

Relatório Parcial de Iniciação Científica

**INPE
INSTITUTO NACIONAL DE
PESQUISAS ESPACIAIS**

**MODELAGEM DE FORÇAS EM SATÉLITES
GPS: FORÇAS DE MARÉS**

Orientadores: Dr. Hélio Koiti Kuga
Dr. Wilson C. C. Silva

Bolsista: Christiano dos Santos Mendes Pereira

**Bolsa PIBIC / CNPq
Data: 14/ 02/ 96**

1-Objetivos:

Este trabalho tem como objetivo final desenvolver um modelo de forças atuantes em satélites GPS. Nesta fase, estão sendo desenvolvidos os modelos de forças de marés. Está sendo executado em continuidade ao trabalho iniciado em meados de 1995. Veja como referência o relatório de Santos (1996). Espera-se como produto um software que seja executado em linguagem FORTRAN 77.

2-Introdução:

O modelo trata separadamente os efeitos das marés terrestres, das marés polares, das marés permanentes e das marés oceânicas em satélites orbitando a Terra. Na parte de marés terrestres foram desenvolvidos por completo as rotinas que fazem as correções dos coeficientes dos harmônicos esféricos do geopotencial da Terra no domínio do tempo. No domínio da frequência foi desenvolvida a rotina que faz a correção no coeficiente de grau 2 e ordem 0, ficando por serem desenvolvidas em seguida as rotinas que fazem as correções nos coeficientes de grau 2 e ordem 1 e de grau 2 e ordem 2 que são apenas pequenas modificações da rotina já desenvolvida.

A parte de marés polares e de marés permanentes já foram estudadas e compreendidas. Na primeira, será desenvolvida a rotina que faz as correções nos coeficientes de grau 2 e ordem 1 do geopotencial. Na segunda, o efeito das marés permanentes corresponde a uma contribuição independente do tempo, que pode ser considerada como parte do valor adotado para o coeficiente \bar{C}_{20} que sofrerá uma alteração em seu valor através de outra rotina a ser desenvolvida.

A última parte que trata de marés oceânicas também já foi estudada e compreendida. Porém, a confecção da rotina de correção dos coeficientes do geopotencial apresentará certa dificuldade devido a falta de acesso a algumas constantes necessárias para o desenvolvimento do modelo.

Estas constantes serão pesquisadas e se forem encontradas, a rotina será desenvolvida.

3-Desenvolvimento:

Será descrito abaixo a parte do trabalho que trata dos efeitos de marés terrestres (McCarthy, 1996), ficando para o relatório final as partes que tratam dos efeitos de marés polares e de marés permanentes, cujas rotinas ainda não foram desenvolvidas. Se o prazo permitir, possivelmente a parte que trata de marés oceânicas será também desenvolvida.

3.1-Efeito de marés terrestres

O modelo é baseado na correção dos coeficientes dos harmônicos esféricos do potencial terrestre. As contribuições ΔC_{nm} e ΔS_{nm} devido às marés são expressas em termos de números de Love. Os efeitos da deformação das marés devido a elipsidade e a rotação da Terra necessitam de três parâmetros $K_{nm}^{(0)}$ e $K_{nm}^{(\pm)}$ para serem descritos.

Para $(nm) = 21$, esses parâmetros têm uma forte dependência da frequência devido a banda de variação diária da maré. A inelasticidade do manto da terra faz com que os parâmetros $K_{nm}^{(0)}$ e $K_{nm}^{(\pm)}$ adquiram uma pequena parte imaginária que reflete um atraso na fase.

Marés de grau 2 produzem dependência no tempo nos coeficientes harmônicos C_{2m} e S_{2m} , através de $K_{nm}^{(0)}$ que podem exceder 10^{-8} em magnitude. Elas também produzem mudanças excedendo 3×10^{-12} nos coeficientes C_{4m} e S_{4m} através de $K_{2m}^{(+)}$ (a contribuição direta do grau 4 do potencial de marés nestes coeficientes são negligenciáveis). A última mudança está nos coeficientes C_{3m} e S_{3m} produzidas pelo grau 3 do potencial gerador de marés.

A computação das contribuições das marés terrestres nos coeficientes do geopotencial é melhor feita se dividida em dois passos. No primeiro passo, a parte (2m) do potencial de maré é computada no domínio do tempo para cada m, usando-se as efemérides do sol e da lua, e as correspondentes

variações ΔC_{2m} e ΔS_{2m} são computadas usando-se os valores K_{2m} independentes da frequência para os respectivos $K_{2m}^{(0)}$.

