pw\_logo.jpg
gik\_logo.png

predkosc katowa pozwala na wyznaczenie tzw anomalii sredniej na epoke pomiaru. Anomalie średnia można sobie wyobrazić jako kat, opisujacy położenie fikcyjnego

Politechnika Warszawska punktu poruszajacego sie ze stała predkościa katowa n Wydział Geodezji i Kartografii pisanym na orbicie.

niony pozostaje warunek (6c).

Geoinformatyka | 2023L

Systemy Nawigacji Satelitarnej

$$M_k = M_0 + n \cdot t_k \tag{5}$$

Planowanie pomiarow  $GNSS_{M_0}$  to wartosc anomalii sredniej na epoke al-Szymon Kolakowski, 19932023 korzystajac z wyznaczonej wartosci  $M_k$  oraz rownania Keplera, mozemy wyznaczyc anomalie mimosrodowa (parametr opisujacy ruch ciała po orbicie keplerowskiej, zdefiniowana jako kat pomiedzy odcinkiem łaczacym geometryczny środek orbity z perycentrum a odcinkiem łaczacym geometryczny środek orbity z punktem wyznaczonym przez przeciecie prostej prostopadłej do linii apsyd, przechodzacej przez ciało i okregu opisanego na orbicie). wyliczamy jej wartosc iteracyjnie korzystajac ze wzorow (6) tak dlugo jak niespel-

$$E_1 = M_k \tag{6}$$

### 1 Omowienie algorytmu obliczen

#### 1.1 Wspolrzedne globalne satelity

Pliki danych efemerydalnych zawieraja parametry orbit oskulacyjnych satelitow. Sa to orbity keplerowskie, styczne do orbity rzeczywistej w punkcie w ktorym satelita znajdowal sie w chwili ich wyznaczania, dokladnie odwzorowujace wektor predkosci satelity. Z uwagi na to ze parametry orbity keplerowskiej sa stale, mozemy wyznaczyc pozycje satelitow w dowolnym momencie czasu (tzw. epoce (1)).

$$t_k = t_{pomiaru} - t_{almanachu} \tag{1}$$

Dla przyspieszenia obliczen na starszych komputerach, w almanachu podaje sie pierwiastek duzej polosi orbity. Juz na samym poczatku warto podniesc go do kwadratu aby ulatwic sobie poslugiwanie sie ta zmienna przy dalszych wzorach.

$$a = (\sqrt{a})^2 \tag{2}$$

Korzystajac z Trzeciego Prawa Keplera mozemy wyznaczyc wzor na predkosc katowa n (tzw ruch sredni)

$$\frac{a^3}{T^2} = \frac{\mu}{4\pi^2} \to \mu = a^3 n^2 \to n = \sqrt{\frac{\mu}{a^3}}$$
 (3)

gdzie  $\mu$  to standardowy parametr grawitacyjny, staly dla konkretnego systemu grawitacyjnego. przy jego wyznaczaniu mozemy pominac mase satelity gdyz jest ona zaniedbywalna w perspektywie masy Ziemi

$$\mu = G(M+m) \to GM = 3.986005 \cdot 10^{14} \left[\frac{m^3}{s^2}\right]$$
 (4)

$$E_{i+1} = M_k + e\sin\left(E_i\right) \tag{7}$$

$$|E_i - E_{i-1}| < 10^{-12} \tag{8}$$

wartosc anomalii mimosrodowej pozwala na wyznaczenie anomalii prawdziwej, tzn kata zawartego pomiedzy kierunkiem od ogniska orbity do perycentrum a kierunkiem od ogniska do ciała na orbicie

$$v_k = \arctan\left(\frac{\sqrt{1 - e^2}\sin\left(E_k\right)}{\cos\left(E_k\right) - e}\right) \tag{9}$$

otrzymana wartosc mozemy powiazac z argumentem perygeum (kat pozycyjny mierzony w płaszczyźnie orbity miedzy kierunkami od ciała centralnego do wezła wstepujacego i do perycentrum) otrzymujac w ten sposob argument szerokości (kat pomiedzy wezłem wstepujacym a pozycja ciała)

