Importação do ficheiro com os parâmetros dos sistemas de coordenadas

File

Tools

Coordinate Systems

Import

Seleccionar o ficheiro TRFSET.DAT

Import

Importação do ficheiro com os parâmetros do modelo de geóide

File

Tools

Coordinate Systems

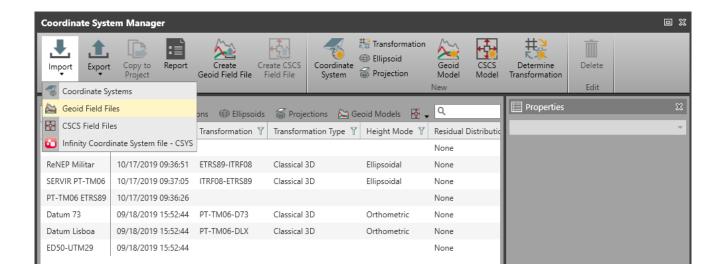
Manager

Import

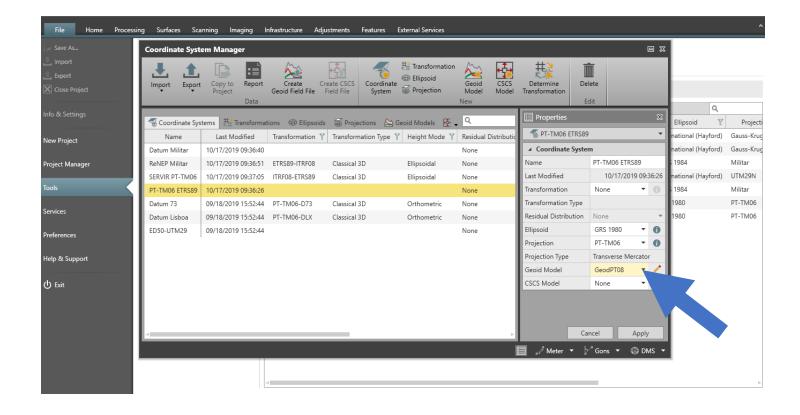
Geoid field files

Seleccionar o ficheiro GeodPT08

Import



Associar ao sistema PT-TM06 ETRS89 o modelo de geóide GeodPT08

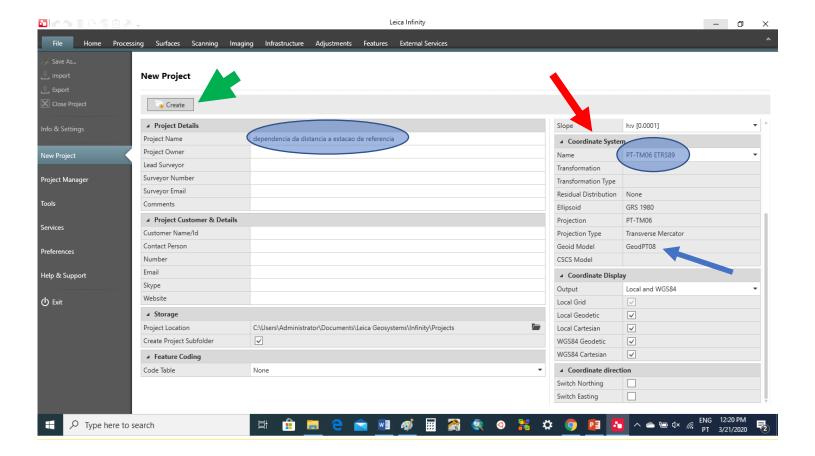


Efectuar download dos ficheiros de dados do ponto P

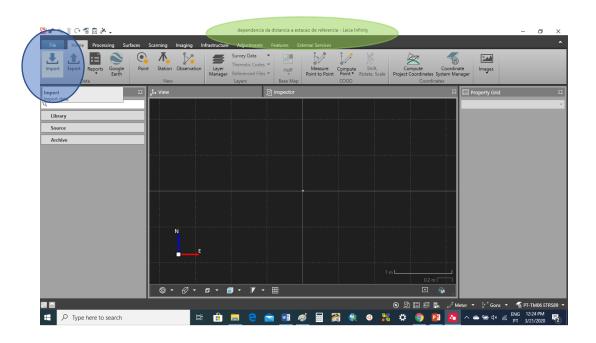
Efectuar download dos ficheiros das estações da rede RENEP contemporâneos com os ficheiros de dados do ponto P

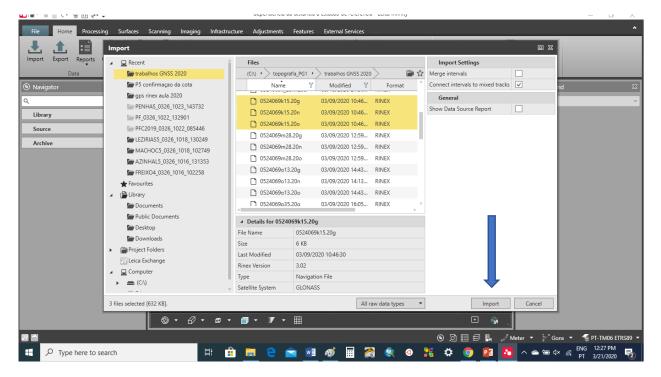
Estudo da dependência dos resultados da distância do ponto P à estação de referência

Criar um projecto novo no Leica Infinity



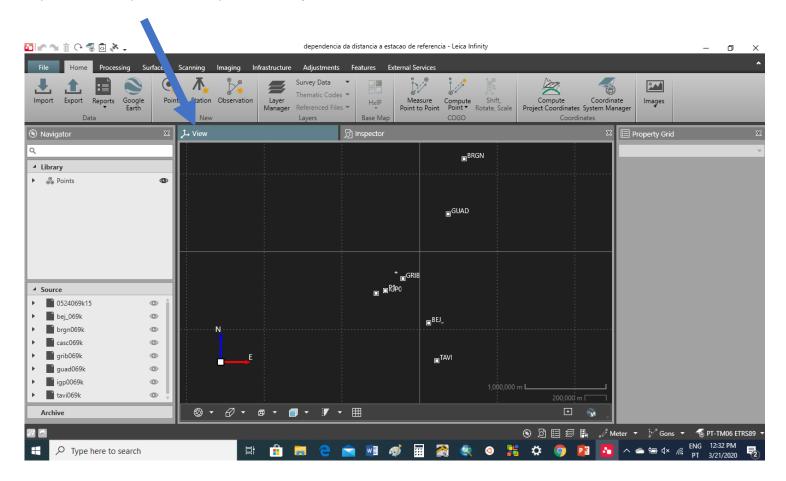
Importar os ficheiros anteriores para o Leica Infinity

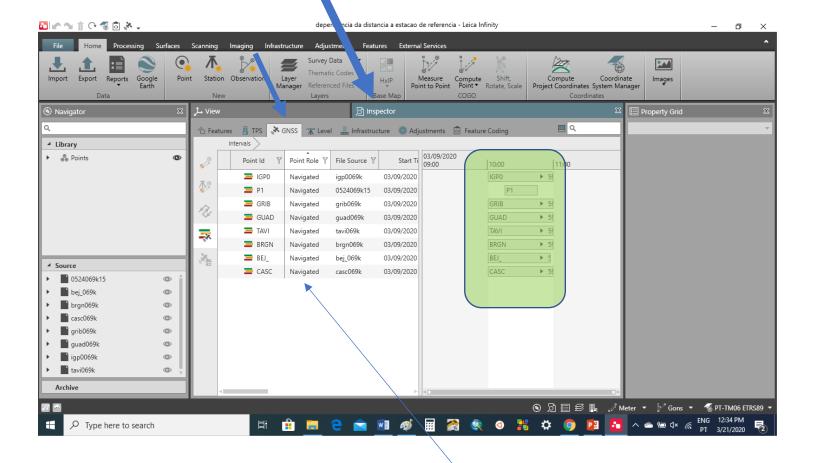




Ficheiros .20o, 20n e 20g obtidos no ponto P

Repetir o mesmo procedimento para as 7 estações de referência.





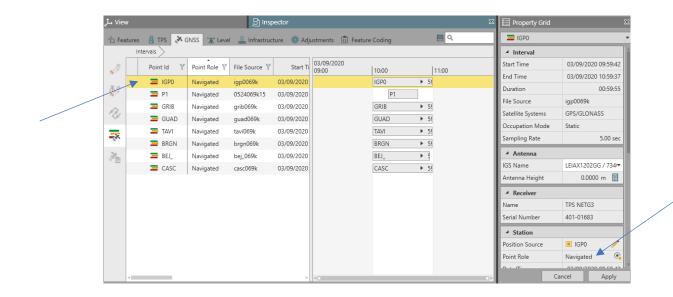
Em Inspector, GNSS, obtém-se uma representação temporal dos 7 pontos

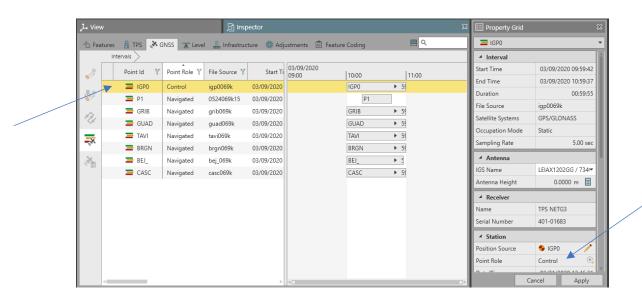
Após a importação dos dados, é atribuído a todos os pontos o Point Role <u>Navigated</u>. Como se pode ver na página 7 do Leica infinity User Guide v3.1.1, é possível atribuir aos pontos diversos Point Role, de acordo com a respectiva importância.