As contribuições das marés de grau 3 nos coeficientes C_{3m} e S_{3m} através de $K_{3m}^{(0)}$ e as contribuições das marés de grau 2 nos coeficientes C_{4m} e S_{4m} através de $K_{2m}^{(+)}$ podem ser computadas por um processo semelhante. Estas contribuições são de ordem de 10^{-11} .

O segundo passo corrige os desvios de $K_{2l}^{(0)}$ da constante nominal K_{2l} assumida no primeiro passo, para várias constituintes da variação diária de marés.

3.1.1-1º Passo: Correções no domínio do tempo:

Utiliza-se os valores de K_{nm} da Tabela 1:

n	m	Terra Elástica		Terra Inelástica		
		k_{nm}	k_{nm}^+	Re k_{nm}	Im k_{nm}	k_{nm}^+
2	0	0.29525	-0.00087	0.30190	-0.00000	-0.00089
2	1	0.29470	-0.00079	0.29830	-0.00144	-0.00080
2	2	0.29801	-0.00057	0.30102	-0.00130	-0.00057
3	0	0.093	...			
3	1	0.093	...			
3	2	0.093	...			
3	3	0.094	...			

Tabela-1: Números de Love do potencial externo de marés terrestres

Com os valores K_{nm} independentes da frequência, as mudanças induzidas pela parte (nm) do potencial gerador de marés nos coeficientes normalizados do geopotencial de mesmo índice (nm) são dadas no domínio do tempo pela expressão :

$$\Delta \bar{C}_{nm} - i \Delta \bar{S}_{nm} = \frac{k_{nm}}{2n+1} \sum_{j=2}^3 \frac{GM_j}{GM_1} \left(\frac{A_e}{r_j} \right)^{n+1} \bar{P}_{nm}(\sin \Phi_j) e^{-im\lambda_j} \quad (1)$$

Onde:

K_{nm} = valor do número de Love de grau n e ordem m ;

A_e = raio equatorial de terra;

GM_j = parâmetro gravitacional da lua ($j = 2$) e do sol ($j = 3$);

GM_t = parâmetro gravitacional da terra;

r_j = distância do geocentro a lua ou ao sol;

Φ_j = latitude da lua ou do sol;

λ_j = longitude da lua ou do sol;

e \bar{P}_{nm} é a função de Legendre normalizada relacionada com a função clássica (não normalizada) através da fórmula:

$$\bar{P}_{nm} = N_{nm} \cdot P_{nm}$$

onde:

$$N_{nm} = \sqrt{\frac{(n-m)!(2n+1)(2-\delta_{0m})}{(n+m)!}}$$

Os coeficientes \bar{C}_{nm} e \bar{S}_{nm} correspondem respectivamente aos coeficientes do geopotencial C_{nm} e S_{nm} normalizados. Estes podem ser obtidos através das fórmulas:

$$C_{nm} = N_{nm} \cdot \bar{C}_{nm} \quad \text{e} \quad S_{nm} = N_{nm} \cdot \bar{S}_{nm}$$

Admitindo-se:

$$f_{nm} = \frac{1}{2n+1} \sum_{j=2}^3 \frac{GM_j}{GM_t} \left(\frac{A_e}{r_j} \right)^{n+1} \bar{P}_{nm}(\sin \Theta_j)$$

a expressão 1 fica da seguinte forma:

$$\Delta \bar{C}_{nm} - i \Delta \bar{S}_{nm} = K_{nm} \cdot f_{nm} \cdot e^{-im\lambda_j}$$

Se K_{nm} é real, então:

$$\Delta \bar{C}_{nm} = K_{nm} \cdot f_{nm} \cdot \cos(m\lambda_j) \quad (2)$$

$$\Delta \bar{S}_{nm} = K_{nm} \cdot f_{nm} \cdot \sin(m\lambda_j) \quad (3)$$

Se K_{nm} for complexo (caso inelástico), então a expressão 1 toma a seguinte forma:

$$\Delta \bar{C}_{nm} - i\Delta \bar{S}_{nm} = (K_{nm}^R + iK_{nm}^I) \cdot f_{nm} \cdot (\cos m\lambda_j - i \sin m\lambda_j)$$

$$\Delta \bar{C}_{nm} - i\Delta \bar{S}_{nm} = f_{nm} \cdot (K_{nm}^R \cos m\lambda_j + K_{nm}^I \sin m\lambda_j) - f_{nm} \cdot i(K_{nm}^R \sin m\lambda_j - K_{nm}^I \cos m\lambda_j)$$