$$\Phi_k = v_k + \omega \tag{10}$$

kolejnym krokiem jest wyznaczenie promienia orbity (odległość miedzy ogniskiem przyciagania a orbitujacym ciałem)

$$r_k = a(1 - e\cos(E_k)) \tag{11}$$

majac do dyspozycji polozenie katowe satelity na orbicie (argument szerokości) oraz promien okregu o srodku w geocentrum, stycznego do orbity w punkcie polozenia satelity mozemy wyznaczyc pozycje satelity w ukladzie orbity.

$$[x_k, y_k] = [r_k \cdot \cos(\Phi_k), r_k \cdot \sin(\Phi_k)]$$
 (12)

Wykres wspolrzednych xk,yk od czasu bedzie sie prezentowac jako elipsa. nastepnie wyliczamy poprawke do

dlugosci wezla wstepujacego (kata w plaszczyznie rownika niebieskiego zawartego miedzy punktem rownonocy wiosennej (barana) a wezlem wstepujacym)

$$\Omega_k = \Omega_0 + \left(\frac{d\Omega}{dt} - \omega_E\right) \cdot t_k - \omega_E \cdot t_{almanachu}$$
 (13)

gdzie  $\omega_E$  to predkosc katowa obrotu ziemi wokol wlasnej osi, zwiazana z dlugosca doby gwiazdowej (okresu miedzy dwoma kolejnymi górowaniami punktu Barana)

$$\omega_E = \frac{2\pi}{86164s} = 7.29 \cdot 10^{-5} \left[ \frac{rad}{s} \right] \tag{14}$$

korzystajac z otrzymanych wartosci mozemy wyznaczyc pozycje satelity w ukladzie geocentrycznym ECEF

$$X_k = x_k \cos(\Omega_k) - y_k \cos(i) \sin(\Omega_k)$$
 (15)

$$Y_k = x_k \sin(\Omega_k) + y_k \cos(i) \cos(\Omega_k)$$
 (16)

$$Z_k = y_k \sin\left(i\right) \tag{17}$$

#### 1.2 Azymut i elewacja satelity

aby wyznaczyc relacje miedzy polozeniem odbiornika i polozeniem satelity, wspol<br/>rzedne obu tych punktow musza byc opisane w tym samym układzie. wspol<br/>rzedne pomiaru  $(\phi, \lambda, h)$  nalezy zatem przeniesc

$$X = (N+h)\cos\phi\cos\lambda\tag{18}$$

$$Y = (N+h)\cos\phi\sin\lambda\tag{19}$$

$$Z = [N(1 - e^2) + h] \sin \phi \tag{20}$$

gdzie N to promien Ziemi w kierunku pierwszego wertykalu (kola wielkiego prostopadlego do poludnika astronomicznego w miejscu obserwacji)

$$N = \frac{a}{\sqrt{1 - e^2 \sin^2 \phi}} \tag{21}$$

w przypadku wykorzystania systemu WGS84:

$$a = 6378137m$$
  $e^2 = 0.00669438002290$  (22)

majac wyznaczone polozenia satelity i odbiornika w ukladzie ECEF mozemy wyznaczyc laczacy je wektor

$$\vec{X}_r^s = \vec{X}^s - \vec{X}_r \tag{23}$$

ktory musimy nastepnie przetransformowac do ukladu lokalnego, topocentrycznego z srodkiem w punkcie obserwacji. takiej transformacji dokonujemy z wykorzystaniem macierzy obrotu do ukladu horyzontalnego Rneu

$$R_{neu} = \begin{bmatrix} -\sin\phi\cos\lambda & -\sin\lambda & \cos\phi\cos\lambda \\ -\sin\phi\sin\lambda & \cos\lambda & \cos\phi\sin\lambda \\ \cos\phi & 0 & \sin\phi \end{bmatrix}$$
(24)