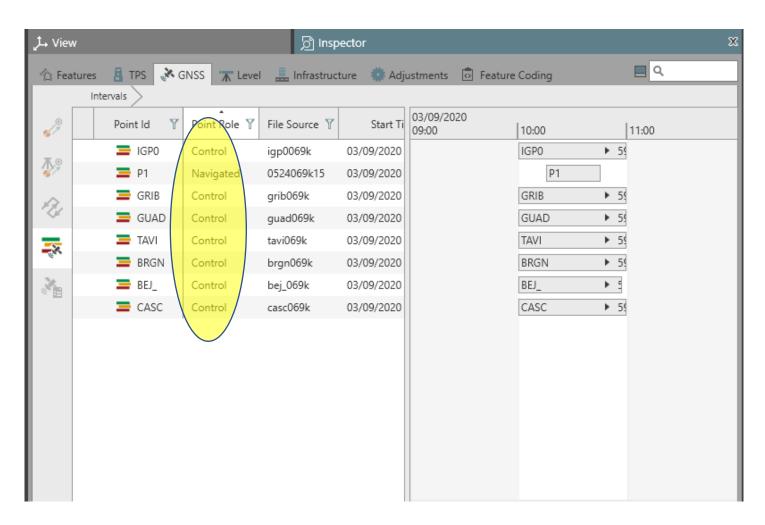
Sym- bol	Point Role	Description			
•	Control point (not fixed in adjustment)	This is a Control point that is not considered for adjustment and not fixed.			
•	1D Control point (fixed in height)	This is a 1D Control point that is considered for adjustment, fixed only in height.			
•	2D Control point (fixed in posi- tion)	This is a 2D Control point that is considered for adjustment, fixed only in position.			
•	3D Control point (fixed in position and height)	This is a 3D Control point that is considered for adjustment and fixed in position and height.			
0	Adjusted meas- ured point	This is a measured point that has been adjusted by least squares method or in a traverse compu- tation. The Adjusted Least Squares point role will include the adjustment method 3D, 2D or 1D.			
A _D	Station Setup	This is a point on which a station setup exists after import of field data.			
0	Averaged Point	This point is derived by averaging two or more measured points.			

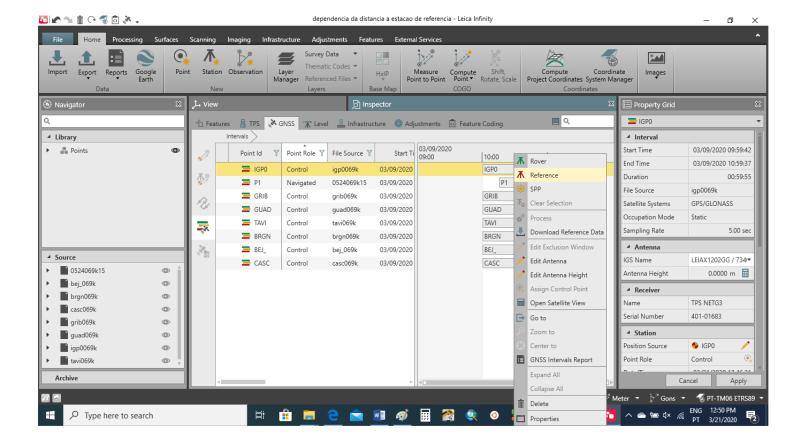
Sym- bol	Point Role	Description
×	TPS reduced measurement	This point is generated from the reduced obser- vation computed from sets of angles, reduced foresights or a traverse.
0	TP5 measured with reflector	This is a point that has been measured using a reflector.
0	TPS measured reflectorless	This is a reflectorless measured point.
0	TPS measured	This is a point that has been measured without instrument EDM information. Typically, such points are imported from XML.
•	TPS measured Setup point (with reflector)	This is a Control point used in a Setup application and a measurement has been taken with reflec- tor EDM.
%	TP5 measured Setup point (reflectorless)	This is a Control point used in a Setup application and a measurement has been taken with reflec- torless EDM.
+	Fixed RTK/Fixed PP	This is a GNSS RTK measured or post-processed phase fixed point (most accurate).
×	xRTK/Widelane PP	This is GNSS xRTK measured or a Widelane post- processed phase fixed point.
×	PPP converged	This is a GNSS point measured with Precise Point Positioning, final position converged.
	Float RTK/Float PP	This is a GNSS RTK measured or post-processed point with float solution (less accurate).
	PPP converging	This is a GNSS point being measured with Precise Point Positioning, final position not yet con- verged.
€	Code RTK/Code pp	This is a GNSS RTK measured or post-processed point with code solution (least accurate).
	Navigated RTK/ Navigated PP	This is a GNSS RTK measured or post-processed point with lower accuracy. It is measured without
•		using a reference station. GNSS point roles have got a green background ndicates a tilted measurement.
+	GNSS Measured	This is a measured GNSS point with unknown solution type. Typically, such points are imported from XML or SKI ASCII.
₽.	GNSS Track Post Processed	This is a post-processed GNSS Track (using a reference station).

Trata-se assim de alterar o Point Role das estações de referência para Control:

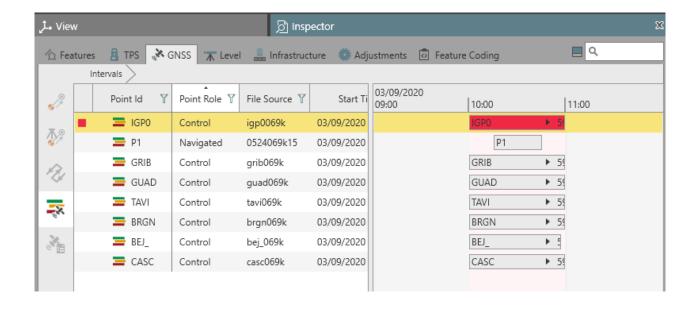




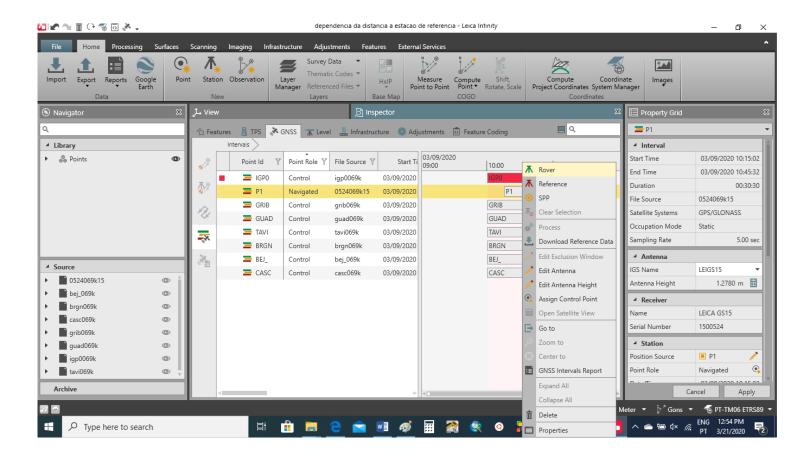


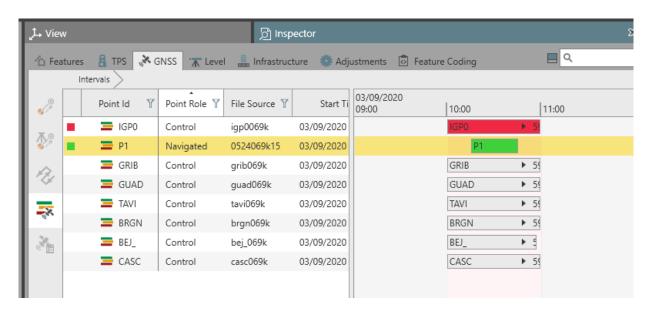


Com o botão do lado direito do rato em cima da linha da estação de referência IGPO, selecionar Reference.

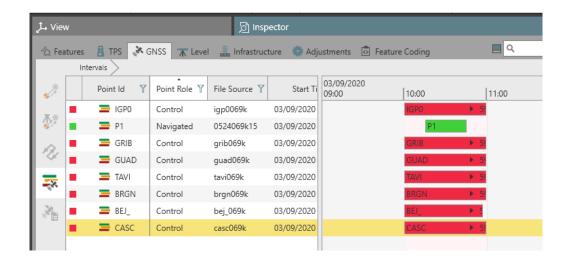


Com o botão do lado direito do rato em cima da linha do ponto P, selecionar Rover

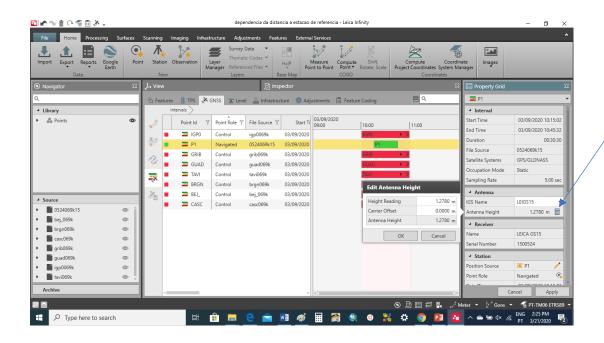




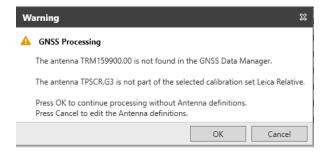
Repetir este procedimento para as restantes estações de referência.



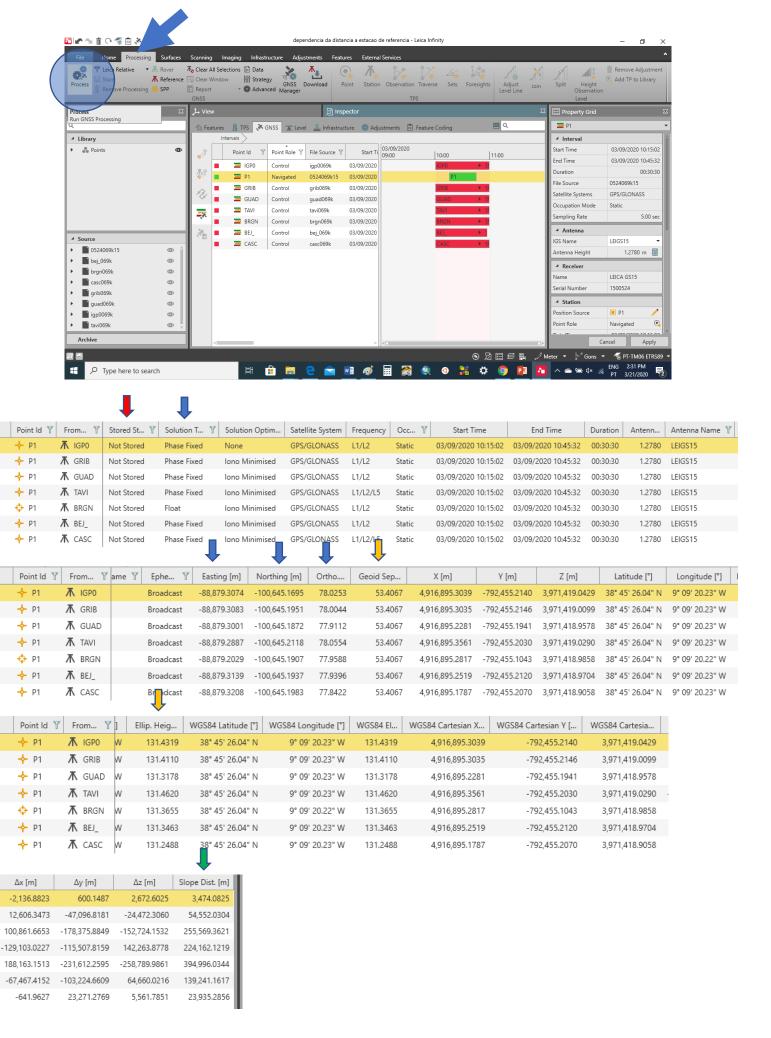
Antes de efectuar o processamento, é possível editar alguns campos de cada estação, como por exemplo a altura da antena, no caso de não ter sido introduzido o valor correcto durante a recolha dos dados:



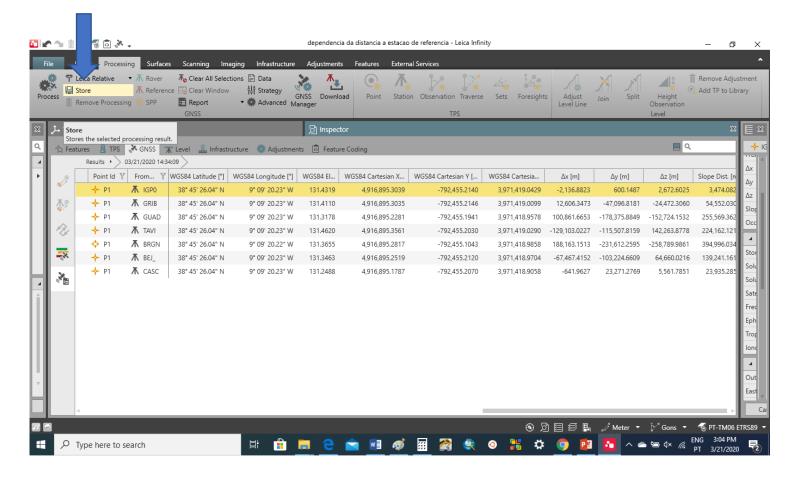
Finalmente pode efectuar-se o processamento dos dados, que neste caso vai resultar em 7 soluções diferentes para o ponto P, correspondentes a considerar-se cada uma das 7 estações de referência. Pode acontecer o softwre enviar alguns avisos, como por exemplo



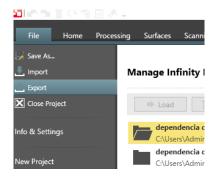
relacionado com o facto de o software não conhecer os parâmetros de alguma antena (por estar desactualizado) das estações de referência. Ignoramos ou incluímos os parâmetros dessa antena.



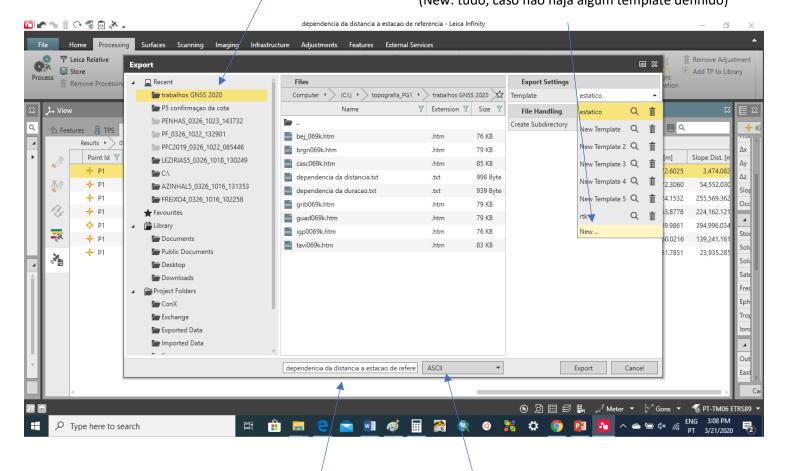
Note-se, em primeiro lugar, que o software não grava automaticamente a solução (Not Stored), para o caso de o resultado não agradar. Aparecem indicadas as coordenadas planimétricas PT-TM06/ETRS89 distância à meridiana, M (Easting), distância à perpendicular P (Northing) e a altitude ortométrica, obtida por conversão da altitude elipsoidal utilizando a ondulação do geóide. Na última coluna aparece o comprimento da base, isto é, o vector espacial que liga os centros de fase da antena no ponto P e a antena no ponto estação. Por fim, numa análise breve, a 2ª coluna indica o tipo de solução obtida, que se baseia na determinação da(s) ambiguidade(s) de ciclo correspondentes ao processamento das frequências L1 e L2. Neste caso, com excepção da estação de Bragança, foi possível obter um valor inteiro para essas ambiguidades (Phase Fixed), que é o caso mais conveniente (este número inteiro de comprimentos de onda + a diferença de fase medida, multiplicados pelo comprimento de onda do sinal, L1 ou L2, fornece a distância satélite-ponto P). Com a estação de Bragança obteve-se um número real (não inteiro) para a ambiguidade. Porque será?



Para finalizar, trata-se de exportar os resultados para um ficheiro ASCII (após o Store):



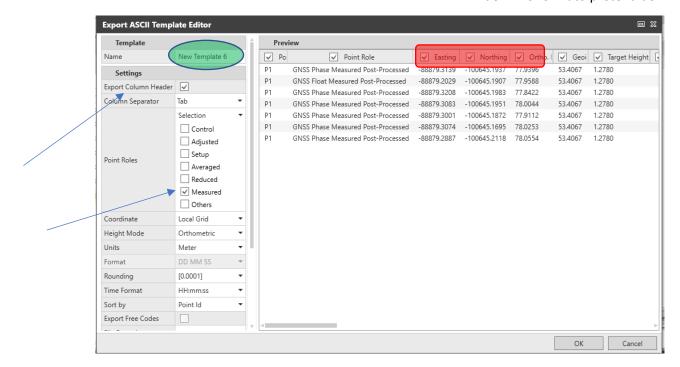
r indicar o local onde se pretende guardar o ficheiro de saída
selecionar a informação que vai ser exportada
(New: tudo, caso não haja algum template definido)

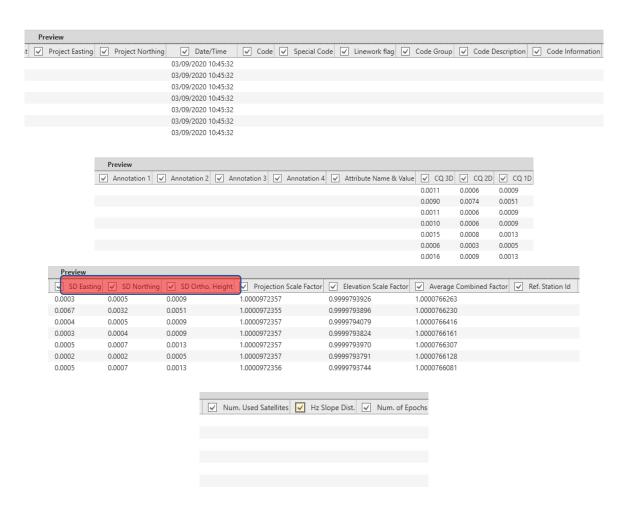


indicar o nome do ficheiro

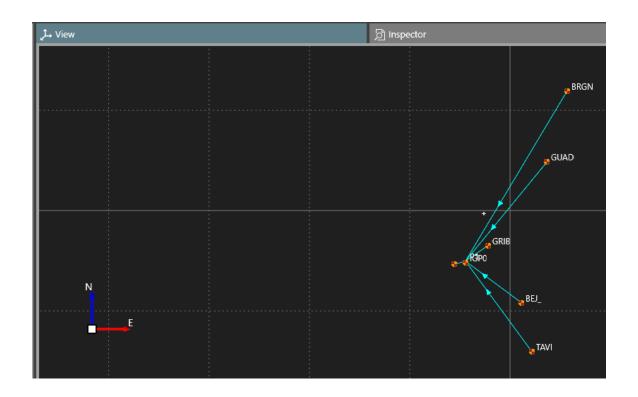
(nome do projecto, por defeito)