Chegamos, então, às seguintes equações:

$$\Delta \bar{C}_{nm} = f_{nm} \cdot (K_{nm}^R \cos m\lambda_j + K_{nm}^I \sin m\lambda_j) \quad (4)$$

$$\Delta \bar{S}_{nm} = f_{nm} \cdot (K_{nm}^R \sin m\lambda_j - K_{nm}^I \cos m\lambda_j) \quad (5)$$

Utilizando-se a Tabela-1 e as fórmulas 2, 3, 4 e 5, todas as correções nos coeficientes podem ser feitas. As correções nos coeficientes de grau 2 possuem parte imaginária e por isso, devem ser somadas às fórmulas 2 e 4 para determinação dos ΔC_{2m} e, 3 e 5 para a determinação dos ΔS_{2m} . As correções nos coeficientes de grau 3 por sua vez só necessitam das fórmulas 2 e 3, já que não possuem parte imaginária. As correções nos coeficientes de grau 4, por serem produzidas por marés de grau 2, podem ser calculadas utilizando-se as mesmas fórmulas e o mesmo procedimento para correção dos coeficientes de grau 2, apenas com a substituição das constantes K_{2m} pelas constantes $K_{2m}^{(+)}$, que também estão na Tabela-1.

3.1.2- 2º Passo: Correções no domínio da frequência.

A contribuição para $\Delta\bar{C}_{20}$ dos termos de longo período de marés é calculada através da fórmula:

$$\Delta\bar{C}_{20} = \text{Re} \sum_{f(2,0)} (A_0 \delta K_f H_f e^{i\theta_f}) = \sum_{f(2,0)} (A_0 H_f (\delta K_f^R \cos \theta_f - \delta K_f^I \sin \theta_f)) \times 10^{-12} \quad (6)$$

onde:

δK_f = diferença entre K_f que equivale a $K_{2m}^{(0)}$ na frequência f e o valor da constante K_{2m} ;

δK_f^R = parte real de δK_f ;

δK_f^I = parte imaginária de δK_f ;

H_f = amplitude na frequência f da expansão harmônica do potencial gerador de marés, definida de acordo com a convenção de Cartwright e Tayler (1971);

$$\theta_f = m(\theta_g + \pi) - \bar{N} \cdot \bar{F} = m(\theta_g + \pi) - \sum_{j=1}^5 N_j \cdot F_j \quad (7)$$

onde:

\bar{F} = vetor de dimensão 5 de argumentos fundamentais (variáveis l, l', F, D, Ω);

\bar{N} = vetor de dimensão 5 de multiplicadores N_i das variáveis l, l', F, D, Ω para a nutação da frequência $-f + \frac{d\theta_g}{dt}$

θ_g = hora média Sideral de Greenwich expressa em unidades de ângulo;

Como estamos tratando de marés de grau 2 e ordem 0 ($m=0$), θ_f pode ser calculado apenas por:

$$\theta_f = - \sum_{j=1}^5 N_j \cdot F_j$$

Os N_j são multiplicadores inteiros dos argumentos F_j da teoria de nutação. Estes argumentos podem ser determinados através das fórmulas:

$$F_1 = 1 = \text{Anomalia média da Lua;} \\ = 134^\circ.96340251 + 1717915923'' \cdot 2178 t + 31'' \cdot 8792 t^2 + 0'' \cdot 051635 t^3 -$$

$$0''.00024470t^4$$

$F_2 = l' =$ Anomalia média do Sol;

$$=357^\circ.52910918+129596581''.0481t-0''.5532t^2-0''.000136t^3+0''.00001149t^4$$

$F_3 = F = L - \Omega$;

$$=93^\circ.27209062+1739527262''.8478t-12''.7512t^2-0''.001037t^3+0''.00000417t^4$$

$F_4 = D =$ Elongação média da Lua devido ao Sol;

$$=297^\circ.85019547+1602961601''.2090t-6''.3706t^2+0''.006593t^3-0''.00003169t^4$$

$F_5 = \Omega =$ Longitude média do Nodo ascendente da Lua;

$$=125^\circ.04455501-6962890''.2665t+7''.4722t^2+0''.007702t^3-0''.00005939t^4$$

onde t é medido em séculos Julianos de 36525 dias de 86400 segundos.

