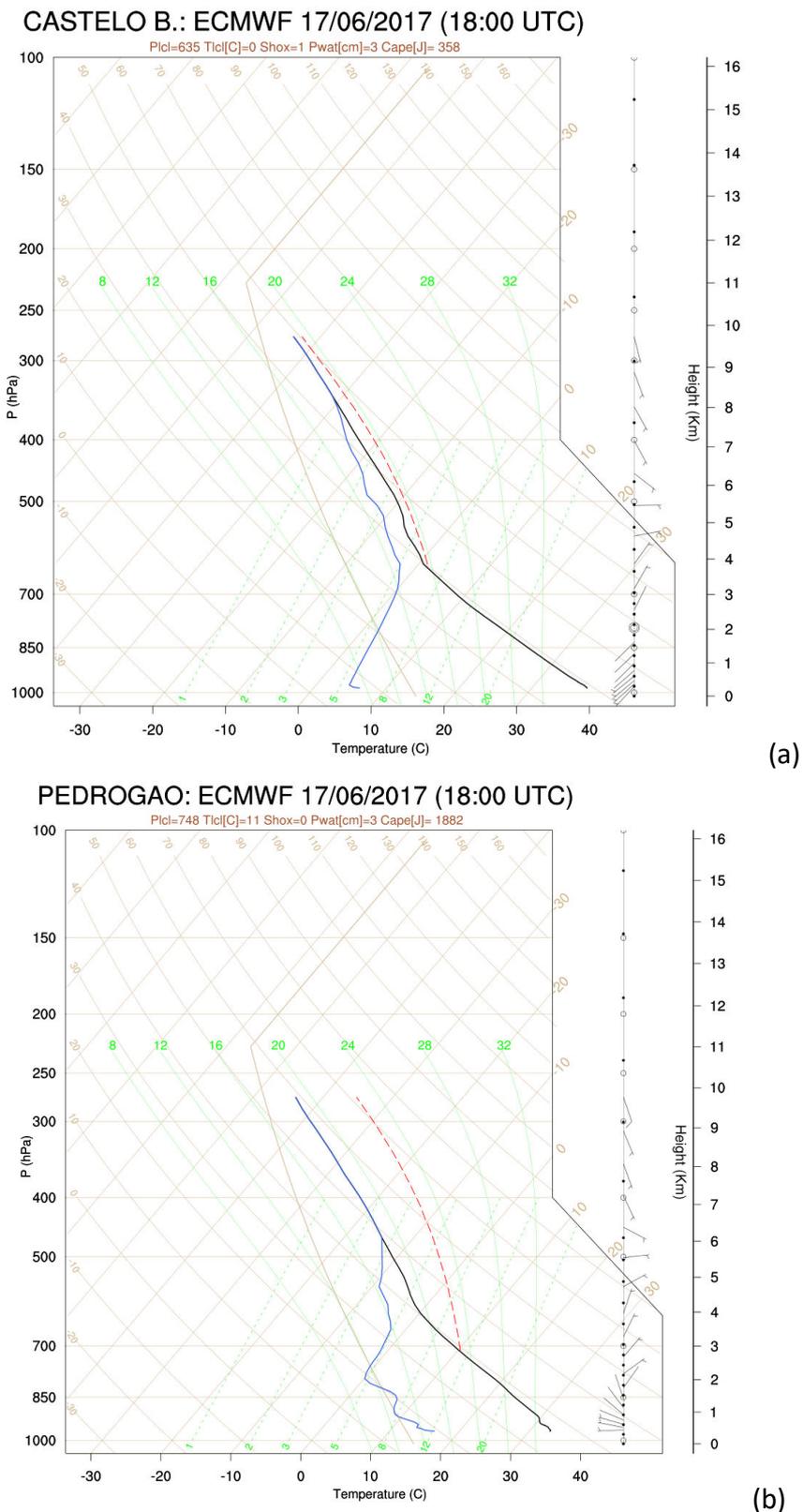


Figura 15 – Diagrama *SkewT* construído a partir das previsões do modelo do ECMWF
 (a) Válido às 18 UTC de 17 de junho de 2017 em Castelo Branco
 (b) válido às 18 UTC de 17 de junho de 2017, em Pedrogão Grande

A análise das Figura 15 (a) e da Figura 15 (b) permite também constatar que a estrutura vertical (média) da atmosfera prevista para Pedrogão Grande era semelhante à prevista para Castelo Branco, sendo por isso admissível que as condições meteorológicas na região onde ocorreram os incêndios, nomeadamente em termos de variação da intensidade e direção do vento, fossem semelhantes às observadas em Castelo Branco.

A instabilidade existente na atmosfera foi reproduzida pelos modelos numéricos utilizados operacionalmente no IPMA. Contudo, tendo em conta que a situação meteorológica era do tipo convectivo, alerta-se que os modelos numéricos apresentam frequentemente desfasamentos temporais e/ou espaciais relevantes, pelo que se reforça que a avaliação da previsão é obrigatoriamente efetuada por zonas, normalmente com áreas superiores às dos distritos.

Como exemplo, apresenta-se na Figura 16 a previsão da precipitação acumulada em 3 horas, do modelo AROME, válida às 18 UTC de 17 de junho de 2017. A Figura 17 e a Figura 18 são similares, mas correspondem, respetivamente, à intensidade e à direção do vento a 80 m e à combinação do campo do vento a 80 m e da pressão ao nível médio do mar.

O modelo AROME indicava a ocorrência de precipitação dispersa, nas regiões do interior Centro e Sul, originada por nuvens convectivas, mas não apresentava valores de instabilidade suficientemente elevados para a existência de estruturas convectivas organizadas. Os baixos valores de precipitação acumulada sugeriam que a troposfera estaria muito seca, com valores de humidade relativa tipicamente abaixo de 30%.

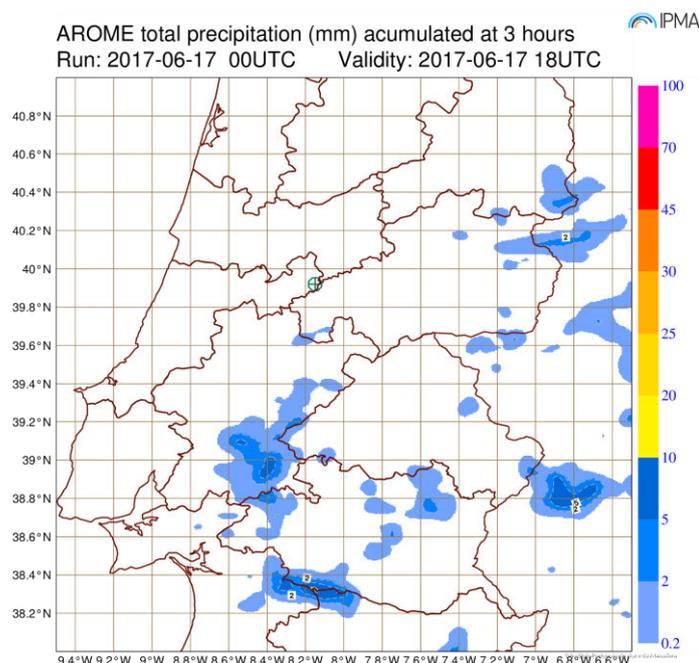


Figura 16 – Previsão do modelo AROME da precipitação acumulada em 3 horas, válida às 18 UTC de 17 de junho de 2017.

O modelo sugeria também a possibilidade de ocorrerem variações bruscas de intensidade e direção do vento a 80 m (Figura 17), as quais são concordantes com a existência de estruturas convectivas. Além disso, verifica-se que em alguns locais, onde a pressão atmosférica é mais elevada (Figura 18), o vento diverge radialmente a partir de um ponto central, tal como é típico dos *outflow* convectivos. No caso do campo do vento (médio) a 80 m, o modelo indicava que a sua intensidade poderia atingir valores da ordem de 50 a 70 km/h, localmente até 90 km/h. A avaliação do vento a 10 metros (não representado), que tipicamente corresponde ao vento (médio) sentido próximo do solo, o modelo AROME sugeria intensidades até 40 a 50 km/h.

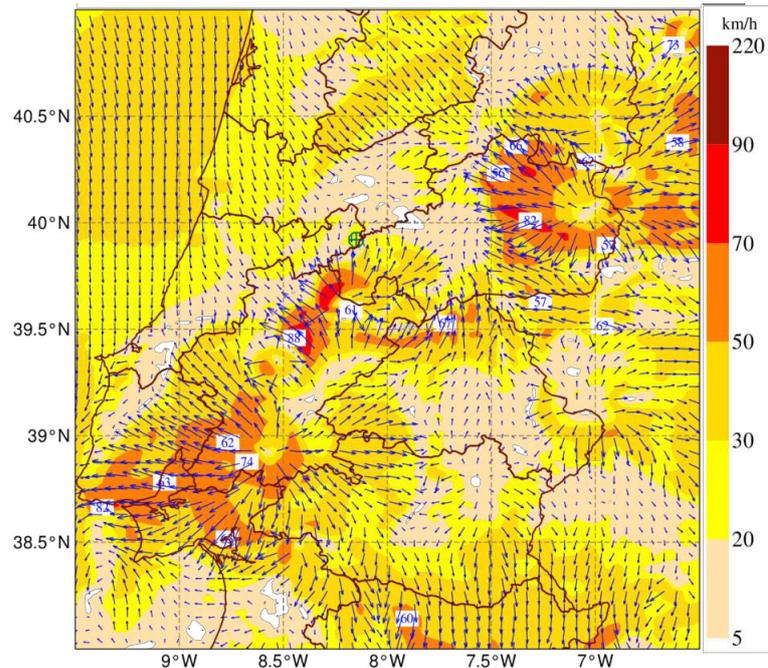


Figura 17 – Previsão do modelo AROME da intensidade e da direção do vento a 80 m, válida às 18 UTC de 17 de junho de 2017.

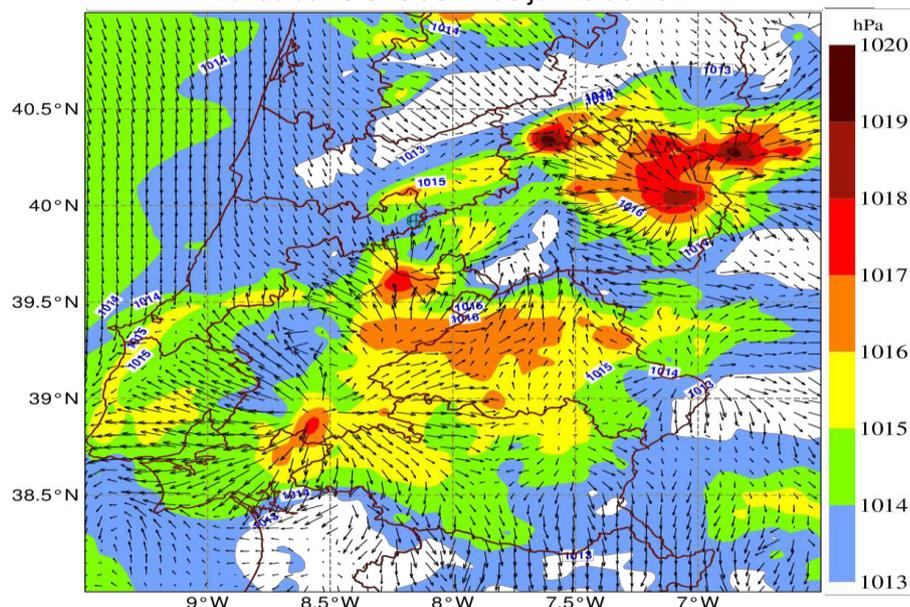


Figura 18 – Previsão do modelo AROME da pressão ao nível médio do mar e do vento a 80 m, válida às 18 UTC de 17 de junho de 2017.

3.3 Previsão da probabilidade de ocorrência de trovoada

A Figura 19 apresenta a previsão do modelo do ECMWF da probabilidade de ocorrência de trovoada, i.e., de ocorrerem pelo menos duas descargas nuvem-solo, num raio de 40 km em torno de um ponto, para o período de 6 horas compreendido entre as 12 e as 18 UTC de dia 17 de junho de 2017. Esta previsão indicava que a probabilidade de ocorrência de trovoada era mais elevada numa faixa norte-sul, situada entre a Serra do Montemuro e o paralelo Sines/Beja. Note-se que pelo facto dos valores de probabilidade serem pontuais, a probabilidade associada a uma determinada região é necessariamente superior.

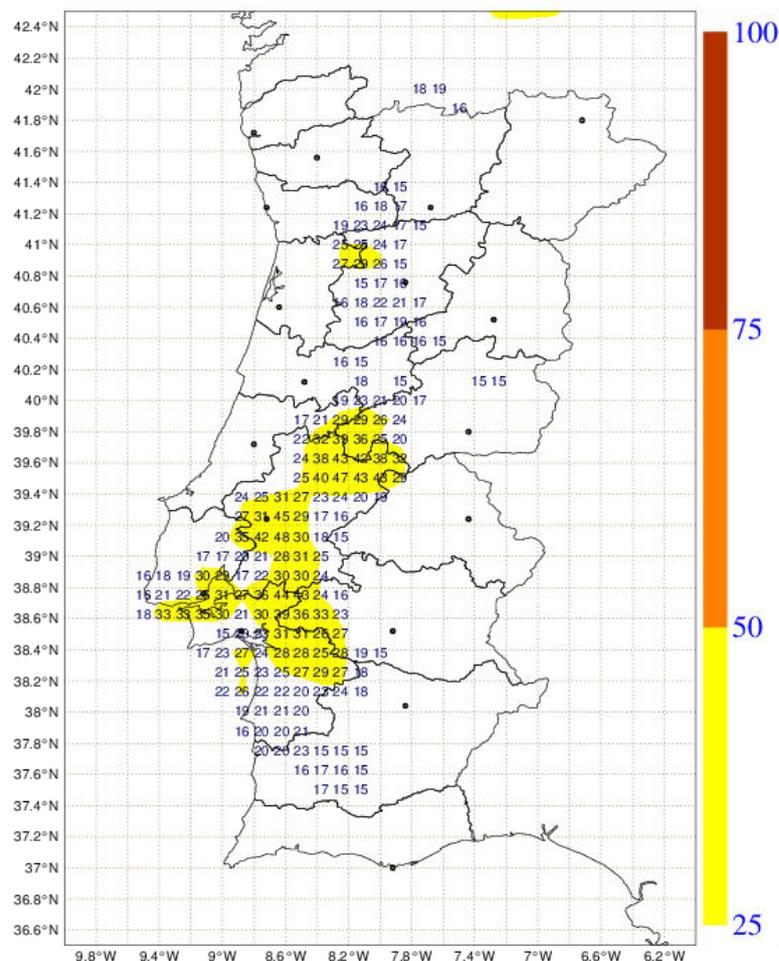


Figura 19 – Probabilidade de ocorrência de trovoada, com base no modelo do ECMWF, válida entre as 12 e as 18 UTC de 17 de junho de 2017.

Face às observações, constata-se que embora a previsão do modelo numérico tenha sugerido a ocorrência de trovoada até zonas perto do litoral Centro, terá subestimado a ocorrência de trovoada no interior, nomeadamente nos distritos de Castelo Branco e Portalegre. Assim sendo, a Figura 19 comprova a existência de desfazamentos espaciais e/ou temporais, típicos de situações convectivas.

3.4 Considerações

- Os modelos numéricos indicavam a existência de instabilidade atmosférica durante a tarde do dia 17 de junho de 2017, nomeadamente nas regiões Centro e Sul do continente, o que favoreceria o desenvolvimento de nuvens convectivas e a possibilidade de ocorrência de precipitação e trovoadas;
- Devido às condições de temperatura elevada e baixa humidade nos níveis inferiores da troposfera, a base das nuvens seria da ordem de 3000 m, o que aumentaria a possibilidade de intensificação da corrente descendente que existe em nuvens convectivas maduras;
- As previsões dos modelos numéricos operacionais no IPMA (ECMWF e AROME) indicavam a provável ocorrência de aguaceiros e trovoadas, com a possibilidade de ocorrência de vento, localmente, intenso nas proximidades das nuvens convectivas, com comportamento similar ao dos *outflows* convectivos. Devido ao facto de ser uma situação meteorológica de predictabilidade intrinsecamente limitada, as previsões evidenciam desfasamentos espaciais e temporais face às observações.
- Em locais de orografia complexa, como é o caso da região afetada pelos incêndios, a interação do vento com a superfície pode, localmente, intensificá-lo e, no limite, gerar rotação, mesmo que esta não exista inicialmente. Face ao exposto, é provável que a intensidade da rajada do vento a 10 m possa ter atingido valores superiores aos observados na rede de estações de superfície do IPMA (70 a 90 km/h), nomeadamente na região de Pedrogão Grande;
- Tendo em conta que a base das nuvens era elevada e que a variação do vento em altitude era pouco significativa (*wind shear* fraco) exclui-se a possibilidade de formação de tornados;
- A reduzida escala espacial e temporal dos fenómenos convectivos tem como consequência uma capacidade preditiva limitada, pelo que apenas é possível identificar as regiões onde é mais provável que estes fenómenos ocorram. Assim sendo, reforça-se que não é possível identificar com exatidão, em termos espaciais e/ou temporais, os locais nem a intensidade exata que um determinado fenómeno convectivo poderá atingir;
- Nos modelos de alta resolução espacial, tal como é o caso do AROME, são visíveis padrões que sugerem a ocorrência de escoamento horizontal divergente, associado a fenómenos convectivos. Contudo, devido à limitada capacidade preditiva de sistemas convectivos, reforça-se que não é possível identificar exatamente nem os locais nem o momento específico em que tais circulações possam ocorrer;
- Finalmente, note-se que esta avaliação da situação meteorológica de 17 de junho de 2017 é efetuada, sobre algo que já ocorreu. Tendo em conta a extrema dificuldade, em termos operacionais, que a previsão de situações convectivas coloca à comunidade meteorológica mundial, os modelos forneceram a resposta usual neste

tipo de eventos, não sugerindo a existência de condições de estado do tempo particularmente severas no território do continente.

4 - Caracterização da convecção por meios observacionais

4.1 Análise de observações de superfície

De forma a avaliar os efeitos da instabilidade atmosférica existentes na tarde de 17 de junho de 2017, apresentam-se nesta secção os dados observados em várias estações da rede de superfície do IPMA.

No que se refere à precipitação, na Figura 20 são apresentados os valores da precipitação acumulada em 12 horas, no período compreendido entre as 12 e as 24 UTC de 17 de junho de 2017, na rede de estações de superfície do IPMA. Como se pode constatar, neste período a precipitação foi, em geral, reduzida, com um máximo de 10.7 mm/1h em Castelo Branco, entre as 17 e as 18 UTC. Contudo, realça-se que devido à limitada densidade de estações da rede de superfície do IPMA, é provável que tenham existido locais com acumulações semelhantes ou superiores a Castelo Branco.

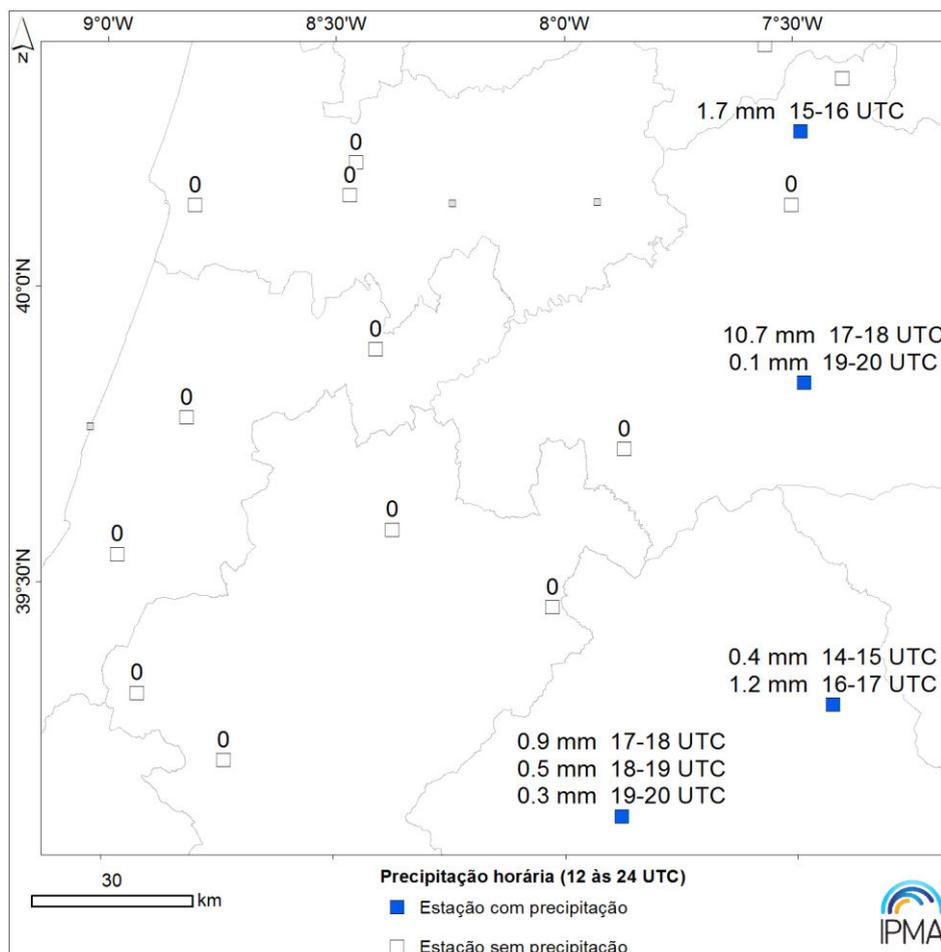


Figura 20 - Registos de precipitação acumulada entre as 12 e as 24 UTC de 17 de junho de 2017, na rede de estações meteorológicas de superfície do IPMA.

Da Figura 21 à Figura 23 apresentam-se os meteogramas, respetivamente, para as observações nas localidades de Castelo Branco, Pampilhosa da Serra e Proença-a-Nova.

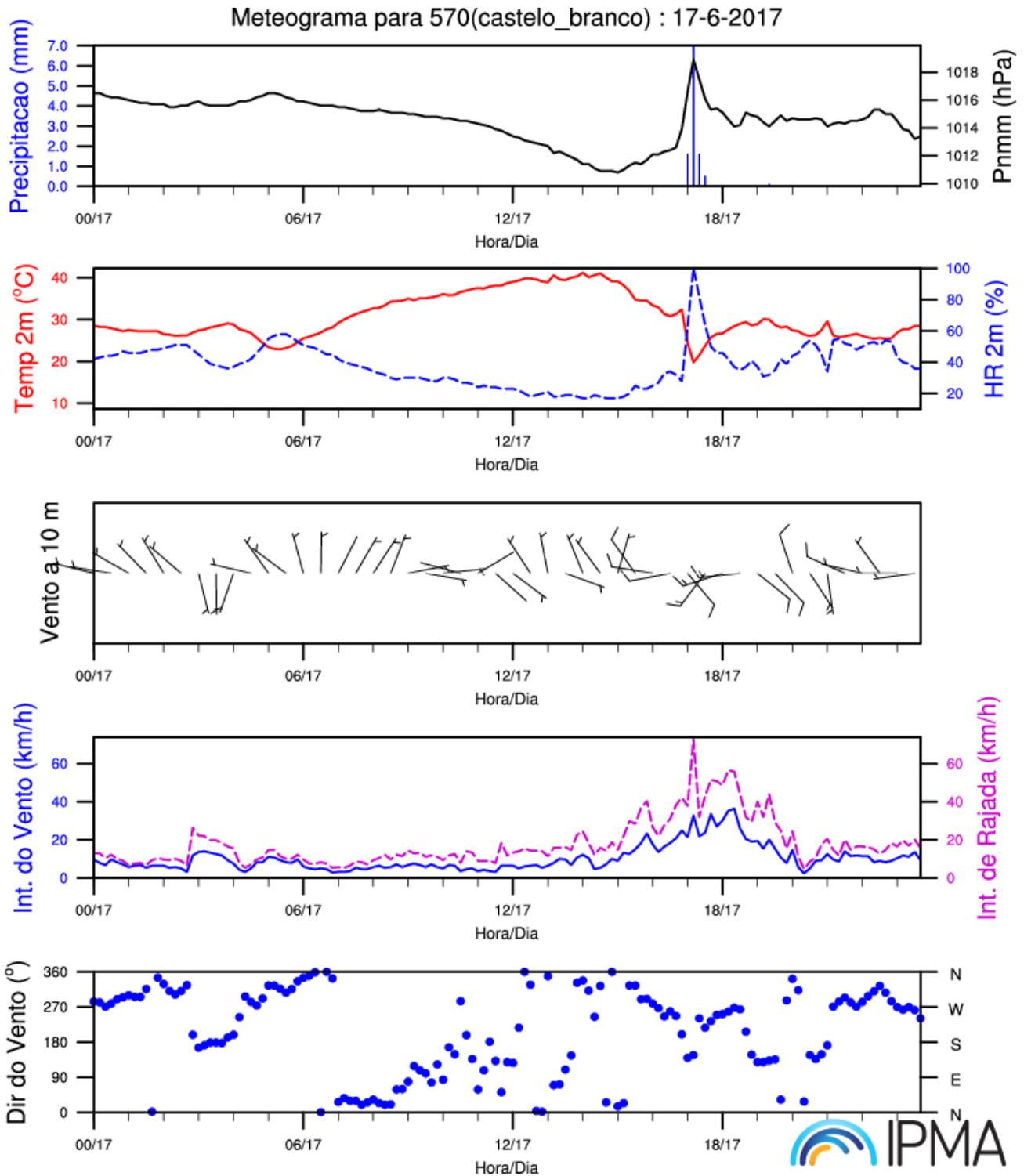


Figura 21 – Meteograma para as observações de Castelo Branco, em 17 de junho de 2017 (a Intensidade do vento corresponde ao vento médio em 10 minutos).

Na estação meteorológica de Castelo Branco (Figura 21), no período compreendido entre as 17:00 e as 17:30 UTC, a precipitação atingiu um valor máximo de 7 mm em 10 min. Nesse intervalo, verificou-se uma descida da temperatura a 2 m da ordem de 8-10°C e um aumento brusco da humidade relativa, de 25% para 100%. Estas variações da temperatura e da humidade são consistentes com o processo de arrefecimento evaporativo provocado por uma forte evaporação de hidrometeoros, favorecidos pela existência de ar muito seco em níveis baixos. Nesse instante a pressão atmosférica na estação aumentou subitamente (cerca de 5 hPa) e o valor da rajada a 10 m atingiu um valor máximo na ordem de 70 km/h, no instante em que se verifica uma rotação do vento. A intensidade mais elevada do vento médio foi da ordem de 30 a 40 km/h.

Os meteogramas para as observações de Pampilhosa da Serra e Proença-a-Nova (Figura 22 e Figura 23) evidenciam a ocorrência de variações semelhantes às ocorridas na estação de Castelo Branco, embora umas horas depois, as quais estiveram igualmente associadas à ocorrência de convecção. No entanto, contrariamente a Castelo Branco, nestas estações não se registou a ocorrência de precipitação. Em particular, realça-se o registo de rajadas de vento a 10 m na ordem de 60-70 km/h em Pampilhosa da Serra, no período entre as 18 e as 19 UTC, e de 60 a 85 km/h, entre as 17 e as 18 UTC, em Proença-a-Nova, com rotações significativas em termos de direcção do vento.

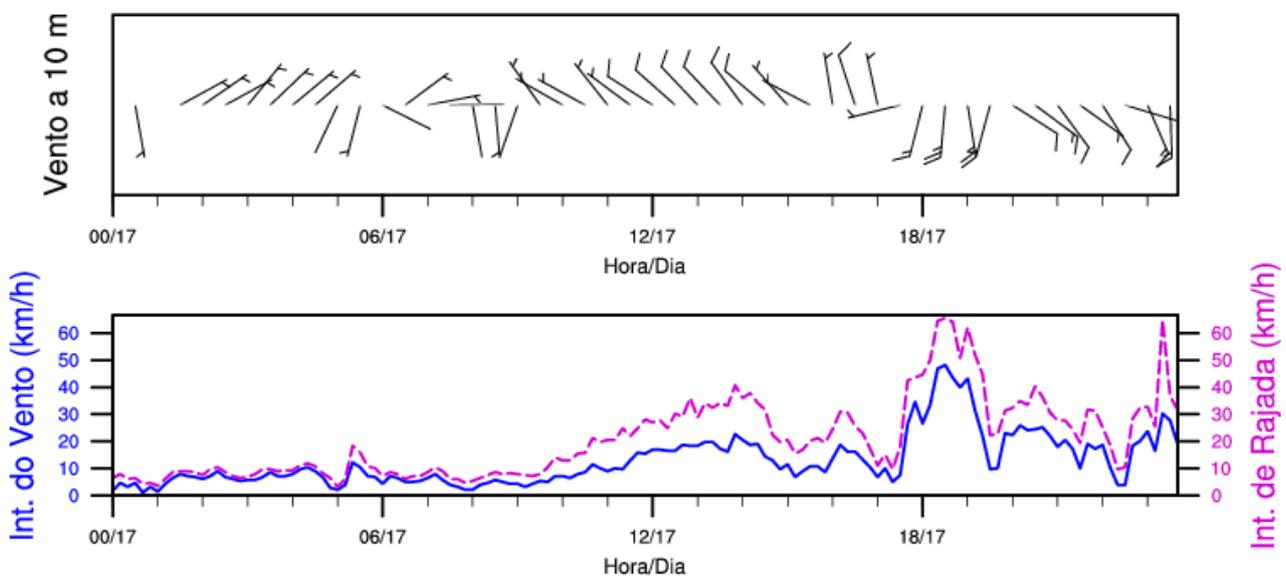


Figura 22 – Meteograma para as observações de Pampilhosa da Serra, em 17 de junho de 2017 (a Intensidade do vento corresponde ao vento médio em 10 minutos).

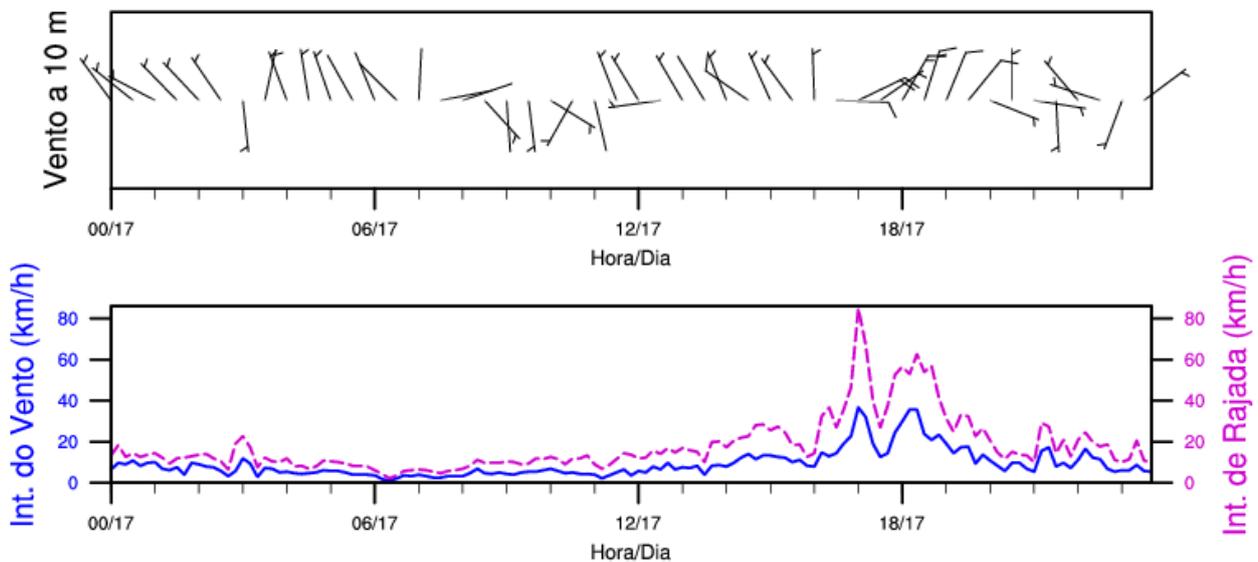


Figura 23 – Meteograma para as observações de Proença-a-Nova, em 17 de junho de 2017 (a Intensidade do vento corresponde ao vento médio em 10 minutos).

4.2 Outflows convectivos: avaliação com recurso a observação radar

4.2.1 Avaliação com recurso a refletividade radar

Durante o período em análise foi possível detetar, em diversas localizações da área de cobertura do radar de C/CL, fenómenos do tipo *outflow* convectivo. Este fenómeno é um escoamento horizontal, geralmente de carácter turbulento e originalmente produzido por uma corrente descendente organizada, associada a atividade convectiva. Sob condições favoráveis, estes escoamentos podem propagar-se até grande distância do local de origem, sendo o escoamento divergente aproximadamente simétrico, ou não, em função das condições na mesoescala⁷.

Este fenómeno, frequentemente associado à ocorrência de *downbursts* (*Descrição - Modelo concetual de downburst em Anexo*), possui uma assinatura característica, por exemplo nas imagens do produto MAXZ que, quando observável, se revela por uma linha de refletividade a baixa altitude, caracterizada por valores de refletividade reduzidos. Os elementos retrodifusores são essencialmente constituídos por insetos e poeiras, ou seja, traçadores passivos.

Em situações favoráveis, como as verificadas em algumas áreas no dia 17 de junho de 2017, os sistemas de radar meteorológico conseguem identificar as linhas de refletividade associadas à propagação de *outflows* convectivos.

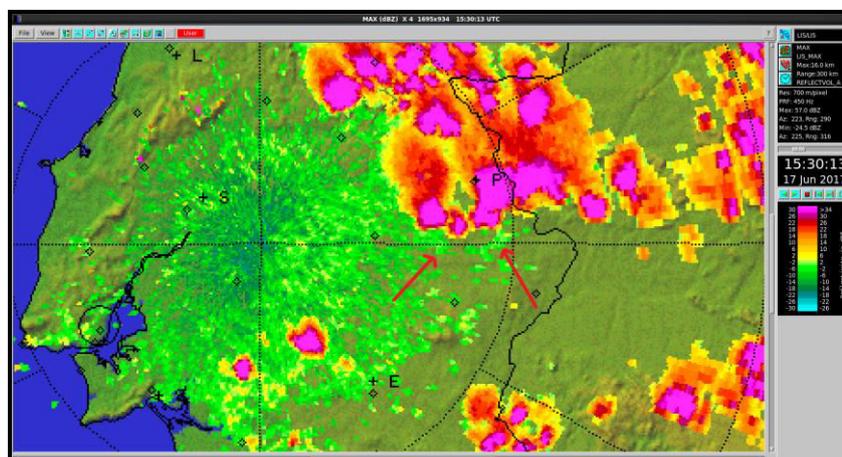
⁷ Mesoescala = escala espacial entre 2 e 2000 km ($2000 < \text{MesoAlfa} < 200$ km; $200 < \text{MesoBeta} < 20$ km; $20 < \text{MesoGamma} < 2$ km).

Quando um *outflow* se propaga sobre um determinado local, dá-se uma substituição da massa de ar remanescente, que se encontrava sobre a área, processo que é frequentemente acompanhado por rajadas de vento forte e alteração no rumo do vento. Este comportamento, de carácter turbulento, foi já demonstrado em observações anteriormente apresentadas.

No dia 17 de junho de 2017, foi possível detetar pelo menos três *outflows* convectivos (Figuras A.8, A.9, A.10, A.11 e A.12 em Anexo), dois dos quais perfeitamente visíveis. Um destes afetou as localidades de Avis, Estremoz e Elvas, tendo o outro afetado Santarém, Coruche e Mora. No terceiro caso, ocorreu um *outflow* menos visível no produto MAXZ, sendo a zona afetada uma área situada entre Alvega e Tomar.

Na situação de 17 de junho, a coexistência de nuvens de grande desenvolvimento vertical do tipo Cumulonimbos, com pirocúmulos resultantes do incêndio florestal pode, de alguma forma, ter condicionado a observação de *outflows* convectivos na região em análise, pelo menos com recurso a radar meteorológico. No entanto, dado que o tipo de instabilidade atmosférica foi semelhante numa área vasta da região centro, é de admitir que tenham ocorrido mais *outflows* convectivos. O recurso à rede de estações de superfície do IPMA, situadas na região em análise confirma, de alguma forma, este facto.

Na Figura 24 apresentam-se quatro instantes (com periodicidade de 30min) em que se pode observar a progressão de um *outflow* convectivo em direção a Avis, Estremoz e Elvas. Como é possível verificar, a assinatura corresponde a uma linha com a forma de semicírculo, sendo a refletividade observada resultante de convergência horizontal em níveis baixos. Estas linhas progrediram sobre as referidas localidades.



(a)

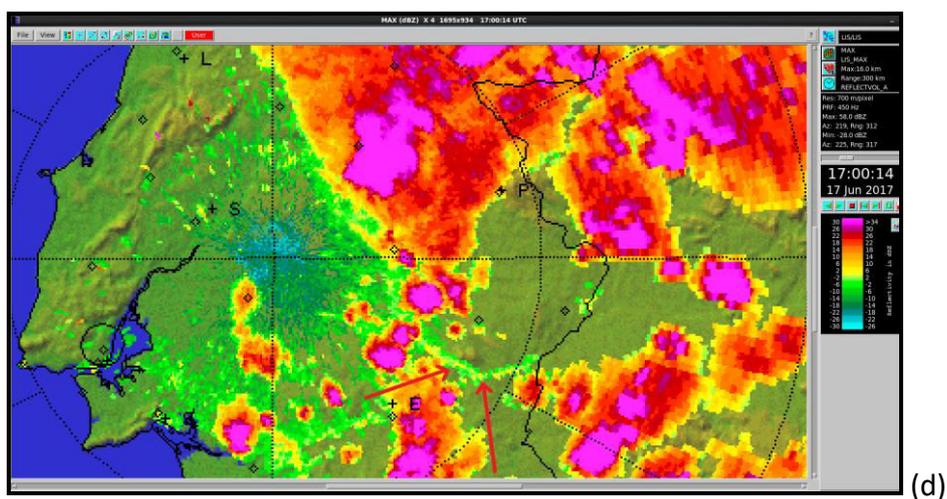
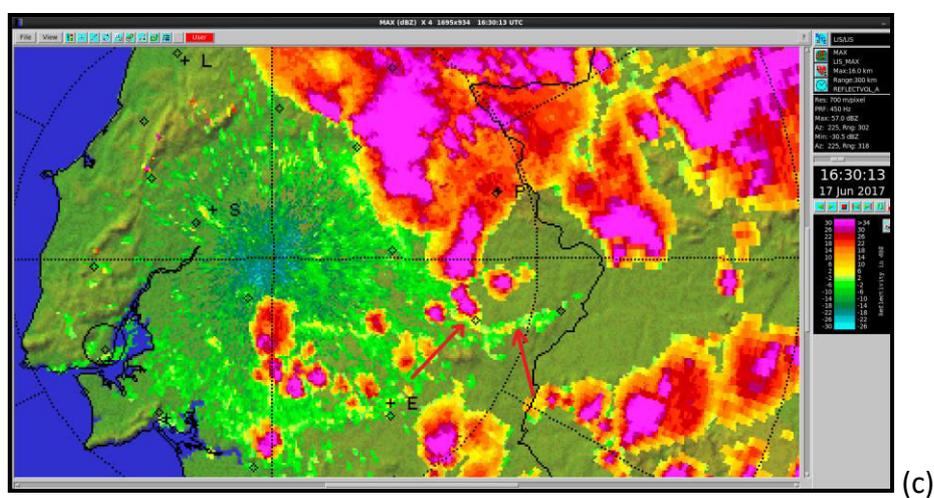
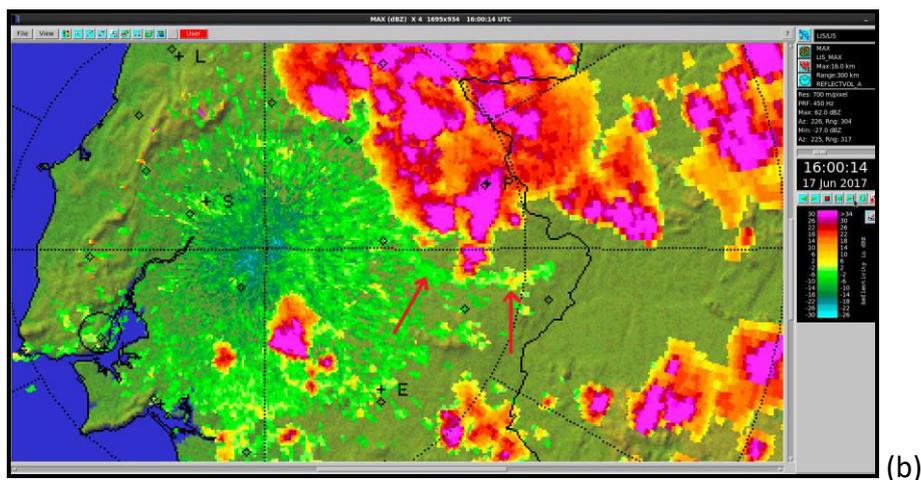
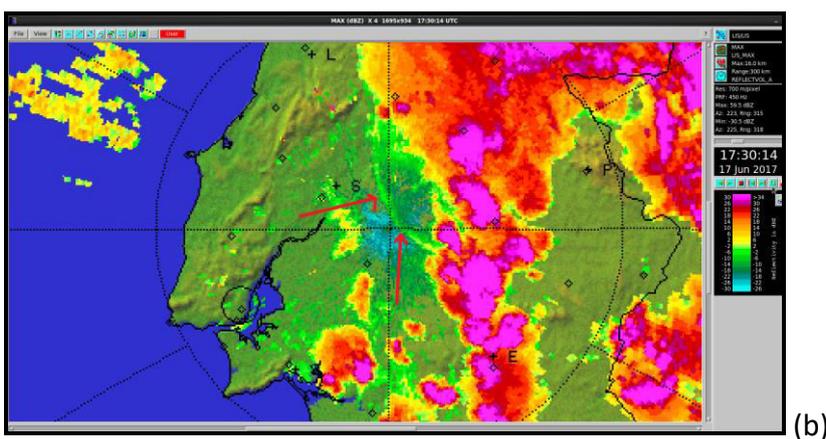
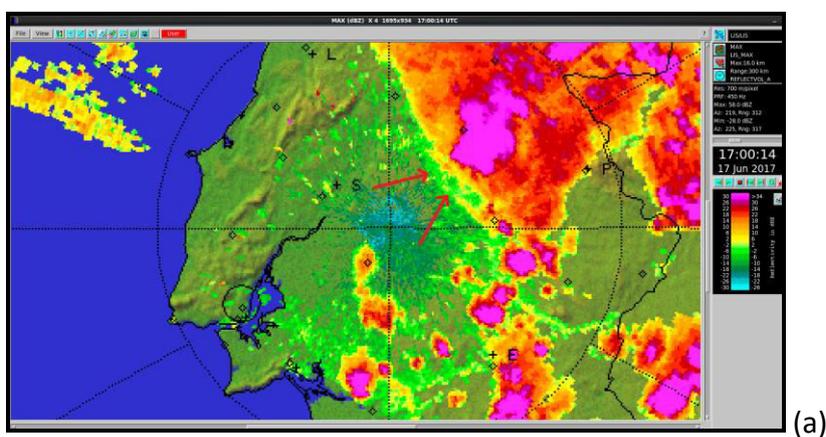
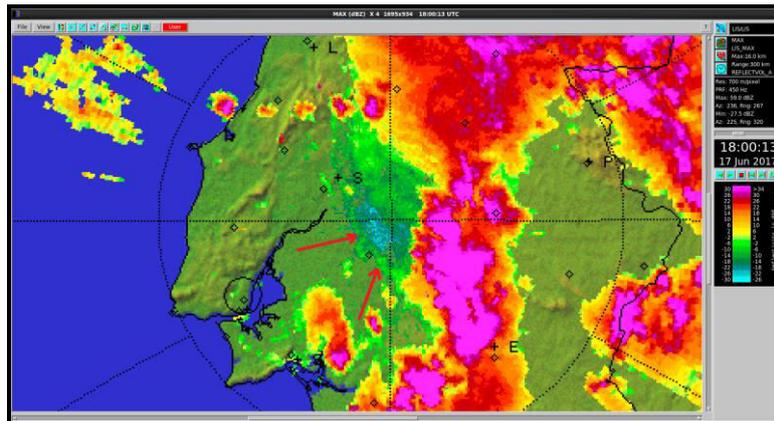


Figura 24 - Outflow convectivo em progressão sobre Avis, Estremoz e Elvas. As setas a vermelho apontam para a linha de refletividade associada ao fenómeno. a) 15:30 UTC; b) 16:00 UTC; c) 16:30 UTC; d) 17:00 UTC. Radar C/CL, MAXZ.

Recorrendo às observações das estações de superfície de Avis, Estremoz e Elvas, pode concluir-se que: a) em Avis, antes da chegada do *outflow* convectivo, as rajadas tinham valores inferiores a 14 km/h e eram essencialmente provenientes do quadrante oeste. A partir das 16:50 UTC as rajadas rodaram para nordeste e atingiram um valor máximo de 56.2 km/h às 17:20 UTC; b) em Estremoz, o efeito na mudança de rumo não foi tão evidente, mas a intensidade das rajadas aumentou claramente a partir das 16:30 UTC, tendo sido atingido um valor máximo de 63.4 km/h pelas 19:00 UTC; c) em Elvas, até às 16:20 UTC as rajadas, com intensidade entre 10 e 15 km/h, estavam essencialmente associadas ao quadrante leste. Após as 16:30 UTC observou-se um aumento na intensidade e uma rotação para o quadrante norte, com um máximo de 58.3 km/h às 18:20 UTC.

Na Figura 25 são apresentados três instantes observacionais (com início às 17:00 UTC e periodicidade de 30 min) correspondentes à progressão de um *outflow* convectivo em direção a Santarém, Coruche e Mora. Como é possível verificar, também neste caso a configuração da assinatura é a de uma linha em forma de semicírculo, em progressão sobre estas localidades.



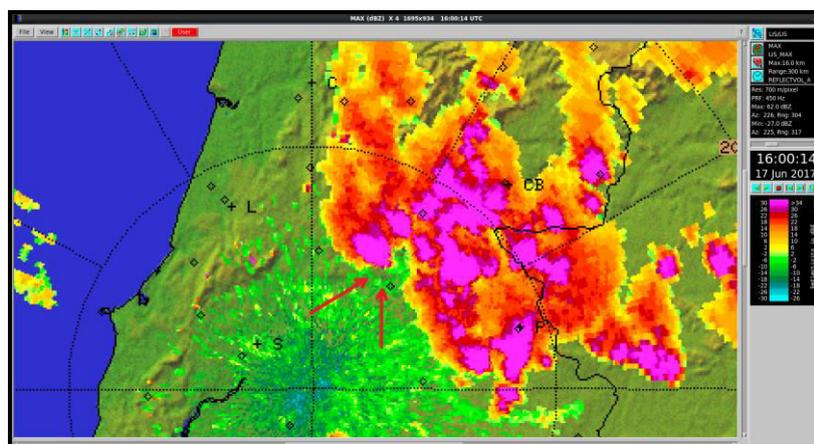


(c)

Figura 25 - *Outflow* convectivo em progressão sobre Santarém, Coruche e Mora. As setas a vermelho apontam para a linha de refletividade. a) 17:00 UTC; b) 17:30 UTC; c) 18:00 UTC. Radar C/CL, MAXZ.

No que se refere a este *outflow* convectivo, que se propagou pela estação de radar de C/CL pouco depois das 17:30 UTC, as observações das estações de superfície de Santarém, Coruche e Mora, permitem concluir que: a) em Coruche, até às 17:00 UTC o rumo dominante foi de noroeste e as rajadas não ultrapassaram os 22 km/h. A partir desta hora registou-se um aumento da intensidade das rajadas, tendo ocorrido uma rotação para o quadrante leste a partir das 18:30 UTC. A rajada mais intensa foi registada às 20:40 UTC, com o valor de 42.8 km/h; b) em Santarém não se registou propriamente um aumento da intensidade das rajadas, mas observou-se uma rotação do rumo, de noroeste para nordeste, após as 18:30 UTC; c) por seu turno, em Mora o principal efeito foi também no rumo, que rodou de noroeste para o quadrante leste após as 17:30 UTC e com um ligeiro aumento na intensidade das rajadas.

Na Figura 26 são apresentados dois instantes observacionais (com início às 16:00 UTC e periodicidade de 30 min) em que, embora de modo menos evidente, se pode observar a progressão de um *outflow* convectivo entre Tomar e Alvega, mantendo-se a assinatura com configuração semicircular.



(a)

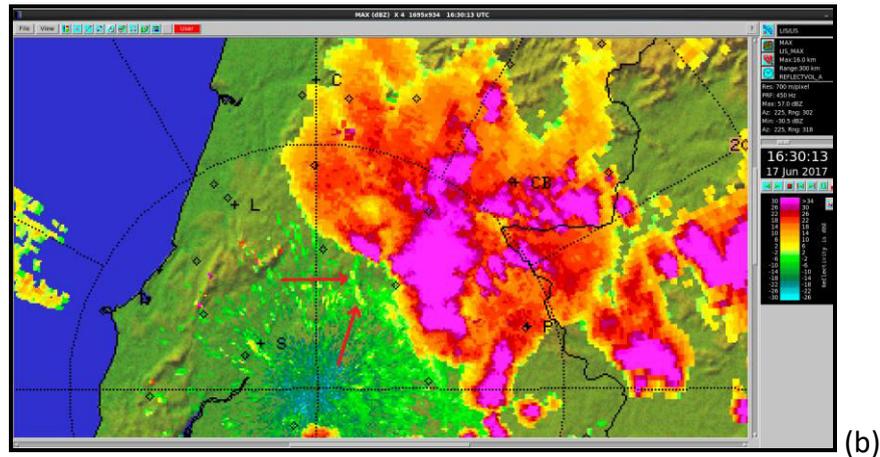


Figura 26 - Outflow convectivo entre Tomar e Alvega. As setas a vermelho apontam para a linha de refletividade. a) 16:00 UTC; b) 16:30 UTC. Radar C/CL, MAXZ.

Neste terceiro *outflow* convectivo, recorrendo às observações das estações de superfície de Alvega e Tomar, é possível extrair as seguintes conclusões: a) em Alvega, onde o *outflow* convectivo passou primeiro, a intensidade das rajadas manteve-se inferior a 29 km/h até às 15:50 UTC, com rumo dominante de oeste. Após as 16:00 UTC registou-se um aumento significativo da intensidade e uma rotação do rumo, inicialmente para norte e posteriormente para o quadrante leste. De salientar a rajada de 77.8 km/h às 16:50 UTC. b) o *outflow* convectivo propagou-se mais tarde sobre Tomar, tendo-se registado um aumento da intensidade das rajadas a partir das 17:30 UTC, embora não tão evidente como em Alvega. O rumo, inicialmente de noroeste, rodou para leste, aproximadamente à mesma hora. A rajada máxima foi de 59.4 km/h às 19:40 UTC.

Não sendo evidente qualquer assinatura adicional de *outflow* convectivo no campo da refletividade observado pelo radar meteorológico, procedeu-se à análise dos dados das restantes estações de superfície da rede do IPMA, cuja localização circunda a região em análise. Na estação de Ansião, até às 17:40 UTC, o rumo dominante foi de noroeste, rodando posteriormente para o quadrante leste, mas neste caso acompanhado de uma redução da intensidade das rajadas, cujo valor máximo (40.0 km/h) foi registado às 15:00 UTC. Este valor não esteve associado à perturbação. Neste caso não existem evidências da passagem de *outflow* convectivo. O mesmo tipo de considerações pode aplicar-se à estação de Coimbra.

Em Castelo Branco, o rumo foi muito variável, não sendo fácil identificar um padrão de variação. No entanto, relativamente à intensidade das rajadas é de salientar o período 17:00-18:30 UTC, no qual se registou o valor mais elevado (72.7 km/h, às 17:20 UTC). Considerações semelhantes podem ser formuladas no caso da estação do Fundão, ou seja, rumo variável e intensidades mais elevadas no período 18:30-19:00 UTC (59.0 km/h, às 19:00 UTC).

No caso da estação de Pampilhosa da Serra, apesar de não haver evidência de assinatura de *outflow* convectivo nas imagens de radar, a análise das observações permite retirar conclusões semelhantes às relativas à maior parte das estações por onde tenha passado um fenómeno deste tipo. Assim, até às 17:30 UTC, o rumo dominante foi de noroeste, rodando posteriormente para sul e sueste. Quanto à intensidade das rajadas, no período 18:20-19:10

UTC, o valor variou entre 50.0 km/h (18:20 UTC) e 65.5 km/h (18:40 UTC). Finalmente, na estação de Proença-a-Nova, até às 16:10 UTC, o rumo dominante situou-se entre oeste e norte, rodando posteriormente para leste e aumentando significativamente de intensidade. A rajada máxima registou-se às 17:10 UTC e foi de 85.0 km/h, tendo mantido valores elevados até às 19:00 UTC.

Na Figura 27 é apresentado um mapa de isócronas que permite ter uma visão espacialmente coerente da localização e progressão de alguns *outflows* convectivos que foi possível seguir com recurso à refletividade radar.

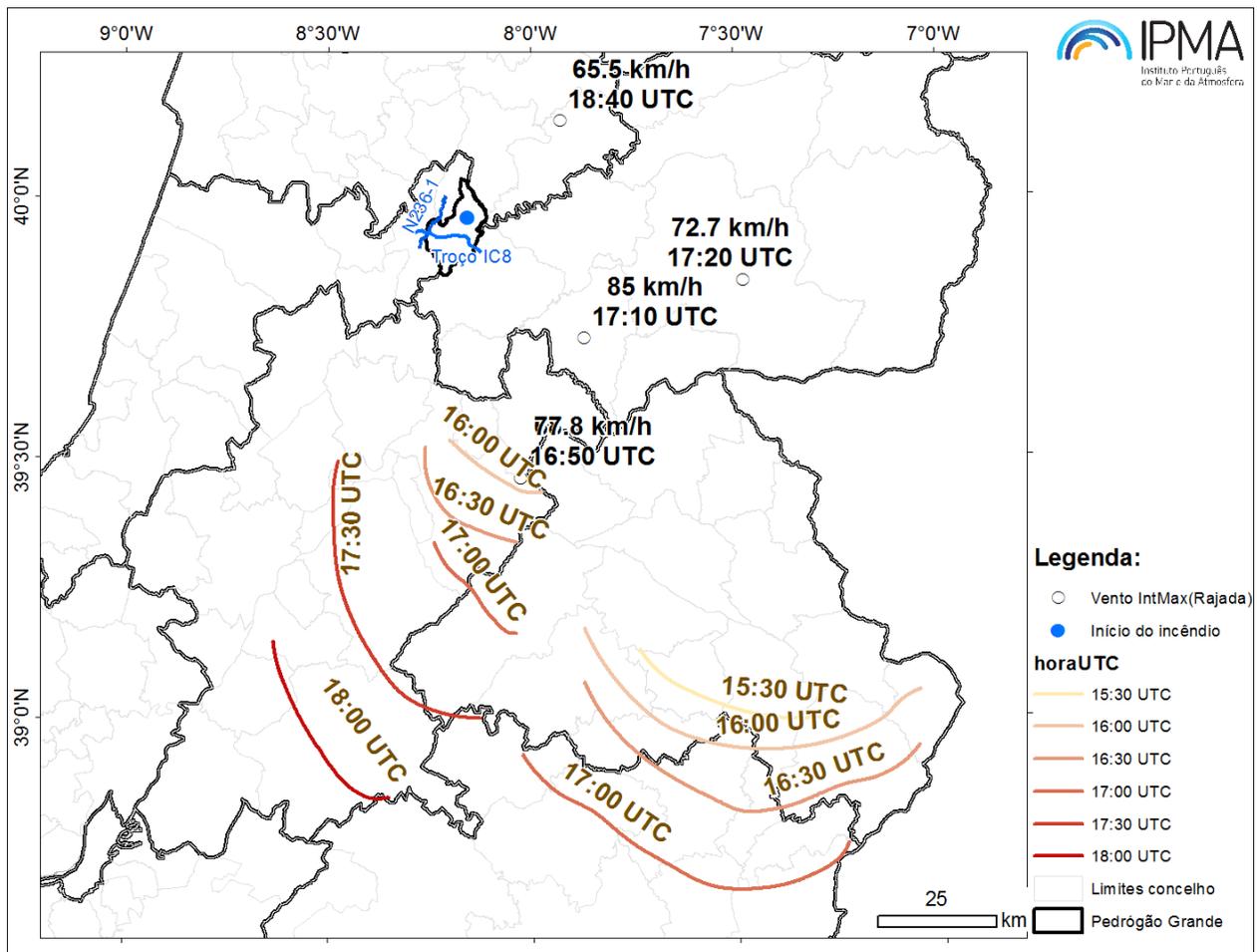


Figura 27 - Mapa de isócronas relativo a diversos *outflows* convectivos que se propagaram nos períodos indicados na legenda. Os instantes referenciam a posição da frente de rajada dos *outflows*. Indicados os valores da rajada em diversas estações referenciadas no texto.

4.2.2 Avaliação com recurso a velocidade Doppler

As assinaturas no campo da refletividade que, por vezes, são visíveis em observação com radar, relativas à existência e propagação de *outflows* convectivos, e já anteriormente analisadas, constituem um precioso auxiliar para a identificação de fenómenos do tipo *downburst* (que constituem a génese dos *outflows* convectivos). São, igualmente, importantes para determinar, sob condições favoráveis, se e quando um certo local é alcançado por um destes tipos de escoamento turbulento, como as observações de superfície por vezes comprovam. No entanto, estas assinaturas nem sempre são visíveis, por diversas ordens de razão. Foi o que se verificou sobre a chamada área de referência deste estudo (Figura 31).

Para avaliar de um modo mais completo a incidência de fenómenos do tipo *downburst* no presente caso foi, assim, essencial identificar, na medida e extensão do possível, assinaturas no campo da velocidade Doppler (V)⁸ e outros campos observacionais de radar auxiliares.

Uma análise observacional com radar permitiu concluir que o preenchimento espacial do campo da refletividade em níveis baixos não permitia, sobre a área de referência, identificar quaisquer assinaturas de *outflow*. Este facto poderá ter-se ficado a dever, quer à presença de uma atmosfera extremamente seca e evaporativa também aos níveis baixos, quer à inexistência de uma suficiente população de retrodifusores biológicos praticamente passivos (como insetos) na mesma, ou à combinação de ambos os fatores. Por outro lado, a ausência de refletividade detetada pelo radar numa certa área traduz-se, inevitavelmente, na ausência de velocidade Doppler, uma vez que o processamento das duas grandezas está relacionado. A falta de informação suficiente no campo da velocidade Doppler dificultou, neste caso, a extração de conclusões muito definidas quanto à natureza dos escoamentos analisados.

A título exemplificativo, refira-se que pelas 17:16 UTC, nas proximidades da estação de Proença-a-Nova, foi identificada uma assinatura na velocidade Doppler, como se mostra na Figura 28, compatível com os registos de vento (rumo/rajada) da referida estação (ver Figura 23). No entanto, não só não foi visível qualquer *outflow* no campo da refletividade (não mostrado), como a própria assinatura no campo da velocidade Doppler não é muito definida. Refira-se que a observação radar sobre Proença-a-Nova foi efetuada a cerca de 800 m de altitude.

⁸ A convenção de sinal seguida para leitura da velocidade Doppler é: velocidade negativa para movimentos de aproximação ao radar e velocidade positiva para movimentos de afastamento em relação ao radar; a velocidade Doppler num local corresponde à projeção do vetor vento segundo o azimute em que o varrimento do feixe está a ser executado sobre esse local

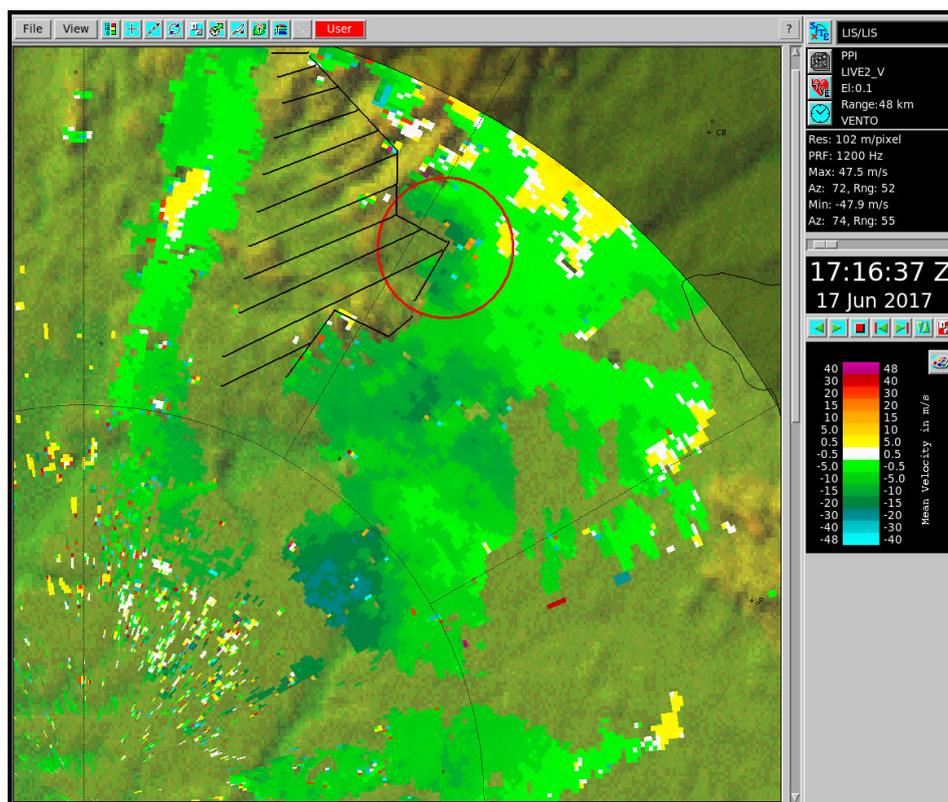


Figura 28 – Imagem de PPV, em m/s (0.1° de elevação) do radar de C/CL, 17:16 UTC, 17 junho 2017. Assinalada, com círculo, a área onde foi detetada uma assinatura de vento instantâneo forte, nas proximidades da estação de Proença-a-Nova. Assinalada a traço sobreposto, uma das áreas com pouca refletividade.

As observações de radar seguintes continuavam a revelar, em particular até às 17:46 UTC, a já assinalada falta de preenchimento espacial nos campos da refletividade e velocidade Doppler processados, designadamente no setor da baixa troposfera situado a oeste da referida assinatura. Pelas 18:06 UTC, sobre a área de Cardigos/concelho de Mação, foi visível um padrão sugestivo da incidência de um *downburst* sobre a área. Uma análise retrospectiva sugere que esta assinatura das 18:06 UTC corresponderia a um novo fenómeno gerado localmente, pouco antes desta observação, e não à progressão do fenómeno associado à assinatura anteriormente assinalada, observada pelas 17:16 UTC. Pelas 18:26 UTC observou-se, entretanto, uma nova assinatura deste mais recente *downburst*, associado à perturbação convectiva mãe, que se propagava para oeste. Este fenómeno deve ser classificado como *macroburst*, em virtude de se tratar de um *downburst* que afeta uma área envolvendo uma escala superior a 4 km relativamente ao ponto de geração (Fujita, 1978). Este *macroburst*, ao contrário do ocorrido em muitos outros casos, inclusive apresentados no presente relatório, não era detetável pela assinatura da respetiva frente de rajada no campo da refletividade. Na Figura 29 é visível uma assinatura mais consistente deste fenómeno, no campo da velocidade Doppler, estando sobrepostas setas indicativas de prováveis circulações a baixa altitude. A sobreposição foi fundamentada pela indicação de modelos concetuais e pela interpretação subjetiva do padrão de velocidade observado.

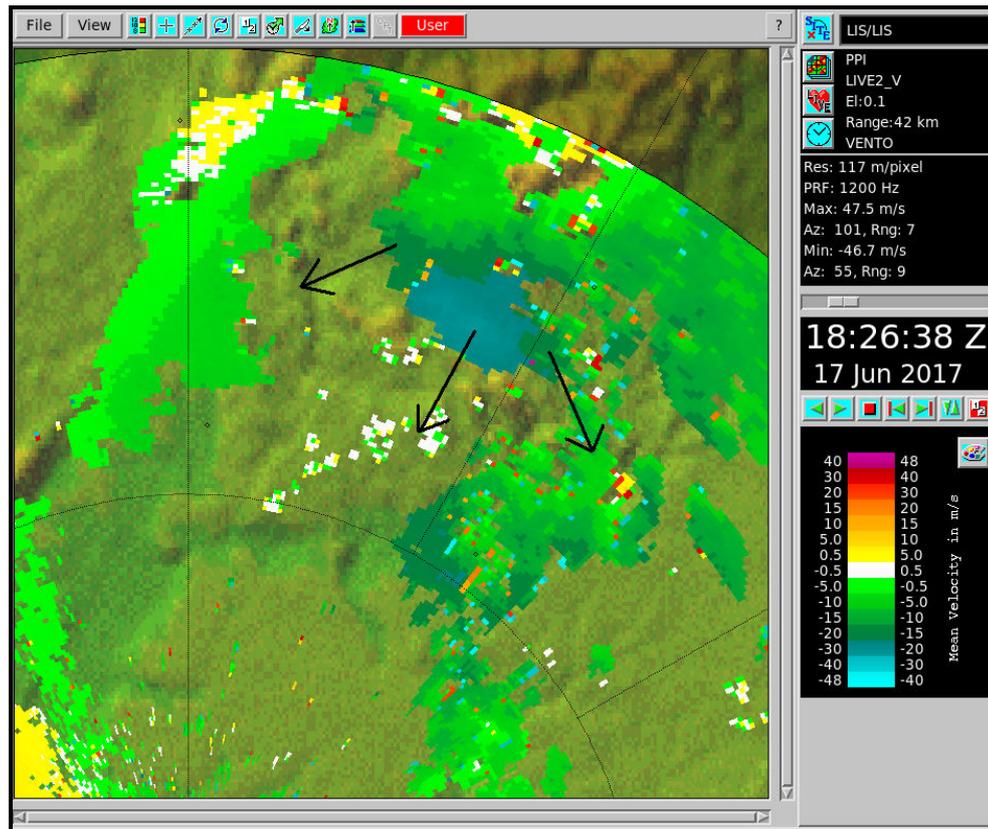


Figura 29 – Imagem de PPV, em m/s (0.1° de elevação) do radar de C/CL, 18:26 UTC, 17 junho 2017. Assinalados, com setas, os rumos do vento expectáveis segundo o padrão Doppler de V e modelos concetuais adotados. O comprimento das setas não é proporcional à magnitude de V.

Na correspondente observação das 18:36 UTC, como se mostra na Figura 30, surge um melhor preenchimento dos campos da refletividade e, portanto, da velocidade Doppler, face à observação anterior. Este facto confirma-se confrontando a Figura 28 e a Figura 29 com a Figura 30. Nesta última observação foi identificado o valor máximo da velocidade Doppler associado a este *downburst* que foi possível identificar com o radar de C/CL durante todo o período em análise. Esta observação foi efetuada num instante em que um dos rumos desse escoamento divergente se encontrava particularmente alinhado com o feixe do radar de C/CL, pelo que a magnitude da velocidade Doppler deverá, aí, corresponder aproximadamente à magnitude do vento total. Esta observação mostra vento instantâneo de 32.4 m/s (cerca de 116.6 km/h), a cerca de 650 m de altitude, sobre o local, um pouco a sul de Cardigos/Mação. Este valor constitui-se como uma referência no presente estudo quanto ao vento máximo instantâneo expectável, numa perspetiva conservadora. Isto é, atendendo a uma possível aceleração deste tipo de escoamento para níveis inferiores abaixo dos referidos 650 m (o que obedece à dinâmica própria de um *downburst*), à interação do escoamento com a orografia e a outros fatores menos conhecidos (como a interação do escoamento com a dinâmica de um incêndio, em áreas próximas), não é de excluir que noutros locais o vento instantâneo possa ter excedido este valor.

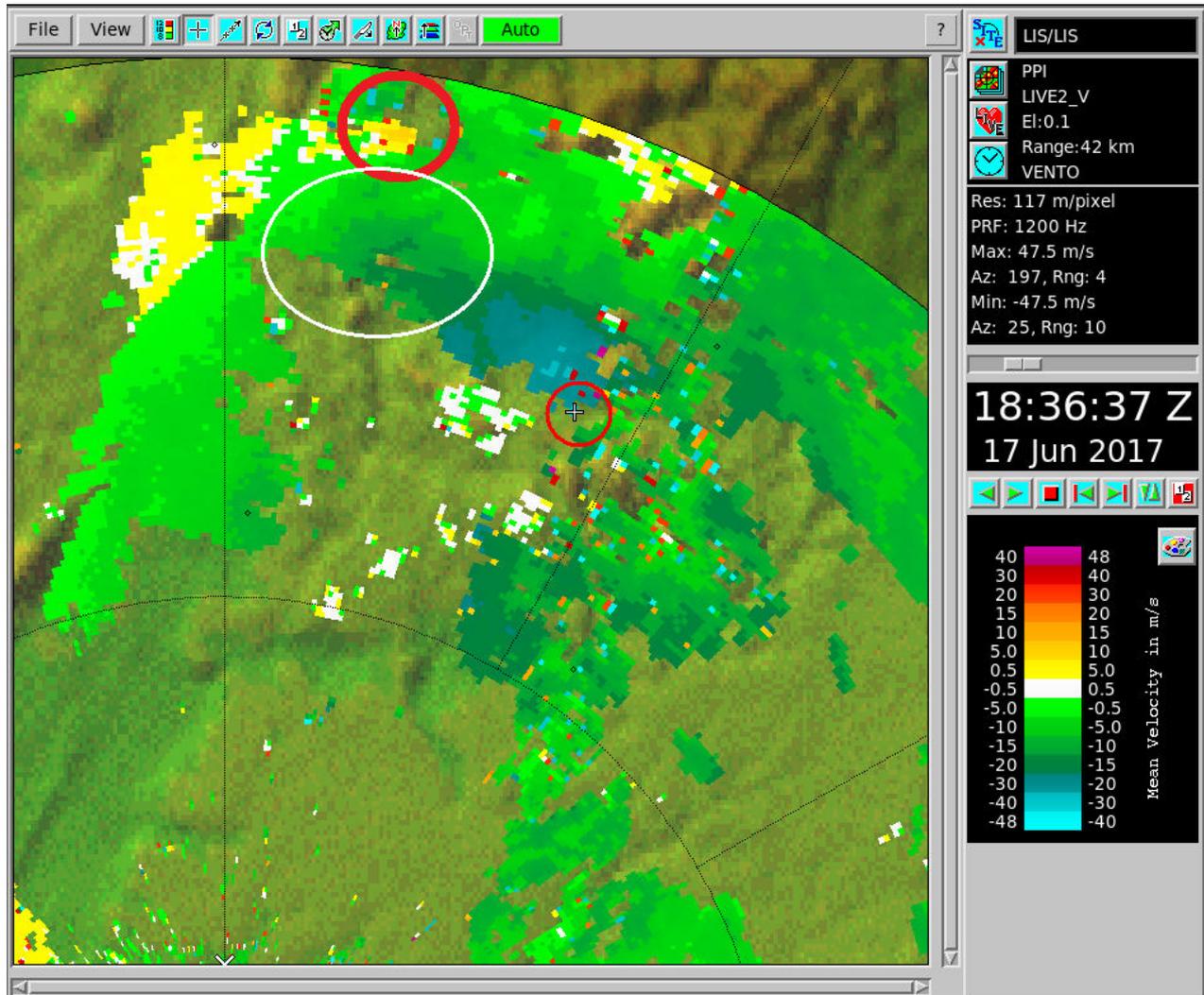


Figura 30 – Imagem de PPV, em m/s (0.1° de elevação) do radar de C/CL, 18:36 UTC, 17 junho 2017. Assinalada, com círculo pequeno a vermelho, a área onde foi detetado o valor máximo de V observado neste *downburst*, 32.4 m/s (116.6 km/h). Assinalada área elíptica, onde aumentou o preenchimento no campo da velocidade Doppler, face às 18:26 UTC (Figura 29). Assinalada com círculo vermelho (traço grosso) pequena assinatura de convergência.

O súbito aumento observado na concentração e distribuição de retrodifusores, entre as 18:26 e as 18:36 UTC, na área situada a noroeste da referida assinatura de *downburst*, ter-se-á ficado provavelmente a dever à intensificação da pluma do incêndio, como se discutirá adiante. Não obstante o melhor preenchimento espacial, não são identificáveis assinaturas relevantes a noroeste da assinatura de *downburst* que tem vindo a ser referida, no padrão da velocidade Doppler. Esta circunstância será explicável se, nesse setor, o rumo dos ventos aos níveis observados pelo radar for praticamente perpendicular ao feixe radar, ou de menor intensidade ou uma combinação de ambos os fatores. Em todo o caso, os valores da velocidade Doppler baixos impossibilitam a deteção de padrões relevantes. A assinatura de convergência assinalada na Figura 30 não é persistente, pelo que não é conclusiva.