$$\vec{x}_{rneu}^s = R_{neu}^T \cdot \vec{X}_r^s = [\vec{n}\vec{e}\vec{u}] \tag{25}$$

wyniki transformacji nalezy skontrolowac korzystajac z przyrownania do siebie dlugosci starego wektora ECEF oraz nowego wektora neu

$$|\vec{X}_r^s| = |\vec{x}_{rneu}^s| \tag{26}$$

azymut oraz elewacje do satelity mozna wyznaczyc korzystajac z parametrow wektora neu

$$Az = \arctan \frac{e}{n} \tag{27}$$

$$el = \arcsin\left(\frac{u}{\sqrt{n^2 + e^2 + u^2}}\right) \tag{28}$$

#### 1.3 Wspolczynniki rozmycia precyzji

DOP to wspołczynniki geometryczne (rozmycia precyzji) bedace miara warunkow geometrycznych pomiarow zwiazanych z rozmieszczeniem satelitow. Do wyznaczenia wspołczynnikow DOP wymagane sa wspołczedne odbiornika i widocznych satelitow (w układzie XYZ lub lokalnym). Do obliczen wykorzystac trzeba rownanie pseudoodległosci

$$P_r^s = \rho_r^s + c(\delta t_r - \delta t^s) + \delta I_r^s + \delta O_r^s + \delta M_r^s + \delta T_r^s + E_r$$
 (29)

gdzie  $\rho$  to odleglosc pomierzona miedzy satelita i odbiornikiem, t to bledy zegarow odbiornika i satelity, O to blad orbity, I to blad refrakcji jonosferycznej, T to wpływ refrakcji troposferycznej, M to wpływ wielotorowosci sygnalu na obserwacje kodowe a E to szum odbiornika dla obserwacji kodowych. zaniedbujac bledy pomiarowe dajace sie zamodelowac i wyeliminowac (np opoznienie troposferyczne i jonosferyczne) mozemy uproscic rownanie pseudoodleglosci do

$$P_r^s = \rho_r^s + c\delta t_r \tag{30}$$

zapisujac odleglosc geometryczna satelity od odbiornika jako dlugosc roznicy wektorow polozen satelity i odbiornika otrzymujemy wzor

$$\rho_r^s = ||\vec{X}^s - \vec{X}_r|| \tag{31}$$

$$P_r^s = \sqrt{(x^s - x_r)^2 + (y^s - y_r)^2 + (z^s - z_r)^2} + c\delta t_r$$
 (32)

niewiadomymi tego rownania sa wspolrzedne odbiornika xr yr zr oraz poprawka zegaru odbiornika. rownanie to jest rownaniem nieliniowym. zeby moc wykorzystac metode najmniejszych kwadratow, nalezy najpierw poddac je linearyzacji (korzystajac z szeregu Taylora) ze wspolrzednymi przyblizonymi odbiornika x0 y0 z0

$$x_r = x_0 + \Delta x \tag{33}$$

$$y_r = y_0 + \Delta y \tag{34}$$

$$z_r = z_0 + \Delta z \tag{35}$$

wowczas samo rozwiniecie szeregu taylora zapisac mozemy jako

$$f(x) = f(x_0) + \frac{f'}{1!}(x_0) \cdot \Delta x + \frac{f''}{2!}(x_0)^2 \cdot \Delta x + \dots \quad (36)$$

a ograniczajac rozwiazanie wylacznie do wyrazu pierwszego rzedu otrzymujemy postac

$$f(x) = f(x_0) + \frac{f'}{1!}(x_0) \cdot \Delta x$$
 (37)

biorac pod uwage ze f jest funkcja wielu zmiennych, do obliczenia powyzszej funkcji musimy skorzystac z pochodnych czastkowych

$$g = f(x_0, y_0, z_0) (38)$$

$$f(x) = f(x_0) + \frac{\delta g}{\delta x_0} \cdot \Delta x + \frac{\delta g}{\delta y_0} \cdot \Delta y + \frac{\delta g}{\delta z_0} \cdot \Delta z \quad (39)$$