Name Doodson No.	deg/hr	τ	s	h	p	N'	p_s	ℓ	ℓ'	F	D	Ω	δk_f^R	Amp. (ip)	δk_f^I	Amp. (op)
	55,565	0.00221	00	00	00	1	0	0	0	0	0	1	0.01347	16.6	-0.00541	-6.7
	55,575	0.00441	00	00	00	2	0	0	0	0	0	2	0.01124	-0.1	-0.00488	0.1
S_a	56,554	0.04107	00	1	0	0	-1	0	-1	0	0	0	0.00547	-1.2	-0.00349	0.8
S_{aa}	57,555	0.08214	00	2	0	0	0	0	0	-2	2	-2	0.00403	-5.5	-0.00315	4.3
	57,565	0.08434	00	2	0	1	0	0	0	-2	2	-1	0.00398	0.1	-0.00313	-0.1
	58,554	0.12320	00	3	0	0	-1	0	-1	-2	2	-2	0.00326	-0.3	-0.00296	0.2
M_{sm}	63,655	0.47152	01	-2	1	0	0	1	0	0	-2	0	0.00101	-0.3	-0.00242	0.7
	65,445	0.54217	01	0	-1	-1	0	-1	0	0	0	-1	0.00080	0.1	-0.00237	-0.2
M_m	65,455	0.54438	01	0	-1	0	0	-1	0	0	0	0	0.00080	-1.2	-0.00237	3.7
	65,465	0.54658	01	0	-1	1	0	-1	0	0	0	1	0.00079	0.1	-0.00237	-0.2
	65,655	0.55366	01	0	1	0	0	1	0	-2	0	-2	0.00077	0.1	-0.00236	-0.2
M_{sf}	73,555	1.01590	02	-2	0	0	0	0	0	0	-2	0	-0.00009	0.0	-0.00216	0.6
	75,355	1.08875	02	0	-2	0	0	-2	0	0	0	0	-0.00018	0.0	-0.00213	0.3
M_f	75,555	1.09804	02	0	0	0	0	0	0	-2	0	-2	-0.00019	0.6	-0.00213	6.3
	75,565	1.10024	02	0	0	1	0	0	0	-2	0	-1	-0.00019	0.2	-0.00213	2.6
	75,575	1.10245	02	0	0	2	0	0	0	-2	0	0	-0.00019	0.0	-0.00213	0.2
M_{stm}	83,655	1.56956	03	-2	1	0	0	1	0	-2	-2	-2	-0.00065	0.1	-0.00202	0.2
M_{tm}	85,455	1.64241	03	0	-1	0	0	-1	0	-2	0	-2	-0.00071	0.4	-0.00201	1.1
	85,465	1.64462	03	0	-1	1	0	-1	0	-2	0	-1	-0.00071	0.2	-0.00201	0.5
M_{sqm}	93,555	2.11394	04	-2	0	0	0	0	0	-2	-2	-2	-0.00102	0.1	-0.00193	0.2
M_{qm}	95,355	2.18679	04	0	-2	0	0	-2	0	-2	0	-2	-0.00106	0.1	-0.00192	0.1

Tabela-2 : Dados para a correção no coeficiente K_{20}^b , dependente da frequência, devido a Inelásticidade da Terra

Os valores $A_0 H_f \delta K_f^R$ e $A_0 H_f \delta K_f^I$ correspondem respectivamente a Amp.(ip) e Amp.(op) e podem ser tirados diretamente da Tabela-2.

Primeiro calcula-se separadamente o valor de $\Delta \bar{C}_{20}$ para cada valor de frequência da Tabela-2, utilizando-se a fórmula 6 em seguida os resultados obtidos são somados calculando-se assim a contribuição total para $\Delta \bar{C}_{20}$.

4-Resultados:

Os resultados desta primeira fase do trabalho são as rotinas de correção dos coeficientes do geopotencial no domínio do tempo, e a rotina que corrige o coeficiente \bar{C}_{20} , assim como algumas subrotinas que são utilizadas pelas rotinas principais e que também serão utilizadas pelas rotinas que serão confeccionadas no decorrer do trabalho.