4.3 Evolução da refletividade sobre a área de Pedrogão Grande

No sentido de minorar as dificuldades observacionais, foram utilizados outros tipos de produto radar neste estudo, entre os quais o dos Topos dos Ecos (TOPS). Durante a maior parte do período em análise, os topos não ultrapassaram os 10 km de altitude, em particular sobre a área de referência (Figura 31).

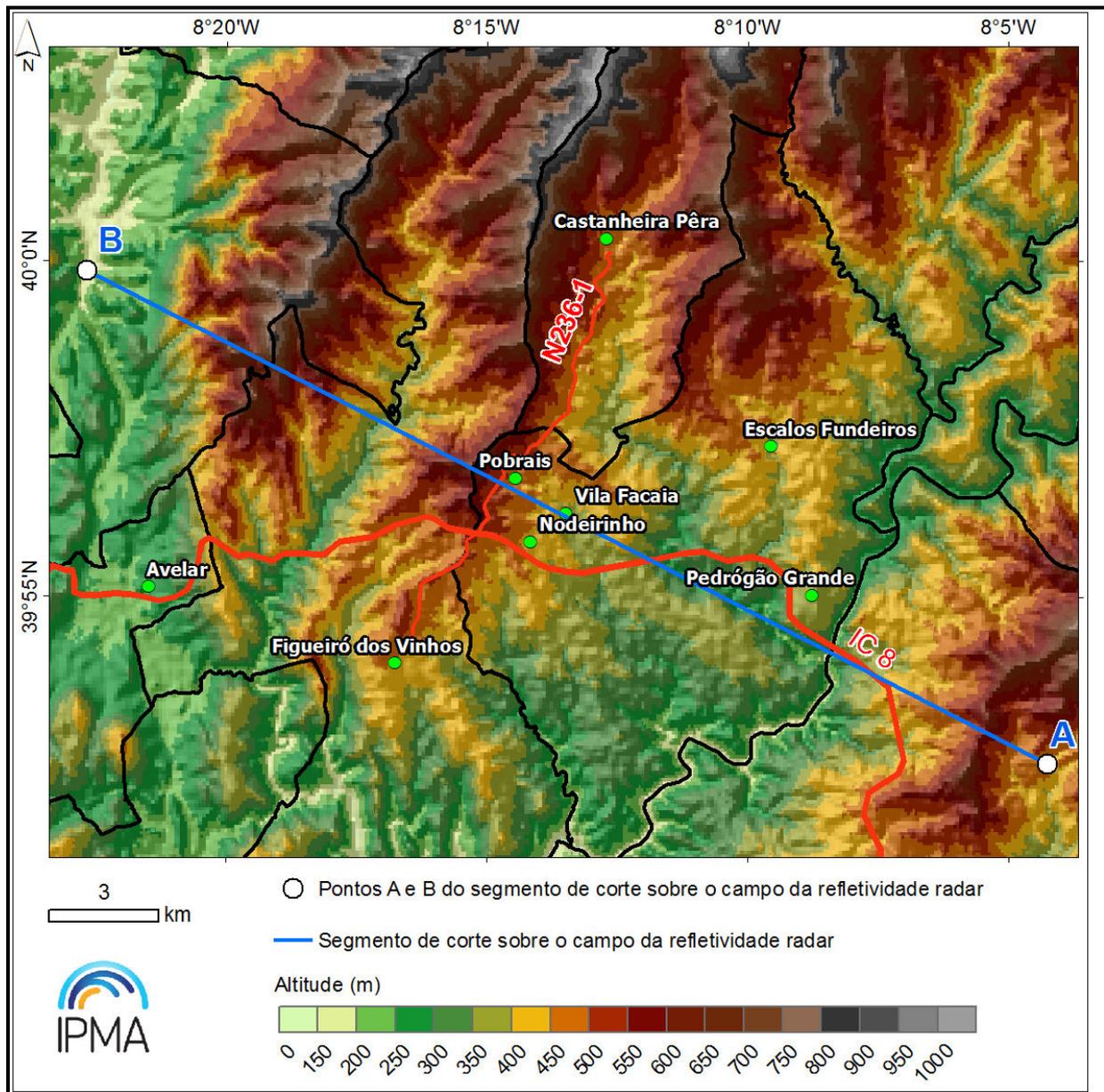


Figura 31 – Área de referência considerada para o presente estudo. Secção de corte (segmento AB), a azul, é visível no contexto das principais localidades, vias rodoviárias e orografia. Constitui o plano de corte final, selecionado como referência dos cortes verticais efetuados sobre o campo da refletividade radar.

Porém, nos instantes 18:50-19:00 UTC (19:50-20:00 hora local) e 19:40-19:50 UTC (20:40-20:50 hora local), os topos terão atingido os 13 a 14 km de altitude. Na Figura 32 e na Figura 33 apresentam-se, a título exemplificativo, imagens do produto TOPS para o período 18:40-19:10 UTC (19:40-20:10 hora local), incluindo cortes verticais sobre o campo da refletividade efetuados sobre a área de referência. Note-se que estas secções de corte não correspondem exatamente à secção indicada na Figura 31.

Uma observação preliminar destas imagens sugeria a ocorrência de um fenómeno de *overshooting*, resultante de uma clara intensificação de movimentos verticais ascendentes nesta zona, por volta das 18:50 UTC. Uma análise posterior mais detalhada, revelou tratar-se de uma provável ativação de uma pluma de incêndio e não da intensificação de uma nuvem comum, constituída por hidrometeoros. Embora o radar de C/CL esteja equipado com tecnologia de polarização simples, a qual não permite efetuar a discriminação do tipo de retrodifusor (isto é, não permite distinguir, por exemplo, precipitação e partículas de fumo), a observação meticulosa de sucessivos PPZ permitiu identificar, subjetivamente, a presença de um padrão associável a pluma de incêndio na área de referência, com base em critérios de persistência e evolução. Acresce que o radar de A/PG, embora não considerado para este estudo dada a sua instalação a muito maior altitude face ao radar de C/CL (1100 m versus 200 m), está dotado de tecnologia de polarização dupla. Este facto permitiu que a refletividade presente na zona identificada como pluma tivesse sido, pelo menos parcialmente, classificada por aquele sistema como ecos “não meteorológicos”. No presente contexto, esta classificação é coerente com a presença de partículas de fumo em suspensão.

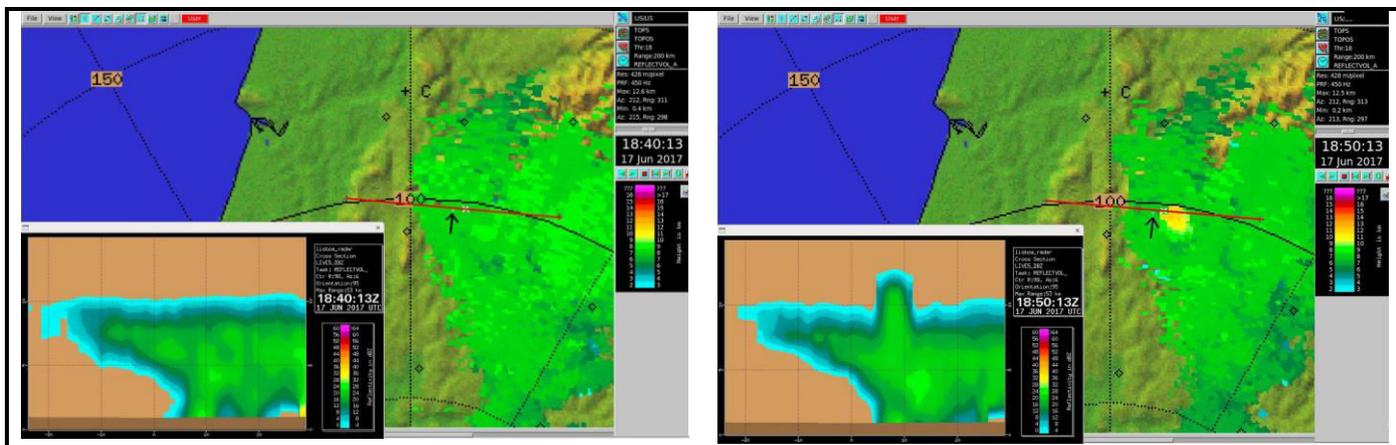


Figura 32 – Produto TOPS (km) do radar de C/CL, 17 junho 2017. Cortes verticais efetuados sobre a área de referência: a) 18:40 UTC (esquerda); b) 18:50 UTC (direita).

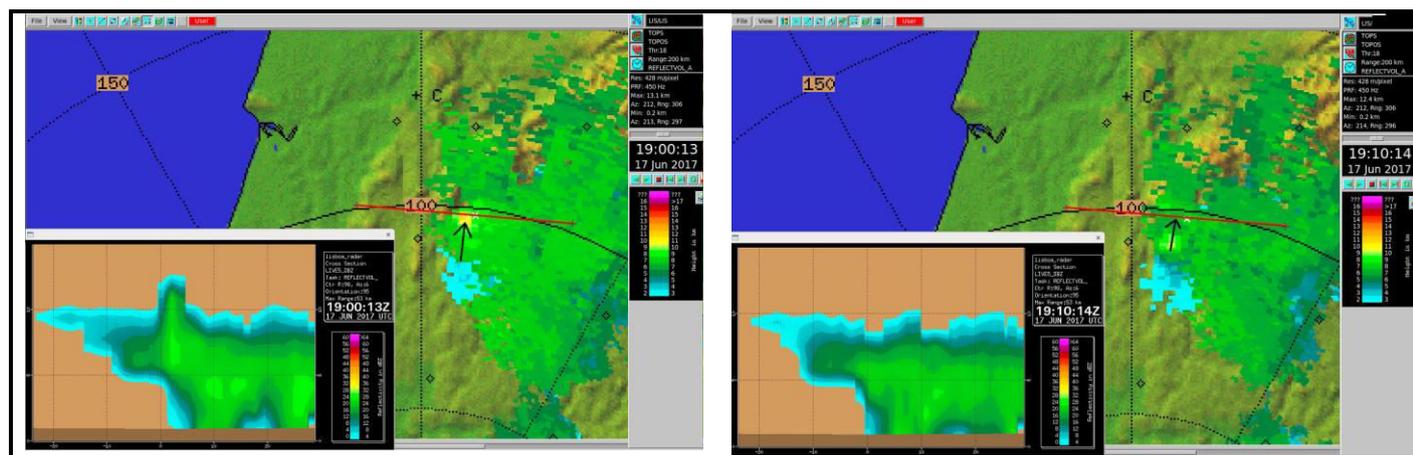


Figura 33 – Produto TOPS (km) do radar de C/CL, 17 junho 2017. Cortes verticais efetuados sobre a área de referência: a) 19:00 UTC (esquerda); b) 19:10 UTC (direita).

Tratando-se da pluma associada ao incêndio, no dia 17 de junho, foram efetuados sucessivos cortes verticais sobre o campo de refletividade (não apresentados), com diversas orientações, no sentido de procurar verificar como evoluiu esta pluma no decurso do tempo. Foi, assim, possível identificar uma secção de corte segundo a direção considerada mais representativa e ilustrativa da referida evolução, explicitada na Figura 31 (segmento de reta a azul). Sobre esta secção de corte, no período compreendido entre as 17:00 e as 18:10 UTC (não mostrado), a inspeção do campo da refletividade revelou a presença de um padrão, com extensão vertical inferior a 5000 m, e cuja evolução temporal era compatível com a presença de uma pluma de incêndio, com base nos referidos critérios de persistência e evolução. Esta pluma foi também observada num produto de projeção horizontal (não mostrado), tendo-se verificado que exibia uma orientação quase perpendicular à da secção de corte considerada. Portanto, a pluma apresentava, no período 17:00-18:10 UTC, uma orientação segundo o quadrante norte (cerca de 33° de azimute) aos níveis de cerca de 1000 m, consistente com o rumo do vento predominante naquela região. Durante este período, o referido padrão evoluía em progressão lenta para oeste, ao longo da secção de corte.

Na Figura 34 e na Figura 35 pode ser acompanhada a evolução da refletividade e extensão vertical dos ecos durante o período 18:20-20:00 UTC, segundo a secção de corte explicitada (ver Figura 31). No corte vertical das 18:20 UTC observa-se o padrão de pluma de incêndio, entre os níveis mais baixos e os 5000 m de altitude, situado por debaixo de um outro padrão de refletividade, associável à bigorna das células convectivas, situado a níveis entre os 5 e os 11 km. Estas células propagavam-se de leste para oeste (sentido de A para B, na secção de corte). Durante este período, observou-se uma evolução muito significativa da refletividade e, particularmente, da extensão vertical do padrão associável a pluma de incêndio (ou pluma de incêndio misturada com hidrometeoros). A primeira de duas intensificações observadas no padrão de pluma iniciou-se pelas 18:20-18:30 UTC, tendo atingido o auge pelas 18:50-19:00 UTC, período em que alcançou cerca de 13 km de extensão vertical, situando-se portanto acima do nível da bigorna (Figura 34). Pelas 19:10 UTC a refletividade do padrão de pluma, nos seus níveis mais baixos, decresceu um pouco, assim como a respetiva altitude. A segunda intensificação iniciou-se pelas 19:20-19:30 UTC, tendo atingido o auge pelas 19:40 UTC,

instante em que o topo do padrão de pluma (ou pluma misturada com hidrometeoros) se situava a cerca de 14 km de altitude (Figura 35).

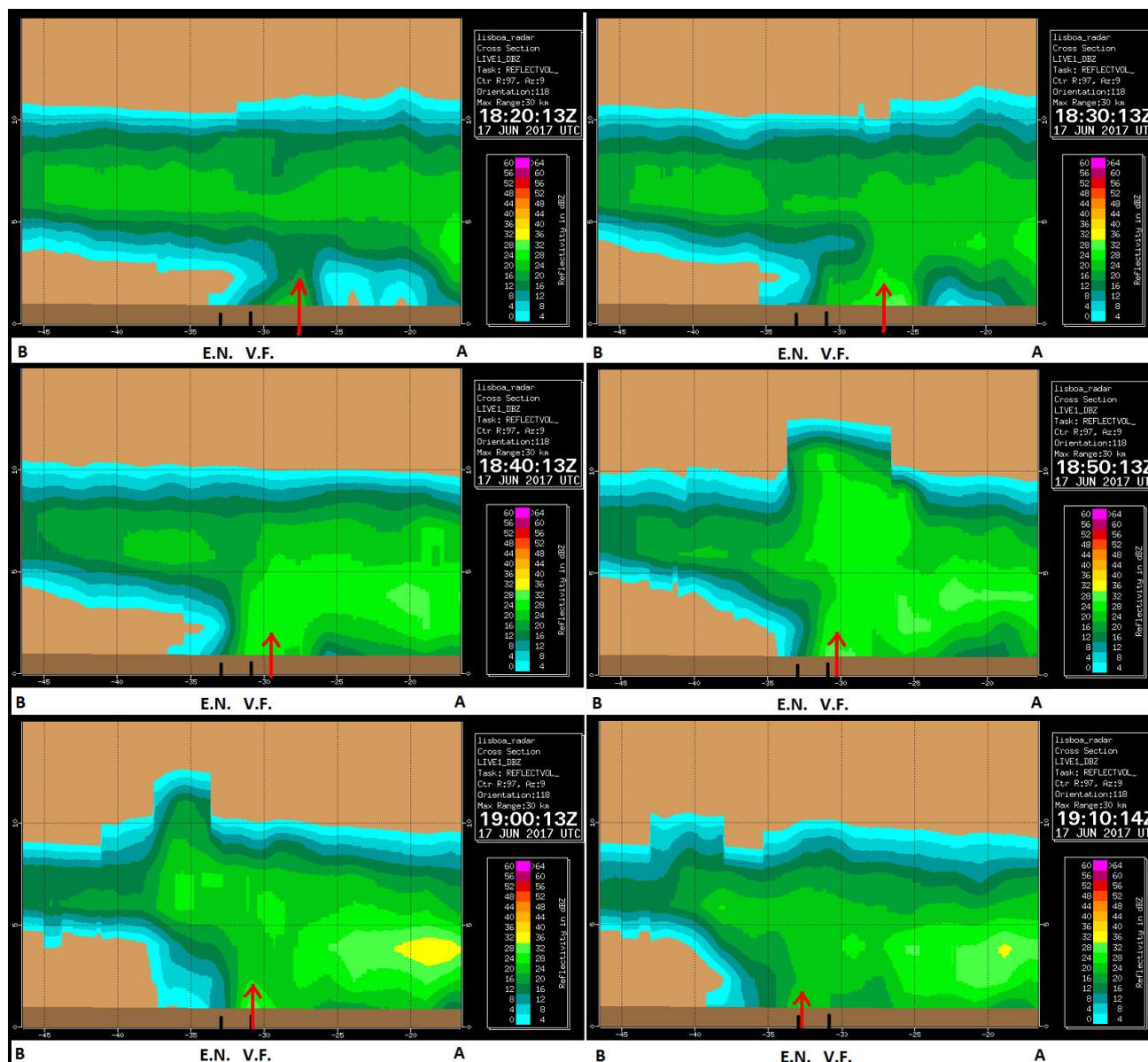


Figura 34 - painel de cortes sobre Z: cortes verticais efetuados sobre o campo da refletividade radar (dBZ), radar de C/CL, 17 junho 2017 (18:20-19:10 UTC). Extremos da secção AB, conforme Figura 31; escalas vertical e horizontal em km; V.F. – Vila Facaia, E.N. – EN 236-1; seta vertical assinala axóide da pluma a baixa altitude (secção com extensão aproximada de 30 km).

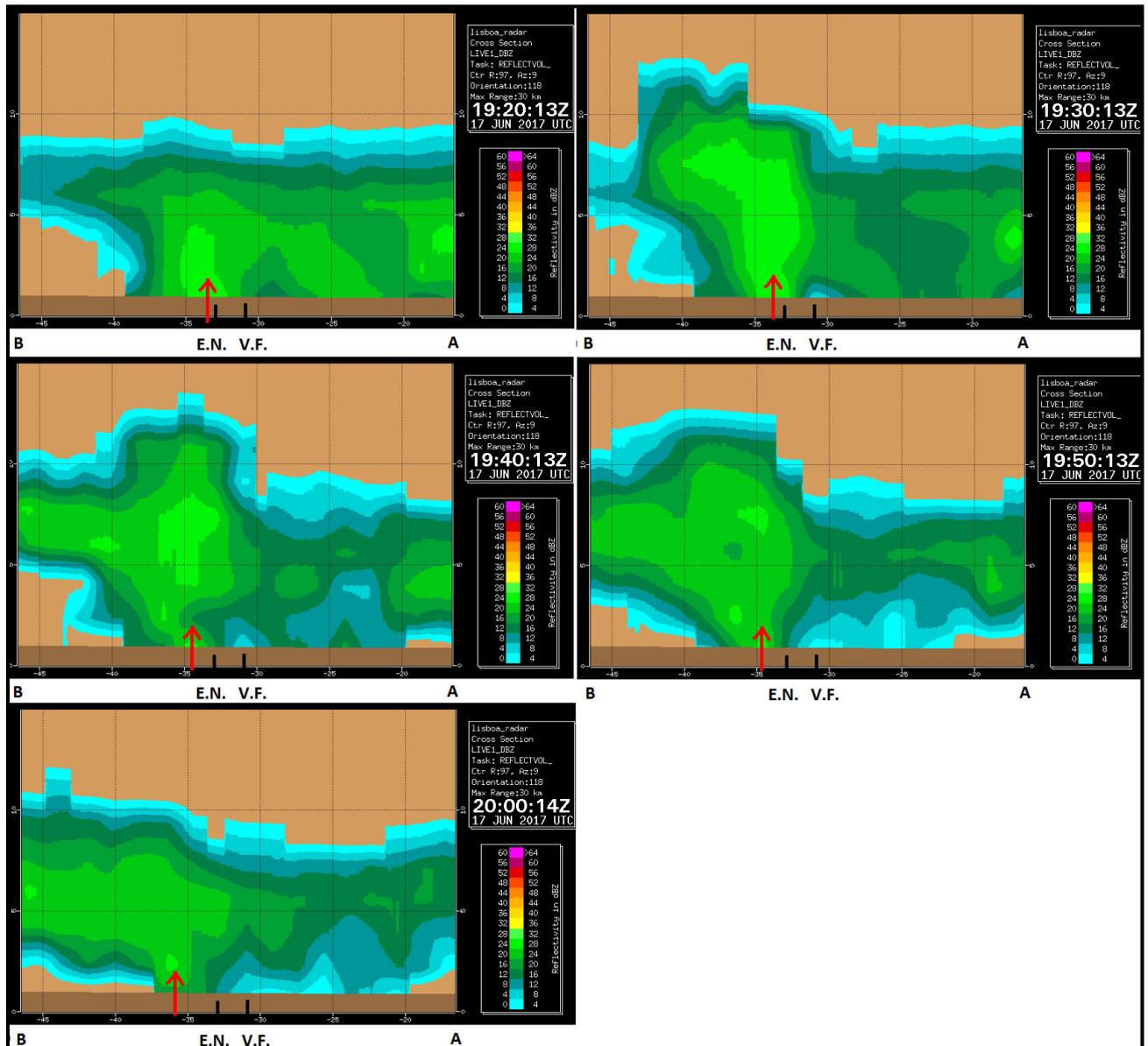


Figura 35 painel de cortes sobre Z: cortes verticais efetuados sobre o campo da refletividade radar (dBZ), radar de C/CL, 17 junho 2017 (19:20-20:00 UTC). Extremos da secção AB, conforme Figura 31; escalas vertical e horizontal em km; V.F. – Vila Facaia, E.N. – EN 236-1; seta vertical assinala axóide da pluma a baixa altitude (secção com extensão aproximada de 30 km).

Não foi objetivamente possível identificar a frente de rajada de um *outflow* convectivo, escoamento tipicamente em camada a baixa altitude, que possa ter afetado a área. Este facto pode ter ficado a dever-se à orientação desfavorável, face ao feixe radar, dos rumos do vento envolvidos e, possivelmente, ao facto de as observações radar não detetarem circulações abaixo de 900-950 m de altitude, na elevação mais baixa, sobre a região. No entanto, este facto objetivo não exclui a possibilidade de que um fenómeno deste tipo possa ter-se propagado sobre a área e ter tido impacto na evolução da pluma, anteriormente referida.

Com efeito, é de admitir que um escoamento turbulento associado a *downburst* tenha alcançado a posição da pluma observada pelo radar, no período compreendido entre as 18:16 e as 18:26 UTC (19:16 e 19:26 hora local), uma vez que foi este o primeiro período de intensificação da pluma. Embora esta seja observada a “baixa altitude”, haverá que ter presente que estes termos significam observação 900-950 m de altitude e, por outro lado, que o solo na região onde foi detetado o padrão de pluma se encontra a cotas de 400-450 m de altitude, substancialmente abaixo. Ainda assim, foi avaliada a velocidade de progressão do axóide do padrão de pluma à menor altitude possível (cerca de 900 m), segundo a secção de corte efetuada, e que se representa na Tabela 4.

Tabela 4 – Velocidade do padrão de pluma segundo a secção de corte considerada na área de referência

| Período (UTC) | V (km/h) |
|----------------------|-----------------|
| 18:30 – 19:00 | 8 |
| 19:00 – 19:30 | 6 |
| 19:30 – 20:00 | 4 |

4.4 - Considerações

- No dia 17 de junho de 2017, com a rede de estações de superfície do IPMA, foi possível identificar uma série de perturbações de origem convectiva (*outflows* convectivos), cujas frentes de rajada afetaram diversos locais de parte do centro do território do continente e parte do Alto-Alentejo. Na estação de Proença-a-Nova foi observada uma rajada de 85 km/h, que se destaca entre os demais valores significativos observados noutros locais. Essas perturbações foram o reflexo de *downbursts*, fenómenos em que correntes descendentes extremamente fortes e organizadas, ao atingir o solo, criam um escoamento horizontal divergente.
- Foi efetuada uma primeira análise observacional baseada no campo da refletividade observado pelo radar de C/CL. Esta análise permitiu a elaboração de um mapa de isócronas representativas de diversos *outflows* convectivos cuja frente de rajada foi possível identificar. Posteriormente, foi efetuado um outro tipo de análise, essencialmente fundamentado na identificação e interpretação de padrões de velocidade Doppler, tendo em vista a identificação de *downbursts*, especialmente na área de referência apresentada, região onde esta foi uma ferramenta essencial, dada a ausência de uma suficiente distribuição de retrodifusores. Pelas 18:36 UTC, sobre uma região situada um pouco a sul de Cardigos/Mação, foi identificada uma assinatura de *downburst* em que foi observado o valor mais elevado da velocidade do vento instantâneo estimado por radar (aproximadamente 117 km/h a cerca de 650 m da altitude) em associação a um aglomerado convectivo. Não obstante esta constatação, não foi possível identificar outras assinaturas relevantes noutros setores do aglomerado convectivo, circunstância que será explicável pelo facto de nas outras áreas o rumo dos ventos em níveis baixos ser presumivelmente praticamente perpendicular ao feixe radar.
- Ainda assim, com o recurso a produtos de altitude do topo dos ecos, à execução de cortes verticais sobre o campo da refletividade e ao do campo da velocidade Doppler, é de admitir a possibilidade de que um *outflow* convectivo se tenha propagado sobre a região do incêndio de Pedrogão Grande.
- A análise de diagnóstico efetuada foi detalhada, morosa e envolveu interpretação subjetiva de observações radar, entre outras. No entanto, não se fundamentou apenas em conhecimento técnico-científico detido pelo estado da arte mas, também, numa série de outros elementos de contexto e circunstanciais, conhecidos após o incêndio de Pedrogão Grande. Estes elementos permitiram consolidar a avaliação das incidências de carácter meteorológico no episódio em estudo, na medida do atualmente permitido pelo referido estado da arte.

Referências bibliográficas:

Antonescu, B., Burcea, S. and Tănase, A., 2013: Forecasting the onset of cloud-to-ground lightning using radar and upper-air data in Romania. *Int. J. Climatol.*, 33: pp. 1579–1584. doi:10.1002/joc.3533.

Buck, Tyler L., Amitabh Nag e Martin J. Murphy, 2013: Improved Cloud-to-Ground and Intracloud Lightning Detection with the LS7002 Advanced Total Lightning Sensor. VAISALA.

Caracena, F. And M. W. Maier, 1987: Analysis of a Microburst in the FACE Meteorological Mesonetwork in Southern Florida. *Mon. Wea. Rev.*, 115, 969-985.

Cummins, K.L., Murphy, M.J., Bardo, E.A., Hiscox, W.L., Pyle, R.B. and Pifer, A.E., 1998: A Combined TOA/MDF Technology Upgrade of the U.S. National Lightning Detection Network. *Journal of Geophysical Research* 103: doi: 10.1029/98JD00153. issn: 0148-0227

Deus R., R. Fonseca, V. Prior, S. Correia, R. Carvalho, 2005: Descargas Elétricas Atmosféricas em Portugal Continental em 2002/2004, 4º Simpósio da APMG, Sesimbra.

Fuelberg, H.E., Ryan J. Walsh e Ari D. Preston, 2014: The extension of lightning flashes from thunderstorms near Cape Canaveral, Florida. *Journal of Geophysical Research: Atmospheres*, pp. 9965-9979.

Fujita, 1981: Tornadoes and *downbursts* in the context of generalized planetary scales. *J. Atmos. Sci.*, **38**, pp. 1511–1534.

Fujita, T.T., 1978: Manual of downburst identification for Project NIMROD. SMRP Research Paper 156, University of Chicago, 104 pp.

Fuquay, Donald M., 1982: Positive cloud-to-ground lightning in summer thunderstorms, *Journal of Geophysical Research*, vo.87, pp.7131-7140.

Gallin, L.J., Farges, T., Marchiano, R., Coulouvrat, F., Defer, E., Rison, W., Schulz, W. e Nuret, M., 2016: Statistical analysis of storm electrical discharges reconstituted from a lightning mapping system, a lightning location system, and an acoustic array. *Journal of Geophysical Research: Atmospheres*. Reserach article 10.1002/2015JD023745. pp 3929 - 3953.

Instituto de Meteorologia (IM), 2003: Os Fogos Florestais do Verão de 2003 em Portugal Continental, Lisboa.

James R. , Richard Kithil, Ronald L. Holle, Jim Allsopp e Mary Ann Cooper: 2017: The Science of Thunder, National Lightning Safety Institute (NLSI), Louisville, USA.

Larjavaara, M., J. Pennanen, T.J. Tuomi, 2005: Lightning that ignites forest fires in Finland, *Agricultural and Forest Meteorology*, vol.132, pp. 171-180.

Meisner, B. N., R. A. Chase, M. H. McCutchan, R. Mees, J. W. Benoit, B. Ly, D. Albright, D. Strauss and T. Ferryman, 1993: A lightning fire ignition assessment model, 12th Int. Conf. On Fire and For. Meteor. Jekyll Island, Georgia, Soc. of Amer. Foresters, pp. 172-178.

Nauslar, 2014: Examining the Lightning Polarity of Lightning Caused Wildfires, 23rd ILDC e 5th ILMC, Tucson, Arizona, USA.

Pinto, P., 2015: Extenso outflow convectivo no sul de Portugal continental. Relatório DivMV 16/2015, IPMA.

Rakov, V.A., 2013: The Physics of Lightning. *Surv Geophys*, DOI 10.1007/s10712-013-9230-6

Rorig M.L. e Sue Ferguson, 1999: Characteristics of Lightning and Wildland Fire Ignition in the Pacific Northwest, *Journal of Applied Meteorology*, vol.38, pp. 1565-1575.

VAISALA, 2015: TLP Series User's Guide, M211650EN-C 09/2015

Wakimoto, R.M., 1985: Forecasting Dry Microburst Activity over the High Plains. *Mon. Wea. Rev.*, **113**, 1131–1143.

Wolfson, M. M., 1988: Characteristics of Microbursts in the Continental United States, *The Lincoln Laboratory Journal*. Volume 1, Number 1.

Referências bibliográficas de sítios de internet:

Instituto de Conservação da Natureza e das Florestas (ICNF): <http://www.icnf.pt/portal/>, acesso em: 23-06-2017

National Aeronautics and Space Administration (NASA): <https://www.nasa.gov/>, acesso em: 22-06-2017

National Oceanic and Atmospheric Administration (NOAA): <http://www.lightningsafety.noaa.gov/> e <http://www.nssl.noaa.gov/education/svrwx101> , acesso em: 22-06-2017

National Lightning Safety Institute (NLSI): <http://lightningsafety.com/>, acesso em: 22-06-2017

VAISALA: <http://www.vaisala.com>, acesso em: 22-06-2017

Relatório coordenado por:

Nuno Moreira (Chefe de Divisão – DivMV)

Elaborado por:

Álvaro Silva- DivCA

Ilda Novo - DivMV

João Rio - DivMV

Nuno Moreira DivMV

Paulo Pinto - DivMV

Sandra Correia - DivMV

Sérgio Barbosa - DivMV

Tânia Cota - DivCA

Contribuições de:

Carla Barroso

Denise Diogo

Filipe Ferreira

Jorge Neto

Manuel João Lopes

Manuela Santos

Margarida Belo

Maria Isabel Monteiro

Maria Lourdes Bugalho

Nuno Simões

Paulo Narciso

Pedro Silva

Ricardo Ramos

Sandra Gomes

Vanda Pires

Victor Prior

ANEXOS ao Relatório
“Condições meteorológicas associadas ao
incêndio de Pedrógão Grande
de 17 junho de 2017”

ANEXOS – Índice

| | |
|---|----|
| FIGURA A. 1 – REDE DE ESTAÇÕES AUTOMÁTICAS DE SUPERFÍCIE DO IPMA..... | 3 |
| TABELA A. 1 - VALORES EXTREMOS DA TEMPERATURA MÁXIMA DO AR EM JUNHO | 4 |
| FIGURA A. 2 – EVOLUÇÃO DA TEMPERATURA E HUMIDADE RELATIVA DE 17 JUNHO ÀS 09UTC A 18 DE JUNHO ÀS 03 UTC NAS ESTAÇÕES METEOROLÓGICAS DE ANSIÃO, TOMAR, PROENÇA-A-NOVA..... | 5 |
| FIGURA A. 3 – EVOLUÇÃO DA DIREÇÃO E INTENSIDADE DO VENTO MÁXIMO DE 17 JUNHO ÀS 09UTC A 18 DE JUNHO ÀS 03 UTC NAS ESTAÇÕES METEOROLÓGICAS DE ANSIÃO, TOMAR E PROENÇA-A-NOVA. | 6 |
| FIGURA A. 4 – MAPAS DIÁRIOS DOS ÍNDICES DE RISCO DE INCÊNDIO RCM E ICRIF, OBSERVADOS NO DIA 17 DE JUNHO DE 2017 E PREVISTOS DO DIA ANTERIOR, (A) RCM OBSERVADO POR CONCELHO, (B) RCM PREVISTO POR CONCELHO, (C) PERCENTAGEM DA ÁREA DO CONCELHO COM RISCO ELEVADO (IOT25) DO ÍNDICE ICRIF OBSERVADO, (D) PERCENTAGEM DA ÁREA DO CONCELHO COM RISCO ELEVADO (IOT25) DO ÍNDICE ICRIF PREVISTO, (E) CLASSE DO PERCENTIL DE IOT25 OBSERVADA. | 7 |
| FIGURA A. 5 – MAPA COM A DISTRIBUIÇÃO ESPACIAL DE DEA (DADOS VALIDADOS PELO SISTEMA DE DETEÇÃO) DO TIPO NUVEM-SOLO OCORRIDAS NO PERÍODO DAS 12:00 ÀS 23: 59 UTC, NUM RAIOS DE 50 KM EM TORNO DO PONTO CONSIDERADO COMO INÍCIO DO INCÊNDIO. ADICIONALMENTE, NESTA FIGURA REPRESENTA-SE O ERRO DE LOCALIZAÇÃO ASSOCIADO A CADA DESCARGA, NA FORMA DE UMA ELIPSE. ASSINALA-SE O PONTO DE REFERÊNCIA A VERMELHO (NO CENTRO, COMO SENDO O INÍCIO DO INCÊNDIO) E AS DEA NUM RAIOS DE 25 E 50 KM DE ALCANCE DO MESMO. OS PONTOS ASSINALADOS A VERMELHO (SINAL POSITIVO) REPRESENTAM AS DESCARGAS POSITIVAS E OS PONTOS A AZUL (SINAL NEGATIVO) AS DESCARGAS NEGATIVAS. | 8 |
| FIGURA A. 6 – GRÁFICO COM A DISTRIBUIÇÃO TEMPORAL DE DEA (DADOS VALIDADOS PELO SISTEMA DE DETEÇÃO) DO TIPO NUVEM- SOLO E INTRA-NUVEM OCORRIDAS NO PERÍODO DAS 12:00 ÀS 23:59 UTC, NUM RAIOS DE 25 KM EM TORNO DO PONTO CONSIDERADO COMO INÍCIO DO INCÊNDIO. DESCARGAS INTRA-NUVEM (LINHA A AZUL CLARO), NUVEM-SOLO (LINHA A ROXO), NUVEM-SOLO POSITIVAS (LINHA A VERMELHO) E NUVEM-SOLO NEGATIVAS (LINHA A AZUL ESCURO). NO EIXO Y REPRESENTA-SE O NÚMERO DE REGISTOS DE DESCARGAS E NO EIXO X A SUA EVOLUÇÃO. | 9 |
| FIGURA A. 7 – GRÁFICO COM A DISTRIBUIÇÃO TEMPORAL DE DEA (DADOS VALIDADOS PELO SISTEMA DE DETEÇÃO) DO TIPO NUVEM- SOLO E INTRA-NUVEM OCORRIDAS NO PERÍODO DAS 12:00 ÀS 23:59 UTC, NUM RAIOS DE 50 KM EM TORNO DO PONTO CONSIDERADO COMO INÍCIO DO INCÊNDIO. DESCARGAS INTRA-NUVEM (LINHA A AZUL CLARO), NUVEM-SOLO (LINHA A ROXO), NUVEM-SOLO POSITIVAS (LINHA A VERMELHO) E NUVEM-SOLO NEGATIVAS (LINHA A AZUL ESCURO). NO EIXO Y REPRESENTA-SE O NÚMERO DE REGISTOS DE DESCARGAS E NO EIXO X A SUA EVOLUÇÃO. | 9 |
| DESCRIÇÃO - MODELO CONCEPTUAL DE DOWNBURST | 10 |
| FIGURA A. 8 – IMAGENS DE RADAR (CORUCHE/CL), MAXZ, PARÂMETRO REFLETIVIDADE, UTILIZADAS PARA IDENTIFICAÇÃO DOS OUTFLOWS CONVECTIVOS (15:00 ÀS 15:50 UTC, 17-06-2017). | 12 |
| FIGURA A. 9 – IMAGENS DE RADAR (CORUCHE/CL), MAXZ, PARÂMETRO REFLETIVIDADE, UTILIZADAS PARA IDENTIFICAÇÃO DOS OUTFLOWS CONVECTIVOS (16:00 ÀS 16:50 UTC, 17-06-2017). | 13 |
| FIGURA A. 10 – IMAGENS DE RADAR (CORUCHE/CL), MAXZ, PARÂMETRO REFLETIVIDADE, UTILIZADAS PARA IDENTIFICAÇÃO DOS OUTFLOWS CONVECTIVOS (17:00 ÀS 17:50 UTC, 17-06-2017). | 14 |
| FIGURA A. 11 – IMAGENS DE RADAR (CORUCHE/CL), MAXZ, PARÂMETRO REFLETIVIDADE, UTILIZADAS PARA IDENTIFICAÇÃO DOS OUTFLOWS CONVECTIVOS (18:00 ÀS 18:50 UTC, 17-06-2017). | 15 |
| FIGURA A. 12 – IMAGENS DE RADAR (CORUCHE/CL), MAXZ, PARÂMETRO REFLETIVIDADE, UTILIZADAS PARA IDENTIFICAÇÃO DOS OUTFLOWS CONVECTIVOS (19:00 UTC, 17-06-2017). | 16 |
| TABELA A. 2 - DESCARGAS ELÉTRICAS ATMOSFÉRICAS, 12:00-23:59 UTC, DO DIA 17-06-2017, BUFFER DE RAIOS 50 KM DO INÍCIO DO INCÊNDIO..... | 17 |

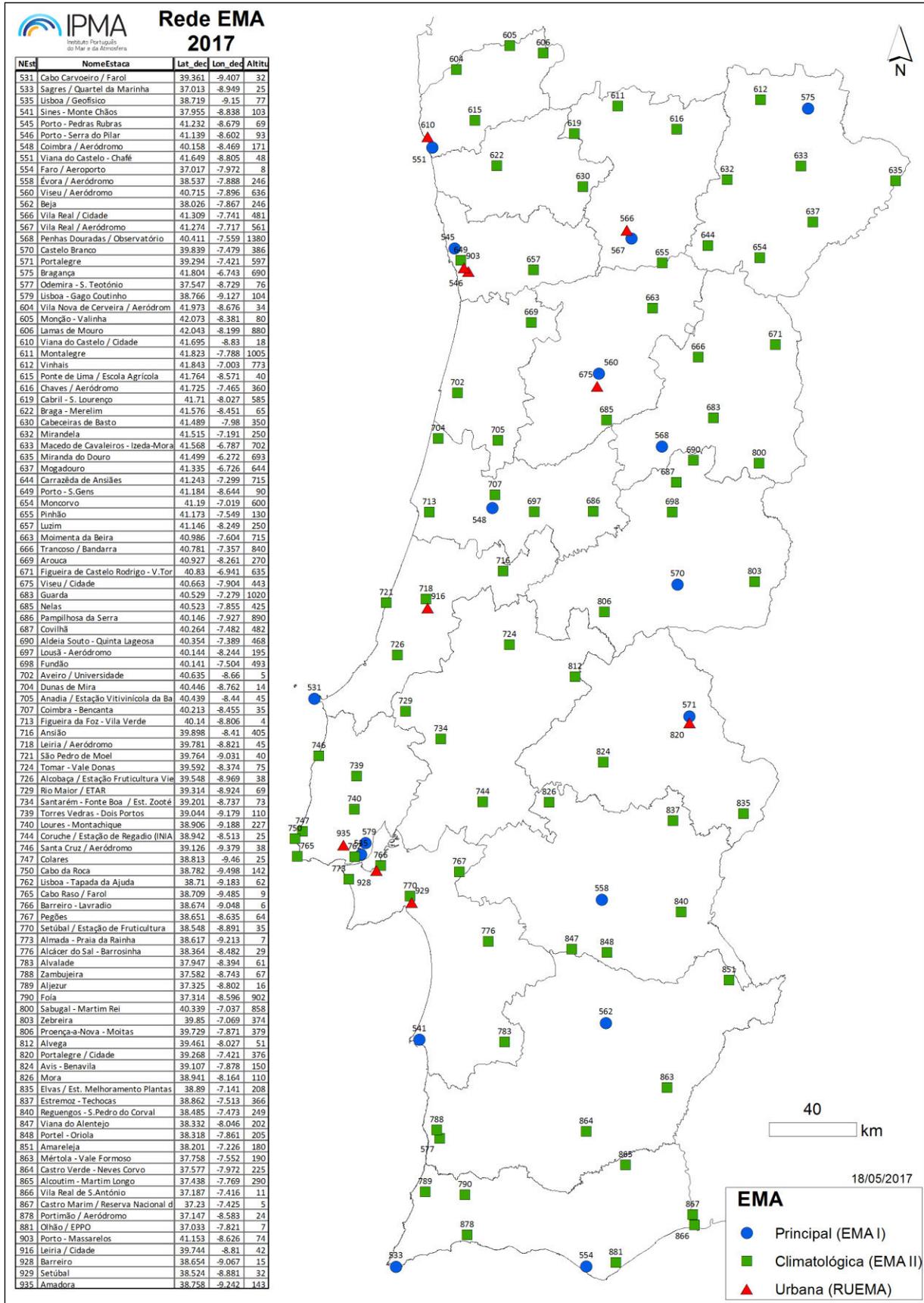


Figura A. 1 – Rede de estações automáticas de superfície do IPMA

Tabela A. 1 - Valores extremos da temperatura máxima do ar em junho

| Estação Meteorológica | Tmax 06-2017 (°C) | Dia | Tmax anteriormente observada (°C) | Data (dia-ano) |
|-----------------------------|----------------------|---------|--------------------------------------|-------------------|
| Bragança (1941) | 38.4 | 17 e 18 | 37.3 | 26-2012 |
| V. Real / CC (1992) | 38.0 | 17 | 37.3 | 29-2015 |
| V. Real (1941) | 40.4 | 17 | 38.5 | 26-1943 |
| Viseu/CC (1991) | 37.6 | 17 | 36.5 | 29-2015 |
| Penhas Douradas (1941) | 32.0 | 17 | 31.0 | 14-1981 |
| Guarda (1999) | 35.7 | 17 | 35.5 | 29-2015 |
| Santarém FB (1955) | 43.1 | 17 | 43.0 | 14-1981 |
| Castelo Branco (1985) | 41.3 | 17 | 40.6 | 29-2015 |
| Lisboa/G. C. (1982) | 40.8 | 17 | 39.3 | 19-2003 |
| Setúbal (1949) | 43.0 | 17 | 42.2 | 19-2003 |
| Évora CC (1995) | 43.0 | 17 | 42.1 | 29-2004 |
| Faro (1965) | 37.1 | 16 | 37.1 | 26-1991 |
| Sagres (2000) | 35.5 | 17 | 34.0 | 29-2004 |
| Chaves (1997) | 40.0 | 17 | 39.6 | 18-2003 |
| Mirandela (1941) | 43.3 | 17 | 42.1 | 29-2015 |
| Miranda do Douro (1943) | 40.6 | 17 | 39.3 | 29-2015 |
| Mogadouro (1980) | 40.9 | 17 | 38.9 | 29-2015 |
| Carrazeda de Ansiães (1980) | 38.4 | 17 | 37.0 | 29-2015 |
| Moncorvo (2005) | 40.4 | 17 | 40.3 | 29-2015 |
| Moimenta da Beira (2005) | 39.8 | 17 | 37.1 | 22-2005 |
| Trancoso (1999) | 38.1 | 17 | 36.1 | 29-2015 |
| Figueira C. Rodrigo (1999) | 40.3 | 17 | 39.2 | 29-2015 |
| Nelas (1961) | 40.0 | 17 | 38.9 | 13-1981 |
| Pampilhosa da Serra (2005) | 37.3 | 16 | 37.8 | 26-2012 |
| Covilhã (1992) | 40.7 | 17 | 39.9 | 29-2015 |
| Aldeia do Souto (1987) | 41.5 | 17 | 40.1 | 26-2012 |
| Sabugal (2000) | 36.6 | 17 | 38.7 | 26-2012 |
| Fundão (1958) | 41.5 | 17 | 39.5 | 01_2010 |
| Ansião (2000) | 41.6 | 17 | 40.6 | 26-2012 |
| Tomar (1996) | 43.1 | 17 | 42.0 | 26-2012 |
| Pegões (1941) | 43.7 | 17 | 43.3 | 14-1981 |
| Alcácer do Sal (1999) | 44.9 | 17 | 42.5 | 19-2003 |
| Zambujeira (1970) | 39.3 | 17 | 38.5 | 19-2003 |
| Aljezur (2005) | 40.0 | 17 | 38.1 | 26-2012 |
| Zebreira (1999) | 41.9 | 17 | 41.6 | 29-2015 |
| Proença-a-Nova (1996) | 40.3 | 17 | 40.6 | 26-2012 |
| Alvega (1949) | 44.5 | 17 | 43.5 | 26-2012 |
| Benavila/Avis (1999) | 43.5 | 17 | 42.2 | 26-2012 |
| Mora (1956) | 44.4 | 17 | 43.0 | 14-1981 |
| Elvas (1941) | 42.9 | 18 | 42.6 | 29-2004 |
| Estremoz (1996) | 41.0 | 16 e 17 | 40.6 | 29-2004 |
| Portel (1999) | 44.3 | 17 | 43.5 | 28-2004 |
| Amareleja (1963) | 43.8 | 17 | 43.7 | 28-2004 |
| Odemira (2005) | 41.0 | 17 | 40.5 | 26-2012 |

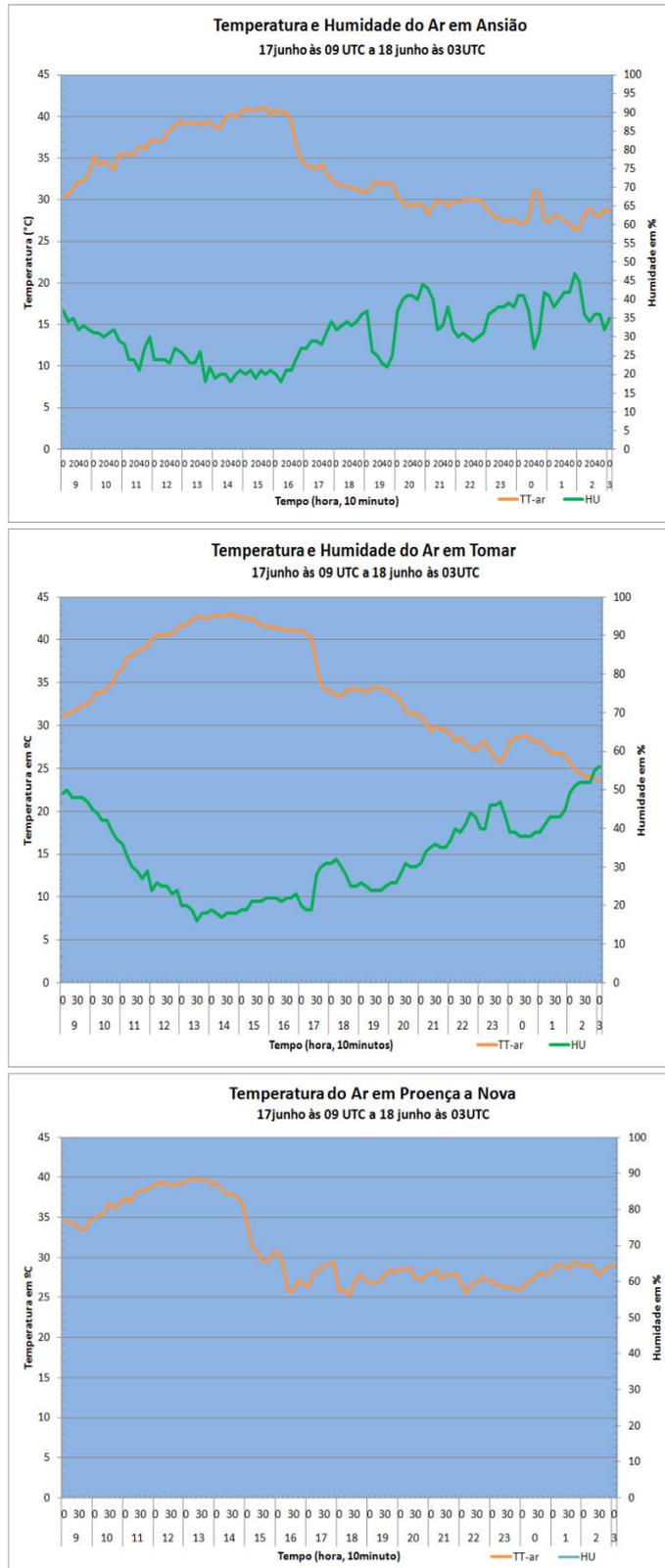


Figura A. 2 – Evolução da temperatura e humidade relativa de 17 junho às 09UTC a 18 de junho às 03 UTC nas estações meteorológicas de Ansião, Tomar, Proença-a-Nova.

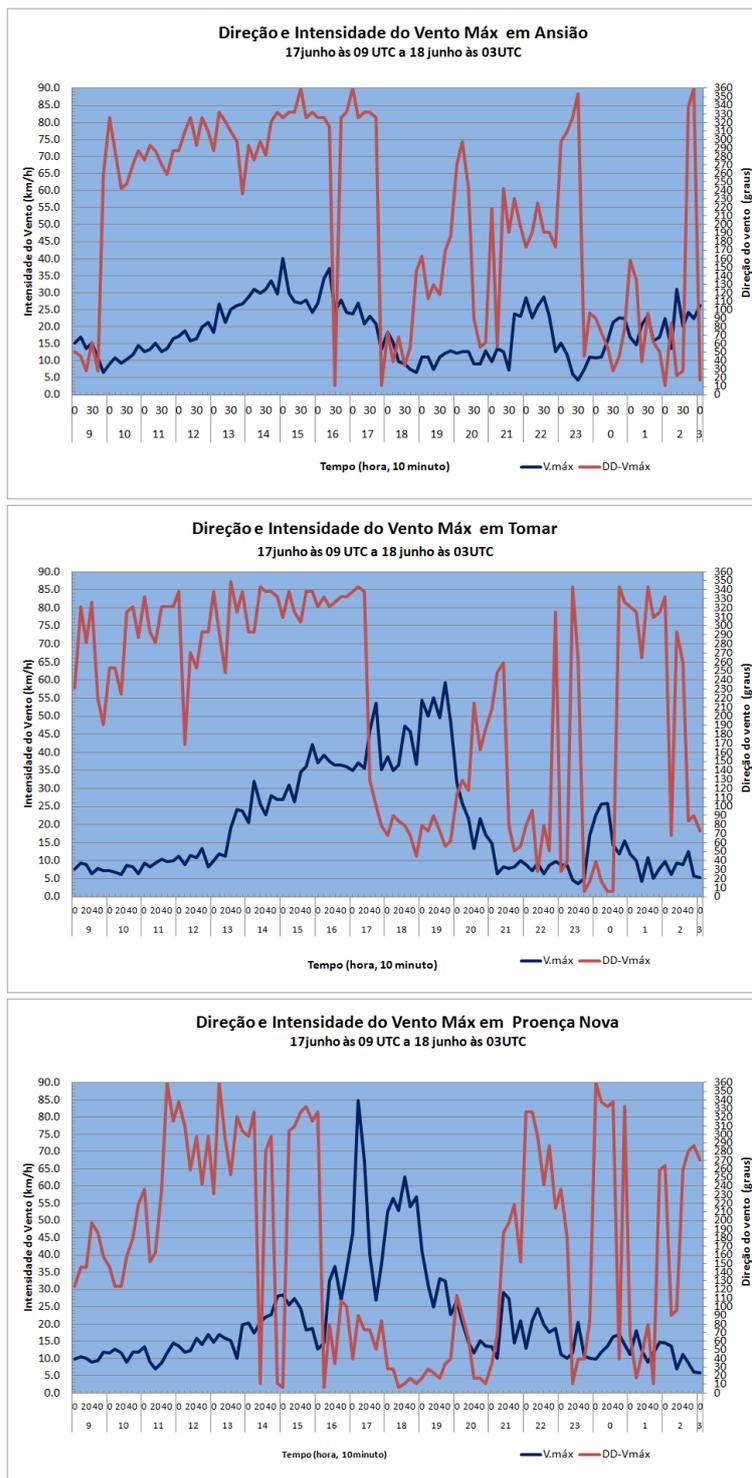


Figura A. 3 – Evolução da direção e intensidade do vento máximo de 17 junho às 09UTC a 18 de junho às 03 UTC nas estações meteorológicas de Ansião, Tomar e Proença-a-Nova.

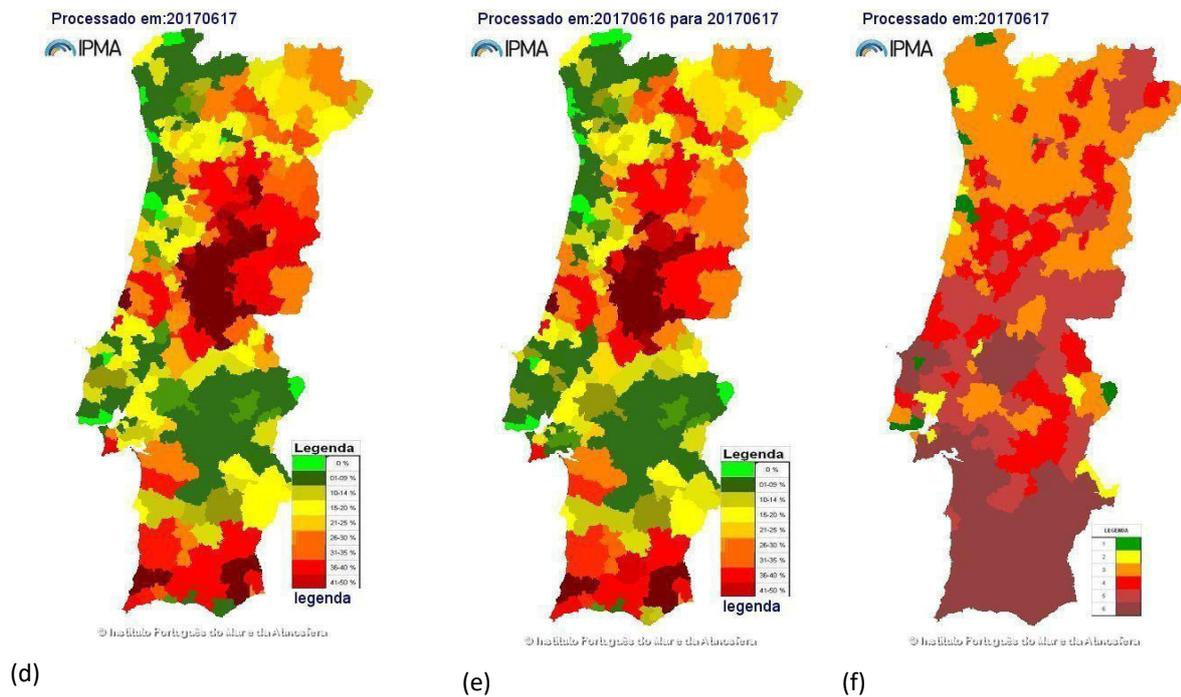
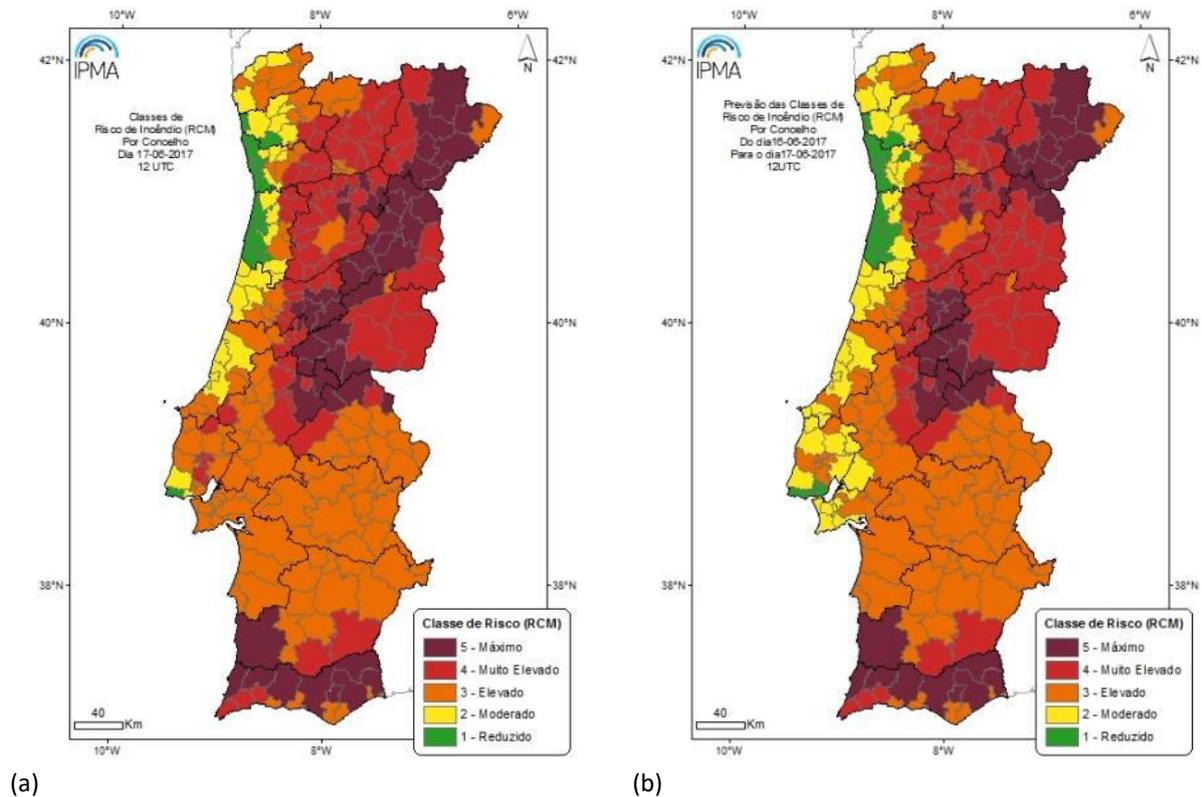


Figura A. 4 – Mapas diários dos índices de risco de incêndio RCM e ICRIF, observados no dia 17 de junho de 2017 e previstos do dia anterior, (a) RCM observado por concelho, (b) RCM previsto por concelho, (c) percentagem da área do concelho com risco elevado (IOT25) do índice ICRIF observado, (d) percentagem da área do concelho com risco elevado (IOT25) do índice ICRIF previsto, (e) classe do percentil de IOT25 observada.



DEA Nuvem - Solo (validadas)
Erro (elipse) associado a cada descarga
17 junho de 2017 (12:00 UTC às 23:59 UTC)

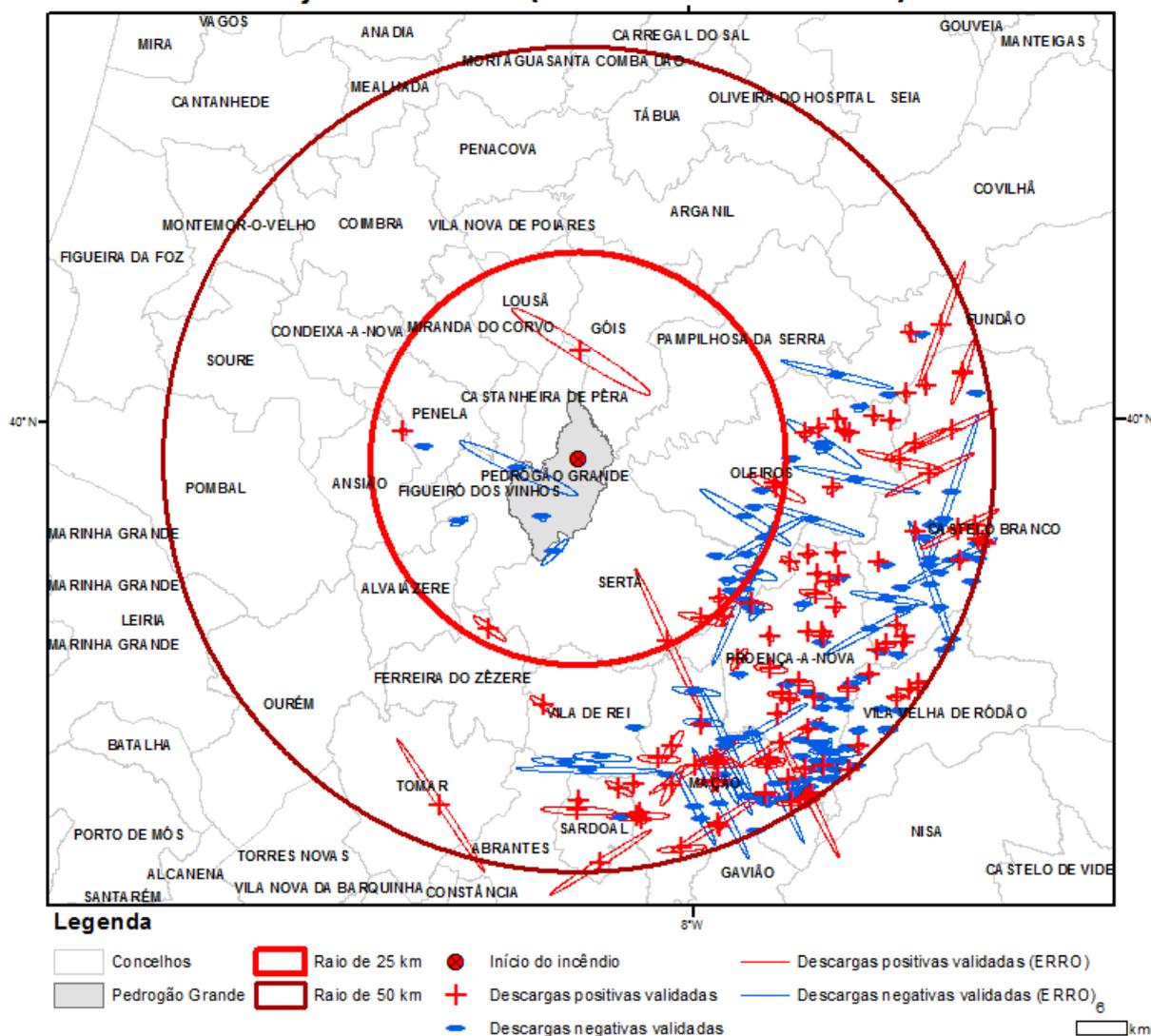


Figura A. 5 – Mapa com a distribuição espacial de DEA (dados validados pelo sistema de deteção) do tipo nuvem-solo ocorridas no período das 12:00 às 23:59 UTC, num raio de 50 km em torno do ponto considerado como início do incêndio. Adicionalmente, nesta figura representa-se o erro de localização associado a cada descarga, na forma de uma elipse. Assinala-se o ponto de referência a vermelho (no centro, como sendo o início do incêndio) e as DEA num raio de 25 e 50 km de alcance do mesmo. Os pontos assinalados a vermelho (sinal positivo) representam as descargas positivas e os pontos a azul (sinal negativo) as descargas negativas.

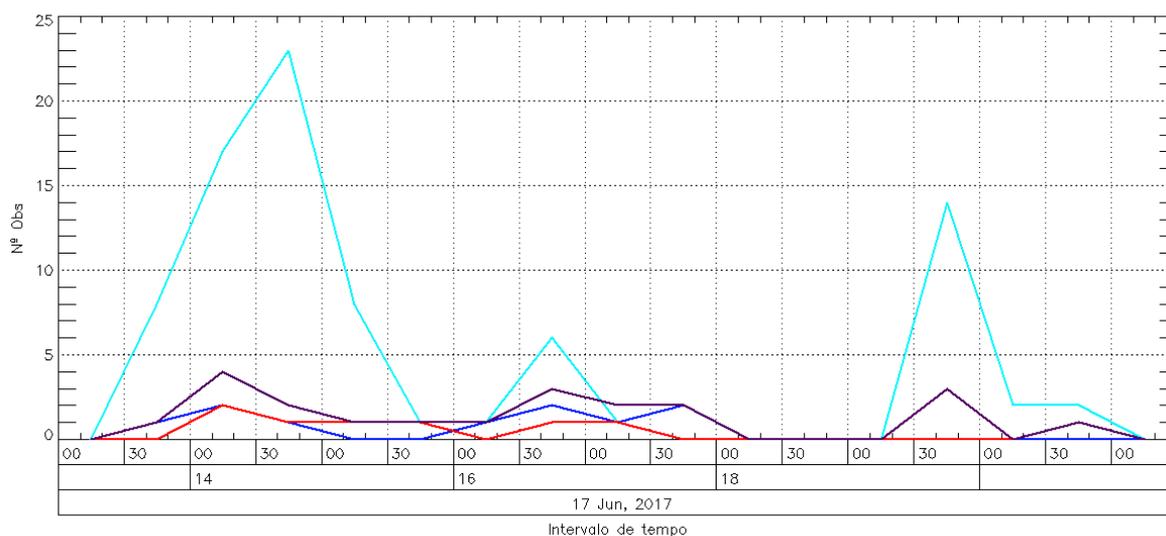


Figura A. 6 – Gráfico com a distribuição temporal de DEA (dados validados pelo sistema de deteção) do tipo nuvem-solo e intra-nuvem ocorridas no período das 12:00 às 23:59 UTC, num raio de 25 km em torno do ponto considerado como início do incêndio. Descargas intra-nuvem (linha a azul claro), nuvem-solo (linha a roxo), nuvem-solo positivas (linha a vermelho) e nuvem-solo negativas (linha a azul escuro). No eixo Y representa-se o número de registos de descargas e no eixo X a sua evolução.

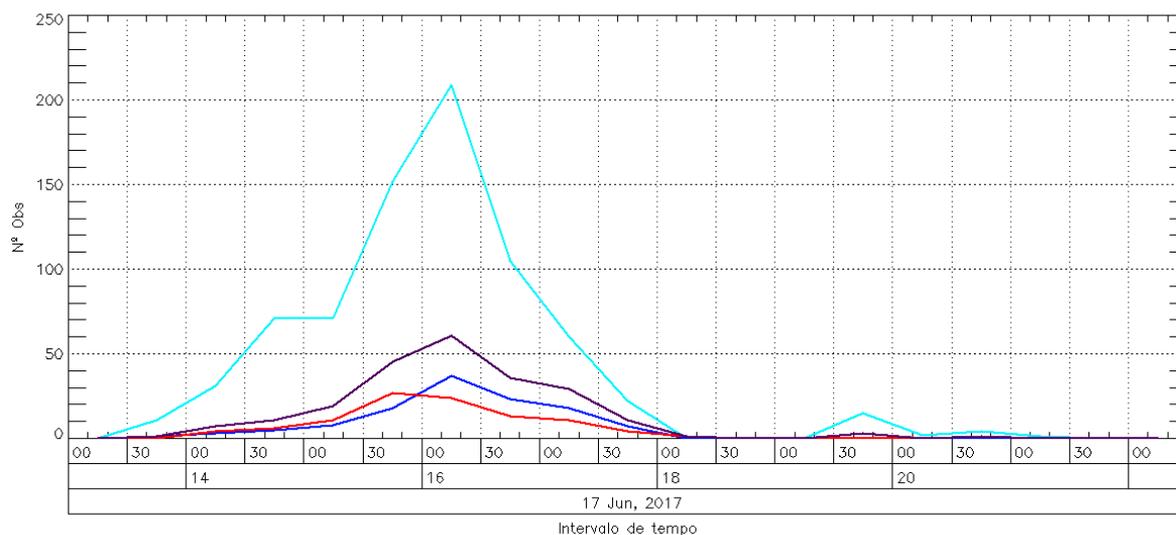


Figura A. 7 – Gráfico com a distribuição temporal de DEA (dados validados pelo sistema de deteção) do tipo nuvem-solo e intra-nuvem ocorridas no período das 12:00 às 23:59 UTC, num raio de 50 km em torno do ponto considerado como início do incêndio. Descargas intra-nuvem (linha a azul claro), nuvem-solo (linha a roxo), nuvem-solo positivas (linha a vermelho) e nuvem-solo negativas (linha a azul escuro). No eixo Y representa-se o número de registos de descargas e no eixo X a sua evolução.

Descrição - Modelo conceptual de *downburst*

Na década de 70 do século XX, T. Theodore Fujita descobriu um fenómeno de vento muito forte associado a tempestades convectivas, o qual nomeou de *downburst* - corrente descendente extremamente forte que, ao atingir o solo, cria um escoamento horizontal divergente (Fujita, 1978) muito intenso. Na Figura D.1 é apresentado um esquema de um *downburst*.

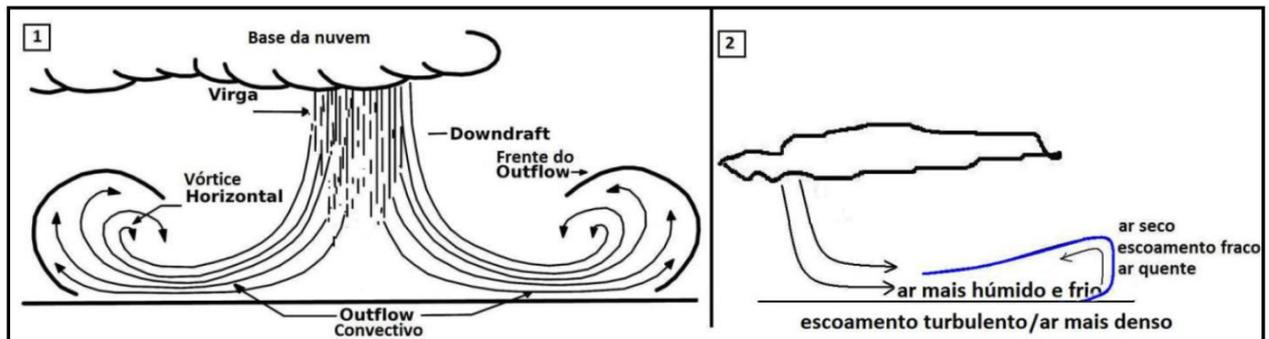


Figura D.1 – Esquema genérico de um *downburst* (Pinto, 2015).

Os *downburst* formam-se em associação a nuvens convectivas, em condições de instabilidade atmosférica moderada a forte. Um *downburst* pode ser classificado como *microburst* ou *macroburst*, consoante a escala envolvida. O termo *microburst* utiliza-se quando o fenómeno dura 2 a 5 minutos, afetando uma região com diâmetro inferior a 4 km (Fujita, 1981). Um *macroburst* dura 5 a 20 minutos afetando uma região com diâmetro superior a 4 km. Os *macroburst* intensos podem causar estragos equivalentes a um tornado F3 (Wakimoto, 1985).

Existem dois tipos de *downburst* (Wolfson, 1988):

a) *Downburst* seco: caracteriza-se pela existência de precipitação fraca ou nenhuma precipitação entre o início e o fim do período de ventos fortes. Este tipo de *downburst* (figura D.2) ocorre em associação a nuvens do tipo altocumulos ou cumulonimbus de base alta (acima de 3 km), na presença de baixa troposfera (até 3 km) muito seca.

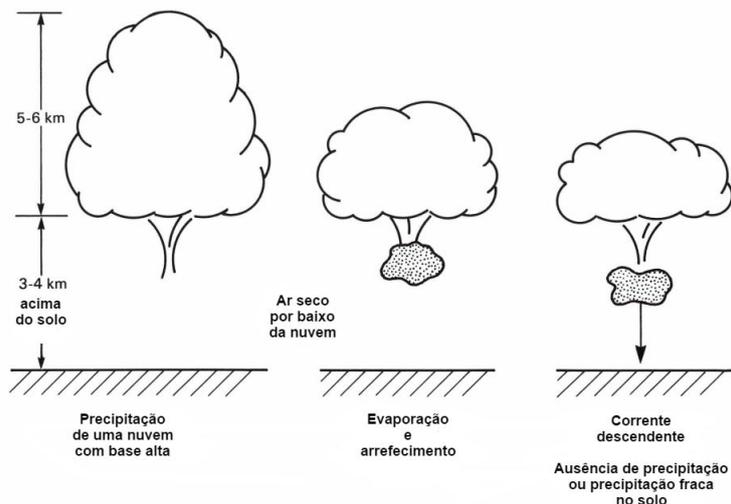


Figura D.2 – Esquema de um *downburst* seco (adaptado de Wolfson, 1988).

b) *Downburst* húmido: caracteriza-se pela existência de precipitação muito intensa, entre o início e o fim do período de ventos fortes, em associação a um cumulonimbos e a trovoada (figura D.3). Nestes eventos, os valores de precipitação acumulada numa hora podem ser superiores a 50 mm (Caracena e Maier, 1987).

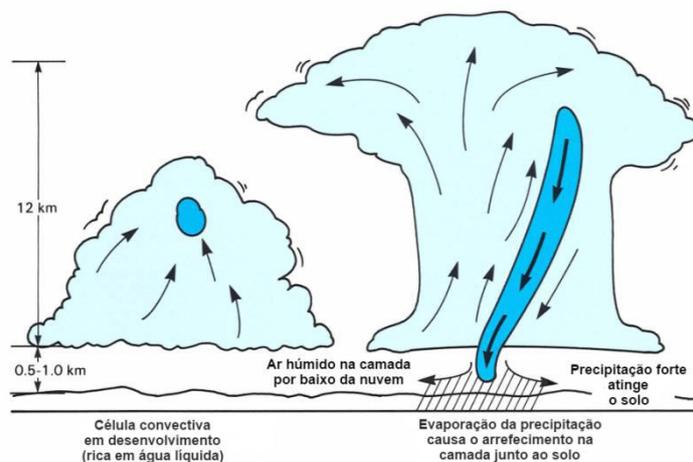


Figura D.3 – Esquema de um *downburst* húmido (adaptado de Wolfson, 1988).

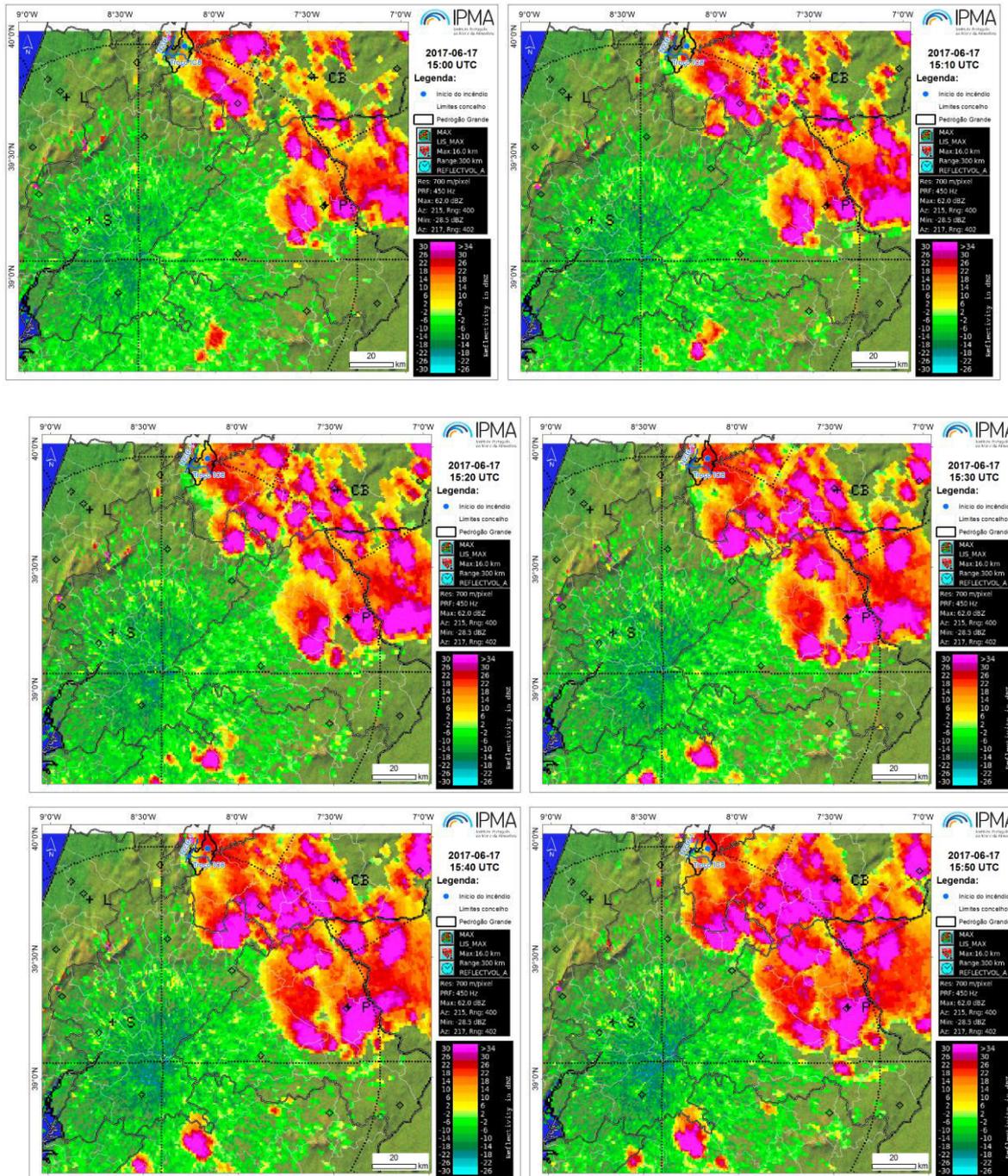


Figura A. 8 – Imagens de Radar (Coruche/CL), MAXZ, parâmetro refletividade, utilizadas para identificação dos outflows convectivos (15:00 às 15:50 UTC, 17-06-2017).

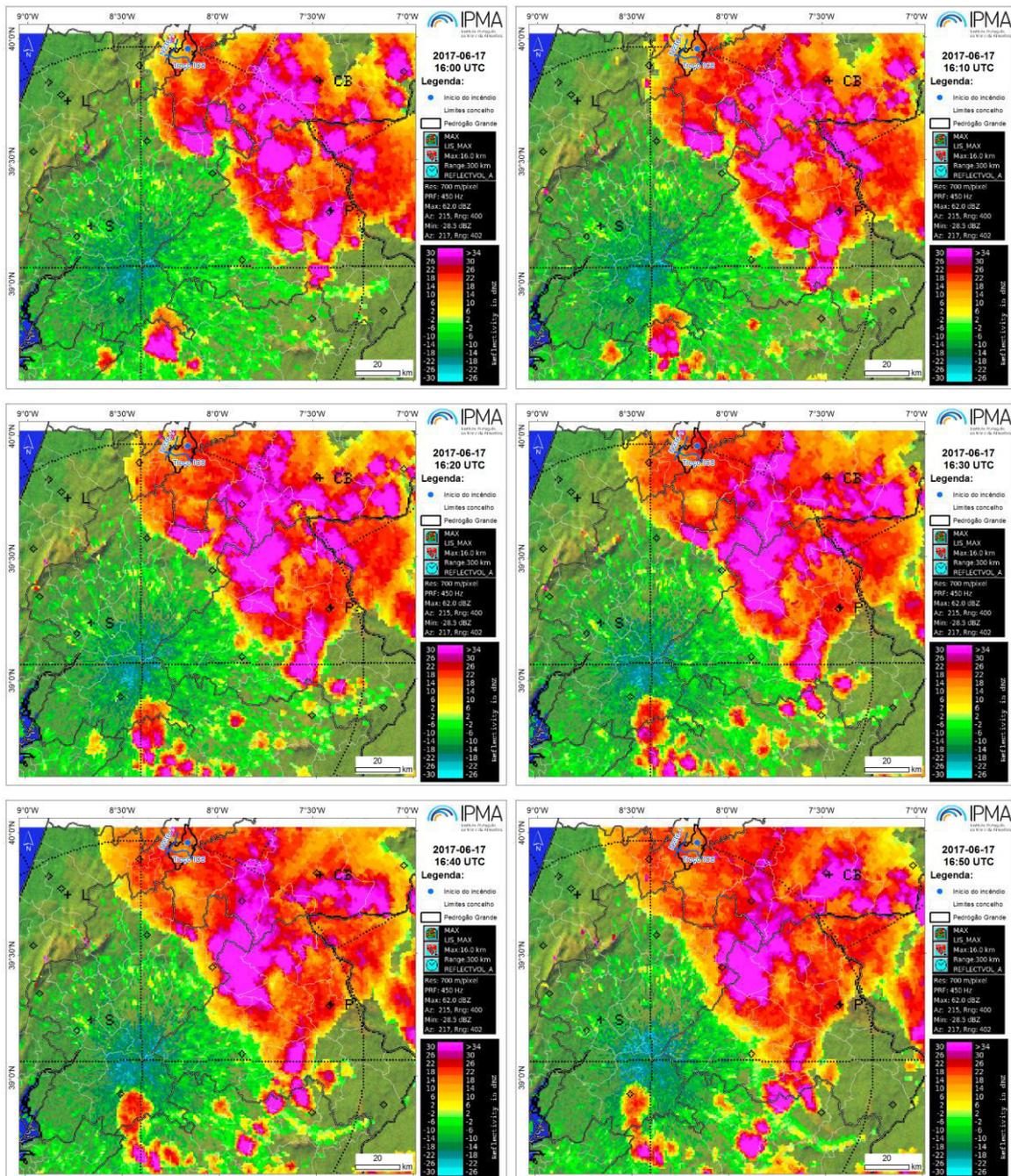


Figura A. 9 – Imagens de Radar (Coruche/CL), MAXZ, parâmetro refletividade, utilizadas para identificação dos outflows convectivos (16:00 às 16:50 UTC, 17-06-2017).

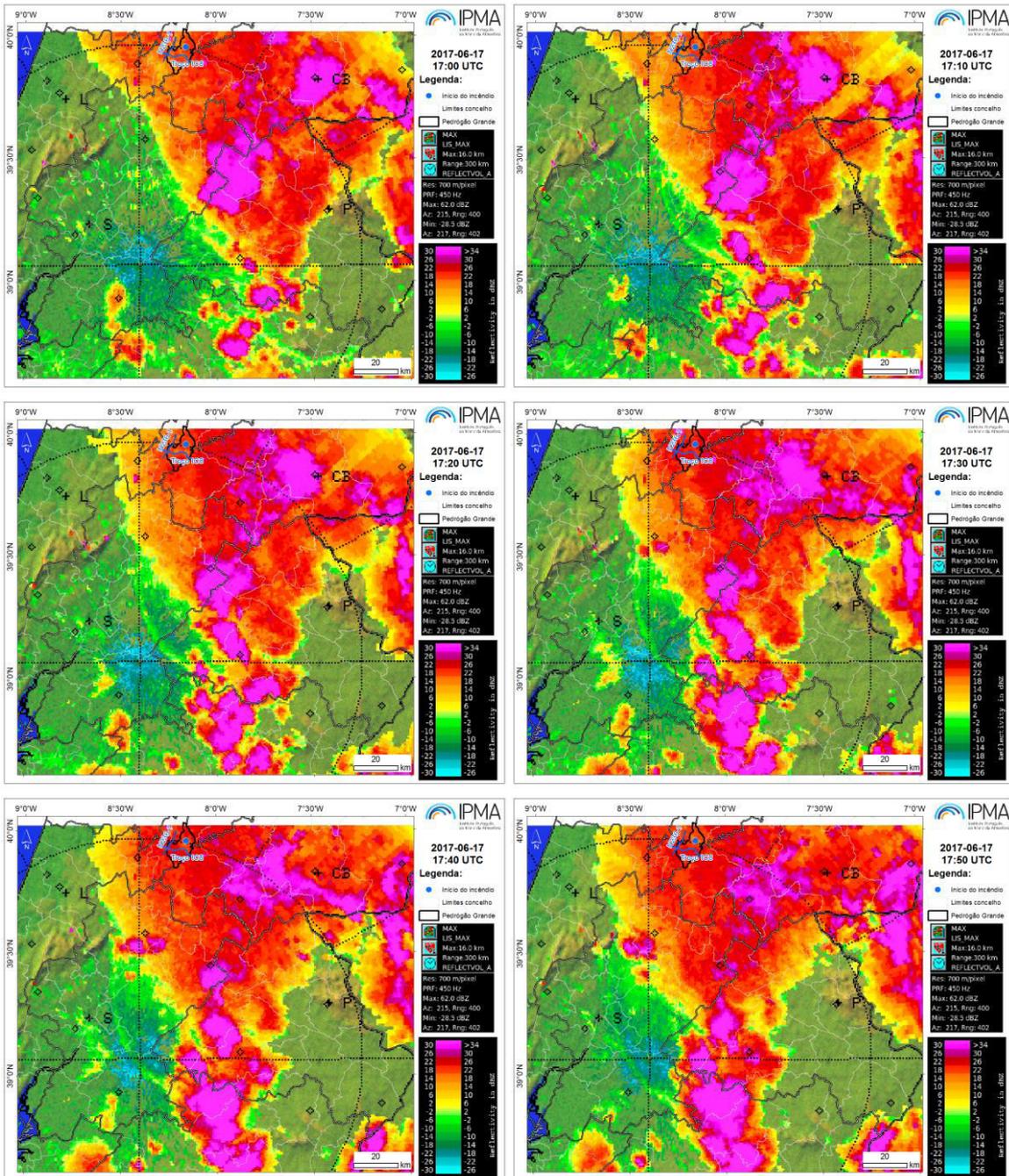


Figura A. 10 – Imagens de Radar (Coruche/CL), MAXZ, parâmetro refletividade, utilizadas para identificação dos outflows convectivos (17:00 às 17:50 UTC, 17-06-2017).

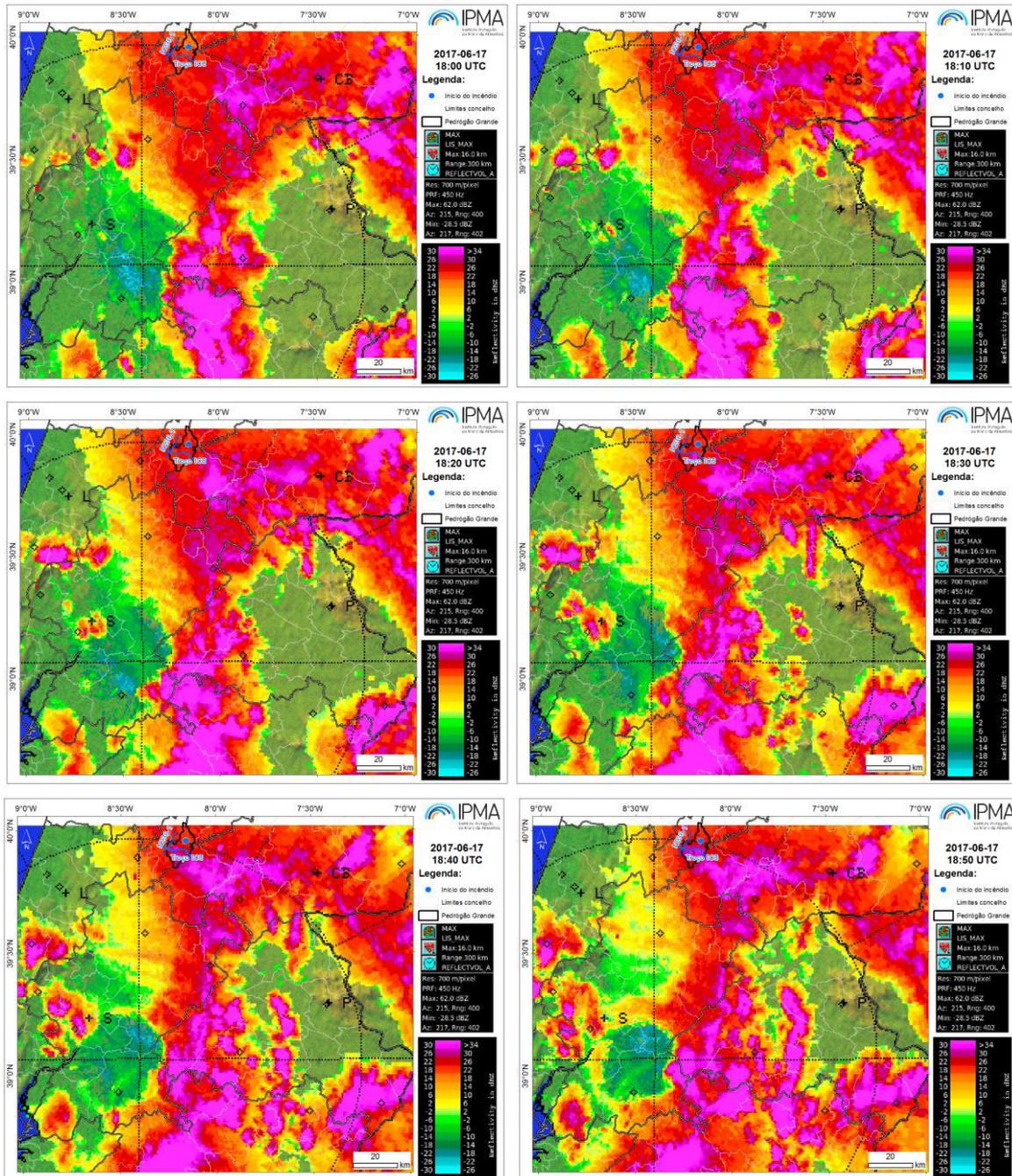


Figura A. 11 – Imagens de Radar (Coruche/CL), MAXZ, parâmetro refletividade, utilizadas para identificação dos outflows convectivos (18:00 às 18:50 UTC, 17-06-2017).

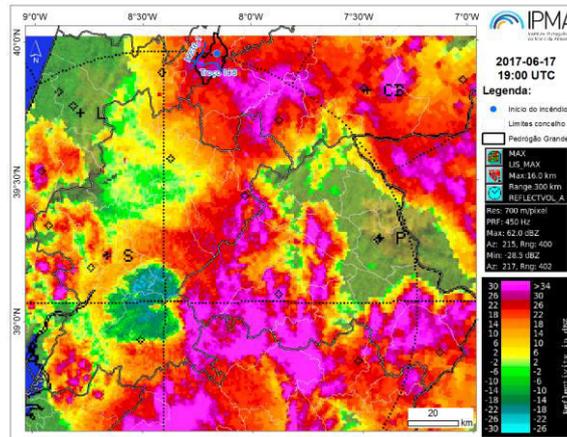


Figura A. 12 – Imagens de Radar (Coruche/CL), MAXZ, parâmetro refletividade, utilizadas para identificação dos *outflows* convectivos (19:00 UTC, 17-06-2017).

Tabela A. 2 - Descargas elétricas atmosféricas, 12:00-23:59 UTC, do dia 17-06-2017, buffer de raio 50 km do início do incêndio
Legenda:

- ID - índice ordenado;
- Hora - hh:mm:ss (UTC);
- Lat - latitude em graus N (WGS84)
- Lon - longitude em graus O (WGS84)
- Amp - intensidade de corrente elétrica (positiva ou negativa), em kA;
- Nbs - multiplicidade (número de raios subsequentes numa descarga);
- Nums - índice do raio;
- Cal - método de cálculo utilizado pelo sistema (114 - aceitação com medições de ângulos (a negrito); 84- aceitação com tempo de chegada do sinal; 78 - rejeição);
- χ^2 - informação estatística (parâmetro chi2);
- Maxis (km) – semieixo maior da elipse do erro de localização;
- Minaxis (km) - semieixo menor da elipse do erro de localização;
- Inclín (°) - parâmetros para reconstituir a elipse do erro de localização;
- Nbdif - número de detetores intervenientes no cálculo da solução (i.e. a localização da descarga);
- IC - tipologia (nuvem-solo = 0 ou intra-nuvens = 1);
- Tipo - tipologia (nuvem-solo = CG ou intra-nuvens = IC);
- Validação sistema – Identificação da validação efetuada pelo sistema de processamento TLP (Total Lightning Processor) da VAISALA (validada ou rejeitada).

| ID | Hora (UTC) | | | Lat° (WGS84) | Lon° (WGS84) | Amp(kA) | Nbs | Nums | cal | χ^2 | Maxaxis (km) | Minaxis (km) | inclín (°) | Nbdif | IC | Tipo | Validação sistema |
|----|------------|----|----|-----------------|-----------------|---------|-----|------|-----|----------|-----------------|-----------------|------------|-------|----|------|-------------------|
| | HH | MM | SS | | | | | | | | | | | | | | |
| 1 | 13 | 38 | 22 | 39.8902 | -7.9049 | 3.7 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 3.2 | 0.6 | 111.5 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 2 | 13 | 39 | 59 | 39.9023 | -8.0658 | 4.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 4.3 | 0.7 | 111.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 3 | 13 | 43 | 29 | 39.8902 | -7.7831 | 11.0 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 3.5 | 0.4 | 99.6 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 4 | 13 | 43 | 29 | 39.8765 | -8.0006 | 3.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.5 | 0.4 | 45.9 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 5 | 13 | 43 | 29 | 39.8723 | -7.9061 | 6.4 | 1 | 1 | 78 | 8.5 | 11.2 | 0.4 | 23.7 | 5 | 0 | CG | Rejeitada |
| 6 | 13 | 44 | 29 | 39.9250 | -7.9144 | 2.3 | 1 | 1 | 114 | 1.0 | 1.2 | 0.4 | 48.5 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 7 | 13 | 46 | 13 | 40.3885 | -8.2205 | 13.8 | 1 | 1 | 78 | 3.1 | 14.7 | 0.4 | 159.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 8 | 13 | 46 | 13 | 39.9037 | -7.9802 | 7.9 | 1 | 1 | 114 | 0.8 | 0.7 | 0.4 | 33.1 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 9 | 13 | 47 | 36 | 39.9276 | -7.9295 | 6.2 | 1 | 1 | 114 | 0.6 | 0.4 | 0.4 | 81.9 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 10 | 13 | 48 | 14 | 39.8385 | -7.6096 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 99.0 | 16.9 | 158.0 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 11 | 13 | 50 | 37 | 39.9883 | -7.8189 | 18.1 | 1 | 1 | 114 | 1.8 | 0.4 | 0.4 | 95.9 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 12 | 13 | 51 | 42 | 39.9640 | -8.0283 | 3.3 | 1 | 1 | 114 | 0.3 | 0.9 | 0.4 | 63.9 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 13 | 13 | 51 | 42 | 39.9676 | -8.3616 | 5.8 | 1 | 1 | 78 | 6.0 | 7.3 | 0.9 | 113.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 14 | 13 | 51 | 42 | 39.9341 | -7.9848 | 7.9 | 1 | 1 | 114 | 2.5 | 0.5 | 0.4 | 117.8 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 15 | 13 | 51 | 42 | 39.8967 | -7.9237 | -27.1 | 1 | 1 | 114 | 0.9 | 6.4 | 0.6 | 122.3 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 16 | 13 | 51 | 42 | 39.9382 | -7.9635 | 3.2 | 1 | 1 | 114 | 3.0 | 1.1 | 0.4 | 63.1 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 17 | 13 | 52 | 57 | 40.1994 | -8.3363 | 7.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 12.0 | 1.2 | 124.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 18 | 13 | 52 | 57 | 40.0026 | -7.7530 | 3.6 | 1 | 1 | 78 | 4.7 | 14.8 | 0.4 | 21.2 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 19 | 13 | 55 | 34 | 39.9112 | -7.9566 | 5.3 | 1 | 1 | 114 | 1.9 | 0.4 | 0.4 | 114.4 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 20 | 13 | 55 | 34 | 39.9393 | -7.9014 | 3.5 | 1 | 1 | 78 | 1.4 | 6.1 | 0.4 | 63.9 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 21 | 13 | 55 | 34 | 39.9269 | -7.8483 | 14.7 | 1 | 1 | 114 | 2.6 | 0.4 | 0.4 | 80.3 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 22 | 13 | 56 | 22 | 40.0298 | -7.8054 | 3.0 | 1 | 1 | 78 | 0.5 | 10.4 | 0.8 | 129.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 23 | 14 | 3 | 19 | 39.9952 | -7.7804 | 4.9 | 1 | 1 | 114 | 3.9 | 0.4 | 0.4 | 96.3 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 24 | 14 | 6 | 4 | 39.9263 | -7.9034 | 7.8 | 1 | 1 | 114 | 1.0 | 0.4 | 0.4 | 114.8 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 25 | 14 | 6 | 4 | 39.9700 | -7.9589 | 3.7 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 5.5 | 0.7 | 117.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 26 | 14 | 6 | 31 | 39.9877 | -7.8267 | 3.1 | 1 | 1 | 114 | 0.8 | 1.4 | 0.4 | 63.4 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 27 | 14 | 6 | 31 | 40.0251 | -7.7342 | 4.9 | 1 | 1 | 78 | 2.3 | 4.4 | 0.4 | 64.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 28 | 14 | 6 | 31 | 40.0037 | -7.7991 | 4.9 | 1 | 1 | 114 | 2.2 | 0.4 | 0.4 | 96.6 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 29 | 14 | 8 | 34 | 39.9964 | -7.7674 | -5.2 | 1 | 1 | 114 | 4.0 | 1.6 | 0.4 | 103.5 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 30 | 14 | 8 | 34 | 40.0597 | -7.7845 | 5.9 | 1 | 1 | 78 | 0.5 | 17.6 | 0.4 | 164.7 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 31 | 14 | 8 | 34 | 39.9873 | -7.8373 | 3.7 | 1 | 1 | 114 | 2.1 | 0.8 | 0.4 | 65.2 | 3 | 0 | CG | Validada |
| 32 | 14 | 8 | 34 | 40.0031 | -7.8348 | 3.1 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 6.8 | 0.4 | 64.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 33 | 14 | 9 | 41 | 39.9125 | -7.8432 | 3.3 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 3.5 | 0.6 | 113.9 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 34 | 14 | 10 | 5 | 39.8893 | -7.8487 | 4.0 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 0.9 | 0.4 | 48.6 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 35 | 14 | 11 | 23 | 39.9467 | -7.9107 | 7.5 | 1 | 1 | 114 | 0.3 | 0.6 | 0.4 | 35.9 | 5 | 1 | IC | Validada |

| ID | Hora (UTC) | | | Lat° (WGS84) | Lon° (WGS84) | Amp(kA) | Nbs | Nums | cal | x ² | Maxaxis (km) | Minaxis (km) | inclin (°) | Nbdf | IC | Tipo | Validação sistema |
|-----|------------|----|----|-----------------|-----------------|---------|-----|------|-----|----------------|-----------------|-----------------|------------|------|----|------|----------------------|
| | HH | MM | SS | | | | | | | | | | | | | | |
| 36 | 14 | 11 | 23 | 39.9438 | -7.8884 | -1.5 | 1 | 1 | 78 | 1.1 | 1.4 | 0.4 | 48.2 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 37 | 14 | 11 | 30 | 39.8853 | -7.8652 | 4.2 | 1 | 1 | 114 | 1.7 | 0.8 | 0.4 | 65.4 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 38 | 14 | 11 | 56 | 39.8898 | -7.8515 | 2.7 | 1 | 1 | 114 | 5.2 | 3.0 | 0.6 | 112.2 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 39 | 14 | 11 | 56 | 39.9229 | -7.8338 | 9.6 | 1 | 1 | 114 | 1.1 | 0.4 | 0.4 | 93.1 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 40 | 14 | 11 | 56 | 40.2489 | -8.0814 | -7.0 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 20.5 | 0.4 | 160.7 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 41 | 14 | 12 | 51 | 39.9250 | -7.8999 | -16.7 | 5 | 1 | 114 | 1.8 | 0.4 | 0.4 | 111.6 | 8 | 0 | CG | Validada |
| 42 | 14 | 13 | 28 | 39.9576 | -7.7959 | 16.5 | 1 | 1 | 114 | 6.0 | 3.0 | 0.4 | 102.4 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 43 | 14 | 13 | 28 | 39.8910 | -7.6442 | 5.1 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 6.2 | 0.4 | 102.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 44 | 14 | 14 | 12 | 39.9067 | -7.9095 | -12.4 | 3 | 1 | 114 | 4.9 | 0.4 | 0.4 | 89.5 | 7 | 0 | CG | Validada |
| 45 | 14 | 14 | 37 | 39.8907 | -7.9704 | 4.1 | 1 | 1 | 78 | 0.4 | 1.3 | 0.4 | 46.6 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 46 | 14 | 14 | 37 | 39.9362 | -7.8974 | 4.8 | 1 | 1 | 78 | 1.2 | 5.1 | 0.4 | 63.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 47 | 14 | 15 | 47 | 39.8943 | -7.8510 | 5.3 | 1 | 1 | 114 | 1.0 | 0.5 | 0.4 | 117.6 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 48 | 14 | 15 | 47 | 39.9339 | -7.8809 | 8.1 | 2 | 1 | 114 | 1.9 | 0.4 | 0.4 | 83.2 | 3 | 0 | CG | Validada |
| 49 | 14 | 15 | 47 | 39.9348 | -7.9098 | 4.1 | 1 | 1 | 114 | 2.6 | 0.8 | 0.4 | 65.9 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 50 | 14 | 15 | 47 | 39.9155 | -7.9332 | 6.1 | 1 | 1 | 114 | 1.0 | 0.4 | 0.4 | 91.7 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 51 | 14 | 16 | 48 | 39.9292 | -7.8914 | 10.1 | 1 | 1 | 114 | 1.6 | 0.4 | 0.4 | 81.1 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 52 | 14 | 17 | 27 | 40.1114 | -8.3193 | 5.9 | 1 | 1 | 78 | 8.1 | 10.7 | 1.1 | 121.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 53 | 14 | 17 | 28 | 39.9739 | -8.2607 | 6.3 | 1 | 1 | 78 | 2.6 | 2.1 | 0.4 | 50.5 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 54 | 14 | 17 | 28 | 39.9595 | -7.8571 | -16.1 | 2 | 1 | 114 | 4.3 | 0.4 | 0.4 | 112.2 | 8 | 0 | CG | Validada |
| 55 | 14 | 17 | 28 | 40.0398 | -8.1302 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 0.9 | 0.4 | 88.7 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 56 | 14 | 17 | 39 | 40.0193 | -7.8083 | 4.6 | 1 | 1 | 114 | 1.9 | 0.8 | 0.4 | 65.9 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 57 | 14 | 17 | 39 | 40.0738 | -7.7556 | 2.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 0.9 | 0.4 | 61.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 58 | 14 | 18 | 13 | 39.8694 | -7.9309 | 2.7 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 3.3 | 0.6 | 109.9 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 59 | 14 | 18 | 13 | 39.9694 | -7.8972 | 3.6 | 1 | 1 | 78 | 1.3 | 1.1 | 0.4 | 52.1 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 60 | 14 | 18 | 55 | 39.8513 | -7.8866 | 3.3 | 1 | 1 | 114 | 1.9 | 2.7 | 0.6 | 106.7 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 61 | 14 | 18 | 55 | 39.8844 | -7.9729 | 4.0 | 1 | 1 | 114 | 4.7 | 3.4 | 0.6 | 111.2 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 62 | 14 | 18 | 55 | 39.8989 | -7.7630 | 3.5 | 1 | 1 | 78 | 1.0 | 5.5 | 0.4 | 63.3 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 63 | 14 | 18 | 55 | 40.0012 | -7.7911 | 4.3 | 1 | 1 | 78 | 7.9 | 13.2 | 0.4 | 23.2 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 64 | 14 | 19 | 25 | 39.9334 | -7.9603 | 3.2 | 1 | 1 | 114 | 1.5 | 0.9 | 0.4 | 64.5 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 65 | 14 | 19 | 25 | 39.9501 | -7.8840 | 9.2 | 1 | 1 | 114 | 6.4 | 0.4 | 0.4 | 114.8 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 66 | 14 | 19 | 25 | 39.9508 | -7.9466 | 5.3 | 1 | 1 | 114 | 4.7 | 0.4 | 0.4 | 115.2 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 67 | 14 | 19 | 25 | 39.9711 | -7.9154 | 3.8 | 1 | 1 | 78 | 2.8 | 1.1 | 0.4 | 51.8 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 68 | 14 | 19 | 40 | 39.9753 | -7.7803 | 3.8 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 0.8 | 0.4 | 57.1 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 69 | 14 | 20 | 23 | 39.9185 | -7.8643 | 3.0 | 1 | 1 | 78 | 0.9 | 3.8 | 0.6 | 114.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 70 | 14 | 20 | 23 | 40.1343 | -8.2906 | 6.0 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 10.9 | 1.2 | 123.2 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 71 | 14 | 20 | 23 | 39.9366 | -7.8925 | 2.6 | 1 | 1 | 114 | 0.3 | 4.5 | 0.7 | 116.3 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 72 | 14 | 20 | 23 | 39.9535 | -7.9398 | 2.7 | 1 | 1 | 78 | 0.6 | 1.2 | 0.4 | 50.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 73 | 14 | 21 | 22 | 39.9566 | -7.5750 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 1.9 | 0.4 | 109.6 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 74 | 14 | 21 | 32 | 39.8538 | -7.9063 | 3.5 | 1 | 1 | 114 | 0.7 | 0.8 | 0.4 | 65.1 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 75 | 14 | 21 | 32 | 39.8799 | -7.8480 | 2.7 | 1 | 1 | 78 | 1.1 | 6.8 | 0.4 | 63.3 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 76 | 14 | 21 | 32 | 40.1667 | -8.0875 | 5.5 | 1 | 1 | 78 | 2.7 | 21.9 | 0.4 | 161.4 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 77 | 14 | 21 | 32 | 39.8220 | -7.8099 | 2.8 | 1 | 1 | 78 | 3.6 | 1.9 | 0.5 | 103.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 78 | 14 | 22 | 10 | 39.9393 | -7.9591 | 4.5 | 1 | 1 | 114 | 0.9 | 0.8 | 0.4 | 64.6 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 79 | 14 | 22 | 10 | 39.9485 | -7.9465 | 8.8 | 1 | 1 | 114 | 1.7 | 0.4 | 0.4 | 114.5 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 80 | 14 | 22 | 10 | 39.9590 | -7.9379 | 3.4 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 5.2 | 0.7 | 117.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 81 | 14 | 22 | 10 | 39.9281 | -7.8798 | 3.7 | 1 | 1 | 114 | 1.3 | 3.8 | 0.6 | 115.9 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 82 | 14 | 22 | 10 | 40.0261 | -7.8094 | 3.4 | 1 | 1 | 78 | 0.8 | 6.2 | 0.4 | 64.1 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 83 | 14 | 22 | 16 | 40.1830 | -7.6716 | 3.9 | 1 | 1 | 78 | 0.4 | 10.7 | 0.4 | 21.1 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 84 | 14 | 23 | 26 | 39.9590 | -7.8112 | 5.5 | 1 | 1 | 114 | 2.9 | 0.4 | 0.4 | 114.5 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 85 | 14 | 23 | 26 | 39.9852 | -8.0105 | 5.4 | 1 | 1 | 78 | 1.7 | 5.7 | 0.8 | 118.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 86 | 14 | 23 | 26 | 39.8803 | -7.6703 | 1.7 | 1 | 1 | 78 | 0.6 | 0.7 | 0.4 | 54.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 87 | 14 | 23 | 28 | 39.8638 | -7.9010 | 3.8 | 1 | 1 | 114 | 0.2 | 1.1 | 0.4 | 46.6 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 88 | 14 | 23 | 28 | 39.8331 | -7.7368 | 2.5 | 1 | 1 | 78 | 5.8 | 1.6 | 0.4 | 101.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 89 | 14 | 23 | 57 | 40.2346 | -7.7251 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 1.5 | 99.0 | 3.6 | 142.4 | 5 | 0 | CG | Rejeitada |
| 90 | 14 | 24 | 20 | 39.7128 | -8.1131 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 15.2 | 0.6 | 171.4 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 91 | 14 | 24 | 43 | 39.9219 | -7.9132 | 3.8 | 1 | 1 | 114 | 3.1 | 3.9 | 0.6 | 114.2 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 92 | 14 | 24 | 43 | 39.9536 | -7.8701 | 2.8 | 1 | 1 | 78 | 0.4 | 7.5 | 0.4 | 63.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 93 | 14 | 24 | 43 | 39.9565 | -7.9354 | 4.1 | 1 | 1 | 114 | 0.4 | 1.2 | 0.4 | 51.3 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 94 | 14 | 26 | 9 | 39.7734 | -7.7128 | 5.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 5.6 | 0.4 | 98.3 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 95 | 14 | 26 | 37 | 39.9273 | -7.8188 | -4.1 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 0.9 | 0.4 | 52.6 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 96 | 14 | 27 | 33 | 39.9528 | -7.7804 | 4.1 | 1 | 1 | 78 | 2.4 | 5.2 | 0.4 | 63.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 97 | 14 | 29 | 15 | 39.9631 | -7.8026 | 6.2 | 1 | 1 | 114 | 2.7 | 0.4 | 0.4 | 96.4 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 98 | 14 | 29 | 15 | 40.0661 | -7.9367 | 4.2 | 1 | 1 | 78 | 1.6 | 9.1 | 0.9 | 127.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 99 | 14 | 29 | 15 | 39.9576 | -7.7051 | 6.2 | 1 | 1 | 114 | 8.2 | 5.3 | 0.4 | 103.0 | 5 | 0 | CG | Validada |
| 100 | 14 | 31 | 25 | 39.8405 | -8.0519 | 4.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.8 | 0.6 | 107.3 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 101 | 14 | 31 | 36 | 39.8841 | -7.8355 | 8.0 | 1 | 1 | 114 | 4.7 | 0.4 | 0.4 | 93.1 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 102 | 14 | 31 | 36 | 40.0433 | -7.7554 | 5.6 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 9.5 | 0.4 | 22.0 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |

| ID | Hora (UTC) | | | Lat° (WGS84) | Lon° (WGS84) | Amp(kA) | Nbs | Nums | cal | x ² | Maxaxis (km) | Minaxis (km) | inclin (°) | Nbdf | IC | Tipo | Validação sistema |
|-----|------------|----|----|-----------------|-----------------|---------|-----|------|-----|----------------|-----------------|-----------------|------------|------|----|------|----------------------|
| | HH | MM | SS | | | | | | | | | | | | | | |
| 103 | 14 | 31 | 52 | 39.7183 | -7.7972 | 8.9 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 3.8 | 0.4 | 95.9 | 5 | 1 | IC | Rejeitada |
| 104 | 14 | 31 | 52 | 39.7245 | -7.8710 | 3.9 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 1.8 | 0.4 | 96.3 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 105 | 14 | 31 | 52 | 39.7198 | -7.8211 | 2.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.6 | 0.4 | 94.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 106 | 14 | 33 | 25 | 39.8135 | -8.0186 | 2.1 | 1 | 1 | 78 | 1.0 | 2.3 | 0.4 | 39.1 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 107 | 14 | 33 | 47 | 39.7861 | -7.8252 | 3.6 | 1 | 1 | 78 | 2.6 | 1.7 | 0.5 | 99.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 108 | 14 | 34 | 41 | 39.9462 | -7.8176 | 6.0 | 1 | 1 | 114 | 1.3 | 0.4 | 0.4 | 114.9 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 109 | 14 | 34 | 41 | 39.9496 | -7.8210 | 3.0 | 1 | 1 | 114 | 0.8 | 1.1 | 0.4 | 62.6 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 110 | 14 | 34 | 41 | 39.7122 | -8.0876 | 4.0 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 2.1 | 0.5 | 36.2 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 111 | 14 | 34 | 42 | 39.9579 | -7.8598 | 3.5 | 1 | 1 | 114 | 1.9 | 0.8 | 0.4 | 64.5 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 112 | 14 | 35 | 34 | 39.8087 | -7.9115 | 3.2 | 1 | 1 | 114 | 0.3 | 0.8 | 0.4 | 64.7 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 113 | 14 | 35 | 34 | 39.9401 | -8.1156 | -4.3 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 5.8 | 0.8 | 113.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 114 | 14 | 35 | 34 | 39.7497 | -7.7164 | 2.4 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.1 | 0.4 | 89.6 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 115 | 14 | 35 | 34 | 39.8853 | -8.0424 | 4.4 | 1 | 1 | 114 | 2.6 | 4.3 | 0.7 | 109.7 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 116 | 14 | 35 | 34 | 39.8082 | -7.7272 | 2.8 | 1 | 1 | 78 | 4.1 | 1.5 | 0.4 | 36.5 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 117 | 14 | 35 | 34 | 39.8476 | -7.9803 | 7.7 | 1 | 1 | 78 | 1.1 | 2.6 | 0.4 | 96.9 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 118 | 14 | 35 | 44 | 39.9521 | -7.7979 | 3.3 | 1 | 1 | 114 | 1.2 | 0.7 | 0.4 | 66.7 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 119 | 14 | 37 | 13 | 39.8276 | -7.9436 | 3.7 | 1 | 1 | 114 | 1.5 | 2.7 | 0.5 | 106.4 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 120 | 14 | 37 | 13 | 39.8038 | -7.8808 | 2.7 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 2.3 | 0.5 | 102.3 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 121 | 14 | 37 | 13 | 39.7809 | -7.9415 | 6.4 | 1 | 1 | 114 | 8.8 | 0.4 | 0.4 | 87.6 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 122 | 14 | 37 | 57 | 40.0401 | -7.7873 | 3.4 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 0.9 | 0.4 | 58.3 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 123 | 14 | 38 | 26 | 39.7991 | -7.9254 | 8.1 | 1 | 1 | 114 | 1.1 | 0.4 | 0.4 | 115.0 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 124 | 14 | 38 | 26 | 39.7182 | -7.7318 | 9.1 | 1 | 1 | 114 | 3.2 | 0.4 | 0.4 | 115.3 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 125 | 14 | 38 | 26 | 39.8040 | -7.9025 | 6.1 | 1 | 1 | 114 | 0.9 | 0.4 | 0.4 | 113.0 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 126 | 14 | 38 | 51 | 39.9874 | -7.7777 | 2.8 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 0.8 | 0.4 | 56.6 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 127 | 14 | 38 | 52 | 40.0456 | -8.1797 | 4.9 | 1 | 1 | 78 | 60 3.1 | 7.6 | 1.0 | 120.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 128 | 14 | 39 | 25 | 39.9278 | -7.8000 | 2.0 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 0.9 | 0.4 | 52.4 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 129 | 14 | 39 | 37 | 39.8101 | -7.9236 | 3.4 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 1.4 | 0.4 | 42.3 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 130 | 14 | 39 | 54 | 39.9078 | -7.7670 | 3.9 | 1 | 1 | 78 | 0.8 | 4.9 | 0.4 | 63.3 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 131 | 14 | 39 | 56 | 39.9571 | -7.6411 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 4.2 | 0.4 | 151.6 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 132 | 14 | 40 | 4 | 39.9708 | -7.6037 | 3.7 | 1 | 1 | 78 | 0.5 | 5.7 | 0.4 | 64.4 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 133 | 14 | 40 | 5 | 40.1120 | -8.4228 | 7.2 | 1 | 1 | 78 | 4.1 | 10.4 | 1.1 | 120.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 134 | 14 | 40 | 15 | 40.2112 | -7.7161 | 3.4 | 1 | 1 | 78 | 5.1 | 12.2 | 0.4 | 23.0 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 135 | 14 | 40 | 15 | 39.8563 | -7.7970 | 4.3 | 1 | 1 | 114 | 1.0 | 0.4 | 0.4 | 80.7 | 3 | 0 | CG | Validada |
| 136 | 14 | 40 | 34 | 39.9496 | -7.7974 | 4.2 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 20.2 | 0.4 | 162.0 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 137 | 14 | 41 | 13 | 39.7150 | -7.8170 | 3.5 | 1 | 1 | 78 | 0.5 | 5.1 | 0.4 | 61.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 138 | 14 | 41 | 15 | 39.8301 | -7.9263 | 3.3 | 1 | 1 | 114 | 0.2 | 1.3 | 0.4 | 43.4 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 139 | 14 | 41 | 15 | 39.8087 | -7.9482 | 2.9 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 1.4 | 0.4 | 40.7 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 140 | 14 | 41 | 15 | 39.8069 | -7.9008 | 4.7 | 1 | 1 | 114 | 1.2 | 0.4 | 0.4 | 85.3 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 141 | 14 | 41 | 15 | 39.8989 | -7.8451 | 2.4 | 1 | 1 | 114 | 1.7 | 1.0 | 0.4 | 48.3 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 142 | 14 | 41 | 16 | 39.7184 | -8.3134 | 4.2 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 5.0 | 0.6 | 100.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 143 | 14 | 41 | 16 | 39.7947 | -7.8852 | 2.8 | 1 | 1 | 78 | 3.5 | 2.3 | 0.5 | 102.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 144 | 14 | 41 | 16 | 39.7931 | -7.9728 | 4.0 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 2.7 | 0.5 | 103.2 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 145 | 14 | 41 | 16 | 39.8136 | -8.0474 | 2.9 | 1 | 1 | 114 | 0.3 | 3.7 | 0.6 | 105.3 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 146 | 14 | 41 | 36 | 39.8951 | -7.7475 | 2.3 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.8 | 0.5 | 112.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 147 | 14 | 41 | 49 | 39.8058 | -7.9224 | -8.6 | 2 | 1 | 114 | 2.0 | 0.4 | 0.4 | 113.3 | 5 | 0 | CG | Validada |
| 148 | 14 | 42 | 8 | 39.9753 | -7.6837 | 5.2 | 1 | 1 | 114 | 0.3 | 4.2 | 0.4 | 64.1 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 149 | 14 | 42 | 13 | 39.8021 | -7.9283 | 10.8 | 1 | 1 | 114 | 3.4 | 0.4 | 0.4 | 113.1 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 150 | 14 | 42 | 13 | 39.7977 | -7.8856 | 3.3 | 1 | 1 | 114 | 3.1 | 2.2 | 0.5 | 103.2 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 151 | 14 | 42 | 57 | 39.7979 | -7.9173 | -29.9 | 2 | 1 | 114 | 0.5 | 0.4 | 0.4 | 105.5 | 6 | 0 | CG | Validada |
| 152 | 14 | 42 | 57 | 39.8428 | -7.8379 | 1.9 | 1 | 1 | 78 | 2.0 | 2.8 | 0.6 | 108.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 153 | 14 | 42 | 57 | 39.7938 | -7.9259 | -32.3 | 1 | 1 | 78 | 10. 8 | 0.4 | 0.4 | 77.5 | 8 | 0 | CG | Rejeitada |
| 154 | 14 | 43 | 8 | 39.9482 | -7.8592 | 8.7 | 1 | 1 | 114 | 2.6 | 0.4 | 0.4 | 115.0 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 155 | 14 | 43 | 8 | 39.8611 | -7.6693 | 2.2 | 1 | 1 | 78 | 0.7 | 1.9 | 0.4 | 104.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 156 | 14 | 43 | 8 | 40.0465 | -7.7062 | 2.1 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 0.8 | 0.4 | 62.3 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 157 | 14 | 43 | 8 | 39.9875 | -7.7911 | 2.6 | 1 | 1 | 114 | 0.3 | 0.8 | 0.4 | 56.3 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 158 | 14 | 43 | 24 | 39.9796 | -8.3682 | 6.5 | 1 | 1 | 78 | 1.3 | 15.4 | 0.4 | 118.5 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 159 | 14 | 43 | 24 | 39.7338 | -8.0124 | 2.7 | 1 | 1 | 78 | 2.1 | 1.9 | 0.5 | 35.6 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 160 | 14 | 43 | 24 | 39.8046 | -7.9477 | 6.2 | 1 | 1 | 114 | 1.0 | 0.4 | 0.4 | 113.8 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 161 | 14 | 43 | 24 | 39.8023 | -7.9144 | 2.9 | 1 | 1 | 114 | 0.5 | 2.5 | 0.5 | 103.8 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 162 | 14 | 43 | 29 | 39.7280 | -7.7091 | 8.3 | 1 | 1 | 114 | 2.5 | 0.4 | 0.4 | 112.8 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 163 | 14 | 43 | 29 | 39.7280 | -7.8891 | 6.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.9 | 0.5 | 96.1 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 164 | 14 | 43 | 34 | 39.9305 | -7.8338 | 5.2 | 1 | 1 | 114 | 1.6 | 0.4 | 0.4 | 94.1 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 165 | 14 | 44 | 23 | 39.8947 | -7.7704 | 3.2 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 2.9 | 0.5 | 111.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 166 | 14 | 44 | 26 | 39.8018 | -7.9553 | 7.9 | 1 | 1 | 114 | 2.7 | 0.4 | 0.4 | 112.6 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 167 | 14 | 44 | 26 | 40.0444 | -7.8138 | 4.2 | 1 | 1 | 78 | 5.9 | 12.4 | 0.4 | 22.1 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |

| ID | Hora (UTC) | | | Lat° (WGS84) | Lon° (WGS84) | Amp(kA) | Nbs | Nums | cal | x ² | Maxaxis (km) | Minaxis (km) | inclin (°) | Nbdf | IC | Tipo | Validação sistema |
|-----|------------|----|----|-----------------|-----------------|---------|-----|------|-----|----------------|-----------------|-----------------|------------|------|----|------|----------------------|
| | HH | MM | SS | | | | | | | | | | | | | | |
| 168 | 14 | 44 | 26 | 39.7485 | -7.6443 | 6.1 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 4.3 | 0.4 | 99.0 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 169 | 14 | 44 | 26 | 39.8075 | -7.9326 | 5.1 | 1 | 1 | 114 | 2.3 | 0.4 | 0.4 | 86.6 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 170 | 14 | 44 | 26 | 39.7127 | -7.9390 | 3.1 | 1 | 1 | 114 | 0.5 | 2.2 | 0.5 | 97.3 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 171 | 14 | 44 | 26 | 39.8003 | -7.8810 | 3.2 | 1 | 1 | 114 | 0.7 | 2.1 | 0.5 | 102.8 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 172 | 14 | 44 | 26 | 39.8074 | -7.9379 | 3.9 | 1 | 1 | 78 | 0.4 | 0.8 | 0.4 | 63.7 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 173 | 14 | 44 | 41 | 39.6999 | -7.8336 | 6.3 | 1 | 1 | 78 | 2.2 | 1.5 | 0.5 | 35.1 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 174 | 14 | 44 | 41 | 39.7788 | -7.8929 | 14.5 | 1 | 1 | 114 | 1.2 | 0.6 | 0.4 | 118.0 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 175 | 14 | 44 | 41 | 39.6836 | -7.8014 | 3.1 | 1 | 1 | 114 | 3.7 | 1.4 | 0.4 | 91.5 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 176 | 14 | 45 | 3 | 39.7985 | -7.8858 | -3.3 | 1 | 1 | 114 | 0.6 | 2.2 | 0.5 | 102.1 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 177 | 14 | 45 | 3 | 39.8153 | -7.9433 | -12.7 | 2 | 1 | 114 | 3.6 | 0.4 | 0.4 | 92.5 | 6 | 0 | CG | Validada |
| 178 | 14 | 45 | 24 | 39.8583 | -7.6768 | 2.1 | 1 | 1 | 78 | 2.1 | 1.9 | 0.4 | 103.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 179 | 14 | 46 | 2 | 39.8322 | -7.9289 | 3.4 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.3 | 0.4 | 44.0 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 180 | 14 | 46 | 2 | 39.7590 | -8.0005 | 3.0 | 1 | 1 | 78 | 2.9 | 1.7 | 0.4 | 39.0 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 181 | 14 | 46 | 2 | 39.8462 | -7.9993 | 7.9 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 1.6 | 0.4 | 130.3 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 182 | 14 | 46 | 2 | 39.8013 | -7.8953 | 2.6 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 2.3 | 0.5 | 104.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 183 | 14 | 46 | 2 | 39.8072 | -7.9602 | 4.2 | 1 | 1 | 114 | 0.8 | 0.4 | 0.4 | 86.7 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 184 | 14 | 46 | 2 | 39.7318 | -7.6680 | 1.9 | 1 | 1 | 78 | 2.1 | 1.7 | 0.4 | 95.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 185 | 14 | 46 | 32 | 39.9921 | -7.7317 | 3.6 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 5.4 | 0.4 | 64.7 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 186 | 14 | 46 | 36 | 39.8279 | -7.9208 | -8.7 | 1 | 1 | 114 | 1.9 | 0.8 | 0.4 | 65.2 | 5 | 0 | CG | Validada |
| 187 | 14 | 46 | 36 | 39.7921 | -7.9136 | -12.9 | 1 | 1 | 78 | 10.4 | 0.4 | 0.4 | 77.2 | 8 | 0 | CG | Rejeitada |
| 188 | 14 | 47 | 13 | 39.9653 | -7.7785 | 3.0 | 1 | 1 | 78 | 0.6 | 0.8 | 0.4 | 56.1 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 189 | 14 | 47 | 13 | 39.9819 | -7.7280 | 5.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 9.0 | 0.4 | 82.2 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 190 | 14 | 47 | 13 | 39.7860 | -8.0017 | 4.2 | 1 | 1 | 114 | 2.7 | 1.6 | 0.4 | 39.0 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 191 | 14 | 47 | 14 | 39.9549 | -7.8334 | 2.0 | 1 | 1 | 78 | 0.4 | 1.1 | 0.4 | 51.2 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 192 | 14 | 47 | 22 | 39.6999 | -7.7169 | 9.9 | 1 | 1 | 114 | 3.7 | 2.9 | 0.4 | 95.7 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 193 | 14 | 47 | 35 | 39.8643 | -8.0885 | 5.2 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 4.1 | 0.7 | 109.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 194 | 14 | 47 | 35 | 39.8229 | -8.1122 | 3.6 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 4.4 | 0.7 | 105.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 195 | 14 | 47 | 35 | 39.9641 | -7.6248 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 6.5 | 0.4 | 61.0 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 196 | 14 | 47 | 35 | 39.8070 | -7.9053 | 4.5 | 1 | 1 | 114 | 0.5 | 2.3 | 0.4 | 96.9 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 197 | 14 | 47 | 35 | 39.7200 | -7.7016 | -3.3 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 0.9 | 0.4 | 84.8 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 198 | 14 | 47 | 53 | 39.9435 | -7.8040 | 3.5 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 0.8 | 0.4 | 54.1 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 199 | 14 | 47 | 54 | 39.8944 | -7.7141 | 2.6 | 1 | 1 | 78 | 2.6 | 2.7 | 0.5 | 113.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 200 | 14 | 47 | 54 | 39.9942 | -7.7816 | -2.6 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 0.8 | 0.4 | 56.6 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 201 | 14 | 48 | 24 | 39.9511 | -7.8098 | -5.2 | 1 | 1 | 114 | 2.1 | 0.7 | 0.4 | 65.5 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 202 | 14 | 48 | 47 | 39.7049 | -7.8273 | 7.9 | 1 | 1 | 114 | 1.0 | 0.4 | 0.4 | 111.6 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 203 | 14 | 48 | 47 | 39.7053 | -7.7802 | 4.5 | 1 | 1 | 78 | 1.6 | 1.2 | 0.4 | 90.6 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 204 | 14 | 48 | 47 | 39.8349 | -7.9068 | 4.7 | 1 | 1 | 78 | 1.0 | 13.8 | 0.4 | 158.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 205 | 14 | 49 | 10 | 39.7380 | -8.0317 | 2.7 | 1 | 1 | 114 | 4.1 | 3.0 | 0.6 | 101.5 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 206 | 14 | 49 | 10 | 39.6902 | -8.1232 | 3.4 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.5 | 0.5 | 96.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 207 | 14 | 49 | 20 | 39.8008 | -7.9807 | 3.4 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.5 | 0.4 | 40.0 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 208 | 14 | 49 | 20 | 39.8229 | -7.8959 | 6.8 | 1 | 1 | 114 | 3.0 | 0.4 | 0.4 | 112.3 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 209 | 14 | 49 | 20 | 39.8616 | -8.0875 | 5.7 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 4.1 | 0.7 | 108.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 210 | 14 | 49 | 20 | 40.0400 | -8.1007 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 4.7 | 68.5 | 0.4 | 139.5 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 211 | 14 | 49 | 20 | 39.7929 | -7.8271 | 2.8 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 1.8 | 0.5 | 101.4 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 212 | 14 | 49 | 20 | 39.8055 | -7.8902 | 2.5 | 1 | 1 | 78 | 2.1 | 2.4 | 0.5 | 104.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 213 | 14 | 49 | 20 | 39.7767 | -7.7681 | 2.5 | 1 | 1 | 78 | 3.2 | 1.4 | 0.4 | 96.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 214 | 14 | 49 | 20 | 39.8287 | -7.9481 | 3.1 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.4 | 0.4 | 44.0 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 215 | 14 | 50 | 21 | 39.9694 | -7.7925 | 3.7 | 1 | 1 | 78 | 0.5 | 0.8 | 0.4 | 55.8 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 216 | 14 | 50 | 21 | 39.9608 | -7.7739 | 8.1 | 1 | 1 | 114 | 4.8 | 0.4 | 0.4 | 115.4 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 217 | 14 | 50 | 21 | 39.9370 | -7.7673 | -4.6 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 7.8 | 0.4 | 102.3 | 3 | 0 | CG | Validada |
| 218 | 14 | 50 | 43 | 39.8257 | -7.9897 | 4.0 | 1 | 1 | 114 | 1.0 | 3.0 | 0.6 | 106.3 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 219 | 14 | 50 | 43 | 39.8223 | -7.8705 | 4.0 | 1 | 1 | 114 | 0.3 | 0.4 | 0.4 | 82.6 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 220 | 14 | 51 | 32 | 39.6999 | -7.7786 | 3.0 | 1 | 1 | 114 | 0.9 | 1.3 | 0.4 | 90.3 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 221 | 14 | 51 | 32 | 39.7095 | -7.9094 | 4.5 | 1 | 1 | 114 | 2.9 | 1.9 | 0.5 | 95.0 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 222 | 14 | 51 | 33 | 39.7000 | -7.8279 | 5.2 | 1 | 1 | 114 | 1.5 | 0.4 | 0.4 | 97.9 | 4 | 0 | CG | Validada |
| 223 | 14 | 51 | 33 | 39.7020 | -7.8075 | 2.4 | 1 | 1 | 78 | 1.1 | 1.5 | 0.4 | 91.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 224 | 14 | 51 | 41 | 39.8386 | -7.9971 | 4.7 | 1 | 1 | 114 | 6.1 | 3.2 | 0.6 | 106.1 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 225 | 14 | 51 | 41 | 39.8230 | -7.9357 | 3.9 | 1 | 1 | 114 | 3.6 | 2.7 | 0.5 | 104.8 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 226 | 14 | 51 | 42 | 39.8039 | -7.8745 | 3.2 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.5 | 0.5 | 103.3 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 227 | 14 | 51 | 42 | 39.8374 | -7.9376 | -3.2 | 1 | 1 | 78 | 0.4 | 1.4 | 0.4 | 43.4 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 228 | 14 | 51 | 47 | 40.0061 | -7.7032 | 4.6 | 1 | 1 | 114 | 2.8 | 4.8 | 0.4 | 64.4 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 229 | 14 | 51 | 47 | 40.2527 | -7.8794 | 3.5 | 1 | 1 | 78 | 2.6 | 12.0 | 0.4 | 25.0 | 4 | 0 | CG | Rejeitada |
| 230 | 14 | 51 | 47 | 39.9612 | -7.7948 | 6.0 | 1 | 1 | 114 | 7.5 | 0.4 | 0.4 | 86.2 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 231 | 14 | 51 | 47 | 39.9224 | -7.5809 | -2.4 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 0.4 | 0.4 | 83.9 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 232 | 14 | 51 | 47 | 40.1695 | -8.0599 | 4.8 | 1 | 1 | 78 | 0.6 | 16.5 | 1.2 | 129.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 233 | 14 | 51 | 47 | 39.9850 | -7.7159 | 1.9 | 1 | 1 | 78 | 1.0 | 1.2 | 0.4 | 56.1 | 4 | 0 | CG | Rejeitada |

| ID | Hora (UTC) | | | Lat° (WGS84) | Lon° (WGS84) | Amp(kA) | Nbs | Nums | cal | x ² | Maxaxis (km) | Minaxis (km) | inclin (°) | Nbdf | IC | Tipo | Validação sistema |
|-----|------------|----|----|-----------------|-----------------|---------|-----|------|-----|----------------|-----------------|-----------------|------------|------|----|------|----------------------|
| | HH | MM | SS | | | | | | | | | | | | | | |
| 234 | 14 | 52 | 2 | 39.8349 | -7.8696 | 5.0 | 1 | 1 | 78 | 7.0 | 15.7 | 0.4 | 159.4 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 235 | 14 | 53 | 19 | 39.8026 | -7.9591 | 4.4 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.4 | 0.4 | 41.3 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 236 | 14 | 53 | 19 | 39.8210 | -7.9198 | 8.0 | 1 | 1 | 114 | 1.2 | 0.4 | 0.4 | 113.9 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 237 | 14 | 53 | 19 | 39.8091 | -7.9045 | 4.0 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 2.3 | 0.5 | 104.2 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 238 | 14 | 53 | 19 | 39.8915 | -8.1575 | 4.9 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 4.7 | 0.7 | 110.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 239 | 14 | 53 | 19 | 39.8891 | -7.7191 | 1.5 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 1.0 | 0.4 | 47.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 240 | 14 | 53 | 19 | 39.7070 | -8.0936 | 3.0 | 1 | 1 | 78 | 3.9 | 2.3 | 0.5 | 36.2 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 241 | 14 | 53 | 53 | 40.2018 | -8.3595 | 6.5 | 1 | 1 | 78 | 20 3.6 | 13.9 | 1.3 | 124.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 242 | 14 | 53 | 53 | 39.9460 | -7.7653 | 3.0 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 4.8 | 0.6 | 120.2 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 243 | 14 | 53 | 53 | 39.9754 | -7.8223 | 4.3 | 1 | 1 | 114 | 1.6 | 0.4 | 0.4 | 96.0 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 244 | 14 | 54 | 13 | 39.8549 | -8.0215 | 4.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.6 | 0.6 | 108.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 245 | 14 | 54 | 13 | 39.7812 | -7.8100 | 3.3 | 1 | 1 | 78 | 3.3 | 1.7 | 0.4 | 97.9 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 246 | 14 | 54 | 13 | 39.7120 | -8.0567 | -5.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.0 | 0.5 | 36.7 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 247 | 14 | 54 | 13 | 39.9947 | -8.3802 | 5.5 | 1 | 1 | 78 | 8.5 | 7.9 | 0.9 | 114.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 248 | 14 | 54 | 13 | 39.9436 | -8.2896 | 4.3 | 1 | 1 | 78 | 4.6 | 6.8 | 0.8 | 113.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 249 | 14 | 54 | 54 | 39.9333 | -7.8682 | 3.1 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 1.0 | 0.4 | 50.9 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 250 | 14 | 55 | 16 | 39.7212 | -8.5333 | 5.8 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 6.2 | 0.4 | 61.4 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 251 | 14 | 55 | 48 | 39.8117 | -7.9532 | 3.3 | 1 | 1 | 114 | 4.0 | 2.8 | 0.5 | 105.0 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 252 | 14 | 55 | 48 | 39.8145 | -7.9418 | 5.2 | 1 | 1 | 114 | 11. 1 | 0.4 | 0.4 | 96.2 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 253 | 14 | 55 | 48 | 39.8149 | -7.9690 | 5.4 | 1 | 1 | 114 | 3.4 | 0.4 | 0.4 | 95.8 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 254 | 14 | 55 | 48 | 39.8423 | -7.9331 | 2.8 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.3 | 0.4 | 44.1 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 255 | 14 | 56 | 26 | 39.7537 | -7.9491 | 2.5 | 1 | 1 | 114 | 3.7 | 2.5 | 0.5 | 101.0 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 256 | 14 | 56 | 26 | 39.7439 | -7.9025 | 2.9 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 2.0 | 0.5 | 98.9 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 257 | 14 | 56 | 42 | 39.8889 | -7.6585 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 6.0 | 0.6 | 96.9 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 258 | 14 | 56 | 46 | 39.9930 | -7.7821 | 4.1 | 1 | 1 | 78 | 0.6 | 7.5 | 0.7 | 126.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 259 | 14 | 56 | 57 | 39.8108 | -7.9304 | 3.1 | 1 | 1 | 114 | 2.1 | 2.6 | 0.5 | 104.4 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 260 | 14 | 56 | 57 | 39.7800 | -7.8059 | 2.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.8 | 0.5 | 99.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 261 | 14 | 56 | 57 | 39.8346 | -8.0063 | 3.7 | 1 | 1 | 114 | 2.7 | 3.2 | 0.6 | 107.6 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 262 | 14 | 56 | 57 | 39.8480 | -7.9220 | 3.9 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 1.2 | 0.4 | 44.6 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 263 | 14 | 56 | 57 | 39.7860 | -7.9854 | 2.9 | 1 | 1 | 114 | 4.6 | 2.9 | 0.5 | 103.7 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 264 | 14 | 58 | 15 | 39.7081 | -7.8124 | 3.0 | 1 | 1 | 114 | 0.3 | 1.5 | 0.4 | 92.2 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 265 | 14 | 58 | 15 | 39.7473 | -7.7685 | 6.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.8 | 0.4 | 61.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 266 | 14 | 58 | 15 | 39.8553 | -7.6916 | 2.4 | 1 | 1 | 78 | 2.3 | 1.8 | 0.4 | 104.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 267 | 14 | 58 | 22 | 39.9773 | -8.0765 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 38.9 | 0.4 | 110.4 | 5 | 0 | CG | Rejeitada |
| 268 | 14 | 58 | 26 | 39.8235 | -7.9890 | 3.7 | 1 | 1 | 114 | 1.5 | 2.9 | 0.6 | 107.5 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 269 | 14 | 58 | 26 | 39.8124 | -8.0185 | -3.4 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 3.0 | 0.6 | 106.7 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 270 | 14 | 58 | 26 | 39.8339 | -7.9933 | -2.5 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 1.6 | 0.4 | 42.8 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 271 | 14 | 58 | 26 | 39.8148 | -8.0283 | -3.5 | 1 | 1 | 114 | 1.0 | 3.1 | 0.6 | 107.0 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 272 | 14 | 58 | 28 | 39.9691 | -7.7483 | 6.0 | 1 | 1 | 114 | 1.3 | 0.4 | 0.4 | 95.1 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 273 | 14 | 58 | 28 | 39.9224 | -7.9156 | 2.7 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 1.1 | 0.4 | 49.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 274 | 14 | 58 | 28 | 39.9196 | -7.8600 | 4.6 | 1 | 1 | 78 | 0.9 | 1.0 | 0.4 | 50.5 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 275 | 14 | 59 | 25 | 39.8268 | -7.9922 | 4.7 | 1 | 1 | 78 | 3.5 | 1.1 | 0.4 | 147.5 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 276 | 14 | 59 | 25 | 39.8198 | -7.9643 | 6.0 | 1 | 1 | 114 | 2.3 | 0.4 | 0.4 | 87.6 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 277 | 14 | 59 | 25 | 39.8260 | -7.9384 | 4.1 | 1 | 1 | 78 | 6.1 | 5.3 | 0.4 | 61.6 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 278 | 14 | 59 | 25 | 39.8252 | -7.9841 | 3.6 | 1 | 1 | 114 | 0.8 | 3.2 | 0.6 | 105.4 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 279 | 14 | 59 | 26 | 40.0281 | -8.0262 | 7.4 | 1 | 1 | 114 | 8.9 | 2.4 | 0.4 | 102.1 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 280 | 15 | 0 | 15 | 39.7403 | -7.8737 | 3.9 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 1.1 | 0.4 | 121.7 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 281 | 15 | 0 | 15 | 39.8140 | -7.9280 | 3.2 | 1 | 1 | 78 | 0.6 | 1.3 | 0.4 | 41.9 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 282 | 15 | 0 | 15 | 39.6954 | -7.8638 | -3.1 | 1 | 1 | 114 | 0.8 | 0.8 | 0.4 | 65.5 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 283 | 15 | 0 | 36 | 39.9665 | -7.8605 | 3.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 12.2 | 0.4 | 81.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 284 | 15 | 0 | 36 | 39.9820 | -7.7543 | 3.3 | 1 | 1 | 114 | 1.4 | 0.7 | 0.4 | 65.8 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 285 | 15 | 0 | 36 | 39.9465 | -7.8590 | 3.4 | 1 | 1 | 78 | 6.7 | 6.1 | 0.4 | 63.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 286 | 15 | 0 | 37 | 39.8885 | -7.6873 | 2.1 | 1 | 1 | 78 | 4.1 | 0.8 | 0.4 | 79.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 287 | 15 | 1 | 10 | 39.6762 | -7.8915 | 3.1 | 1 | 1 | 114 | 7.0 | 1.9 | 0.4 | 91.8 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 288 | 15 | 1 | 36 | 39.8016 | -7.9795 | 4.4 | 1 | 1 | 114 | 2.7 | 0.4 | 0.4 | 97.8 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 289 | 15 | 1 | 36 | 39.7893 | -7.8250 | 11.9 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.5 | 0.4 | 97.9 | 5 | 1 | IC | Rejeitada |
| 290 | 15 | 1 | 36 | 39.7991 | -7.9781 | 9.9 | 1 | 1 | 114 | 2.1 | 0.4 | 0.4 | 116.1 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 291 | 15 | 1 | 36 | 39.8306 | -7.9036 | 3.6 | 1 | 1 | 78 | 1.1 | 5.7 | 0.4 | 62.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 292 | 15 | 1 | 36 | 39.9390 | -8.0149 | 15.2 | 1 | 1 | 78 | 0.6 | 8.3 | 0.4 | 156.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 293 | 15 | 1 | 36 | 39.7582 | -8.0170 | 10.8 | 1 | 1 | 114 | 0.4 | 1.6 | 0.4 | 37.9 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 294 | 15 | 1 | 36 | 39.7814 | -7.8593 | 3.0 | 1 | 1 | 78 | 2.2 | 2.0 | 0.5 | 100.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 295 | 15 | 1 | 36 | 39.8319 | -7.9249 | 3.1 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.4 | 0.4 | 42.8 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 296 | 15 | 2 | 11 | 39.6922 | -7.8944 | 4.5 | 1 | 1 | 114 | 1.7 | 0.7 | 0.4 | 64.7 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 297 | 15 | 2 | 20 | 39.9710 | -7.8120 | -4.3 | 1 | 1 | 114 | 1.6 | 1.1 | 0.4 | 63.3 | 3 | 0 | CG | Validada |
| 298 | 15 | 2 | 20 | 39.9887 | -7.7696 | 17.1 | 1 | 1 | 114 | 4.4 | 3.0 | 0.4 | 103.3 | 4 | 1 | IC | Validada |

| ID | Hora (UTC) | | | Lat° (WGS84) | Lon° (WGS84) | Amp(kA) | Nbs | Nums | cal | x ² | Maxaxis (km) | Minaxis (km) | inclin (°) | Nbdf | IC | Tipo | Validação sistema |
|-----|------------|----|----|-----------------|-----------------|---------|-----|------|-----|----------------|-----------------|-----------------|------------|------|----|------|----------------------|
| | HH | MM | SS | | | | | | | | | | | | | | |
| 299 | 15 | 2 | 20 | 39.9807 | -7.8017 | 4.7 | 1 | 1 | 114 | 2.8 | 0.4 | 0.4 | 80.9 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 300 | 15 | 2 | 20 | 39.9619 | -7.8181 | 2.1 | 1 | 1 | 114 | 0.9 | 1.0 | 0.4 | 53.8 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 301 | 15 | 2 | 20 | 39.9916 | -8.0600 | -6.8 | 1 | 1 | 78 | 1.0 | 3.8 | 0.6 | 91.4 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 302 | 15 | 3 | 1 | 39.8079 | -8.0073 | 3.3 | 1 | 1 | 114 | 7.7 | 3.3 | 0.6 | 104.0 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 303 | 15 | 3 | 1 | 39.8482 | -8.1604 | 8.7 | 1 | 1 | 78 | 1.7 | 11.3 | 0.4 | 117.8 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 304 | 15 | 4 | 1 | 39.8061 | -7.9764 | 5.2 | 1 | 1 | 114 | 2.9 | 0.8 | 0.4 | 65.3 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 305 | 15 | 4 | 13 | 39.7205 | -7.8730 | 5.5 | 1 | 1 | 114 | 0.5 | 0.4 | 0.4 | 86.9 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 306 | 15 | 4 | 35 | 39.9980 | -7.8045 | 6.6 | 1 | 1 | 114 | 0.4 | 0.5 | 0.4 | 85.6 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 307 | 15 | 4 | 35 | 40.0077 | -7.7867 | 3.7 | 1 | 1 | 114 | 0.8 | 1.7 | 0.4 | 63.7 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 308 | 15 | 4 | 35 | 39.9829 | -7.8401 | 3.5 | 1 | 1 | 78 | 0.4 | 6.0 | 0.4 | 64.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 309 | 15 | 4 | 35 | 40.0008 | -7.7965 | 7.2 | 1 | 1 | 114 | 5.8 | 0.4 | 0.4 | 115.8 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 310 | 15 | 5 | 0 | 39.6937 | -7.8201 | 3.4 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 1.5 | 0.4 | 91.8 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 311 | 15 | 5 | 1 | 39.6960 | -7.8610 | 8.9 | 1 | 1 | 114 | 2.0 | 0.4 | 0.4 | 112.7 | 5 | 0 | CG | Validada |
| 312 | 15 | 5 | 32 | 39.8028 | -7.9873 | 3.0 | 1 | 1 | 114 | 6.2 | 3.0 | 0.6 | 104.7 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 313 | 15 | 5 | 32 | 39.8801 | -8.1033 | 10.3 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 8.4 | 0.4 | 118.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 314 | 15 | 5 | 32 | 39.7773 | -8.0222 | 8.3 | 1 | 1 | 114 | 2.4 | 0.8 | 0.4 | 63.9 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 315 | 15 | 5 | 32 | 39.7864 | -7.8781 | 2.0 | 1 | 1 | 78 | 2.7 | 2.5 | 0.5 | 105.0 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 316 | 15 | 5 | 32 | 39.8650 | -7.7514 | -3.3 | 1 | 1 | 78 | 0.7 | 5.5 | 0.4 | 62.5 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 317 | 15 | 6 | 1 | 40.1946 | -7.9910 | 4.8 | 1 | 1 | 78 | 1.6 | 24.9 | 1.1 | 133.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 318 | 15 | 6 | 2 | 39.9961 | -7.8100 | -2.4 | 1 | 1 | 114 | 3.9 | 0.8 | 0.4 | 64.6 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 319 | 15 | 6 | 37 | 39.6965 | -7.8599 | 3.8 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 1.6 | 0.4 | 93.8 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 320 | 15 | 6 | 38 | 39.6848 | -7.9017 | 4.3 | 1 | 1 | 78 | 0.7 | 0.8 | 0.4 | 64.3 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 321 | 15 | 6 | 43 | 40.0871 | -7.6847 | -4.9 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 4.4 | 0.4 | 64.9 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 322 | 15 | 6 | 58 | 39.9882 | -7.7766 | 5.1 | 1 | 1 | 114 | 0.2 | 4.0 | 0.4 | 96.1 | 3 | 0 | CG | Validada |
| 323 | 15 | 7 | 35 | 39.8072 | -7.9572 | 4.2 | 1 | 1 | 114 | 0.5 | 0.8 | 0.4 | 64.6 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 324 | 15 | 7 | 35 | 39.8293 | -7.7916 | 4.8 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 3.7 | 0.4 | 62.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 325 | 15 | 7 | 35 | 39.8084 | -7.9609 | 2.8 | 1 | 1 | 114 | 0.6 | 0.8 | 0.4 | 64.6 | 3 | 0 | CG | Validada |
| 326 | 15 | 7 | 35 | 39.7717 | -7.9049 | 2.2 | 1 | 1 | 78 | 3.3 | 2.4 | 0.5 | 101.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 327 | 15 | 7 | 36 | 39.8818 | -8.1681 | 3.3 | 1 | 1 | 78 | 7.6 | 5.1 | 0.7 | 111.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 328 | 15 | 7 | 38 | 39.6993 | -7.7170 | -2.1 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.1 | 0.4 | 88.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 329 | 15 | 8 | 26 | 39.9927 | -7.8196 | 2.5 | 1 | 1 | 114 | 0.2 | 0.9 | 0.4 | 55.0 | 3 | 0 | CG | Validada |
| 330 | 15 | 8 | 55 | 40.0399 | -7.7061 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 99.0 | 10.8 | 162.8 | 5 | 0 | CG | Rejeitada |
| 331 | 15 | 9 | 3 | 39.6983 | -7.9138 | 2.4 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.4 | 0.5 | 96.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 332 | 15 | 9 | 6 | 39.9828 | -7.7382 | 5.2 | 1 | 1 | 114 | 6.0 | 0.4 | 0.4 | 97.0 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 333 | 15 | 9 | 10 | 39.6337 | -7.7907 | -2.8 | 1 | 1 | 78 | 1.1 | 1.4 | 0.4 | 86.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 334 | 15 | 9 | 56 | 39.9782 | -7.7747 | 9.5 | 1 | 1 | 114 | 1.9 | 0.4 | 0.4 | 114.9 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 335 | 15 | 9 | 56 | 40.0021 | -7.7925 | 4.6 | 1 | 1 | 114 | 0.4 | 1.3 | 0.4 | 155.0 | 4 | 0 | CG | Validada |
| 336 | 15 | 10 | 6 | 39.6774 | -7.9024 | 2.7 | 1 | 1 | 114 | 0.2 | 2.1 | 0.4 | 92.3 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 337 | 15 | 10 | 6 | 39.6814 | -7.8344 | 2.3 | 1 | 1 | 114 | 2.4 | 1.6 | 0.4 | 92.8 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 338 | 15 | 10 | 28 | 39.6841 | -7.8200 | 2.1 | 1 | 1 | 78 | 4.3 | 1.7 | 0.4 | 92.2 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 339 | 15 | 10 | 39 | 39.8960 | -7.6917 | 2.4 | 1 | 1 | 114 | 0.3 | 2.9 | 0.4 | 113.4 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 340 | 15 | 11 | 6 | 40.0167 | -7.6281 | 2.9 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 6.5 | 0.4 | 64.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 341 | 15 | 11 | 6 | 39.9343 | -7.6155 | 2.8 | 1 | 1 | 78 | 3.9 | 1.5 | 0.4 | 56.2 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 342 | 15 | 11 | 6 | 39.9512 | -7.7378 | 5.7 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 6.3 | 0.4 | 102.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 343 | 15 | 11 | 21 | 39.6920 | -7.7481 | 2.2 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.3 | 0.4 | 88.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 344 | 15 | 11 | 31 | 39.8988 | -7.8162 | 4.4 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 0.9 | 0.4 | 51.8 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 345 | 15 | 12 | 13 | 39.6372 | -8.1644 | 4.8 | 1 | 1 | 78 | 1.0 | 3.4 | 0.5 | 94.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 346 | 15 | 12 | 13 | 39.7202 | -7.8947 | 3.3 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.9 | 0.5 | 95.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 347 | 15 | 12 | 14 | 39.8844 | -8.4957 | 3.9 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 9.1 | 0.8 | 107.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 348 | 15 | 12 | 14 | 39.7160 | -7.8495 | 2.4 | 1 | 1 | 114 | 4.9 | 1.8 | 0.4 | 95.0 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 349 | 15 | 12 | 18 | 39.9343 | -7.6812 | 5.4 | 1 | 1 | 114 | 1.3 | 0.5 | 0.4 | 117.0 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 350 | 15 | 12 | 18 | 40.0594 | -8.1339 | -3.5 | 1 | 1 | 78 | 1.0 | 1.9 | 0.4 | 53.1 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 351 | 15 | 12 | 44 | 39.9866 | -7.7884 | 5.8 | 1 | 1 | 114 | 3.2 | 0.4 | 0.4 | 115.6 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 352 | 15 | 12 | 44 | 39.9779 | -7.7215 | 3.4 | 1 | 1 | 78 | 1.3 | 5.8 | 0.4 | 63.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 353 | 15 | 13 | 17 | 39.9802 | -7.7677 | 3.4 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 5.5 | 0.6 | 125.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 354 | 15 | 13 | 17 | 39.9173 | -7.8547 | 2.6 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 1.0 | 0.4 | 50.0 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 355 | 15 | 13 | 17 | 40.2388 | -8.1488 | 6.5 | 1 | 1 | 78 | 4.7 | 15.4 | 1.2 | 131.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 356 | 15 | 13 | 38 | 39.7152 | -7.7072 | -2.4 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 1.0 | 0.4 | 87.4 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 357 | 15 | 14 | 2 | 39.7029 | -7.8731 | 2.9 | 1 | 1 | 114 | 0.2 | 1.8 | 0.4 | 94.4 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 358 | 15 | 14 | 2 | 39.7435 | -7.9777 | 3.6 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 2.5 | 0.5 | 99.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 359 | 15 | 14 | 40 | 39.7006 | -7.7943 | 3.2 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.4 | 0.4 | 90.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 360 | 15 | 14 | 56 | 39.6726 | -7.9845 | -3.3 | 1 | 1 | 114 | 2.8 | 2.4 | 0.5 | 94.4 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 361 | 15 | 14 | 56 | 39.7733 | -7.7478 | -2.7 | 1 | 1 | 114 | 3.1 | 6.4 | 0.4 | 61.7 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 362 | 15 | 14 | 56 | 39.6768 | -8.1685 | 3.4 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 4.1 | 0.6 | 95.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 363 | 15 | 15 | 19 | 40.1265 | -7.8989 | 5.6 | 1 | 1 | 78 | 2.6 | 20.8 | 1.0 | 132.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 364 | 15 | 15 | 23 | 39.6235 | -8.0140 | -17.0 | 1 | 1 | 78 | 14.5 | 0.4 | 0.4 | 77.5 | 8 | 0 | CG | Rejeitada |

| ID | Hora (UTC) | | | Lat° (WGS84) | Lon° (WGS84) | Amp(kA) | Nbs | Nums | cal | x ² | Maxaxis (km) | Minaxis (km) | inclin (°) | Nbdf | IC | Tipo | Validação sistema |
|-----|------------|----|----|-----------------|-----------------|---------|-----|------|-----|----------------|-----------------|-----------------|------------|------|----|------|----------------------|
| | HH | MM | SS | | | | | | | | | | | | | | |
| 365 | 15 | 15 | 23 | 39.6212 | -7.9918 | -3.3 | 1 | 1 | 114 | 0.7 | 2.5 | 0.5 | 91.7 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 366 | 15 | 15 | 23 | 39.6153 | -8.0332 | -7.4 | 1 | 1 | 114 | 1.2 | 0.4 | 0.4 | 111.2 | 5 | 0 | CG | Validada |
| 367 | 15 | 15 | 29 | 39.7492 | -8.1846 | 5.7 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.8 | 0.6 | 102.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 368 | 15 | 16 | 51 | 39.6956 | -7.8929 | 2.4 | 1 | 1 | 114 | 1.0 | 2.0 | 0.5 | 95.4 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 369 | 15 | 16 | 51 | 39.7679 | -7.7207 | 4.4 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.7 | 0.4 | 62.8 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 370 | 15 | 17 | 11 | 39.6155 | -8.0129 | -26.5 | 1 | 1 | 78 | 16.0 | 0.4 | 0.4 | 74.1 | 9 | 0 | CG | Rejeitada |
| 371 | 15 | 17 | 11 | 39.6597 | -7.9133 | -2.4 | 1 | 1 | 114 | 0.7 | 7.5 | 0.4 | 60.2 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 372 | 15 | 17 | 11 | 39.7668 | -7.9323 | -8.7 | 1 | 1 | 78 | 4.6 | 10.1 | 0.4 | 21.7 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 373 | 15 | 17 | 18 | 39.7057 | -7.9185 | 2.3 | 1 | 1 | 78 | 2.8 | 2.4 | 0.5 | 96.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 374 | 15 | 17 | 28 | 39.9504 | -7.7275 | 2.6 | 1 | 1 | 78 | 0.4 | 5.7 | 0.6 | 123.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 375 | 15 | 17 | 28 | 39.9970 | -7.8018 | 3.2 | 1 | 1 | 78 | 0.4 | 0.9 | 0.4 | 56.0 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 376 | 15 | 17 | 28 | 40.0172 | -7.7062 | 4.1 | 1 | 1 | 78 | 1.2 | 5.4 | 0.4 | 64.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 377 | 15 | 17 | 28 | 39.8854 | -7.6401 | 1.9 | 1 | 1 | 78 | 0.5 | 2.8 | 0.4 | 113.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 378 | 15 | 17 | 28 | 39.9888 | -7.7829 | 3.9 | 1 | 1 | 114 | 2.4 | 0.5 | 0.4 | 34.5 | 3 | 0 | CG | Validada |
| 379 | 15 | 17 | 45 | 39.6479 | -7.7413 | 3.2 | 1 | 1 | 114 | 6.7 | 1.2 | 0.4 | 84.5 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 380 | 15 | 17 | 57 | 39.6880 | -7.7118 | -2.4 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.1 | 0.4 | 84.8 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 381 | 15 | 17 | 57 | 39.7491 | -7.9386 | 7.2 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 1.3 | 0.4 | 123.4 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 382 | 15 | 18 | 21 | 39.6982 | -7.6855 | 3.9 | 1 | 1 | 78 | 1.4 | 1.4 | 0.4 | 33.1 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 383 | 15 | 18 | 32 | 39.6844 | -7.9263 | 2.7 | 1 | 1 | 114 | 1.3 | 2.1 | 0.5 | 94.6 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 384 | 15 | 18 | 45 | 39.9610 | -7.7948 | 5.7 | 1 | 1 | 114 | 3.4 | 0.4 | 0.4 | 95.2 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 385 | 15 | 18 | 45 | 39.9269 | -7.6959 | 4.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 0.6 | 0.4 | 61.3 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 386 | 15 | 18 | 45 | 39.9829 | -7.7787 | 6.7 | 1 | 1 | 114 | 4.6 | 0.4 | 0.4 | 115.2 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 387 | 15 | 18 | 45 | 39.9834 | -7.7623 | 3.0 | 1 | 1 | 114 | 0.5 | 1.4 | 0.4 | 63.2 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 388 | 15 | 19 | 7 | 39.9514 | -7.7675 | -7.5 | 1 | 1 | 78 | 4.1 | 5.2 | 0.6 | 120.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 389 | 15 | 19 | 16 | 39.6702 | -8.1719 | -3.4 | 1 | 1 | 114 | 0.4 | 3.8 | 0.6 | 97.4 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 390 | 15 | 19 | 28 | 39.9912 | -7.8308 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 1.4 | 13.2 | 0.4 | 98.7 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 391 | 15 | 20 | 7 | 39.5970 | -8.1217 | 4.2 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.4 | 0.5 | 92.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 392 | 15 | 20 | 7 | 39.6130 | -8.0291 | 5.0 | 1 | 1 | 114 | 3.2 | 0.8 | 0.4 | 63.2 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 393 | 15 | 20 | 27 | 39.7450 | -7.6717 | 4.6 | 1 | 1 | 78 | 4.1 | 11.2 | 0.4 | 162.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 394 | 15 | 20 | 34 | 39.6631 | -7.7700 | 2.5 | 1 | 1 | 78 | 5.8 | 1.3 | 0.4 | 87.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 395 | 15 | 20 | 34 | 39.6697 | -7.8035 | 2.8 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 1.5 | 0.4 | 89.0 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 396 | 15 | 20 | 34 | 39.6642 | -7.7427 | 2.5 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 1.2 | 0.4 | 86.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 397 | 15 | 20 | 50 | 39.8614 | -7.5954 | 2.8 | 1 | 1 | 78 | 0.5 | 5.9 | 0.4 | 63.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 398 | 15 | 20 | 50 | 39.6867 | -7.8064 | 5.5 | 1 | 1 | 78 | 1.9 | 1.3 | 0.4 | 90.1 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 399 | 15 | 21 | 56 | 39.7086 | -7.8505 | 12.9 | 1 | 1 | 114 | 8.1 | 0.4 | 0.4 | 112.7 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 400 | 15 | 21 | 56 | 39.7105 | -7.8456 | 3.9 | 1 | 1 | 78 | 2.6 | 1.6 | 0.4 | 94.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 401 | 15 | 21 | 56 | 39.7047 | -7.8076 | 2.4 | 1 | 1 | 78 | 2.5 | 1.5 | 0.4 | 92.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 402 | 15 | 22 | 1 | 39.9113 | -7.5788 | 4.3 | 1 | 1 | 78 | 3.6 | 13.1 | 0.4 | 17.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 403 | 15 | 22 | 2 | 39.9263 | -7.7839 | 4.7 | 1 | 1 | 78 | 0.7 | 3.7 | 0.5 | 116.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 404 | 15 | 22 | 21 | 39.8695 | -7.5888 | 6.5 | 1 | 1 | 114 | 2.9 | 0.4 | 0.4 | 95.8 | 5 | 0 | CG | Validada |
| 405 | 15 | 22 | 53 | 39.7068 | -7.9943 | -2.5 | 1 | 1 | 114 | 1.9 | 2.9 | 0.5 | 98.1 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 406 | 15 | 23 | 27 | 39.7346 | -7.9245 | 2.7 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 1.5 | 0.4 | 123.5 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 407 | 15 | 23 | 27 | 39.8114 | -7.8425 | 4.9 | 1 | 1 | 78 | 2.8 | 13.2 | 0.4 | 159.4 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 408 | 15 | 23 | 27 | 39.9662 | -8.1260 | 2.3 | 1 | 1 | 78 | 1.6 | 3.1 | 0.4 | 48.2 | 4 | 0 | CG | Rejeitada |
| 409 | 15 | 23 | 28 | 39.6310 | -8.0143 | 3.7 | 1 | 1 | 114 | 5.6 | 2.6 | 0.5 | 92.9 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 410 | 15 | 23 | 28 | 39.6200 | -8.2568 | 3.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 5.1 | 0.6 | 94.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 411 | 15 | 23 | 28 | 39.6553 | -8.0152 | 2.5 | 1 | 1 | 114 | 0.6 | 2.9 | 0.5 | 94.6 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 412 | 15 | 23 | 36 | 39.8522 | -7.6196 | 3.6 | 1 | 1 | 78 | 1.1 | 4.6 | 0.4 | 63.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 413 | 15 | 24 | 10 | 39.8236 | -7.6056 | -16.7 | 1 | 1 | 114 | 3.5 | 0.4 | 0.4 | 111.4 | 8 | 0 | CG | Validada |
| 414 | 15 | 24 | 11 | 39.7595 | -8.0807 | -4.8 | 1 | 1 | 78 | 1.8 | 3.0 | 0.4 | 127.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 415 | 15 | 24 | 11 | 39.7886 | -7.9587 | 2.9 | 1 | 1 | 78 | 1.0 | 2.3 | 0.4 | 36.7 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 416 | 15 | 24 | 11 | 39.6035 | -8.0106 | 2.8 | 1 | 1 | 78 | 4.1 | 2.9 | 0.5 | 91.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 417 | 15 | 24 | 33 | 39.9187 | -7.6313 | -6.8 | 1 | 1 | 78 | 0.5 | 1.9 | 0.4 | 138.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 418 | 15 | 25 | 10 | 39.7331 | -7.8988 | 3.0 | 1 | 1 | 114 | 5.5 | 2.0 | 0.5 | 97.7 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 419 | 15 | 25 | 10 | 39.7226 | -7.9261 | 3.0 | 1 | 1 | 114 | 2.3 | 2.2 | 0.5 | 97.1 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 420 | 15 | 25 | 21 | 39.6869 | -7.7058 | 4.2 | 1 | 1 | 114 | 0.7 | 1.4 | 0.4 | 32.2 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 421 | 15 | 25 | 21 | 39.7077 | -7.6936 | 4.5 | 1 | 1 | 114 | 0.2 | 0.4 | 0.4 | 89.4 | 3 | 0 | CG | Validada |
| 422 | 15 | 25 | 23 | 39.9396 | -7.6591 | 1.6 | 1 | 1 | 78 | 0.8 | 0.9 | 0.4 | 56.0 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 423 | 15 | 26 | 8 | 39.8486 | -7.6484 | 4.1 | 1 | 1 | 114 | 0.7 | 0.4 | 0.4 | 77.7 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 424 | 15 | 26 | 8 | 39.9695 | -7.8782 | 6.4 | 1 | 1 | 114 | 3.0 | 1.1 | 0.4 | 120.5 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 425 | 15 | 26 | 19 | 39.7112 | -7.9083 | 4.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.0 | 0.5 | 94.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 426 | 15 | 26 | 30 | 39.7164 | -7.6755 | 6.5 | 1 | 1 | 114 | 1.4 | 0.4 | 0.4 | 95.6 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 427 | 15 | 26 | 31 | 39.9222 | -7.7844 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 20.6 | 0.4 | 110.8 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 428 | 15 | 26 | 38 | 39.8704 | -7.6796 | 8.6 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 1.7 | 0.4 | 99.4 | 4 | 0 | CG | Rejeitada |
| 429 | 15 | 26 | 46 | 39.6211 | -7.9893 | 2.5 | 1 | 1 | 78 | 2.1 | 2.8 | 0.5 | 92.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 430 | 15 | 27 | 4 | 39.6717 | -7.9167 | 4.8 | 1 | 1 | 114 | 4.5 | 0.8 | 0.4 | 64.5 | 4 | 1 | IC | Validada |

| ID | Hora (UTC) | | | Lat° (WGS84) | Lon° (WGS84) | Amp(kA) | Nbs | Nums | cal | x ² | Maxaxis (km) | Minaxis (km) | inclin (°) | Nbdf | IC | Tipo | Validação sistema |
|-----|------------|----|----|-----------------|-----------------|---------|-----|------|-----|----------------|-----------------|-----------------|------------|------|----|------|----------------------|
| | HH | MM | SS | | | | | | | | | | | | | | |
| 431 | 15 | 27 | 5 | 39.7240 | -7.9333 | -3.4 | 1 | 1 | 114 | 0.5 | 0.4 | 0.4 | 100.7 | 4 | 0 | CG | Validada |
| 432 | 15 | 27 | 17 | 39.6156 | -8.0340 | 6.0 | 1 | 1 | 114 | 0.4 | 0.4 | 0.4 | 96.2 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 433 | 15 | 27 | 17 | 39.6324 | -8.1417 | 2.8 | 1 | 1 | 114 | 2.8 | 4.2 | 0.5 | 93.5 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 434 | 15 | 27 | 30 | 39.7438 | -7.6951 | 2.5 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 1.1 | 0.4 | 40.1 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 435 | 15 | 27 | 30 | 39.7051 | -7.7089 | 3.5 | 1 | 1 | 114 | 0.9 | 0.7 | 0.4 | 66.7 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 436 | 15 | 27 | 30 | 39.7093 | -7.7015 | 5.7 | 1 | 1 | 114 | 3.6 | 0.4 | 0.4 | 88.1 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 437 | 15 | 27 | 30 | 39.7048 | -7.7466 | 6.0 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 9.8 | 0.4 | 82.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 438 | 15 | 27 | 30 | 39.8969 | -8.2016 | 5.6 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 4.8 | 0.7 | 112.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 439 | 15 | 27 | 30 | 39.6119 | -8.0132 | 2.9 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.0 | 0.5 | 91.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 440 | 15 | 27 | 30 | 39.5904 | -7.9801 | 2.8 | 1 | 1 | 78 | 3.5 | 2.7 | 0.4 | 90.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 441 | 15 | 27 | 30 | 39.6115 | -7.9906 | 2.3 | 1 | 1 | 114 | 1.3 | 2.9 | 0.5 | 92.3 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 442 | 15 | 27 | 30 | 39.6115 | -7.9894 | 2.1 | 1 | 1 | 78 | 4.0 | 3.1 | 0.5 | 91.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 443 | 15 | 27 | 47 | 39.6924 | -7.8355 | 2.9 | 1 | 1 | 114 | 0.9 | 1.6 | 0.4 | 92.3 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 444 | 15 | 27 | 47 | 39.7141 | -7.8017 | 4.5 | 1 | 1 | 114 | 0.4 | 1.3 | 0.4 | 34.1 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 445 | 15 | 27 | 47 | 39.6850 | -7.8694 | 5.0 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 1.7 | 0.4 | 91.4 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 446 | 15 | 27 | 47 | 39.6652 | -7.8375 | 2.2 | 1 | 1 | 114 | 1.1 | 0.7 | 0.4 | 65.3 | 3 | 0 | CG | Validada |
| 447 | 15 | 28 | 0 | 39.5962 | -7.9115 | 2.7 | 1 | 1 | 78 | 2.5 | 2.2 | 0.4 | 89.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 448 | 15 | 28 | 0 | 39.6417 | -7.9042 | 1.8 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.6 | 0.4 | 93.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 449 | 15 | 28 | 13 | 39.7271 | -7.7442 | 4.1 | 1 | 1 | 114 | 1.9 | 1.1 | 0.4 | 89.0 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 450 | 15 | 28 | 32 | 39.6311 | -7.9881 | 4.5 | 1 | 1 | 114 | 2.1 | 2.3 | 0.5 | 92.4 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 451 | 15 | 28 | 32 | 39.6509 | -8.1042 | 3.7 | 1 | 1 | 114 | 2.3 | 3.1 | 0.5 | 96.4 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 452 | 15 | 28 | 39 | 39.7331 | -7.7766 | 7.2 | 1 | 1 | 114 | 2.1 | 0.4 | 0.4 | 84.1 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 453 | 15 | 28 | 47 | 39.7156 | -7.7215 | 3.9 | 1 | 1 | 114 | 1.1 | 0.7 | 0.4 | 65.4 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 454 | 15 | 28 | 47 | 39.7340 | -7.8312 | 3.0 | 1 | 1 | 78 | 1.8 | 1.6 | 0.4 | 94.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 455 | 15 | 28 | 47 | 39.7627 | -7.9911 | 3.7 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.7 | 0.5 | 99.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 456 | 15 | 28 | 53 | 39.6162 | -8.0012 | 3.3 | 1 | 1 | 78 | 5.0 | 2.6 | 0.5 | 91.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 457 | 15 | 28 | 53 | 40.0635 | -7.8925 | -4.4 | 1 | 1 | 78 | 6.0 | 11.7 | 0.4 | 23.3 | 4 | 0 | CG | Rejeitada |
| 458 | 15 | 28 | 53 | 39.5914 | -8.0300 | 4.7 | 1 | 1 | 78 | 0.4 | 4.3 | 0.4 | 58.8 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 459 | 15 | 29 | 17 | 39.6819 | -7.7502 | 3.4 | 1 | 1 | 78 | 1.2 | 1.4 | 0.4 | 33.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 460 | 15 | 29 | 17 | 39.7193 | -7.7281 | 3.8 | 1 | 1 | 114 | 0.8 | 0.7 | 0.4 | 66.2 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 461 | 15 | 29 | 17 | 39.7136 | -7.6717 | 2.5 | 1 | 1 | 78 | 2.6 | 0.8 | 0.4 | 82.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 462 | 15 | 29 | 17 | 39.7169 | -7.6881 | 2.3 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 0.9 | 0.4 | 84.0 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 463 | 15 | 29 | 17 | 39.7597 | -7.8631 | 2.3 | 1 | 1 | 114 | 0.5 | 2.0 | 0.5 | 98.4 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 464 | 15 | 29 | 32 | 39.6236 | -8.0517 | 5.3 | 1 | 1 | 114 | 3.6 | 0.4 | 0.4 | 104.1 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 465 | 15 | 29 | 32 | 39.6219 | -7.9864 | 2.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.8 | 0.5 | 93.5 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 466 | 15 | 29 | 32 | 39.6357 | -8.0537 | 3.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.5 | 0.5 | 31.5 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 467 | 15 | 29 | 41 | 39.7083 | -7.8514 | 8.3 | 1 | 1 | 114 | 4.6 | 1.5 | 0.4 | 93.2 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 468 | 15 | 29 | 41 | 39.7394 | -8.0202 | 3.0 | 1 | 1 | 114 | 5.4 | 3.0 | 0.5 | 99.8 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 469 | 15 | 29 | 45 | 39.6909 | -7.6912 | -5.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 6.3 | 0.4 | 96.5 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 470 | 15 | 29 | 49 | 39.6620 | -7.8848 | -2.3 | 1 | 1 | 114 | 2.5 | 1.9 | 0.4 | 93.3 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 471 | 15 | 29 | 51 | 39.9539 | -7.7670 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.1 | 0.4 | 29.2 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 472 | 15 | 29 | 53 | 39.6377 | -8.2928 | -2.6 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 6.6 | 0.6 | 96.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 473 | 15 | 29 | 59 | 39.6900 | -7.9083 | 3.4 | 1 | 1 | 114 | 2.3 | 2.0 | 0.4 | 94.0 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 474 | 15 | 29 | 59 | 39.7323 | -7.8801 | 3.0 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 1.9 | 0.5 | 97.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 475 | 15 | 30 | 7 | 39.6931 | -7.7216 | 4.4 | 1 | 1 | 114 | 2.5 | 1.0 | 0.4 | 85.6 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 476 | 15 | 30 | 7 | 39.7112 | -7.7452 | 2.2 | 1 | 1 | 114 | 0.5 | 1.2 | 0.4 | 89.7 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 477 | 15 | 30 | 22 | 39.6946 | -7.8336 | 4.8 | 1 | 1 | 114 | 1.4 | 0.5 | 0.4 | 92.6 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 478 | 15 | 30 | 22 | 39.6865 | -7.8439 | 3.4 | 1 | 1 | 114 | 1.2 | 1.6 | 0.5 | 32.3 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 479 | 15 | 30 | 23 | 39.6181 | -8.0780 | 2.9 | 1 | 1 | 78 | 5.9 | 3.5 | 0.5 | 93.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 480 | 15 | 30 | 40 | 40.0639 | -7.6857 | 6.0 | 1 | 1 | 78 | 2.4 | 14.8 | 0.4 | 166.7 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 481 | 15 | 31 | 1 | 39.6755 | -8.1734 | 4.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.4 | 0.5 | 96.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 482 | 15 | 31 | 1 | 39.6823 | -8.2270 | 5.2 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 4.4 | 0.6 | 96.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 483 | 15 | 31 | 12 | 39.5642 | -8.0956 | 3.7 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.0 | 0.6 | 28.9 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 484 | 15 | 31 | 19 | 39.9538 | -7.6365 | 5.8 | 1 | 1 | 78 | 2.1 | 13.3 | 0.4 | 167.2 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 485 | 15 | 31 | 19 | 40.1512 | -7.6946 | 9.2 | 1 | 1 | 78 | 2.2 | 11.8 | 0.4 | 168.3 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 486 | 15 | 31 | 36 | 39.6015 | -7.9313 | 2.5 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 2.5 | 0.4 | 89.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 487 | 15 | 31 | 36 | 39.6656 | -8.1507 | 3.8 | 1 | 1 | 114 | 0.2 | 2.1 | 0.4 | 121.2 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 488 | 15 | 31 | 36 | 39.6547 | -8.2909 | 3.3 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 5.3 | 0.6 | 95.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 489 | 15 | 31 | 36 | 39.6151 | -8.0184 | 2.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.3 | 0.5 | 91.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 490 | 15 | 31 | 46 | 39.7195 | -7.8448 | 5.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.5 | 0.4 | 92.9 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 491 | 15 | 31 | 46 | 39.6726 | -7.7798 | 5.7 | 1 | 1 | 114 | 0.2 | 1.6 | 0.5 | 31.8 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 492 | 15 | 31 | 54 | 39.8581 | -7.6905 | 4.3 | 1 | 1 | 114 | 0.7 | 1.8 | 0.4 | 103.9 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 493 | 15 | 31 | 54 | 39.8750 | -7.5916 | 4.6 | 1 | 1 | 78 | 1.2 | 3.8 | 0.4 | 64.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 494 | 15 | 31 | 57 | 39.6004 | -7.9651 | 3.1 | 1 | 1 | 78 | 1.2 | 2.5 | 0.4 | 89.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 495 | 15 | 32 | 2 | 39.6153 | -8.1075 | 4.7 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.5 | 0.5 | 92.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 496 | 15 | 32 | 2 | 39.8172 | -7.9243 | -8.3 | 1 | 1 | 114 | 0.8 | 9.9 | 0.4 | 23.7 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 497 | 15 | 32 | 2 | 39.5953 | -8.1976 | 2.7 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 4.9 | 0.5 | 93.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |

| ID | Hora (UTC) | | | Lat° (WGS84) | Lon° (WGS84) | Amp(kA) | Nbs | Nums | cal | x ² | Maxaxis (km) | Minaxis (km) | inclin (°) | Nbdf | IC | Tipo | Validação sistema |
|-----|------------|----|----|-----------------|-----------------|---------|-----|------|-----|----------------|-----------------|-----------------|------------|------|----|------|----------------------|
| | HH | MM | SS | | | | | | | | | | | | | | |
| 498 | 15 | 32 | 2 | 39.6467 | -8.0279 | 4.7 | 1 | 1 | 114 | 0.7 | 2.3 | 0.5 | 32.3 | 4 | 0 | CG | Validada |
| 499 | 15 | 32 | 2 | 39.7529 | -8.0114 | 5.0 | 1 | 1 | 78 | 2.3 | 2.6 | 0.5 | 100.1 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 500 | 15 | 32 | 3 | 39.7032 | -7.8384 | 5.0 | 1 | 1 | 114 | 2.3 | 0.4 | 0.4 | 97.9 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 501 | 15 | 32 | 14 | 39.5944 | -7.9283 | 4.0 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 2.0 | 0.4 | 88.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 502 | 15 | 32 | 16 | 39.8667 | -7.6970 | 4.1 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 2.1 | 0.4 | 106.1 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 503 | 15 | 32 | 16 | 40.1515 | -7.7317 | -6.9 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 19.5 | 0.4 | 164.1 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 504 | 15 | 32 | 16 | 39.8480 | -7.6221 | 7.1 | 1 | 1 | 114 | 2.7 | 0.4 | 0.4 | 113.5 | 5 | 0 | CG | Validada |
| 505 | 15 | 32 | 41 | 39.7965 | -7.6269 | 5.4 | 1 | 1 | 78 | 0.7 | 0.5 | 0.4 | 98.5 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 506 | 15 | 32 | 41 | 39.8698 | -8.3303 | 6.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 5.7 | 0.8 | 109.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 507 | 15 | 32 | 41 | 39.7801 | -7.6520 | 3.4 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 5.1 | 0.4 | 63.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 508 | 15 | 32 | 41 | 39.7071 | -7.6985 | -5.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 0.7 | 0.4 | 110.3 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 509 | 15 | 32 | 41 | 39.8876 | -8.0715 | -7.6 | 1 | 1 | 78 | 4.1 | 4.0 | 0.7 | 110.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 510 | 15 | 32 | 46 | 40.1635 | -8.1832 | -6.4 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 29.8 | 0.4 | 157.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 511 | 15 | 32 | 58 | 39.5347 | -8.3170 | 5.3 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 10.5 | 0.4 | 145.0 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 512 | 15 | 33 | 3 | 39.6240 | -7.9902 | 4.8 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.2 | 0.4 | 91.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 513 | 15 | 33 | 6 | 39.6063 | -7.9767 | 2.4 | 1 | 1 | 78 | 7.3 | 2.8 | 0.5 | 91.2 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 514 | 15 | 33 | 33 | 39.5682 | -7.9876 | -9.7 | 1 | 1 | 114 | 1.7 | 0.4 | 0.4 | 111.1 | 5 | 0 | CG | Validada |
| 515 | 15 | 33 | 39 | 39.6987 | -7.7226 | 7.1 | 1 | 1 | 114 | 2.1 | 0.4 | 0.4 | 89.3 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 516 | 15 | 33 | 49 | 39.6080 | -7.8685 | 2.4 | 1 | 1 | 78 | 3.5 | 2.1 | 0.4 | 89.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 517 | 15 | 33 | 50 | 39.6227 | -8.0150 | 1.9 | 1 | 1 | 78 | 3.2 | 4.1 | 0.5 | 93.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 518 | 15 | 34 | 6 | 39.6334 | -8.0468 | 4.8 | 1 | 1 | 114 | 2.6 | 2.6 | 0.5 | 93.2 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 519 | 15 | 34 | 14 | 39.9045 | -7.7000 | 4.0 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 3.6 | 0.4 | 114.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 520 | 15 | 34 | 14 | 39.8214 | -7.6303 | 2.8 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 6.0 | 0.4 | 62.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 521 | 15 | 34 | 16 | 39.7156 | -7.8992 | 3.7 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.9 | 0.5 | 96.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 522 | 15 | 34 | 16 | 39.8213 | -7.8981 | 12.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 7.1 | 0.4 | 157.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 523 | 15 | 34 | 16 | 39.7083 | -7.9509 | 7.6 | 1 | 1 | 114 | 3.1 | 0.4 | 0.4 | 85.5 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 524 | 15 | 34 | 16 | 39.7320 | -7.9445 | 6.2 | 1 | 1 | 114 | 0.4 | 2.1 | 0.5 | 97.2 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 525 | 15 | 34 | 16 | 39.7205 | -7.9471 | 9.5 | 1 | 1 | 114 | 2.6 | 0.4 | 0.4 | 113.1 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 526 | 15 | 34 | 35 | 39.8989 | -8.1318 | 5.9 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 9.0 | 0.4 | 97.6 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 527 | 15 | 34 | 35 | 39.8711 | -7.5951 | 3.2 | 2 | 1 | 114 | 5.6 | 0.4 | 0.4 | 95.1 | 4 | 0 | CG | Validada |
| 528 | 15 | 34 | 44 | 39.6151 | -7.8473 | 3.3 | 1 | 1 | 78 | 0.7 | 1.7 | 0.4 | 88.1 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 529 | 15 | 34 | 49 | 39.7081 | -7.7361 | 2.5 | 1 | 1 | 114 | 0.8 | 1.1 | 0.4 | 88.3 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 530 | 15 | 35 | 13 | 39.5812 | -7.8915 | 1.7 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 2.7 | 0.4 | 88.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 531 | 15 | 35 | 14 | 39.6162 | -8.0332 | 2.4 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.4 | 0.5 | 92.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 532 | 15 | 35 | 19 | 39.7095 | -7.9451 | 2.0 | 1 | 1 | 114 | 0.7 | 2.1 | 0.5 | 33.8 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 533 | 15 | 35 | 24 | 39.8430 | -7.6038 | 2.7 | 1 | 1 | 78 | 0.7 | 5.6 | 0.4 | 63.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 534 | 15 | 35 | 32 | 39.6037 | -8.0287 | 2.7 | 1 | 1 | 114 | 2.0 | 2.7 | 0.5 | 28.2 | 3 | 0 | CG | Validada |
| 535 | 15 | 35 | 39 | 40.2278 | -7.8422 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 2.9 | 80.1 | 4.8 | 138.5 | 4 | 0 | CG | Rejeitada |
| 536 | 15 | 35 | 48 | 39.6503 | -7.8827 | 2.8 | 1 | 1 | 114 | 5.5 | 1.8 | 0.4 | 91.7 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 537 | 15 | 35 | 49 | 39.6203 | -8.0193 | 2.4 | 1 | 1 | 78 | 4.9 | 3.3 | 0.5 | 92.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 538 | 15 | 35 | 49 | 39.6107 | -8.0215 | 2.5 | 1 | 1 | 78 | 7.4 | 3.0 | 0.5 | 92.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 539 | 15 | 36 | 8 | 39.6262 | -7.9875 | 3.8 | 1 | 1 | 78 | 0.8 | 2.4 | 0.5 | 92.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 540 | 15 | 36 | 8 | 39.6288 | -8.0021 | 2.9 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 2.7 | 0.5 | 93.1 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 541 | 15 | 36 | 8 | 39.5903 | -7.9786 | 3.2 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 2.4 | 0.5 | 90.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 542 | 15 | 36 | 25 | 39.5482 | -8.1356 | 3.6 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.7 | 0.5 | 89.3 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 543 | 15 | 36 | 25 | 39.5726 | -7.9230 | 2.0 | 1 | 1 | 78 | 1.7 | 2.6 | 0.4 | 88.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 544 | 15 | 36 | 25 | 39.5940 | -7.8966 | 5.4 | 1 | 1 | 114 | 3.6 | 1.7 | 0.4 | 90.5 | 5 | 0 | CG | Validada |
| 545 | 15 | 36 | 25 | 39.5976 | -8.2016 | 3.5 | 1 | 1 | 114 | 0.2 | 4.1 | 0.5 | 92.2 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 546 | 15 | 36 | 30 | 39.7266 | -8.6167 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 99.0 | 9.7 | 118.7 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 547 | 15 | 36 | 36 | 39.6519 | -8.0135 | 2.5 | 1 | 1 | 114 | 0.7 | 2.4 | 0.5 | 31.8 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 548 | 15 | 36 | 36 | 39.6278 | -7.9194 | -2.4 | 1 | 1 | 78 | 0.9 | 2.6 | 0.4 | 91.0 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 549 | 15 | 36 | 36 | 39.7043 | -7.8468 | -2.7 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 6.3 | 0.4 | 61.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 550 | 15 | 36 | 41 | 39.5877 | -8.1075 | 3.3 | 1 | 1 | 78 | 2.5 | 3.3 | 0.5 | 93.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 551 | 15 | 36 | 42 | 39.6048 | -8.1455 | 4.6 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.5 | 0.5 | 94.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 552 | 15 | 36 | 42 | 39.6055 | -8.0804 | 5.9 | 1 | 1 | 114 | 4.9 | 0.4 | 0.4 | 111.3 | 5 | 0 | CG | Validada |
| 553 | 15 | 36 | 47 | 39.7220 | -7.7459 | 5.6 | 1 | 1 | 114 | 0.5 | 0.4 | 0.4 | 89.8 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 554 | 15 | 36 | 47 | 39.6391 | -7.8446 | 5.3 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.5 | 0.4 | 88.2 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 555 | 15 | 36 | 47 | 39.7257 | -7.7232 | 4.8 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 11.0 | 0.4 | 82.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 556 | 15 | 36 | 50 | 39.6581 | -7.7912 | -3.1 | 1 | 1 | 114 | 0.3 | 1.3 | 0.4 | 88.6 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 557 | 15 | 36 | 50 | 39.6511 | -7.7767 | -22.0 | 1 | 1 | 78 | 14.6 | 0.4 | 0.4 | 78.6 | 8 | 0 | CG | Rejeitada |
| 558 | 15 | 36 | 51 | 39.6410 | -7.8100 | -8.1 | 1 | 1 | 114 | 2.7 | 0.4 | 0.4 | 111.4 | 5 | 0 | CG | Validada |
| 559 | 15 | 37 | 5 | 39.6166 | -8.2143 | 2.9 | 1 | 1 | 114 | 4.1 | 4.5 | 0.6 | 93.7 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 560 | 15 | 37 | 7 | 39.8218 | -7.6629 | -9.9 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 8.2 | 0.4 | 161.2 | 3 | 0 | CG | Validada |
| 561 | 15 | 37 | 19 | 39.6648 | -8.2496 | 3.3 | 1 | 1 | 78 | 6.0 | 5.0 | 0.6 | 97.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 562 | 15 | 37 | 19 | 39.5958 | -8.0739 | 4.1 | 1 | 1 | 78 | 1.3 | 5.8 | 0.4 | 59.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 563 | 15 | 37 | 19 | 39.6637 | -7.8332 | -2.3 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.7 | 0.4 | 91.3 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |

| ID | Hora (UTC) | | | Lat° (WGS84) | Lon° (WGS84) | Amp(kA) | Nbs | Nums | cal | x ² | Maxaxis (km) | Minaxis (km) | inclin (°) | Nbdf | IC | Tipo | Validação sistema |
|-----|------------|----|----|-----------------|-----------------|---------|-----|------|-----|----------------|-----------------|-----------------|------------|------|----|------|----------------------|
| | HH | MM | SS | | | | | | | | | | | | | | |
| 564 | 15 | 37 | 27 | 39.5990 | -8.1046 | 2.7 | 1 | 1 | 114 | 7.9 | 3.6 | 0.5 | 93.2 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 565 | 15 | 37 | 39 | 39.5652 | -7.8786 | 5.4 | 1 | 1 | 78 | 0.5 | 1.3 | 0.4 | 112.3 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 566 | 15 | 37 | 39 | 39.5545 | -8.2139 | 10.2 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 17.6 | 1.5 | 60.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 567 | 15 | 37 | 39 | 39.6289 | -8.0305 | 7.5 | 1 | 1 | 114 | 0.6 | 0.4 | 0.4 | 97.1 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 568 | 15 | 37 | 41 | 39.6209 | -7.9898 | 2.2 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.9 | 0.5 | 92.1 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 569 | 15 | 37 | 58 | 39.6137 | -8.1080 | 6.0 | 1 | 1 | 114 | 0.2 | 1.8 | 0.4 | 119.2 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 570 | 15 | 37 | 58 | 39.6178 | -8.0747 | 2.8 | 1 | 1 | 78 | 4.8 | 3.3 | 0.5 | 94.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 571 | 15 | 37 | 58 | 39.6226 | -8.1274 | 2.6 | 1 | 1 | 78 | 1.2 | 4.1 | 0.5 | 94.9 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 572 | 15 | 38 | 9 | 39.5790 | -8.1297 | -2.6 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.7 | 0.4 | 117.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 573 | 15 | 38 | 9 | 39.6221 | -8.2262 | 3.7 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 4.3 | 0.6 | 94.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 574 | 15 | 38 | 10 | 39.5206 | -8.1291 | 3.3 | 1 | 1 | 114 | 1.1 | 7.2 | 0.4 | 57.4 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 575 | 15 | 38 | 12 | 40.0517 | -7.6715 | 7.6 | 1 | 1 | 78 | 3.5 | 13.0 | 0.4 | 166.7 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 576 | 15 | 38 | 15 | 39.8464 | -7.5918 | 4.5 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 3.5 | 0.4 | 63.0 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 577 | 15 | 38 | 17 | 39.7392 | -7.7125 | 10.1 | 1 | 1 | 114 | 0.8 | 0.4 | 0.4 | 113.6 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 578 | 15 | 38 | 17 | 39.6755 | -7.7597 | 4.2 | 1 | 1 | 78 | 0.4 | 3.4 | 0.4 | 61.4 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 579 | 15 | 38 | 17 | 39.8395 | -7.9171 | 6.1 | 1 | 1 | 78 | 2.2 | 12.4 | 0.4 | 117.8 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 580 | 15 | 38 | 17 | 39.7444 | -7.7616 | 7.8 | 1 | 1 | 114 | 2.8 | 0.4 | 0.4 | 112.2 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 581 | 15 | 38 | 19 | 39.5924 | -8.0836 | 2.6 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 3.4 | 0.5 | 93.0 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 582 | 15 | 38 | 25 | 39.6090 | -8.2871 | 4.6 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 5.0 | 0.6 | 93.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 583 | 15 | 38 | 30 | 39.8008 | -7.9201 | 1.7 | 1 | 1 | 78 | 4.1 | 4.8 | 0.6 | 108.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 584 | 15 | 38 | 34 | 39.6785 | -8.0281 | 3.7 | 1 | 1 | 114 | 2.0 | 0.4 | 0.4 | 103.4 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 585 | 15 | 38 | 34 | 39.7044 | -7.8554 | 1.9 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.0 | 0.4 | 95.5 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 586 | 15 | 38 | 34 | 39.8975 | -7.6337 | -2.7 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 6.8 | 0.4 | 63.6 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 587 | 15 | 38 | 34 | 39.7121 | -8.1888 | 3.3 | 1 | 1 | 114 | 0.2 | 4.5 | 0.6 | 98.2 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 588 | 15 | 38 | 46 | 39.8556 | -8.3957 | 8.1 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.7 | 0.4 | 117.0 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 589 | 15 | 39 | 1 | 39.6739 | -7.7593 | -1.9 | 1 | 1 | 78 | 1.0 | 1.4 | 0.4 | 89.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 590 | 15 | 39 | 19 | 40.1713 | -7.7253 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 8.7 | 0.6 | 1.3 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 591 | 15 | 39 | 19 | 39.6068 | -8.0930 | 3.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.7 | 0.5 | 91.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 592 | 15 | 39 | 19 | 39.8605 | -7.9668 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 19.3 | 0.8 | 36.2 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 593 | 15 | 39 | 28 | 39.7662 | -7.9313 | -7.1 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 1.3 | 0.4 | 123.9 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 594 | 15 | 39 | 50 | 39.6900 | -8.0215 | -3.9 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 2.1 | 0.5 | 34.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 595 | 15 | 39 | 57 | 39.7385 | -7.8774 | 5.8 | 1 | 1 | 78 | 0.7 | 1.4 | 0.4 | 37.3 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 596 | 15 | 39 | 57 | 39.7573 | -7.7271 | 3.2 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 1.1 | 0.4 | 90.3 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 597 | 15 | 39 | 57 | 39.7361 | -7.8226 | -3.7 | 1 | 1 | 114 | 2.6 | 1.5 | 0.4 | 95.0 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 598 | 15 | 40 | 12 | 39.6011 | -8.1024 | 5.2 | 1 | 1 | 114 | 1.2 | 1.9 | 0.4 | 117.9 | 4 | 0 | CG | Validada |
| 599 | 15 | 40 | 12 | 39.5996 | -8.1051 | -3.6 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 3.3 | 0.5 | 91.3 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 600 | 15 | 40 | 12 | 39.5978 | -8.0667 | 2.3 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 4.2 | 0.5 | 92.2 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 601 | 15 | 40 | 12 | 39.6925 | -7.9678 | 5.4 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 1.9 | 0.5 | 34.7 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 602 | 15 | 40 | 36 | 39.6391 | -7.9909 | 2.9 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 2.6 | 0.5 | 94.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 603 | 15 | 40 | 36 | 39.6422 | -8.2384 | -3.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 5.0 | 0.6 | 95.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 604 | 15 | 40 | 44 | 39.6398 | -7.7626 | 3.3 | 1 | 1 | 114 | 1.6 | 1.2 | 0.4 | 85.5 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 605 | 15 | 40 | 44 | 39.6649 | -7.9002 | 3.5 | 1 | 1 | 78 | 1.7 | 1.8 | 0.4 | 92.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 606 | 15 | 40 | 45 | 39.6002 | -7.9566 | 4.1 | 1 | 1 | 78 | 1.1 | 2.2 | 0.4 | 90.2 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 607 | 15 | 40 | 56 | 39.6073 | -7.9083 | 3.6 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 2.0 | 0.4 | 90.0 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 608 | 15 | 40 | 57 | 39.7631 | -7.9803 | 3.4 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.9 | 0.5 | 100.6 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 609 | 15 | 40 | 58 | 39.8746 | -7.7019 | 6.0 | 1 | 1 | 114 | 1.7 | 0.4 | 0.4 | 114.1 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 610 | 15 | 41 | 28 | 39.6917 | -7.6889 | 4.1 | 1 | 1 | 114 | 0.5 | 0.9 | 0.4 | 83.1 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 611 | 15 | 41 | 31 | 40.0085 | -7.6940 | 6.1 | 1 | 1 | 78 | 1.1 | 14.0 | 0.4 | 165.2 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 612 | 15 | 41 | 32 | 39.6064 | -8.0129 | 2.5 | 1 | 1 | 114 | 1.3 | 2.9 | 0.5 | 92.3 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 613 | 15 | 41 | 40 | 39.6761 | -7.7769 | -1.9 | 1 | 1 | 78 | 2.9 | 1.5 | 0.4 | 89.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 614 | 15 | 41 | 53 | 39.6755 | -7.7829 | 3.0 | 1 | 1 | 114 | 0.2 | 1.3 | 0.4 | 88.7 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 615 | 15 | 42 | 5 | 39.9067 | -8.2730 | 6.6 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 53.9 | 4.3 | 132.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 616 | 15 | 42 | 12 | 39.6343 | -7.9933 | 3.5 | 1 | 1 | 114 | 5.6 | 2.4 | 0.5 | 93.8 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 617 | 15 | 42 | 25 | 39.8392 | -8.5214 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 99.0 | 3.3 | 125.7 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 618 | 15 | 42 | 26 | 39.5832 | -7.9292 | 2.1 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 2.8 | 0.4 | 88.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 619 | 15 | 42 | 26 | 39.5755 | -7.9190 | 4.5 | 1 | 1 | 78 | 6.1 | 2.0 | 0.4 | 87.2 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 620 | 15 | 42 | 31 | 39.6986 | -7.7661 | 2.3 | 1 | 1 | 114 | 0.5 | 1.3 | 0.4 | 89.1 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 621 | 15 | 42 | 31 | 39.8577 | -8.1274 | -8.3 | 1 | 1 | 78 | 0.6 | 6.8 | 0.8 | 82.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 622 | 15 | 42 | 31 | 39.9073 | -7.6374 | 2.8 | 1 | 1 | 78 | 1.9 | 6.2 | 0.4 | 64.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 623 | 15 | 42 | 42 | 39.8602 | -7.7225 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 14.3 | 1.1 | 133.6 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 624 | 15 | 43 | 0 | 39.7337 | -7.7502 | 15.7 | 1 | 1 | 114 | 1.5 | 0.4 | 0.4 | 115.2 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 625 | 15 | 43 | 0 | 39.7292 | -7.7510 | 6.3 | 1 | 1 | 114 | 1.5 | 0.4 | 0.4 | 88.7 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 626 | 15 | 43 | 0 | 39.7447 | -7.7678 | 11.4 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 0.4 | 0.4 | 101.2 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 627 | 15 | 43 | 0 | 39.7498 | -7.7389 | 7.0 | 1 | 1 | 114 | 1.5 | 0.4 | 0.4 | 113.1 | 4 | 0 | CG | Validada |
| 628 | 15 | 43 | 0 | 39.7270 | -7.6575 | 1.8 | 1 | 1 | 78 | 7.5 | 0.8 | 0.4 | 82.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 629 | 15 | 43 | 0 | 39.6811 | -7.7088 | 6.7 | 1 | 1 | 78 | 1.2 | 12.4 | 0.4 | 17.4 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 630 | 15 | 43 | 0 | 39.7711 | -7.7242 | 4.0 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 14.2 | 0.4 | 160.3 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |

| ID | Hora (UTC) | | | Lat° (WGS84) | Lon° (WGS84) | Amp(kA) | Nbs | Nums | cal | x ² | Maxaxis (km) | Minaxis (km) | inclin (°) | Nbdf | IC | Tipo | Validação sistema |
|-----|------------|----|----|-----------------|-----------------|---------|-----|------|-----|----------------|-----------------|-----------------|------------|------|----|------|----------------------|
| | HH | MM | SS | | | | | | | | | | | | | | |
| 631 | 15 | 43 | 0 | 39.8666 | -7.6446 | 5.9 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 10.9 | 0.4 | 18.6 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 632 | 15 | 43 | 3 | 39.7015 | -7.9920 | 2.4 | 1 | 1 | 114 | 1.6 | 2.1 | 0.5 | 34.2 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 633 | 15 | 43 | 3 | 39.6383 | -8.0424 | 4.5 | 1 | 1 | 114 | 0.2 | 2.4 | 0.5 | 32.7 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 634 | 15 | 43 | 3 | 39.8408 | -8.0413 | -1.9 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 6.7 | 0.7 | 110.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 635 | 15 | 43 | 6 | 39.5901 | -7.9772 | -2.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.3 | 0.5 | 90.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 636 | 15 | 43 | 6 | 39.6417 | -8.1815 | 5.0 | 1 | 1 | 78 | 0.5 | 2.2 | 0.4 | 121.3 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 637 | 15 | 43 | 19 | 39.6974 | -7.8214 | -2.7 | 1 | 1 | 114 | 1.1 | 1.5 | 0.4 | 91.5 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 638 | 15 | 43 | 19 | 39.7654 | -7.7050 | 3.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.4 | 0.5 | 27.4 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 639 | 15 | 43 | 19 | 39.6545 | -7.8935 | 16.5 | 1 | 1 | 78 | 58.4 | 2.8 | 0.4 | 94.2 | 5 | 1 | IC | Rejeitada |
| 640 | 15 | 43 | 26 | 39.9246 | -7.5823 | 3.1 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 5.2 | 0.4 | 64.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 641 | 15 | 43 | 37 | 39.6661 | -7.9900 | 2.9 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.5 | 0.5 | 94.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 642 | 15 | 43 | 38 | 39.6606 | -8.0950 | -3.0 | 1 | 1 | 114 | 3.4 | 3.3 | 0.5 | 96.6 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 643 | 15 | 43 | 38 | 39.7447 | -7.9245 | 3.4 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 1.6 | 0.4 | 36.5 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 644 | 15 | 43 | 38 | 39.7001 | -7.8551 | 2.4 | 1 | 1 | 78 | 2.9 | 1.9 | 0.4 | 93.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 645 | 15 | 43 | 38 | 39.7307 | -7.8996 | 2.3 | 1 | 1 | 114 | 0.3 | 2.2 | 0.5 | 97.1 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 646 | 15 | 43 | 38 | 39.9479 | -8.3437 | -6.9 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 6.5 | 0.8 | 110.6 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 647 | 15 | 43 | 38 | 39.9348 | -7.8394 | -2.7 | 1 | 1 | 78 | 2.9 | 0.9 | 0.4 | 52.0 | 4 | 0 | CG | Rejeitada |
| 648 | 15 | 43 | 50 | 39.6963 | -7.8073 | -2.6 | 1 | 1 | 78 | 1.2 | 1.4 | 0.4 | 91.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 649 | 15 | 43 | 50 | 39.9159 | -8.7071 | 6.1 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 10.7 | 1.0 | 108.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 650 | 15 | 43 | 58 | 39.5873 | -7.9506 | 2.3 | 1 | 1 | 78 | 5.3 | 2.8 | 0.4 | 91.5 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 651 | 15 | 43 | 58 | 39.6132 | -8.0422 | -2.8 | 1 | 1 | 78 | 4.1 | 3.2 | 0.5 | 92.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 652 | 15 | 43 | 58 | 39.5927 | -8.3526 | 6.1 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 5.2 | 0.6 | 92.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 653 | 15 | 44 | 12 | 39.9898 | -7.7540 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 99.0 | 5.1 | 135.3 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 654 | 15 | 44 | 20 | 39.8479 | -7.6016 | 4.0 | 1 | 1 | 78 | 0.9 | 3.7 | 0.4 | 63.9 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 655 | 15 | 44 | 20 | 40.0026 | -8.0219 | 11.6 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 6.7 | 0.8 | 118.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 656 | 15 | 44 | 32 | 39.6753 | -7.9243 | 2.9 | 1 | 1 | 78 | 2.5 | 2.2 | 0.5 | 94.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 657 | 15 | 44 | 32 | 39.6346 | -7.8647 | 2.6 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 1.9 | 0.4 | 90.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 658 | 15 | 44 | 33 | 39.5794 | -7.9723 | 5.2 | 1 | 1 | 114 | 8.7 | 2.2 | 0.4 | 87.3 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 659 | 15 | 44 | 35 | 39.9823 | -7.8789 | 4.1 | 1 | 1 | 78 | 2.4 | 5.4 | 0.7 | 121.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 660 | 15 | 44 | 36 | 39.7342 | -7.7970 | 5.3 | 1 | 1 | 114 | 2.7 | 0.4 | 0.4 | 112.6 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 661 | 15 | 44 | 36 | 39.7346 | -7.8130 | 6.0 | 1 | 1 | 114 | 2.2 | 0.4 | 0.4 | 98.3 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 662 | 15 | 44 | 36 | 39.7393 | -7.7186 | 4.1 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 3.5 | 0.4 | 62.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 663 | 15 | 44 | 37 | 39.7509 | -7.7749 | 7.5 | 1 | 1 | 114 | 6.5 | 0.4 | 0.4 | 113.3 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 664 | 15 | 44 | 37 | 39.7649 | -7.7010 | 4.5 | 1 | 1 | 114 | 1.8 | 0.4 | 0.4 | 81.8 | 3 | 0 | CG | Validada |
| 665 | 15 | 44 | 41 | 40.0628 | -7.6677 | 6.9 | 1 | 1 | 78 | 9.2 | 5.2 | 0.4 | 106.3 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 666 | 15 | 45 | 0 | 39.6643 | -7.9305 | 3.7 | 1 | 1 | 78 | 1.1 | 2.0 | 0.4 | 93.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 667 | 15 | 45 | 0 | 39.6646 | -7.9168 | 2.4 | 1 | 1 | 78 | 0.6 | 2.4 | 0.5 | 93.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 668 | 15 | 45 | 0 | 39.6959 | -7.9420 | 4.8 | 1 | 1 | 78 | 2.6 | 3.5 | 0.4 | 60.3 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 669 | 15 | 45 | 0 | 39.7090 | -7.9156 | 2.6 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 6.9 | 0.4 | 60.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 670 | 15 | 45 | 5 | 39.9216 | -7.7269 | -2.1 | 1 | 1 | 78 | 17.9 | 4.1 | 0.5 | 118.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 671 | 15 | 45 | 9 | 39.6882 | -7.8461 | 4.0 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 1.6 | 0.4 | 91.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 672 | 15 | 45 | 14 | 39.5933 | -8.1660 | 3.6 | 1 | 1 | 114 | 6.2 | 3.9 | 0.5 | 92.2 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 673 | 15 | 45 | 26 | 39.8653 | -7.7163 | 2.8 | 1 | 1 | 114 | 0.6 | 2.0 | 0.4 | 106.4 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 674 | 15 | 45 | 37 | 39.6760 | -7.9571 | 2.5 | 1 | 1 | 78 | 1.5 | 2.5 | 0.5 | 96.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 675 | 15 | 45 | 37 | 39.6991 | -8.0649 | 2.6 | 1 | 1 | 114 | 3.5 | 3.4 | 0.5 | 98.1 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 676 | 15 | 45 | 37 | 39.6708 | -7.9870 | 13.7 | 1 | 1 | 114 | 8.3 | 0.4 | 0.4 | 85.0 | 7 | 0 | CG | Validada |
| 677 | 15 | 45 | 37 | 39.7239 | -7.9489 | 3.4 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 1.7 | 0.5 | 34.7 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 678 | 15 | 45 | 37 | 39.6264 | -7.8932 | 2.8 | 1 | 1 | 114 | 0.7 | 1.9 | 0.4 | 90.4 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 679 | 15 | 45 | 43 | 39.6513 | -8.1631 | 5.1 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.2 | 0.5 | 94.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 680 | 15 | 45 | 44 | 40.0303 | -7.5953 | -15.3 | 2 | 1 | 114 | 2.4 | 0.4 | 0.4 | 114.1 | 8 | 0 | CG | Validada |
| 681 | 15 | 45 | 51 | 39.8588 | -7.6462 | 5.7 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 11.1 | 0.4 | 164.9 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 682 | 15 | 45 | 55 | 39.6828 | -7.7917 | 3.5 | 1 | 1 | 114 | 3.7 | 1.3 | 0.4 | 88.6 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 683 | 15 | 45 | 55 | 39.7431 | -7.6664 | 1.3 | 1 | 1 | 78 | 0.5 | 1.2 | 0.4 | 91.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 684 | 15 | 45 | 55 | 39.6396 | -7.8412 | 4.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.6 | 0.4 | 88.7 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 685 | 15 | 46 | 3 | 40.0510 | -7.8069 | 6.8 | 1 | 1 | 78 | 1.2 | 15.0 | 0.4 | 162.0 | 4 | 0 | CG | Rejeitada |
| 686 | 15 | 46 | 8 | 39.9802 | -7.8541 | 4.4 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 6.7 | 0.7 | 120.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 687 | 15 | 46 | 10 | 39.6256 | -8.4979 | 4.8 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 7.3 | 0.7 | 95.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 688 | 15 | 46 | 12 | 39.6967 | -7.7894 | 5.9 | 1 | 1 | 78 | 0.8 | 9.0 | 0.4 | 157.5 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 689 | 15 | 46 | 15 | 39.5803 | -8.1192 | 3.4 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 3.6 | 0.5 | 90.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 690 | 15 | 46 | 18 | 39.7524 | -7.7695 | 4.6 | 1 | 1 | 114 | 2.5 | 0.7 | 0.4 | 65.9 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 691 | 15 | 46 | 18 | 39.7760 | -7.9173 | 5.2 | 1 | 1 | 78 | 0.8 | 7.3 | 0.4 | 96.8 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 692 | 15 | 46 | 18 | 39.6608 | -7.7710 | 8.2 | 1 | 1 | 78 | 1.1 | 11.1 | 0.4 | 19.8 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 693 | 15 | 46 | 18 | 40.0343 | -7.8054 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 28.9 | 0.5 | 10.0 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 694 | 15 | 46 | 18 | 39.7534 | -7.7747 | 12.8 | 1 | 1 | 78 | 10.0 | 0.4 | 0.4 | 88.0 | 6 | 0 | CG | Rejeitada |
| 695 | 15 | 46 | 18 | 39.7767 | -7.7106 | 8.1 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 0.4 | 0.4 | 80.6 | 5 | 0 | CG | Validada |

| ID | Hora (UTC) | | | Lat° (WGS84) | Lon° (WGS84) | Amp(kA) | Nbs | Nums | cal | x ² | Maxaxis (km) | Minaxis (km) | inclin (°) | Nbdf | IC | Tipo | Validação sistema |
|-----|------------|----|----|-----------------|-----------------|---------|-----|------|-----|----------------|-----------------|-----------------|------------|------|----|------|----------------------|
| | HH | MM | SS | | | | | | | | | | | | | | |
| 696 | 15 | 46 | 19 | 39.7387 | -8.4275 | -6.8 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 12.1 | 0.4 | 145.7 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 697 | 15 | 46 | 22 | 39.7956 | -7.7644 | 5.7 | 1 | 1 | 78 | 1.9 | 1.5 | 0.4 | 95.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 698 | 15 | 46 | 23 | 39.9027 | -7.7049 | -3.4 | 1 | 1 | 78 | 4.6 | 3.2 | 0.4 | 114.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 699 | 15 | 46 | 24 | 39.9180 | -7.8056 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 99.0 | 21.4 | 4.0 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 700 | 15 | 46 | 31 | 39.7047 | -7.8341 | 4.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.6 | 0.4 | 91.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 701 | 15 | 46 | 32 | 39.6964 | -7.8505 | 3.2 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 1.7 | 0.4 | 92.4 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 702 | 15 | 46 | 32 | 39.7994 | -7.6596 | 5.5 | 1 | 1 | 78 | 0.5 | 9.4 | 0.4 | 163.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 703 | 15 | 46 | 38 | 39.8685 | -7.7726 | 4.1 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 2.4 | 0.5 | 107.0 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 704 | 15 | 46 | 41 | 39.5947 | -7.8429 | 3.7 | 1 | 1 | 114 | 2.4 | 0.4 | 0.4 | 101.4 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 705 | 15 | 46 | 41 | 39.6620 | -7.9903 | 4.7 | 1 | 1 | 114 | 2.2 | 0.4 | 0.4 | 101.0 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 706 | 15 | 46 | 41 | 39.6609 | -7.8763 | 2.3 | 1 | 1 | 78 | 1.8 | 2.1 | 0.4 | 91.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 707 | 15 | 46 | 41 | 39.7205 | -8.1509 | 3.6 | 1 | 1 | 114 | 1.0 | 4.0 | 0.6 | 99.0 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 708 | 15 | 46 | 42 | 39.6445 | -8.1298 | 3.9 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.7 | 0.5 | 94.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 709 | 15 | 47 | 11 | 40.1082 | -7.9075 | 7.0 | 1 | 1 | 78 | 2.0 | 15.0 | 0.4 | 163.3 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 710 | 15 | 47 | 11 | 39.8033 | -7.7608 | 4.8 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 11.8 | 0.4 | 160.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 711 | 15 | 47 | 11 | 39.7416 | -7.6963 | 3.5 | 1 | 1 | 114 | 2.2 | 1.1 | 0.4 | 39.3 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 712 | 15 | 47 | 13 | 39.5638 | -7.9221 | -3.0 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 4.9 | 0.5 | 85.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 713 | 15 | 47 | 14 | 39.7753 | -7.9671 | 5.3 | 1 | 1 | 78 | 4.5 | 15.0 | 0.4 | 24.1 | 5 | 1 | IC | Rejeitada |
| 714 | 15 | 47 | 14 | 39.7848 | -7.8459 | 4.1 | 1 | 1 | 114 | 2.9 | 2.0 | 0.5 | 98.6 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 715 | 15 | 47 | 20 | 39.9222 | -7.6374 | 3.3 | 1 | 1 | 78 | 0.9 | 5.2 | 0.4 | 64.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 716 | 15 | 47 | 20 | 39.8727 | -7.7254 | 6.0 | 1 | 1 | 78 | 19.4 | 0.4 | 0.4 | 93.1 | 5 | 1 | IC | Rejeitada |
| 717 | 15 | 47 | 23 | 39.6662 | -7.9040 | 2.4 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.1 | 0.4 | 93.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 718 | 15 | 47 | 37 | 39.6878 | -7.7153 | 2.5 | 1 | 1 | 114 | 3.0 | 1.0 | 0.4 | 85.0 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 719 | 15 | 47 | 41 | 40.0463 | -7.6048 | 3.9 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 0.4 | 0.4 | 34.9 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 720 | 15 | 47 | 43 | 39.6651 | -7.9768 | -6.9 | 1 | 1 | 114 | 1.3 | 0.4 | 0.4 | 111.9 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 721 | 15 | 47 | 43 | 39.6694 | -7.9083 | -3.4 | 1 | 1 | 114 | 0.4 | 0.6 | 0.4 | 93.6 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 722 | 15 | 47 | 43 | 39.6676 | -7.9058 | -3.4 | 1 | 1 | 114 | 0.4 | 0.6 | 0.4 | 92.7 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 723 | 15 | 47 | 44 | 39.5615 | -8.0951 | -2.8 | 1 | 1 | 78 | 3.3 | 3.1 | 0.6 | 27.8 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 724 | 15 | 47 | 45 | 39.6473 | -8.4595 | 2.8 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 13.0 | 0.7 | 97.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 725 | 15 | 47 | 45 | 39.6645 | -8.0579 | -3.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.2 | 0.5 | 94.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 726 | 15 | 47 | 49 | 39.9546 | -7.6374 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 3.1 | 83.6 | 6.1 | 139.3 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 727 | 15 | 47 | 51 | 39.5883 | -8.1416 | 3.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 4.1 | 0.5 | 90.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 728 | 15 | 47 | 55 | 39.8479 | -7.6902 | 2.9 | 1 | 1 | 78 | 0.6 | 1.6 | 0.4 | 102.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 729 | 15 | 47 | 55 | 39.8426 | -7.7818 | 3.3 | 1 | 1 | 78 | 1.1 | 0.8 | 0.4 | 48.2 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 730 | 15 | 48 | 10 | 39.9777 | -7.6665 | 5.4 | 1 | 1 | 78 | 0.5 | 5.0 | 0.4 | 163.4 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 731 | 15 | 48 | 10 | 39.9311 | -7.6732 | 7.2 | 1 | 1 | 78 | 5.2 | 12.1 | 0.4 | 163.8 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 732 | 15 | 48 | 23 | 39.9760 | -7.8127 | -3.7 | 1 | 1 | 114 | 9.0 | 5.3 | 0.7 | 123.2 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 733 | 15 | 48 | 39 | 40.0542 | -7.6691 | 5.6 | 1 | 1 | 114 | 0.5 | 1.1 | 0.4 | 106.6 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 734 | 15 | 48 | 39 | 40.0228 | -7.6242 | 7.5 | 1 | 1 | 114 | 2.3 | 0.4 | 0.4 | 99.5 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 735 | 15 | 48 | 41 | 39.6615 | -7.9762 | -5.6 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 0.6 | 0.4 | 92.8 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 736 | 15 | 48 | 42 | 39.6393 | -7.7997 | -8.7 | 1 | 1 | 114 | 4.2 | 3.2 | 0.4 | 93.9 | 5 | 0 | CG | Validada |
| 737 | 15 | 48 | 42 | 39.6547 | -7.9300 | -2.6 | 1 | 1 | 114 | 0.9 | 2.3 | 0.5 | 92.0 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 738 | 15 | 48 | 47 | 39.5676 | -8.0709 | 2.7 | 1 | 1 | 114 | 0.6 | 0.6 | 0.4 | 137.6 | 3 | 0 | CG | Validada |
| 739 | 15 | 48 | 47 | 39.5922 | -8.2705 | 3.4 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 5.3 | 0.6 | 92.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 740 | 15 | 48 | 47 | 39.5687 | -7.9997 | 2.4 | 1 | 1 | 114 | 2.4 | 3.0 | 0.5 | 89.3 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 741 | 15 | 48 | 47 | 39.5920 | -8.1002 | 5.4 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 2.9 | 0.5 | 30.3 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 742 | 15 | 48 | 47 | 39.5971 | -8.0775 | -2.3 | 1 | 1 | 78 | 2.6 | 3.9 | 0.5 | 92.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 743 | 15 | 48 | 47 | 39.6601 | -7.9631 | 2.8 | 1 | 1 | 78 | 0.5 | 2.5 | 0.5 | 94.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 744 | 15 | 48 | 47 | 39.6459 | -8.0883 | 3.0 | 1 | 1 | 78 | 1.2 | 2.2 | 0.4 | 120.2 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 745 | 15 | 48 | 50 | 39.7851 | -7.8429 | 4.2 | 1 | 1 | 114 | 5.8 | 1.8 | 0.5 | 100.3 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 746 | 15 | 48 | 50 | 39.7566 | -7.7377 | 6.0 | 1 | 1 | 114 | 0.2 | 0.4 | 0.4 | 89.9 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 747 | 15 | 48 | 50 | 40.0365 | -8.1136 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 27.0 | 0.4 | 115.1 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 748 | 15 | 48 | 50 | 39.7709 | -7.8034 | 3.4 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 1.1 | 0.4 | 40.4 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 749 | 15 | 48 | 50 | 39.7449 | -7.9846 | -2.8 | 1 | 1 | 114 | 4.5 | 2.6 | 0.5 | 101.2 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 750 | 15 | 49 | 4 | 39.8597 | -7.6810 | -1.9 | 1 | 1 | 78 | 0.6 | 2.0 | 0.4 | 105.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 751 | 15 | 49 | 10 | 39.8345 | -7.7841 | 6.7 | 1 | 1 | 114 | 1.9 | 0.7 | 0.4 | 66.9 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 752 | 15 | 49 | 12 | 40.0161 | -7.6717 | 5.8 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 14.8 | 0.4 | 164.6 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 753 | 15 | 49 | 18 | 39.6594 | -7.9491 | 3.3 | 1 | 1 | 114 | 4.6 | 2.3 | 0.5 | 93.1 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 754 | 15 | 49 | 18 | 39.6651 | -7.8065 | 1.8 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 1.7 | 0.4 | 93.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 755 | 15 | 49 | 18 | 39.7082 | -8.1664 | 4.2 | 1 | 1 | 114 | 6.2 | 3.7 | 0.6 | 98.9 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 756 | 15 | 49 | 18 | 39.5924 | -7.8501 | -12.5 | 1 | 1 | 114 | 1.3 | 0.4 | 0.4 | 107.3 | 6 | 0 | CG | Validada |
| 757 | 15 | 49 | 21 | 40.2965 | -8.0400 | -4.2 | 1 | 1 | 78 | 2.0 | 38.9 | 0.4 | 162.0 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 758 | 15 | 49 | 33 | 39.7944 | -7.7824 | 3.8 | 1 | 1 | 114 | 0.9 | 1.6 | 0.4 | 97.6 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 759 | 15 | 49 | 38 | 39.6635 | -7.7249 | -2.2 | 1 | 1 | 114 | 1.6 | 1.1 | 0.4 | 84.7 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 760 | 15 | 49 | 48 | 39.6834 | -7.7305 | 5.0 | 1 | 1 | 114 | 2.9 | 0.7 | 0.4 | 66.0 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 761 | 15 | 49 | 48 | 39.6629 | -7.7446 | 4.0 | 1 | 1 | 114 | 0.8 | 1.7 | 0.5 | 29.2 | 3 | 1 | IC | Validada |

| ID | Hora (UTC) | | | Lat° (WGS84) | Lon° (WGS84) | Amp(kA) | Nbs | Nums | cal | x ² | Maxaxis (km) | Minaxis (km) | inclin (°) | Nbdf | IC | Tipo | Validação sistema |
|-----|------------|----|----|-----------------|-----------------|---------|-----|------|-----|----------------|-----------------|-----------------|------------|------|----|------|----------------------|
| | HH | MM | SS | | | | | | | | | | | | | | |
| 762 | 15 | 49 | 59 | 39.5765 | -7.9202 | -2.1 | 1 | 1 | 78 | 1.1 | 2.7 | 0.4 | 88.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 763 | 15 | 49 | 59 | 39.5997 | -8.0641 | 2.1 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.5 | 0.5 | 28.0 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 764 | 15 | 49 | 59 | 39.6439 | -8.0237 | 3.6 | 1 | 1 | 78 | 1.8 | 2.8 | 0.5 | 93.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 765 | 15 | 50 | 2 | 39.8989 | -7.6541 | 2.2 | 1 | 1 | 78 | 3.6 | 0.6 | 0.4 | 57.8 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 766 | 15 | 50 | 14 | 39.6622 | -7.9317 | -6.2 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 5.2 | 0.4 | 93.2 | 5 | 1 | IC | Rejeitada |
| 767 | 15 | 50 | 14 | 39.6640 | -7.7723 | -1.8 | 1 | 1 | 78 | 5.0 | 1.5 | 0.4 | 90.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 768 | 15 | 50 | 14 | 39.6472 | -7.9519 | -9.7 | 2 | 1 | 114 | 2.4 | 0.4 | 0.4 | 111.3 | 5 | 0 | CG | Validada |
| 769 | 15 | 50 | 14 | 39.6862 | -8.0169 | -2.7 | 1 | 1 | 114 | 2.6 | 2.8 | 0.5 | 96.6 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 770 | 15 | 50 | 23 | 39.8117 | -7.6366 | 4.4 | 1 | 1 | 78 | 5.2 | 14.7 | 0.4 | 18.0 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 771 | 15 | 50 | 23 | 39.6971 | -7.6933 | 3.0 | 1 | 1 | 78 | 0.7 | 0.9 | 0.4 | 83.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 772 | 15 | 50 | 28 | 39.8251 | -7.6519 | 1.7 | 1 | 1 | 78 | 1.0 | 1.2 | 0.4 | 93.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 773 | 15 | 50 | 30 | 40.1463 | -7.8507 | 7.9 | 1 | 1 | 78 | 0.6 | 16.7 | 0.4 | 161.9 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 774 | 15 | 50 | 30 | 39.6941 | -7.9982 | 2.6 | 1 | 1 | 78 | 6.5 | 2.9 | 0.5 | 97.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 775 | 15 | 50 | 30 | 39.6939 | -7.9025 | 3.9 | 1 | 1 | 114 | 0.8 | 0.4 | 0.4 | 87.0 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 776 | 15 | 50 | 30 | 39.7121 | -8.1550 | 3.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 4.3 | 0.6 | 99.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 777 | 15 | 50 | 43 | 39.6094 | -7.8396 | -12.3 | 1 | 1 | 114 | 3.8 | 0.4 | 0.4 | 107.7 | 6 | 0 | CG | Validada |
| 778 | 15 | 50 | 46 | 39.6352 | -8.0746 | 2.6 | 1 | 1 | 114 | 2.6 | 2.7 | 0.5 | 30.8 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 779 | 15 | 51 | 4 | 39.8804 | -7.7323 | 3.4 | 1 | 1 | 114 | 0.4 | 3.3 | 0.4 | 109.6 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 780 | 15 | 51 | 4 | 39.8788 | -7.7428 | 3.9 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 1.0 | 0.4 | 128.3 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 781 | 15 | 51 | 4 | 39.7156 | -7.7287 | 3.2 | 1 | 1 | 114 | 1.3 | 1.1 | 0.4 | 87.7 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 782 | 15 | 51 | 4 | 39.8946 | -7.6885 | 4.4 | 1 | 1 | 78 | 2.6 | 4.2 | 0.4 | 63.6 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 783 | 15 | 51 | 22 | 39.8871 | -7.8302 | 7.2 | 1 | 1 | 78 | 0.4 | 10.3 | 0.4 | 21.3 | 4 | 0 | CG | Rejeitada |
| 784 | 15 | 51 | 22 | 39.7571 | -8.3589 | 7.1 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 5.5 | 0.7 | 101.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 785 | 15 | 51 | 22 | 39.6676 | -8.0793 | -3.6 | 1 | 1 | 114 | 3.5 | 0.4 | 0.4 | 102.8 | 4 | 0 | CG | Validada |
| 786 | 15 | 51 | 23 | 39.5584 | -8.2798 | 3.4 | 1 | 1 | 78 | 0.5 | 7.7 | 0.6 | 91.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 787 | 15 | 51 | 26 | 39.8010 | -7.8417 | -4.3 | 1 | 1 | 114 | 6.2 | 1.1 | 0.4 | 42.6 | 4 | 0 | CG | Validada |
| 788 | 15 | 51 | 35 | 39.7128 | -7.8322 | 4.0 | 1 | 1 | 114 | 1.9 | 1.6 | 0.4 | 92.6 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 789 | 15 | 51 | 35 | 39.7110 | -7.8450 | 7.8 | 1 | 1 | 114 | 2.5 | 0.4 | 0.4 | 112.4 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 790 | 15 | 51 | 35 | 39.7127 | -7.8114 | 3.9 | 1 | 1 | 78 | 5.5 | 1.4 | 0.4 | 92.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 791 | 15 | 51 | 36 | 39.6115 | -7.8749 | 3.8 | 1 | 1 | 114 | 3.6 | 1.8 | 0.4 | 87.1 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 792 | 15 | 51 | 36 | 39.6119 | -7.8702 | 3.5 | 1 | 1 | 114 | 3.3 | 1.8 | 0.4 | 88.1 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 793 | 15 | 51 | 36 | 39.6055 | -7.8409 | 2.6 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 1.8 | 0.4 | 86.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 794 | 15 | 51 | 36 | 39.6076 | -7.8340 | 1.9 | 1 | 1 | 78 | 3.2 | 2.0 | 0.4 | 87.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 795 | 15 | 51 | 40 | 39.8700 | -7.7516 | 4.5 | 1 | 1 | 78 | 5.7 | 17.6 | 0.4 | 160.8 | 4 | 0 | CG | Rejeitada |
| 796 | 15 | 51 | 45 | 39.6146 | -7.8978 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 5.3 | 0.5 | 45.1 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 797 | 15 | 52 | 3 | 40.1685 | -7.6374 | 5.5 | 1 | 1 | 78 | 0.7 | 24.4 | 0.4 | 165.7 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 798 | 15 | 52 | 3 | 39.8011 | -7.8738 | 3.1 | 1 | 1 | 78 | 4.3 | 6.4 | 0.4 | 62.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 799 | 15 | 52 | 16 | 39.7341 | -7.8393 | -4.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.6 | 0.4 | 94.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 800 | 15 | 52 | 24 | 39.6179 | -8.2006 | 6.9 | 1 | 1 | 78 | 1.2 | 2.1 | 0.4 | 120.2 | 4 | 0 | CG | Rejeitada |
| 801 | 15 | 52 | 24 | 39.5765 | -8.0253 | 2.2 | 1 | 1 | 78 | 0.7 | 3.6 | 0.5 | 91.0 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 802 | 15 | 52 | 27 | 39.8849 | -7.8589 | 4.5 | 1 | 1 | 114 | 2.8 | 2.8 | 0.5 | 111.2 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 803 | 15 | 52 | 27 | 39.8452 | -7.7261 | 12.5 | 1 | 1 | 114 | 2.8 | 1.1 | 0.4 | 97.9 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 804 | 15 | 52 | 29 | 39.7076 | -8.0842 | 3.0 | 1 | 1 | 114 | 6.8 | 3.3 | 0.6 | 99.5 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 805 | 15 | 52 | 29 | 39.6855 | -8.0107 | 10.1 | 1 | 1 | 114 | 2.0 | 0.4 | 0.4 | 113.3 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 806 | 15 | 52 | 29 | 39.7089 | -8.1075 | 3.4 | 1 | 1 | 114 | 1.6 | 3.6 | 0.6 | 98.5 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 807 | 15 | 52 | 29 | 39.6205 | -7.9773 | 3.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.5 | 0.5 | 92.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 808 | 15 | 52 | 29 | 39.6699 | -7.8886 | 2.2 | 1 | 1 | 78 | 0.6 | 2.1 | 0.4 | 94.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 809 | 15 | 52 | 29 | 39.6797 | -8.0922 | 2.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.9 | 0.5 | 97.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 810 | 15 | 52 | 29 | 39.7174 | -8.5677 | 5.3 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 99.0 | 0.8 | 103.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 811 | 15 | 52 | 29 | 39.6584 | -7.9543 | 4.3 | 1 | 1 | 114 | 1.9 | 2.1 | 0.5 | 93.8 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 812 | 15 | 52 | 54 | 39.7860 | -7.6516 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.0 | 0.5 | 110.9 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 813 | 15 | 52 | 59 | 39.6387 | -7.9011 | 3.5 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 2.0 | 0.5 | 28.5 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 814 | 15 | 53 | 4 | 39.5876 | -7.9529 | 2.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.7 | 0.4 | 90.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 815 | 15 | 53 | 4 | 39.5814 | -8.2357 | 3.5 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 4.4 | 0.5 | 90.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 816 | 15 | 53 | 5 | 39.8023 | -7.7816 | 4.5 | 1 | 1 | 78 | 0.9 | 1.6 | 0.4 | 97.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 817 | 15 | 53 | 6 | 39.6530 | -7.7345 | 8.2 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 6.0 | 0.4 | 158.8 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 818 | 15 | 53 | 13 | 39.5720 | -7.9910 | 2.6 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.0 | 0.5 | 89.1 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 819 | 15 | 53 | 15 | 39.6113 | -7.8837 | 2.4 | 1 | 1 | 114 | 0.2 | 2.0 | 0.4 | 88.9 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 820 | 15 | 53 | 21 | 39.7504 | -7.6451 | -3.9 | 1 | 1 | 114 | 1.7 | 1.0 | 0.4 | 43.1 | 3 | 0 | CG | Validada |
| 821 | 15 | 53 | 39 | 39.9038 | -7.6604 | 4.8 | 1 | 1 | 78 | 1.4 | 10.8 | 0.4 | 81.6 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 822 | 15 | 53 | 46 | 39.7702 | -7.8131 | 6.2 | 1 | 1 | 114 | 1.2 | 0.4 | 0.4 | 95.0 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 823 | 15 | 53 | 46 | 39.7665 | -7.7609 | 4.2 | 1 | 1 | 114 | 2.1 | 1.3 | 0.4 | 93.9 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 824 | 15 | 53 | 48 | 39.7134 | -7.6817 | 3.6 | 1 | 1 | 114 | 0.2 | 0.9 | 0.4 | 81.9 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 825 | 15 | 53 | 52 | 39.8047 | -7.6138 | 5.5 | 1 | 1 | 114 | 0.9 | 0.4 | 0.4 | 92.9 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 826 | 15 | 54 | 11 | 39.6485 | -7.9970 | 2.8 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 2.3 | 0.5 | 31.3 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 827 | 15 | 54 | 12 | 39.7417 | -7.9342 | 3.9 | 1 | 1 | 114 | 0.9 | 1.6 | 0.4 | 37.0 | 4 | 0 | CG | Validada |
| 828 | 15 | 54 | 14 | 39.5696 | -7.9770 | 2.7 | 1 | 1 | 78 | 2.6 | 2.8 | 0.4 | 89.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |

| ID | Hora (UTC) | | | Lat° (WGS84) | Lon° (WGS84) | Amp(kA) | Nbs | Nums | cal | x ² | Maxaxis (km) | Minaxis (km) | inclin (°) | Nbdf | IC | Tipo | Validação sistema |
|-----|------------|----|----|-----------------|-----------------|---------|-----|------|-----|----------------|-----------------|-----------------|------------|------|----|------|----------------------|
| | HH | MM | SS | | | | | | | | | | | | | | |
| 829 | 15 | 54 | 27 | 40.0054 | -7.9577 | 4.6 | 1 | 1 | 78 | 3.1 | 6.5 | 0.8 | 120.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 830 | 15 | 54 | 32 | 39.6193 | -8.0388 | 2.6 | 1 | 1 | 78 | 2.6 | 3.1 | 0.5 | 28.4 | 4 | 0 | CG | Rejeitada |
| 831 | 15 | 54 | 34 | 39.7515 | -7.7438 | 2.8 | 1 | 1 | 78 | 0.8 | 1.2 | 0.4 | 92.1 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 832 | 15 | 54 | 40 | 39.9915 | -7.8405 | 2.4 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 10.0 | 1.0 | 128.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 833 | 15 | 54 | 44 | 39.6286 | -7.9395 | -1.9 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 2.8 | 0.4 | 92.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 834 | 15 | 54 | 44 | 39.5985 | -7.8532 | -9.0 | 1 | 1 | 114 | 3.1 | 0.4 | 0.4 | 111.8 | 5 | 0 | CG | Validada |
| 835 | 15 | 55 | 4 | 39.6107 | -7.9421 | 6.3 | 1 | 1 | 114 | 2.0 | 0.4 | 0.4 | 93.3 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 836 | 15 | 55 | 4 | 39.7342 | -7.9749 | 2.8 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 1.8 | 0.5 | 36.0 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 837 | 15 | 55 | 5 | 39.7170 | -7.8120 | -4.3 | 1 | 1 | 78 | 5.7 | 3.4 | 0.4 | 60.6 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 838 | 15 | 55 | 6 | 39.7140 | -7.6792 | 3.8 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 0.7 | 0.4 | 65.5 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 839 | 15 | 55 | 6 | 39.7296 | -7.6742 | 2.5 | 1 | 1 | 114 | 0.2 | 0.9 | 0.4 | 82.3 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 840 | 15 | 55 | 7 | 39.7375 | -7.7413 | -2.8 | 1 | 1 | 114 | 1.9 | 1.1 | 0.4 | 89.6 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 841 | 15 | 55 | 7 | 39.9429 | -7.6470 | 3.5 | 1 | 1 | 78 | 0.4 | 0.5 | 0.4 | 70.4 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 842 | 15 | 55 | 7 | 39.6945 | -7.9355 | 4.2 | 1 | 1 | 78 | 4.5 | 2.1 | 0.5 | 94.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 843 | 15 | 55 | 7 | 39.7988 | -8.6529 | -6.1 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 8.3 | 0.8 | 101.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 844 | 15 | 55 | 7 | 39.6914 | -7.9268 | 6.7 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 1.8 | 0.4 | 94.2 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 845 | 15 | 55 | 7 | 39.6952 | -7.9361 | 3.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.3 | 0.5 | 95.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 846 | 15 | 55 | 7 | 39.6914 | -7.9234 | 4.4 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.0 | 0.4 | 94.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 847 | 15 | 55 | 9 | 39.7658 | -7.8898 | 5.2 | 1 | 1 | 114 | 1.6 | 0.6 | 0.4 | 144.1 | 4 | 0 | CG | Validada |
| 848 | 15 | 55 | 9 | 39.6353 | -8.1260 | -3.5 | 1 | 1 | 114 | 2.1 | 3.5 | 0.5 | 94.1 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 849 | 15 | 55 | 9 | 39.7819 | -7.8806 | 4.1 | 1 | 1 | 114 | 1.6 | 0.7 | 0.4 | 144.7 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 850 | 15 | 55 | 10 | 39.8030 | -7.8983 | 2.7 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 2.3 | 0.5 | 104.3 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 851 | 15 | 55 | 10 | 39.8238 | -7.9889 | 3.0 | 1 | 1 | 114 | 0.8 | 3.1 | 0.6 | 107.0 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 852 | 15 | 55 | 10 | 39.8588 | -7.9343 | 1.8 | 1 | 1 | 78 | 2.1 | 5.5 | 0.7 | 111.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 853 | 15 | 55 | 10 | 39.8464 | -7.7357 | 3.9 | 1 | 1 | 114 | 4.0 | 0.6 | 0.4 | 68.3 | 3 | 0 | CG | Validada |
| 854 | 15 | 55 | 15 | 39.6272 | -7.9487 | 3.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.2 | 0.4 | 90.8 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 855 | 15 | 55 | 20 | 39.7014 | -7.6935 | 3.5 | 1 | 1 | 78 | 7.7 | 0.9 | 0.4 | 82.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 856 | 15 | 55 | 21 | 39.5699 | -8.0996 | -5.5 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 0.4 | 0.4 | 112.2 | 3 | 0 | CG | Validada |
| 857 | 15 | 55 | 21 | 39.5264 | -8.1203 | 2.3 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 6.3 | 0.5 | 92.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 858 | 15 | 55 | 38 | 39.9002 | -7.5801 | 6.8 | 1 | 1 | 78 | 0.8 | 10.7 | 0.4 | 167.6 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 859 | 15 | 55 | 38 | 39.8413 | -7.6048 | 2.5 | 1 | 1 | 78 | 0.4 | 1.2 | 0.4 | 95.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 860 | 15 | 55 | 47 | 39.7574 | -7.6726 | 3.9 | 1 | 1 | 78 | 0.9 | 0.6 | 0.4 | 113.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 861 | 15 | 55 | 51 | 39.6503 | -7.8761 | 3.2 | 1 | 1 | 114 | 5.2 | 5.8 | 0.4 | 59.3 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 862 | 15 | 55 | 51 | 39.5589 | -7.8954 | 2.0 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 2.4 | 0.4 | 87.1 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 863 | 15 | 56 | 0 | 39.9120 | -7.9330 | 4.9 | 1 | 1 | 78 | 1.3 | 3.7 | 0.6 | 112.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 864 | 15 | 56 | 0 | 39.7948 | -7.8242 | 4.9 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.1 | 0.4 | 43.3 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 865 | 15 | 56 | 0 | 39.8406 | -7.7323 | 4.1 | 1 | 1 | 114 | 1.0 | 0.4 | 0.4 | 80.9 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 866 | 15 | 56 | 0 | 39.8725 | -7.7785 | 2.6 | 1 | 1 | 114 | 0.2 | 2.5 | 0.5 | 108.0 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 867 | 15 | 56 | 0 | 39.8597 | -7.7481 | 4.0 | 1 | 1 | 114 | 0.6 | 0.6 | 0.4 | 68.1 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 868 | 15 | 56 | 14 | 39.7766 | -7.8033 | 3.2 | 1 | 1 | 114 | 1.5 | 1.6 | 0.4 | 97.0 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 869 | 15 | 56 | 14 | 39.8008 | -7.8947 | 4.1 | 1 | 1 | 114 | 6.8 | 2.1 | 0.5 | 104.3 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 870 | 15 | 56 | 14 | 39.7506 | -7.6833 | 3.1 | 1 | 1 | 78 | 4.3 | 0.9 | 0.4 | 85.6 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 871 | 15 | 56 | 14 | 39.7848 | -7.7151 | 5.4 | 1 | 1 | 114 | 2.9 | 0.4 | 0.4 | 81.4 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 872 | 15 | 56 | 14 | 39.7807 | -7.6905 | 5.8 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 0.4 | 0.4 | 81.3 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 873 | 15 | 56 | 14 | 39.9278 | -8.3097 | 7.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 7.0 | 0.8 | 111.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 874 | 15 | 56 | 14 | 39.7974 | -7.7962 | 4.8 | 1 | 1 | 114 | 3.1 | 0.7 | 0.4 | 30.9 | 4 | 0 | CG | Validada |
| 875 | 15 | 56 | 15 | 39.5922 | -8.1382 | 4.3 | 1 | 1 | 78 | 4.2 | 3.4 | 0.5 | 91.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 876 | 15 | 56 | 15 | 39.6081 | -8.0799 | 3.0 | 1 | 1 | 78 | 0.6 | 3.3 | 0.5 | 92.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 877 | 15 | 56 | 15 | 39.6018 | -8.1353 | 2.2 | 1 | 1 | 78 | 4.6 | 4.5 | 0.5 | 95.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 878 | 15 | 56 | 15 | 39.9272 | -8.5402 | 2.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 5.9 | 0.4 | 49.4 | 4 | 0 | CG | Rejeitada |
| 879 | 15 | 56 | 16 | 39.7762 | -8.2837 | 8.6 | 1 | 1 | 114 | 2.9 | 2.5 | 0.4 | 126.8 | 4 | 0 | CG | Validada |
| 880 | 15 | 56 | 20 | 39.5802 | -7.9098 | 2.2 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 2.6 | 0.4 | 89.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 881 | 15 | 56 | 20 | 39.6293 | -7.8580 | 3.0 | 1 | 1 | 114 | 2.3 | 1.7 | 0.4 | 89.6 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 882 | 15 | 56 | 20 | 39.6260 | -7.8097 | 3.4 | 1 | 1 | 78 | 5.8 | 1.5 | 0.4 | 87.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 883 | 15 | 56 | 37 | 39.9432 | -7.8460 | 3.7 | 1 | 1 | 114 | 0.4 | 4.2 | 0.6 | 117.4 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 884 | 15 | 56 | 37 | 40.0486 | -8.1383 | 7.0 | 1 | 1 | 78 | 2.6 | 7.2 | 0.9 | 121.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 885 | 15 | 56 | 42 | 39.5990 | -7.8623 | 3.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.9 | 0.4 | 88.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 886 | 15 | 56 | 46 | 39.9122 | -7.5966 | 5.1 | 1 | 1 | 114 | 0.8 | 0.4 | 0.4 | 76.3 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 887 | 15 | 56 | 46 | 39.9159 | -7.6278 | 8.4 | 1 | 1 | 114 | 7.0 | 3.7 | 0.4 | 102.5 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 888 | 15 | 56 | 46 | 39.9117 | -7.5908 | 8.5 | 1 | 1 | 114 | 8.1 | 0.4 | 0.4 | 116.7 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 889 | 15 | 56 | 46 | 39.9075 | -7.5880 | 5.6 | 1 | 1 | 114 | 2.5 | 0.4 | 0.4 | 97.9 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 890 | 15 | 56 | 52 | 39.5799 | -8.0853 | 5.2 | 1 | 1 | 78 | 3.7 | 0.9 | 0.4 | 61.5 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 891 | 15 | 56 | 55 | 39.7453 | -7.6665 | -3.2 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 0.8 | 0.4 | 81.9 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 892 | 15 | 57 | 5 | 39.7476 | -7.7760 | -4.0 | 1 | 1 | 78 | 2.8 | 1.4 | 0.4 | 95.3 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 893 | 15 | 57 | 25 | 39.7178 | -7.8155 | 2.3 | 1 | 1 | 114 | 1.8 | 1.6 | 0.4 | 93.6 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 894 | 15 | 57 | 31 | 39.7879 | -7.7274 | 3.3 | 1 | 1 | 114 | 7.8 | 1.3 | 0.4 | 92.7 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 895 | 15 | 57 | 31 | 39.8476 | -7.7368 | 6.7 | 1 | 1 | 114 | 2.8 | 0.4 | 0.4 | 79.6 | 5 | 1 | IC | Validada |

| ID | Hora (UTC) | | | Lat° (WGS84) | Lon° (WGS84) | Amp(kA) | Nbs | Nums | cal | x ² | Maxaxis (km) | Minaxis (km) | inclin (°) | Nbdf | IC | Tipo | Validação sistema |
|-----|------------|----|----|-----------------|-----------------|---------|-----|------|-----|----------------|-----------------|-----------------|------------|------|----|------|----------------------|
| | HH | MM | SS | | | | | | | | | | | | | | |
| 896 | 15 | 57 | 32 | 39.9024 | -7.8066 | -6.6 | 1 | 1 | 78 | 1.3 | 2.5 | 0.5 | 92.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 897 | 15 | 57 | 32 | 40.1053 | -7.6452 | 6.1 | 1 | 1 | 114 | 3.0 | 8.1 | 0.4 | 20.6 | 4 | 0 | CG | Validada |
| 898 | 15 | 57 | 32 | 39.8409 | -7.6190 | 4.1 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 4.0 | 0.4 | 63.6 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 899 | 15 | 57 | 32 | 39.9138 | -7.7404 | -4.2 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 3.6 | 0.6 | 119.1 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 900 | 15 | 57 | 37 | 39.7266 | -7.9798 | 3.4 | 1 | 1 | 78 | 1.0 | 1.8 | 0.5 | 34.5 | 4 | 0 | CG | Rejeitada |
| 901 | 15 | 57 | 37 | 39.6074 | -8.3277 | 4.6 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 5.2 | 0.6 | 94.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 902 | 15 | 57 | 47 | 39.6838 | -7.8929 | 4.2 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 5.5 | 0.4 | 60.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 903 | 15 | 57 | 47 | 39.6900 | -7.7508 | 4.0 | 1 | 1 | 114 | 0.9 | 1.1 | 0.4 | 86.8 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 904 | 15 | 57 | 49 | 39.7980 | -7.9743 | 4.1 | 1 | 1 | 78 | 2.0 | 2.7 | 0.5 | 103.1 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 905 | 15 | 57 | 50 | 39.7662 | -7.8134 | 4.9 | 1 | 1 | 114 | 2.1 | 0.7 | 0.4 | 64.9 | 3 | 0 | CG | Validada |
| 906 | 15 | 57 | 55 | 39.6358 | -7.9363 | 5.4 | 1 | 1 | 114 | 3.3 | 1.9 | 0.4 | 91.5 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 907 | 15 | 58 | 1 | 39.7122 | -7.7299 | 1.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.0 | 0.4 | 96.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 908 | 15 | 58 | 5 | 39.7298 | -7.9039 | 2.4 | 1 | 1 | 114 | 1.2 | 2.1 | 0.5 | 98.0 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 909 | 15 | 58 | 5 | 39.7729 | -7.8575 | 3.1 | 1 | 1 | 114 | 4.5 | 1.9 | 0.5 | 99.4 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 910 | 15 | 58 | 5 | 39.8026 | -7.6212 | 1.2 | 1 | 1 | 78 | 1.6 | 1.4 | 0.4 | 102.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 911 | 15 | 58 | 6 | 39.6141 | -8.3854 | 4.6 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 5.7 | 0.6 | 94.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 912 | 15 | 58 | 6 | 39.7265 | -7.6775 | -2.6 | 1 | 1 | 78 | 0.7 | 0.7 | 0.4 | 113.2 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 913 | 15 | 58 | 7 | 39.7028 | -7.7471 | 5.5 | 1 | 1 | 114 | 5.1 | 1.1 | 0.4 | 86.9 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 914 | 15 | 58 | 7 | 39.7046 | -7.8355 | 2.8 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 1.6 | 0.4 | 92.9 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 915 | 15 | 58 | 10 | 39.5624 | -7.9705 | 2.7 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.8 | 0.4 | 88.3 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 916 | 15 | 58 | 22 | 39.8538 | -7.6492 | 5.5 | 1 | 1 | 114 | 5.3 | 4.8 | 0.4 | 100.7 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 917 | 15 | 58 | 22 | 39.9135 | -7.5971 | 3.8 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 4.7 | 0.4 | 64.1 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 918 | 15 | 58 | 32 | 39.9324 | -7.6232 | 4.8 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 11.8 | 0.4 | 18.2 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 919 | 15 | 58 | 40 | 39.5765 | -8.0906 | 2.3 | 1 | 1 | 114 | 7.0 | 3.9 | 0.5 | 91.0 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 920 | 15 | 58 | 40 | 39.5844 | -8.1116 | 3.3 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.8 | 0.5 | 90.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 921 | 15 | 58 | 40 | 39.5772 | -8.1597 | 2.4 | 1 | 1 | 114 | 5.8 | 4.5 | 0.5 | 92.6 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 922 | 15 | 58 | 40 | 39.5882 | -8.1329 | 2.9 | 1 | 1 | 78 | 0.8 | 4.0 | 0.5 | 92.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 923 | 15 | 58 | 40 | 39.7095 | -7.9660 | 2.2 | 1 | 1 | 114 | 0.3 | 2.0 | 0.5 | 33.1 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 924 | 15 | 58 | 40 | 39.6249 | -7.9964 | 3.5 | 1 | 1 | 114 | 0.3 | 6.4 | 0.4 | 59.0 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 925 | 15 | 58 | 48 | 39.8125 | -7.6811 | 4.0 | 1 | 1 | 114 | 0.8 | 0.6 | 0.4 | 68.8 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 926 | 15 | 59 | 1 | 39.7727 | -7.8999 | 8.2 | 1 | 1 | 78 | 1.6 | 2.7 | 0.4 | 95.9 | 5 | 1 | IC | Rejeitada |
| 927 | 15 | 59 | 9 | 39.7083 | -7.7662 | 3.7 | 1 | 1 | 114 | 0.7 | 1.2 | 0.4 | 88.9 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 928 | 15 | 59 | 10 | 39.7546 | -7.8891 | 3.5 | 1 | 1 | 78 | 1.8 | 2.0 | 0.5 | 97.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 929 | 15 | 59 | 10 | 39.5707 | -7.9994 | 3.2 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.5 | 0.4 | 87.3 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 930 | 15 | 59 | 14 | 39.5741 | -8.0725 | 4.8 | 1 | 1 | 114 | 1.3 | 0.4 | 0.4 | 109.9 | 4 | 0 | CG | Validada |
| 931 | 15 | 59 | 15 | 39.8425 | -7.7482 | 7.0 | 1 | 1 | 114 | 8.5 | 0.4 | 0.4 | 113.6 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 932 | 15 | 59 | 15 | 39.8494 | -7.6717 | 6.6 | 1 | 1 | 114 | 1.9 | 0.4 | 0.4 | 78.5 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 933 | 15 | 59 | 15 | 39.8581 | -7.6174 | 4.4 | 1 | 1 | 114 | 1.4 | 0.4 | 0.4 | 78.5 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 934 | 15 | 59 | 15 | 40.0745 | -7.8714 | 5.8 | 1 | 1 | 78 | 6.8 | 19.7 | 0.4 | 161.4 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 935 | 15 | 59 | 15 | 39.8158 | -7.8195 | 3.0 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 6.6 | 0.4 | 63.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 936 | 15 | 59 | 15 | 39.8106 | -7.6681 | 2.5 | 1 | 1 | 114 | 2.4 | 1.1 | 0.4 | 90.3 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 937 | 15 | 59 | 15 | 39.8008 | -7.6163 | 1.7 | 1 | 1 | 78 | 6.9 | 0.8 | 0.4 | 82.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 938 | 15 | 59 | 24 | 39.6125 | -8.2175 | 3.4 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 2.5 | 0.4 | 120.8 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 939 | 15 | 59 | 24 | 39.5897 | -8.1110 | 8.0 | 1 | 1 | 114 | 2.2 | 0.4 | 0.4 | 98.8 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 940 | 15 | 59 | 24 | 39.5881 | -8.1590 | 5.7 | 1 | 1 | 114 | 1.9 | 0.4 | 0.4 | 104.3 | 4 | 0 | CG | Validada |
| 941 | 15 | 59 | 31 | 39.7400 | -7.8732 | 2.8 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.4 | 0.4 | 37.2 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 942 | 15 | 59 | 31 | 39.6180 | -7.8075 | 3.2 | 1 | 1 | 78 | 1.2 | 1.5 | 0.4 | 86.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 943 | 15 | 59 | 31 | 39.6603 | -7.9710 | 4.7 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 1.4 | 0.4 | 119.5 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 944 | 15 | 59 | 31 | 39.6162 | -7.8796 | 6.1 | 1 | 1 | 114 | 4.0 | 0.4 | 0.4 | 84.6 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 945 | 15 | 59 | 31 | 39.7765 | -7.7948 | 2.8 | 1 | 1 | 114 | 1.4 | 1.5 | 0.4 | 97.6 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 946 | 15 | 59 | 31 | 39.6233 | -7.8135 | 2.6 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 1.7 | 0.4 | 87.4 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 947 | 15 | 59 | 33 | 39.9799 | -7.6409 | 6.0 | 1 | 1 | 114 | 4.0 | 0.4 | 0.4 | 115.7 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 948 | 15 | 59 | 33 | 40.3331 | -8.1332 | 7.5 | 1 | 1 | 78 | 48.3 | 55.6 | 1.7 | 135.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 949 | 15 | 59 | 33 | 39.9135 | -7.6103 | 4.8 | 1 | 1 | 78 | 0.4 | 1.3 | 0.4 | 133.5 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 950 | 15 | 59 | 33 | 40.2235 | -7.7984 | 3.7 | 1 | 1 | 78 | 0.7 | 10.8 | 0.4 | 23.0 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 951 | 15 | 59 | 39 | 39.7054 | -7.6959 | 3.6 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 0.9 | 0.4 | 83.0 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 952 | 15 | 59 | 39 | 39.7046 | -7.6854 | 5.6 | 1 | 1 | 114 | 1.6 | 0.4 | 0.4 | 112.8 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 953 | 15 | 59 | 39 | 39.7016 | -7.6901 | 8.0 | 1 | 1 | 114 | 1.1 | 0.4 | 0.4 | 82.7 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 954 | 15 | 59 | 39 | 39.8276 | -7.6763 | 3.0 | 1 | 1 | 78 | 6.1 | 2.4 | 0.5 | 109.8 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 955 | 15 | 59 | 45 | 39.5861 | -8.0410 | 2.8 | 1 | 1 | 78 | 1.0 | 3.2 | 0.5 | 91.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 956 | 15 | 59 | 52 | 39.7584 | -7.7121 | 2.7 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 1.9 | 0.4 | 99.2 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 957 | 16 | 0 | 11 | 39.6678 | -7.9815 | 3.8 | 1 | 1 | 78 | 0.5 | 5.6 | 0.4 | 59.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 958 | 16 | 0 | 11 | 39.8162 | -7.9683 | -3.5 | 1 | 1 | 78 | 1.6 | 3.0 | 0.6 | 104.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 959 | 16 | 0 | 25 | 40.1764 | -8.3246 | -4.5 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 17.2 | 1.3 | 125.9 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 960 | 16 | 0 | 25 | 40.0111 | -7.8866 | 5.2 | 1 | 1 | 78 | 2.7 | 19.3 | 0.4 | 161.3 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 961 | 16 | 0 | 38 | 39.7262 | -7.8796 | 3.0 | 1 | 1 | 114 | 5.4 | 1.8 | 0.5 | 96.5 | 2 | 1 | IC | Validada |

| ID | Hora (UTC) | | | Lat° (WGS84) | Lon° (WGS84) | Amp(kA) | Nbs | Nums | cal | x ² | Maxaxis (km) | Minaxis (km) | inclin (°) | Nbdf | IC | Tipo | Validação sistema |
|------|------------|----|----|-----------------|-----------------|---------|-----|------|-----|----------------|-----------------|-----------------|------------|------|----|------|----------------------|
| | HH | MM | SS | | | | | | | | | | | | | | |
| 962 | 16 | 0 | 38 | 39.7070 | -7.7672 | 4.5 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 11.6 | 0.4 | 157.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 963 | 16 | 0 | 38 | 39.6409 | -7.8153 | -4.2 | 1 | 1 | 114 | 4.8 | 1.8 | 0.5 | 29.7 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 964 | 16 | 0 | 38 | 39.7445 | -7.6679 | 3.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 5.2 | 0.4 | 62.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 965 | 16 | 0 | 38 | 39.7961 | -7.9629 | 5.2 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 2.5 | 0.5 | 102.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 966 | 16 | 0 | 38 | 39.7254 | -7.7817 | 3.0 | 1 | 1 | 114 | 2.5 | 1.3 | 0.4 | 92.4 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 967 | 16 | 0 | 47 | 39.9813 | -7.5912 | 4.0 | 1 | 1 | 78 | 0.8 | 14.5 | 0.4 | 18.9 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 968 | 16 | 0 | 49 | 39.5934 | -7.8322 | 2.5 | 2 | 1 | 114 | 5.1 | 1.7 | 0.4 | 86.5 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 969 | 16 | 0 | 54 | 39.5786 | -8.1862 | 2.8 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 8.2 | 0.4 | 58.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 970 | 16 | 1 | 0 | 39.6959 | -8.0530 | 2.9 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.3 | 0.5 | 97.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 971 | 16 | 1 | 0 | 39.7189 | -8.1056 | 4.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.3 | 0.6 | 100.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 972 | 16 | 1 | 0 | 39.7172 | -8.0057 | 4.9 | 1 | 1 | 114 | 3.7 | 0.8 | 0.4 | 63.1 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 973 | 16 | 1 | 1 | 39.6393 | -7.7787 | 2.6 | 1 | 1 | 78 | 2.8 | 1.4 | 0.4 | 87.0 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 974 | 16 | 1 | 5 | 39.7357 | -7.6979 | -2.9 | 1 | 1 | 78 | 0.6 | 5.3 | 0.4 | 62.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 975 | 16 | 1 | 5 | 39.7013 | -7.7670 | -5.4 | 1 | 1 | 114 | 0.5 | 0.4 | 0.4 | 82.9 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 976 | 16 | 1 | 11 | 39.8388 | -7.8383 | 2.6 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 2.3 | 0.5 | 105.2 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 977 | 16 | 1 | 12 | 39.6857 | -7.6960 | 4.0 | 1 | 1 | 78 | 0.5 | 1.4 | 0.4 | 31.5 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 978 | 16 | 1 | 12 | 39.7317 | -7.6640 | 4.1 | 1 | 1 | 114 | 2.3 | 0.4 | 0.4 | 81.5 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 979 | 16 | 1 | 12 | 40.0043 | -7.7853 | 6.7 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 13.3 | 0.4 | 163.8 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 980 | 16 | 1 | 38 | 39.7873 | -7.6225 | 1.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 0.9 | 0.4 | 89.5 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 981 | 16 | 1 | 38 | 39.6487 | -8.0940 | 3.8 | 1 | 1 | 114 | 1.5 | 2.5 | 0.5 | 31.8 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 982 | 16 | 1 | 39 | 39.7096 | -7.7580 | 3.7 | 1 | 1 | 114 | 1.6 | 0.7 | 0.4 | 65.8 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 983 | 16 | 1 | 39 | 39.7071 | -7.7531 | 5.2 | 1 | 1 | 114 | 1.1 | 0.4 | 0.4 | 94.7 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 984 | 16 | 1 | 50 | 39.8212 | -7.8030 | 3.1 | 1 | 1 | 114 | 3.6 | 0.7 | 0.4 | 66.1 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 985 | 16 | 1 | 53 | 39.7515 | -7.7606 | 4.8 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 9.4 | 0.4 | 160.9 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 986 | 16 | 1 | 59 | 39.7037 | -7.7824 | -2.2 | 1 | 1 | 114 | 0.7 | 1.4 | 0.4 | 90.8 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 987 | 16 | 1 | 59 | 39.7074 | -7.7553 | -3.0 | 1 | 1 | 114 | 0.2 | 1.2 | 0.4 | 89.6 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 988 | 16 | 2 | 11 | 39.7006 | -7.9948 | 3.3 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.5 | 0.5 | 96.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 989 | 16 | 2 | 11 | 39.7132 | -7.7776 | 2.7 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 1.3 | 0.4 | 90.6 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 990 | 16 | 2 | 11 | 39.7972 | -7.7366 | 2.6 | 1 | 1 | 114 | 0.2 | 0.9 | 0.4 | 47.2 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 991 | 16 | 2 | 11 | 39.7021 | -7.6818 | 4.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 0.8 | 0.4 | 83.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 992 | 16 | 2 | 22 | 39.6767 | -8.0850 | 2.6 | 1 | 1 | 78 | 2.6 | 3.1 | 0.5 | 34.0 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 993 | 16 | 2 | 23 | 39.8224 | -7.7873 | 2.4 | 1 | 1 | 114 | 0.3 | 1.9 | 0.5 | 101.5 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 994 | 16 | 2 | 23 | 39.7907 | -7.8029 | -3.2 | 1 | 1 | 78 | 0.8 | 1.0 | 0.4 | 123.6 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 995 | 16 | 2 | 25 | 40.1825 | -7.7578 | -5.0 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 23.3 | 0.4 | 166.8 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 996 | 16 | 2 | 36 | 39.5650 | -8.0396 | 3.2 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 2.7 | 0.4 | 88.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 997 | 16 | 2 | 48 | 39.9844 | -7.6285 | 4.0 | 1 | 1 | 114 | 2.1 | 2.2 | 0.4 | 64.0 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 998 | 16 | 2 | 48 | 39.9171 | -7.6901 | 2.2 | 1 | 1 | 114 | 0.2 | 1.1 | 0.4 | 62.0 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 999 | 16 | 2 | 49 | 40.0153 | -7.7600 | -3.2 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 0.8 | 0.4 | 58.1 | 3 | 0 | CG | Validada |
| 1000 | 16 | 2 | 50 | 39.6141 | -8.0729 | 3.7 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 2.6 | 0.5 | 30.4 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1001 | 16 | 2 | 50 | 39.5915 | -7.8943 | 2.4 | 1 | 1 | 114 | 2.1 | 2.1 | 0.4 | 88.2 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1002 | 16 | 2 | 59 | 39.8328 | -7.7425 | 3.7 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 1.6 | 0.4 | 101.0 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1003 | 16 | 3 | 0 | 39.8284 | -7.6929 | 6.0 | 1 | 1 | 114 | 1.5 | 0.4 | 0.4 | 117.3 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 1004 | 16 | 3 | 3 | 39.5969 | -7.9653 | 3.3 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.3 | 0.4 | 89.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1005 | 16 | 3 | 8 | 39.7553 | -7.6834 | 1.8 | 1 | 1 | 78 | 0.4 | 1.0 | 0.4 | 87.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1006 | 16 | 3 | 19 | 39.7709 | -7.8624 | 3.9 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 1.2 | 0.4 | 40.5 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1007 | 16 | 3 | 27 | 39.6964 | -7.7692 | 5.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.4 | 0.4 | 34.2 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1008 | 16 | 3 | 27 | 39.7261 | -7.8239 | 6.4 | 1 | 1 | 114 | 1.0 | 1.4 | 0.4 | 93.9 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1009 | 16 | 3 | 27 | 39.7125 | -7.6934 | 3.9 | 1 | 1 | 78 | 3.7 | 0.9 | 0.4 | 84.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1010 | 16 | 3 | 30 | 39.8040 | -7.6504 | 3.4 | 1 | 1 | 114 | 0.6 | 0.7 | 0.4 | 57.1 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1011 | 16 | 3 | 33 | 39.5718 | -7.8710 | 3.0 | 1 | 1 | 78 | 1.1 | 1.9 | 0.4 | 86.4 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1012 | 16 | 3 | 33 | 39.6307 | -7.7632 | -4.4 | 1 | 1 | 114 | 0.5 | 0.4 | 0.4 | 98.2 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 1013 | 16 | 3 | 36 | 39.5731 | -8.1709 | 3.0 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 4.1 | 0.5 | 90.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1014 | 16 | 3 | 39 | 39.8760 | -7.5853 | 5.9 | 1 | 1 | 114 | 0.2 | 0.4 | 0.4 | 76.3 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1015 | 16 | 3 | 43 | 39.8949 | -7.8870 | 7.0 | 1 | 1 | 78 | 7.1 | 10.9 | 0.4 | 119.1 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1016 | 16 | 3 | 43 | 39.7720 | -7.7150 | 3.8 | 1 | 1 | 78 | 4.4 | 1.1 | 0.4 | 90.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1017 | 16 | 3 | 50 | 39.7127 | -7.7213 | -4.5 | 1 | 1 | 114 | 3.5 | 1.0 | 0.4 | 86.3 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 1018 | 16 | 4 | 0 | 39.6082 | -8.0962 | 2.4 | 1 | 1 | 114 | 0.2 | 3.1 | 0.5 | 29.0 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1019 | 16 | 4 | 0 | 39.5798 | -8.0382 | 3.7 | 1 | 1 | 78 | 7.2 | 2.8 | 0.5 | 90.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1020 | 16 | 4 | 0 | 39.8404 | -7.6700 | -2.9 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 0.7 | 0.4 | 115.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1021 | 16 | 4 | 8 | 39.7334 | -7.6722 | 4.3 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 3.2 | 0.4 | 61.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1022 | 16 | 4 | 8 | 39.7152 | -7.6997 | 5.9 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 0.4 | 0.4 | 90.2 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 1023 | 16 | 4 | 8 | 40.1205 | -7.8919 | 7.6 | 1 | 1 | 78 | 0.4 | 14.9 | 0.4 | 163.3 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1024 | 16 | 4 | 23 | 39.6944 | -7.7168 | 3.0 | 1 | 1 | 78 | 0.4 | 1.0 | 0.4 | 84.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1025 | 16 | 4 | 25 | 39.5820 | -8.0930 | 2.0 | 1 | 1 | 78 | 2.0 | 4.6 | 0.5 | 91.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1026 | 16 | 4 | 27 | 39.6862 | -7.9166 | 2.1 | 1 | 1 | 78 | 4.1 | 2.5 | 0.5 | 94.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1027 | 16 | 4 | 39 | 40.0763 | -7.6935 | 3.7 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 52.4 | 2.8 | 150.7 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1028 | 16 | 4 | 42 | 39.5732 | -8.2344 | 3.3 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 4.9 | 0.6 | 91.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |

| ID | Hora (UTC) | | | Lat° (WGS84) | Lon° (WGS84) | Amp(kA) | Nbs | Nums | cal | x ² | Maxaxis (km) | Minaxis (km) | inclin (°) | Nbdf | IC | Tipo | Validação sistema |
|------|------------|----|----|-----------------|-----------------|---------|-----|------|-----|----------------|-----------------|-----------------|------------|------|----|------|----------------------|
| | HH | MM | SS | | | | | | | | | | | | | | |
| 1029 | 16 | 4 | 46 | 39.8856 | -7.6005 | 4.5 | 1 | 1 | 114 | 4.5 | 0.4 | 0.4 | 79.3 | 4 | 0 | CG | Validada |
| 1030 | 16 | 4 | 46 | 39.9508 | -7.6637 | 1.5 | 1 | 1 | 78 | 2.6 | 0.6 | 0.4 | 59.9 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1031 | 16 | 4 | 46 | 40.0357 | -8.1896 | 9.0 | 1 | 1 | 78 | 1.9 | 7.3 | 0.9 | 119.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1032 | 16 | 4 | 48 | 39.7180 | -7.7925 | 3.6 | 1 | 1 | 114 | 4.4 | 1.4 | 0.4 | 91.1 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1033 | 16 | 4 | 48 | 40.0173 | -7.6182 | 4.5 | 1 | 1 | 78 | 13.0 | 11.7 | 0.4 | 19.1 | 5 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1034 | 16 | 4 | 52 | 39.9501 | -8.4675 | 3.8 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 9.9 | 0.4 | 133.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1035 | 16 | 4 | 52 | 39.6351 | -8.2408 | -4.4 | 1 | 1 | 78 | 3.0 | 4.5 | 0.6 | 95.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1036 | 16 | 5 | 10 | 39.7106 | -7.7910 | 7.2 | 1 | 1 | 78 | 82.0 | 2.7 | 0.4 | 95.2 | 5 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1037 | 16 | 5 | 10 | 39.7753 | -7.7089 | 5.7 | 1 | 1 | 114 | 10.9 | 0.4 | 0.4 | 113.2 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 1038 | 16 | 5 | 10 | 39.8251 | -7.9346 | -4.4 | 1 | 1 | 78 | 0.6 | 2.9 | 0.5 | 103.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1039 | 16 | 5 | 10 | 39.7291 | -7.6904 | -2.6 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 0.9 | 0.4 | 85.1 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1040 | 16 | 5 | 18 | 39.8642 | -7.6979 | 6.5 | 1 | 1 | 78 | 0.6 | 10.3 | 0.4 | 18.9 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1041 | 16 | 5 | 18 | 39.5979 | -8.1576 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 7.4 | 4.0 | 0.6 | 95.2 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1042 | 16 | 5 | 18 | 39.7688 | -7.7189 | 4.3 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 0.9 | 0.4 | 44.9 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1043 | 16 | 5 | 22 | 39.5629 | -8.0274 | 2.4 | 1 | 1 | 114 | 0.3 | 3.2 | 0.5 | 89.5 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1044 | 16 | 5 | 32 | 39.6452 | -7.7953 | -4.1 | 1 | 1 | 114 | 1.7 | 0.4 | 0.4 | 96.8 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 1045 | 16 | 5 | 35 | 39.9959 | -7.8741 | 6.1 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 2.0 | 0.5 | 141.6 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1046 | 16 | 5 | 35 | 39.6330 | -7.8554 | 5.6 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.6 | 0.4 | 87.4 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1047 | 16 | 5 | 54 | 39.6000 | -8.2222 | 2.4 | 1 | 1 | 78 | 4.8 | 5.2 | 0.6 | 94.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1048 | 16 | 5 | 54 | 39.6340 | -7.7760 | 3.1 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.4 | 0.4 | 85.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1049 | 16 | 5 | 54 | 39.7489 | -8.0809 | -6.1 | 1 | 1 | 78 | 7.1 | 14.3 | 0.4 | 23.6 | 5 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1050 | 16 | 5 | 54 | 39.5709 | -8.0767 | 2.2 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 3.8 | 0.5 | 89.8 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 1051 | 16 | 5 | 54 | 39.9177 | -7.5936 | 2.2 | 1 | 1 | 78 | 0.8 | 11.0 | 0.4 | 131.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1052 | 16 | 5 | 57 | 39.6865 | -7.7341 | -28.9 | 3 | 1 | 114 | 9.9 | 0.4 | 0.4 | 79.1 | 8 | 0 | CG | Validada |
| 1053 | 16 | 5 | 57 | 39.6976 | -7.7202 | -2.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.1 | 0.4 | 86.4 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1054 | 16 | 5 | 57 | 39.8177 | -7.8889 | 4.9 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 1.2 | 0.4 | 127.6 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 1055 | 16 | 6 | 4 | 39.8107 | -7.8272 | 3.3 | 1 | 1 | 114 | 2.9 | 0.7 | 0.4 | 65.2 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1056 | 16 | 6 | 4 | 39.7921 | -7.8334 | 2.8 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 1.1 | 0.4 | 41.6 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1057 | 16 | 6 | 6 | 39.9437 | -7.5898 | 1.4 | 1 | 1 | 78 | 0.7 | 0.5 | 0.4 | 65.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1058 | 16 | 6 | 7 | 39.8030 | -7.6954 | -2.8 | 1 | 1 | 114 | 0.3 | 1.2 | 0.4 | 91.8 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1059 | 16 | 6 | 13 | 39.5703 | -8.0339 | 2.4 | 1 | 1 | 78 | 0.9 | 3.4 | 0.5 | 89.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1060 | 16 | 6 | 18 | 39.6055 | -7.8305 | 2.1 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 1.7 | 0.4 | 88.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1061 | 16 | 6 | 21 | 39.5785 | -8.0729 | 3.7 | 1 | 1 | 78 | 1.0 | 3.0 | 0.5 | 91.4 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1062 | 16 | 6 | 23 | 39.8389 | -7.6928 | 3.4 | 1 | 1 | 114 | 0.2 | 1.6 | 0.4 | 99.0 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1063 | 16 | 6 | 23 | 39.9233 | -7.8333 | 5.1 | 1 | 1 | 78 | 1.0 | 3.3 | 0.6 | 116.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1064 | 16 | 6 | 25 | 39.7202 | -7.9825 | 4.4 | 1 | 1 | 114 | 8.2 | 2.4 | 0.5 | 98.0 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1065 | 16 | 6 | 33 | 40.1685 | -8.1181 | -8.8 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 6.6 | 0.4 | 103.8 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1066 | 16 | 6 | 34 | 39.8472 | -7.8463 | 3.2 | 1 | 1 | 114 | 1.9 | 2.4 | 0.5 | 106.1 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1067 | 16 | 6 | 57 | 39.8356 | -7.8308 | 3.4 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 2.1 | 0.5 | 104.0 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1068 | 16 | 6 | 58 | 39.8341 | -7.8223 | 6.3 | 1 | 1 | 114 | 0.6 | 0.4 | 0.4 | 92.3 | 5 | 0 | CG | Validada |
| 1069 | 16 | 7 | 4 | 39.7069 | -7.7027 | -1.8 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.2 | 0.4 | 90.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1070 | 16 | 7 | 5 | 39.5923 | -7.9247 | 2.8 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.2 | 0.4 | 89.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1071 | 16 | 7 | 19 | 39.7134 | -7.8808 | 6.5 | 1 | 1 | 78 | 1.2 | 8.4 | 0.4 | 157.5 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1072 | 16 | 7 | 26 | 39.6100 | -8.2940 | 4.0 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 4.6 | 0.6 | 93.7 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1073 | 16 | 7 | 30 | 39.5894 | -7.9137 | 2.8 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.2 | 0.4 | 87.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1074 | 16 | 7 | 33 | 39.8423 | -7.7994 | 3.0 | 1 | 1 | 78 | 2.2 | 0.9 | 0.4 | 47.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1075 | 16 | 7 | 33 | 39.8268 | -7.8240 | -4.2 | 1 | 1 | 114 | 3.3 | 1.0 | 0.4 | 45.4 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1076 | 16 | 7 | 33 | 39.6194 | -7.9876 | 1.6 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 6.3 | 0.5 | 92.9 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1077 | 16 | 7 | 33 | 39.7214 | -7.7418 | 2.4 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.2 | 0.4 | 89.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1078 | 16 | 7 | 33 | 39.8313 | -7.7915 | 6.5 | 1 | 1 | 114 | 0.5 | 0.4 | 0.4 | 81.7 | 3 | 0 | CG | Validada |
| 1079 | 16 | 7 | 33 | 39.7874 | -7.7565 | 3.0 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 1.4 | 0.4 | 95.5 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1080 | 16 | 7 | 44 | 39.7328 | -7.8435 | 2.1 | 1 | 1 | 78 | 1.6 | 3.4 | 0.5 | 102.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1081 | 16 | 8 | 8 | 39.7074 | -7.6748 | 5.5 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 0.6 | 0.4 | 109.6 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1082 | 16 | 8 | 13 | 39.7243 | -7.6819 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 12.8 | 0.6 | 0.0 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1083 | 16 | 8 | 25 | 39.6475 | -7.7599 | 3.8 | 1 | 1 | 114 | 0.8 | 0.7 | 0.4 | 65.4 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1084 | 16 | 8 | 27 | 39.5829 | -8.0862 | 3.4 | 1 | 1 | 114 | 5.3 | 0.4 | 0.4 | 104.3 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 1085 | 16 | 8 | 28 | 39.6811 | -8.0303 | 3.1 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.8 | 0.5 | 96.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1086 | 16 | 8 | 28 | 39.7126 | -7.9229 | 4.4 | 1 | 1 | 114 | 4.8 | 2.0 | 0.5 | 96.6 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1087 | 16 | 8 | 28 | 39.7124 | -7.9637 | 3.1 | 1 | 1 | 114 | 3.4 | 2.5 | 0.5 | 96.9 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1088 | 16 | 8 | 28 | 39.7069 | -7.8930 | 2.6 | 1 | 1 | 114 | 1.4 | 2.0 | 0.5 | 95.2 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1089 | 16 | 8 | 28 | 39.7165 | -7.9386 | 2.5 | 1 | 1 | 78 | 7.0 | 2.5 | 0.5 | 97.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1090 | 16 | 8 | 31 | 39.5992 | -7.8362 | 1.8 | 1 | 1 | 78 | 5.3 | 2.0 | 0.4 | 88.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1091 | 16 | 8 | 31 | 39.6074 | -7.8964 | -2.3 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 2.1 | 0.4 | 89.2 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1092 | 16 | 8 | 34 | 39.8444 | -7.8122 | 3.6 | 1 | 1 | 114 | 0.4 | 0.7 | 0.4 | 66.2 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1093 | 16 | 8 | 45 | 39.7540 | -7.6540 | -3.1 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 1.0 | 0.4 | 43.3 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |

| ID | Hora (UTC) | | | Lat° (WGS84) | Lon° (WGS84) | Amp(kA) | Nbs | Nums | cal | x ² | Maxaxis (km) | Minaxis (km) | inclin (°) | Nbdf | IC | Tipo | Validação sistema |
|------|------------|----|----|-----------------|-----------------|---------|-----|------|-----|----------------|-----------------|-----------------|------------|------|----|------|----------------------|
| | HH | MM | SS | | | | | | | | | | | | | | |
| 1094 | 16 | 8 | 52 | 39.9179 | -7.6657 | 6.7 | 1 | 1 | 78 | 10.5 | 0.4 | 0.4 | 115.0 | 5 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1095 | 16 | 8 | 52 | 39.9249 | -7.6643 | -4.1 | 1 | 1 | 114 | 2.8 | 0.4 | 0.4 | 96.6 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 1096 | 16 | 8 | 54 | 39.6416 | -7.7470 | 2.4 | 1 | 1 | 78 | 2.1 | 1.2 | 0.4 | 86.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1097 | 16 | 8 | 54 | 39.6425 | -7.8434 | -2.2 | 1 | 1 | 78 | 6.7 | 2.0 | 0.4 | 90.8 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1098 | 16 | 9 | 3 | 39.6066 | -8.1041 | 3.4 | 1 | 1 | 78 | 6.9 | 3.4 | 0.5 | 93.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1099 | 16 | 9 | 7 | 39.7559 | -7.8705 | 4.3 | 1 | 1 | 78 | 0.4 | 1.8 | 0.5 | 96.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1100 | 16 | 9 | 7 | 39.6209 | -7.8402 | 4.8 | 1 | 1 | 114 | 5.5 | 1.5 | 0.4 | 88.3 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 1101 | 16 | 9 | 7 | 39.6611 | -7.7866 | 3.1 | 1 | 1 | 114 | 0.5 | 1.8 | 0.5 | 29.4 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1102 | 16 | 9 | 7 | 39.7787 | -7.7295 | 6.5 | 1 | 1 | 114 | 3.5 | 0.4 | 0.4 | 113.6 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 1103 | 16 | 9 | 20 | 39.6540 | -7.9100 | -1.8 | 1 | 1 | 78 | 0.5 | 4.2 | 0.5 | 95.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1104 | 16 | 9 | 20 | 39.5831 | -8.0495 | 2.9 | 1 | 1 | 78 | 0.4 | 3.2 | 0.5 | 90.5 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1105 | 16 | 9 | 45 | 39.8563 | -7.7043 | -9.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 8.6 | 0.4 | 162.4 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1106 | 16 | 9 | 46 | 39.8256 | -8.0158 | 2.2 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 6.4 | 0.7 | 111.7 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1107 | 16 | 9 | 46 | 39.6671 | -7.8454 | 3.7 | 1 | 1 | 114 | 5.6 | 1.6 | 0.4 | 90.5 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1108 | 16 | 9 | 52 | 39.8544 | -7.9620 | 3.4 | 1 | 1 | 78 | 3.7 | 3.2 | 0.6 | 107.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1109 | 16 | 9 | 53 | 39.6102 | -8.4858 | 3.8 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 6.6 | 0.6 | 95.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1110 | 16 | 10 | 2 | 39.7120 | -7.8580 | -5.0 | 1 | 1 | 78 | 1.9 | 10.7 | 0.4 | 156.9 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1111 | 16 | 10 | 5 | 39.6207 | -7.8565 | 3.3 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.7 | 0.4 | 87.3 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1112 | 16 | 10 | 6 | 39.7374 | -7.9100 | 1.6 | 1 | 1 | 78 | 3.5 | 4.0 | 0.5 | 102.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1113 | 16 | 10 | 16 | 39.8154 | -8.0586 | -2.8 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 4.0 | 0.6 | 104.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1114 | 16 | 10 | 18 | 39.7996 | -7.6146 | -2.4 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 0.7 | 0.4 | 56.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1115 | 16 | 10 | 18 | 39.7997 | -7.6157 | -2.1 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 0.8 | 0.4 | 82.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1116 | 16 | 10 | 20 | 39.5452 | -8.2078 | 3.6 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 4.1 | 0.5 | 90.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1117 | 16 | 10 | 27 | 39.6316 | -7.9667 | 3.5 | 1 | 1 | 114 | 0.8 | 2.2 | 0.5 | 92.0 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 1118 | 16 | 10 | 28 | 39.9329 | -8.5888 | -3.4 | 1 | 1 | 78 | 1.4 | 30.4 | 1.3 | 113.4 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1119 | 16 | 10 | 34 | 39.6653 | -7.7946 | 7.0 | 1 | 1 | 78 | 0.9 | 7.0 | 0.4 | 157.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1120 | 16 | 10 | 36 | 39.7396 | -7.7145 | 1.7 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.2 | 0.4 | 91.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1121 | 16 | 10 | 36 | 39.6163 | -8.1643 | 4.7 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.6 | 0.5 | 92.7 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1122 | 16 | 10 | 36 | 39.6285 | -7.7951 | 5.1 | 1 | 1 | 114 | 6.9 | 0.4 | 0.4 | 97.3 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 1123 | 16 | 10 | 46 | 39.8512 | -7.7986 | 3.5 | 1 | 1 | 78 | 1.4 | 0.9 | 0.4 | 49.5 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1124 | 16 | 10 | 46 | 39.7967 | -7.8513 | 4.0 | 1 | 1 | 78 | 0.8 | 1.1 | 0.4 | 42.4 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1125 | 16 | 10 | 46 | 39.8342 | -7.7773 | 7.9 | 1 | 1 | 114 | 1.7 | 0.4 | 0.4 | 79.9 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 1126 | 16 | 10 | 55 | 39.6696 | -7.7927 | 2.5 | 1 | 1 | 114 | 4.9 | 1.4 | 0.4 | 89.3 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1127 | 16 | 10 | 55 | 39.6279 | -8.2748 | -4.2 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 4.9 | 0.6 | 95.4 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1128 | 16 | 10 | 55 | 39.6547 | -7.9974 | 6.3 | 1 | 1 | 78 | 2.6 | 3.4 | 0.4 | 60.3 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1129 | 16 | 11 | 0 | 39.7941 | -7.8690 | 5.1 | 1 | 1 | 78 | 0.8 | 2.0 | 0.5 | 100.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1130 | 16 | 11 | 4 | 39.6078 | -7.7969 | 4.3 | 1 | 1 | 114 | 2.4 | 0.8 | 0.4 | 64.3 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 1131 | 16 | 11 | 7 | 39.6429 | -7.7881 | 3.9 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.3 | 0.4 | 86.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1132 | 16 | 11 | 9 | 39.5953 | -8.2041 | 3.7 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 4.8 | 0.6 | 91.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1133 | 16 | 11 | 17 | 39.6526 | -8.2285 | -3.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 5.1 | 0.6 | 95.3 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1134 | 16 | 11 | 20 | 39.8266 | -7.6505 | 2.3 | 1 | 1 | 78 | 1.2 | 1.1 | 0.4 | 93.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1135 | 16 | 11 | 21 | 39.8574 | -7.7087 | -3.3 | 1 | 1 | 78 | 1.2 | 5.9 | 0.4 | 63.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1136 | 16 | 11 | 21 | 39.9156 | -7.6067 | 3.0 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 5.7 | 0.4 | 64.1 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1137 | 16 | 11 | 35 | 40.1887 | -7.7150 | 7.5 | 1 | 1 | 78 | 0.5 | 17.9 | 0.4 | 165.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1138 | 16 | 11 | 35 | 39.6226 | -7.8722 | 2.2 | 1 | 1 | 114 | 6.7 | 2.0 | 0.4 | 88.6 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1139 | 16 | 11 | 38 | 39.6958 | -7.7921 | -10.6 | 1 | 1 | 114 | 1.7 | 0.4 | 0.4 | 112.6 | 5 | 0 | CG | Validada |
| 1140 | 16 | 11 | 47 | 39.7711 | -7.7031 | 2.2 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 0.9 | 0.4 | 84.2 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1141 | 16 | 11 | 47 | 39.5912 | -7.8576 | -9.7 | 1 | 1 | 114 | 1.7 | 0.4 | 0.4 | 111.7 | 5 | 0 | CG | Validada |
| 1142 | 16 | 11 | 47 | 39.6549 | -7.7370 | -4.4 | 1 | 1 | 114 | 2.0 | 3.7 | 0.4 | 60.9 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1143 | 16 | 12 | 0 | 39.6049 | -7.8276 | 1.9 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.9 | 0.4 | 88.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1144 | 16 | 12 | 10 | 39.8627 | -7.8057 | -2.9 | 1 | 1 | 114 | 4.7 | 2.3 | 0.5 | 108.1 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1145 | 16 | 12 | 17 | 40.0909 | -7.6344 | 4.8 | 1 | 1 | 78 | 6.5 | 9.7 | 0.4 | 19.8 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1146 | 16 | 12 | 17 | 39.7041 | -7.7019 | 4.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 0.9 | 0.4 | 83.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1147 | 16 | 12 | 18 | 39.8791 | -7.7502 | 4.4 | 1 | 1 | 114 | 5.1 | 1.5 | 0.4 | 36.7 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 1148 | 16 | 12 | 18 | 39.7555 | -7.8771 | 3.2 | 1 | 1 | 78 | 1.6 | 0.5 | 0.4 | 38.3 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1149 | 16 | 12 | 23 | 39.6337 | -7.9151 | 2.8 | 1 | 1 | 114 | 4.5 | 2.2 | 0.4 | 89.8 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1150 | 16 | 12 | 33 | 39.6223 | -7.8966 | 2.0 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 2.3 | 0.4 | 91.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1151 | 16 | 12 | 36 | 39.8401 | -7.6355 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 2.8 | 15.1 | 0.4 | 130.5 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1152 | 16 | 12 | 36 | 39.6282 | -7.8222 | 4.1 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.4 | 0.4 | 86.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1153 | 16 | 12 | 36 | 39.6369 | -7.8088 | 5.2 | 1 | 1 | 114 | 2.5 | 0.8 | 0.4 | 65.3 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 1154 | 16 | 12 | 42 | 39.5466 | -8.2173 | 3.0 | 1 | 1 | 114 | 5.9 | 4.7 | 0.5 | 90.1 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1155 | 16 | 12 | 42 | 39.5857 | -8.1253 | 3.0 | 1 | 1 | 114 | 1.8 | 3.7 | 0.5 | 92.0 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1156 | 16 | 12 | 42 | 39.6014 | -7.9755 | 3.0 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 2.8 | 0.5 | 91.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1157 | 16 | 12 | 45 | 39.6335 | -7.9138 | 3.3 | 1 | 1 | 114 | 0.7 | 2.0 | 0.4 | 90.3 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1158 | 16 | 12 | 45 | 39.5909 | -7.8504 | 3.5 | 1 | 1 | 114 | 1.4 | 4.8 | 0.4 | 59.4 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1159 | 16 | 12 | 45 | 39.6291 | -7.9401 | 3.9 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.1 | 0.4 | 90.4 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |

| ID | Hora (UTC) | | | Lat° (WGS84) | Lon° (WGS84) | Amp(kA) | Nbs | Nums | cal | x ² | Maxaxis (km) | Minaxis (km) | inclin (°) | Nbdf | IC | Tipo | Validação sistema |
|------|------------|----|----|-----------------|-----------------|---------|-----|------|-----|----------------|-----------------|-----------------|------------|------|----|------|----------------------|
| | HH | MM | SS | | | | | | | | | | | | | | |
| 1160 | 16 | 13 | 1 | 39.6009 | -7.8338 | -14.0 | 3 | 1 | 114 | 6.3 | 0.4 | 0.4 | 86.5 | 8 | 0 | CG | Validada |
| 1161 | 16 | 13 | 2 | 39.6349 | -7.9221 | 2.8 | 1 | 1 | 114 | 0.8 | 2.2 | 0.4 | 90.7 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1162 | 16 | 13 | 2 | 39.6463 | -7.9832 | 3.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.5 | 0.5 | 92.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1163 | 16 | 13 | 4 | 39.8329 | -7.7351 | 2.7 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 1.7 | 0.4 | 100.2 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1164 | 16 | 13 | 4 | 39.7786 | -7.8223 | 3.4 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 1.1 | 0.4 | 40.4 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1165 | 16 | 13 | 4 | 39.7928 | -7.6240 | 1.9 | 1 | 1 | 78 | 1.6 | 0.8 | 0.4 | 80.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1166 | 16 | 13 | 27 | 39.8627 | -7.8389 | 7.1 | 1 | 1 | 78 | 2.9 | 10.4 | 0.4 | 160.3 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1167 | 16 | 13 | 27 | 39.5839 | -7.8849 | 5.7 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.8 | 0.4 | 86.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1168 | 16 | 13 | 29 | 39.6935 | -7.8005 | 3.0 | 1 | 1 | 114 | 1.4 | 1.4 | 0.4 | 90.9 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1169 | 16 | 13 | 29 | 39.7222 | -7.8087 | 3.9 | 1 | 1 | 114 | 2.2 | 1.4 | 0.4 | 92.6 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1170 | 16 | 13 | 29 | 39.7314 | -7.8895 | 2.7 | 1 | 1 | 114 | 4.7 | 2.0 | 0.5 | 97.1 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 1171 | 16 | 13 | 32 | 39.7529 | -8.5874 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 8.9 | 0.8 | 117.3 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1172 | 16 | 13 | 33 | 39.6143 | -7.9479 | -7.7 | 1 | 1 | 78 | 2.8 | 10.1 | 0.4 | 115.8 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1173 | 16 | 13 | 33 | 39.7549 | -7.6528 | 1.4 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.2 | 0.4 | 37.6 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1174 | 16 | 13 | 34 | 39.9334 | -7.9201 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 0.8 | 0.4 | 85.1 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1175 | 16 | 13 | 37 | 39.6424 | -7.7828 | -16.2 | 1 | 1 | 78 | 14.2 | 0.4 | 0.4 | 79.9 | 8 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1176 | 16 | 13 | 37 | 39.6398 | -7.7702 | -11.2 | 1 | 1 | 114 | 1.8 | 0.4 | 0.4 | 111.9 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 1177 | 16 | 13 | 44 | 39.6565 | -8.1013 | -4.6 | 1 | 1 | 78 | 1.8 | 2.7 | 0.4 | 116.0 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1178 | 16 | 13 | 46 | 39.6538 | -8.0393 | 4.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.7 | 0.5 | 93.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1179 | 16 | 13 | 50 | 39.6759 | -7.7103 | 4.3 | 1 | 1 | 78 | 0.7 | 3.3 | 0.4 | 61.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1180 | 16 | 13 | 50 | 39.5528 | -7.9452 | -2.2 | 1 | 1 | 78 | 2.6 | 2.8 | 0.4 | 88.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1181 | 16 | 13 | 53 | 39.7354 | -7.7839 | 2.0 | 1 | 1 | 78 | 0.5 | 1.5 | 0.4 | 93.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1182 | 16 | 13 | 54 | 39.8372 | -7.6276 | 3.9 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 4.3 | 0.4 | 63.3 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1183 | 16 | 13 | 54 | 39.7695 | -7.6391 | -5.6 | 1 | 1 | 114 | 1.0 | 0.4 | 0.4 | 78.8 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1184 | 16 | 13 | 56 | 39.6438 | -7.7819 | -11.8 | 4 | 1 | 114 | 3.4 | 0.4 | 0.4 | 107.5 | 6 | 0 | CG | Validada |
| 1185 | 16 | 13 | 56 | 39.6508 | -7.7733 | -3.5 | 1 | 1 | 78 | 1.8 | 1.3 | 0.4 | 87.0 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1186 | 16 | 13 | 56 | 39.6505 | -7.7631 | -2.6 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 1.3 | 0.4 | 86.3 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1187 | 16 | 13 | 59 | 39.7534 | -7.7855 | 2.0 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 1.2 | 0.4 | 37.2 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1188 | 16 | 14 | 3 | 39.7056 | -7.7372 | -4.0 | 1 | 1 | 114 | 1.7 | 0.4 | 0.4 | 137.6 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 1189 | 16 | 14 | 6 | 39.6638 | -7.9260 | 3.4 | 1 | 1 | 114 | 4.1 | 2.0 | 0.4 | 93.6 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1190 | 16 | 14 | 13 | 39.7959 | -7.6995 | 1.8 | 1 | 1 | 78 | 1.3 | 1.2 | 0.4 | 94.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1191 | 16 | 14 | 16 | 39.5952 | -7.8937 | 4.9 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.9 | 0.4 | 87.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1192 | 16 | 14 | 16 | 39.6093 | -8.0223 | 2.7 | 1 | 1 | 114 | 1.1 | 3.0 | 0.5 | 91.2 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1193 | 16 | 14 | 16 | 39.6281 | -7.9636 | 2.4 | 1 | 1 | 114 | 0.5 | 2.6 | 0.5 | 91.9 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 1194 | 16 | 14 | 16 | 39.6353 | -8.0976 | -2.8 | 1 | 1 | 114 | 5.1 | 3.4 | 0.5 | 95.5 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1195 | 16 | 14 | 24 | 39.6289 | -7.7945 | 4.1 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.4 | 0.4 | 85.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1196 | 16 | 14 | 24 | 39.6248 | -7.8167 | 2.7 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.6 | 0.4 | 86.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1197 | 16 | 14 | 32 | 39.8291 | -7.7538 | 5.9 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 0.8 | 0.4 | 124.1 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1198 | 16 | 14 | 32 | 39.9521 | -7.6819 | 8.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 9.4 | 0.4 | 165.6 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1199 | 16 | 14 | 35 | 39.6349 | -7.7624 | 2.1 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.4 | 0.4 | 86.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1200 | 16 | 14 | 35 | 39.7328 | -7.6934 | -2.5 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 1.3 | 0.4 | 93.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1201 | 16 | 14 | 44 | 39.6984 | -7.8156 | -14.6 | 1 | 1 | 114 | 8.7 | 0.4 | 0.4 | 77.4 | 8 | 0 | CG | Validada |
| 1202 | 16 | 14 | 47 | 39.6269 | -7.8009 | 3.6 | 1 | 1 | 114 | 1.0 | 0.8 | 0.4 | 64.7 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1203 | 16 | 14 | 51 | 39.6296 | -7.7903 | -12.3 | 1 | 1 | 114 | 1.3 | 0.4 | 0.4 | 111.0 | 6 | 0 | CG | Validada |
| 1204 | 16 | 14 | 52 | 39.9115 | -7.8720 | 6.0 | 1 | 1 | 114 | 1.1 | 3.6 | 0.6 | 112.7 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1205 | 16 | 14 | 56 | 39.7767 | -7.9618 | 3.6 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.6 | 0.4 | 38.9 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1206 | 16 | 14 | 56 | 39.9064 | -8.0251 | 6.1 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 12.9 | 0.4 | 158.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1207 | 16 | 14 | 59 | 40.0136 | -7.5787 | 5.4 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 14.3 | 0.4 | 168.8 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1208 | 16 | 15 | 3 | 39.6227 | -7.8264 | 3.9 | 1 | 1 | 114 | 1.5 | 1.5 | 0.4 | 87.1 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1209 | 16 | 15 | 4 | 40.1230 | -7.6553 | 3.7 | 1 | 1 | 78 | 8.3 | 11.8 | 0.4 | 20.6 | 4 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1210 | 16 | 15 | 4 | 39.8319 | -7.7701 | 5.2 | 1 | 1 | 78 | 1.0 | 3.8 | 0.4 | 63.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1211 | 16 | 15 | 5 | 39.8111 | -7.7203 | 3.0 | 1 | 1 | 114 | 3.0 | 1.3 | 0.4 | 96.7 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1212 | 16 | 15 | 5 | 39.8835 | -7.8097 | 4.0 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 0.8 | 0.4 | 50.7 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1213 | 16 | 15 | 5 | 39.8297 | -7.7873 | -13.6 | 2 | 1 | 114 | 5.5 | 0.4 | 0.4 | 88.0 | 7 | 0 | CG | Validada |
| 1214 | 16 | 15 | 14 | 39.7245 | -7.6673 | 3.4 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 0.8 | 0.4 | 81.8 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1215 | 16 | 15 | 15 | 39.6225 | -7.7868 | -4.1 | 1 | 1 | 114 | 1.5 | 0.8 | 0.4 | 64.2 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1216 | 16 | 15 | 15 | 39.6310 | -7.9236 | -3.3 | 1 | 1 | 114 | 6.4 | 2.0 | 0.4 | 92.6 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1217 | 16 | 15 | 15 | 39.6109 | -7.8035 | -9.5 | 1 | 1 | 114 | 3.0 | 0.4 | 0.4 | 111.1 | 5 | 0 | CG | Validada |
| 1218 | 16 | 15 | 16 | 39.6097 | -7.8111 | -22.4 | 1 | 1 | 78 | 14.1 | 0.4 | 0.4 | 79.4 | 8 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1219 | 16 | 15 | 17 | 39.9243 | -7.8195 | 2.7 | 1 | 1 | 114 | 0.5 | 4.0 | 0.6 | 115.1 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1220 | 16 | 15 | 20 | 39.6430 | -7.8331 | 2.7 | 1 | 1 | 114 | 3.0 | 1.6 | 0.4 | 89.0 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1221 | 16 | 15 | 27 | 39.8644 | -7.6952 | 4.9 | 1 | 1 | 114 | 0.3 | 4.2 | 0.4 | 63.6 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1222 | 16 | 15 | 30 | 39.6654 | -7.7251 | -4.7 | 1 | 1 | 78 | 6.6 | 1.0 | 0.4 | 84.6 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1223 | 16 | 15 | 30 | 39.7222 | -7.7665 | -2.4 | 1 | 1 | 114 | 1.1 | 1.3 | 0.4 | 91.4 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1224 | 16 | 15 | 33 | 39.6134 | -7.8844 | 2.9 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.9 | 0.4 | 89.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |

| ID | Hora (UTC) | | | Lat° (WGS84) | Lon° (WGS84) | Amp(kA) | Nbs | Nums | cal | x ² | Maxaxis (km) | Minaxis (km) | inclin (°) | Nbdf | IC | Tipo | Validação sistema |
|------|------------|----|----|-----------------|-----------------|---------|-----|------|-----|----------------|-----------------|-----------------|------------|------|----|------|----------------------|
| | HH | MM | SS | | | | | | | | | | | | | | |
| 1225 | 16 | 15 | 33 | 39.6586 | -7.8047 | 2.9 | 1 | 1 | 78 | 4.9 | 1.4 | 0.4 | 89.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1226 | 16 | 15 | 37 | 39.8596 | -7.8460 | 6.2 | 1 | 1 | 78 | 4.1 | 11.9 | 0.4 | 158.0 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1227 | 16 | 15 | 47 | 39.6258 | -7.7708 | -5.4 | 1 | 1 | 78 | 1.5 | 7.8 | 0.4 | 156.7 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1228 | 16 | 15 | 48 | 39.6489 | -8.3261 | 3.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 5.0 | 0.6 | 95.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1229 | 16 | 15 | 49 | 39.8472 | -7.7776 | 2.7 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 7.4 | 0.4 | 62.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1230 | 16 | 15 | 55 | 39.7478 | -7.7969 | 3.4 | 1 | 1 | 114 | 1.5 | 1.4 | 0.4 | 95.0 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1231 | 16 | 15 | 55 | 39.7676 | -7.8141 | 3.2 | 1 | 1 | 78 | 1.2 | 1.7 | 0.4 | 96.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1232 | 16 | 16 | 5 | 39.6496 | -7.9363 | 3.1 | 1 | 1 | 114 | 2.8 | 2.2 | 0.5 | 91.9 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1233 | 16 | 16 | 15 | 39.8070 | -7.8695 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 99.0 | 5.2 | 179.4 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1234 | 16 | 16 | 15 | 39.8312 | -7.9425 | 4.3 | 1 | 1 | 78 | 3.7 | 2.8 | 0.6 | 105.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1235 | 16 | 16 | 15 | 39.8658 | -7.7654 | 2.9 | 1 | 1 | 78 | 3.0 | 0.7 | 0.4 | 53.5 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1236 | 16 | 16 | 16 | 39.8778 | -8.0098 | -5.9 | 1 | 1 | 78 | 2.5 | 1.4 | 0.4 | 46.1 | 4 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1237 | 16 | 16 | 16 | 39.7732 | -7.6868 | -2.7 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.1 | 0.4 | 91.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1238 | 16 | 16 | 16 | 39.8246 | -7.8044 | 4.5 | 1 | 1 | 114 | 1.6 | 0.7 | 0.4 | 66.6 | 3 | 0 | CG | Validada |
| 1239 | 16 | 16 | 16 | 39.8327 | -7.7940 | 2.2 | 1 | 1 | 114 | 0.9 | 0.9 | 0.4 | 45.8 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1240 | 16 | 16 | 18 | 39.6171 | -7.7805 | 1.9 | 1 | 1 | 78 | 4.1 | 1.6 | 0.4 | 87.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1241 | 16 | 16 | 31 | 39.8763 | -7.7593 | -2.9 | 1 | 1 | 78 | 0.5 | 2.4 | 0.5 | 109.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1242 | 16 | 16 | 33 | 39.5719 | -7.9072 | 4.8 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 1.8 | 0.4 | 86.3 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1243 | 16 | 16 | 34 | 39.5881 | -7.9573 | -6.3 | 1 | 1 | 78 | 0.5 | 11.8 | 0.4 | 115.8 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1244 | 16 | 16 | 35 | 39.7254 | -7.7907 | -2.3 | 1 | 1 | 114 | 1.3 | 1.4 | 0.4 | 92.6 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1245 | 16 | 16 | 35 | 39.7574 | -7.7600 | 4.1 | 1 | 1 | 114 | 3.1 | 0.4 | 0.4 | 94.5 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 1246 | 16 | 16 | 38 | 39.9623 | -7.7775 | 6.0 | 1 | 1 | 78 | 0.6 | 12.3 | 0.4 | 164.4 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1247 | 16 | 16 | 55 | 39.8363 | -7.6330 | 5.8 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 4.4 | 0.4 | 100.9 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 1248 | 16 | 16 | 55 | 39.8302 | -7.6979 | 2.5 | 1 | 1 | 78 | 4.4 | 1.5 | 0.4 | 97.6 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1249 | 16 | 16 | 55 | 39.7604 | -7.6431 | 4.5 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 3.3 | 0.4 | 62.8 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1250 | 16 | 16 | 55 | 39.7380 | -7.7024 | 5.1 | 1 | 1 | 114 | 0.6 | 0.7 | 0.4 | 67.0 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1251 | 16 | 16 | 56 | 39.7692 | -7.8223 | 4.7 | 1 | 1 | 78 | 0.7 | 1.6 | 0.4 | 97.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1252 | 16 | 17 | 0 | 39.6443 | -7.8075 | -4.9 | 1 | 1 | 114 | 0.3 | 0.9 | 0.4 | 113.4 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 1253 | 16 | 17 | 4 | 39.6185 | -7.8224 | 2.3 | 1 | 1 | 78 | 1.0 | 1.7 | 0.4 | 87.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1254 | 16 | 17 | 11 | 39.8821 | -7.7475 | 2.2 | 1 | 1 | 114 | 0.5 | 0.7 | 0.4 | 53.7 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1255 | 16 | 17 | 11 | 39.8569 | -7.9282 | -3.2 | 1 | 1 | 78 | 1.5 | 6.5 | 0.4 | 62.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1256 | 16 | 17 | 11 | 39.5234 | -8.1399 | 2.3 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 4.6 | 0.5 | 88.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1257 | 16 | 17 | 11 | 39.7189 | -7.7008 | -2.4 | 1 | 1 | 78 | 3.3 | 1.4 | 0.4 | 118.3 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1258 | 16 | 17 | 12 | 39.5959 | -7.8331 | 4.3 | 1 | 1 | 114 | 0.8 | 0.8 | 0.4 | 63.5 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 1259 | 16 | 17 | 12 | 39.6016 | -7.8671 | 2.3 | 1 | 1 | 78 | 3.5 | 2.0 | 0.4 | 88.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1260 | 16 | 17 | 12 | 39.6333 | -7.8180 | 3.3 | 1 | 1 | 114 | 1.0 | 0.8 | 0.4 | 64.4 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1261 | 16 | 17 | 12 | 39.5630 | -7.9647 | 2.6 | 1 | 1 | 114 | 4.3 | 6.7 | 0.4 | 57.8 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 1262 | 16 | 17 | 12 | 39.6583 | -8.0558 | 3.2 | 1 | 1 | 114 | 7.1 | 3.0 | 0.5 | 94.7 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1263 | 16 | 17 | 12 | 39.6095 | -7.8644 | 4.7 | 1 | 1 | 114 | 2.6 | 0.8 | 0.4 | 63.9 | 3 | 0 | CG | Validada |
| 1264 | 16 | 17 | 12 | 39.6385 | -7.8028 | 7.0 | 1 | 1 | 114 | 2.9 | 0.4 | 0.4 | 84.8 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 1265 | 16 | 17 | 19 | 39.7144 | -7.7739 | -7.0 | 1 | 1 | 114 | 1.5 | 0.4 | 0.4 | 112.6 | 5 | 0 | CG | Validada |
| 1266 | 16 | 17 | 19 | 39.7247 | -7.7363 | 2.1 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 1.2 | 0.4 | 90.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1267 | 16 | 17 | 22 | 39.5376 | -8.1417 | 2.6 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 4.6 | 0.5 | 88.8 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1268 | 16 | 17 | 32 | 39.9105 | -7.7645 | 2.9 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 3.5 | 0.5 | 114.0 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1269 | 16 | 17 | 32 | 39.8731 | -7.7494 | 2.4 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.3 | 0.5 | 108.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1270 | 16 | 17 | 33 | 39.9125 | -7.6163 | 5.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.8 | 0.4 | 64.4 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1271 | 16 | 17 | 34 | 39.6539 | -7.7924 | 2.2 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 1.4 | 0.4 | 88.3 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1272 | 16 | 17 | 34 | 39.6457 | -7.7663 | 3.6 | 1 | 1 | 114 | 1.1 | 0.7 | 0.4 | 64.5 | 3 | 0 | CG | Validada |
| 1273 | 16 | 17 | 34 | 39.5769 | -7.9277 | 5.0 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 2.0 | 0.4 | 87.5 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1274 | 16 | 17 | 42 | 39.6214 | -7.8662 | 3.9 | 1 | 1 | 114 | 0.4 | 1.7 | 0.4 | 87.7 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1275 | 16 | 17 | 43 | 39.8908 | -7.6770 | 4.6 | 1 | 1 | 78 | 6.3 | 13.2 | 0.4 | 18.9 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1276 | 16 | 17 | 49 | 39.9972 | -7.5984 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 19.4 | 0.8 | 33.5 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1277 | 16 | 17 | 58 | 39.6475 | -7.8508 | -7.3 | 1 | 1 | 114 | 1.7 | 1.4 | 0.4 | 90.0 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1278 | 16 | 18 | 1 | 39.5899 | -7.8551 | 2.6 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.0 | 0.4 | 86.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1279 | 16 | 18 | 1 | 39.8944 | -7.7810 | 2.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 99.0 | 0.7 | 123.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1280 | 16 | 18 | 7 | 39.6060 | -7.9713 | 2.9 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.3 | 0.4 | 90.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1281 | 16 | 18 | 7 | 39.6242 | -7.9140 | 3.6 | 1 | 1 | 114 | 5.7 | 1.9 | 0.4 | 90.2 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1282 | 16 | 18 | 7 | 39.6028 | -7.9630 | 3.6 | 1 | 1 | 78 | 4.7 | 2.1 | 0.4 | 90.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1283 | 16 | 18 | 7 | 39.6028 | -8.0037 | -4.4 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.3 | 0.4 | 89.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1284 | 16 | 18 | 8 | 39.7725 | -7.6742 | -9.1 | 1 | 1 | 114 | 3.9 | 0.4 | 0.4 | 112.5 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 1285 | 16 | 18 | 16 | 39.7207 | -7.7593 | -9.3 | 1 | 1 | 114 | 1.5 | 0.4 | 0.4 | 111.5 | 5 | 0 | CG | Validada |
| 1286 | 16 | 18 | 16 | 39.6767 | -7.7102 | 3.0 | 1 | 1 | 114 | 0.2 | 1.0 | 0.4 | 83.9 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1287 | 16 | 18 | 27 | 39.6622 | -7.7392 | 2.0 | 1 | 1 | 114 | 0.3 | 1.2 | 0.4 | 87.2 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1288 | 16 | 18 | 27 | 39.6755 | -7.9143 | 2.5 | 1 | 1 | 114 | 2.9 | 2.1 | 0.4 | 94.7 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1289 | 16 | 18 | 27 | 39.5843 | -7.9166 | 3.6 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.1 | 0.4 | 86.6 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1290 | 16 | 18 | 27 | 39.6272 | -7.7688 | 3.3 | 1 | 1 | 78 | 3.7 | 1.3 | 0.4 | 86.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1291 | 16 | 18 | 32 | 39.8293 | -7.7494 | 4.1 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 1.7 | 0.4 | 100.3 | 2 | 1 | IC | Validada |

| ID | Hora (UTC) | | | Lat° (WGS84) | Lon° (WGS84) | Amp(kA) | Nbs | Nums | cal | x ² | Maxaxis (km) | Minaxis (km) | inclin (°) | Nbdf | IC | Tipo | Validação sistema |
|------|------------|----|----|-----------------|-----------------|---------|-----|------|-----|----------------|-----------------|-----------------|------------|------|----|------|----------------------|
| | HH | MM | SS | | | | | | | | | | | | | | |
| 1292 | 16 | 18 | 32 | 39.9390 | -7.6468 | 3.9 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 15.2 | 0.4 | 18.9 | 4 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1293 | 16 | 18 | 36 | 39.8357 | -7.7330 | 6.1 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 10.8 | 0.4 | 162.0 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1294 | 16 | 18 | 45 | 39.6157 | -7.8522 | 2.5 | 1 | 1 | 114 | 1.1 | 1.8 | 0.4 | 88.4 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1295 | 16 | 18 | 54 | 39.5512 | -8.1242 | 4.1 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.6 | 0.5 | 88.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1296 | 16 | 18 | 54 | 39.6236 | -8.0366 | 3.9 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.7 | 0.5 | 91.5 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1297 | 16 | 18 | 54 | 39.7750 | -7.9294 | 6.4 | 1 | 1 | 78 | 1.3 | 11.2 | 0.4 | 156.3 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1298 | 16 | 18 | 54 | 39.6629 | -8.1574 | 3.9 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 3.6 | 0.5 | 95.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1299 | 16 | 18 | 58 | 39.6612 | -7.8850 | 4.0 | 1 | 1 | 114 | 7.9 | 1.8 | 0.4 | 91.4 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1300 | 16 | 19 | 5 | 39.5405 | -7.9899 | 3.0 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 2.6 | 0.4 | 85.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1301 | 16 | 19 | 6 | 39.6398 | -7.7933 | 4.3 | 1 | 1 | 78 | 1.0 | 11.1 | 0.4 | 157.6 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1302 | 16 | 19 | 6 | 39.6250 | -7.8650 | 3.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.8 | 0.4 | 88.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1303 | 16 | 19 | 6 | 39.6080 | -7.8144 | -21.3 | 1 | 1 | 78 | 13.7 | 0.4 | 0.4 | 77.4 | 8 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1304 | 16 | 19 | 6 | 39.6487 | -7.9736 | 2.6 | 1 | 1 | 114 | 1.1 | 2.5 | 0.5 | 92.6 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1305 | 16 | 19 | 8 | 39.5265 | -8.0501 | 3.3 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.0 | 0.5 | 86.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1306 | 16 | 19 | 15 | 39.5784 | -7.9296 | 3.3 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.2 | 0.4 | 87.9 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1307 | 16 | 19 | 17 | 39.6463 | -7.8778 | -6.3 | 1 | 1 | 78 | 7.7 | 10.9 | 0.4 | 116.8 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1308 | 16 | 19 | 20 | 39.8316 | -7.7810 | 2.2 | 1 | 1 | 114 | 0.4 | 1.9 | 0.5 | 103.2 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1309 | 16 | 19 | 20 | 39.7935 | -7.6781 | 3.6 | 1 | 1 | 114 | 0.9 | 1.0 | 0.4 | 89.5 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1310 | 16 | 19 | 20 | 39.5909 | -7.8821 | 2.5 | 1 | 1 | 114 | 5.2 | 2.0 | 0.4 | 88.1 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1311 | 16 | 19 | 20 | 39.8422 | -7.7336 | 6.0 | 1 | 1 | 78 | 0.4 | 4.8 | 0.4 | 101.0 | 5 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1312 | 16 | 19 | 21 | 39.9203 | -8.2512 | -6.2 | 1 | 1 | 78 | 3.9 | 6.3 | 0.8 | 110.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1313 | 16 | 19 | 21 | 39.6223 | -7.9640 | 5.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.1 | 0.4 | 91.5 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1314 | 16 | 19 | 25 | 39.6526 | -7.9547 | 3.2 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.2 | 0.4 | 93.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1315 | 16 | 19 | 26 | 39.8080 | -7.6981 | -4.8 | 1 | 1 | 78 | 11.5 | 15.0 | 0.4 | 19.4 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1316 | 16 | 19 | 31 | 39.8859 | -7.7948 | 2.9 | 1 | 1 | 114 | 0.4 | 0.9 | 0.4 | 63.2 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1317 | 16 | 19 | 33 | 39.6554 | -8.2040 | -5.3 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.5 | 0.5 | 95.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1318 | 16 | 19 | 33 | 39.6641 | -8.2354 | -5.4 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 4.3 | 0.6 | 96.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1319 | 16 | 19 | 33 | 39.7150 | -7.7311 | -4.5 | 1 | 1 | 78 | 0.6 | 3.4 | 0.4 | 61.7 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1320 | 16 | 19 | 33 | 39.6388 | -7.9641 | -2.3 | 1 | 1 | 114 | 4.2 | 2.6 | 0.5 | 93.0 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1321 | 16 | 19 | 45 | 39.6398 | -7.7674 | -2.5 | 1 | 1 | 114 | 6.5 | 1.3 | 0.4 | 86.5 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1322 | 16 | 19 | 45 | 39.7001 | -7.8038 | 3.6 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 1.5 | 0.4 | 91.8 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1323 | 16 | 19 | 47 | 39.5637 | -8.2287 | 3.7 | 1 | 1 | 114 | 4.1 | 3.5 | 0.6 | 30.6 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1324 | 16 | 19 | 47 | 39.6002 | -8.2528 | 3.3 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 5.1 | 0.6 | 94.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1325 | 16 | 19 | 47 | 39.5950 | -8.1125 | 2.5 | 1 | 1 | 114 | 0.8 | 3.9 | 0.5 | 92.2 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1326 | 16 | 19 | 49 | 39.6133 | -7.8179 | 2.1 | 1 | 1 | 114 | 3.0 | 1.7 | 0.4 | 87.4 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1327 | 16 | 19 | 50 | 39.6461 | -8.5701 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 22.9 | 1.0 | 35.2 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1328 | 16 | 19 | 52 | 39.7542 | -7.9019 | 5.3 | 1 | 1 | 78 | 2.1 | 1.4 | 0.4 | 37.9 | 4 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1329 | 16 | 19 | 53 | 39.7687 | -7.7519 | -2.3 | 1 | 1 | 78 | 7.2 | 1.3 | 0.4 | 93.6 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1330 | 16 | 19 | 53 | 40.0746 | -7.9790 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 9.4 | 1.0 | 132.8 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1331 | 16 | 19 | 59 | 39.7268 | -7.8009 | -1.6 | 1 | 1 | 78 | 0.7 | 5.2 | 0.5 | 101.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1332 | 16 | 19 | 59 | 39.6797 | -7.8173 | 1.4 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 4.2 | 0.4 | 95.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1333 | 16 | 20 | 1 | 39.6060 | -7.8563 | -6.5 | 1 | 1 | 114 | 2.6 | 0.4 | 0.4 | 111.6 | 5 | 0 | CG | Validada |
| 1334 | 16 | 20 | 1 | 39.7875 | -7.6298 | 1.6 | 1 | 1 | 78 | 0.9 | 0.8 | 0.4 | 82.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1335 | 16 | 20 | 18 | 39.5830 | -8.1955 | 3.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.8 | 0.5 | 90.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1336 | 16 | 20 | 18 | 39.5692 | -8.0240 | 2.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.0 | 0.5 | 89.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1337 | 16 | 20 | 18 | 39.5965 | -7.8165 | 4.1 | 1 | 1 | 78 | 2.0 | 13.1 | 0.4 | 83.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1338 | 16 | 20 | 22 | 39.6250 | -7.8273 | -1.5 | 1 | 1 | 78 | 5.3 | 2.6 | 0.4 | 90.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1339 | 16 | 20 | 24 | 39.6158 | -7.7864 | 3.4 | 1 | 1 | 78 | 6.2 | 1.4 | 0.4 | 86.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1340 | 16 | 20 | 24 | 39.6353 | -7.7643 | 2.2 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.4 | 0.4 | 86.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1341 | 16 | 20 | 24 | 39.6254 | -7.8148 | 2.7 | 1 | 1 | 114 | 4.5 | 1.6 | 0.4 | 87.4 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 1342 | 16 | 20 | 24 | 39.6299 | -7.7877 | 2.1 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 1.5 | 0.4 | 86.6 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1343 | 16 | 20 | 25 | 39.6185 | -7.8247 | -3.0 | 1 | 1 | 78 | 2.6 | 1.6 | 0.4 | 88.8 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1344 | 16 | 20 | 29 | 39.8866 | -7.5856 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 1.3 | 5.3 | 0.4 | 152.2 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1345 | 16 | 20 | 31 | 39.7236 | -8.0749 | -6.0 | 1 | 1 | 78 | 5.3 | 2.0 | 0.4 | 117.0 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1346 | 16 | 20 | 33 | 39.6192 | -7.7975 | -12.4 | 2 | 1 | 114 | 1.8 | 0.4 | 0.4 | 108.5 | 5 | 0 | CG | Validada |
| 1347 | 16 | 20 | 33 | 39.6296 | -8.0690 | -2.8 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.5 | 0.5 | 94.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1348 | 16 | 20 | 34 | 39.6251 | -7.7874 | -3.2 | 1 | 1 | 78 | 1.4 | 1.4 | 0.4 | 86.2 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1349 | 16 | 20 | 34 | 39.6365 | -7.8258 | -2.2 | 1 | 1 | 114 | 0.6 | 1.6 | 0.4 | 88.4 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1350 | 16 | 20 | 37 | 39.6962 | -7.7612 | 5.8 | 1 | 1 | 114 | 5.5 | 1.1 | 0.4 | 87.7 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 1351 | 16 | 20 | 38 | 39.7564 | -7.7267 | 2.6 | 1 | 1 | 114 | 1.0 | 1.1 | 0.4 | 90.7 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 1352 | 16 | 20 | 39 | 39.8261 | -7.8638 | -4.1 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 2.7 | 0.4 | 132.3 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1353 | 16 | 20 | 39 | 39.5955 | -8.0600 | 2.6 | 1 | 1 | 114 | 6.8 | 3.1 | 0.5 | 91.3 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1354 | 16 | 20 | 39 | 39.5211 | -8.0985 | -4.2 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.0 | 0.5 | 86.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1355 | 16 | 20 | 41 | 39.7910 | -7.6994 | 3.4 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 1.1 | 0.4 | 91.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1356 | 16 | 20 | 42 | 40.2975 | -7.8383 | 5.8 | 1 | 1 | 78 | 0.8 | 23.7 | 0.4 | 165.7 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |

| ID | Hora (UTC) | | | Lat° (WGS84) | Lon° (WGS84) | Amp(kA) | Nbs | Nums | cal | x² | Maxaxis (km) | Minaxis (km) | inclin (°) | Nbdf | IC | Tipo | Validação sistema |
|------|------------|----|----|-----------------|-----------------|---------|-----|------|-----|-----------|-----------------|-----------------|------------|------|----|------|----------------------|
| | HH | MM | SS | | | | | | | | | | | | | | |
| 1357 | 16 | 20 | 42 | 40.0686 | -8.2099 | 9.3 | 1 | 1 | 78 | 34 6.3 | 9.0 | 1.0 | 120.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1358 | 16 | 20 | 49 | 39.9964 | -7.7902 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 6.7 | 0.8 | 124.0 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1359 | 16 | 20 | 54 | 39.6271 | -7.9495 | -2.6 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 2.4 | 0.5 | 92.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1360 | 16 | 20 | 58 | 39.6363 | -7.8834 | -2.7 | 1 | 1 | 78 | 2.2 | 2.0 | 0.4 | 90.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1361 | 16 | 20 | 58 | 39.5992 | -7.8385 | -3.2 | 1 | 1 | 114 | 6.4 | 1.6 | 0.4 | 87.2 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1362 | 16 | 21 | 0 | 39.6459 | -7.8425 | 2.0 | 1 | 1 | 114 | 1.7 | 1.8 | 0.4 | 90.1 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1363 | 16 | 21 | 0 | 39.6394 | -7.8461 | 3.4 | 1 | 1 | 114 | 3.4 | 1.6 | 0.4 | 90.2 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1364 | 16 | 21 | 1 | 39.5807 | -7.9837 | 4.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.2 | 0.4 | 87.7 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1365 | 16 | 21 | 6 | 39.8405 | -7.7465 | 4.4 | 1 | 1 | 78 | 0.8 | 15.4 | 0.4 | 161.4 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1366 | 16 | 21 | 8 | 39.6194 | -7.7795 | 6.1 | 1 | 1 | 114 | 4.1 | 0.4 | 0.4 | 85.1 | 5 | 0 | CG | Validada |
| 1367 | 16 | 21 | 11 | 39.5354 | -8.0150 | 3.0 | 1 | 1 | 114 | 0.4 | 2.9 | 0.4 | 85.9 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 1368 | 16 | 21 | 16 | 39.6479 | -7.8788 | -2.6 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 1.9 | 0.4 | 90.8 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1369 | 16 | 21 | 20 | 39.6480 | -7.8603 | 2.7 | 1 | 1 | 114 | 2.6 | 1.8 | 0.4 | 89.4 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1370 | 16 | 21 | 25 | 39.6002 | -7.8165 | 1.6 | 1 | 1 | 78 | 0.4 | 2.7 | 0.4 | 88.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1371 | 16 | 21 | 25 | 39.5808 | -8.0771 | 4.1 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 2.7 | 0.5 | 89.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1372 | 16 | 21 | 25 | 39.6068 | -7.9624 | 3.4 | 1 | 1 | 114 | 4.8 | 2.3 | 0.4 | 90.1 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 1373 | 16 | 21 | 29 | 39.8658 | -7.7462 | -2.6 | 1 | 1 | 78 | 7.4 | 0.7 | 0.4 | 52.0 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1374 | 16 | 21 | 30 | 39.6306 | -7.8235 | 2.9 | 1 | 1 | 114 | 0.6 | 1.6 | 0.4 | 87.1 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1375 | 16 | 21 | 30 | 39.6331 | -7.8711 | 3.0 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 1.8 | 0.4 | 89.8 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1376 | 16 | 21 | 36 | 39.7209 | -7.8261 | -5.8 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 8.9 | 0.4 | 158.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1377 | 16 | 21 | 36 | 39.6911 | -8.2596 | -4.5 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 4.2 | 0.6 | 97.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1378 | 16 | 21 | 36 | 39.6362 | -7.8249 | 3.4 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 1.5 | 0.4 | 87.8 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1379 | 16 | 21 | 39 | 39.5940 | -7.9266 | 2.1 | 1 | 1 | 114 | 2.9 | 2.5 | 0.4 | 90.9 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1380 | 16 | 21 | 46 | 39.5964 | -7.8538 | 2.6 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.9 | 0.4 | 85.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1381 | 16 | 21 | 46 | 39.6414 | -8.1302 | 4.1 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.6 | 0.5 | 94.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1382 | 16 | 21 | 47 | 39.6164 | -7.8271 | 2.4 | 1 | 1 | 114 | 0.4 | 1.7 | 0.4 | 88.1 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1383 | 16 | 21 | 49 | 39.8190 | -7.8028 | 9.6 | 1 | 1 | 114 | 5.4 | 0.4 | 0.4 | 112.6 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 1384 | 16 | 21 | 49 | 39.7970 | -8.1059 | -5.2 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.8 | 0.6 | 103.6 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1385 | 16 | 21 | 49 | 39.7798 | -7.8215 | 9.2 | 1 | 1 | 78 | 2.2 | 9.4 | 0.4 | 21.3 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1386 | 16 | 21 | 49 | 40.2282 | -8.5669 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 2.9 | 0.4 | 136.2 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1387 | 16 | 21 | 50 | 39.5374 | -8.0030 | -6.9 | 1 | 1 | 78 | 1.4 | 11.0 | 0.4 | 115.1 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1388 | 16 | 21 | 51 | 39.5797 | -7.8819 | 3.5 | 1 | 1 | 114 | 4.9 | 1.8 | 0.4 | 86.7 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1389 | 16 | 21 | 54 | 40.3109 | -7.8554 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 20.7 | 0.7 | 1.5 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1390 | 16 | 21 | 55 | 39.6096 | -7.8130 | -9.3 | 2 | 1 | 114 | 2.9 | 0.4 | 0.4 | 111.1 | 5 | 0 | CG | Validada |
| 1391 | 16 | 21 | 55 | 39.5639 | -7.9008 | -2.6 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 2.1 | 0.4 | 86.4 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1392 | 16 | 21 | 55 | 39.6165 | -7.7909 | -2.9 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.4 | 0.4 | 85.1 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1393 | 16 | 22 | 4 | 39.5760 | -7.8658 | 2.6 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.0 | 0.4 | 86.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1394 | 16 | 22 | 4 | 39.5836 | -7.8624 | 2.4 | 1 | 1 | 114 | 2.4 | 1.9 | 0.4 | 85.8 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1395 | 16 | 22 | 6 | 39.6116 | -7.9153 | 3.5 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 2.1 | 0.4 | 88.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1396 | 16 | 22 | 12 | 39.5540 | -7.9904 | -2.3 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.1 | 0.5 | 88.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1397 | 16 | 22 | 17 | 39.5964 | -7.8793 | 2.1 | 1 | 1 | 114 | 0.2 | 2.1 | 0.4 | 88.1 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1398 | 16 | 22 | 20 | 39.6645 | -7.9074 | 2.2 | 1 | 1 | 78 | 4.5 | 2.3 | 0.4 | 93.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1399 | 16 | 22 | 20 | 39.6244 | -7.7688 | -11.3 | 2 | 1 | 114 | 2.4 | 0.4 | 0.4 | 106.9 | 6 | 0 | CG | Validada |
| 1400 | 16 | 22 | 21 | 39.9148 | -7.8247 | 6.4 | 1 | 1 | 114 | 1.9 | 0.5 | 0.4 | 117.6 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1401 | 16 | 22 | 22 | 39.9215 | -7.7505 | 5.1 | 1 | 1 | 114 | 2.2 | 0.4 | 0.4 | 95.4 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1402 | 16 | 22 | 22 | 39.9283 | -7.7907 | 2.8 | 1 | 1 | 78 | 0.7 | 7.2 | 0.4 | 63.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1403 | 16 | 22 | 22 | 39.8770 | -7.8447 | 3.2 | 1 | 1 | 78 | 1.3 | 6.4 | 0.4 | 62.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1404 | 16 | 22 | 22 | 39.8913 | -7.7131 | 3.9 | 1 | 1 | 114 | 0.6 | 0.4 | 0.4 | 78.8 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1405 | 16 | 22 | 25 | 39.5975 | -7.8181 | 5.3 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 0.8 | 0.4 | 64.8 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1406 | 16 | 22 | 29 | 39.9758 | -7.5875 | 6.3 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 12.5 | 0.4 | 167.2 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1407 | 16 | 22 | 31 | 39.6424 | -7.9244 | 3.8 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.0 | 0.4 | 91.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1408 | 16 | 22 | 41 | 39.5831 | -7.8564 | 3.6 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.7 | 0.4 | 86.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1409 | 16 | 22 | 41 | 39.6867 | -7.7471 | 10.2 | 1 | 1 | 78 | 11. 7 | 1.5 | 0.4 | 33.0 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1410 | 16 | 22 | 41 | 39.6049 | -7.9089 | -2.2 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.1 | 0.4 | 90.7 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1411 | 16 | 22 | 48 | 39.6091 | -7.8906 | 2.8 | 1 | 1 | 114 | 7.3 | 2.0 | 0.4 | 88.8 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1412 | 16 | 22 | 48 | 39.6010 | -7.9591 | 4.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.3 | 0.4 | 88.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1413 | 16 | 22 | 55 | 39.7928 | -7.6276 | 1.7 | 1 | 1 | 78 | 1.9 | 0.8 | 0.4 | 82.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1414 | 16 | 22 | 55 | 39.7788 | -7.7161 | 1.9 | 1 | 1 | 78 | 0.9 | 1.0 | 0.4 | 44.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1415 | 16 | 22 | 56 | 39.7991 | -7.7385 | 2.8 | 1 | 1 | 78 | 0.9 | 5.8 | 0.4 | 62.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1416 | 16 | 22 | 57 | 39.6963 | -7.9106 | -2.7 | 1 | 1 | 114 | 3.8 | 2.0 | 0.5 | 95.5 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1417 | 16 | 22 | 57 | 39.5258 | -8.0174 | 4.2 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.4 | 0.4 | 85.3 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1418 | 16 | 22 | 57 | 39.7020 | -7.9051 | -3.3 | 1 | 1 | 78 | 0.5 | 5.5 | 0.4 | 60.2 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1419 | 16 | 23 | 3 | 39.5640 | -7.8968 | 2.6 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 2.2 | 0.4 | 86.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1420 | 16 | 23 | 3 | 39.8429 | -7.6230 | 8.6 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 3.6 | 0.4 | 101.6 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1421 | 16 | 23 | 3 | 39.8932 | -7.7944 | 4.6 | 1 | 1 | 78 | 0.8 | 0.8 | 0.4 | 52.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |

| ID | Hora (UTC) | | | Lat° (WGS84) | Lon° (WGS84) | Amp(kA) | Nbs | Nums | cal | x ² | Maxaxis (km) | Minaxis (km) | inclin (°) | Nbdf | IC | Tipo | Validação sistema |
|------|------------|----|----|-----------------|-----------------|---------|-----|------|-----|----------------|-----------------|-----------------|------------|------|----|------|----------------------|
| | HH | MM | SS | | | | | | | | | | | | | | |
| 1422 | 16 | 23 | 3 | 39.9097 | -7.7723 | 2.6 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 0.8 | 0.4 | 54.2 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1423 | 16 | 23 | 7 | 39.5579 | -8.0003 | 3.1 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.7 | 0.4 | 86.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1424 | 16 | 23 | 7 | 39.5563 | -8.3111 | 4.2 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 4.9 | 0.6 | 91.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1425 | 16 | 23 | 13 | 39.7094 | -7.9365 | 2.1 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.1 | 0.4 | 122.8 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1426 | 16 | 23 | 13 | 39.6373 | -7.8315 | 2.6 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 1.7 | 0.4 | 88.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1427 | 16 | 23 | 13 | 39.6321 | -7.8681 | 3.3 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 0.8 | 0.4 | 64.4 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1428 | 16 | 23 | 13 | 39.7122 | -7.8742 | -3.4 | 1 | 1 | 78 | 3.1 | 1.8 | 0.4 | 95.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1429 | 16 | 23 | 13 | 39.6297 | -8.1747 | -3.0 | 1 | 1 | 114 | 0.6 | 4.3 | 0.5 | 95.0 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 1430 | 16 | 23 | 22 | 39.5886 | -7.9006 | -2.9 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 2.0 | 0.4 | 87.9 | 3 | 0 | CG | Validada |
| 1431 | 16 | 23 | 22 | 39.7389 | -7.7008 | 5.7 | 1 | 1 | 114 | 3.0 | 0.4 | 0.4 | 113.3 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 1432 | 16 | 23 | 23 | 39.6691 | -7.8561 | 3.8 | 1 | 1 | 114 | 0.5 | 1.6 | 0.4 | 90.6 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1433 | 16 | 23 | 28 | 39.7434 | -7.8072 | -1.6 | 1 | 1 | 78 | 1.5 | 2.1 | 0.5 | 98.1 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1434 | 16 | 23 | 29 | 39.5825 | -7.9312 | -2.6 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.5 | 0.4 | 88.7 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1435 | 16 | 23 | 29 | 39.6018 | -7.8614 | 2.4 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.8 | 0.4 | 87.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1436 | 16 | 23 | 30 | 40.1354 | -8.3135 | -6.5 | 1 | 1 | 78 | 6.9 | 11.7 | 1.1 | 121.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1437 | 16 | 23 | 37 | 39.6077 | -7.9696 | 4.2 | 1 | 1 | 114 | 2.6 | 2.2 | 0.4 | 90.1 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 1438 | 16 | 23 | 40 | 39.8188 | -7.7110 | 2.2 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.5 | 0.4 | 97.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1439 | 16 | 23 | 41 | 39.5832 | -7.8877 | -6.3 | 1 | 1 | 78 | 1.5 | 6.9 | 0.4 | 153.4 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1440 | 16 | 23 | 44 | 39.5862 | -7.8357 | 2.4 | 1 | 1 | 78 | 0.8 | 1.9 | 0.4 | 85.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1441 | 16 | 23 | 44 | 39.6642 | -7.7796 | -3.1 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 1.3 | 0.4 | 87.6 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1442 | 16 | 23 | 44 | 39.6631 | -7.7663 | -4.5 | 1 | 1 | 114 | 0.4 | 0.7 | 0.4 | 65.0 | 4 | 0 | CG | Validada |
| 1443 | 16 | 23 | 44 | 39.6642 | -7.7795 | -3.7 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.3 | 0.4 | 88.2 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1444 | 16 | 23 | 48 | 39.5945 | -7.8203 | 4.7 | 1 | 1 | 114 | 3.0 | 0.4 | 0.4 | 99.3 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 1445 | 16 | 23 | 51 | 40.1018 | -7.6849 | 3.1 | 1 | 1 | 78 | 1.2 | 7.0 | 0.4 | 65.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1446 | 16 | 23 | 51 | 39.7658 | -7.6798 | 3.9 | 1 | 1 | 78 | 0.7 | 4.1 | 0.4 | 62.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1447 | 16 | 24 | 0 | 40.0244 | -7.7771 | 4.6 | 1 | 1 | 78 | 0.4 | 22.0 | 0.4 | 162.6 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1448 | 16 | 24 | 0 | 39.6618 | -7.9268 | 2.6 | 1 | 1 | 114 | 7.2 | 2.2 | 0.5 | 93.1 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1449 | 16 | 24 | 0 | 39.6545 | -7.8652 | 4.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.7 | 0.4 | 89.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1450 | 16 | 24 | 1 | 39.9224 | -7.7686 | 3.5 | 1 | 1 | 78 | 0.4 | 3.6 | 0.5 | 115.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1451 | 16 | 24 | 1 | 39.8602 | -7.7082 | 2.5 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 2.0 | 0.4 | 106.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1452 | 16 | 24 | 1 | 39.7098 | -7.6722 | 2.5 | 1 | 1 | 78 | 0.5 | 1.4 | 0.4 | 32.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1453 | 16 | 24 | 1 | 39.8945 | -8.2599 | 4.7 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 7.2 | 0.8 | 109.1 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1454 | 16 | 24 | 4 | 39.6589 | -7.7612 | 3.7 | 1 | 1 | 114 | 0.3 | 1.2 | 0.4 | 86.6 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1455 | 16 | 24 | 4 | 39.7543 | -8.4906 | 9.8 | 1 | 1 | 78 | 6.4 | 3.5 | 0.4 | 92.4 | 5 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1456 | 16 | 24 | 9 | 39.6091 | -7.8402 | -2.7 | 1 | 1 | 114 | 0.2 | 1.7 | 0.4 | 87.2 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1457 | 16 | 24 | 11 | 39.6295 | -7.8033 | -10.0 | 2 | 1 | 114 | 1.7 | 0.4 | 0.4 | 111.9 | 5 | 0 | CG | Validada |
| 1458 | 16 | 24 | 12 | 39.6997 | -8.1616 | -3.7 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.8 | 0.6 | 98.3 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1459 | 16 | 24 | 12 | 39.5842 | -7.8437 | -29.9 | 1 | 1 | 78 | 14.5 | 0.4 | 0.4 | 78.0 | 7 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1460 | 16 | 24 | 12 | 39.7447 | -7.7933 | 7.3 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.2 | 0.4 | 39.4 | 5 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1461 | 16 | 24 | 16 | 39.8289 | -7.7359 | 5.6 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 99.0 | 0.4 | 19.2 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1462 | 16 | 24 | 25 | 39.8905 | -7.8730 | 3.0 | 1 | 1 | 114 | 1.6 | 3.2 | 0.6 | 110.9 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1463 | 16 | 24 | 25 | 39.9417 | -7.6639 | 3.4 | 1 | 1 | 114 | 0.2 | 5.9 | 0.4 | 64.4 | 3 | 0 | CG | Validada |
| 1464 | 16 | 24 | 25 | 39.6507 | -7.8383 | 2.3 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 1.8 | 0.4 | 89.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1465 | 16 | 24 | 25 | 39.8503 | -7.7360 | 2.7 | 1 | 1 | 114 | 0.2 | 1.8 | 0.4 | 104.4 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1466 | 16 | 24 | 25 | 39.5496 | -8.3874 | -4.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 5.8 | 0.6 | 91.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1467 | 16 | 24 | 29 | 39.8489 | -7.6729 | 2.1 | 1 | 1 | 78 | 2.3 | 2.4 | 0.5 | 111.2 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1468 | 16 | 24 | 33 | 39.7613 | -7.7825 | 2.1 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.5 | 0.4 | 96.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1469 | 16 | 24 | 33 | 39.7466 | -7.6736 | 4.5 | 1 | 1 | 114 | 0.3 | 0.4 | 0.4 | 79.5 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1470 | 16 | 24 | 34 | 39.8652 | -7.6926 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 10.5 | 0.4 | 80.6 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1471 | 16 | 24 | 35 | 39.5975 | -7.9695 | 3.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.5 | 0.5 | 90.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1472 | 16 | 24 | 38 | 39.6078 | -7.9529 | 4.9 | 1 | 1 | 78 | 2.7 | 8.8 | 0.4 | 154.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1473 | 16 | 24 | 43 | 39.5393 | -7.9634 | -5.2 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.4 | 0.4 | 85.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1474 | 16 | 24 | 43 | 39.5541 | -7.9104 | -12.5 | 1 | 1 | 114 | 2.8 | 0.4 | 0.4 | 106.4 | 6 | 0 | CG | Validada |
| 1475 | 16 | 24 | 43 | 39.6358 | -7.7693 | 3.3 | 1 | 1 | 78 | 1.8 | 1.3 | 0.4 | 86.3 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1476 | 16 | 24 | 43 | 39.6371 | -7.8567 | 4.0 | 1 | 1 | 114 | 0.2 | 0.8 | 0.4 | 63.9 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1477 | 16 | 24 | 43 | 39.9129 | -7.9900 | 1.7 | 1 | 1 | 78 | 0.7 | 3.4 | 0.4 | 46.2 | 4 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1478 | 16 | 24 | 43 | 39.7622 | -8.3749 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 47.0 | 1.5 | 119.6 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1479 | 16 | 24 | 43 | 39.6741 | -7.9560 | 6.2 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 1.3 | 0.4 | 120.2 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1480 | 16 | 24 | 46 | 39.5920 | -7.9905 | -4.0 | 1 | 1 | 114 | 0.9 | 2.3 | 0.5 | 90.2 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1481 | 16 | 24 | 53 | 39.9268 | -7.7532 | -2.7 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 0.8 | 0.4 | 54.3 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1482 | 16 | 24 | 53 | 39.9140 | -7.6698 | 4.8 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.2 | 0.4 | 104.8 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1483 | 16 | 24 | 53 | 39.6885 | -7.7040 | 4.9 | 1 | 1 | 114 | 1.6 | 0.4 | 0.4 | 84.0 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1484 | 16 | 24 | 56 | 39.6237 | -7.9132 | 3.2 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.1 | 0.4 | 90.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1485 | 16 | 24 | 56 | 39.6346 | -7.8071 | 2.3 | 1 | 1 | 114 | 7.4 | 1.6 | 0.4 | 88.4 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1486 | 16 | 24 | 56 | 39.6330 | -7.8237 | 3.1 | 1 | 1 | 114 | 2.9 | 0.8 | 0.4 | 65.0 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1487 | 16 | 24 | 56 | 39.5704 | -7.9235 | 3.8 | 1 | 1 | 78 | 2.2 | 3.9 | 0.4 | 57.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |

| ID | Hora (UTC) HH MM SS | | | Lat° (WGS84) | Lon° (WGS84) | Amp(kA) | Nbs | Nums | cal | x ² | Maxaxis (km) | Minaxis (km) | inclin (°) | Nbdf | IC | Tipo | Validação sistema |
|------|------------------------|----|----|-----------------|-----------------|---------|-----|------|-----|----------------|-----------------|-----------------|------------|------|----|------|----------------------|
| 1488 | 16 | 24 | 56 | 39.6274 | -7.8953 | 2.6 | 2 | 1 | 114 | 2.6 | 2.0 | 0.4 | 90.7 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 1489 | 16 | 24 | 56 | 39.6832 | -8.5481 | 5.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 7.7 | 0.7 | 97.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1490 | 16 | 24 | 56 | 39.6269 | -7.9459 | 2.4 | 1 | 1 | 114 | 7.2 | 2.4 | 0.5 | 91.3 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1491 | 16 | 24 | 56 | 39.6161 | -8.1054 | 2.6 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.6 | 0.5 | 94.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1492 | 16 | 24 | 56 | 39.7587 | -7.7213 | -1.4 | 1 | 1 | 78 | 1.0 | 3.0 | 0.4 | 102.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1493 | 16 | 25 | 0 | 40.1288 | -8.4138 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 26.3 | 1.0 | 43.0 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1494 | 16 | 25 | 6 | 39.6290 | -7.8242 | -8.6 | 2 | 1 | 114 | 2.2 | 0.4 | 0.4 | 111.5 | 5 | 0 | CG | Validada |
| 1495 | 16 | 25 | 7 | 39.5967 | -7.8196 | -12.0 | 1 | 1 | 78 | 10.9 | 0.4 | 0.4 | 77.6 | 8 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1496 | 16 | 25 | 7 | 39.6452 | -7.8928 | -4.0 | 1 | 1 | 114 | 1.6 | 1.8 | 0.4 | 90.9 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1497 | 16 | 25 | 8 | 39.6377 | -7.8762 | 2.9 | 1 | 1 | 114 | 4.4 | 1.9 | 0.4 | 90.1 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1498 | 16 | 25 | 9 | 39.6397 | -7.8464 | 1.7 | 1 | 1 | 78 | 5.2 | 2.2 | 0.4 | 91.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1499 | 16 | 25 | 9 | 39.6347 | -7.7566 | 2.2 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 1.4 | 0.4 | 86.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1500 | 16 | 25 | 9 | 39.6373 | -7.8274 | 4.1 | 1 | 1 | 78 | 4.1 | 1.5 | 0.4 | 88.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1501 | 16 | 25 | 10 | 39.5906 | -7.8348 | 2.3 | 1 | 1 | 114 | 1.0 | 1.8 | 0.4 | 85.7 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1502 | 16 | 25 | 10 | 39.5878 | -7.8414 | 3.9 | 2 | 1 | 114 | 5.7 | 1.6 | 0.4 | 86.1 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 1503 | 16 | 25 | 11 | 39.6433 | -7.7488 | 16.3 | 1 | 1 | 114 | 3.3 | 4.1 | 0.4 | 159.1 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1504 | 16 | 25 | 15 | 39.8498 | -7.8263 | 3.7 | 1 | 1 | 114 | 0.4 | 0.7 | 0.4 | 66.5 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1505 | 16 | 25 | 15 | 39.9027 | -7.7085 | 4.4 | 1 | 1 | 78 | 0.4 | 4.4 | 0.4 | 63.6 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1506 | 16 | 25 | 15 | 39.7928 | -7.9092 | -4.3 | 1 | 1 | 114 | 0.7 | 1.3 | 0.4 | 40.7 | 4 | 0 | CG | Validada |
| 1507 | 16 | 25 | 17 | 39.6087 | -7.8199 | 3.5 | 1 | 1 | 114 | 2.3 | 0.8 | 0.4 | 63.4 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1508 | 16 | 25 | 17 | 39.6048 | -7.8530 | 3.1 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.8 | 0.4 | 86.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1509 | 16 | 25 | 21 | 39.6312 | -7.8902 | 2.5 | 1 | 1 | 114 | 0.5 | 1.9 | 0.4 | 91.5 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 1510 | 16 | 25 | 22 | 39.6194 | -7.8066 | -12.7 | 1 | 1 | 78 | 14.6 | 0.4 | 0.4 | 77.6 | 7 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1511 | 16 | 25 | 22 | 39.6245 | -7.8095 | -11.9 | 1 | 1 | 114 | 1.9 | 0.4 | 0.4 | 107.3 | 6 | 0 | CG | Validada |
| 1512 | 16 | 25 | 22 | 39.6305 | -7.8067 | -4.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.4 | 0.4 | 86.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1513 | 16 | 25 | 23 | 39.7704 | -7.8443 | -2.2 | 1 | 1 | 78 | 2.2 | 2.8 | 0.5 | 104.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1514 | 16 | 25 | 26 | 39.9226 | -7.7455 | 4.9 | 1 | 1 | 114 | 0.9 | 0.4 | 0.4 | 94.4 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 1515 | 16 | 25 | 26 | 39.9221 | -7.6945 | 3.1 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 5.8 | 0.4 | 63.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1516 | 16 | 25 | 30 | 39.6010 | -7.8099 | 6.9 | 1 | 1 | 114 | 0.4 | 0.4 | 0.4 | 100.5 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 1517 | 16 | 25 | 33 | 39.7086 | -7.7558 | -15.1 | 1 | 1 | 78 | 14.4 | 0.4 | 0.4 | 77.3 | 8 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1518 | 16 | 25 | 34 | 39.8363 | -7.8430 | 5.7 | 1 | 1 | 114 | 1.5 | 0.4 | 0.4 | 91.3 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1519 | 16 | 25 | 39 | 39.6111 | -7.7977 | 1.9 | 1 | 1 | 78 | 1.5 | 1.7 | 0.4 | 85.8 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1520 | 16 | 25 | 39 | 39.6074 | -7.9770 | 3.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.5 | 0.5 | 89.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1521 | 16 | 25 | 49 | 39.7263 | -7.6955 | 3.6 | 1 | 1 | 78 | 0.6 | 1.2 | 0.4 | 37.7 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1522 | 16 | 25 | 53 | 39.6048 | -7.9382 | -20.9 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 4.0 | 0.4 | 153.1 | 4 | 0 | CG | Validada |
| 1523 | 16 | 25 | 53 | 39.6875 | -7.8141 | -12.4 | 3 | 1 | 114 | 1.7 | 0.4 | 0.4 | 107.0 | 7 | 0 | CG | Validada |
| 1524 | 16 | 25 | 53 | 39.6324 | -7.8189 | -14.6 | 1 | 1 | 78 | 10.4 | 0.4 | 0.4 | 77.4 | 8 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1525 | 16 | 25 | 53 | 40.2861 | -8.0572 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.7 | 3.0 | 0.4 | 117.1 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1526 | 16 | 25 | 59 | 39.6443 | -7.8279 | 2.2 | 1 | 1 | 114 | 2.3 | 1.7 | 0.4 | 89.5 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1527 | 16 | 25 | 59 | 39.6110 | -7.9452 | 2.4 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.4 | 0.4 | 90.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1528 | 16 | 26 | 0 | 39.5772 | -8.1376 | -4.1 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.4 | 0.5 | 90.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1529 | 16 | 26 | 5 | 39.6320 | -7.8120 | -2.5 | 1 | 1 | 114 | 0.2 | 1.5 | 0.4 | 88.1 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1530 | 16 | 26 | 6 | 39.7315 | -7.7474 | -2.7 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.3 | 0.4 | 34.3 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1531 | 16 | 26 | 9 | 39.9365 | -7.5954 | -4.9 | 1 | 1 | 78 | 12.0 | 12.1 | 0.4 | 16.7 | 4 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1532 | 16 | 26 | 10 | 39.6566 | -8.2487 | 3.5 | 1 | 1 | 78 | 0.5 | 4.4 | 0.6 | 96.7 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1533 | 16 | 26 | 11 | 39.6474 | -7.8829 | 1.9 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 2.2 | 0.4 | 93.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1534 | 16 | 26 | 19 | 39.5726 | -7.9012 | 2.8 | 1 | 1 | 114 | 1.8 | 2.1 | 0.4 | 86.1 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1535 | 16 | 26 | 24 | 39.5622 | -7.9044 | -3.5 | 1 | 1 | 78 | 1.6 | 1.9 | 0.4 | 85.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1536 | 16 | 26 | 25 | 39.8760 | -7.7141 | 4.0 | 1 | 1 | 78 | 4.1 | 5.1 | 0.4 | 63.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1537 | 16 | 26 | 25 | 39.8139 | -7.8351 | 7.9 | 1 | 1 | 114 | 0.3 | 1.0 | 0.4 | 44.1 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1538 | 16 | 26 | 25 | 39.8222 | -7.6791 | 8.4 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 3.9 | 0.4 | 100.2 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1539 | 16 | 26 | 25 | 40.0863 | -8.5468 | 5.7 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 11.1 | 1.1 | 117.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1540 | 16 | 26 | 25 | 39.8274 | -7.9462 | -2.5 | 1 | 1 | 114 | 0.5 | 0.8 | 0.4 | 65.0 | 3 | 0 | CG | Validada |
| 1541 | 16 | 26 | 25 | 39.5275 | -8.0620 | 6.0 | 1 | 1 | 78 | 3.5 | 12.8 | 0.4 | 115.1 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1542 | 16 | 26 | 29 | 39.6050 | -7.8823 | -5.8 | 4 | 1 | 114 | 0.6 | 7.8 | 0.4 | 155.3 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 1543 | 16 | 26 | 29 | 39.6977 | -7.9463 | -3.7 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 1.4 | 0.4 | 120.5 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1544 | 16 | 26 | 29 | 39.5654 | -7.8853 | -2.4 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.1 | 0.4 | 86.3 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1545 | 16 | 26 | 29 | 39.9104 | -7.9471 | -7.2 | 1 | 1 | 78 | 3.5 | 11.8 | 0.4 | 158.7 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1546 | 16 | 26 | 29 | 39.6537 | -7.7406 | -2.0 | 1 | 1 | 78 | 5.2 | 1.2 | 0.4 | 86.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1547 | 16 | 26 | 29 | 39.6804 | -7.7205 | -5.9 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 8.7 | 0.4 | 158.3 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1548 | 16 | 26 | 34 | 39.6183 | -7.7815 | 2.5 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 1.5 | 0.4 | 85.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1549 | 16 | 26 | 34 | 39.6138 | -7.9631 | 4.7 | 1 | 1 | 114 | 6.9 | 2.0 | 0.4 | 91.9 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1550 | 16 | 26 | 34 | 39.5652 | -7.9165 | 2.0 | 1 | 1 | 114 | 1.9 | 2.5 | 0.4 | 88.0 | 2 | 1 | IC | Validada |

| ID | Hora (UTC) | | | Lat° (WGS84) | Lon° (WGS84) | Amp(kA) | Nbs | Nums | cal | x ² | Maxaxis (km) | Minaxis (km) | inclin (°) | Nbdf | IC | Tipo | Validação sistema |
|------|------------|----|----|-----------------|-----------------|---------|-----|------|-----|----------------|-----------------|-----------------|------------|------|----|------|----------------------|
| | HH | MM | SS | | | | | | | | | | | | | | |
| 1551 | 16 | 26 | 34 | 39.6481 | -7.8159 | 2.2 | 1 | 1 | 78 | 1.9 | 1.7 | 0.4 | 89.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1552 | 16 | 26 | 34 | 39.7688 | -7.7533 | -2.4 | 1 | 1 | 78 | 4.8 | 1.4 | 0.4 | 35.7 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1553 | 16 | 26 | 34 | 39.6039 | -7.9730 | 4.0 | 1 | 1 | 114 | 5.3 | 2.3 | 0.4 | 89.1 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1554 | 16 | 26 | 34 | 39.6397 | -7.8145 | 2.8 | 1 | 1 | 78 | 4.7 | 1.6 | 0.4 | 88.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1555 | 16 | 26 | 35 | 39.9257 | -7.8170 | 3.1 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 0.9 | 0.4 | 52.3 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1556 | 16 | 26 | 36 | 39.6915 | -7.7141 | -3.1 | 1 | 1 | 114 | 0.2 | 0.7 | 0.4 | 65.5 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1557 | 16 | 26 | 42 | 40.1537 | -8.2285 | -6.2 | 1 | 1 | 78 | 2.2 | 20.0 | 0.4 | 156.8 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1558 | 16 | 26 | 45 | 39.7770 | -7.7066 | -4.8 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 14.6 | 0.4 | 18.3 | 4 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1559 | 16 | 26 | 45 | 39.6525 | -7.7531 | 2.2 | 1 | 1 | 114 | 1.0 | 1.2 | 0.4 | 87.7 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1560 | 16 | 26 | 47 | 39.7549 | -7.6457 | 1.7 | 1 | 1 | 78 | 7.0 | 0.8 | 0.4 | 83.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1561 | 16 | 26 | 49 | 40.0141 | -7.6211 | 3.2 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 6.1 | 0.4 | 64.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1562 | 16 | 26 | 51 | 39.8747 | -7.8362 | 3.8 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 2.7 | 0.5 | 108.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1563 | 16 | 26 | 51 | 39.8227 | -7.7488 | 3.8 | 1 | 1 | 78 | 1.2 | 0.8 | 0.4 | 49.1 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1564 | 16 | 26 | 51 | 39.5835 | -7.8946 | -11.1 | 2 | 1 | 114 | 2.8 | 0.4 | 0.4 | 106.5 | 6 | 0 | CG | Validada |
| 1565 | 16 | 26 | 51 | 39.7054 | -7.8577 | 2.4 | 1 | 1 | 114 | 2.0 | 1.6 | 0.5 | 32.9 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1566 | 16 | 26 | 56 | 39.6334 | -8.2421 | 6.8 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 4.0 | 0.6 | 94.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1567 | 16 | 27 | 3 | 39.6096 | -7.8299 | -7.6 | 1 | 1 | 114 | 2.5 | 0.4 | 0.4 | 111.7 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 1568 | 16 | 27 | 3 | 39.6279 | -8.1693 | -2.7 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 4.0 | 0.5 | 94.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1569 | 16 | 27 | 5 | 40.1222 | -7.7670 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.6 | 99.0 | 0.4 | 107.3 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1570 | 16 | 27 | 9 | 39.5267 | -8.0726 | -2.6 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.8 | 0.5 | 87.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1571 | 16 | 27 | 9 | 39.6163 | -7.8593 | 2.7 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.9 | 0.4 | 88.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1572 | 16 | 27 | 9 | 39.6084 | -7.8077 | 2.2 | 1 | 1 | 78 | 2.4 | 1.7 | 0.4 | 87.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1573 | 16 | 27 | 9 | 39.5623 | -7.9912 | 4.1 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.5 | 0.4 | 87.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1574 | 16 | 27 | 10 | 39.6170 | -7.8627 | 3.7 | 1 | 1 | 114 | 6.5 | 1.7 | 0.4 | 87.8 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1575 | 16 | 27 | 10 | 39.5980 | -7.8241 | 5.1 | 1 | 1 | 114 | 3.6 | 0.8 | 0.4 | 63.5 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1576 | 16 | 27 | 10 | 39.6101 | -7.9438 | 2.2 | 1 | 1 | 114 | 6.9 | 2.5 | 0.4 | 91.8 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1577 | 16 | 27 | 13 | 39.6980 | -7.7060 | -1.9 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.8 | 0.4 | 92.5 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1578 | 16 | 27 | 16 | 39.7683 | -7.6625 | 2.6 | 1 | 1 | 114 | 1.7 | 1.0 | 0.4 | 47.3 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1579 | 16 | 27 | 16 | 39.7060 | -7.6974 | 3.4 | 1 | 1 | 114 | 0.4 | 0.9 | 0.4 | 84.6 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1580 | 16 | 27 | 29 | 39.8287 | -7.8836 | 6.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 11.3 | 0.4 | 157.1 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1581 | 16 | 27 | 29 | 39.8381 | -7.8780 | 5.8 | 1 | 1 | 78 | 3.0 | 11.9 | 0.4 | 158.7 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1582 | 16 | 27 | 29 | 39.5954 | -7.8756 | 4.5 | 1 | 1 | 114 | 8.2 | 1.7 | 0.4 | 87.1 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1583 | 16 | 27 | 29 | 39.6262 | -7.9131 | 2.6 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.3 | 0.4 | 90.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1584 | 16 | 27 | 30 | 39.5738 | -7.9407 | 3.8 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.1 | 0.4 | 87.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1585 | 16 | 27 | 35 | 39.9169 | -7.7953 | 2.4 | 1 | 1 | 114 | 0.8 | 0.9 | 0.4 | 51.9 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1586 | 16 | 27 | 35 | 40.0295 | -7.9971 | 4.4 | 1 | 1 | 78 | 1.4 | 6.9 | 0.8 | 122.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1587 | 16 | 27 | 35 | 39.5625 | -7.9271 | -17.2 | 1 | 1 | 78 | 15.0 | 0.4 | 0.4 | 79.3 | 8 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1588 | 16 | 27 | 37 | 39.6253 | -7.8105 | -14.8 | 2 | 1 | 114 | 7.5 | 0.4 | 0.4 | 86.8 | 8 | 0 | CG | Validada |
| 1589 | 16 | 27 | 37 | 39.6291 | -7.7969 | 3.0 | 1 | 1 | 114 | 2.6 | 1.4 | 0.4 | 85.9 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1590 | 16 | 27 | 37 | 39.6237 | -7.8270 | -27.2 | 1 | 1 | 78 | 16.1 | 0.4 | 0.4 | 79.3 | 7 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1591 | 16 | 27 | 42 | 39.8252 | -7.7093 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 9.2 | 0.4 | 91.6 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1592 | 16 | 27 | 43 | 39.6432 | -7.7454 | 2.3 | 1 | 1 | 78 | 0.5 | 1.3 | 0.4 | 85.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1593 | 16 | 27 | 43 | 39.6335 | -7.8718 | 2.7 | 1 | 1 | 78 | 5.5 | 1.9 | 0.4 | 90.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1594 | 16 | 27 | 43 | 39.6253 | -8.0375 | 2.3 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.4 | 0.5 | 93.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1595 | 16 | 27 | 54 | 39.6557 | -7.8133 | -25.9 | 1 | 1 | 78 | 13.8 | 0.4 | 0.4 | 77.6 | 8 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1596 | 16 | 27 | 54 | 39.7064 | -7.8201 | -12.6 | 1 | 1 | 78 | 24.3 | 0.4 | 0.4 | 78.8 | 7 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1597 | 16 | 27 | 54 | 39.6697 | -7.8224 | -10.6 | 2 | 1 | 114 | 2.3 | 0.4 | 0.4 | 108.4 | 6 | 0 | CG | Validada |
| 1598 | 16 | 28 | 2 | 39.6293 | -7.9418 | 4.3 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.0 | 0.4 | 89.0 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1599 | 16 | 28 | 2 | 39.6167 | -7.8718 | 2.2 | 1 | 1 | 114 | 4.4 | 1.9 | 0.4 | 89.6 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1600 | 16 | 28 | 2 | 39.5701 | -8.1257 | 4.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.3 | 0.5 | 90.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1601 | 16 | 28 | 2 | 39.6555 | -7.8069 | -6.5 | 1 | 1 | 114 | 1.6 | 0.4 | 0.4 | 88.7 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 1602 | 16 | 28 | 2 | 39.6432 | -7.7896 | -3.7 | 1 | 1 | 78 | 4.4 | 1.3 | 0.4 | 88.0 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1603 | 16 | 28 | 2 | 39.6580 | -7.8770 | 3.5 | 1 | 1 | 114 | 1.7 | 1.7 | 0.4 | 91.4 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1604 | 16 | 28 | 2 | 39.9016 | -8.2310 | 2.8 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 7.4 | 0.8 | 112.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1605 | 16 | 28 | 4 | 39.9574 | -7.7497 | 4.0 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 5.1 | 0.4 | 64.7 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1606 | 16 | 28 | 5 | 39.8947 | -7.8540 | 2.3 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 1.0 | 0.4 | 49.3 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1607 | 16 | 28 | 5 | 39.8817 | -7.8313 | 4.2 | 1 | 1 | 114 | 1.7 | 0.4 | 0.4 | 80.7 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1608 | 16 | 28 | 5 | 39.8406 | -8.4518 | 3.0 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 9.8 | 0.7 | 106.7 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1609 | 16 | 28 | 5 | 40.1270 | -7.6433 | -3.9 | 1 | 1 | 78 | 11.5 | 11.1 | 0.4 | 20.6 | 4 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1610 | 16 | 28 | 7 | 39.5637 | -8.1363 | 3.2 | 1 | 1 | 114 | 6.2 | 3.8 | 0.5 | 89.6 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1611 | 16 | 28 | 12 | 39.6004 | -7.8478 | 2.8 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.8 | 0.4 | 87.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1612 | 16 | 28 | 16 | 39.7853 | -7.7948 | 1.7 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.2 | 0.5 | 103.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1613 | 16 | 28 | 16 | 39.7721 | -7.7615 | -3.8 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 1.3 | 0.4 | 93.9 | 2 | 1 | IC | Validada |