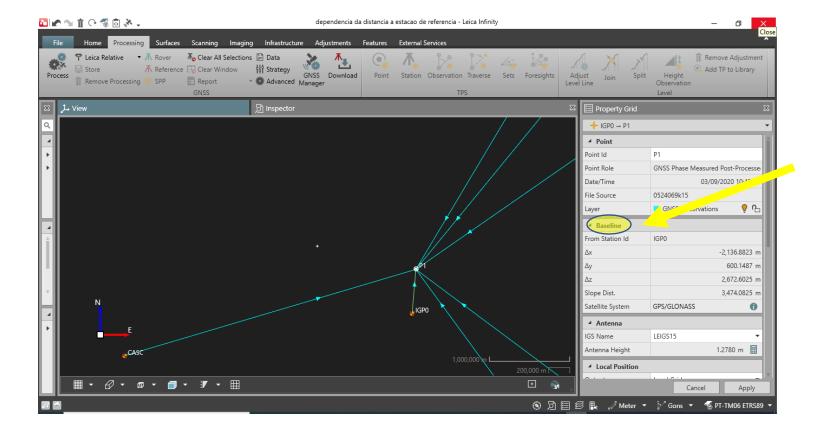
definir o formato pretendido



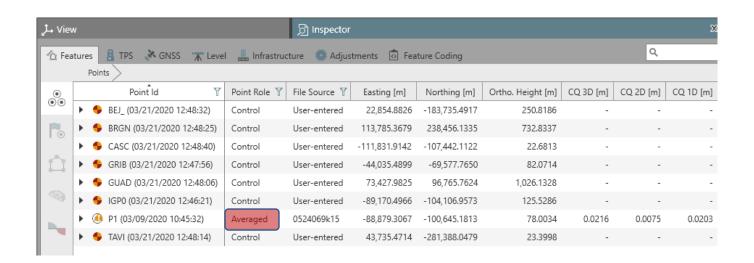


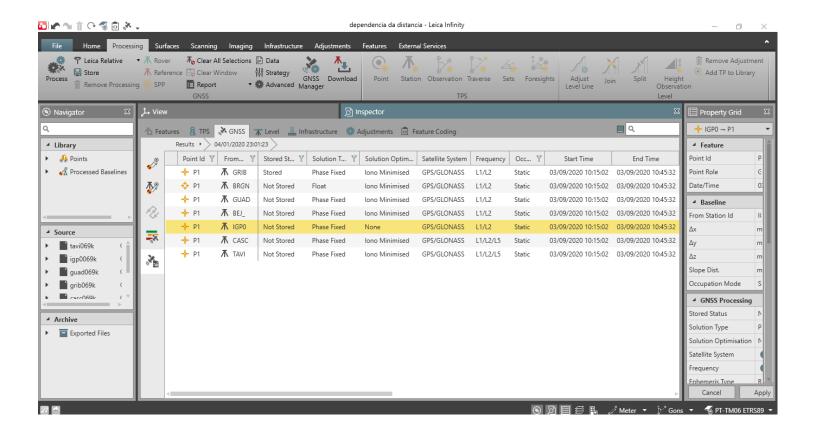
Pode agora editar-se o ficheiro de saída e seleccionar (se isso não foi feito na selecção dos dados de saída) a informação mais relevante (estação de referência, M, P, C, stdM, stdP, stdC) de forma a poder ordenar os resultados por distância da estação base ao ponto P e assim tirar conclusões relativamente à alínea a) deste segundo trabalho. Pode ajudar voltar ao View, após o processamento, para visualizar as 7 bases obtidas, que podem ser selecionadas.

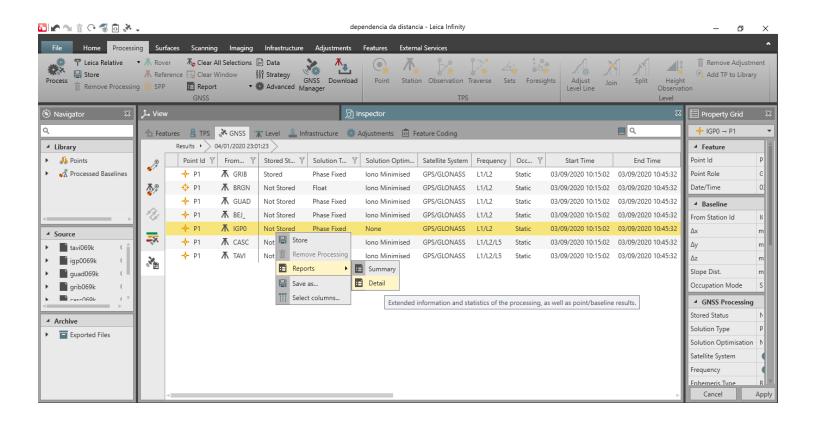




Note-se que após o processamento, o Point Role do ponto P passou a Averaged.







GNSS Processing Report

Report created: 04/01/2020 23:15:2

Toport Creamic Depotyables 2.2.1.

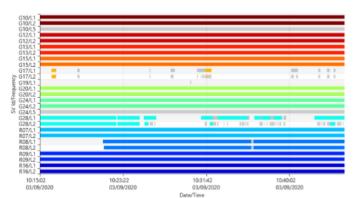
Seneral		Customer Details	Master Coordinate System	
roject Name:	dependencia da distancia	Customer Name:	Coordinate System Name:	PT-TMC6 ETRS89
lwner		Contact Person:	Transformation Type:	Classical 3D
ead Surveyor:		Number	Residual Distribution:	None
ate Created:	03/16/2020 18:05:25	Email:	Ellipsoid:	GRS 1980
ast Accessed:	04/01/2020 22:55:09	Skype:	Projection Type:	Transverse Mercato
pplication Software:	Infinity 2.4	Website:	Geold Model:	GeodPT88
			CSCS Model:	

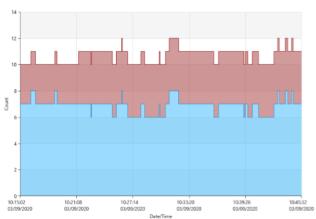
Path: C:\Users\Administrator\Documents\Leica Geosystems\Infinity\Projects\dependencia da distancia\dependencia da distancia\rightaria\ri

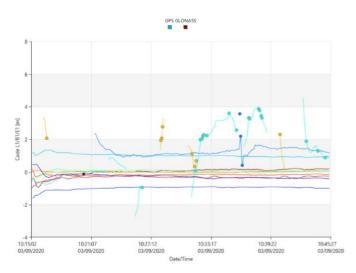
Baseline IGP0 - P1

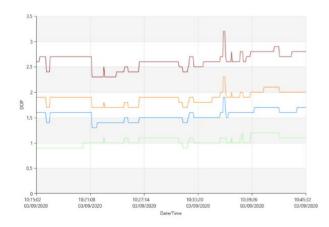
Processing Parameters (03/09/2020 10:15:02 - 03/09/2020 10:45:32)

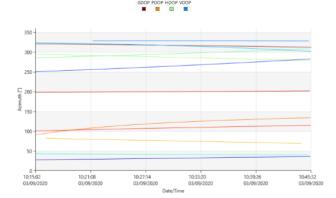
Data	Selected	Used	Comments
Cut-Off Angle:	10"	10"	
Frequency:	Automatic	L1/L2	
Sampling Rate:	Use All	5.00 sec	
Satellite System:	GPS/GLONASS/Galileo/Beido	ou GPS/GLONASS	
Ephemeris Type:	Broadcast	Broadcast	
Antenna Calibration Set:	Leica Relative	Leica Relative	
Processing Strategy			
Solution Type:	Phase Fixed	Phase Fixed	
Solution Optimisation:	Automatic	None	
Frequency to use in Jono	Automatic	Automatic	

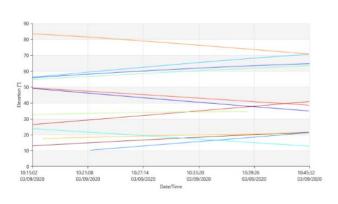


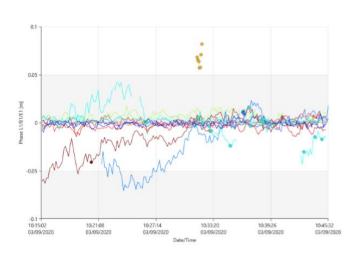












O que se segue pretende dar uma ideia do que o Leica Infinity realiza quando se selecciona Process: é construído um sistema de equações que relacionam as observações (pseudo-distâncias e fases, entre outras) e os parâmetros (as coordenadas do ponto P, entre outras) e é efectuado o ajustamento por mínimos quadrados de forma a obter-se a melhor estimativa desses parâmetros.

Os seguintes factores influenciam a exactidão do posicionamento que pode ser obtido por GNSS.

- a precisão das observações e a geometria satélite-receptor
- a técnica de processamento de observações utilizada
- a exactidão com que os modelos atmosférico e ionosférico são modelados
- a exactidão das efemérides dos satélites

As observações GPS podem ser efectuadas utilizando quer as ondas portadoras quer os códigos; as observações que utilizam os códigos designam-se pseudo-distâncias, já que são distâncias contaminadas pelos erros dos relógios, obtidas quer do código C/A transportado pelas frequências L1 e L2, quer do código P transportado pela frequência L1. Quando 4 satélites são observados em simultâneo, é possível determinar a posição tridimensional (posicionamento absoluto) do receptor e do respectivo erro do relógio, em cada época de observação, embora com uma incerteza de vários metros. Um factor adicional que degrada este tipo de posicionamento tem a ver com o multi-trajecto, em que uma parte do sinal transmitido pelo satélite alcança a antena do receptor após reflexão no solo.