A rotina que trata da correção dos coeficientes no domínio do tempo requer como dados de entrada a longitude e a latitude em relação a um referencial fixo no geocentro da Terra e também a distância da Lua e do Sol ao mesmo. A parte de processamento dos valores dos coeficientes utiliza a função que determina o valor da função associada de Legendre e a função f definida no item 3.1.1.

A rotina que corrige o coeficiente \bar{C}_{20} necessita da data para a requerida posição inicial como dado de entrada, já que o modelo precisa da hora média sideral de Greenwich expressa em unidade de ângulo. Esta hora média sideral é determinada com a ajuda da rotina que determina os F_j , que por sua vez utiliza uma rotina que calcula a data Juliana.

As rotinas ora desenvolvidas encontram-se no final do relatório.

5-Conclusão:

Este relatório encerra a primeira fase do trabalho. Esta fase caracterizou-se por estudos, análises, e pesquisa de um modelo que satisfizesse o objetivo ao qual se propõe o trabalho e que ao mesmo tempo pudesse ser utilizado em conjunto com trabalhos de modelagem de forças em satélites GPS desenvolvidos previamente. O método encontrado, baseado na correção dos coeficientes dos harmônicos esféricos do geopotencial da Terra, poderá ser utilizado com programas que tratam das forças devido ao geopotencial da Terra mas que não possuem uma visão moderna do tratamento de marés. Para isso, bastaria portanto uma simples mudança no valor dos coeficientes adotados por estes programas.

Na segunda fase serão desenvolvidas as rotinas restantes e possivelmente serão feitas algumas modificações nas já desenvolvidas a fim de que o objetivo seja atingido por completo.

REFERÊNCIAS BIBLIOGRÁFICAS

CARTWRIGHT, D.E.; TAYLER, R.J. "New computations of the Tide-Generating potential." *Geophysical Journal of Royal Astronomical Society*, 23, pp. 45-74.

McCARTHY, D.D. "IERS conventions (1996)" , *IERS Technical Note 21*, Paris, Central Bureau of IERS, July 1996.

SANTOS, A. "Modelagem de forças em satélites GPS". *INPE*, São José dos Campos, 1996, Relatório final do PIBIC (Programa Institucional de Bolsas de Iniciação Científica) 1995-1996.

LISTAGEM DOS CÓDIGOS DESENVOLVIDOS

DECLARAÇÃO DAS VARIÁVEIS E LOCAÇÃO DE MEMÓRIA

```
INTEGER M
REAL K(2:3,0:3),KE(2:2,0:2),KR(2:2,0:2),KI(2:2,0:2),KA(2:2,0:2),
*LONG(2:3),LAT(2:3),R(2:3),C(2:3,0:3),S(2:3,0:3)
COMMON /TESTE/ LONG,LAT,R
```

DADOS DA TABELA 1

```
DATA K /0.29525,0.093,0.29470,0.093,0.29801,0.093,0,0.094/
DATA KE /-0.00087,-0.00079,-0.00057/
DATA KR /0.30190,0.29830,0.30102/
DATA KI /0,-0.00144,-0.00130/
DATA KA /-0.00089,-0.00080,-0.00057/
```

LEITURA DOS DADOS DE ENTRADA

```
WRITE(*,*)'ENTRE COM LONGITUDE DA LUA'
READ*,LONG(2)
WRITE(*,*)'
WRITE(*,*)'ENTRE COM LATITUDE DA LUA'
READ*,LAT(2)
WRITE(*,*)'
WRITE(*,*)'ENTRE COM A DISTANCIA DA LUA'
READ*,R(2)
WRITE(*,*)'
```

```
WRITE(*,*)'ENTRE COM LONGITUDE DO SOL'
READ*,LONG(3)
WRITE(*,*)'
WRITE(*,*)'ENTRE COM LATITUDE DO SOL'
READ*,LAT(3)
WRITE(*,*)'
WRITE(*,*)'ENTRE COM A DISTANCIA DO SOL'
READ*,R(3)
```