| ID | Hora (UTC) | | | Lat° (WGS84) | Lon° (WGS84) | Amp(kA) | Nbs | Nums | cal | x ² | Maxaxis (km) | Minaxis (km) | inclin (°) | Nbdf | IC | Tipo | Validação sistema |
|------|------------|----|----|-----------------|-----------------|---------|-----|------|-----|----------------|-----------------|-----------------|------------|------|----|------|----------------------|
| | HH | MM | SS | | | | | | | | | | | | | | |
| 1614 | 16 | 28 | 16 | 39.7140 | -7.7903 | 3.2 | 1 | 1 | 114 | 3.1 | 1.3 | 0.4 | 91.8 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1615 | 16 | 28 | 16 | 39.9387 | -8.2842 | 7.6 | 1 | 1 | 78 | 6.0 | 11.3 | 0.4 | 152.6 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1616 | 16 | 28 | 19 | 39.5667 | -7.9885 | -2.2 | 1 | 1 | 114 | 4.5 | 3.0 | 0.5 | 88.2 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1617 | 16 | 28 | 26 | 39.5756 | -7.8990 | -2.2 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 5.9 | 0.5 | 89.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1618 | 16 | 28 | 30 | 39.5705 | -7.8800 | -27.9 | 1 | 1 | 78 | 14.6 | 0.4 | 0.4 | 79.5 | 8 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1619 | 16 | 28 | 31 | 39.8741 | -7.7278 | 2.6 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 2.3 | 0.4 | 108.0 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1620 | 16 | 28 | 42 | 39.5877 | -7.8637 | -2.6 | 1 | 1 | 114 | 5.0 | 1.9 | 0.4 | 86.9 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1621 | 16 | 28 | 42 | 39.6815 | -7.8163 | -2.6 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 1.5 | 0.4 | 91.1 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1622 | 16 | 28 | 42 | 39.6741 | -7.8014 | -18.5 | 1 | 1 | 78 | 11.2 | 0.4 | 0.4 | 76.9 | 8 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1623 | 16 | 28 | 42 | 39.6209 | -7.8329 | -9.3 | 1 | 1 | 114 | 2.1 | 0.4 | 0.4 | 111.6 | 5 | 0 | CG | Validada |
| 1624 | 16 | 28 | 54 | 39.6879 | -7.7839 | -5.4 | 2 | 1 | 114 | 1.6 | 0.4 | 0.4 | 86.5 | 5 | 0 | CG | Validada |
| 1625 | 16 | 28 | 55 | 39.9309 | -7.7976 | 2.5 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 0.8 | 0.4 | 53.5 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1626 | 16 | 28 | 55 | 39.5906 | -7.8466 | 2.3 | 1 | 1 | 78 | 3.9 | 1.9 | 0.4 | 87.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1627 | 16 | 28 | 56 | 39.7994 | -7.6205 | 1.9 | 1 | 1 | 78 | 2.7 | 0.8 | 0.4 | 82.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1628 | 16 | 28 | 56 | 39.6209 | -7.8193 | -31.8 | 2 | 1 | 114 | 2.7 | 0.4 | 0.4 | 85.1 | 7 | 0 | CG | Validada |
| 1629 | 16 | 28 | 56 | 39.6214 | -7.8249 | -21.6 | 1 | 1 | 78 | 19.7 | 0.4 | 0.4 | 79.0 | 8 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1630 | 16 | 29 | 2 | 39.6459 | -7.9842 | -2.9 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.7 | 0.5 | 94.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1631 | 16 | 29 | 3 | 39.6310 | -7.8079 | 2.8 | 1 | 1 | 78 | 4.1 | 1.6 | 0.4 | 87.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1632 | 16 | 29 | 10 | 39.5547 | -8.0270 | 3.1 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.7 | 0.4 | 88.7 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1633 | 16 | 29 | 11 | 39.6213 | -8.0456 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 5.8 | 0.8 | 121.6 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1634 | 16 | 29 | 30 | 39.5705 | -8.0129 | 2.6 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 3.0 | 0.5 | 89.2 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1635 | 16 | 29 | 30 | 39.5984 | -7.8586 | 4.5 | 1 | 1 | 78 | 1.5 | 3.6 | 0.4 | 59.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1636 | 16 | 29 | 37 | 39.8928 | -7.8168 | 6.0 | 1 | 1 | 78 | 8.5 | 11.0 | 0.4 | 21.6 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1637 | 16 | 29 | 37 | 39.8643 | -7.8848 | 4.9 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 1.1 | 0.4 | 46.7 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1638 | 16 | 29 | 38 | 39.7012 | -7.8221 | -10.6 | 4 | 1 | 114 | 2.3 | 0.4 | 0.4 | 112.5 | 5 | 0 | CG | Validada |
| 1639 | 16 | 29 | 38 | 39.6963 | -7.8314 | -17.3 | 1 | 1 | 78 | 16.2 | 0.4 | 0.4 | 77.6 | 8 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1640 | 16 | 29 | 38 | 39.7060 | -7.8826 | -7.1 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 1.1 | 0.4 | 119.8 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 1641 | 16 | 29 | 38 | 39.6538 | -7.7571 | 3.7 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.7 | 0.5 | 28.3 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1642 | 16 | 29 | 38 | 39.7097 | -7.7252 | 3.7 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 1.3 | 0.4 | 35.0 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1643 | 16 | 29 | 39 | 39.6994 | -7.7125 | 5.0 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 1.0 | 0.4 | 84.6 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 1644 | 16 | 29 | 40 | 39.5553 | -8.0205 | 3.0 | 1 | 1 | 114 | 6.7 | 2.7 | 0.5 | 88.9 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1645 | 16 | 29 | 41 | 39.5718 | -8.0268 | -3.3 | 1 | 1 | 114 | 5.2 | 2.7 | 0.5 | 90.0 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1646 | 16 | 29 | 44 | 39.6416 | -7.8586 | -2.2 | 1 | 1 | 114 | 1.4 | 1.9 | 0.4 | 90.0 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1647 | 16 | 29 | 44 | 39.6391 | -7.8077 | -12.4 | 1 | 1 | 114 | 7.3 | 0.4 | 0.4 | 86.8 | 8 | 0 | CG | Validada |
| 1648 | 16 | 29 | 51 | 39.6718 | -7.7156 | 2.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.4 | 0.4 | 88.3 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1649 | 16 | 29 | 53 | 39.5740 | -7.8751 | -20.3 | 1 | 1 | 78 | 12.3 | 0.4 | 0.4 | 76.9 | 8 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1650 | 16 | 29 | 53 | 39.6349 | -7.9029 | -3.6 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.9 | 0.4 | 89.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1651 | 16 | 30 | 1 | 39.8368 | -7.7549 | 2.7 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 1.9 | 0.4 | 102.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1652 | 16 | 30 | 1 | 39.8465 | -7.8616 | 8.6 | 1 | 1 | 114 | 0.5 | 1.2 | 0.4 | 128.7 | 3 | 0 | CG | Validada |
| 1653 | 16 | 30 | 1 | 39.8040 | -7.6952 | 2.6 | 1 | 1 | 78 | 3.7 | 1.2 | 0.4 | 91.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1654 | 16 | 30 | 1 | 39.6060 | -7.7986 | 6.0 | 1 | 1 | 114 | 0.5 | 0.4 | 0.4 | 99.6 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 1655 | 16 | 30 | 1 | 39.6091 | -7.9744 | 4.1 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.4 | 0.5 | 90.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1656 | 16 | 30 | 1 | 39.6623 | -7.7994 | -23.0 | 1 | 1 | 78 | 13.1 | 0.4 | 0.4 | 77.3 | 7 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1657 | 16 | 30 | 2 | 39.7065 | -7.7921 | -1.5 | 1 | 1 | 78 | 2.3 | 2.1 | 0.4 | 96.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1658 | 16 | 30 | 19 | 39.6401 | -7.8215 | -44.1 | 1 | 1 | 78 | 14.7 | 0.4 | 0.4 | 77.3 | 8 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1659 | 16 | 30 | 19 | 39.6399 | -7.8250 | -25.1 | 1 | 1 | 78 | 14.9 | 0.4 | 0.4 | 77.6 | 8 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1660 | 16 | 30 | 20 | 39.6404 | -7.8283 | -25.8 | 1 | 1 | 78 | 17.5 | 0.4 | 0.4 | 79.3 | 8 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1661 | 16 | 30 | 20 | 39.6465 | -7.8225 | -7.0 | 1 | 1 | 114 | 1.9 | 0.4 | 0.4 | 112.3 | 5 | 0 | CG | Validada |
| 1662 | 16 | 30 | 20 | 39.6231 | -7.8820 | -2.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.5 | 0.4 | 90.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1663 | 16 | 30 | 24 | 40.1095 | -7.6349 | 4.2 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 99.0 | 0.4 | 19.8 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1664 | 16 | 30 | 30 | 39.6764 | -7.9021 | -3.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.5 | 0.5 | 94.6 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1665 | 16 | 30 | 30 | 39.6918 | -8.2070 | 7.1 | 1 | 1 | 114 | 5.2 | 2.1 | 0.4 | 123.9 | 3 | 0 | CG | Validada |
| 1666 | 16 | 30 | 33 | 39.6885 | -7.8177 | -9.9 | 2 | 1 | 114 | 2.1 | 0.4 | 0.4 | 111.6 | 5 | 0 | CG | Validada |
| 1667 | 16 | 30 | 34 | 39.6825 | -7.8218 | -14.0 | 1 | 1 | 78 | 11.5 | 0.4 | 0.4 | 79.3 | 8 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1668 | 16 | 30 | 38 | 39.5591 | -7.9388 | 3.0 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 2.3 | 0.4 | 86.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1669 | 16 | 30 | 40 | 39.7282 | -7.9515 | -6.8 | 1 | 1 | 78 | 4.5 | 10.3 | 0.4 | 154.8 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1670 | 16 | 30 | 40 | 39.9230 | -7.6317 | -6.2 | 1 | 1 | 114 | 0.5 | 9.8 | 0.4 | 19.1 | 4 | 0 | CG | Validada |
| 1671 | 16 | 30 | 43 | 39.6165 | -7.8175 | 2.5 | 1 | 1 | 78 | 2.7 | 1.7 | 0.4 | 88.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |

| ID | Hora (UTC) HH MM SS | | | Lat° (WGS84) | Lon° (WGS84) | Amp(kA) | Nbs | Nums | cal | x ² | Maxaxis (km) | Minaxis (km) | inclin (°) | Nbdf | IC | Tipo | Validação sistema |
|------|------------------------|----|----|-----------------|-----------------|---------|-----|------|-----|----------------|-----------------|-----------------|------------|------|----|------|----------------------|
| 1672 | 16 | 30 | 43 | 39.6180 | -7.7892 | 2.7 | 1 | 1 | 78 | 3.6 | 1.4 | 0.4 | 86.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1673 | 16 | 30 | 43 | 39.7817 | -7.6666 | -2.4 | 1 | 1 | 78 | 0.4 | 1.6 | 0.4 | 30.3 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1674 | 16 | 30 | 43 | 39.6368 | -7.7582 | 2.1 | 1 | 1 | 78 | 3.0 | 1.4 | 0.4 | 86.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1675 | 16 | 30 | 44 | 39.5931 | -8.0422 | 2.9 | 1 | 1 | 78 | 1.2 | 7.0 | 0.4 | 58.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1676 | 16 | 30 | 44 | 39.8272 | -7.6811 | -2.1 | 1 | 1 | 78 | 3.3 | 1.0 | 0.4 | 42.5 | 4 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1677 | 16 | 30 | 44 | 39.6259 | -7.9720 | 3.4 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.3 | 0.4 | 90.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1678 | 16 | 30 | 52 | 39.5124 | -8.1175 | 3.5 | 1 | 1 | 114 | 4.5 | 3.5 | 0.5 | 87.3 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1679 | 16 | 30 | 52 | 39.5560 | -8.0086 | 3.0 | 1 | 1 | 114 | 2.0 | 2.8 | 0.5 | 88.0 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1680 | 16 | 31 | 1 | 39.5698 | -7.9377 | -2.1 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 2.7 | 0.4 | 88.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1681 | 16 | 31 | 2 | 39.9842 | -7.6770 | 2.9 | 1 | 1 | 114 | 0.6 | 0.6 | 0.4 | 66.7 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1682 | 16 | 31 | 2 | 39.9928 | -7.6743 | 3.2 | 1 | 1 | 114 | 0.8 | 0.6 | 0.4 | 66.1 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1683 | 16 | 31 | 2 | 40.0010 | -7.7171 | 33.6 | 1 | 1 | 114 | 7.8 | 0.4 | 0.4 | 116.7 | 8 | 0 | CG | Validada |
| 1684 | 16 | 31 | 3 | 39.9140 | -7.8430 | 2.8 | 1 | 1 | 114 | 1.3 | 0.9 | 0.4 | 51.0 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1685 | 16 | 31 | 3 | 39.9903 | -7.6320 | 3.5 | 1 | 1 | 114 | 4.5 | 5.9 | 0.4 | 65.0 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 1686 | 16 | 31 | 5 | 39.7069 | -7.8787 | -17.3 | 1 | 1 | 78 | 19.1 | 0.4 | 0.4 | 78.5 | 8 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1687 | 16 | 31 | 5 | 39.7135 | -7.8656 | -5.0 | 1 | 1 | 114 | 0.9 | 0.4 | 0.4 | 86.9 | 4 | 0 | CG | Validada |
| 1688 | 16 | 31 | 5 | 39.5969 | -7.8279 | 6.7 | 1 | 1 | 114 | 0.3 | 0.6 | 0.4 | 92.3 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 1689 | 16 | 31 | 5 | 39.6009 | -7.8418 | 3.6 | 1 | 1 | 114 | 5.6 | 1.6 | 0.4 | 87.1 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1690 | 16 | 31 | 5 | 40.0929 | -8.5261 | -8.6 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 9.3 | 0.5 | 137.5 | 4 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1691 | 16 | 31 | 8 | 39.7014 | -7.7300 | 5.7 | 1 | 1 | 114 | 2.0 | 0.4 | 0.4 | 112.2 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 1692 | 16 | 31 | 12 | 39.9147 | -7.6602 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 99.0 | 5.5 | 136.9 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1693 | 16 | 31 | 13 | 39.6665 | -7.7967 | -5.0 | 1 | 1 | 78 | 2.6 | 0.8 | 0.4 | 64.9 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1694 | 16 | 31 | 13 | 39.6870 | -7.8162 | -20.5 | 1 | 1 | 78 | 15.0 | 0.4 | 0.4 | 77.3 | 8 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1695 | 16 | 31 | 14 | 39.5474 | -8.1555 | -3.4 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 4.0 | 0.5 | 90.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1696 | 16 | 31 | 36 | 39.7447 | -7.7097 | -6.3 | 2 | 1 | 114 | 2.9 | 0.4 | 0.4 | 113.0 | 5 | 0 | CG | Validada |
| 1697 | 16 | 31 | 40 | 40.0993 | -8.1110 | 4.8 | 1 | 1 | 78 | 2.8 | 24.0 | 0.4 | 158.4 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1698 | 16 | 31 | 42 | 39.9266 | -7.8941 | -3.7 | 1 | 1 | 114 | 1.2 | 4.5 | 0.6 | 113.5 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1699 | 16 | 31 | 42 | 39.8875 | -7.6871 | -2.6 | 1 | 1 | 78 | 0.4 | 0.9 | 0.4 | 49.6 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1700 | 16 | 31 | 42 | 39.9100 | -7.7835 | -3.8 | 1 | 1 | 78 | 3.4 | 2.2 | 0.5 | 93.8 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1701 | 16 | 31 | 42 | 39.8028 | -7.9384 | 4.1 | 1 | 1 | 114 | 1.2 | 1.4 | 0.4 | 41.6 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1702 | 16 | 31 | 45 | 39.5605 | -7.9012 | 3.7 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.0 | 0.4 | 84.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1703 | 16 | 31 | 52 | 39.5902 | -7.8678 | -23.7 | 1 | 1 | 78 | 14.1 | 0.4 | 0.4 | 77.0 | 8 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1704 | 16 | 31 | 52 | 39.5887 | -7.8672 | -14.0 | 1 | 1 | 78 | 11.7 | 0.4 | 0.4 | 77.7 | 8 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1705 | 16 | 31 | 52 | 39.5891 | -7.8703 | -23.2 | 3 | 1 | 114 | 9.9 | 0.4 | 0.4 | 77.2 | 7 | 0 | CG | Validada |
| 1706 | 16 | 31 | 52 | 39.6300 | -7.9663 | -3.5 | 1 | 1 | 114 | 2.7 | 2.2 | 0.4 | 92.1 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1707 | 16 | 31 | 52 | 39.5429 | -7.9672 | -7.2 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.2 | 0.4 | 84.6 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1708 | 16 | 32 | 7 | 39.6500 | -7.8142 | -14.3 | 3 | 1 | 114 | 9.3 | 0.4 | 0.4 | 77.3 | 8 | 0 | CG | Validada |
| 1709 | 16 | 32 | 7 | 39.6986 | -7.8366 | -12.2 | 1 | 1 | 78 | 11.0 | 0.4 | 0.4 | 77.4 | 8 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1710 | 16 | 32 | 17 | 39.6291 | -7.8251 | -3.5 | 1 | 1 | 114 | 0.6 | 0.5 | 0.4 | 138.4 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1711 | 16 | 32 | 17 | 39.6153 | -7.9560 | -20.7 | 1 | 1 | 114 | 1.8 | 4.0 | 0.4 | 153.7 | 4 | 0 | CG | Validada |
| 1712 | 16 | 32 | 31 | 39.5780 | -7.9339 | 3.2 | 1 | 1 | 78 | 1.0 | 2.2 | 0.4 | 88.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1713 | 16 | 32 | 31 | 39.9842 | -8.0809 | -6.6 | 1 | 1 | 78 | 1.3 | 6.1 | 0.5 | 141.2 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1714 | 16 | 32 | 32 | 39.7070 | -7.7125 | 5.2 | 1 | 1 | 78 | 43.9 | 0.4 | 0.4 | 115.3 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1715 | 16 | 32 | 32 | 39.7090 | -7.7812 | 3.0 | 1 | 1 | 114 | 1.6 | 1.3 | 0.4 | 90.8 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 1716 | 16 | 32 | 32 | 39.8028 | -7.6816 | -81.4 | 1 | 1 | 78 | 19.9 | 0.4 | 0.4 | 88.5 | 8 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1717 | 16 | 32 | 39 | 39.5885 | -7.8746 | -2.2 | 1 | 1 | 114 | 3.9 | 2.0 | 0.4 | 88.2 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1718 | 16 | 32 | 42 | 40.0369 | -8.3405 | 5.2 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 8.5 | 0.9 | 118.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1719 | 16 | 32 | 42 | 39.8923 | -7.8486 | 5.7 | 1 | 1 | 114 | 1.5 | 0.4 | 0.4 | 117.3 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 1720 | 16 | 32 | 42 | 39.8665 | -7.8866 | 5.9 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 1.1 | 0.4 | 46.7 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1721 | 16 | 32 | 42 | 39.8007 | -7.7562 | 2.6 | 1 | 1 | 114 | 0.2 | 1.4 | 0.4 | 98.3 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1722 | 16 | 32 | 43 | 39.8218 | -7.6789 | 2.1 | 1 | 1 | 78 | 0.5 | 1.3 | 0.4 | 95.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1723 | 16 | 32 | 43 | 39.7522 | -8.1306 | 3.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 7.6 | 0.4 | 61.3 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1724 | 16 | 32 | 43 | 39.9146 | -7.6664 | 6.0 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 10.8 | 0.4 | 81.5 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1725 | 16 | 32 | 47 | 39.6365 | -7.8358 | -4.6 | 1 | 1 | 114 | 1.7 | 1.5 | 0.4 | 88.9 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1726 | 16 | 32 | 47 | 39.6650 | -7.8060 | -12.7 | 1 | 1 | 114 | 5.8 | 0.4 | 0.4 | 86.7 | 8 | 0 | CG | Validada |
| 1727 | 16 | 32 | 47 | 39.6566 | -7.9566 | 3.0 | 1 | 1 | 114 | 0.6 | 2.3 | 0.5 | 93.1 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1728 | 16 | 32 | 50 | 39.5888 | -8.0740 | 3.8 | 1 | 1 | 78 | 1.9 | 12.4 | 0.4 | 151.0 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1729 | 16 | 32 | 52 | 39.8251 | -7.6506 | 3.7 | 1 | 1 | 78 | 0.4 | 16.9 | 0.4 | 18.0 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1730 | 16 | 32 | 54 | 39.5258 | -8.2022 | 4.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 4.1 | 0.5 | 89.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1731 | 16 | 32 | 57 | 39.7042 | -7.8385 | -13.3 | 1 | 1 | 114 | 5.1 | 0.4 | 0.4 | 86.7 | 8 | 0 | CG | Validada |
| 1732 | 16 | 32 | 57 | 39.6738 | -7.8266 | -2.3 | 1 | 1 | 114 | 2.5 | 1.6 | 0.4 | 90.8 | 2 | 1 | IC | Validada |

| ID | Hora (UTC) | | | Lat° (WGS84) | Lon° (WGS84) | Amp(kA) | Nbs | Nums | cal | x² | Maxaxis (km) | Minaxis (km) | inclin (°) | Nbdf | IC | Tipo | Validação sistema |
|------|------------|----|----|-----------------|-----------------|---------|-----|------|-----|------|-----------------|-----------------|------------|------|----|------|----------------------|
| | HH | MM | SS | | | | | | | | | | | | | | |
| 1733 | 16 | 32 | 58 | 39.6321 | -7.8233 | -2.9 | 1 | 1 | 78 | 6.9 | 1.6 | 0.4 | 88.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1734 | 16 | 33 | 0 | 39.8933 | -7.6628 | -4.2 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 4.5 | 0.4 | 64.4 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1735 | 16 | 33 | 2 | 39.5406 | -7.9528 | 3.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.4 | 0.4 | 85.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1736 | 16 | 33 | 12 | 39.6286 | -7.8292 | -45.9 | 1 | 1 | 78 | 12.6 | 0.4 | 0.4 | 79.4 | 8 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1737 | 16 | 33 | 12 | 39.6471 | -7.8721 | -2.1 | 1 | 1 | 114 | 3.2 | 2.0 | 0.4 | 91.7 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1738 | 16 | 33 | 12 | 39.6100 | -7.8137 | -18.0 | 1 | 1 | 78 | 10.4 | 0.4 | 0.4 | 95.6 | 7 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1739 | 16 | 33 | 13 | 39.6119 | -7.8245 | -32.4 | 1 | 1 | 78 | 13.1 | 0.4 | 0.4 | 77.6 | 8 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1740 | 16 | 33 | 13 | 39.7498 | -7.8284 | 2.7 | 1 | 1 | 114 | 1.6 | 1.3 | 0.4 | 38.2 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1741 | 16 | 33 | 13 | 39.6110 | -7.8187 | -12.7 | 1 | 1 | 78 | 10.0 | 0.4 | 0.4 | 77.5 | 8 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1742 | 16 | 33 | 13 | 39.6403 | -7.8099 | -1.9 | 1 | 1 | 78 | 0.4 | 1.8 | 0.4 | 89.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1743 | 16 | 33 | 13 | 39.6976 | -8.0002 | -3.3 | 1 | 1 | 114 | 2.8 | 2.5 | 0.5 | 97.1 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1744 | 16 | 33 | 13 | 39.6230 | -7.8244 | -4.3 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 1.4 | 0.4 | 88.2 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1745 | 16 | 33 | 19 | 39.5691 | -7.9107 | 1.9 | 1 | 1 | 78 | 0.4 | 2.6 | 0.4 | 87.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1746 | 16 | 33 | 23 | 39.5705 | -8.2829 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.4 | 0.6 | 113.1 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1747 | 16 | 33 | 23 | 39.8945 | -7.8445 | 4.3 | 1 | 1 | 114 | 0.7 | 0.7 | 0.4 | 66.4 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1748 | 16 | 33 | 23 | 39.8572 | -7.7638 | 3.2 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 2.2 | 0.5 | 105.3 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1749 | 16 | 33 | 23 | 39.9179 | -7.9031 | 3.2 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 4.0 | 0.6 | 113.9 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1750 | 16 | 33 | 38 | 39.8114 | -7.6614 | -6.8 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 99.0 | 0.4 | 19.2 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1751 | 16 | 33 | 44 | 39.7083 | -7.7181 | -2.8 | 1 | 1 | 78 | 1.1 | 5.5 | 0.4 | 61.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1752 | 16 | 33 | 44 | 39.6481 | -7.8428 | -3.2 | 1 | 1 | 78 | 0.7 | 1.6 | 0.4 | 89.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1753 | 16 | 33 | 44 | 39.6733 | -7.7610 | -25.9 | 1 | 1 | 78 | 18.6 | 0.4 | 0.4 | 79.3 | 8 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1754 | 16 | 33 | 44 | 39.6833 | -7.7080 | -12.2 | 2 | 1 | 114 | 9.8 | 0.4 | 0.4 | 77.1 | 8 | 0 | CG | Validada |
| 1755 | 16 | 33 | 44 | 39.7026 | -7.6869 | 3.0 | 1 | 1 | 114 | 0.2 | 0.9 | 0.4 | 82.7 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1756 | 16 | 33 | 46 | 39.5847 | -7.8507 | 3.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.9 | 0.4 | 85.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1757 | 16 | 33 | 46 | 40.0038 | -7.7112 | -4.2 | 1 | 1 | 78 | 1.1 | 4.3 | 0.4 | 65.0 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1758 | 16 | 33 | 46 | 39.5547 | -8.0700 | -3.0 | 1 | 1 | 114 | 6.6 | 3.0 | 0.5 | 90.1 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1759 | 16 | 33 | 49 | 39.6133 | -7.9432 | 8.6 | 1 | 1 | 78 | 3.1 | 6.5 | 0.4 | 152.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1760 | 16 | 34 | 4 | 39.5968 | -7.8828 | 6.0 | 1 | 1 | 114 | 1.3 | 1.2 | 0.4 | 113.4 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1761 | 16 | 34 | 4 | 39.6053 | -7.8943 | 3.5 | 1 | 1 | 114 | 2.8 | 0.8 | 0.4 | 64.1 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1762 | 16 | 34 | 4 | 39.6497 | -7.8280 | -8.8 | 3 | 1 | 114 | 1.3 | 0.4 | 0.4 | 111.5 | 5 | 0 | CG | Validada |
| 1763 | 16 | 34 | 4 | 39.6281 | -7.8238 | -12.0 | 1 | 1 | 78 | 11.2 | 0.4 | 0.4 | 77.4 | 8 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1764 | 16 | 34 | 4 | 39.6370 | -7.8291 | -27.0 | 1 | 1 | 78 | 15.9 | 0.4 | 0.4 | 77.4 | 8 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1765 | 16 | 34 | 4 | 39.6482 | -7.8049 | -3.1 | 1 | 1 | 78 | 1.6 | 1.4 | 0.4 | 88.6 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1766 | 16 | 34 | 10 | 39.6274 | -7.7763 | 1.6 | 1 | 1 | 78 | 7.8 | 2.7 | 0.4 | 89.7 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1767 | 16 | 34 | 14 | 39.6249 | -7.8440 | -17.4 | 1 | 1 | 78 | 14.5 | 0.4 | 0.4 | 79.3 | 8 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1768 | 16 | 34 | 34 | 39.7099 | -7.8640 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 7.1 | 0.5 | 38.9 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1769 | 16 | 34 | 36 | 39.7620 | -8.0325 | 7.3 | 1 | 1 | 114 | 0.7 | 9.6 | 0.4 | 155.5 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 1770 | 16 | 34 | 40 | 39.8692 | -7.6781 | 6.2 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 4.9 | 0.4 | 100.9 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1771 | 16 | 34 | 40 | 39.8922 | -7.7698 | 6.6 | 1 | 1 | 78 | 0.8 | 0.4 | 0.4 | 93.3 | 5 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1772 | 16 | 34 | 40 | 39.8193 | -7.9305 | 3.3 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 1.3 | 0.4 | 42.2 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1773 | 16 | 34 | 41 | 39.8756 | -8.0111 | -4.3 | 1 | 1 | 78 | 4.0 | 3.7 | 0.6 | 109.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1774 | 16 | 34 | 41 | 39.7711 | -7.7547 | -2.5 | 1 | 1 | 114 | 5.9 | 1.2 | 0.4 | 93.3 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1775 | 16 | 34 | 41 | 39.7207 | -7.7816 | 5.9 | 1 | 1 | 114 | 2.3 | 0.4 | 0.4 | 112.1 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 1776 | 16 | 34 | 41 | 39.7697 | -7.7436 | -2.0 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 1.3 | 0.4 | 94.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1777 | 16 | 34 | 41 | 39.7584 | -7.8165 | -53.3 | 5 | 1 | 114 | 3.3 | 0.4 | 0.4 | 88.2 | 7 | 0 | CG | Validada |
| 1778 | 16 | 34 | 41 | 40.1136 | -7.6404 | -3.7 | 1 | 1 | 78 | 6.6 | 12.0 | 0.4 | 20.1 | 4 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1779 | 16 | 34 | 41 | 39.8332 | -8.2145 | -4.7 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 5.0 | 0.7 | 106.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1780 | 16 | 34 | 42 | 39.7525 | -7.8150 | -13.8 | 1 | 1 | 78 | 11.0 | 0.4 | 0.4 | 77.3 | 8 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1781 | 16 | 34 | 42 | 39.6561 | -7.7761 | -3.7 | 1 | 1 | 78 | 1.1 | 1.7 | 0.5 | 30.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1782 | 16 | 34 | 42 | 39.7411 | -7.8060 | -4.1 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 1.4 | 0.4 | 93.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1783 | 16 | 34 | 42 | 39.7497 | -7.7663 | -7.8 | 1 | 1 | 114 | 0.9 | 0.5 | 0.4 | 141.0 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1784 | 16 | 34 | 42 | 39.7663 | -7.8026 | -3.5 | 1 | 1 | 78 | 0.4 | 1.5 | 0.4 | 96.8 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1785 | 16 | 34 | 54 | 39.5598 | -7.9607 | 4.2 | 1 | 1 | 114 | 0.4 | 0.4 | 0.4 | 103.2 | 4 | 0 | CG | Validada |
| 1786 | 16 | 35 | 4 | 39.6545 | -7.8233 | -38.0 | 1 | 1 | 78 | 10.8 | 0.4 | 0.4 | 79.3 | 8 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1787 | 16 | 35 | 4 | 39.6190 | -7.8757 | -4.6 | 1 | 1 | 114 | 6.0 | 1.7 | 0.4 | 88.5 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1788 | 16 | 35 | 4 | 39.6527 | -7.8464 | -17.8 | 5 | 1 | 114 | 4.5 | 0.4 | 0.4 | 79.1 | 7 | 0 | CG | Validada |
| 1789 | 16 | 35 | 4 | 39.6670 | -7.7996 | -2.3 | 1 | 1 | 78 | 4.0 | 1.5 | 0.4 | 90.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1790 | 16 | 35 | 4 | 39.6609 | -7.8281 | -26.9 | 1 | 1 | 78 | 14.1 | 0.4 | 0.4 | 77.3 | 8 | 0 | CG | Rejeitada |

| ID | Hora (UTC) | | | Lat° (WGS84) | Lon° (WGS84) | Amp(kA) | Nbs | Nums | cal | x ² | Maxaxis (km) | Minaxis (km) | inclin (°) | Nbdf | IC | Tipo | Validação sistema |
|------|------------|----|----|-----------------|-----------------|---------|-----|------|-----|----------------|-----------------|-----------------|------------|------|----|------|----------------------|
| | HH | MM | SS | | | | | | | | | | | | | | |
| 1791 | 16 | 35 | 4 | 39.6389 | -7.9125 | 1.5 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 4.1 | 0.4 | 93.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1792 | 16 | 35 | 4 | 39.9703 | -7.9736 | -8.1 | 1 | 1 | 78 | 3.6 | 11.4 | 0.4 | 161.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1793 | 16 | 35 | 4 | 39.6725 | -7.8354 | -2.2 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 1.7 | 0.4 | 92.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1794 | 16 | 35 | 4 | 39.8037 | -8.6325 | -4.9 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 10.2 | 0.9 | 103.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1795 | 16 | 35 | 6 | 39.5651 | -7.8991 | 2.0 | 1 | 1 | 78 | 2.4 | 2.5 | 0.4 | 87.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1796 | 16 | 35 | 6 | 39.5649 | -7.9149 | 2.9 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 2.3 | 0.4 | 86.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1797 | 16 | 35 | 6 | 39.6253 | -8.1968 | 3.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 4.3 | 0.6 | 93.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1798 | 16 | 35 | 6 | 39.6024 | -8.1464 | 4.2 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.7 | 0.5 | 91.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1799 | 16 | 35 | 6 | 39.5629 | -8.0708 | -2.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 4.8 | 0.5 | 91.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1800 | 16 | 35 | 20 | 40.2016 | -8.4206 | -5.2 | 1 | 1 | 78 | 9.2 | 6.3 | 0.4 | 67.9 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1801 | 16 | 35 | 25 | 39.6153 | -8.3217 | 3.6 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.8 | 0.5 | 36.2 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1802 | 16 | 35 | 26 | 39.8343 | -7.6062 | 4.9 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.3 | 0.4 | 63.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1803 | 16 | 35 | 26 | 39.7035 | -7.7061 | 2.2 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.0 | 0.4 | 85.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1804 | 16 | 35 | 34 | 39.5463 | -8.2021 | 5.1 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.8 | 0.5 | 90.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1805 | 16 | 35 | 36 | 39.5645 | -8.2367 | 3.3 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 4.4 | 0.5 | 91.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1806 | 16 | 35 | 43 | 39.5654 | -7.9453 | 4.1 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 4.5 | 0.5 | 89.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1807 | 16 | 35 | 51 | 40.2955 | -8.2085 | 5.2 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 35.8 | 1.6 | 131.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1808 | 16 | 35 | 51 | 39.9402 | -7.5823 | -2.2 | 1 | 1 | 78 | 3.2 | 0.4 | 0.4 | 74.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1809 | 16 | 35 | 55 | 40.0382 | -8.1301 | -3.1 | 1 | 1 | 78 | 7.8 | 7.7 | 1.0 | 123.6 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1810 | 16 | 36 | 1 | 39.6214 | -8.1674 | -5.1 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 99.0 | 0.6 | 96.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1811 | 16 | 36 | 8 | 39.6696 | -7.8460 | 4.6 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.6 | 0.4 | 90.1 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1812 | 16 | 36 | 8 | 39.6632 | -7.7811 | 3.1 | 1 | 1 | 114 | 4.7 | 1.3 | 0.4 | 87.5 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1813 | 16 | 36 | 8 | 39.6333 | -7.9304 | 6.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.8 | 0.4 | 90.4 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1814 | 16 | 36 | 9 | 39.6020 | -8.0218 | -3.5 | 1 | 1 | 78 | 1.9 | 4.8 | 0.4 | 59.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1815 | 16 | 36 | 9 | 39.6721 | -7.9448 | 2.2 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 2.5 | 0.5 | 94.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1816 | 16 | 36 | 18 | 39.5631 | -7.8988 | 2.6 | 1 | 1 | 114 | 3.3 | 2.2 | 0.4 | 85.7 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1817 | 16 | 36 | 18 | 40.0314 | -7.7676 | 2.9 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 2.0 | 0.4 | 63.4 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1818 | 16 | 36 | 18 | 40.2034 | -7.7564 | -6.8 | 1 | 1 | 78 | 7.3 | 16.2 | 0.4 | 163.9 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1819 | 16 | 36 | 19 | 40.1508 | -7.6311 | 5.0 | 1 | 1 | 114 | 8.2 | 1.1 | 0.4 | 109.4 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1820 | 16 | 36 | 32 | 39.6533 | -7.9526 | -7.8 | 1 | 1 | 114 | 1.3 | 6.9 | 0.4 | 154.6 | 3 | 0 | CG | Validada |
| 1821 | 16 | 36 | 36 | 39.9269 | -7.7750 | 2.2 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 0.8 | 0.4 | 53.6 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1822 | 16 | 36 | 39 | 39.9174 | -8.2058 | 11.4 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 99.0 | 0.4 | 98.7 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1823 | 16 | 36 | 43 | 39.5681 | -7.9107 | 2.9 | 1 | 1 | 78 | 1.1 | 2.2 | 0.4 | 87.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1824 | 16 | 36 | 43 | 39.5643 | -7.9121 | 2.5 | 1 | 1 | 78 | 5.6 | 2.4 | 0.4 | 86.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1825 | 16 | 36 | 43 | 39.5677 | -7.9081 | 2.3 | 1 | 1 | 78 | 2.6 | 2.3 | 0.4 | 88.8 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1826 | 16 | 36 | 43 | 39.5727 | -8.1594 | 4.6 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.6 | 0.5 | 90.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1827 | 16 | 36 | 43 | 39.5674 | -7.8971 | 2.2 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 2.3 | 0.4 | 86.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1828 | 16 | 36 | 43 | 39.5688 | -7.8799 | 2.3 | 1 | 1 | 78 | 1.5 | 2.2 | 0.4 | 85.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1829 | 16 | 36 | 49 | 39.7085 | -7.6786 | -2.6 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 0.9 | 0.4 | 83.1 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1830 | 16 | 36 | 49 | 39.7483 | -7.7325 | -5.1 | 1 | 1 | 114 | 2.8 | 0.4 | 0.4 | 112.5 | 5 | 0 | CG | Validada |
| 1831 | 16 | 36 | 53 | 39.7286 | -7.8280 | 1.3 | 1 | 1 | 78 | 2.2 | 3.1 | 0.5 | 28.0 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1832 | 16 | 36 | 58 | 39.9050 | -8.0930 | 4.4 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 19.1 | 0.4 | 154.9 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1833 | 16 | 37 | 14 | 39.5709 | -7.9258 | 4.0 | 1 | 1 | 114 | 3.4 | 2.0 | 0.4 | 87.2 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1834 | 16 | 37 | 21 | 39.5630 | -8.3441 | 3.7 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 7.5 | 0.4 | 59.2 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1835 | 16 | 37 | 21 | 39.5340 | -7.9853 | 2.8 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.7 | 0.4 | 85.9 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1836 | 16 | 37 | 24 | 40.0745 | -7.6133 | 4.0 | 1 | 1 | 114 | 2.7 | 0.4 | 0.4 | 101.4 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1837 | 16 | 37 | 26 | 39.6292 | -7.7670 | 1.9 | 1 | 1 | 78 | 0.6 | 1.5 | 0.4 | 86.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1838 | 16 | 37 | 26 | 39.5347 | -8.0291 | 7.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 99.0 | 0.5 | 88.9 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1839 | 16 | 37 | 26 | 39.5996 | -8.0875 | 2.8 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.4 | 0.5 | 91.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1840 | 16 | 37 | 27 | 39.6860 | -7.8121 | -2.8 | 1 | 1 | 78 | 2.8 | 5.7 | 0.4 | 60.8 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1841 | 16 | 37 | 27 | 39.6300 | -8.0915 | -3.6 | 1 | 1 | 114 | 3.8 | 3.0 | 0.5 | 94.7 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1842 | 16 | 37 | 27 | 39.6342 | -7.8448 | -14.0 | 1 | 1 | 114 | 9.9 | 0.4 | 0.4 | 77.4 | 8 | 0 | CG | Validada |
| 1843 | 16 | 37 | 39 | 39.9174 | -7.7708 | 2.9 | 1 | 1 | 78 | 1.8 | 0.7 | 0.4 | 54.9 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1844 | 16 | 37 | 39 | 39.8775 | -7.8007 | 9.7 | 1 | 1 | 114 | 4.8 | 0.4 | 0.4 | 114.7 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 1845 | 16 | 37 | 40 | 39.7658 | -7.7325 | 4.3 | 1 | 1 | 78 | 2.9 | 1.0 | 0.4 | 121.6 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1846 | 16 | 37 | 40 | 39.8154 | -7.6606 | 2.8 | 1 | 1 | 78 | 1.1 | 1.1 | 0.4 | 91.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1847 | 16 | 37 | 40 | 39.8592 | -8.1920 | -4.0 | 1 | 1 | 114 | 0.2 | 2.2 | 0.4 | 45.0 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 1848 | 16 | 37 | 42 | 39.5686 | -7.9193 | 2.5 | 1 | 1 | 114 | 3.4 | 2.3 | 0.4 | 87.6 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1849 | 16 | 37 | 42 | 39.5747 | -7.9966 | 2.3 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.0 | 0.5 | 89.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1850 | 16 | 37 | 42 | 39.5673 | -7.8799 | 2.3 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.3 | 0.4 | 86.7 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1851 | 16 | 37 | 44 | 39.5583 | -7.9308 | 2.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.4 | 0.4 | 86.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1852 | 16 | 37 | 44 | 39.5513 | -8.0654 | 2.8 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 3.2 | 0.5 | 89.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1853 | 16 | 37 | 56 | 39.6064 | -7.9821 | -4.9 | 1 | 1 | 78 | 2.8 | 9.6 | 0.4 | 152.2 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1854 | 16 | 38 | 1 | 39.6010 | -8.0474 | 5.1 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.6 | 0.5 | 91.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1855 | 16 | 38 | 2 | 39.6745 | -7.7706 | -1.8 | 1 | 1 | 78 | 3.6 | 2.4 | 0.4 | 92.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1856 | 16 | 38 | 2 | 39.5773 | -8.0464 | -4.5 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 2.6 | 0.5 | 88.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1857 | 16 | 38 | 6 | 39.9003 | -7.7908 | -4.0 | 1 | 1 | 78 | 6.7 | 11.4 | 0.4 | 99.9 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |

| ID | Hora (UTC) HH MM SS | | | Lat° (WGS84) | Lon° (WGS84) | Amp(kA) | Nbs | Nums | cal | x ² | Maxaxis (km) | Minaxis (km) | inclin (°) | Nbdf | IC | Tipo | Validação sistema |
|------|------------------------|----|----|-----------------|-----------------|---------|-----|------|-----|----------------|-----------------|-----------------|------------|------|----|------|----------------------|
| 1858 | 16 | 38 | 9 | 39.7621 | -7.9134 | 3.1 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 1.4 | 0.4 | 126.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1859 | 16 | 38 | 17 | 39.5566 | -7.9147 | 2.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.5 | 0.4 | 86.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1860 | 16 | 38 | 19 | 39.5612 | -8.0057 | -6.4 | 1 | 1 | 78 | 0.4 | 7.5 | 0.4 | 149.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1861 | 16 | 38 | 32 | 39.9451 | -8.1638 | 10.3 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 10.2 | 0.4 | 154.8 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1862 | 16 | 38 | 35 | 39.5477 | -8.1433 | 3.1 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.6 | 0.5 | 89.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1863 | 16 | 38 | 37 | 39.6374 | -7.7645 | -2.0 | 1 | 1 | 78 | 0.5 | 1.5 | 0.4 | 87.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1864 | 16 | 38 | 45 | 39.8559 | -7.8552 | 2.8 | 1 | 1 | 114 | 0.2 | 0.8 | 0.4 | 65.7 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1865 | 16 | 38 | 45 | 39.8559 | -7.8349 | 4.7 | 2 | 1 | 114 | 0.7 | 0.7 | 0.4 | 66.2 | 3 | 0 | CG | Validada |
| 1866 | 16 | 38 | 46 | 39.8649 | -7.7534 | -1.6 | 1 | 1 | 78 | 4.6 | 0.8 | 0.4 | 48.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1867 | 16 | 38 | 46 | 39.8226 | -7.9313 | 3.3 | 1 | 1 | 114 | 5.8 | 2.7 | 0.6 | 104.9 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1868 | 16 | 38 | 46 | 39.8117 | -7.8713 | 3.6 | 1 | 1 | 114 | 0.5 | 1.1 | 0.4 | 42.6 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1869 | 16 | 38 | 46 | 39.8329 | -7.6947 | -4.4 | 1 | 1 | 114 | 5.2 | 4.2 | 0.4 | 63.3 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1870 | 16 | 38 | 46 | 39.8082 | -7.9052 | 3.7 | 1 | 1 | 114 | 4.9 | 2.4 | 0.5 | 103.1 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1871 | 16 | 38 | 46 | 39.8458 | -8.0435 | -4.4 | 1 | 1 | 78 | 1.3 | 3.6 | 0.6 | 106.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1872 | 16 | 38 | 46 | 39.8005 | -7.8077 | -1.5 | 1 | 1 | 78 | 0.4 | 3.3 | 0.5 | 108.6 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1873 | 16 | 38 | 52 | 39.6550 | -7.9091 | 2.8 | 1 | 1 | 114 | 1.3 | 2.0 | 0.5 | 30.3 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1874 | 16 | 39 | 1 | 39.6979 | -7.9587 | -4.8 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 0.7 | 0.4 | 141.9 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1875 | 16 | 39 | 1 | 39.6622 | -7.7765 | 2.7 | 1 | 1 | 114 | 1.0 | 1.7 | 0.5 | 28.5 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1876 | 16 | 39 | 6 | 40.1228 | -8.1067 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 20.6 | 19.3 | 0.4 | 90.0 | 4 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1877 | 16 | 39 | 31 | 39.9791 | -8.0020 | -4.1 | 1 | 1 | 78 | 5.0 | 23.7 | 0.4 | 159.1 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1878 | 16 | 39 | 31 | 39.8272 | -7.6106 | 10.8 | 1 | 1 | 78 | 4.7 | 7.3 | 0.4 | 18.0 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1879 | 16 | 39 | 32 | 39.6844 | -8.0842 | 2.9 | 1 | 1 | 114 | 2.9 | 3.4 | 0.5 | 96.5 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1880 | 16 | 39 | 33 | 40.0133 | -7.8894 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 17.2 | 5.7 | 0.4 | 125.7 | 4 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1881 | 16 | 39 | 49 | 39.5483 | -7.9349 | 3.7 | 1 | 1 | 78 | 0.5 | 2.2 | 0.4 | 85.7 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1882 | 16 | 39 | 49 | 39.5358 | -8.0384 | 2.9 | 1 | 1 | 78 | 1.1 | 3.1 | 0.5 | 88.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1883 | 16 | 39 | 50 | 39.5806 | -7.9957 | -10.9 | 1 | 1 | 114 | 5.6 | 5.1 | 0.4 | 152.7 | 3 | 0 | CG | Validada |
| 1884 | 16 | 39 | 54 | 39.5906 | -7.8363 | 5.2 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 8.0 | 0.4 | 154.1 | 3 | 0 | CG | Validada |
| 1885 | 16 | 39 | 54 | 39.6831 | -7.7200 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 17.9 | 1.1 | 0.4 | 91.7 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1886 | 16 | 39 | 54 | 39.8723 | -7.8282 | 5.4 | 1 | 1 | 114 | 1.0 | 0.4 | 0.4 | 117.3 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 1887 | 16 | 39 | 55 | 39.9365 | -7.8873 | 4.7 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 1.6 | 0.4 | 136.7 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1888 | 16 | 39 | 55 | 39.8744 | -7.9828 | 2.7 | 1 | 1 | 114 | 3.3 | 3.9 | 0.6 | 110.2 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1889 | 16 | 40 | 9 | 39.5976 | -7.8824 | 2.9 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 1.9 | 0.4 | 87.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1890 | 16 | 40 | 19 | 39.7296 | -8.2423 | -3.8 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 4.2 | 0.6 | 101.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1891 | 16 | 40 | 25 | 39.8849 | -7.7053 | -5.1 | 1 | 1 | 78 | 0.7 | 2.6 | 0.4 | 110.2 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1892 | 16 | 40 | 29 | 39.7328 | -8.0565 | -8.3 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 8.0 | 0.4 | 153.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1893 | 16 | 40 | 39 | 39.7543 | -7.7385 | 3.4 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.1 | 0.4 | 41.2 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1894 | 16 | 40 | 39 | 39.7306 | -7.7382 | 2.8 | 1 | 1 | 114 | 1.2 | 1.1 | 0.4 | 88.5 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1895 | 16 | 40 | 39 | 39.9480 | -7.8821 | 5.0 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 16.2 | 0.4 | 160.8 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1896 | 16 | 40 | 39 | 39.7095 | -7.7130 | 2.8 | 1 | 1 | 114 | 0.6 | 1.0 | 0.4 | 85.5 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1897 | 16 | 40 | 39 | 39.7131 | -7.7229 | 1.9 | 1 | 1 | 78 | 3.0 | 1.1 | 0.4 | 88.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1898 | 16 | 40 | 39 | 39.8905 | -8.0142 | -3.1 | 1 | 1 | 114 | 6.7 | 4.2 | 0.7 | 111.8 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1899 | 16 | 40 | 40 | 39.7125 | -7.7377 | 3.4 | 1 | 1 | 114 | 1.6 | 1.1 | 0.4 | 87.5 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1900 | 16 | 40 | 42 | 39.7647 | -7.8296 | 1.8 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 2.4 | 0.5 | 102.9 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1901 | 16 | 40 | 43 | 39.5421 | -8.0410 | 3.7 | 1 | 1 | 114 | 1.3 | 2.8 | 0.5 | 87.9 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1902 | 16 | 40 | 58 | 39.5474 | -7.9863 | 2.4 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.9 | 0.4 | 88.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1903 | 16 | 40 | 58 | 39.5537 | -8.0770 | 3.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.4 | 0.5 | 89.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1904 | 16 | 41 | 0 | 39.8737 | -7.8954 | -4.0 | 1 | 1 | 114 | 0.3 | 5.5 | 0.4 | 62.2 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 1905 | 16 | 41 | 5 | 40.0811 | -7.6188 | 5.7 | 1 | 1 | 114 | 2.4 | 0.4 | 0.4 | 101.4 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1906 | 16 | 41 | 5 | 40.0860 | -7.6229 | 5.5 | 1 | 1 | 114 | 3.2 | 0.4 | 0.4 | 116.5 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 1907 | 16 | 41 | 8 | 39.9408 | -7.8455 | 4.8 | 1 | 1 | 114 | 2.7 | 0.8 | 0.4 | 65.9 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1908 | 16 | 41 | 13 | 39.6998 | -7.8761 | 5.0 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 3.1 | 0.4 | 121.7 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1909 | 16 | 41 | 35 | 39.6941 | -8.1715 | -4.3 | 1 | 1 | 114 | 7.9 | 3.7 | 0.6 | 98.5 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1910 | 16 | 41 | 46 | 40.0916 | -7.6056 | 4.8 | 1 | 1 | 114 | 1.8 | 0.4 | 0.4 | 103.1 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 1911 | 16 | 41 | 46 | 40.1214 | -7.8249 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 38.0 | 16.2 | 0.4 | 113.9 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1912 | 16 | 41 | 52 | 39.5309 | -8.0152 | 3.6 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 0.9 | 0.4 | 62.0 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1913 | 16 | 42 | 13 | 39.7236 | -7.7931 | -5.8 | 1 | 1 | 114 | 2.0 | 0.4 | 0.4 | 87.7 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 1914 | 16 | 42 | 15 | 39.5723 | -7.8654 | -3.8 | 1 | 1 | 114 | 1.1 | 1.7 | 0.4 | 85.8 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1915 | 16 | 42 | 30 | 39.8262 | -7.7288 | 2.3 | 1 | 1 | 78 | 0.9 | 1.6 | 0.4 | 100.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1916 | 16 | 42 | 30 | 39.8089 | -7.7591 | 2.8 | 1 | 1 | 114 | 3.1 | 1.6 | 0.4 | 98.3 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1917 | 16 | 42 | 30 | 39.8660 | -7.8330 | 5.0 | 1 | 1 | 114 | 3.5 | 0.4 | 0.4 | 113.5 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 1918 | 16 | 42 | 30 | 39.8541 | -7.8311 | 6.0 | 1 | 1 | 78 | 16.1 | 0.4 | 0.4 | 113.6 | 5 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1919 | 16 | 42 | 30 | 39.8947 | -7.6622 | 2.8 | 1 | 1 | 114 | 2.3 | 0.7 | 0.4 | 65.1 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1920 | 16 | 42 | 30 | 39.7705 | -7.8358 | 8.3 | 1 | 1 | 114 | 1.7 | 0.4 | 0.4 | 112.8 | 5 | 0 | CG | Validada |

| ID | Hora (UTC) | | | Lat° (WGS84) | Lon° (WGS84) | Amp(kA) | Nbs | Nums | cal | x ² | Maxaxis (km) | Minaxis (km) | inclin (°) | Nbdf | IC | Tipo | Validação sistema |
|------|------------|----|----|-----------------|-----------------|---------|-----|------|-----|----------------|-----------------|-----------------|------------|------|----|------|----------------------|
| | HH | MM | SS | | | | | | | | | | | | | | |
| 1921 | 16 | 42 | 30 | 39.7634 | -7.7780 | 2.7 | 1 | 1 | 114 | 0.3 | 1.3 | 0.4 | 95.8 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1922 | 16 | 42 | 41 | 39.5150 | -8.1674 | 3.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 4.9 | 0.5 | 87.7 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1923 | 16 | 42 | 52 | 40.0173 | -7.6467 | 5.3 | 1 | 1 | 114 | 2.4 | 0.4 | 0.4 | 100.5 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 1924 | 16 | 42 | 52 | 40.1052 | -7.6551 | 4.6 | 1 | 1 | 114 | 3.9 | 1.2 | 0.4 | 113.9 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 1925 | 16 | 42 | 53 | 39.6688 | -8.5024 | -3.3 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 7.7 | 0.7 | 97.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1926 | 16 | 42 | 53 | 39.6299 | -8.3999 | 2.9 | 1 | 1 | 78 | 0.8 | 9.4 | 0.7 | 101.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1927 | 16 | 42 | 53 | 39.5954 | -7.8421 | 4.1 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 1.9 | 0.4 | 85.7 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1928 | 16 | 42 | 54 | 39.5997 | -8.0309 | 4.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.6 | 0.5 | 90.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1929 | 16 | 42 | 54 | 39.6078 | -7.9505 | 2.2 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.9 | 0.4 | 90.1 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1930 | 16 | 42 | 56 | 39.6618 | -7.7325 | -2.3 | 1 | 1 | 78 | 2.9 | 1.8 | 0.5 | 26.9 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1931 | 16 | 43 | 7 | 39.6713 | -7.7143 | 1.5 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 1.3 | 0.4 | 88.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1932 | 16 | 43 | 20 | 39.6910 | -7.8841 | 1.9 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.2 | 0.5 | 98.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1933 | 16 | 43 | 27 | 39.8567 | -7.6426 | 7.8 | 1 | 1 | 114 | 3.2 | 1.5 | 0.4 | 100.5 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 1934 | 16 | 43 | 40 | 39.7324 | -7.7058 | -2.6 | 1 | 1 | 78 | 3.0 | 1.2 | 0.4 | 35.6 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1935 | 16 | 43 | 50 | 39.6603 | -7.9034 | 7.1 | 1 | 1 | 78 | 0.6 | 7.6 | 0.4 | 154.7 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1936 | 16 | 43 | 53 | 39.5954 | -7.8798 | -4.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.8 | 0.4 | 88.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1937 | 16 | 43 | 53 | 39.5979 | -7.8208 | -2.7 | 1 | 1 | 78 | 1.4 | 1.7 | 0.4 | 86.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1938 | 16 | 43 | 57 | 39.6664 | -8.0964 | -6.0 | 1 | 1 | 78 | 4.8 | 9.6 | 0.4 | 150.8 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1939 | 16 | 44 | 2 | 40.0516 | -7.7931 | -5.8 | 1 | 1 | 114 | 2.0 | 6.9 | 0.4 | 104.3 | 3 | 0 | CG | Validada |
| 1940 | 16 | 44 | 8 | 39.7820 | -7.6345 | -5.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 0.8 | 0.4 | 79.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1941 | 16 | 44 | 23 | 39.8424 | -7.8639 | 3.8 | 1 | 1 | 114 | 0.8 | 2.4 | 0.5 | 105.9 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1942 | 16 | 44 | 23 | 39.7750 | -7.7708 | 2.8 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 1.4 | 0.4 | 96.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1943 | 16 | 44 | 23 | 39.7955 | -8.0021 | 3.4 | 1 | 1 | 78 | 6.9 | 2.9 | 0.5 | 103.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1944 | 16 | 44 | 24 | 39.9178 | -7.6479 | 3.6 | 1 | 1 | 78 | 0.5 | 21.9 | 0.4 | 164.5 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1945 | 16 | 44 | 24 | 40.0090 | -7.6473 | 5.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 99.0 | 0.4 | 18.8 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1946 | 16 | 44 | 27 | 39.7309 | -8.0315 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 18.4 | 0.4 | 92.6 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1947 | 16 | 44 | 34 | 39.5584 | -7.9829 | 4.3 | 1 | 1 | 114 | 0.2 | 0.9 | 0.4 | 62.7 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1948 | 16 | 45 | 1 | 39.5929 | -8.2368 | -3.9 | 1 | 1 | 78 | 6.6 | 4.2 | 0.6 | 98.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1949 | 16 | 45 | 22 | 39.6601 | -8.0962 | -4.0 | 1 | 1 | 78 | 0.6 | 4.2 | 0.5 | 97.0 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1950 | 16 | 45 | 22 | 40.1703 | -7.9636 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.4 | 20.1 | 0.4 | 99.9 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1951 | 16 | 45 | 26 | 39.5350 | -7.9696 | 2.7 | 1 | 1 | 78 | 0.6 | 2.7 | 0.4 | 87.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1952 | 16 | 45 | 26 | 39.5649 | -8.0481 | -5.1 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.7 | 0.5 | 91.4 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1953 | 16 | 45 | 28 | 39.6962 | -7.7153 | -3.6 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.4 | 0.4 | 93.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1954 | 16 | 45 | 28 | 39.5845 | -7.9604 | -6.0 | 1 | 1 | 114 | 1.1 | 7.5 | 0.4 | 153.4 | 3 | 0 | CG | Validada |
| 1955 | 16 | 45 | 28 | 39.7329 | -7.7399 | -4.6 | 1 | 1 | 78 | 6.4 | 16.2 | 0.4 | 18.7 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1956 | 16 | 46 | 8 | 39.5519 | -8.2390 | 3.2 | 1 | 1 | 78 | 2.7 | 5.7 | 0.4 | 117.9 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1957 | 16 | 46 | 26 | 39.7485 | -7.7494 | -2.9 | 1 | 1 | 78 | 0.6 | 1.6 | 0.4 | 121.6 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1958 | 16 | 46 | 42 | 39.7770 | -8.1350 | 4.3 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 14.4 | 0.4 | 153.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1959 | 16 | 46 | 52 | 39.5782 | -8.3074 | -3.6 | 1 | 1 | 78 | 4.9 | 60.3 | 2.2 | 65.4 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1960 | 16 | 46 | 58 | 39.5197 | -8.1055 | 3.6 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.7 | 0.5 | 87.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1961 | 16 | 46 | 59 | 39.5948 | -7.9588 | 2.0 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 2.9 | 0.4 | 90.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1962 | 16 | 46 | 59 | 39.6186 | -7.8709 | -1.9 | 1 | 1 | 78 | 6.5 | 2.3 | 0.4 | 90.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1963 | 16 | 46 | 59 | 40.0611 | -7.6257 | 7.4 | 1 | 1 | 114 | 6.4 | 0.4 | 0.4 | 116.5 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 1964 | 16 | 46 | 59 | 39.7042 | -7.9446 | -5.5 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 9.4 | 0.4 | 156.1 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1965 | 16 | 47 | 0 | 39.5696 | -8.0478 | -2.6 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 4.0 | 0.5 | 91.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1966 | 16 | 47 | 0 | 39.5670 | -8.1469 | -9.6 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 99.0 | 0.6 | 27.1 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1967 | 16 | 47 | 0 | 39.6394 | -7.8201 | -2.1 | 1 | 1 | 114 | 0.2 | 1.6 | 0.4 | 88.6 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1968 | 16 | 47 | 0 | 39.6268 | -7.8040 | -3.1 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 0.6 | 0.4 | 93.4 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1969 | 16 | 47 | 0 | 39.6277 | -7.8021 | -3.4 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 0.6 | 0.4 | 93.4 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1970 | 16 | 47 | 0 | 39.7714 | -8.1225 | -2.4 | 1 | 1 | 78 | 1.9 | 5.1 | 0.6 | 103.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1971 | 16 | 47 | 0 | 39.6488 | -7.8852 | -3.3 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 1.8 | 0.4 | 90.8 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1972 | 16 | 47 | 0 | 39.7490 | -7.7133 | -6.6 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 1.7 | 0.4 | 124.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1973 | 16 | 47 | 0 | 39.7892 | -7.7242 | -2.6 | 1 | 1 | 114 | 0.3 | 0.9 | 0.4 | 47.3 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1974 | 16 | 47 | 1 | 39.6387 | -7.8917 | -2.6 | 1 | 1 | 78 | 5.7 | 2.0 | 0.4 | 91.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1975 | 16 | 47 | 25 | 39.5556 | -7.9766 | 3.0 | 1 | 1 | 78 | 5.1 | 2.6 | 0.4 | 87.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1976 | 16 | 47 | 25 | 39.5300 | -8.1870 | 2.9 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 4.2 | 0.5 | 88.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1977 | 16 | 47 | 25 | 39.5544 | -8.0712 | 4.1 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.0 | 0.5 | 88.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1978 | 16 | 47 | 25 | 39.5793 | -7.8799 | 3.2 | 1 | 1 | 114 | 0.5 | 1.9 | 0.4 | 86.9 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1979 | 16 | 47 | 25 | 39.5438 | -8.0282 | 2.6 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.0 | 0.5 | 87.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1980 | 16 | 47 | 54 | 39.8658 | -7.9275 | 1.7 | 1 | 1 | 78 | 0.5 | 6.1 | 0.7 | 115.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1981 | 16 | 48 | 18 | 40.0654 | -7.6172 | 5.1 | 1 | 1 | 114 | 1.6 | 0.4 | 0.4 | 101.4 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1982 | 16 | 48 | 19 | 39.5591 | -7.9758 | 2.3 | 1 | 1 | 78 | 2.1 | 2.9 | 0.4 | 88.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1983 | 16 | 48 | 19 | 39.6161 | -7.9642 | 4.8 | 1 | 1 | 78 | 6.9 | 2.1 | 0.4 | 91.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1984 | 16 | 48 | 20 | 39.6613 | -7.7721 | 3.5 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 1.8 | 0.5 | 28.5 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1985 | 16 | 48 | 36 | 39.6119 | -7.8085 | 2.6 | 1 | 1 | 114 | 7.4 | 1.5 | 0.4 | 86.8 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1986 | 16 | 48 | 36 | 39.6092 | -7.8134 | 7.5 | 1 | 1 | 114 | 1.7 | 0.4 | 0.4 | 113.8 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 1987 | 16 | 48 | 36 | 39.6387 | -7.9242 | -9.0 | 1 | 1 | 78 | 8.7 | 8.5 | 0.4 | 115.5 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |

| ID | Hora (UTC) HH MM SS | | | Lat° (WGS84) | Lon° (WGS84) | Amp(kA) | Nbs | Nums | cal | x ² | Maxaxis (km) | Minaxis (km) | inclin (°) | Nbdf | IC | Tipo | Validação sistema |
|------|------------------------|----|----|-----------------|-----------------|---------|-----|------|-----|----------------|-----------------|-----------------|------------|------|----|------|----------------------|
| 1988 | 16 | 48 | 36 | 39.6564 | -7.9511 | -3.2 | 1 | 1 | 114 | 2.1 | 2.3 | 0.5 | 93.2 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1989 | 16 | 48 | 36 | 39.9379 | -7.7186 | -5.4 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 99.0 | 0.4 | 19.8 | 5 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1990 | 16 | 48 | 36 | 39.6524 | -7.8270 | -4.7 | 1 | 1 | 114 | 0.3 | 0.8 | 0.4 | 65.7 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 1991 | 16 | 48 | 36 | 39.7204 | -8.4910 | -3.9 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 6.6 | 0.7 | 100.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1992 | 16 | 48 | 36 | 39.6032 | -7.8744 | 2.4 | 1 | 1 | 114 | 4.2 | 2.0 | 0.4 | 88.9 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 1993 | 16 | 48 | 36 | 39.6231 | -7.9356 | 2.8 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 2.2 | 0.4 | 89.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1994 | 16 | 48 | 36 | 39.6491 | -7.9746 | -2.5 | 1 | 1 | 78 | 4.9 | 2.8 | 0.5 | 94.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1995 | 16 | 48 | 36 | 40.0327 | -8.3036 | -5.2 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 8.9 | 1.0 | 117.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1996 | 16 | 48 | 36 | 39.7919 | -7.9978 | 3.2 | 1 | 1 | 78 | 3.0 | 3.0 | 0.6 | 102.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1997 | 16 | 48 | 36 | 39.8025 | -7.7720 | 6.0 | 1 | 1 | 78 | 2.8 | 11.4 | 0.4 | 160.9 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 1998 | 16 | 49 | 15 | 39.9124 | -7.5895 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 1.6 | 10.4 | 0.4 | 99.6 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 1999 | 16 | 49 | 38 | 39.5609 | -8.2133 | 2.7 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 5.4 | 0.6 | 91.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2000 | 16 | 49 | 57 | 39.6998 | -8.4921 | 3.1 | 1 | 1 | 78 | 0.9 | 12.9 | 0.7 | 100.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2001 | 16 | 50 | 14 | 39.6341 | -7.9020 | 2.4 | 1 | 1 | 114 | 3.7 | 2.0 | 0.4 | 91.6 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 2002 | 16 | 50 | 14 | 39.6171 | -7.8832 | 6.6 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.6 | 0.4 | 86.9 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2003 | 16 | 50 | 14 | 39.6097 | -7.7997 | -4.1 | 1 | 1 | 78 | 6.8 | 1.4 | 0.4 | 85.5 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2004 | 16 | 50 | 23 | 40.0488 | -7.6260 | 39.4 | 1 | 1 | 78 | 28.7 | 0.4 | 0.4 | 58.5 | 8 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2005 | 16 | 50 | 37 | 39.7956 | -7.6316 | -2.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.3 | 0.4 | 34.5 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2006 | 16 | 50 | 48 | 39.6151 | -7.8833 | 3.1 | 1 | 1 | 114 | 7.2 | 1.9 | 0.4 | 88.4 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 2007 | 16 | 50 | 48 | 39.5582 | -8.0483 | -5.1 | 1 | 1 | 78 | 6.8 | 10.7 | 0.4 | 150.5 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2008 | 16 | 51 | 21 | 39.6744 | -7.7979 | 3.7 | 1 | 1 | 78 | 9.5 | 3.6 | 0.5 | 96.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2009 | 16 | 51 | 21 | 39.7029 | -7.8373 | -2.5 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 2.4 | 0.5 | 27.4 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2010 | 16 | 51 | 27 | 39.6049 | -7.9061 | -3.4 | 1 | 1 | 114 | 0.3 | 2.3 | 0.5 | 27.4 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 2011 | 16 | 52 | 10 | 39.5911 | -8.4054 | 2.7 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 10.0 | 0.6 | 92.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2012 | 16 | 52 | 22 | 39.8246 | -8.1280 | 6.6 | 1 | 1 | 78 | 3.7 | 12.3 | 0.4 | 154.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2013 | 16 | 52 | 23 | 39.5451 | -8.1181 | -3.7 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.5 | 0.5 | 89.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2014 | 16 | 52 | 24 | 40.0961 | -7.6892 | 21.6 | 1 | 1 | 114 | 6.4 | 1.1 | 0.4 | 150.6 | 8 | 0 | CG | Validada |
| 2015 | 16 | 52 | 42 | 39.5407 | -8.1660 | 2.4 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 4.4 | 0.5 | 88.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2016 | 16 | 52 | 52 | 39.5694 | -8.0614 | 3.8 | 1 | 1 | 78 | 0.9 | 12.1 | 0.4 | 151.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2017 | 16 | 53 | 2 | 40.1811 | -8.3475 | -6.0 | 1 | 1 | 78 | 5.8 | 5.3 | 0.4 | 67.5 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2018 | 16 | 53 | 17 | 39.6559 | -7.7924 | 2.4 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 1.4 | 0.4 | 89.0 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 2019 | 16 | 53 | 17 | 39.6648 | -7.7913 | 2.7 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 1.4 | 0.4 | 89.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2020 | 16 | 53 | 19 | 39.5738 | -8.0213 | 3.6 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 12.3 | 0.4 | 151.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2021 | 16 | 53 | 29 | 40.0475 | -7.6397 | 3.7 | 1 | 1 | 114 | 0.2 | 0.7 | 0.4 | 65.6 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 2022 | 16 | 53 | 29 | 40.0513 | -7.6279 | 6.0 | 1 | 1 | 114 | 1.0 | 0.4 | 0.4 | 77.6 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 2023 | 16 | 53 | 30 | 40.0382 | -7.6670 | 18.0 | 1 | 1 | 114 | 4.2 | 0.4 | 0.4 | 80.5 | 8 | 0 | CG | Validada |
| 2024 | 16 | 53 | 39 | 40.1769 | -8.2998 | -5.8 | 1 | 1 | 78 | 3.8 | 39.0 | 0.4 | 156.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2025 | 16 | 53 | 57 | 39.8664 | -7.7658 | -4.8 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 7.7 | 0.4 | 100.3 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2026 | 16 | 54 | 8 | 40.2478 | -8.4919 | -6.9 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 8.5 | 0.6 | 142.3 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2027 | 16 | 54 | 16 | 39.6161 | -7.9612 | -3.6 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.9 | 0.5 | 91.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2028 | 16 | 54 | 40 | 40.1233 | -7.6558 | 7.4 | 1 | 1 | 78 | 9.2 | 14.5 | 0.4 | 166.4 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2029 | 16 | 54 | 40 | 40.0523 | -7.6154 | 4.4 | 1 | 1 | 114 | 5.3 | 0.4 | 0.4 | 101.4 | 4 | 0 | CG | Validada |
| 2030 | 16 | 55 | 5 | 39.5521 | -8.0346 | 3.7 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.9 | 0.5 | 88.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2031 | 16 | 55 | 5 | 39.7459 | -7.9766 | -3.7 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.5 | 0.5 | 99.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2032 | 16 | 55 | 5 | 39.5495 | -8.0726 | 4.1 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.2 | 0.5 | 89.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2033 | 16 | 55 | 13 | 39.8790 | -7.7907 | -4.8 | 1 | 1 | 78 | 6.5 | 13.3 | 0.4 | 20.1 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2034 | 16 | 55 | 17 | 39.5527 | -7.9980 | -2.3 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.2 | 0.5 | 88.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2035 | 16 | 55 | 17 | 39.6084 | -8.0983 | 3.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.3 | 0.5 | 91.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2036 | 16 | 55 | 27 | 39.8644 | -8.5767 | 2.9 | 1 | 1 | 78 | 2.4 | 11.7 | 0.4 | 63.8 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2037 | 16 | 55 | 32 | 39.8089 | -8.2434 | -4.1 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 19.3 | 0.4 | 151.2 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2038 | 16 | 55 | 33 | 39.9346 | -8.0318 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 13.1 | 0.6 | 44.1 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2039 | 16 | 55 | 49 | 39.8992 | -7.7292 | -3.2 | 1 | 1 | 78 | 57.25 | 3.1 | 0.5 | 112.6 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2040 | 16 | 55 | 53 | 40.0328 | -7.6722 | 2.9 | 1 | 1 | 78 | 1.0 | 7.3 | 0.4 | 64.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2041 | 16 | 55 | 53 | 39.5139 | -8.1583 | 8.3 | 1 | 1 | 114 | 1.1 | 2.9 | 0.5 | 87.1 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 2042 | 16 | 55 | 53 | 40.0511 | -7.7499 | -2.5 | 1 | 1 | 78 | 1.1 | 0.8 | 0.4 | 60.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2043 | 16 | 55 | 53 | 39.9023 | -7.9933 | 1.7 | 1 | 1 | 78 | 0.9 | 2.3 | 0.4 | 44.3 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2044 | 16 | 56 | 7 | 39.7233 | -7.8861 | -2.4 | 1 | 1 | 114 | 5.3 | 2.1 | 0.5 | 96.5 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 2045 | 16 | 56 | 17 | 39.8402 | -7.8544 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.1 | 0.4 | 46.5 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2046 | 16 | 56 | 24 | 40.0389 | -7.6210 | 4.9 | 1 | 1 | 114 | 0.7 | 0.4 | 0.4 | 101.5 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 2047 | 16 | 56 | 54 | 39.5752 | -8.0843 | 2.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.6 | 0.5 | 90.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2048 | 16 | 56 | 59 | 40.0192 | -7.6905 | 3.2 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 6.0 | 0.4 | 64.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2049 | 16 | 56 | 59 | 39.9922 | -7.7303 | 32.6 | 1 | 1 | 114 | 2.7 | 0.4 | 0.4 | 115.5 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 2050 | 16 | 56 | 59 | 39.9985 | -7.6542 | 10.1 | 1 | 1 | 78 | 25.0 | 0.5 | 0.4 | 118.6 | 5 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2051 | 16 | 56 | 59 | 40.0944 | -7.6731 | -3.4 | 1 | 1 | 114 | 0.3 | 0.4 | 0.4 | 28.1 | 3 | 0 | CG | Validada |
| 2052 | 16 | 57 | 24 | 39.5514 | -8.2115 | -3.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 4.3 | 0.5 | 89.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |

| ID | Hora (UTC) HH MM SS | | | Lat° (WGS84) | Lon° (WGS84) | Amp(kA) | Nbs | Nums | cal | x ² | Maxaxis (km) | Minaxis (km) | inclin (°) | Nbdf | IC | Tipo | Validação sistema |
|------|------------------------|----|----|-----------------|-----------------|---------|-----|------|-----|----------------|-----------------|-----------------|------------|------|----|------|----------------------|
| 2053 | 16 | 57 | 28 | 39.9196 | -7.6151 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 4.1 | 0.6 | 106.7 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2054 | 16 | 57 | 35 | 39.6597 | -7.9541 | 2.7 | 1 | 1 | 114 | 6.7 | 2.4 | 0.5 | 93.4 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 2055 | 16 | 58 | 2 | 39.7025 | -8.4659 | -3.7 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 7.6 | 0.7 | 99.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2056 | 16 | 58 | 2 | 39.6298 | -7.8622 | -2.9 | 1 | 1 | 114 | 0.5 | 1.7 | 0.4 | 89.7 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 2057 | 16 | 58 | 2 | 39.6311 | -7.8336 | -2.1 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 1.7 | 0.4 | 89.0 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 2058 | 16 | 58 | 2 | 39.6020 | -7.8387 | -2.6 | 1 | 1 | 114 | 0.5 | 2.3 | 0.6 | 25.0 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 2059 | 16 | 58 | 3 | 39.6274 | -7.9492 | 3.4 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.2 | 0.5 | 90.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2060 | 16 | 58 | 3 | 39.6270 | -7.9427 | 3.1 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.2 | 0.4 | 89.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2061 | 16 | 58 | 23 | 40.0360 | -7.6218 | 16.0 | 1 | 1 | 114 | 3.0 | 0.4 | 0.4 | 100.8 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 2062 | 16 | 58 | 24 | 39.7839 | -7.6694 | 3.0 | 1 | 1 | 78 | 0.7 | 5.3 | 0.4 | 61.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2063 | 16 | 58 | 42 | 39.5349 | -8.0356 | 3.2 | 1 | 1 | 114 | 5.0 | 3.0 | 0.5 | 87.1 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 2064 | 16 | 58 | 50 | 39.6474 | -7.7967 | 4.9 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 8.8 | 0.4 | 158.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2065 | 16 | 58 | 50 | 39.5510 | -7.9213 | 2.7 | 1 | 1 | 78 | 1.2 | 2.4 | 0.4 | 87.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2066 | 16 | 58 | 50 | 39.5417 | -7.9501 | 2.8 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.5 | 0.4 | 85.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2067 | 16 | 58 | 50 | 39.6077 | -8.2473 | -4.2 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 4.8 | 0.6 | 92.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2068 | 16 | 58 | 50 | 39.6002 | -8.0726 | -2.6 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.3 | 0.5 | 92.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2069 | 16 | 59 | 2 | 39.9778 | -7.6095 | 2.0 | 1 | 1 | 114 | 3.2 | 0.5 | 0.4 | 66.1 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 2070 | 16 | 59 | 2 | 40.0056 | -7.6404 | 6.0 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 9.2 | 0.4 | 18.8 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2071 | 16 | 59 | 15 | 40.0203 | -8.0538 | 2.1 | 1 | 1 | 78 | 2.1 | 1.8 | 0.4 | 51.8 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2072 | 16 | 59 | 23 | 40.1654 | -7.8500 | 4.0 | 1 | 1 | 78 | 19.8 | 21.3 | 1.1 | 139.9 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2073 | 16 | 59 | 26 | 39.5484 | -7.9619 | 2.9 | 1 | 1 | 114 | 1.2 | 0.9 | 0.4 | 62.2 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 2074 | 16 | 59 | 28 | 39.5759 | -8.1177 | 5.1 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 8.8 | 0.4 | 149.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2075 | 16 | 59 | 42 | 39.9910 | -7.6913 | 38.4 | 1 | 1 | 114 | 3.1 | 0.4 | 0.4 | 90.3 | 7 | 1 | IC | Validada |
| 2076 | 17 | 0 | 10 | 39.6060 | -8.3856 | 3.6 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 6.3 | 0.6 | 93.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2077 | 17 | 0 | 10 | 39.7034 | -7.9165 | 3.3 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.7 | 0.5 | 35.3 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2078 | 17 | 0 | 10 | 39.8816 | -7.7303 | -3.4 | 1 | 1 | 78 | 1.1 | 5.1 | 0.4 | 62.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2079 | 17 | 0 | 27 | 39.6282 | -8.3389 | -2.6 | 1 | 1 | 78 | 4.4 | 10.2 | 0.6 | 95.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2080 | 17 | 0 | 33 | 40.0302 | -7.6957 | 6.4 | 1 | 1 | 114 | 2.3 | 0.4 | 0.4 | 116.3 | 5 | 0 | CG | Validada |
| 2081 | 17 | 0 | 42 | 39.5271 | -8.1664 | 2.8 | 1 | 1 | 114 | 7.9 | 3.9 | 0.5 | 89.7 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 2082 | 17 | 0 | 42 | 39.5199 | -8.1019 | 3.6 | 1 | 1 | 114 | 5.1 | 3.2 | 0.5 | 87.0 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 2083 | 17 | 0 | 42 | 39.6531 | -7.8590 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 15.0 | 2.5 | 0.5 | 94.6 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2084 | 17 | 1 | 5 | 40.0036 | -7.7025 | 3.2 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 7.1 | 0.4 | 64.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2085 | 17 | 1 | 5 | 40.0353 | -7.6333 | 4.3 | 1 | 1 | 114 | 2.7 | 0.4 | 0.4 | 99.3 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 2086 | 17 | 1 | 15 | 39.5983 | -8.2526 | 3.4 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 99.0 | 0.6 | 95.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2087 | 17 | 1 | 20 | 39.5908 | -7.8444 | 1.9 | 1 | 1 | 78 | 0.4 | 2.0 | 0.4 | 87.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2088 | 17 | 1 | 20 | 39.6846 | -7.9301 | -2.3 | 1 | 1 | 114 | 4.3 | 2.3 | 0.5 | 95.3 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 2089 | 17 | 1 | 21 | 39.6076 | -7.8932 | 3.3 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 2.0 | 0.4 | 88.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2090 | 17 | 1 | 21 | 39.6465 | -7.8635 | 7.5 | 1 | 1 | 114 | 2.0 | 0.4 | 0.4 | 111.7 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 2091 | 17 | 1 | 21 | 39.6698 | -7.7932 | -5.2 | 1 | 1 | 114 | 4.5 | 3.4 | 0.4 | 60.6 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 2092 | 17 | 1 | 24 | 40.0365 | -7.6246 | 4.0 | 1 | 1 | 78 | 0.6 | 5.3 | 0.4 | 64.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2093 | 17 | 1 | 24 | 40.0007 | -7.7266 | 4.7 | 1 | 1 | 114 | 0.3 | 0.4 | 0.4 | 95.7 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 2094 | 17 | 1 | 49 | 39.5252 | -8.0122 | 6.8 | 1 | 1 | 114 | 4.3 | 0.4 | 0.4 | 110.1 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 2095 | 17 | 1 | 49 | 39.5712 | -7.8968 | -4.4 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.9 | 0.4 | 86.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2096 | 17 | 1 | 58 | 39.9334 | -7.6883 | -3.4 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 4.8 | 0.4 | 134.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2097 | 17 | 2 | 26 | 40.1049 | -7.7927 | -4.9 | 1 | 1 | 78 | 68.4 | 0.4 | 0.4 | 35.9 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2098 | 17 | 2 | 31 | 39.6687 | -7.8797 | -1.6 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 2.6 | 0.5 | 27.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2099 | 17 | 3 | 8 | 39.9724 | -7.6722 | 21.2 | 1 | 1 | 78 | 19.1 | 0.4 | 0.4 | 72.2 | 6 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2100 | 17 | 3 | 8 | 39.9891 | -7.8032 | -2.7 | 1 | 1 | 78 | 2.8 | 7.8 | 0.4 | 64.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2101 | 17 | 3 | 8 | 40.0452 | -7.7266 | -4.2 | 1 | 1 | 78 | 17.9 | 29.3 | 0.7 | 137.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2102 | 17 | 3 | 8 | 39.8074 | -7.7237 | -6.1 | 1 | 1 | 114 | 0.6 | 4.6 | 0.4 | 99.2 | 4 | 0 | CG | Validada |
| 2103 | 17 | 3 | 16 | 39.5730 | -8.2049 | 4.1 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 3.7 | 0.5 | 90.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2104 | 17 | 3 | 17 | 39.6284 | -7.9380 | 4.3 | 1 | 1 | 114 | 2.3 | 1.3 | 0.4 | 116.6 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 2105 | 17 | 3 | 17 | 39.5293 | -8.1349 | 3.7 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 12.8 | 0.4 | 147.5 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2106 | 17 | 3 | 24 | 39.5687 | -8.0627 | 2.1 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.9 | 0.5 | 90.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2107 | 17 | 3 | 34 | 39.8653 | -7.5952 | -20.7 | 1 | 1 | 114 | 0.4 | 1.4 | 0.4 | 157.4 | 3 | 0 | CG | Validada |
| 2108 | 17 | 3 | 50 | 40.1505 | -7.8451 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 21.0 | 99.0 | 1.5 | 3.3 | 5 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2109 | 17 | 4 | 12 | 39.8077 | -7.9181 | 8.8 | 1 | 1 | 78 | 1.4 | 8.2 | 0.4 | 157.0 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2110 | 17 | 4 | 12 | 39.6960 | -8.0290 | -3.3 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.9 | 0.5 | 96.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2111 | 17 | 4 | 12 | 39.7126 | -7.8971 | 4.0 | 1 | 1 | 78 | 1.2 | 0.8 | 0.4 | 65.7 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2112 | 17 | 4 | 12 | 39.6487 | -7.8338 | 7.0 | 1 | 1 | 78 | 1.0 | 7.4 | 0.4 | 156.7 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2113 | 17 | 4 | 12 | 39.5536 | -8.1519 | 3.9 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.9 | 0.5 | 93.7 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2114 | 17 | 4 | 12 | 39.5925 | -7.8997 | 1.7 | 1 | 1 | 78 | 5.6 | 2.8 | 0.4 | 90.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |

| ID | Hora (UTC) | | | Lat° (WGS84) | Lon° (WGS84) | Amp(kA) | Nbs | Nums | cal | x ² | Maxaxis (km) | Minaxis (km) | inclin (°) | Nbdf | IC | Tipo | Validação sistema |
|------|------------|----|----|-----------------|-----------------|---------|-----|------|-----|----------------|-----------------|-----------------|------------|------|----|------|----------------------|
| | HH | MM | SS | | | | | | | | | | | | | | |
| 2115 | 17 | 4 | 26 | 39.5914 | -8.1882 | 8.3 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 4.7 | 0.5 | 95.4 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2116 | 17 | 4 | 59 | 39.6339 | -8.3328 | 3.5 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 5.5 | 0.6 | 94.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2117 | 17 | 4 | 59 | 39.6212 | -7.9708 | 3.1 | 1 | 1 | 114 | 3.4 | 2.3 | 0.4 | 92.4 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 2118 | 17 | 4 | 59 | 39.6730 | -7.9724 | 2.5 | 1 | 1 | 114 | 0.9 | 2.6 | 0.5 | 94.9 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 2119 | 17 | 5 | 6 | 40.0052 | -7.7403 | 29.0 | 2 | 1 | 114 | 5.3 | 0.4 | 0.4 | 83.7 | 7 | 0 | CG | Validada |
| 2120 | 17 | 5 | 6 | 40.1375 | -7.6785 | 4.0 | 1 | 1 | 78 | 1.7 | 11.0 | 0.4 | 20.6 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2121 | 17 | 5 | 13 | 39.8427 | -7.9531 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 99.0 | 2.3 | 136.9 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2122 | 17 | 5 | 36 | 39.5911 | -7.8768 | 3.2 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.9 | 0.4 | 86.4 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2123 | 17 | 5 | 36 | 39.6039 | -7.9771 | 2.3 | 1 | 1 | 114 | 0.2 | 2.8 | 0.5 | 91.1 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 2124 | 17 | 5 | 36 | 39.5852 | -7.8617 | 3.1 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 1.8 | 0.4 | 86.4 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 2125 | 17 | 5 | 44 | 39.6964 | -8.0424 | 3.5 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 16.3 | 0.4 | 153.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2126 | 17 | 5 | 45 | 39.7951 | -7.8918 | -2.6 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.8 | 0.4 | 35.5 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2127 | 17 | 5 | 46 | 40.1938 | -7.8130 | 6.5 | 1 | 1 | 78 | 75.0 | 27.8 | 1.1 | 144.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2128 | 17 | 5 | 56 | 39.5842 | -8.4569 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.7 | 0.6 | 107.6 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2129 | 17 | 6 | 29 | 39.5769 | -8.1195 | 3.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.7 | 0.5 | 90.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2130 | 17 | 6 | 29 | 39.5659 | -8.0782 | 3.7 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.6 | 0.5 | 93.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2131 | 17 | 6 | 29 | 39.8105 | -7.9453 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.3 | 0.4 | 87.9 | 5 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2132 | 17 | 6 | 45 | 39.9247 | -7.8080 | -4.8 | 1 | 1 | 78 | 0.4 | 3.8 | 0.6 | 115.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2133 | 17 | 6 | 53 | 39.5668 | -8.0233 | -6.1 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 7.4 | 0.4 | 151.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2134 | 17 | 6 | 55 | 39.5927 | -7.8453 | 3.8 | 1 | 1 | 78 | 1.7 | 0.8 | 0.4 | 64.8 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2135 | 17 | 6 | 55 | 39.6309 | -7.8699 | 2.8 | 1 | 1 | 114 | 7.5 | 1.8 | 0.4 | 89.0 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 2136 | 17 | 7 | 7 | 39.9387 | -7.6802 | 1.2 | 1 | 1 | 78 | 0.4 | 1.0 | 0.4 | 53.9 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2137 | 17 | 7 | 19 | 39.8411 | -7.6179 | 3.5 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 4.1 | 0.4 | 63.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2138 | 17 | 7 | 22 | 39.6217 | -8.1447 | -5.7 | 1 | 1 | 114 | 0.6 | 8.7 | 0.4 | 91.2 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 2139 | 17 | 7 | 39 | 39.7986 | -8.2552 | -8.0 | 1 | 1 | 78 | 0.9 | 12.1 | 0.4 | 150.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2140 | 17 | 7 | 42 | 39.6339 | -7.8295 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 15.8 | 0.7 | 56.1 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2141 | 17 | 7 | 48 | 40.2736 | -7.9452 | -16.6 | 1 | 1 | 78 | 12.8 | 52.4 | 1.4 | 140.9 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2142 | 17 | 7 | 49 | 39.8804 | -7.6625 | 6.3 | 1 | 1 | 78 | 1.1 | 4.3 | 0.4 | 101.8 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2143 | 17 | 8 | 1 | 39.9410 | -7.6974 | 5.4 | 1 | 1 | 78 | 22.5.7 | 6.0 | 0.5 | 123.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2144 | 17 | 8 | 13 | 40.3909 | -8.1829 | -8.0 | 1 | 1 | 78 | 3.1 | 26.5 | 1.3 | 136.8 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2145 | 17 | 8 | 19 | 39.5608 | -8.0155 | 5.0 | 1 | 1 | 78 | 0.5 | 9.6 | 0.4 | 151.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2146 | 17 | 8 | 21 | 39.6206 | -8.0700 | 1.7 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 5.2 | 0.5 | 93.8 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2147 | 17 | 8 | 28 | 39.8642 | -7.6337 | 3.4 | 1 | 1 | 78 | 0.5 | 5.0 | 0.4 | 63.6 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2148 | 17 | 8 | 29 | 39.5307 | -8.0163 | -3.4 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 12.2 | 0.4 | 149.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2149 | 17 | 8 | 35 | 39.9927 | -7.6900 | 2.9 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 6.6 | 0.4 | 64.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2150 | 17 | 8 | 36 | 39.9891 | -7.6822 | 28.6 | 1 | 1 | 114 | 0.2 | 1.0 | 0.4 | 151.6 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 2151 | 17 | 8 | 36 | 40.0537 | -7.6156 | 24.2 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 4.1 | 0.4 | 19.5 | 4 | 0 | CG | Validada |
| 2152 | 17 | 8 | 37 | 39.5859 | -7.8857 | 2.6 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.1 | 0.4 | 87.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2153 | 17 | 8 | 37 | 39.6424 | -7.9393 | -4.9 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.9 | 0.4 | 90.8 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2154 | 17 | 8 | 37 | 39.7075 | -8.3534 | -4.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 5.9 | 0.7 | 99.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2155 | 17 | 8 | 37 | 39.6326 | -7.8260 | 5.9 | 1 | 1 | 114 | 6.9 | 0.4 | 0.4 | 86.0 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 2156 | 17 | 8 | 50 | 39.9673 | -7.7508 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 2.2 | 11.4 | 0.4 | 79.9 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2157 | 17 | 9 | 10 | 39.6614 | -8.1648 | 3.7 | 1 | 1 | 78 | 0.6 | 2.4 | 0.4 | 121.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2158 | 17 | 9 | 17 | 40.3117 | -8.2732 | -4.6 | 1 | 1 | 78 | 2.2 | 6.7 | 0.4 | 68.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2159 | 17 | 9 | 24 | 39.8490 | -7.5963 | 4.7 | 1 | 1 | 114 | 7.5 | 0.4 | 0.4 | 93.9 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 2160 | 17 | 9 | 46 | 39.8238 | -7.6336 | 5.5 | 1 | 1 | 114 | 1.9 | 3.3 | 0.4 | 63.9 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 2161 | 17 | 9 | 48 | 39.6627 | -8.0291 | 4.4 | 1 | 1 | 78 | 0.4 | 5.0 | 0.4 | 59.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2162 | 17 | 9 | 55 | 39.6328 | -7.8485 | -4.8 | 1 | 1 | 114 | 1.2 | 0.4 | 0.4 | 92.1 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 2163 | 17 | 10 | 7 | 39.8605 | -7.5930 | 8.0 | 1 | 1 | 114 | 2.2 | 0.4 | 0.4 | 114.6 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 2164 | 17 | 10 | 16 | 39.9969 | -7.6739 | 5.6 | 1 | 1 | 114 | 1.4 | 0.4 | 0.4 | 115.2 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 2165 | 17 | 10 | 17 | 39.9955 | -7.6374 | 36.4 | 1 | 1 | 114 | 3.7 | 0.4 | 0.4 | 98.8 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 2166 | 17 | 10 | 17 | 39.9991 | -7.6880 | 7.2 | 1 | 1 | 114 | 1.8 | 0.4 | 0.4 | 115.9 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 2167 | 17 | 10 | 33 | 39.8686 | -7.9853 | 5.7 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 7.4 | 0.4 | 98.3 | 5 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2168 | 17 | 10 | 33 | 39.8656 | -7.5851 | 6.3 | 1 | 1 | 114 | 0.8 | 0.4 | 0.4 | 95.6 | 4 | 0 | CG | Validada |
| 2169 | 17 | 10 | 45 | 39.5909 | -7.8439 | 4.3 | 1 | 1 | 78 | 4.3 | 0.8 | 0.4 | 64.1 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2170 | 17 | 10 | 46 | 39.5975 | -7.8429 | -2.5 | 1 | 1 | 114 | 6.0 | 1.7 | 0.4 | 87.4 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 2171 | 17 | 10 | 46 | 39.5970 | -7.8452 | 11.0 | 1 | 1 | 114 | 4.8 | 0.4 | 0.4 | 86.7 | 6 | 1 | IC | Validada |
| 2172 | 17 | 11 | 29 | 39.6709 | -7.7769 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 28.2 | 5.3 | 0.5 | 98.6 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2173 | 17 | 11 | 34 | 39.7959 | -7.6512 | -3.4 | 1 | 1 | 114 | 0.2 | 1.7 | 0.4 | 66.9 | 3 | 0 | CG | Validada |
| 2174 | 17 | 11 | 35 | 39.5664 | -7.9061 | 3.7 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 0.9 | 0.4 | 86.6 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2175 | 17 | 11 | 35 | 39.5807 | -7.9864 | 2.9 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.5 | 0.4 | 89.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2176 | 17 | 11 | 53 | 39.9040 | -7.7394 | 4.7 | 1 | 1 | 78 | 5.6 | 3.5 | 0.5 | 112.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2177 | 17 | 12 | 14 | 39.9400 | -7.6890 | 5.3 | 1 | 1 | 78 | 5.8 | 0.5 | 0.4 | 62.4 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2178 | 17 | 12 | 20 | 39.8574 | -7.7116 | -5.1 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 3.4 | 0.6 | 85.6 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |

| ID | Hora (UTC) | | | Lat° (WGS84) | Lon° (WGS84) | Amp(kA) | Nbs | Nums | cal | x ² | Maxaxis (km) | Minaxis (km) | inclin (°) | Nbdf | IC | Tipo | Validação sistema |
|------|------------|----|----|-----------------|-----------------|---------|-----|------|-----|----------------|-----------------|-----------------|------------|------|----|------|----------------------|
| | HH | MM | SS | | | | | | | | | | | | | | |
| 2179 | 17 | 12 | 20 | 39.9424 | -7.8173 | 2.7 | 1 | 1 | 78 | 1.0 | 4.6 | 0.6 | 118.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2180 | 17 | 13 | 17 | 40.1865 | -7.8424 | 2.7 | 1 | 1 | 78 | 23.4 | 6.2 | 0.4 | 125.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| | 17 | 13 | 31 | 39.8475 | -7.6330 | -3.0 | 1 | 1 | 114 | 0.7 | 6.0 | 0.4 | 63.3 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 2182 | 17 | 13 | 45 | 40.0349 | -7.8175 | -2.9 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 0.9 | 0.4 | 57.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2183 | 17 | 13 | 45 | 39.9695 | -7.7564 | 5.2 | 1 | 1 | 114 | 2.3 | 0.4 | 0.4 | 95.2 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 2184 | 17 | 13 | 46 | 39.9635 | -7.7572 | 53.1 | 1 | 1 | 114 | 8.3 | 0.4 | 0.4 | 113.4 | 8 | 1 | IC | Validada |
| 2185 | 17 | 13 | 46 | 39.9603 | -7.6048 | 7.2 | 1 | 1 | 78 | 2.4 | 4.0 | 0.4 | 104.2 | 5 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2186 | 17 | 13 | 46 | 39.9916 | -7.7073 | -4.9 | 1 | 1 | 114 | 1.2 | 0.4 | 0.4 | 116.2 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 2187 | 17 | 13 | 46 | 39.8557 | -7.9215 | -6.1 | 1 | 1 | 114 | 3.8 | 0.4 | 0.4 | 94.2 | 4 | 0 | CG | Validada |
| 2188 | 17 | 13 | 46 | 39.5526 | -8.0017 | 2.4 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 4.1 | 0.5 | 89.0 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2189 | 17 | 13 | 46 | 39.5972 | -8.1023 | 5.5 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 11.0 | 0.4 | 149.1 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2190 | 17 | 13 | 50 | 40.1914 | -8.0308 | -4.9 | 1 | 1 | 78 | 2.6 | 30.3 | 0.4 | 160.7 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2191 | 17 | 14 | 5 | 40.0516 | -8.7043 | 8.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 10.1 | 1.1 | 116.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2192 | 17 | 14 | 12 | 39.6147 | -7.8427 | 5.1 | 1 | 1 | 114 | 1.5 | 0.4 | 0.4 | 92.7 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 2193 | 17 | 14 | 12 | 39.6152 | -7.7969 | 3.1 | 1 | 1 | 78 | 0.5 | 1.5 | 0.4 | 85.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2194 | 17 | 14 | 12 | 39.6433 | -7.8378 | 3.2 | 1 | 1 | 78 | 6.8 | 1.6 | 0.4 | 88.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2195 | 17 | 14 | 12 | 39.6313 | -7.8261 | 2.4 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 1.7 | 0.4 | 89.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2196 | 17 | 14 | 12 | 39.6668 | -7.7464 | 2.0 | 1 | 1 | 114 | 2.3 | 1.2 | 0.4 | 87.2 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 2197 | 17 | 14 | 12 | 39.6003 | -7.9533 | 2.6 | 1 | 1 | 114 | 1.1 | 2.4 | 0.4 | 90.5 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 2198 | 17 | 14 | 27 | 39.9581 | -7.5871 | -26.9 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 11.7 | 0.4 | 145.4 | 4 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2199 | 17 | 14 | 49 | 39.8181 | -7.6240 | -1.6 | 1 | 1 | 78 | 2.4 | 1.0 | 0.4 | 89.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| | 17 | 15 | 22 | 39.8751 | -7.5867 | -36.8 | 1 | 1 | 78 | 17.2 | 0.4 | 0.4 | 76.8 | 8 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2200 | 17 | 15 | 41 | 39.7920 | -7.7586 | -2.8 | 1 | 1 | 78 | 0.5 | 2.0 | 0.4 | 128.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2201 | 17 | 16 | 14 | 39.9375 | -7.8127 | -8.3 | 1 | 1 | 78 | 0.7 | 3.7 | 0.6 | 117.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2202 | 17 | 16 | 19 | 39.8291 | -7.8182 | 7.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 8.2 | 0.4 | 160.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2204 | 17 | 16 | 19 | 39.7487 | -7.7998 | 8.0 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 7.4 | 0.4 | 159.8 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2205 | 17 | 16 | 19 | 39.5474 | -8.0641 | 3.8 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.1 | 0.5 | 89.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2206 | 17 | 16 | 19 | 39.5849 | -7.9252 | -3.3 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.0 | 0.4 | 87.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2207 | 17 | 16 | 19 | 39.6483 | -8.0792 | -2.4 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.5 | 0.5 | 95.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2208 | 17 | 16 | 19 | 39.5905 | -8.0005 | 6.2 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 2.3 | 0.5 | 89.8 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2209 | 17 | 16 | 19 | 39.5845 | -7.8441 | -3.2 | 1 | 1 | 78 | 1.4 | 1.7 | 0.4 | 86.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2210 | 17 | 16 | 29 | 39.8875 | -7.6562 | -8.2 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 7.3 | 0.4 | 81.6 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2211 | 17 | 17 | 5 | 39.9099 | -7.5887 | 2.7 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 6.3 | 0.4 | 64.1 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2212 | 17 | 17 | 8 | 39.6032 | -8.1170 | 5.9 | 1 | 1 | 78 | 3.6 | 10.0 | 0.4 | 149.0 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2213 | 17 | 17 | 8 | 39.8912 | -7.7378 | 4.3 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.8 | 0.5 | 110.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2214 | 17 | 17 | 28 | 39.6999 | -7.7754 | -4.7 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 3.8 | 0.4 | 61.7 | 2 | 1 | IC | Validada |
| | 17 | 17 | 32 | 40.0800 | -7.8670 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 34.2 | 8.0 | 0.4 | 137.2 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2215 | 17 | 17 | 41 | 39.6430 | -7.7557 | 2.3 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 1.3 | 0.4 | 86.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2217 | 17 | 17 | 41 | 39.6576 | -8.2985 | -6.9 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.5 | 0.4 | 121.9 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2218 | 17 | 17 | 50 | 39.8801 | -7.6835 | 27.0 | 1 | 1 | 114 | 2.6 | 0.4 | 0.4 | 78.8 | 8 | 0 | CG | Validada |
| 2219 | 17 | 17 | 50 | 39.8912 | -7.6529 | 2.5 | 1 | 1 | 114 | 3.0 | 3.3 | 0.4 | 113.6 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 2220 | 17 | 17 | 50 | 40.0419 | -7.6918 | -9.4 | 1 | 1 | 114 | 2.3 | 0.4 | 0.4 | 119.4 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 2221 | 17 | 17 | 50 | 40.0276 | -7.7179 | -9.0 | 1 | 1 | 114 | 1.8 | 0.4 | 0.4 | 116.2 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 2222 | 17 | 17 | 50 | 40.0289 | -7.7198 | -15.6 | 2 | 1 | 114 | 1.3 | 0.4 | 0.4 | 113.4 | 7 | 0 | CG | Validada |
| 2223 | 17 | 17 | 56 | 39.8899 | -7.5800 | 7.3 | 1 | 1 | 114 | 3.5 | 0.4 | 0.4 | 114.6 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 2224 | 17 | 17 | 57 | 40.0782 | -8.1544 | 4.5 | 1 | 1 | 114 | 8.1 | 9.8 | 1.0 | 122.1 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 2225 | 17 | 17 | 58 | 39.7621 | -7.6343 | -12.6 | 1 | 1 | 114 | 9.8 | 0.4 | 0.4 | 77.4 | 8 | 0 | CG | Validada |
| | 17 | 18 | 13 | 39.9766 | -7.8856 | 2.9 | 1 | 1 | 78 | 37.18 | 5.7 | 0.8 | 120.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2226 | 17 | 18 | 13 | 40.0231 | -7.8374 | -3.8 | 1 | 1 | 78 | 0.7 | 10.8 | 0.8 | 126.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2228 | 17 | 18 | 20 | 39.6048 | -7.9724 | 5.5 | 1 | 1 | 78 | 0.7 | 8.0 | 0.4 | 152.2 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2229 | 17 | 18 | 20 | 39.7380 | -8.6498 | -15.7 | 1 | 1 | 78 | 0.9 | 44.2 | 0.4 | 122.3 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2230 | 17 | 18 | 31 | 39.7708 | -7.6334 | 3.5 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 4.3 | 0.4 | 61.9 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2231 | 17 | 18 | 31 | 39.7704 | -7.6592 | 6.8 | 1 | 1 | 114 | 4.6 | 0.4 | 0.4 | 113.5 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 2232 | 17 | 18 | 31 | 39.8123 | -7.8250 | 2.4 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 2.0 | 0.5 | 101.7 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 2233 | 17 | 19 | 7 | 39.5357 | -8.0161 | -4.9 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 99.0 | 0.5 | 88.9 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2234 | 17 | 19 | 11 | 39.9197 | -7.5768 | -7.0 | 1 | 1 | 114 | 0.9 | 0.4 | 0.4 | 114.3 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 2235 | 17 | 19 | 16 | 39.6097 | -7.9412 | -2.4 | 1 | 1 | 78 | 3.9 | 7.4 | 0.4 | 59.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2236 | 17 | 19 | 25 | 39.8801 | -7.6241 | 5.0 | 1 | 1 | 114 | 4.0 | 0.4 | 0.4 | 96.0 | 4 | 0 | CG | Validada |
| 2237 | 17 | 19 | 46 | 39.5914 | -7.9221 | -59.7 | 4 | 1 | 114 | 3.9 | 0.4 | 0.4 | 79.2 | 7 | 0 | CG | Validada |
| 2238 | 17 | 19 | 46 | 39.5920 | -7.8671 | -2.4 | 1 | 1 | 78 | 3.5 | 2.1 | 0.4 | 88.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2239 | 17 | 19 | 46 | 39.7410 | -7.7015 | 2.6 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.0 | 0.4 | 87.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2240 | 17 | 19 | 47 | 39.6573 | -8.3870 | -4.0 | 1 | 1 | 78 | 4.7 | 4.6 | 0.4 | 122.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2241 | 17 | 19 | 47 | 40.0434 | -7.7505 | 3.9 | 1 | 1 | 78 | 2.8 | 19.2 | 0.7 | 135.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2242 | 17 | 19 | 47 | 39.6578 | -8.0368 | -18.7 | 1 | 1 | 78 | 15.0 | 39.5 | 0.5 | 66.9 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |

| ID | Hora (UTC) HH MM SS | | | Lat° (WGS84) | Lon° (WGS84) | Amp(kA) | Nbs | Nums | cal | x ² | Maxaxis (km) | Minaxis (km) | inclin (°) | Nbdf | IC | Tipo | Validação sistema |
|------|------------------------|----|----|-----------------|-----------------|---------|-----|------|-----|----------------|-----------------|-----------------|------------|------|----|------|----------------------|
| | | | | | | | | | | 4 | | | | | | | |
| 2243 | 17 | 20 | 0 | 39.7762 | -7.6241 | -3.3 | 1 | 1 | 78 | 1.6 | 0.7 | 0.4 | 77.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2244 | 17 | 21 | 1 | 39.8931 | -7.6345 | -29.8 | 1 | 1 | 78 | 10.3 | 0.4 | 0.4 | 77.7 | 8 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2245 | 17 | 21 | 21 | 39.8956 | -7.7215 | 1.9 | 1 | 1 | 78 | 42.6.6 | 3.6 | 0.6 | 117.3 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2246 | 17 | 21 | 26 | 39.8488 | -7.5968 | -14.4 | 1 | 1 | 114 | 8.7 | 0.4 | 0.4 | 77.9 | 8 | 0 | CG | Validada |
| 2247 | 17 | 21 | 35 | 39.7599 | -8.0826 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.5 | 0.4 | 124.2 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2248 | 17 | 22 | 22 | 39.9319 | -7.7709 | 3.2 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 4.4 | 0.6 | 117.3 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 2249 | 17 | 22 | 32 | 39.9126 | -7.6070 | 7.9 | 1 | 1 | 114 | 0.3 | 0.4 | 0.4 | 96.8 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 2250 | 17 | 22 | 32 | 39.9847 | -7.7735 | 2.4 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 8.8 | 0.7 | 125.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2251 | 17 | 22 | 38 | 40.0203 | -8.2670 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 15.3 | 10.8 | 0.9 | 112.6 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2252 | 17 | 22 | 52 | 39.8904 | -7.6728 | 4.0 | 1 | 1 | 114 | 1.2 | 0.4 | 0.4 | 77.9 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 2253 | 17 | 22 | 52 | 39.9011 | -7.6489 | 3.4 | 1 | 1 | 114 | 1.6 | 4.1 | 0.4 | 117.3 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 2254 | 17 | 22 | 57 | 39.8842 | -7.7630 | 4.5 | 1 | 1 | 78 | 0.7 | 2.7 | 0.5 | 109.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2255 | 17 | 22 | 57 | 39.8273 | -7.6026 | 3.2 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.0 | 0.4 | 88.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2256 | 17 | 23 | 9 | 39.8862 | -7.6512 | -24.6 | 6 | 1 | 114 | 6.8 | 0.4 | 0.4 | 78.4 | 8 | 0 | CG | Validada |
| 2257 | 17 | 23 | 10 | 39.7944 | -7.7416 | 7.7 | 1 | 1 | 114 | 2.6 | 0.5 | 0.4 | 90.4 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 2258 | 17 | 23 | 10 | 39.7500 | -7.7389 | -5.5 | 1 | 1 | 114 | 2.4 | 0.4 | 0.4 | 113.4 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 2259 | 17 | 23 | 10 | 39.7243 | -7.7503 | 29.9 | 1 | 1 | 114 | 1.9 | 0.4 | 0.4 | 104.7 | 6 | 0 | CG | Validada |
| 2260 | 17 | 23 | 10 | 39.7335 | -7.6929 | 6.4 | 1 | 1 | 114 | 5.6 | 0.8 | 0.4 | 94.2 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 2261 | 17 | 23 | 10 | 39.7716 | -7.8506 | 4.7 | 1 | 1 | 114 | 1.0 | 1.0 | 0.4 | 123.1 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 2262 | 17 | 23 | 10 | 40.1002 | -7.9279 | -7.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 16.9 | 0.4 | 160.6 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2263 | 17 | 23 | 10 | 39.9819 | -7.7260 | -3.6 | 1 | 1 | 114 | 3.6 | 0.7 | 0.4 | 66.6 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 2264 | 17 | 23 | 10 | 39.7209 | -7.7690 | 3.1 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 1.2 | 0.4 | 90.6 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 2265 | 17 | 24 | 16 | 39.8601 | -7.5988 | -22.5 | 1 | 1 | 78 | 13.6 | 0.4 | 0.4 | 79.8 | 8 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2266 | 17 | 24 | 16 | 39.9452 | -7.7071 | -2.4 | 1 | 1 | 78 | 2.3 | 0.6 | 0.4 | 60.4 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2267 | 17 | 24 | 33 | 39.8522 | -7.6155 | -5.4 | 5 | 1 | 114 | 3.4 | 0.4 | 0.4 | 115.1 | 5 | 0 | CG | Validada |
| 2268 | 17 | 24 | 33 | 39.8933 | -7.8272 | -14.7 | 1 | 1 | 114 | 1.6 | 6.3 | 0.4 | 108.0 | 3 | 0 | CG | Validada |
| 2269 | 17 | 24 | 46 | 40.0299 | -7.6026 | -19.1 | 1 | 1 | 78 | 1.5 | 7.7 | 0.4 | 166.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2270 | 17 | 24 | 54 | 39.7925 | -7.6213 | 4.9 | 1 | 1 | 78 | 0.5 | 13.8 | 0.4 | 18.0 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2271 | 17 | 25 | 19 | 39.9459 | -7.6313 | 8.4 | 1 | 1 | 114 | 5.5 | 3.8 | 0.4 | 103.5 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 2272 | 17 | 25 | 19 | 39.9597 | -7.7146 | 7.6 | 1 | 1 | 114 | 1.5 | 0.4 | 0.4 | 115.4 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 2273 | 17 | 25 | 19 | 39.9730 | -7.7620 | 7.5 | 1 | 1 | 78 | 1.2 | 4.7 | 0.4 | 102.3 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2274 | 17 | 25 | 19 | 40.1073 | -7.7747 | 8.0 | 1 | 1 | 78 | 0.6 | 14.9 | 0.4 | 164.7 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2275 | 17 | 25 | 19 | 39.9300 | -7.7431 | 19.1 | 1 | 1 | 78 | 12.7 | 0.4 | 0.4 | 77.2 | 8 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2276 | 17 | 25 | 19 | 39.9504 | -7.7283 | 6.6 | 1 | 1 | 114 | 2.6 | 0.4 | 0.4 | 97.2 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 2277 | 17 | 25 | 27 | 39.8695 | -7.7479 | 5.1 | 1 | 1 | 78 | 0.4 | 2.2 | 0.4 | 106.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2278 | 17 | 25 | 27 | 39.7528 | -7.7983 | -2.6 | 1 | 1 | 114 | 3.5 | 0.7 | 0.4 | 64.9 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 2279 | 17 | 25 | 27 | 39.8625 | -7.6351 | 5.5 | 1 | 1 | 114 | 9.8 | 0.4 | 0.4 | 95.5 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 2280 | 17 | 25 | 46 | 39.6927 | -8.6236 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 10.7 | 0.4 | 85.9 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2281 | 17 | 26 | 1 | 39.8736 | -7.6114 | 4.1 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 4.2 | 0.4 | 63.9 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2282 | 17 | 26 | 1 | 39.5830 | -8.0795 | 5.1 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 2.4 | 0.4 | 118.4 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2283 | 17 | 26 | 16 | 40.0535 | -7.5926 | 4.9 | 1 | 1 | 78 | 6.1 | 9.9 | 0.4 | 18.5 | 4 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2284 | 17 | 26 | 16 | 40.0409 | -7.8029 | -4.9 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 13.0 | 0.8 | 130.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2285 | 17 | 26 | 16 | 39.8782 | -7.6335 | 5.1 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 6.6 | 0.4 | 101.7 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2286 | 17 | 26 | 38 | 39.8777 | -7.6496 | 4.9 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 0.5 | 0.4 | 75.0 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2287 | 17 | 26 | 38 | 39.8784 | -7.5827 | 5.8 | 1 | 1 | 114 | 0.2 | 0.4 | 0.4 | 77.3 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 2288 | 17 | 26 | 38 | 39.8706 | -7.6772 | 7.1 | 1 | 1 | 114 | 0.9 | 0.4 | 0.4 | 117.3 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 2289 | 17 | 26 | 38 | 39.8426 | -8.2966 | -11.4 | 1 | 1 | 78 | 4.5 | 8.4 | 0.9 | 80.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2290 | 17 | 27 | 13 | 39.8576 | -7.6292 | 10.6 | 1 | 1 | 114 | 0.7 | 0.4 | 0.4 | 94.8 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 2291 | 17 | 27 | 13 | 39.8452 | -7.5950 | 10.1 | 1 | 1 | 78 | 0.5 | 7.4 | 0.4 | 17.7 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2292 | 17 | 27 | 13 | 39.8413 | -7.6627 | 4.9 | 1 | 1 | 78 | 3.5 | 1.5 | 0.4 | 97.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2293 | 17 | 27 | 14 | 39.8348 | -7.5952 | -2.7 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 1.1 | 0.4 | 90.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2294 | 17 | 27 | 31 | 39.8558 | -7.6381 | -13.3 | 1 | 1 | 78 | 10.3 | 0.4 | 0.4 | 77.2 | 8 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2295 | 17 | 27 | 31 | 39.8759 | -7.6463 | -4.8 | 1 | 1 | 114 | 2.2 | 0.4 | 0.4 | 96.7 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 2296 | 17 | 27 | 31 | 39.8856 | -7.6604 | -18.0 | 5 | 1 | 114 | 5.1 | 0.8 | 0.4 | 151.5 | 8 | 0 | CG | Validada |
| 2297 | 17 | 27 | 32 | 39.8551 | -7.5911 | -2.1 | 1 | 1 | 78 | 1.8 | 1.6 | 0.4 | 102.5 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2298 | 17 | 27 | 33 | 39.9639 | -7.5920 | 4.7 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 17.2 | 0.4 | 166.7 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2299 | 17 | 27 | 35 | 39.9586 | -7.7163 | 5.3 | 1 | 1 | 78 | 0.9 | 6.1 | 0.4 | 103.0 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2300 | 17 | 27 | 47 | 39.8820 | -7.6227 | 3.5 | 1 | 1 | 114 | 0.9 | 5.3 | 0.4 | 63.6 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 2301 | 17 | 27 | 52 | 39.7672 | -7.7731 | 38.5 | 1 | 1 | 78 | 12.3 | 0.4 | 0.4 | 78.8 | 8 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2302 | 17 | 27 | 52 | 39.8338 | -7.6584 | -4.5 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 3.5 | 0.4 | 63.0 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |

| ID | Hora (UTC) HH MM SS | | | Lat° (WGS84) | Lon° (WGS84) | Amp(kA) | Nbs | Nums | cal | x ² | Maxaxis (km) | Minaxis (km) | inclin (°) | Nbdf | IC | Tipo | Validação sistema |
|------|------------------------|----|----|-----------------|-----------------|---------|-----|------|-----|----------------|-----------------|-----------------|------------|------|----|------|----------------------|
| 2303 | 17 | 27 | 52 | 39.7918 | -7.7505 | -2.8 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 1.4 | 0.4 | 95.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2304 | 17 | 27 | 53 | 39.7949 | -7.9728 | -3.0 | 1 | 1 | 114 | 0.8 | 2.8 | 0.5 | 103.7 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 2305 | 17 | 27 | 53 | 39.9291 | -7.6663 | -3.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.0 | 0.4 | 53.3 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2306 | 17 | 27 | 53 | 39.8355 | -7.9098 | -2.8 | 3 | 1 | 114 | 1.8 | 2.7 | 0.6 | 106.6 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 2307 | 17 | 28 | 6 | 39.6628 | -7.9141 | 3.9 | 1 | 1 | 114 | 2.8 | 4.9 | 0.4 | 22.4 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 2308 | 17 | 28 | 12 | 39.9987 | -8.0028 | 6.6 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 5.3 | 0.8 | 120.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2309 | 17 | 28 | 12 | 39.8167 | -7.6056 | 1.8 | 1 | 1 | 78 | 0.7 | 0.6 | 0.4 | 66.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2310 | 17 | 28 | 13 | 39.8641 | -7.6728 | -5.2 | 1 | 1 | 78 | 6.1 | 1.8 | 0.4 | 99.5 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2311 | 17 | 28 | 13 | 39.7861 | -7.6218 | -4.1 | 1 | 1 | 114 | 1.7 | 4.1 | 0.4 | 63.6 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 2312 | 17 | 28 | 26 | 39.9535 | -7.7453 | 2.7 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 6.0 | 0.6 | 122.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2313 | 17 | 28 | 40 | 39.8430 | -7.6644 | -36.0 | 6 | 1 | 114 | 5.6 | 0.4 | 0.4 | 80.0 | 8 | 0 | CG | Validada |
| 2314 | 17 | 28 | 40 | 39.8620 | -7.6367 | -11.8 | 1 | 1 | 78 | 10.4 | 0.4 | 0.4 | 77.2 | 8 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2315 | 17 | 28 | 40 | 39.8159 | -7.8669 | -7.2 | 1 | 1 | 78 | 0.7 | 1.2 | 0.4 | 126.5 | 5 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2316 | 17 | 28 | 41 | 39.8840 | -7.5948 | -4.5 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 3.8 | 0.4 | 64.2 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2317 | 17 | 28 | 54 | 39.8537 | -7.7733 | -5.3 | 1 | 1 | 78 | 5.2 | 1.8 | 0.4 | 99.2 | 4 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2318 | 17 | 28 | 54 | 39.7240 | -7.6904 | 1.4 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.3 | 0.4 | 91.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2319 | 17 | 28 | 54 | 39.7943 | -7.7019 | -15.2 | 1 | 1 | 114 | 1.5 | 0.7 | 0.4 | 104.5 | 5 | 0 | CG | Validada |
| 2320 | 17 | 29 | 12 | 39.9772 | -7.5999 | 8.3 | 1 | 1 | 114 | 10.6 | 0.4 | 0.4 | 115.4 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 2321 | 17 | 29 | 12 | 39.9689 | -7.6437 | 2.7 | 1 | 1 | 114 | 2.3 | 0.5 | 0.4 | 68.1 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 2322 | 17 | 29 | 46 | 39.9637 | -7.6674 | -113.9 | 1 | 1 | 78 | 7.2 | 32.0 | 0.9 | 148.7 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2323 | 17 | 29 | 46 | 39.8919 | -7.6433 | -87.2 | 9 | 1 | 114 | 0.1 | 0.5 | 0.4 | 30.0 | 4 | 0 | CG | Validada |
| 2324 | 17 | 30 | 25 | 39.7539 | -7.6626 | -3.2 | 1 | 1 | 78 | 1.4 | 4.6 | 0.4 | 62.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2325 | 17 | 30 | 35 | 39.9925 | -7.8491 | 4.9 | 1 | 1 | 78 | 0.6 | 5.5 | 0.7 | 123.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2326 | 17 | 30 | 35 | 39.8894 | -7.7102 | 3.1 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 5.5 | 0.4 | 63.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2327 | 17 | 30 | 36 | 39.8765 | -7.6360 | -1.9 | 1 | 1 | 114 | 0.8 | 0.5 | 0.4 | 79.8 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 2328 | 17 | 30 | 37 | 39.5563 | -7.9325 | 5.6 | 1 | 1 | 78 | 3.2 | 7.9 | 0.4 | 152.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2329 | 17 | 30 | 37 | 39.5389 | -7.9880 | 3.0 | 1 | 1 | 114 | 7.8 | 2.6 | 0.4 | 86.9 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 2330 | 17 | 30 | 37 | 39.5469 | -7.9563 | -6.4 | 1 | 1 | 78 | 0.7 | 2.9 | 0.4 | 58.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2331 | 17 | 31 | 23 | 39.8261 | -7.6053 | 5.8 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 4.4 | 0.4 | 100.7 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 2332 | 17 | 31 | 23 | 39.8545 | -7.8122 | -3.1 | 1 | 1 | 114 | 0.3 | 2.1 | 0.5 | 107.4 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 2333 | 17 | 31 | 23 | 39.7701 | -7.9577 | -2.5 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 1.6 | 0.4 | 38.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2334 | 17 | 31 | 52 | 40.3764 | -8.1857 | -9.7 | 1 | 1 | 78 | 2.3 | 24.8 | 1.5 | 136.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2335 | 17 | 32 | 0 | 39.5933 | -8.1405 | 5.1 | 1 | 1 | 78 | 5.7 | 11.6 | 0.4 | 149.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2336 | 17 | 32 | 0 | 40.1423 | -7.9662 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 99.0 | 21.6 | 5.9 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2337 | 17 | 32 | 32 | 39.8981 | -7.6959 | 3.4 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 5.5 | 0.4 | 63.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2338 | 17 | 32 | 32 | 39.9196 | -7.6020 | 4.7 | 1 | 1 | 78 | 0.3 | 3.9 | 0.4 | 64.1 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2339 | 17 | 32 | 32 | 39.9157 | -7.7186 | 5.3 | 1 | 1 | 114 | 2.5 | 0.4 | 0.4 | 115.1 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 2340 | 17 | 32 | 34 | 39.9887 | -7.6894 | 4.7 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 1.3 | 0.4 | 154.8 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 2341 | 17 | 33 | 7 | 39.9632 | -7.7788 | -4.9 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 5.5 | 0.6 | 121.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2342 | 17 | 33 | 7 | 39.9446 | -7.7498 | 3.3 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 4.7 | 0.5 | 120.7 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 2343 | 17 | 33 | 7 | 40.0043 | -7.9282 | 6.3 | 1 | 1 | 114 | 6.5 | 0.9 | 0.4 | 65.4 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 2344 | 17 | 33 | 7 | 40.0986 | -7.7370 | 3.2 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 7.0 | 0.4 | 64.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2345 | 17 | 33 | 46 | 39.9353 | -7.7757 | 5.7 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 6.1 | 0.6 | 117.7 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 2346 | 17 | 33 | 46 | 39.9040 | -7.7587 | 3.6 | 1 | 1 | 78 | 2.6 | 4.1 | 0.4 | 63.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2347 | 17 | 34 | 8 | 39.8721 | -7.6718 | -12.7 | 1 | 1 | 114 | 9.5 | 0.4 | 0.4 | 77.6 | 8 | 0 | CG | Validada |
| 2348 | 17 | 34 | 31 | 39.7939 | -7.6830 | -3.4 | 1 | 1 | 114 | 2.0 | 0.8 | 0.4 | 54.0 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 2349 | 17 | 34 | 31 | 39.8341 | -7.6494 | -54.4 | 5 | 1 | 114 | 2.3 | 0.4 | 0.4 | 78.9 | 6 | 0 | CG | Validada |
| 2350 | 17 | 35 | 2 | 39.7126 | -7.7438 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 99.0 | 12.8 | 1.3 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2351 | 17 | 35 | 2 | 39.8067 | -7.6214 | -1.5 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.1 | 0.4 | 94.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2352 | 17 | 35 | 23 | 39.7871 | -7.6316 | 4.4 | 1 | 1 | 78 | 1.6 | 11.4 | 0.4 | 82.9 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2353 | 17 | 35 | 28 | 39.7830 | -7.6711 | 4.5 | 1 | 1 | 78 | 0.4 | 15.0 | 0.4 | 17.4 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2354 | 17 | 35 | 28 | 39.7126 | -7.7735 | -3.3 | 1 | 1 | 78 | 0.9 | 5.2 | 0.4 | 60.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2355 | 17 | 35 | 28 | 39.8232 | -7.6602 | -4.3 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 3.6 | 0.4 | 63.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2356 | 17 | 36 | 34 | 39.8960 | -7.6270 | 2.5 | 1 | 1 | 78 | 6.8 | 4.5 | 0.4 | 118.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2357 | 17 | 36 | 34 | 39.5724 | -8.0309 | -4.3 | 1 | 1 | 78 | 4.4 | 2.9 | 0.5 | 28.6 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2358 | 17 | 36 | 34 | 39.9065 | -8.5206 | 3.2 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 15.5 | 0.9 | 110.3 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2359 | 17 | 36 | 34 | 39.8500 | -7.6630 | -18.2 | 5 | 1 | 114 | 6.5 | 0.4 | 0.4 | 79.6 | 8 | 0 | CG | Validada |
| 2360 | 17 | 36 | 35 | 39.6753 | -7.7410 | 3.0 | 1 | 1 | 78 | 3.2 | 1.6 | 0.5 | 30.4 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2361 | 17 | 36 | 46 | 39.7955 | -7.7939 | 2.4 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.8 | 0.4 | 99.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2362 | 17 | 36 | 46 | 39.7771 | -7.9055 | 41.7 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.4 | 0.4 | 95.4 | 4 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2363 | 17 | 36 | 46 | 39.7707 | -7.8159 | 35.5 | 1 | 1 | 114 | 4.1 | 0.4 | 0.4 | 79.4 | 5 | 0 | CG | Validada |
| 2364 | 17 | 36 | 47 | 39.8570 | -7.7046 | 2.2 | 1 | 1 | 78 | 5.5 | 1.8 | 0.4 | 105.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2365 | 17 | 36 | 47 | 39.8529 | -7.9309 | -3.6 | 1 | 1 | 78 | 1.4 | 3.0 | 0.6 | 108.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2366 | 17 | 36 | 47 | 39.8538 | -7.9635 | -5.3 | 1 | 1 | 114 | 3.5 | 0.4 | 0.4 | 89.4 | 4 | 0 | CG | Validada |
| 2367 | 17 | 37 | 20 | 39.7318 | -8.1691 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 4.3 | 49.0 | 0.7 | 7.6 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |

| ID | Hora (UTC) | | | Lat° (WGS84) | Lon° (WGS84) | Amp(kA) | Nbs | Nums | cal | x² | Maxaxis (km) | Minaxis (km) | inclin (°) | Nbdf | IC | Tipo | Validação sistema |
|------|------------|----|----|-----------------|-----------------|---------|-----|------|-----|------|-----------------|-----------------|------------|------|----|------|----------------------|
| | HH | MM | SS | | | | | | | | | | | | | | |
| 2368 | 17 | 37 | 33 | 39.8188 | -7.7113 | -52.0 | 1 | 1 | 78 | 10.4 | 0.4 | 0.4 | 78.5 | 8 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2369 | 17 | 37 | 33 | 39.8180 | -7.7043 | -34.7 | 3 | 1 | 114 | 6.8 | 0.4 | 0.4 | 79.6 | 8 | 0 | CG | Validada |
| 2370 | 17 | 37 | 33 | 39.8180 | -7.7048 | -25.9 | 1 | 1 | 78 | 10.1 | 0.4 | 0.4 | 79.6 | 8 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2371 | 17 | 37 | 48 | 39.9031 | -7.7048 | 2.8 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 0.6 | 0.4 | 59.2 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2372 | 17 | 38 | 23 | 39.8428 | -7.7260 | -33.3 | 6 | 1 | 114 | 4.0 | 0.4 | 0.4 | 80.3 | 8 | 0 | CG | Validada |
| 2373 | 17 | 38 | 24 | 39.8473 | -7.6612 | -6.5 | 1 | 1 | 114 | 4.9 | 2.6 | 0.4 | 90.0 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 2374 | 17 | 38 | 24 | 39.8958 | -8.0840 | -6.0 | 1 | 1 | 78 | 7.9 | 9.2 | 0.4 | 97.6 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2375 | 17 | 38 | 24 | 39.8233 | -7.7553 | -5.9 | 1 | 1 | 78 | 0.5 | 7.9 | 0.4 | 82.4 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2376 | 17 | 38 | 24 | 39.9080 | -7.6252 | -5.0 | 1 | 1 | 78 | 1.1 | 3.7 | 0.4 | 63.6 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2377 | 17 | 38 | 24 | 40.0136 | -8.5888 | 10.4 | 1 | 1 | 78 | 9.0 | 8.8 | 1.0 | 114.2 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2378 | 17 | 39 | 45 | 39.9264 | -7.6596 | 4.1 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 4.4 | 0.4 | 63.8 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2379 | 17 | 39 | 45 | 40.0213 | -7.6821 | 6.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 9.1 | 0.4 | 20.0 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2380 | 17 | 39 | 45 | 39.9401 | -7.8919 | 7.8 | 1 | 1 | 78 | 2.3 | 10.6 | 0.4 | 120.1 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2381 | 17 | 39 | 45 | 39.8946 | -7.6678 | 4.8 | 1 | 1 | 78 | 1.1 | 3.9 | 0.4 | 63.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2382 | 17 | 39 | 46 | 40.0209 | -7.6362 | -3.4 | 1 | 1 | 114 | 0.4 | 4.5 | 0.4 | 64.4 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 2383 | 17 | 41 | 33 | 39.9379 | -7.6534 | 8.3 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 0.5 | 0.4 | 69.2 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 2384 | 17 | 41 | 33 | 39.9241 | -7.6670 | 3.6 | 1 | 1 | 78 | 1.5 | 5.3 | 0.4 | 64.1 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2385 | 17 | 41 | 33 | 39.9651 | -7.7680 | 3.7 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 6.6 | 0.6 | 122.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2386 | 17 | 43 | 39 | 39.9339 | -7.6876 | 3.1 | 1 | 1 | 78 | 1.3 | 0.5 | 0.4 | 64.1 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2387 | 17 | 43 | 39 | 39.9253 | -7.6580 | 6.5 | 1 | 1 | 114 | 2.7 | 0.4 | 0.4 | 96.5 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 2388 | 17 | 43 | 39 | 39.8363 | -7.5966 | 1.6 | 1 | 1 | 78 | 1.8 | 1.2 | 0.4 | 93.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2389 | 17 | 43 | 39 | 39.9179 | -7.6830 | 5.0 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 3.9 | 0.4 | 63.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2390 | 17 | 44 | 38 | 40.2803 | -8.0990 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.7 | 52.0 | 0.8 | 132.8 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2391 | 17 | 44 | 38 | 39.8677 | -8.2046 | -5.6 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 5.0 | 0.7 | 109.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2392 | 17 | 44 | 39 | 39.6601 | -7.8946 | 3.5 | 1 | 1 | 78 | 6.2 | 1.9 | 0.4 | 92.3 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2393 | 17 | 44 | 39 | 39.6818 | -7.8788 | 20.4 | 1 | 1 | 114 | 2.2 | 0.4 | 0.4 | 112.8 | 5 | 0 | CG | Validada |
| 2394 | 17 | 44 | 39 | 39.7965 | -7.9803 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 99.0 | 11.7 | 161.9 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2395 | 17 | 44 | 39 | 39.7883 | -7.9545 | 4.0 | 3 | 1 | 114 | 1.0 | 1.5 | 0.4 | 39.9 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 2396 | 17 | 44 | 39 | 39.7275 | -7.7208 | 2.1 | 1 | 1 | 78 | 2.1 | 1.1 | 0.4 | 89.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2397 | 17 | 44 | 39 | 39.7028 | -7.7484 | 4.4 | 1 | 1 | 78 | 9.0 | 8.8 | 0.4 | 95.6 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2398 | 17 | 44 | 39 | 39.8727 | -7.7366 | -4.7 | 1 | 1 | 78 | 4.2 | 1.4 | 0.4 | 134.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2399 | 17 | 44 | 39 | 39.6031 | -7.8327 | 2.4 | 1 | 1 | 78 | 3.6 | 2.2 | 0.4 | 89.0 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2400 | 17 | 44 | 39 | 39.8033 | -8.0244 | -2.9 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 1.7 | 0.4 | 41.5 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2401 | 17 | 44 | 39 | 39.9367 | -8.1399 | -4.9 | 1 | 1 | 78 | 1.0 | 5.8 | 0.8 | 112.8 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2402 | 17 | 44 | 39 | 39.7755 | -7.7960 | 7.1 | 1 | 1 | 78 | 2.1 | 11.2 | 0.4 | 19.6 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2403 | 17 | 44 | 39 | 39.7533 | -7.6488 | 4.2 | 1 | 1 | 114 | 2.2 | 0.4 | 0.4 | 88.7 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 2404 | 17 | 44 | 40 | 39.9488 | -8.1075 | -5.5 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 1.7 | 0.4 | 149.8 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 2405 | 17 | 44 | 41 | 40.1381 | -7.8449 | 1.8 | 1 | 1 | 78 | 1.0 | 1.6 | 0.4 | 59.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2406 | 17 | 45 | 17 | 39.9454 | -7.7332 | 3.2 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 6.1 | 0.5 | 121.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2407 | 17 | 45 | 17 | 40.0008 | -8.0094 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 18.2 | 0.4 | 100.5 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2408 | 17 | 45 | 19 | 39.5387 | -8.2760 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 26.9 | 13.6 | 0.7 | 77.7 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2409 | 17 | 45 | 25 | 39.7742 | -8.1435 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 99.0 | 23.8 | 114.8 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2410 | 17 | 46 | 37 | 39.9187 | -7.6335 | 4.8 | 1 | 1 | 114 | 0.6 | 0.4 | 0.4 | 78.9 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 2411 | 17 | 46 | 37 | 39.9564 | -7.9115 | 4.2 | 1 | 1 | 78 | 41.8 | 4.8 | 0.7 | 117.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2412 | 17 | 51 | 39 | 39.9127 | -7.8775 | 3.7 | 1 | 1 | 78 | 4.4 | 78.5 | 1.3 | 4.8 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2413 | 17 | 53 | 36 | 39.7986 | -7.6716 | 5.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 0.7 | 0.4 | 56.5 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2414 | 17 | 53 | 36 | 39.7412 | -7.6544 | 6.2 | 1 | 1 | 78 | 0.7 | 9.4 | 0.4 | 162.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2415 | 17 | 53 | 36 | 39.7577 | -7.7019 | 8.9 | 1 | 1 | 114 | 2.0 | 0.4 | 0.4 | 115.8 | 4 | 0 | CG | Validada |
| 2416 | 17 | 53 | 36 | 39.7384 | -7.7030 | 4.9 | 1 | 1 | 114 | 1.9 | 0.4 | 0.4 | 89.9 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 2417 | 17 | 53 | 36 | 39.9323 | -7.6063 | 6.3 | 1 | 1 | 78 | 5.0 | 0.4 | 0.4 | 36.8 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2418 | 17 | 53 | 36 | 39.9505 | -8.2428 | -3.0 | 1 | 1 | 114 | 2.8 | 7.8 | 0.8 | 114.7 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 2419 | 17 | 53 | 36 | 39.9216 | -7.6112 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.4 | 5.2 | 0.4 | 152.3 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2420 | 17 | 53 | 36 | 39.7467 | -7.7310 | 3.5 | 1 | 1 | 114 | 2.6 | 1.1 | 0.4 | 89.4 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 2421 | 17 | 53 | 36 | 39.8558 | -7.7995 | -3.7 | 1 | 1 | 78 | 3.3 | 5.1 | 0.4 | 62.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2422 | 17 | 59 | 41 | 39.9042 | -7.7291 | 9.5 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 6.9 | 0.4 | 81.6 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2423 | 17 | 59 | 41 | 39.9090 | -7.5952 | -2.4 | 1 | 1 | 78 | 3.1 | 0.5 | 0.4 | 65.5 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2424 | 17 | 59 | 41 | 39.9385 | -7.6336 | -16.7 | 1 | 1 | 78 | 2.9 | 1.8 | 0.4 | 143.8 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2425 | 17 | 59 | 41 | 39.9191 | -7.7386 | -8.5 | 1 | 1 | 114 | 0.5 | 0.5 | 0.4 | 89.0 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 2426 | 17 | 59 | 41 | 39.8793 | -7.7283 | -2.4 | 1 | 1 | 114 | 2.6 | 0.7 | 0.4 | 56.1 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 2427 | 17 | 59 | 41 | 39.9195 | -7.7382 | -6.9 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 0.5 | 0.4 | 88.5 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 2428 | 18 | 2 | 37 | 39.7219 | -8.0344 | -4.3 | 1 | 1 | 78 | 2.7 | 11.8 | 0.4 | 93.2 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2429 | 18 | 5 | 59 | 39.9726 | -8.1789 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 19.4 | 0.4 | 122.7 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2430 | 18 | 7 | 32 | 40.1270 | -8.1424 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 18.9 | 0.7 | 49.9 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2431 | 18 | 7 | 51 | 39.5405 | -8.1360 | -2.6 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 7.6 | 0.6 | 25.6 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |

| ID | Hora (UTC) HH MM SS | | | Lat° (WGS84) | Lon° (WGS84) | Amp(kA) | Nbs | Nums | cal | x ² | Maxaxis (km) | Minaxis (km) | inclin (°) | Nbdf | IC | Tipo | Validação sistema |
|------|------------------------|----|----|-----------------|-----------------|---------|-----|------|-----|----------------|-----------------|-----------------|------------|------|----|------|----------------------|
| 2432 | 18 | 12 | 31 | 39.5691 | -7.9298 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 8.1 | 0.5 | 45.0 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2433 | 18 | 13 | 3 | 39.8756 | -7.8020 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 21.8 | 0.8 | 90.0 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2434 | 18 | 13 | 34 | 39.8166 | -8.4933 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 26.5 | 0.8 | 58.4 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2435 | 18 | 16 | 1 | 39.5831 | -8.3526 | 6.7 | 1 | 1 | 114 | 6.2 | 9.6 | 0.4 | 146.7 | 2 | 0 | CG | Validada |
| 2436 | 18 | 25 | 51 | 40.0443 | -8.1027 | -4.7 | 1 | 1 | 78 | 7.7 | 13.1 | 0.4 | 28.3 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2437 | 18 | 41 | 16 | 40.1530 | -7.7901 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 22.7 | 0.8 | 90.0 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2438 | 18 | 43 | 48 | 39.8526 | -7.7414 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.7 | 54.9 | 8.2 | 5.8 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2439 | 18 | 47 | 36 | 39.7029 | -7.8193 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 9.7 | 25.1 | 0.8 | 82.6 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2440 | 18 | 49 | 33 | 40.1855 | -8.5684 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 33.7 | 0.9 | 53.3 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2441 | 18 | 54 | 33 | 39.5244 | -8.2751 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 99.0 | 18.8 | 172.8 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2442 | 18 | 55 | 4 | 39.7338 | -8.2798 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 9.6 | 0.6 | 68.7 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2443 | 19 | 16 | 35 | 39.7622 | -8.3618 | -6.4 | 1 | 1 | 78 | 1.8 | 9.6 | 0.4 | 84.3 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2444 | 19 | 17 | 6 | 39.8621 | -7.6021 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 5.3 | 13.2 | 0.4 | 79.7 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2445 | 19 | 18 | 30 | 40.0043 | -8.1129 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 14.7 | 0.9 | 92.2 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2446 | 19 | 21 | 25 | 39.8842 | -7.7665 | 7.2 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 10.3 | 0.4 | 81.6 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2447 | 19 | 30 | 59 | 39.8540 | -7.8825 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 16.3 | 0.4 | 118.5 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2448 | 19 | 32 | 4 | 39.5245 | -8.0943 | 4.4 | 1 | 1 | 78 | 5.6 | 14.3 | 0.4 | 86.5 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2449 | 19 | 35 | 39 | 39.9758 | -8.3614 | -4.6 | 1 | 1 | 114 | 3.4 | 2.6 | 0.4 | 49.6 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 2450 | 19 | 36 | 37 | 40.0238 | -8.3017 | -3.8 | 1 | 1 | 114 | 1.0 | 1.3 | 0.4 | 64.9 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 2451 | 19 | 36 | 47 | 40.2398 | -8.3875 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 23.5 | 0.6 | 130.5 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2452 | 19 | 37 | 9 | 40.1289 | -7.8791 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 39.4 | 0.4 | 88.1 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2453 | 19 | 39 | 29 | 39.5500 | -8.0389 | 4.1 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 5.8 | 0.4 | 117.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2454 | 19 | 45 | 37 | 39.8930 | -8.3257 | -3.2 | 1 | 1 | 114 | 0.8 | 1.1 | 0.4 | 63.5 | 3 | 0 | CG | Validada |
| 2455 | 19 | 45 | 37 | 39.8928 | -8.2772 | -3.9 | 1 | 1 | 78 | 1.0 | 7.6 | 0.4 | 62.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2456 | 19 | 45 | 46 | 39.9609 | -8.2636 | -2.9 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 2.5 | 0.4 | 48.5 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2457 | 19 | 46 | 5 | 40.0155 | -8.4076 | -1.7 | 1 | 1 | 114 | 0.5 | 4.8 | 0.4 | 51.1 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 2458 | 19 | 47 | 52 | 40.1129 | -8.3203 | -2.2 | 1 | 1 | 114 | 4.7 | 3.5 | 0.4 | 54.2 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 2459 | 19 | 47 | 53 | 40.1125 | -8.2002 | -2.8 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 2.5 | 0.4 | 54.5 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 2460 | 19 | 48 | 58 | 39.5867 | -7.8334 | 0.6 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 99.0 | 2.8 | 45.1 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2461 | 19 | 49 | 20 | 39.7913 | -7.9226 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 23.4 | 0.4 | 154.1 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2462 | 19 | 49 | 36 | 39.6811 | -7.7005 | -3.1 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 99.0 | 1.4 | 46.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2463 | 19 | 50 | 43 | 40.0323 | -8.3777 | -3.2 | 1 | 1 | 114 | 4.6 | 3.2 | 0.4 | 52.3 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 2464 | 19 | 50 | 43 | 39.9677 | -8.3842 | -9.8 | 1 | 1 | 114 | 1.4 | 0.4 | 0.4 | 88.0 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 2465 | 19 | 50 | 43 | 39.9748 | -8.3741 | -4.7 | 1 | 1 | 114 | 1.6 | 0.4 | 0.4 | 113.9 | 4 | 0 | CG | Validada |
| 2466 | 19 | 50 | 51 | 39.5645 | -8.0516 | 3.0 | 1 | 1 | 78 | 5.4 | 4.5 | 0.4 | 117.2 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2467 | 19 | 51 | 42 | 39.9575 | -8.2847 | -4.3 | 1 | 1 | 114 | 4.0 | 1.1 | 0.4 | 65.1 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 2468 | 19 | 51 | 42 | 39.9337 | -8.3260 | -4.7 | 1 | 1 | 114 | 3.3 | 1.1 | 0.4 | 64.9 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 2469 | 19 | 53 | 6 | 40.0393 | -8.4552 | -4.5 | 1 | 1 | 114 | 0.2 | 3.0 | 0.4 | 52.5 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 2470 | 19 | 53 | 22 | 39.9735 | -8.6194 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 8.0 | 15.4 | 0.5 | 128.3 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2471 | 19 | 54 | 23 | 39.9556 | -8.2556 | -7.1 | 1 | 1 | 78 | 5.5 | 10.8 | 0.4 | 30.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2472 | 19 | 54 | 23 | 39.8973 | -8.2092 | -5.8 | 2 | 1 | 114 | 2.9 | 0.5 | 0.4 | 116.2 | 4 | 0 | CG | Validada |
| 2473 | 19 | 55 | 44 | 39.8849 | -8.3082 | -3.2 | 1 | 1 | 78 | 1.6 | 2.8 | 0.4 | 46.7 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2474 | 19 | 55 | 44 | 39.8700 | -8.3277 | -2.7 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 3.1 | 0.4 | 45.9 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 2475 | 19 | 55 | 44 | 39.9404 | -8.2374 | -3.0 | 1 | 1 | 114 | 0.3 | 2.5 | 0.4 | 48.5 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 2476 | 19 | 55 | 45 | 39.8949 | -8.3059 | -9.0 | 1 | 1 | 114 | 1.7 | 0.4 | 0.4 | 112.8 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 2477 | 19 | 58 | 9 | 39.5848 | -7.9178 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 2.2 | 14.1 | 0.4 | 130.8 | 2 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2478 | 19 | 58 | 49 | 40.0741 | -8.3496 | -7.5 | 1 | 1 | 114 | 0.4 | 0.4 | 0.4 | 114.3 | 5 | 1 | IC | Validada |
| 2479 | 19 | 58 | 49 | 40.0760 | -8.2440 | 2.8 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 2.6 | 0.4 | 53.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2480 | 19 | 58 | 49 | 40.1021 | -8.3839 | -6.6 | 1 | 1 | 114 | 2.0 | 2.1 | 0.4 | 148.3 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 2481 | 20 | 9 | 47 | 39.8727 | -8.6460 | 2.0 | 1 | 1 | 78 | 3.4 | 7.2 | 0.5 | 48.4 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2482 | 20 | 14 | 23 | 40.0389 | -8.4127 | 2.4 | 1 | 1 | 114 | 1.1 | 4.0 | 0.4 | 53.3 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 2483 | 20 | 18 | 54 | 39.9586 | -8.4026 | 3.9 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 3.0 | 0.4 | 49.6 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 2484 | 20 | 26 | 52 | 39.9784 | -7.6105 | -1.5 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 99.0 | 3.2 | 141.3 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2485 | 20 | 30 | 8 | 39.9978 | -8.4282 | 4.4 | 1 | 1 | 114 | 1.0 | 1.3 | 0.4 | 65.8 | 3 | 1 | IC | Validada |
| 2486 | 20 | 30 | 8 | 40.0421 | -8.3685 | 1.8 | 1 | 1 | 114 | 3.0 | 4.0 | 0.4 | 51.9 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 2487 | 20 | 30 | 8 | 39.9915 | -8.4046 | 6.3 | 1 | 1 | 114 | 0.6 | 0.4 | 0.4 | 91.1 | 4 | 0 | CG | Validada |
| 2488 | 20 | 39 | 17 | 39.9364 | -7.7914 | 2.9 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 99.0 | 2.2 | 175.8 | 4 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2489 | 20 | 53 | 15 | 39.9871 | -7.7631 | 5.2 | 1 | 1 | 114 | 1.5 | 0.4 | 0.4 | 96.2 | 4 | 1 | IC | Validada |
| 2490 | 20 | 59 | 30 | 39.9925 | -8.1308 | 5.1 | 1 | 1 | 78 | 0.0 | 6.1 | 0.8 | 118.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2491 | 20 | 59 | 30 | 39.9168 | -7.8364 | 3.1 | 1 | 1 | 114 | 0.0 | 3.9 | 0.6 | 113.5 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 2492 | 21 | 2 | 37 | 39.8953 | -7.9023 | 3.4 | 1 | 1 | 78 | 2.5 | 6.5 | 0.4 | 63.0 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2493 | 21 | 5 | 40 | 40.0089 | -7.7057 | 2.7 | 1 | 1 | 78 | 0.1 | 7.3 | 0.4 | 64.9 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2494 | 21 | 6 | 54 | 39.9560 | -7.8602 | 3.8 | 1 | 1 | 114 | 0.1 | 5.0 | 0.7 | 118.1 | 2 | 1 | IC | Validada |
| 2495 | 21 | 12 | 45 | 39.5962 | -8.4903 | -3.5 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 10.5 | 0.6 | 33.8 | 3 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2496 | 22 | 25 | 18 | 39.9107 | -7.6283 | 2.8 | 1 | 1 | 78 | 0.2 | 6.7 | 0.4 | 64.1 | 2 | 1 | IC | Rejeitada |
| 2497 | 22 | 29 | 18 | 40.0513 | -7.7132 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 3.7 | 99.0 | 5.7 | 179.9 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |
| 2498 | 23 | 8 | 32 | 40.3263 | -7.9701 | 0.0 | 1 | 1 | 78 | 2.6 | 99.0 | 4.1 | 144.4 | 3 | 0 | CG | Rejeitada |