Sendo t_k e t^i os instantes de recepção e de emissão do sinal (L1 ou L2) contendo o código C/A ou o código P, medidos nos relógios do receptor k e do satélite i, afectados por erros de dessincronização dt_k e dt^i , respectivamente, e c a velocidade de propagação do sinal, tem-se:

$$[(t_k + dt_k) - (t^i + dt^i)]c = \rho_k^i + I_k^i + T_k^i$$

onde ρ_k^i é a distância verdadeira (geométrica) entre o satélite e o receptor no instante de emissão do sinal e I_k^i , T_k^i são os atrasos ionosférico e troposférico (isto porque t_k+dt_k e t^i+dt^i estão corrigidos dos erros de dessincronização), em que

$$\rho_k^i = \sqrt{(x^i - x_k)^2 + (y^i - y_k)^2 + (z^i - z_k)^2}$$

em que (x^i, y^i, z^i) e (x_k, y_k, z_k) são as coordenadas do satélite i e do receptor k <u>numa dada época</u> no referencial terrestre.

Assim sendo, $(t_k - t^i)c$ é a pseudo-distância R_k^i medida (designada nos ficheiros RINEX por P1 se obtida pelo código P transportado em L1, por P2 se obtida pelo código P transportado em L2 e por C1 se obtida pelo código C/A transportado em L1), donde:

$$(t_k - t^i)c + (dt_k - dt^i)c = \rho_k^i + I_k^i + T_k^i$$
 ou $(t_k - t^i)c = R_k^i = \rho_k^i + (dt^i - dt_k)c + I_k^i + T_k^i$

equação que relaciona a distância geométrica (aquilo que se pretende determinar) com a pseudo-distância (aquilo que se observa), onde há 7 incógnitas: (x_k, y_k, z_k) , dt_k , dt^i , I_k^i e T_k^i .

Considerando o efeito do erro do relógio do satélite insignificante e que os atrasos ionosférico e troposférico podem ser obtidos por modelos, restam 4 incógnitas que podem ser determinadas a partir 4 pseudo-distâncias medidas simultaneamente para 4 satélites (já sabemos que geralmente há mais do que 4 satélites acima do horizonte):

$$\begin{cases} R_k^1 = \sqrt{(x^1 - x_k)^2 + (y^1 - y_k)^2 + (z^1 - z_k)^2} - cdt_k \\ R_k^2 = \sqrt{(x^2 - x_k)^2 + (y^2 - y_k)^2 + (z^2 - z_k)^2} - cdt_k \\ R_k^3 = \sqrt{(x^3 - x_k)^2 + (y^3 - y_k)^2 + (z^3 - z_k)^2} - cdt_k \\ R_k^4 = \sqrt{(x^4 - x_k)^2 + (y^4 - y_k)^2 + (z^4 - z_k)^2} - cdt_k \end{cases}$$

(é suficiente uma época de observação para resolver este sistema).

```
2.11
                                                                                     RINEX VERSION / TYPE
                            OBSERVATION DATA
Spider V7.1.1.7438
                                                         2018 03 09 13:01
                                                                                     PGM / RUN BY / DATE
                                                                                     MARKER NAME
TABU
13950M001
                                                                                     MARKER NUMBER
Divisão de Geodesia DIRECAO-GERAL DO TERRITORIO
                                                                                     OBSERVER / AGENCY
                                                                                     REC # / TYPE
ANT # / TYPE
                            LEICA GRX1200GGPRO 9.20/3.823
                                                                                                TYPE /
356406
8320026
                            LEIAX1202GG
                      -633793.8688
   4770652.8365
                                          4172550.4408
                                                                                     APPROX POSITION XYZ
           0.0000
                               0.0000
                                                   0.0000
                                                                                     ANTENNA: DELTA H/E/N
                                                                                     WAVELENGTH FACT L1/2
       $.000 c1
                                                PZ
                      L1
                               01
                                       51
                                                        LZ.
                                                                 DZ
                                                                                          TYPES OF OBSERV
                                                                                     INTERVAL
                               12
   2018
                      09
                                                0.0000000
                                       00
                                                                    GPS
                                                                                     TIME OF FIRST OBS
                                        59
                                               55.0000000
   2018
              03
                               12
                                                                                     TIME OF LAST OBS
                                                                    GPS.
     18
                                                                                     LEAP SECONDS
     18
                                                                                     # OF SATELLITES
            720
717
720
720
720
720
                             720
717
720
720
720
720
720
                                      720
717
720
720
720
                                              720
717
720
720
720
720
                                                       720
717
720
720
720
720
720
                                                                720
717
720
720
720
720
720
                     720
717
720
                                                                        720
717
                                                                                     PRN / # OF OBS
PRN / # OF OBS
    C10
    C12
                                                                                     PRN / # OF OBS
PRN / # OF OBS
PRN / # OF OBS
    G13
                                                                        720
    G15
G17
                     720
720
                                                                         720
                                                                         720
                                                                                     PRN / # OF OBS
    C19
                     720
                                      720
                                                                        720
                                               720
720
                                                                        720
                                                                                     PRN / #
PRN / #
    G20
            720
                     720
                             720
720
                                      720
                                                       720
                                                                720
720
625
                                                                                                OF ORS
             720
                     720
                                                       720
                                      720
                                                                         720
                                                                                                OF OBS
                                                                                     PRN / # OF OBS
            625
                             625
                                               625
    C28
                     625
                                      625
                                                       625
                                                                        625
    R 1
R 2
R 3
            720
                     720
                             720
                                      720
                                                       720
                                                                        720
                                                                                     PRN / # OF OBS
PRN / # OF OBS
                                               720
                                                                720
                                                                720
720
             720
                     720
                              720
                                      720
                                               720
                                                       720
                                                                         720
                                                                                     PRN / #
            720
                     720
                              720
                                      720
                                               720
                                                       720
                                                                        720
                                                                                                OF OBS
                                                                                     PRN / # OF OBS
PRN / # OF OBS
PRN / # OF OBS
            720
                             720
    R11
                                                       720
                                                                720
                                                                        720
                     720
                                      720
                                               720
    R12
            720
                     720
                              720
                                      720
    R13
                                               628
                                                       628
                                                                628
                                                                        628
            628
                     628
                             628
                                      628
                                                                                     PRN / # OF OBS
PRN / # OF OBS
PRN / # OF OBS
                              211
                                      211
                                               211
                                                       211
                                                                211
                                                                         211
    R20
            211
                     211
                                               507
                                                       507
    R21
            508
                     508
                              508
                                      508
                                                                507
                                                                        507
    R22
              34
                      34
                               34
                                       34
                                                33
                                                        33
                                                                 33
                                                                          33
                                                                                     COMMENT
BIT 2 OF LLI FLAGS DATA COLLECTED UNDER A/S
SNR is mapped to RINEX snr flag value [1-9]
LX: >= 25dBHz -> 1; 26-27dBHz -> 2; 28-31dBHz -> 3
32-35dBHz -> 4; 36-38dBHz -> 5; 39-41dBHz -> 6
42-44dBHz -> 7; 45-48dBHz -> 8; >= 49dBHz -> 9
                                                                                     COMMENT
                                                                                     COMMENT
                                                                                     COMMENT
                                                                                     COMMENT
Site Information :
                                                                                     COMMENT
Tabuaco
                                                                                     COMMENT
                                                                                     COMMENT
Viseu
                                                                                     COMMENT
Portugal
Eurasian
                                                                                     COMMENT
Escola Basica n1
                                                                                     COMMENT
                                                                                     COMMENT
Product
                                                                                     END OF HEADER
```

Header do ficheiro de observações

18 03 09 12 52	45.0000000		10c12c13c15c17c19	G20G24R01R02R0	3 R11
23508704.260 96264239 10545	123539087.	38908	12R13R21 1791.863	45.250	23508706.860
21616402.120	1396. 113594975. 2373.	39109	38.500 3045.941 43.250	50.500	21616402.140
88515560.51447 22074360.840 90390797.52246	116001537.	64908	-2639.383 40.250	48.750	22074360.740
20593390.680	108219005. -1033.	72509	-1325.949 47.000	51.750	20593390.080
23550422.360	123758329.	34808	342.547 40.000	46.750	23550423.160
23160087.860 94836708.54646	121707114.	45108	1881.434 40.250	45.750	23160085.900
23010156.640 94222712 79745	120919153.	40407		44.750	23010157.120
20507850.220	107769492.	07209	775.594 48.250	51.500	20507852.300
22421122.280	119853719.	40207		43.250	22421130.340
19321656.120	103104064. -631.	92809	-811.785 45.250	49.000	19321661.140
21398664.540	114548742.	77208	3170.176 42.500	47.250	21398666.580
22053893.180 91660610 93806	117849334. -2481		-3190.793 41.750	43.500	22053897.640
19585921.080	104624493.	73908	-998.793	47.250	
21512553.940 89347914.62005	114875848. 1946.		2502.273 37.250	40.250	21512559.260
23232823.200 96696114.22406	124323547. 1322.		1700.789 40.000	40.250	23232827.100

Na época 18 03 09 12 52 45.00 o receptor recebeu sinal de 15 satélites; para cada um deles indicam-se as pseudo-distâncias

C1 e P2 (de entre as 8 observáveis registadas)

Os receptores estão programados para efectuar observações de fase em épocas igualmente espaçadas (de facto, diferenças de fase entre a fase do sinal recebido de um satélite e a fase de uma réplica gerada no receptor, designada por fase de batimento); desde o instante em que é ligado, o receptor regista igualmente o número inteiro de ciclos que se completaram desde esse instante – fase acumulada. Ligando o receptor no instante t, a fase de batimento $\Phi_R{}^S(t)$ começa a ser medida, sendo a ambiguidade inteira N^t desconhecida; de $\rho(t)=\Phi^S(t)\lambda=(N^t+\Phi_R{}^S(t))\lambda$, tem-se portanto que não é possível determinar a distância entre o satélite e o receptor na época t.

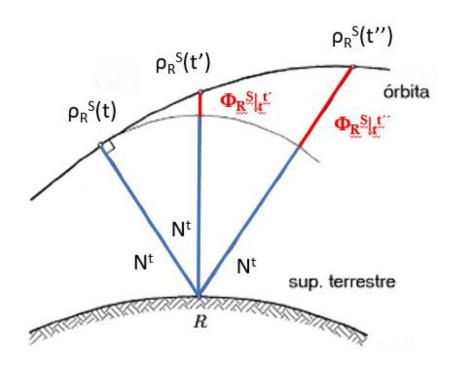
Sejam $\Phi^s(t)$ a fase da onda portadora (L1 ou L2) recebida e reconstruída no receptor no instante t, com frequência f^s , e $\Phi_R(t)$ a fase da onda (L1 ou L2) gerada no receptor, com frequência f_R , onde t é a época em tempo GPS, tendo-se:

$$\Phi^S(t_R) = f^S \delta_R^S + f^S \delta_{relógio}^S = f^S \frac{\rho_R^S}{c} + f^S \delta_{relogio}^R$$

$$\Phi^{S}(t_R) = N^t + \Phi_R^{S}(t_R)$$

onde $\delta^R_{relogio}$ é o erro do relógios do receptor , $\Phi^S_R(t_R)$ a frequência de batimento (diferença de fase em unidades de ciclo entre o sinal recebido do satélite e a réplica gerada no receptor, uma <u>função cumulativa</u> dos ciclos inteiros da onda produzida desde t_R) e N^t é a ambiguidade inteira (que representa o número de ciclos ou comprimentos de onda correspondentes ao percurso do sinal, desde o satélite até ao receptor no instante relativo à época t_R inicial).

A partir do instante t_R , é registado o número inteiro de ciclos decorridos desde aí (intervalo de tempo entre épocas, em oposição à pseudo-distância que é medida em cada época) e a respectiva parte fraccionária de ciclo. Mantendo o receptor ligado sem perda de sinal, o valor de N^t não sofre alteração e num instante t_R posterior tem-se $\Phi^S(t'_R) = N^t + \Phi^S_R|_{t_R}^{t'_R}$, onde $\Phi^S_R|_{t_R}^{t'_R}$ é a fase de batimento medida entre os instantes t_R e t_R .



Interpretação geométrica da diferença de fase acumulada $\Phi_R^S|_t^{t'}$ medida desde que o receptor é ligado no instante t; quando a ambiguidade N^t for determinada, a fase do sinal em qualquer instante posterior a t é dada por

$$m{\Phi}^S(t') = m{N}^t + m{\Phi}_R^S|_t^{t\prime}$$
 e portanto $m{
ho}(t') = m{\Phi}^S(t')m{\lambda}$

Considerando juntamente as equações $\Phi^S(t_R') = f^S \frac{\rho r_R^S}{c} + f^S \delta^{\prime R}_{relogio}$ e $\Phi^S(t_R') = N^t + \Phi_R^S|_{t_R}^{t_R}$, tem-se sucessivamente:

$$N^{t} + \Phi_{R}^{S}|_{t_{R}}^{t_{R}} = f^{S} \frac{\rho_{R}^{S}}{c} + f^{S} \delta_{relogio}^{R}$$

$$N^{t} = \frac{1}{\lambda_{S}} \left(\frac{\lambda_{S} f^{S}}{c} \rho'_{R}^{S} + \lambda_{S} f^{S} \delta'_{relogio}^{R} \right) - \Phi_{R}^{S} |_{t_{R}}^{t_{R}}$$

$$N^{t} = \frac{1}{\lambda_{S}} \left(\rho_{R}^{\prime S} + c \, \delta_{relogio}^{\prime R} \right) - \Phi_{R}^{S} |_{t_{R}}^{t_{\prime R}}$$

$$N^t = \frac{R'_R^S}{\lambda_S} - \Phi_R^S |_{t_R}^{t_R}$$

onde ρ' e R'= ρ' +c $\Delta\delta'$ representam a distância geométrica e a pseudo-distância com código relativas ao instante t_R' considerado, <u>de onde se obtém N</u>^t (e portanto ρ') pois λ é conhecido, $\Phi_R{}^S|_t{}^t$ é medido e R' é calculado.

As observações de fase são mais precisas do que as observações de pseudo-distância e não são tão vulneráveis aos efeitos do multi-trajecto. O comprimento de onda da onda portadora L1 é igual a 19 cm, o que faz com que mesmo uma interpolação grosseira forneça um nível centimétrico na precisão da distância obtida. As observações da fase, no entanto, são ambíguas (ambiguidade de fase) e a menos que seja possível determinar a diferença de distância absoluta na época inicial, as observações de fase apenas fornecem a variação na distância (e não a distância) entre o satélite e o receptor durante o intervalo de observação.

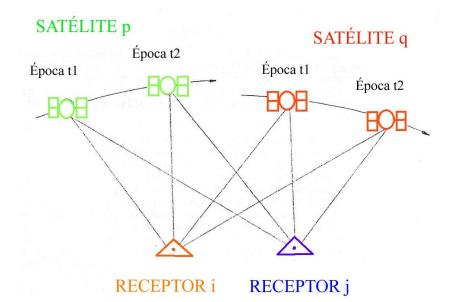
18 03 09 12 52 45.0000000	0 15G10G12G13G1	L5G17G19G20G24R01R02F	03R11
22508704.260 96264239.10545 1396	.38908 1791.	863 45.250 500	23508706.860
21616402.120 113594975 88515560.51447 2373	.39109 3045.		21616402.140
22074360.840 116001537 90390797.52246 -2056	.64908 -2639.		22074360.740
20593390.680 108219005 84326499.93948 -1033	.72509 -1325.		20593390.080
23550422.360 123758329	.34808 342.		23550423.160
23160087.860 121707114 94836708.54646 1466	.45108 1881.		23160085.900
23010156.640 120919153 94222712.79745 -2433	.40407 -3123.		23010157.120
20507850.220 107769492	.07209 775.		20507852.300
22421122.280 119853719 93219580.17005 -3361	.40207 -4322.		22421130.340
19321656.120 103104064 80192075.92508 -631	.92809 -811.		19321661.140
21398664.540 114548742 89093481 38307 2465	.77208 3170.		21398666.580
22053893.180 117849334 91660610 93806 -2481	.55107 -3190.		22053897.640
19585921.080 104624493			
21512553.940 114875848 89347914.62005 1946		.273 40.250 .250	21512559.260
23232823.200 124323547 96696114.22406 1322		789 40.250 000	23232827.100

Na época 18 03 09 12 52 45.00 o receptor recebeu sinal de 15 satélites; para o primeiro indicam-se as fases de batimento L1 e L2 (de entre as 8 observáveis registadas) desde que se ligou o receptor

A fonte de erro dominante, seja numa observação GPS única seja numa série de observações entre um satélite e um receptor é o comportamento imprevisível dos padrões de tempo (ou frequência) que definem a referência temporal quer do satélite (transmissor) quer do receptor, o que limitaria a precisão do posicionamento ao nível de alguns metros caso não existisse a possibilidade de diferenciar as observáveis (pseudo-distâncias e fases), isto é, efectuar a subtração das observáveis. Fixado o satélite, a diferenciação de pseudo-distâncias ou fases dos sinais recebidos simultaneamente em cada duas estações elimina o efeito da instabilidade do relógio do satélite; fixada a estação, a diferenciação de observações simultâneas de dois satélites elimina o efeito da instabilidade do relógio do receptor. Estas diferenças são chamadas diferenças simples. As diferenças duplas entre satélites e entre estações eliminam as instabilidades dos relógios dos satélites e dos receptores; estas diferenças eliminam igualmente a fase inicial dos osciladores dos satélites e dos receptores, permitindo resolver a ambiguidade de ciclo. As diferenças duplas podem, por sua vez, ser diferenciadas entre épocas .

Os valores muito altos a nível de exactidão das coordenadas do ponto P devem-se à utilização do posicionamento relativo, a partir de observações efectuadas simultaneamente em dois (ou mais) pontos, permitindo que diversas fontes de erro sejam canceladas: as diferenças da posição obtida para cada um desses dois (ou mais) pontos constitui o vector base ou simplesmente a base entre os pontos ocupados pelas duas (ou mais) antenas. Os vários sistemas de posicionamento por satélites existentes fornecem coordenadas de um receptor ou de uma base num referencial geocêntrico (datum global), que são posteriormente transformadas num datum local, de forma a serem mais facilmente utilizadas.

Posicionamento relativo



	entre os receptores i e j
época t1, satélite p	$\Phi_i^p(t_1) - \Phi_j^p(t_1)$
época t1, satélite q	$\Phi_i^q(t_1) - \Phi_j^q(t_1)$
época t2, satélite p	$\Phi_i^p(t_2) - \Phi_j^p(t_2)$
época t2, satélite q	$\Phi_i^q(t_2) - \Phi_j^q(t_2)$

	entre os satélites p e q
época t1, receptor i	$\Phi_i^p(t_1) - \Phi_i^q(t_1)$
época t1, receptor j	$\Phi_j^p(t_1) - \Phi_j^q(t_1)$
época t2, receptor i	$\Phi_i^p(t_2) - \Phi_i^q(t_2)$
época t2, receptor j	$\Phi_j^p(t_2) - \Phi_j^q(t_2)$

	entre as épocas t1 e t2
satélite p, receptor i	$\Phi_i^p(t_2) - \Phi_i^p(t_1)$
satélite p, receptor j	$\Phi_j^p(t_2) - \Phi_j^p(t_1)$
satélite q, receptor i	$\Phi_i^q(t_2) - \Phi_i^q(t_1)$
satélite q, receptor j	$\Phi_j^q(t_2) - \Phi_j^q(t_1)$

Mais explicitamente, considerem-se observações de fase numa dada estação i, em duas épocas t1 e t2:

$$\rho(t_1) = \lambda N + \lambda \Phi_R^S(t_1) + c \Delta \delta_1 + \epsilon_{ion}(t_1) + \epsilon_{trop}(t_1) + \epsilon(t_1)$$

$$\rho(t_2) = \lambda N + \lambda \Phi_R^S(t_2) + c \Delta \delta_2 + \epsilon_{ion}(t_2) + \epsilon_{trop}(t_2) + \epsilon(t_2)$$

onde se introduziram nas equações os erros ionosféricos, troposféricos e outros.

Efectuando a diferença entre as equações precedentes, tem-se

$$\delta \rho = \lambda \delta \Phi + c \delta \Delta \delta + \delta \epsilon_{\text{ion}} + \delta \epsilon_{\text{trop}} + \delta \epsilon$$
.

No caso de observações de código, tem-se

$$\delta R = \delta \rho + c \delta \Delta \delta + \delta \epsilon_{ion} + \delta \epsilon_{trop} + \delta \epsilon_{t}$$

de tal forma que se não houver perda de sintonia entre as duas épocas consideradas, a observação resultante não é afectada pela **ambiguidade de ciclo**.

As diferenças simples entre receptores para a mesma época obtêm-se subtraindo as observações numa dada estação i para um dado satélite p às observações simultâneas para o mesmo satélite obtidas numa estação j,

$$\Delta \rho = \lambda \Delta \Phi + c \Delta \Delta \delta + \Delta \epsilon_{ion} + \Delta \epsilon_{trop} + \Delta \epsilon$$

$$\Delta R = \Delta \rho + c \Delta \Delta \delta + \Delta \epsilon_{ion} + \Delta \epsilon_{trop} + \Delta \epsilon$$
.

Dado que o **erro de sincronização do satélite** é igual em ambas as estações, a construção de diferenças simples entre receptores permite eliminar este erro.

A formação de **diferenças simples entre satélites**, obtidas a partir de **observações simultâneas** num receptor para **dois satélites** p e q, permite eliminar o **erro de sincronização do relógio do receptor** na estação i:

$$\lambda \nabla \Phi = \nabla \rho + c \nabla \Delta \delta + \nabla \epsilon_{ion} + \nabla \epsilon_{tron} + \nabla \epsilon_{tron}$$

$$\nabla \mathsf{R} = \nabla \rho + \mathsf{c} \; \nabla \; \Delta \delta + \nabla \; \epsilon_{\mathsf{ion}} + \nabla \; \epsilon_{\mathsf{trop}} + \nabla \; \epsilon.$$

As diferenças duplas receptor-tempo são formadas combinando diferenças simples entre épocas e a observação resultante elimina a ambiguidade do ciclo na equação da fase. A combinação de observações envolvendo dois receptores e dois satélites dá origem às diferenças duplas receptor-satélite; a diferença de observações pode ser efectuada fazendo a diferença entre satélites de diferenças simples entre receptores ou fazendo a diferença entre receptores de diferenças simples entre satélites (ou ambas). Desta forma, os erros de sincronização dos relógios dos receptores e satélites são eliminados e os restantes erros sistemáticos reduzidos.

As diferenças triplas receptor-satélite-tempo são formadas efectuando a diferença entre duas épocas de diferenças duplas receptor-satélite. Tal como as outras diferenças em tempo, a ambiguidade de ciclo é eliminada; para além disso, as diferenças triplas eliminam os erros dos relógios dos receptores e satélites e reduzem a influência dos restantes erros sistemáticos que apresentem correlação.

A principal desvantagem da utilização de diferenças é a redução do número de observações, que no caso de sessões curtas ou bases longas poderá enfraquecer a solução.

As diferenças entre observações combinam observações do **mesmo tipo** de observável obtidas a partir da <u>mesma onda</u> <u>portadora</u>; um conceito semelhante pode ser aplicado efectuando a combinação linear de observáveis do mesmo tipo mas obtidas em <u>portadoras diferentes</u>, o que permite <u>eliminar o efeito do atraso ionosférico</u> ou determinar com maior facilidade as ambiguidades de ciclo inerentes às observações de fase. Para o caso das observações de fase,

$$\Phi_{n,m}$$
= $n\Phi_1$ + $m\Phi_2$

é uma **combinação linear** em L_1 e L_2 com os coeficientes n e m a definir para cada tipo de combinação considerada, sendo a ambiguidade dessa combinação dada por $N_{n,m}=nN_1+mN_2$, onde N_1 e N_2 são as ambiguidades de ciclo para cada uma das portadoras.

As combinações mais utilizadas no processamento de observações GPS são as chamadas combinação de banda larga (wide lane), combinação de banda estreita (narrow lane) e a combinação livre da ionosfera (ionoshere free).

A combinação de <u>banda larga</u> tem um comprimento de onda de cerca de 86 cm, sendo útil na determinação de ambiguidades; o ruído associado é, no entanto, cerca de 6 vezes superior ao das observações originais (os valores de n e m são, respectivamente, $\mathbf{1}$ e $-\mathbf{1}$, L_4 = L_1 - L_2).

A combinação de <u>banda estreita</u> tem um comprimento de onda de cerca de 10.7 cm, o que dificulta a determinação das ambiguidades, especialmente para bases médias ou longas; o ruído associado é, no entanto, extremamente baixo (os valores de n e m são, respectivamente, $\mathbf{1}$ e $\mathbf{1}$, \mathbf{L}_5 = \mathbf{L}_1 + \mathbf{L}_2 .

A combinação livre da ionosfera elimina o efeito de primeira ordem da ionosfera; dado que o efeito da ionosfera depende da frequência dos sinais que a atravessam, combinando as frequências L_1 e L_2 é possível eliminar o seu efeito. Tomando n=1, vem $m=f_1/f_2$ pelo que, não sendo um número inteiro, esta relação não pode ser utilizada para determinar as ambiguidades.

Resumindo, tem-se as seguintes combinações de observáveis a partir de L1 e L2:

- L3 = α L1 + β L2 \rightarrow combinação ionosférica
- L4 = L1 L2 → combinação de banda larga (wide lane)
- L5 = L1 + L2 → combinação de banda estreita (narrow lane)

Um algoritmo possível é:

- 1º Processamento de diferenças triplas de fase:
 - a) determinação de uma solução aproximada das coordenadas
 - b) eliminação de saltos de ciclo com análise dos resíduos

2º - Processamento de diferenças duplas de fase:

- a) determinação de uma solução aproximada (float), com valores reais para as ambiguidades
- b) fixação das ambiguidades iniciais a valores inteiros
- c) determinação da solução óptima final (*fixed*), em L1 e/ou L3

O processo de modernização do Sistema de Posicionamento Global envolve uma alteração na estrutura dos sinais transmitidos pelos satélites: um novo sinal se tornará disponível à comunidade civil, aqui referido como L5, com frequência igual a 1176,45 MHz. Ao mesmo tempo haverá uma alteração na modulação do sinal L2, que terá incluído o código C/A, a exemplo do que já acontece com o sinal L1. A Tabela seguinte resume as características dos sinais em termos de frequência e comprimento de onda:

Sinal	Freqüência (em Mhz)	Comprimento de Onda (em metros)
Portadora L1	1575,42	19,03
Portadora L2	1227,60	24,42
Portadora L5	1176,45	25,49
Wide-Lane (Li-L2)	347,83	86,19
Narrow Lane (L1 + L2)	2803,02	10,70
L1- L5	389,70	75,14
L2 - L5	51,15	586,10

São vários os motivos que levam à actualização do sinal L2 e o surgimento do novo sinal L5, em particular: redundância de sinais visando aumento da disponibilidade e redução dos riscos de interferência e correção dos efeitos da ionosfera. O facto do sinal L5 estar dentro da banda protegida de navegação torna-o mais atraente para correção do efeito da ionosfera do que o L2, a ser modulado pelo código C/A, por ser este último mais susceptível a interferências.

O advento do terceiro sinal L5, cuja frequência é próxima a da frequência dos sinais originais L1 e L2, permite que duas novas combinações surjam, conforme a Tabela: as combinações (L1-L5) e (L2-L5). Estas duas combinações possuem comprimento de onda maior do que aqueles dos sinais L1 e L2, sendo que a combinação (L2-L5) possui um comprimento de onda de 586 metros, quase 7 vezes maior do que a combinação wide-lane! A resolução da ambiguidade se dá em forma seqüencial, isto é, resolve-se a ambiguidade das combinações com maior comprimento de onda, um por um, até a de algum dos três sinais primários (L1, L2 ou L5).

Editar o ficheiro 0524069k15.20o

```
3.02
GS15 V8.00
                                                                                                                           RINEX VERSION / TYPE
                                          DBSERVATION DATA
                                                                                  M: MIXED
                                                                                  20200309 101502 UTC
                                                                                                                          PGM / RUN BY / DATE
COMMENT
SNR is mapped to RINEX

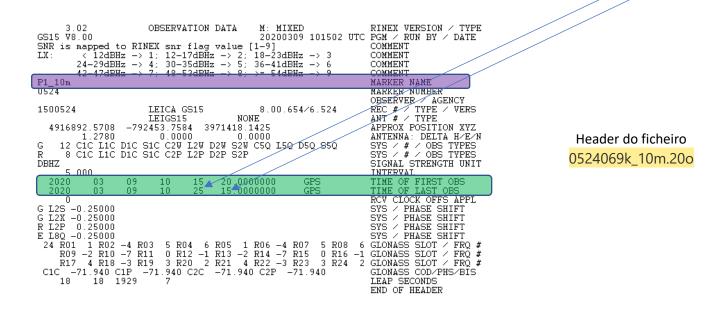
LX: < 12dBHz -> 1;

24-29dBHz -> 4;
                                              snr flag value
12-17dBHz -> 2
                                                                             [1-9]
18-23dBHz
                                              12-17dBHz -> 2;
30-35dBHz -> 5;
                                                                                36-41dBHz -> 6
                                                                                                                           COMMENT
                                                                                                                           MARKER NAME
                                                                                                                           OBSERVER / AGENCY
REC # / TYPE / VE)
ANT # / TYPE
1500524
                                                                                                                                                         VERS
                                         LEICA GS15
                                                                                  8.00.654/6.524
    ### LEICA 515 NONE

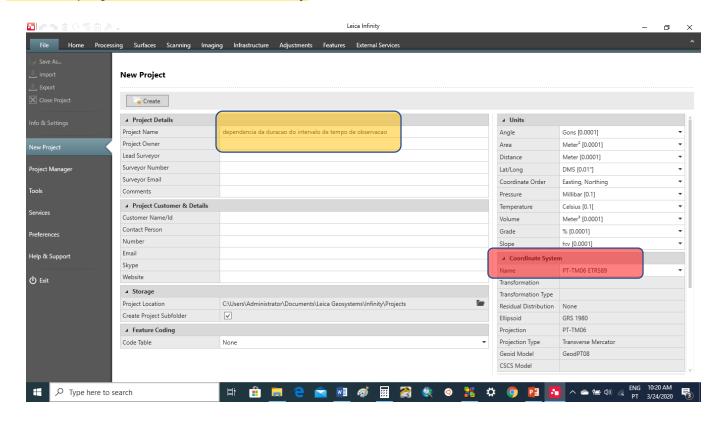
4916892.5708 -792453.7584 3971418.1425
1.2780 0.0000 0.0000
12 C1C L1C D1C S1C C2W L2W D2W S2W C5Q L5Q D5Q S5Q
8 C1C L1C D1C S1C C2P L2P D2P S2P
                                                                                                                           APPROX POSITION XYZ
                                                                                                                           ANTENNA: DELTA H/E/N
SYS / # / OBS TYPES
SYS / # / OBS TYPES
                                                                                                                                                                                                        Header do ficheiro
DBHZ.
                                                                                                                           SIGNAL STRENGTH UNIT
                                                                                                                                                                                                         0524069k15.20o
                                             10
10
                                                                    20.0000000 50.0000000
                                                                                                  GPS
GPS
                                                                                                                           RCV CLOCK OFFS APPL
SYS / PHASE SHIFT
SYS / PHASE SHIFT
SYS / PHASE SHIFT
G L2S -0.25000
G L2X -0.25000
R L2P 0.25000
                                                                                                                         SYS / PHASE SHIFT
SYS / PHASE SHIFT
SYS / PHASE SHIFT
GLONASS SLOT / FRO
E L8Q -0
            1 R02 -4 R03
09 -2 R10 -7 R11
7 4 R18 -3 R19
-71.940 C1P -71
                 .25000
  24 R01 1 R02
R09 -2 R10
R17 4 R18
                                                                         1 R06 -4 R07
-2 R14 -7 R15
4 R22 -3 R23
                                               5 RØ4
0 R12
3 R20
                                                             6 R05
                                                                                                        5 R08
                                                           -1 R13
2 R21
                                                                                                        0
                                                                                                            R24
                                               940
                                                                                                                           LEAP SECONDS
                                                                                                                           END OF HEADER
```

Como esté ficheíro de observações está contido dentro de um único ficheiro horário, o número de épocas pode obter-se de (45'*60+50''-15'*60+20")/5"+1=(2750"-920")/5"+1=367. Pretende-se então seccionar este ficheiro de modo a que contenha sucessivamente 1 minuto de observações (12 épocas), 2 minutos de observações (24 épocas), 5 minutos de observações (60 épocas), 10 minutos de observações (120 épocas), 15 minutos de observações (180 épocas), 20 minutos de observações (240 épocas), 25 minutos de observações (300 épocas) e 30 minutos de observações (360 épocas. Em cada um dos ficheiros é necessário alterar a linha do header correspondente ao MARKER NAME para P1_1m, P1_2m, ..., P1_30m, assim como a linha correspondente à linha TIME OF LAST OBS, conforme o caso. O nome dos ficheiros também pode seguir uma nomenclatura semelhante ao MARKER NAME).

Por exemplo, para o ficheiro com 10 minutos de observação, ou seja, 120 épocas espaçadas de 5 segundos, tem-se que a época final vai ser dada por 920"+(120-1)*5"=1515"=int(1515"/60)+[1515"-int(1515"/60)*60]=25' 15".



Criar um projecto novo no Leica Infinity



Importar os ficheiros anteriores para o Leica Infinity e processar as bases



Point Id	Point Role Y	File Source Y	Start Time	End Time	Duration	03/09/2020 09:00	10:00	11:00
➡ P1_1m	Navigated	0524069k_1m	03/09/2020 10:15:02	03/09/2020 10:15:57	00:00:55			
■ P1_10m	Navigated	0524069k_10m	03/09/2020 10:15:02	03/09/2020 10:24:57	00:09:55		P.	
= P1_15m	Navigated	0524069k_15m	03/09/2020 10:15:02	03/09/2020 10:29:57	00:14:55		P1_	
= P1_2m	Navigated	0524069k_2m	03/09/2020 10:15:02	03/09/2020 10:16:57	00:01:55			
= P1_20m	Navigated	0524069k_20m	03/09/2020 10:15:02	03/09/2020 10:34:57	00:19:55		P1_2	
■ IGP0	Navigated	igp0069k	03/09/2020 09:59:42	03/09/2020 10:59:37	00:59:55		IGP0	
= P1_5m	Navigated	0524069k_5m	03/09/2020 10:15:02	03/09/2020 10:19:57	00:04:55		F	
■ P1_25m	Navigated	0524069k_25m	03/09/2020 10:15:02	03/09/2020 10:39:57	00:24:55		P1_25	
₹ P1_30m	Navigated	0524069k_30m	03/09/2020 10:15:02	03/09/2020 10:44:57	00:29:55		P1_30m	

Point Id Y	Point Role 🍸	File Source Y	Start Time	End Time	Duration	03/09/2020 09:00	10:00	11:00
= P1_1m	Navigated	0524069k_1m	03/09/2020 10:15:02	03/09/2020 10:15:57	00:00:55			
= P1_10m	Navigated	0524069k_10m	03/09/2020 10:15:02	03/09/2020 10:24:57	00:09:55		P.	
= P1_15m	Navigated	0524069k_15m	03/09/2020 10:15:02	03/09/2020 10:29:57	00:14:55		P1_	
= P1_2m	Navigated	0524069k_2m	03/09/2020 10:15:02	03/09/2020 10:16:57	00:01:55			
= P1_20m	Navigated	0524069k_20m	03/09/2020 10:15:02	03/09/2020 10:34:57	00:19:55		P1_2	
■ IGP0	Control	igp0069k	03/09/2020 09:59:42	03/09/2020 10:59:37	00:59:55		IGP0	
= P1_5m	Navigated	0524069k_5m	03/09/2020 10:15:02	03/09/2020 10:19:57	00:04:55			
= P1_25m	Navigated	0524069k_25m	03/09/2020 10:15:02	03/09/2020 10:39:57	00:24:55		P1_25	
= P1_30m	Navigated	0524069k_30m	03/09/2020 10:15:02	03/09/2020 10:44:57	00:29:55		P1_30m	

	Results • > 03/24/2020 11:16:58 >										
9	Point Id 🍸	From 🍸	Stored St 🍸	Solution T 🍸	Solution Optim	Satellite System	Frequency	Occ 🍸	Start Time		
•	→ P1_1m	⊼ IGP0	Stored	Phase Fixed	None	GPS/GLONASS	L1/L2	Static	03/09/2020 10:15:02		
⊼ ,	→ P1_10m	⊼ IGP0	Stored	Phase Fixed	None	GPS/GLONASS	L1/L2	Static	03/09/2020 10:15:02		
	→ P1_15m	⊼ IGP0	Stored	Phase Fixed	None	GPS/GLONASS	L1/L2	Static	03/09/2020 10:15:02		
13/	→ P1_2m	⊼ IGP0	Stored	Phase Fixed	None	GPS/GLONASS	L1/L2	Static	03/09/2020 10:15:02		
_	💠 P1_20m	⊼ IGP0	Stored	Phase Fixed	None	GPS/GLONASS	L1/L2	Static	03/09/2020 10:15:02		
	→ P1_5m	⊼ IGP0	Stored	Phase Fixed	None	GPS/GLONASS	L1/L2	Static	03/09/2020 10:15:02		
	💠 P1_25m	⊼ IGP0	Stored	Phase Fixed	None	GPS/GLONASS	L1/L2	Static	03/09/2020 10:15:02		
@ ∷	♣ P1_30m	⊼ IGP0	Stored	Phase Fixed	None	GPS/GLONASS	L1/L2	Static	03/09/2020 10:15:02		

Point Id 🍸	Point Role	Y	File Source 🍸	Start Time	ı	03/09/2020 09:00	10:00	11:00
= P1_1m	GNSS Phase Measured P	ost-Processed	0524069k_1m	03/09/2020 10:15:02	03/09			
= P1_10m	GNSS Phase Measured P	ost-Processed	0524069k_10m	03/09/2020 10:15:02	03/09		P.	
= P1_15m	GNSS Phase Measured P	ost-Processed	0524069k_15m	03/09/2020 10:15:02	03/09		P1_	
= P1_2m	GNSS Phase Measured P	ost-Processed	0524069k_2m	03/09/2020 10:15:02	03/09			
■ P1_20m	GNSS Phase Measured P	ost-Processed	0524069k_20m	03/09/2020 10:15:02	03/09		P1_2	
■ IGP0	Control		igp0069k	03/09/2020 09:59:42	03/09		IGP0	
= P1_5m	GNSS Phase Measured P	ost-Processed	0524069k_5m	03/09/2020 10:15:02	03/09		F	
■ P1_25m	GNSS Phase Measured P	ost-Processed	0524069k_25m	03/09/2020 10:15:02	03/09		P1_25	
■ P1_30m	GNSS Phase Measured P	ost-Processed	0524069k_30m	03/09/2020 10:15:02	03/09		P1_30m	