CÁLCULO DOS VALORES DAS CORREÇÕES DOS COEFICIENTES

```
DO M=0,2
  C(2,M)=F(2,M,R(2),R(3),LONG(2),LONG(3))*((COS(M*LONG(2))+COS
* (M*LONG(3)))*(K(2,M)+KA(2,M)+KE(2,M)+KR(2,M))+KI(2,M)*
* (SIN(M*LONG(2))+SIN(M*LONG(3))))
```

```

S(2,M)=F(2,M,R(2),R(3),LONG(2),LONG(3))*((SIN(M*LONG(2))+SIN
* (M*LONG(3)))*(K(2,M)+KA(2,M)+KE(2,M)+KR(2,M))+KI(2,M)*
* (COS(M*LONG(2))+COS(M*LONG(3))))

END DO

DO M=0,3
  C(3,M)=K(3,M)*F(3,M,R(2),R(3),LONG(2),LONG(3))*(COS(M*LONG(2
* ))+COS(M*LONG(3)))

  S(3,M)=K(3,M)*F(3,M,R(2),R(3),LONG(2),LONG(3))*(SIN(M*LONG(2
* ))+SIN(M*LONG(3)))

```

ENDDO

SAÍDA DOS VALORES DOS COEFICIENTES DETERMINADOS

```

DO M=0,2
  WRITE(*,*)'C(2,',M,')=',C(2,M)
  WRITE(*,*)'S(2,',M,')=',S(2,M)
END DO

```

```

DO M=0,3
  WRITE(*,*)'C(3,',M,')=',C(3,M)
  WRITE(*,*)'S(3,',M,')=',S(3,M)
END DO
END

```

FUNÇÃO QUE CALCULA A FUNÇÃO DE LEGENDRE

```

REAL FUNCTION POLLEG(A,B,S)
INTEGER A,B
REAL S

IF ((A.EQ.2).AND.(B.EQ.0)) THEN
  POLLEG=0.5*(3*(S**2)-1)*(5**(1/2))
END IF
IF (A.EQ.2.AND.B.EQ.1) THEN
  POLLEG=3*S*((1-(S**2))**(1/2))*((5/3)**(1/2))
ENDIF
IF (A.EQ.2.AND.B.EQ.2) THEN
  POLLEG=3*(1-(S**2))*((5/12)**(1/2))
END IF
IF(A.EQ.3.AND.B.EQ.0) THEN

```

```

POLLEG=0.5*(5*(S**3)-3*S)*(7**(1/2))
END IF
IF(A.EQ.3.AND.B.EQ.1) THEN
POLLEG=1.5*(5*(S**2)-1)*((1-(S**2))**(1/2))
*
*(7/6)**(1/2)
END IF
IF(A.EQ.3.AND.B.EQ.2) THEN
POLLEG=15*S*(1-(S**2))*((7/60)**(1/2))
END IF
IF(A.EQ.3.AND.B.EQ.3) THEN
POLLEG=15*((1-(S**2))**(3/2))*((7/360)
*
)**(1/2)
END IF
END

```

FUNÇÃO F

```

REAL FUNCTION F(X,Y,RL,RS,LOGL,LONGS)
INTEGER X,Y
REAL*8 GMT,A,GML,GMS
REAL RL,RS,LOGL,LONGS
PARAMETER (GMT=3.986004418E14,GMS=1.327124E20,GML=4.89481E12)
PARAMETER (A=6378.160)
F=((GML/GMT)*((A/RL)**(X+1))*POLLEG(X,Y,SIN(LOGL))
*+(GMS/GMT)*((A/RS)**(X+1))*POLLEG(X,Y,SIN(LONGS)))/(2*X+1)

RETURN
END

```

ROTINA QUE FAZ A CORREÇÃO NO COEFICIENTE $\Delta\bar{C}_{20}$

```

REAL AI(1:21),AO(1:21),C,NN(1:5),ANGF(1:21)
INTEGER F(1:5,1:21)
COMMON/TEMP/DIA,AMES,ANO,HORA,AMIN,SEG

DATA F /0,0,0,0,1 ,0,0,0,0,2 ,0,-1,0,0,0 ,0,0,-2,2,-2
*
,0,0,-2,2,-1 ,0,-1,-2,2,-2 ,1,0,0,-2,0 , -1,0,0,0,-1
*
,-1,0,0,0,0 , -1,0,0,0,1 ,1,0,-2,0,-2 ,0,0,0,-2,0
*
,-2,0,0,0,0 ,0,0,-2,0,-2 ,0,0,-2,0,-1 ,0,0,-2,0,0
*
,1,0,-2,-2,-2 , -1,0,-2,0,-2 , -1,0,-2,0,-1 ,0,0,-2,-2,-2
*
,-2,0,-2,0,-2 /

DATA AI /16.6,-0.1,-1.2,-5.5,0.1,-0.3,-0.3,0.1,-1.2,0.1,0.1,0,0,
*
0.6,0.2,0,0.1,0.4,0.2,0.1,0.1/

```

```
DATA AO /-6.7,0.1,0.8,4.3,-0.1,0.2,0.7,-0.2,3.7,-0.2,-0.2,0.6,0.3,  
* 6.3,2.6,0.2,0.2,1.1,0.5,0.2,0.1 /
```

```
CALL NUTAT (NN(1),NN(2),NN(3),NN(4),NN(5))
```

```
DO I=1,21
```

```
  ANGF(I)=-((NN(1)*F(1,I)+NN(2)*F(2,I)+NN(3)*F(3,I)+NN(4)*F(4,I)  
*          + NN(5)*F(5,I))  
END DO
```

```
DO I=1,21
```

```
  C=C+(AI(I)*COS(ANGF(I))-AO(I)*SIN(ANGF(I)))*10E-12  
END DO
```

```
WRITE(*,*)'C(2,0)= ',C  
END
```

ROTINA RESPONSÁVEL PELA DETERMINAÇÃO DOS F_j

```
SUBROUTINE NUTAT(A,B,C,D,E)
```

```
REAL*8 DIA,AMES,ANO,HORA,AMIN,SEG,DJI,T,PI
```

```
REAL A,B,C,D,E
```

```
COMMON/TEMP/DIA,AMES,ANO,HORA,AMIN,SEG
```

```
PI=3.14159265359
```

```
CALL TEMPO
```

```
DJI=DATJUL(DIA,AMES,ANO)+HORA/24.+AMIN/1440.+SEG/86400.
```

```
T=(DJI-2451545.0)/36525
```

```
A=134.96340251+(1717915923.2178*T+31.8792*(T**2)  
* +0.051635*(T**3)-0.00024470*(T**4))/1296000*360
```

```
B=357.52910918+(129596581.0481*T-0.5532*(T**2)  
* -0.000136*(T**3)-0.00001149*(T**4))/1296000*360
```

```
C=93.27209062+(1739527262.8478*T-12.7512*(T**2)  
* -0.001037*(T**3)+0.00000417*(T**4))/1296000*360
```

```
D=297.85019547+(1602961601.2090*T-6.3706*(T**2)  
* +0.006593*(T**3)-0.00003169*(T**4))/1296000*360
```

```
E=125.04455501+(-6962890.2665*T+7.4722*(T**2)
* +0.007702*(T**3)-0.00005939*(T**4))/1296000*360
```

```
A=2*PI/360*(A-360*INT(A/360))
B=2*PI/360*(B-360*INT(B/360))
C=2*PI/360*(C-360*INT(C/360))
D=2*PI/360*(D-360*INT(D/360))
E=2*PI/360*(E-360*INT(E/360))
```

```
RETURN
END
```

FUNÇÃO QUE CALCULA A DATA JULIANA

```
REAL FUNCTION DATJUL(DI,MES,AN)
REAL*8 DI,MES,AN
```

```
DATJUL=367.*AN+DI+1721013.5+IFIX(275.*MES/9.)
* -IFIX(7.*(AN+IFIX((MES+9.)/12.))/4.)
RETURN
END
```

ROTINA QUE LÊ A ENTRADA DA DATA

```
SUBROUTINE TEMPO
```

```
REAL*8 DIA,AMES,ANO,HORA,AMIN,SEG
COMMON/TEMP/DIA,AMES,ANO,HORA,AMIN,SEG
```

```
WRITE(*,*)'ENTRE COM DIA,MES E ANO PARA REQUERIDA POSICAO
INICIAL'
```

```
WRITE(*,*) 'DIA: '
READ (*,*) DIA
```

```
WRITE(*,*) 'MES: '
READ(*,*) AMES
```

```
WRITE(*,*) 'ANO: '
READ (*,*) ANO
```

```
WRITE(*,*) 'ENTRE COM HORA, MINUTO, SEGUNDO '
```

```
WRITE(*,*) 'HORA: '
```

```
READ(*,*) HORA
```

```
WRITE(*,*) 'MINUTO: '
```

```
READ(*,*) AMIN
```

```
WRITE(*,*) 'SEGUNDO: '
```

```
READ(*,*) SEG
```

```
RETURN
```