wyliczone pochodne czastkowe wykorzystujemy nastepnie jako wspolczynniki macierzy wspolczynnikow niewiadomych (rownan obserwacyjnych) w formie

$$A = \begin{bmatrix} f_1(s_1) & f_2(s_1) & f_3(s_1) & 1\\ f_1(s_2) & f_2(s_2) & f_3(s_2) & 1\\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots\\ f_1(s_n) & f_2(s_n) & f_3(s_n) & 1 \end{bmatrix}$$
(40)

gdzie poszczegolne funkcje to

$$f_1(s) = \frac{\delta g}{\delta x_0} = \frac{-(x^s - x_0)}{\rho_0^s}$$
 (41)

$$f_2(s) = \frac{\delta g}{\delta y_0} = \frac{-(y^s - y_0)}{\rho_0^s}$$
 (42)

$$f_3(s) = \frac{\delta g}{\delta z_0} = \frac{-(z^s - z_0)}{\rho_0^s}$$
 (43)

dla kazdej z epok macierz A bedzie tworzona na nowo, uzupelniana bedzie jedynie wspolczynnikami rownan satelitow widocznych w danej epoce dla odbiornika (niewidoczne nie biora udzialu w pomiarze). z wykorzystaniem tych wspolczynnikow tworzymy nastepnie macierz wariancyjno kowariacyjna Q (zawierajaca wspolczynniki wariancji i kowariancji niewiadomych delta x delta y delta z delta t) macierz Q zapisac mozna jako

$$Q = \begin{bmatrix} q_x & q_{xy} & q_{xz} & q_{xt} \\ q_{xy} & q_y & q_{yz} & q_{yt} \\ q_{xz} & q_{yz} & q_z & q_{zt} \\ q_{xt} & q_{ut} & q_{zt} & q_t \end{bmatrix} = (A^T A)^{-1}$$
(44)

gdzie inwersje macierzy policzyc mozna w sposob:

$$A^{-1} = \frac{1}{|A|}\tilde{A} \tag{45}$$

$$\tilde{A}_{ij} = (-1)^{i+j} |M_{ji}| \tag{46}$$

gdzie m to podmacierz utworzona poprzez usuniecie rzedu j oraz kolumny i z macierzy A. elementy na przekatnej macierzy Q opisuja wariancje zmiennych a te poza przekatna opisuja kowariancje. na ich podstawie mozemy wyznaczyc wartosci wspolczynnikow DOP. dzieki nim mozemy obliczyc wartosci wspolczynnikow dop odnoszace sie do pomiaru w układzie

$$GDOP = \sqrt{q_x + q_y + q_z + q_t} \tag{47}$$

$$PDOP = \sqrt{q_x + q_y + q_z} \tag{48}$$

$$TDOP = \sqrt{q_t}$$
 (49)

wykonujac transformacje macierzy q do ukladu topocentrycznego neu przy pomocy macierzy rneu(24) (przed transformacja usuwamy ostatni wiersz i kolumne macierzy Q)

$$Q_{neu} = R_{neu}^T Q_{xyz} R_{neu} (50)$$

$$Q_{neu} = \begin{bmatrix} q_n & q_{ne} & q_{nu} \\ q_{ne} & q_e & q_{eu} \\ q_{nu} & q_{eu} & q_u \end{bmatrix}$$
 (51)

dzieki nowym wspolczynnikom mozemy wyznaczyc ostatnie dwie wartosci dop

$$HDOP = \sqrt{q_n + q_e} \tag{52}$$

$$VDOP = \sqrt{q_u} \tag{53}$$

dodatkowo mozemy dokonac kontroli obliczen z wykorzystaniem wspolczynnika PDOP ktory przy nowej macierzy Qneu powinien miec identyczna wartosc

$$PDOP_{neu} = \sqrt{q_n + q_e + q_u} \tag{54}$$

$$PDOP_{neu} = PDOP (55)$$

# 2 Wizualizacja

Program automatycznie tworzy cztery wizualizacje w tym wykres polozenia satelitow na mapie swiata dla pojedynczej epoki tk

uzytkownik posiada mozliwosc przesuniecia pojedynczej epoki na zakres epok, taki ze

$$t_k \subset [t_0; t_1; t_k \subset C] \tag{56}$$

ktory wygeneruje wykres polozenia satelitow w chwili tk= t1 oraz droge jaka przebyły w czasie t1-t0.

program generuje rowniez wykres wspolczynnikow dop opisujacych jakosci obserwacji przeprowadzanych w punkcie obserwacji, tutaj rowniez uzytkownik posiada dowolnosc w wyborze wykorzystanych systemow satelitarnych, oraz przedziale czasu obserwacji

zeby powstal wykres dop, musi wystapic przynajmniej jedna epoka w ktorej liczba widocznych satelitow bedzie

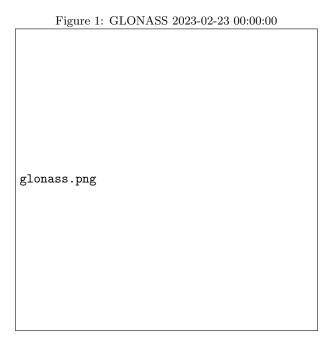


Figure 2: GALILEO 2023-02-23 00:00+45:00

galileo.png

wieksza badz rowna 4. dla epok w ktorych liczba widocznych satelitow byla mniejsza program nie bedzie w stanie rozwiazac mnozenia macierzy ATA. epoki takie beda wowczas pustymi obszarami na wykresie. przy wyborze mniej niz czterech satelitow, wykres dop nigdy nie powstanie. kolejny z wykresow, skyplot, pozwala na zorientowanie sie w polozeniu satelit wzgledem punktu obserwacji

dodatkowo program generuje prosty wykres liczby widocznych satelitow w zalezności od czasu

polaczenie danych widocznych na wszystkich wygenerowanych wykresach wystarcza do takiego dobrania czasu wykonywania pomiarow, ktory pozwoli na uzyskanie najwiekszej dokladnosci. w procesie tworzenia programu (a konkretnie - planowania wizualizacji) probowano wprowadzic wiele roznych rozwiazan z ktorych wiekszosc nie trafila do jego ostatecznej wersji. czesc eksperymentalnych wizualizacji (w tym np animacje gif z ktorych zrezygnowano przez zbyt duze skomplikowanie kodu oraz niska przejrzystosc takiegoz wykresu) mozna znalezc w zalacznikach do sprawozdania.

Parametr	Format
Almanach	str <path></path>
Epoka 0	str <yyyy-mm-dd-hh-mm-ss></yyyy-mm-dd-hh-mm-ss>
Epoka 1	str <yyyy-mm-dd-hh-mm-ss></yyyy-mm-dd-hh-mm-ss>
Interwal	int[s]
$\phi$ odbiornika	float[deg]
$\lambda$ odbiornika	float[deg]
h odbiornika	float[m]
maska pomiaru	float[deg]
satelity	

parametr 'satelity' nie jest wymagany, jednak daje uzytkownikowi mozliwosc sprecyzowania tego, ktorych satelitow uzywa przy pomiarze. mozliwe jest zaznaczanie pojedynczych satelitow, badz całych systemow. do oznaczenia pojedynczego satelity wykorzystywany jest format trimble, wykorzystujacy dwu-, trzy- cyfrowe kody do identyfikacji satelitow.

ID	System
137	GPS
3864	GLONASS
111118	QZSS
201263	Galileo
264283	Beidou

do oznaczenia całych systemow uzytkownik jako parametr satelity podaje ich nazwy drukowanymi literami (np. GALILEO).

## 3 Instrukcja obslugi

Uzytkownik, wywolujac program z linii komend musi zaopatrzyc go w liste parametrow niezbednych do poprawnego dzialania.:

## 4 Kompilacja

Program nie korzysta z bibliotek zewnetrznych, zatem skompilowac mozna go z wykorzystaniem najbardziej podstawowej komendy kompilatora GPP:

