

UNIVERSIDADE FEDERAL DO ESTADO DO RIO DE JANEIRO CENTRO DE CIÊNCIAS EXATAS E TECNOLOGIA CURSO DE PÓS-GRADUAÇÃO EM MATEMÁTICA

Mestrado Profissional em Matemática em Rede Nacional - PROFMAT



DISSERTAÇÃO DE MESTRADO

A TRIGONOMETRIA ESFÉRICA COMO SOLUÇÃO PARA A NAVEGAÇÃO ASTRONÔMICA

LUIZ FERNANDO DA SILVA BEZERRA

Rio de Janeiro 2019

LUIZ FERNANDO DA SILVA BEZERRA

A TRIGONOMETRIA ESFÉRICA COMO SOLUÇÃO PARA A NAVEGAÇÃO ASTRONÔMICA

Trabalho de Conclusão de Curso apresentado ao Programa de Pós-graduação em Matemática PROFMAT da UNIRIO, como requisito para a obtenção do grau de MESTRE em Matemática.

Orientador: Prof. Dr. Fábio Xavier Penna Doutor em Matemática - IMPA

Rio de Janeiro 2019

BEZERRA, LUIZ FERNANDO

A GEOMETRIA ESFÉRICA COMO SOLUÇÃO PARA A
NAVEGAÇÃO ASTRONÔMICA / LUIZ FERNANDO BEZERRA. -Rio de Janeiro, 2019.
96p.

Orientador: FÁBIO PENNA.

Dissertação (Mestrado) - Universidade Federal do
Estado do Rio de Janeiro, Programa de Pós-Graduação em Matemática, 2019.

1. Geometria Esférica. 2. Navegação Astronômica.
3. Geometria não-Euclidiana. 4. Trigonometria
Esférica. 5. Navegação . I. PENNA, FÁBIO, orient.
II. Título.

Luiz Fernando da Silva Bezerra

A TRIGONOMETRIA ESFÉRICA COMO SOLUÇÃO PARA A NAVEGAÇÃO ASTRONÔMICA

Trabalho de Conclusão de Curso apresentado ao Programa de Pós-graduação em Matemática PROFMAT da UNIRIO, como requisito para a obtenção do grau de MESTRE em Matemática.

Aprovado em 13 de dezembro de 2019.

Prof. Dr. Fábio Xavier Penna (Orientador) CCET/UNIRIO

Prof. Dr^a. Luzia da Costa Tonon Martarelli CCET/UNIRIO

Prof. MSc. Guilherme Wagner de Azevedo Cordeiro ESCOLA NAVAL

Rio de Janeiro 2019

Agradecimentos

Minha eterna gratidão...

Aos meus pais (in memoriam) pelo carinho e educação.

Aos meus queridos filhos: Bruno, Filipe e Fernando Jr., razão de ser da minha vida.

A minha amada esposa Audrey, companheira de todas as horas, incentivadora e eterna fonte de inspiração.

Conduzo também a todos os docentes desse curso de mestrado, aos quais prefiro chamar de matemáticos e a quem devo respeito e admiração, pelo tratamento dispensado e ensinamentos transmitidos. Em especial, ao Prof. Dr. Fábio Xavier Penna, por acreditar nesse projeto e pela orientação profissional e segura.

Aos amigos e colegas de curso, pelo companheirismo, incentivo e diversas risadas ao longo desses dois anos.

A Marinha do Brasil, pela sólida formação acadêmica e por todos os valores morais e intelectuais recebidos.

Ao programa PROFMAT e a Universidade Federal do Estado do Rio de Janeiro pela oportunidade e pela condução desse curso de mestrado.

E por fim a Deus, grande geômetra do universo, por sempre me apontar as melhores soluções.

Sem a Matemática, não poderia haver Astronomia; sem os recursos maravilhosos da Astronomia, seria completamente impossível a navegação. E a navegação foi o fator máximo do progresso da humanidade. (Amoroso Costa)

Resumo

Este trabalho tem como proposta principal ampliar os conhecimentos de alunos e professores do Ensino Médio acerca dos conceitos fundamentais de Geometria Esférica. A fim de atingir este propósito, foram escolhidos como objetos de estudo os conceitos e modelos da Geometria Esférica empregados na formalização da Navegação Astronômica. Em um primeiro momento é apresentado o contexto histórico dessa geometria, antes e depois de Euclides, para em seguida mostrar a importância do quinto postulado de Euclides na criação das novas geometrias do século XIX, estudadas por Gauss, Bolyai, Lobacheswsky e Riemann dentre outros. Em seguida descreve-se os conceitos mais relevantes da trigonometria esférica com a demonstração dos principais teoremas e fórmulas e uma analogia desses princípios com aqueles empregados na Geometria Plana. Também é realizada uma adequada caracterização da Navegação Astronômica antecedida dos fatos históricos principais que envolvem esta técnica. A parte final dessa dissertação é marcada pelo emprego da trigonometria esférica como ferramenta para a Navegação Astronômica, com demonstrações e justificativas da modelagem matemática utilizada nesse tipo de navegação. Para finalizar foram propostas algumas atividades, em forma de exercícios, relacionadas ao emprego da trigonometria esférica descrita nas seções anteriores.

Abstract

This work has as main proposal to broaden the knowledge of high school students and teachers about the fundamental concepts of Spherical Geometry. In order to achieve this objective, concepts and models of Spherical Geometry employed in the formalization of Astronomical Navigation were selected as objects of study. At first, the historical context of this Geometry is presented, before and after Euclid, to continue showing the importance of Euclid's fifth postulate in the creation of new nineteenth century geometries, studied by Gauss, Bolyai, Lobacheswsky and Riemann. The following describes the most relevant concepts of Spherical Trigonometry with a demonstration of the main Theorems and Formulas and an analogy of these principles with which it uses Flat Geometry. An adequate characterization of Astronomical Navigation preceded by the main historical facts involved in this technique is also performed. A final part of this dissertation is marked by the use of Spherical Trigonometry, as a tool for Astronomical Navigation, with demonstrations and justifications of the mathematical modeling used in this type of navigation. To finalize this work, were presented some activities in the form of exercises, related to the use of Spherical Trigonometry presented in previous sections.

Sumário

IN	TRO	DUÇÃO	1	
1	A GEOMETRIA PRÉ-EUCLIDIANA			
2	DESCOBRIMENTO DOS ESPAÇOS NÃO-EUCLIDIANOS			
	2.1	Do V Postulado de Euclides às Geometrias não Euclidianas	5	
	2.2	Riemann e a base da Geometria Esférica	9	
3	GE	OMETRIA ESFÉRICA: ELEMENTOS FUNDAMENTAIS	11	
	3.1	Definições	11	
4	TR	IGONOMETRIA ESFÉRICA	22	
	4.1	Fórmula Fundamental ou Lei dos Cossenos	23	
	4.2	Analogia dos Senos ou Lei dos Senos	26	
	4.3	Teorema de Pitágoras na Superfície Esférica	28	
	4.4	Do Triângulo Esférico ao Triângulo Plano	30	
5	NA	VEGAÇÃO ASTRONÔMICA: CARACTERIZAÇÃO, EVOLUÇÃO		
	HIS	TÓRICA E CONCEITOS FUNDAMENTAIS	34	
	5.1	Importância e Caracterização da Navegação Astronômica	34	
	5.2	Evolução histórica	35	
	5.3	Conceitos fundamentais	35	
6	TR	IGONOMETRIA ESFÉRICA NA NAVEGAÇÃO ASTRONÔMICA	38	
	6.1	Sistema de Coordenadas Horárias	38	
	6.2	Sistema de Coordenadas Equatoriais ou Uranográficas	40	
	6.3	Sistema de Coordenadas Horizontais ou Coordenadas Azimutais $\ .\ .\ .$.	42	
		6.3.1 Elementos da Esfera Local Aparente	42	
		6.3.2 Coordenadas Horizontais ou Azimutais	44	
	6.4	O Triângulo Astronômico ou Triângulo de Posição e a Posição Astronômica	45	
		6.4.1 Como é obtida a Posição Astronômica?	45	

		6.4.2	O Triângulo de Posição e seus elementos	46
		6.4.3	Resolvendo o Triângulo de Posição	48
		6.4.4	Dedução da Fórmula 6.4	49
		6.4.5	Dedução da Fórmula 6.5	50
	6.5	Como	obter as Coordenadas dos Astros por meio do Almanaque Náutico $\ .$	51
		6.5.1	Exercícios práticos envolvendo consultas ao Almanaque Náutico $\ . \ .$	53
	6.6	Como	Traçar a Linha de Posição Astronômica \hdots	59
		6.6.1	Circunferência de posição - uma perspectiva geométrica	59
		6.6.2	Circunferência de posição - representação em carta náutica $\ .\ .\ .$	63
	6.7	Resolv	vendo o Triângulo de Posição pela Tábua Radler	70
		6.7.1	Tábuas Radler - Trigonometria esférica e instruções de uso $\ \ . \ . \ .$	70
		6.7.2	Dedução da Fórmula 6.6	71
		6.7.3	Dedução da Fórmula 6.7	72
		6.7.4	Dedução da Fórmula 6.8	74
		6.7.5	Dedução da Fórmula 6.9	75
	6.8	Exem	plo prático	76
7	AT	IVIDA	DES PROPOSTAS	80
8	CO	NCLU	SÃO	82
9	AP	ÊNDIO	CE	84
	9.1	De Gi	rard a Euler passando por Legendre	84
	9.2	Demo	nstração de outras relações trigonométricas	87
	9.3	Página	as de correções do Almanaque Náutico	90
	9.4	Extrat	tos da Tábua PUB-249 Volume I	93
R	EFEI	RÊNC	IAS BIBLIOGRÁFICAS	95

Lista de Figuras

1.1	Papiro de Rhind ou Ahmes	3
2.1	Superfície terrestre	5
2.2	Os Elementos de Euclides	6
2.3	Retas paralelas nas superfícies esférica, plana e hiperbólica	8
2.4	hiperbolóide, cilindro e esfera	9
2.5	Pseudo-esferas	9
2.6	Esfera	10
3.1	Esfera de raio r e centro O	11
3.2	Superfície esférica de raio r e centro O	12
3.3	Diâmetro da superfície esférica e pontos antípodas Q e P $\ .\ .\ .\ .\ .$	12
3.4	Circunferência máxima obtida com um plano passando por O $~~\ldots~\ldots~\ldots$	13
3.5	Elementos da superfície esférica	13
3.6	Ângulo Esférico	14
3.7	Fuso Esférico	14
3.8	Fusos Esféricos Antípodas	14
3.9	Geodésica	15
3.10	Triângulo Esférico	16
3.11	A região hachurada R= $R_1\cup R_2$ representa um fuso completo com partes	
	pertencentes aos hemisférios $H_1 \in H_2$	17
3.12	O polo do triângulo ABC pode estar dentro ou fora de ABC $\ldots \ldots \ldots$	18
3.13	Triângulo Esférico ABC	18
3.14	Pseudo-Esfera	21
4.1	Triângulo esférico ABC e triedro OADE	23
4.2	Triângulo ABC e triângulo suplementar A'BC	25
4.3	Triângulo Esférico retângulo	29
4.4	triângulo retângulo na superfície esférica	30
5.1	Elementos da Esfera Celeste	36

5.2	Triângulo MKO é retângulo com vértice O no centro da Terra	37
6.1	Coordenadas Horárias	39
6.2	Coordenadas Horárias e Distância Polar	40
6.3	Declinação e Ascenção Reta Versa	41
6.4	Relações entre Ângulos Horários e ARV	41
6.5	Elementos da Esfera Local e Horizontes	42
6.6	Horizonte e Vertical do Astro	43
6.7	Horizonte e Meridiano Local	44
6.8	Triângulo de Posição	46
6.9	Ângulo no Pólo e suas relações com AHL	47
6.10	Ângulo no Zênite para observador ao Norte	48
6.11	Ângulo no Zênite para observador ao Sul	48
6.12	Conversão de AHG em AHL	52
6.13	Página diária do Almanaque de 25, 26 e 27 de setembro de 1993 $\ldots\ldots\ldots$	56
6.14	Página diária do Almanaque de 25, 26 e 27 de setembro de 1993 $\ldots\ldots\ldots$	57
6.15	Tábua de Acréscimos e Correções do Almanaque Náutico	58
6.16	Circunferência de igual altura em torno de um mastro	59
6.17	Circunferência de igual altura - na superfície da Terra	60
6.18	Circunferência de igual altura (LDP astronômica) $\ldots \ldots \ldots \ldots \ldots$	62
6.19	Posição astronômica - Interseção de duas circunferências de alturas iguais .	63
6.20	Circunferência de alturas iguais traçada em uma carta de Mercator $\ .\ .\ .$	64
6.21	Esquerda-circunferência de altura aproximando para circunferência oscula-	
	triz Direita-circunferência osculatriz aproximando para a reta tangente	64
6.22	Triângulo de Posição projetado na Esfera Terrestre	65
6.23	Circunferência de Posição na Esfera Terrestre e na Carta de Mercator $\ . \ . \ .$	66
6.24	Traçado da Reta de Altura	67
6.25	Diferença de Alturas	68
6.26	Ponto Determinativo da Reta de Altura e Traçado da LDP	69
6.27	Trigonometria Esférica da Tábua Radler	71
6.28	Modelo de cálculo da reta de altura \ldots \ldots \ldots \ldots \ldots \ldots \ldots	78
6.29	DHN-0620	79
7.1	Solstício	81
9.1	Superfície Esférica E contida no Poliedro P	85
9.2	Projeção radial de uma face do Poliedro P $\ \ldots \ \ldots$	86
9.3	triângulo retângulo na superfície esférica $\ldots \ldots \ldots \ldots \ldots \ldots \ldots \ldots$	87
9.4	a_{ap} é a altura dada pelo sextante corrigida do erro instrumental e da depressão	90

9.5	Almanaque Náutico páginas de 6,7 e 8 de novembro de 1993 $\ \ldots\ \ldots\ \ldots$	91
9.6	Tábua de Acréscimos e Correções do Almanaque Náutico	92
9.7	Página da PUB-249 - Latitude 14° \ldots	93
9.8	Página da PUB -249 - Correção para Precessão e Nutação	94

Fonte das Figuras

- Figura 1.1: https://webpages.ciencias.ulisboa.pt/ ommartins/seminario/rhind/inicio.htm -(acesso em 22/04/2019).
- Figura 2.1: https://https://pt.wikipedia.org/wiki/Geometria-esférica (acesso em 22/04/2019).
- Figura 2.2: http://matemolivares.blogia.com/2014/090403-elementos-de-geometriade-euclides..php -(acesso em 22/04/2019).
- Figura 2.3: http://astronomy.swin.edu.au/cosmos/C/Critical+Density (acesso em 22/04/2019).
- Figura 2.4: https://pt.wikipedia.org/wiki/Curvatura-gaussiana (acesso em 08/05/2019).
- Figura 2.5:http://geohiperbolica.benditamatematica.com/2016/06/alguns-fatos-historicos-da-geometria.html- (acesso em 08/05/2019).
- Figura 2.6: http://astro.if.ufrgs.br/trigesf/trigesf.htm (acesso em 08/05/2019).
- Figura 3.1 a 3.6: o autor.
- Figura 3.7: https://www.educamaisbrasil.com.br/enem/matematica/esfera (acesso em 08/05/2019).
- Figura 3.8 a 3.9: o autor.
- Figura 3.10: https://noic.com.br/trigonometria-esferica/ (acesso em 08/05/2019).
- Figura 3.11: https://revista.ufrr.br/rct/article/download/4645/2482 (acesso em 23/05/2019).
- Figura 3.12: o autor.
- Figura 3.13: https://docplayer.com.br/10812540-Geometria-esferica-e-trigonometria-esferica-aplicadas-a-astronomia-de-posicao.html (acesso em 23/05/2019).

- Figura 3.14: https://www.obaricentrodamente.com/2012/06/integracao-por-substituicao.html-(acesso em 23/05/2019).
- Figura 4.1 a 4.4: https: o autor.
- Figura 5.1: MIGUENS, A. P. (1999).Navegação a Ciência e a Arte navegação astronômica ederrotas -Vol II. Diretoria de Hidrografia e Navegação, Niterói, RJ.
- Figura 5.2: COUTINHO, L. (2001).Convite às geometrias não-euclidianas. Interciência, Riode Janeiro, RJ.
- Figura 6.1 a 6.12: MIGUENS, A. P. (1999).Navegação a Ciência e a Arte navegação astronômica ederrotas -Vol II. Diretoria de Hidrografia e Navegação, Niterói, RJ.
- Figura 6.13 a 6.15: Almanaque Náutico Brasileiro (ANB) 1993. Diretoria de Hidrografia e Navegação, Niterói, RJ.
- Figura 6.16 a 6.32: MIGUENS, A. P. (1999).Navegação a Ciência e a Arte navegação astronômica ederrotas -Vol II. Diretoria de Hidrografia e Navegação, Niterói, RJ.
- Figura 6.33 a 6.38: Modelos de Cálculos da Diretoria de Hidrografia e Navegação, Niterói, RJ.
- Figura 7.1: https://www.diferenca.com/solsticio-e-equinocio-(acesso em 07/10/2019).

INTRODUÇÃO

O surgimento da geometria no antigo Egito relacionada às cheias do Rio Nilo, versão mais aceita, e o seu desenvolvimento e embasamento teórico na antiga Grécia, graças, principalmente, à Euclides de Alexandria, marca os primeiros momentos dessa importante parte da Matemática.

Por quase dois mil anos permaneceu como única e absoluta a geometria grega, ancorada, fundamentalmente, em uma das mais importantes obras da Matemática que foi "Os Elementos de Euclides".

Mas foi essa obra de Euclides, por meio do quinto postulado do livro I, conhecido como o axioma das paralelas, que protagonizou um dos maiores desafios já encontrados pelos matemáticos; - a demonstração do quinto postulado.

Próclo Lício (412 - 485),

Este postulado deve ser riscado da lista, pois é uma proposição com muitas dificuldades que Ptolomeu de Alexandria (90 - 168), em certo livro, se propôs resolver... a asserção de que duas linhas retas, por convergirem mais e mais à medida que forem sendo prolongadas, acabam por se encontrar, é plausível mas não necessária. (...) É claro, portanto, que devemos procurar uma demonstração do presente teorema, e que este é estranho ao carácter especial dos postulados.

Durante séculos, vários matemáticos se debruçaram na tentativa de uma demonstração do postulado das paralelas, até que, no século XIX, Gauss, Janos Bolyai, Bernard Riemann e Nicolai Lobachevski mostraram que realmente se tratava de um axioma. Essa conclusão, acarretou a descoberta de duas outras geometrias: a Geometria Hiperbólica de Lobachevski e a Geometria Elíptica de Riemann, ficando conhecidas como geometrias não euclidianas.

Foi nesse contexto da criação das geometrias não euclidianas que a Geometria Esférica, como caso particular da geometria de Riemann, surgiu de maneira formal e sistemática. Dando origem a diversas aplicações e descrição de fenômenos que não poderiam ser contemplados pela Geometria Euclidiana.

Quando os portugueses iniciaram as grandes navegações surgiu a necessidade de referências para a localização dos navios além da topografia da costa, daí tiveram que recorrer a métodos astronômicos. Esses métodos, já descobertos na antiguidade grega, supunham que as estrelas eram fixas numa esfera celeste. E foi o estudo dessa esfera celeste, amparado nos conceitos matemáticos da Geometria Esférica, mais precisamente nas relações trigonométricas nos triângulos esféricos, que permitiu uma adequada modelagem da posição dos astros e o consequente desenvolvimento da Navegação Astronômica.

A Navegação Astronômica é um método de navegação em que o navegante determina sua posição, ou obtém outras informações úteis para a segurança da navegação, por meio de observações dos astros da esfera celeste.

Pode até ser questionada a relevância da navegação astronômica nos dias atuais, marcados por diversas maravilhas e dispositivos eletrônicos. A resposta é que ainda vale à pena aprender Navegação Astronômica, pois continua havendo inúmeras vantagens neste método de navegação; equipamentos eletrônicos são caros, complexos e sujeitos a avarias, além de necessitarem de energia elétrica estabilizada, o que pode ser uma fonte de problemas, além dos custos de manutenção envolvidos.

Por outro lado, a simplicidade da Navegação Astronômica é admirável. Basta um rudimentar instrumento que permita medir ângulo dos astros, um bom cronômetro e um conjunto de Tábuas para que se consiga determinar sua posição em qualquer ponto da Terra. Energia elétrica não é necessária. Você pode navegar no maior e mais sofisticado dos navios, ou até mesmo em um pequeno veleiro.

O propósito desta dissertação é, por meio de alguns conceitos e teoremas, apresentar adequadamente a Geometria Esférica, para em seguida aplicar as principais relações da trigonometria esférica na obtenção da posição da Navegação Astronômica.

1 A GEOMETRIA PRÉ-EUCLIDIANA

A cultura egípcia se desenvolveu no noroeste da África, no vale do rio Nilo, desde aproximadamente 3200 a.C até os primeiros séculos da era cristã. Nesse período vários acontecimentos deixaram latente o conhecimento e desenvolvimento técnico dessa civilização, a saber:

- O desenvolvimento de três formas de escrita;
- A construção das pirâmides do egito, imensas estruturas destinadas aos túmulos reais;
- A criação de um calendário solar de 365 dias baseado em constelação celeste relacionada às cheias do rio Nilo;
- O descobrimento dos Papiros de Moscou e de Rhind (Figura 1.1), datados aproximadamente de 1850 a.C e 1650 a.C, respectivamente, onde encontramos diversos problemas matemáticos relacionados a situações práticas.

2 Mar fet La la

Figura 1.1: Papiro de Rhind ou Ahmes

A geometria nasceu no antigo Egito, segundo registros de filósofos como Heródoto e Aristóteles, e somente no século V, foi trazida pelo filósofo Tales de Mileto para a Grécia. Na Grécia antiga a filosofia ganhou seu embasamento teórico fundamentado na razão, graças a Euclides de Alexandria, que reuniu em seu tratado "Os Elementos de Euclides" os cinco postulados geométricos que são ensinados até hoje nas escolas.(BICUDO, 2019)

Para Heródoto, conforme registrado no segundo livro da sua obra "História", a geometria teria surgido graças ao Faraó Sesóstris III, que dividiu as terras da região para a agricultura, fazendo com que cada proprietário pagasse tributos conforme o tamanho do terreno. Quando o Nilo transbordava, e tomava parte dessa terra, os agricultores requeriam nova metragem para pagar menos impostos. A partir dessas medições, teria surgido a geometria.

Uma outra versão, segundo Aristóteles, diz que no Egito antigo havia uma classe sacerdotal que se dedicava aos estudos geométricos. Ou seja, nas versões desses filósofos, percebemos claramente origens distintas para o surgimento da geometria, uma calculada na prática e outra simplesmente teórica. É preciso lembrar que as visões filosóficas eram completamente diferentes no Egito e na Grécia. No Egito e na Babilônia, por exemplo, o critério de verdade era a experiência, ou seja, acreditava-se naquilo que a pessoa via, enquanto que na Grécia, não bastava ver para crer, e sim, provar por meio da razão.

Tanto no Egito quanto na Babilônia quem dominava o conhecimento era a classe sacerdotal, que se colocava como intermédio entre os deuses e o povo. Sendo assim, eles "interpretavam" a vontade do deus. Dessa maneira, os acontecimentos eram determinados pela vontade divina e, sendo assim, os sacerdotes não tinham que explicá-los. Quando o conhecimento chegou à Grécia, não havendo a classe sacerdotal, havia a necessidade de explicações pelas razão. A geometria não fugiu a isso e era preciso explicar os resultados geométricos pela razão e, para isso, foi estipulada uma base, com definições para objetos geométricos e suas propriedades.(ROQUE, 2019)

Os postulados são as primeiras noções geométricas que são aceitas sem contestações. A partir desses postulados, são apresentadas outras regras. Dessa maneira, a geometria se transformou em uma ciência dedutiva (qualquer afirmação deve ser deduzida logicamente de outras afirmações mais simples, e assim sucessivamente) e baseada em princípios. Nesse contexto, Euclides fez o primeiro grande resumo de tudo que se conhecia antes dele em Matemática. Ele foi um chefe de escola em Alexandria, 300 anos antes de Cristo, e sua obra "Os Elementos de Euclides" resume muito bem tudo que se conhecia em matemática elementar e o desenvolvimento da geometria da época.

2 DESCOBRIMENTO DOS ESPAÇOS NÃO-EUCLIDIANOS

Na Geometria Plana ou Geometria Euclidiana, os conceitos básicos são ponto e reta. Na esfera, os pontos estão definidos no sentido usual. Os equivalentes das retas não estão definidos no sentido usual da "linha reta", mas sim no sentido de "a trajetória mais curta entre os pontos", a qual é chamada de geodésica. Neste capítulo, ao estudarmos a esfera e seus elementos fundamentais, mostraremos inicialmente a evolução da geometria com estudos e contribuições de diversos matemáticos para em seguida apresentarmos algu-



Figura 2.1: Superfície terrestre

mas relevantes associações com o globo terrestre, remetendo a conceitos geográficos comuns como; meridianos, paralelos, latitudes, longitudes, polos etc, que são comuns tanto à Matemática quanto à Geografia.

2.1 Do V Postulado de Euclides às Geometrias não Euclidianas

Apesar de muitos resultados da Geometria Esférica serem conhecidos desde a antiguidade enquanto sistema axiomático, este tipo de geometria só foi formalizada no séc. XIX após a descoberta das geometrias não euclidianas, pois contrariam o V postulado de Euclides de Alexandria (360 a.C - 295 a.C). Registros bibliográficos mostram que conhecimentos geométricos não triviais já eram dominados no Egito antigo, na Babilônia, na Índia e também na Grécia. Entretanto, pode-se dizer que foi através dos gregos que se difundiram tais conhecimentos geométricos para o resto do mundo. A geometria grega, difundida por Euclides, permaneceu por quase dois mil anos como única e absoluta e apenas no início do século XIX surgiram outras estruturas, denominadas geometrias não-euclidianas.(BICUDO, 2019)

Postulado 1. "Se uma linha reta cortar duas outras retas de modo que a soma dos dois ângulos internos de um mesmo lado seja menor do que dois retos, então essas duas retas, quando suficientemente prolongadas, cruzam-se do mesmo lado em que estão esses dois ângulos."

O quinto postulado do livro I, como descrito acima, é o mais famoso dos postulados de Euclides e aquele que tem dado mais dores de cabeça aos matemáticos. Equivalente ao axioma das paralelas, de acordo com o qual, por um ponto exterior a uma reta, apenas passa uma outra reta paralela à dada. Desde cedo este postulado foi objeto de polêmica por não possuir o mesmo grau de "evidência" que os restantes.



Figura 2.2: Os Elementos de Euclides

Próclo Lício (412 - 485), criticou este postulado nos seguintes termos:

Este postulado deve ser riscado da lista, pois é uma proposição com muitas dificuldades que Ptolomeu de Alexandria (90 - 168), em certo livro, se propôs resolver... a asserção de que duas linhas retas, por convergirem mais e mais à medida que forem sendo prolongadas, acabam por se encontrar, é plausível mas não necessária. (...) É claro, portanto, que devemos procurar uma demonstração do presente teorema, e que este é estranho ao carácter especial dos postulados.

O próprio Euclides e muitos dos seus sucessores tentaram demonstrar esta proposição a partir de outros axiomas da geometria. Mas sempre em vão. Esta impossibilidade foi durante séculos o escândalo da geometria e o desespero dos geômetras. A primeira tentativa de demonstração de que há conhecimento é de Ptolomeu. Outro exemplo de uma tentativa frustrada de contornar o quinto postulado de Euclides é feita por John Wallis (1616 - 1703), matemático britânico antecessor de Isaac Newton (1643 - 1727). De fato, Wallis não fez mais do que propor um novo enunciado do quinto postulado de Euclides. O padre jesuíta G. Saccheri (1667 - 1733) foi talvez o primeiro a ensaiar uma abordagem inteiramente nova. No seu último livro, "Ab omni naevo vindicatus", tentou utilizar a técnica de redução ao absurdo, admitindo a negação do postulado do paralelismo de Euclides com vista a obter algum absurdo ou contradição. Sem saber, Saccheri tinha descoberto a geometria não-euclidiana! O trabalho de Saccheri permaneceu ignorado durante um século e meio.

Outros grandes matemáticos, como Karl Friedrich Gauss (1777 - 1855), o príncipe dos matemáticos, redescobriram e desenvolveram a geometria em bases semelhantes às de Saccheri (negando o quinto postulado), sem nunca chegarem a uma contradição. Gauss chega mesmo a escrever:

> Estou cada vez mais convencido de que a necessidade da nossa geometria (euclidiana) não pode ser demonstrada, pelo menos não pela razão humana, nem por culpa dela. Talvez, numa outra vida, consigamos obter a intuição sobre a natureza do espaço que, no presente, é inatingível.

Outros, mais ousados, não recuaram perante o estranho mundo novo que se abria a seus olhos. O jovem húngaro Janos Bolyai (1802 - 1860) admite a negação do postulado do paralelismo de Euclides como hipótese não absurda, isto é, como um novo postulado, a juntar aos postulados habituais da geometria absoluta. Pela mesma época, e trabalhando independentemente, o jovem russo Nicolai Lobachewski (1792 - 1856) publica em 1829 a sua versão da geometria não euclidiana à qual chama, primeiramente "imaginária" e depois "pangeometria". Atualmente, esta geometria é chamada Geometria Hiperbólica.

Foi necessário esperar até ao século XIX para que Gauss, Janos Bolyai, Bernard Riemann e Nicolai Ivanovich Lobachevski conseguissem demonstrar que se trata efetivamente de um axioma, necessário e independente dos outros. Supuseram que o postulado de Euclides não era verdadeiro e substituíram-no por outros axiomas:

- Por um ponto exterior a uma reta, podemos traçar uma infinidade de paralelas a esta reta (geometria de Lobachevski);
- Por um ponto exterior a uma reta não podemos traçar nenhuma paralela a esta reta (geometria de Riemann).

Todos então se deram conta de que, substituindo o axioma das paralelas, era possível construir duas geometrias diferentes da Geometria Euclidiana, igualmente coerentes e que não conduziam a nenhuma contradição. Apesar de serem dificilmente concebíveis, estas duas novas geometrias foram pouco a pouco reconhecidas como alternativas legítimas. Chegou-se mesmo a demonstrar que, se qualquer das duas pudesse apresentar alguma contradição, a própria Geometria Euclidiana seria também contraditória. Desde então, encontramo-nos perante três sistemas geométricos diferentes:

- A Geometria Euclidiana, por vezes também chamada parabólica;
- A Geometria de Lobachevski, também chamada hiperbólica;
- A Geometria do Riemann, também chamada elíptica ou esférica.

As duas últimas recebem o nome de geometrias não euclidianas. Estas novas geometrias permitiram às ciências exatas do século XX uma série de avanços, entre os quais a elaboração da Teoria da Relatividade de Albert Einstein (1879 - 1955), que evidenciou as aplicações práticas dessas teorias.

De fato, conclui-se que o quinto postulado de Euclides é o que distingue a geometria não euclidiana da Geometria Euclidiana.

As Geometrias Elípticas e Hiperbólicas, ao contrário da Geometria Euclidiana, são definidas sobre a superfície de uma esfera ou de um hiperboloide (algo parecido com a sela de um cavalo), sendo convencionado que uma superfície esférica tem uma curvatura positiva, enquanto que a superfície de um hiperboloide tem curvatura negativa. A Figura 2.3 ilustra a representação de retas paralelas nessas superfícies esféricas.



Figura 2.3: Retas paralelas nas superfícies esférica, plana e hiperbólica

Em uma superfície com curvatura negativa a soma dos ângulos internos de um triângulo traçado nessa superfície é menor que 180°. No caso de uma superfície com curvatura nula, a soma desses ângulos internos é igual a 180° e ainda, quando a curvatura é positiva, temos a soma dos ângulos internos maior que 180°. A Figura 2.4 exemplifica essas superfícies.

Na Geometria Hiperbólica, o postulado de Euclides é substituído pelo que afirma que, por um ponto \mathbf{P} , fora de uma reta \mathbf{r} , existe mais de uma paralela a esta reta \mathbf{r} , enquanto que na Geometria Elíptica postula-se que não existe nenhuma paralela.



Figura 2.4: hiperbolóide, cilindro e esfera

A **pseudo-esfera** (Figura 2.5) e a **esfera** são as superfícies tridimensionais adequadas á modelagem, respectivamente, das Geometrias Hiperbólica e Elíptica. A esfera tem curvatura positiva e a pseudo-esfera curvatura negativa, enquanto que o plano, superfície de curvatura nula, está ligado à Geometria Euclidiana que pode ser considerada o meio termo entre as duas clássicas geometrias não-euclidianas.



Figura 2.5: Pseudo-esferas

2.2 Riemann e a base da Geometria Esférica

A geometria de Riemann, que abandona a noção de um ponto "estar entre" dois outros, foi considerada pela primeira vez na aula inaugural pronunciada em 1851 por Georg Friedrich Bernhard Riemann (1826 - 1866) para sua admissão como professor-adjunto da Universidade de Göttingen. Na verdade, Riemann, na ocasião, apontou as possibilidades de outras geometrias e, consequentemente, outros espaços, o que motivou, a partir de então, os nomes geometrias ou espaços de Riemann.(COUTINHO, 2001) Postulado 2. "Quaisquer duas retas em um plano têm um ponto de encontro."

Uma das maneiras de interpretar o postulado acima, também segundo COUTINHO (2001), seria pensar na superfície esférica, onde "retas" seriam os círculos máximos ou geodésicas da superfície esférica. Nessa superfície, quaisquer dois círculos máximos se intercepam, aliás, em mais de um ponto. Evita-se inconvêniencias considerando idênticos os dois pontos de interseçção. Na Figura 2.6, os círculos máximos, ou seja, as "retas" ACA' e ADA', perpendiculares à "reta" BCDE, intersectam-se nos pontos antípodas A e A' (extremidades de um mesmo diâmetro da esfera). A "reta" perpendicular às retas ACA' e ADA' é a polar comum dos pontos A e A', e estes dois pontos são os pólos da "reta" BCDE. A distância de A ou A' a qualquer ponto da "reta" BCDE é constante. Note-se que duas "retas" secantes como as "retas" ACA' e ADA' da Figura 2.6, têm em comum uma única "reta" perpendicular BCDE.



Figura 2.6: Esfera

3 GEOMETRIA ESFÉRICA: ELEMEN-TOS FUNDAMENTAIS

Nesta seção apresentaremos algumas definições e teoremas fundamentais da Geometria Esférica, muitos deles análogos aos da Geometria Euclidiana, necessários a compreensão das seções e capítulos posteriores.

3.1 Definições

Definição 3.1.1 (Esfera). Seja O um ponto e r um número real positivo. Chama-se esfera de centro O e raio r ao conjunto dos pontos P do espaço, tais que, a distância entre O e P seja menor ou igual do que r, isto é, $d(O,P) \leq r$.

Sendo assim, concluímos que a esfera é um sólido geométrico.



Figura 3.1: Esfera de raio r e centro O

Definição 3.1.2 (Superfície Esférica). Chama-se superfície esférica de centro O e raio r ao conjunto dos pontos P do espaço, tais que, a distância entre O e P seja igual a r, isto é d(O,P)=r.

Apesar de a definição 3.1.2 se referir a uma superfície esférica, existem outros tipos de superfícies como uma superfíce plana definida por uma folha de papel, a superfície definida pela terra, pela casca de um ovo etc. Como definiríamos melhor o conceito de

superfície, para SAMPAIO (2008) superfícies são objetos geométricos de duas dimensões que não existem no mundo real, mas somente na nossa imaginação, pois não possuem espessura. O que acabamos de definir é apenas um conceito intuitivo sem pretensões de formalidade, que só é alcançada com conceitos de topologia e cálculo avançado que extrapolam ao propósito deste trabalho.



Figura 3.2: Superfície esférica de raio r e centro O

Definição 3.1.3 (Diâmetro da superfície esférica). É o segmento de reta que contém o centro da esfera e cujos extremos pertencem à superfície esférica. Pontos antípodas são pontos opostos de um mesmo diâmetro situados na superfície esférica.



Figura 3.3: Diâmetro da superfície esférica e pontos antípodas Q e P

Teorema 3.1.1 (Circunferência Máxima). A interseção de uma superfície esférica com um plano passando pelo seu centro é uma circunferência de mesmo centro e mesmo raio, que é o raio da superfície esférica.

Demonstração. Seja S uma superfície esférica com centro O e raio r e um plano β que passa por O. A interseção S $\cap \beta$ é o conjunto dos pontos de β cuja distância a O é igual a r. E essa definição coincide com a de uma circunferência de centro O e raio r. \Box

O plano β da Figura 3.4, divide a superfície esférica em dois hemisférios.



Figura 3.4: Circunferência máxima obtida com um plano passando por O

Definição 3.1.4 (Elementos notáveis da superfície esférica).

- Eixo (e): É qualquer reta que contém o centro O.
- Polos: São os pontos de interseção do eixo e com a superfície esférica.
- Paralelo: É a circunferência cujo plano é perpendicular ao eixo.
- Equador: É a circunferência máxima cujo plano é perpendicular ao eixo.
- Meridiano: É uma semicircunferência máxima cujo plano contém o eixo e, e liga os polos.



Figura 3.5: Elementos da superfície esférica

Definição 3.1.5 (Ângulo Esférico). É o ângulo formado por dois arcos de circunferências máximas; quando dois arcos de circunferência máxima se intersectam, o ângulo α formado por esses dois arcos é o ângulo entre as semiretas tangentes a esses arcos.



Figura 3.6: Ângulo Esférico

O ponto P (Figura 3.6) é o ponto de intersecção dos dois arcos e, é também, a origem das semirretas que determinam o ângulo α .

Definição 3.1.6 (Fuso Esférico). Também conhecido como Biângulo Esférico é a região da superfície esférica compreendida entre dois meridianos. Esses meridianos possuem dois pontos em comum, diametramente opostos, que são os vértices do fuso e os meridianos são os lados do fuso.



Figura 3.7: Fuso Esférico

Cada meridiano está contido em uma circunferência máxima distinta. Logo, as duas circunferências máximas descritas na figura determinam dois fusos esféricos antípodas, isto é, um fuso completo ou duplo, conforme a Figura 3.8.



Figura 3.8: Fusos Esféricos Antípodas

Definição 3.1.7 (Geodésica ou Reta). É a curva, contida na superfície esférica, que minimiza a distância entre dois pontos distintos. Ou seja, é o comprimento do menor arco de circunferência máxima que passa por dois pontos.

A geodésica, em um sentido amplo, é a linha que estabelece o menor caminho entre dois pontos de uma superfície. Na superfície cilíndrica, por exemplo, temos a reta e a espiral, dependendo das posições dos pontos envolvidos. Na geometria do plano, dois pontos determinam uma única reta. Na Geometria Esférica acontece o mesmo: por dois pontos passa um, e somente um círculo máximo. Conclusão: a reta está para o plano, assim como o círculo máximo está para a superfície esférica. Diz-se, então, que a "reta" da esfera é o círculo máximo, ou, em linguagem técnica: o círculo máximo é a geodésica da superfície esférica. E mais: o círculo máximo, apesar de ilimitado, é finito, enquanto a reta é, também, ilimitada, porém infinita.

Sendo assim, podemos considerar que, uma reta na Geometria Esférica, é a interseção da superfície esférica com um plano que passa pelo centro da esfera.

Entretanto, na superfície esférica, duas de suas "retas", ou melhor, duas geodésicas sempre se intersectam em dois pontos, extremidades de um mesmo diâmetro. Equivale a dizer: não existem círculos máximos paralelos. Nesse sentido, pode-se dizer que a Geometria Esférica não é euclidiana.



Figura 3.9: Geodésica

Definição 3.1.8 (Triângulo Esférico). É a superfície limitada por três arcos de circunferências máximas, contida em algum hemisfério, sendo estes arcos menores que uma semicircunferência máxima.



Figura 3.10: Triângulo Esférico

Na Figura 3.10 o triângulo esférico possui vértices A, B e C, ângulos internos α , β e γ e seus lados são as geodésicas a, b e c.

Teorema 3.1.2. A área S de uma superfície esférica de raio r é dada por $S = 4\pi r^2$.

Demonstração. Considere a equação da circunferência $y^2 + x^2 = r^2$ onde podemos concluir que $y = f(x) = \sqrt{r^2 - x^2}$. Tomemos a superfície esférica obtida pela rotação da curva y = f(x), $a \le x \le b$, ao redor do eixo Ox, em que f é positiva e tem derivada contínua. A área dessa superfície será obtida pela fórmula

$$S = \int_{a}^{b} 2\pi f(x) \sqrt{1 + [f'(x)]^2} dx$$

Derivando f(x) teremos $f'(x) = \frac{1}{2}(r^2 - x^2)^{-\frac{1}{2}}(-2x)$, logo $f'(x) = \frac{-x}{\sqrt{r^2 - x^2}}$ E ainda, $\sqrt{1 + [f'(x)]^2} = \sqrt{1 + \frac{x^2}{r^2 - x^2}} = \sqrt{\frac{r^2 - x^2 + x^2}{r^2 - x^2}} = \frac{r}{\sqrt{r^2 - x^2}}$ Dessa forma, $S = 2\pi \int_{-r}^{r} f(x)\sqrt{1 + [f'(x)]^2}dx = 2\pi \int_{-r}^{r} \sqrt{r^2 - x^2} \frac{r}{\sqrt{r^2 - x^2}}dx$ Então, $S = 2\pi r \int_{-r}^{r} dx = 2\pi r(r) - 2\pi r(-r)$ Logo, $S = 2\pi r^2 + 2\pi r^2$, $S = 4\pi r^2$

Corolário 3.1.1. A área S_f de um fuso esférico é dada por $S_f = 2\alpha r^2$, onde r é o raio da superfície esférica e α o ângulo do fuso esférico.

Demonstração. Como a área do fuso esférico é diretamente proporcional ao âgulo α correspondente, tendo o seu valor máximo igual a 2π quando atinge uma superfície esférica completa, podemos de maneira imediata proceder a uma regra de três simples, com efeito

$$\frac{S_f}{4\pi r^2} = \frac{\alpha}{2\pi}$$

Logo, $S_f = \frac{4\pi r^2 \alpha}{2\pi} = 2\alpha r^2$

Teorema 3.1.3. Dado um fuso esférico completo ϕ cujo ângulo mede α radianos. Qualquer plano que contenha o centro da superfície esférica a decompõe em dois hemisférios $H_1 \ e \ H_2$. As partes $R_1 \ e \ R_2$ do fuso completo ϕ contidas em cada um desses hemisférios possuem a mesma área igual a $2\alpha r^2$.



Figura 3.11: A região hachurada R
= $R_1\cup R_2$ representa um fuso completo com partes pertencentes aos hemis
férios H_1 e H_2

Demonstração. De acordo com LIMA (2011). Como $R_1 \in R_2$ são figuras antípodas, isto é, cada ponto de R_1 é o antípoda de um ponto em R_2 e vice-versa. Temos ainda que $R_1 = s \cup t$ é a reunião de dois triângulos esféricos com um vértice em comum e $R_2 = s' \cup t'$ é a união dos triângulos antípodas de s e t. Dessa maneira, é suficiente provar que um triângulo esférico t e seu antípoda t' têm a mesma área. Observamos que t e t' têm ângulos iguais e lados congruentes, dois a dois, mas t e t' não são congruentes; não é possível, por um movimento rígido, sobrepor exatamente um ao outro por meio de movimento, a menos que t e t' sejam isósceles. Observamos que se os triângulos esféricos t e t' forem isósceles então t deverá ser congruente ao seu antípoda t', logo esses dois triângulos terão a mesma área. No caso geral, procede-se da seguinte maneira. Os pontos A, B e C vértice de t, conforme a Figura 3.12, determinam um pequeno círculo e portanto uma calota ¹ esférica que contém o triângulo esférico t. Seja P o polo dessa calota. (P é o ponto de interseção da calota com a perpendicular ao plano ABC tirada pelo centro do círculo). Os arcos de

 $^{^{1}}$ Uma calota esférica, é a parte de uma esfera cortada por um plano. Se tal plano passa pelo centro da esfera, logicamente, a altura da calota é igual ao raio da esfera, e a calota esférica será uma semiesfera.

círculo máximo PA, PB e PC têm o mesmo comprimento, logo os triângulos esféricos PAB, PBC e PAC são isósceles. Se o ponto P estiver no interior do triângulo t (ABC), teremos $S_t = S(PAB) + S(PBC) + S(PAC)$, onde S representa a área. De maneira análoga, pode-se construir o mesmo raciocícino com o triângulo antípoda t'(A'B'C'), decompondoo como reunião justaposta dos triângulos isósceles P'A'B', P'B'C' e P'A'C', cada um deles antípoda do seu correspondente em t. Dessa forma teremos $S_t = S'_t$.



Figura 3.12: O polo do triângulo ABC pode estar dentro ou fora de ABC

Pode ocorrer, entretanto, que o polo P esteja situado fora do triângulo t. Neste caso, $S_t = S(PAB) + S(PAC) - S(PBC)$. Uma situação análoga ocorre em t' e concluíremos também que $S_t = S'_t$.

Teorema 3.1.4 (Fórmula de Girard). . A área de um triângulo esférico com ângulos internos α , $\beta \in \gamma$, em uma superfície esférica de raio r, é igual a $r^2(\alpha + \beta + \gamma - \pi)$.



Figura 3.13: Triângulo Esférico ABC

Demonstração. Sejam os ângulos internos α , $\beta \in \gamma$ de um triângulo esférico, e sejam A, B e C os respectivos vértices correspondentes. As três circunferências de círculo máximo dividem a esfera em seis fusos, dois deles de amplitude α com polos em A e A'(ponto antípoda de A), dois de amplitude β com pólos em B e B'(ponto antípoda de B) e dois de amplitude γ com pólos em C e C'(ponto antípoda de C). Um dos fusos de amplitude α contém o triângulo esférico ABC e o outro fuso contém o triângulo A'B'C', triângulo antípoda de ABC. Denotemos a região união destes dois fusos por AA'. O mesmo ocorre com os dois fusos de amplitude β (denotemos a sua união por BB') e os dois de amplitude γ (denotemos a sua união por CC').

Então,
$$AA' \cap BB' = AA' \cap CC' = BB' \cap CC' = ABC \cup A'B'C'$$
,

Como a esfera pode ser obtida da união das regiões AA', BB' e CC', temos que a área da esfera (S_c)= S(AA')+ S(BB') + S(CC') - 2S(ABC) - 2S(A'B'C')

Mas como S(ABC) = S(A'B'C'), pois a aplicação que leva cada ponto P da esfera no seu ponto antípoda P' é claramente uma isometria ², logo também será equiareal ³. Consequentemente,

$$S(ABC) = \frac{1}{4} \left(S(AA') + S(BB') + S(CC') - S_c \right)$$

Aplicando o Teorema 3.1.2 e o Corolário 3.1.1 teremos,

$$S(ABC) = \frac{1}{4} \left(4\alpha r^2 + 4\beta r^2 + 4\gamma r^2 - 4\pi r^2 \right)$$

Logo, $S(ABC) = r^2 \left(\alpha + \beta + \gamma - \pi \right).$

LIMA (2011) faz as seguintes considerações á respeito da fórmula de Girard:

Na fórmula de Girard, a diferença $\frac{S(ABC)}{r^2} = \alpha + \beta + \gamma - \pi$ é chamada de "excesso esférico". Para um triângulo de área muito pequena, o excesso esférico é insignificante. Por outro lado, se tomarmos um triângulo esférico na superfície da terra com um lado sobre o equador e um vértice no polo norte, os outros dois lados serão arcos de meridianos, logo os dois ângulos serão retos. Se a base for um arco de um quarto do equador, os três ângulos desse triângulos serão todos retos. Pode-se imaginar triângulos esféricos com $\alpha + \beta + \gamma$ tão próximo de 6 ângulos retos quanto se deseje. Basta tomar os três vértices equidistantes

 $^{^2 \}rm Uma$ isometria é uma transformação geométrica do plano que conserva os comprimentos dos segmentos de reta e as amplitudes dos ângulos.

³Aplicação equiareal é aquela que preserva as áreas envolvidas.

e bem próximos do equador. Resulta ainda da fórmula de Girard que se s e t são triângulos situados sobre a mesma esfera e os ângulos de s são iguais aos ângulos de t então s e t possuem a mesma área. Na realidade, pode-se provar bem mais: se os ângulos de s são iguais aos de t (sempre supondo s e t sobre a mesma esfera) então os lados de s também são iguais aos de t. Isto é bem diferente do que acontece na Geometria Plana.

O resultado da fórmula de Girard aponta que, diferentemente do que acontece na Geometria Euclidiana plana, na Geometria Esférica a soma dos ângulos internos de um triângulo sempre é superior a π . Essa conclusão apresenta algumas consequências relevantes, quais sejam:

- Não existe nenhuma isometria entre a esfera e o plano (ou mesmo entre uma parte da esfera e uma parte do plano). Em termos cartográficos, isto significa que é impossível termos um mapa (plano) de uma porção da superfície terrestre que represente distâncias com total precisão. Por que? Porque tal isometria teria que preservar distâncias e ângulos, e teria que aplicar circunferências de círculos máximo (que são as geodésicas na esfera) em retas (que são as geodésicas no plano). Portanto a soma dos ângulos internos de um triângulo esférico teria que coincidir com a soma dos ângulos internos do correspondente triângulo no plano, que é π, e isto implicaria que o triângulo esférico tivesse área nula.
- Em particular, não há semelhança de triângulos sobre a mesma esfera, salvo quando a razão de semelhança é igual a 1. Esta última afirmação também pode ser constatada se lembrarmos que dois arcos de círculos semelhantes subtendem o mesmo ângulo central e a razão entre seus comprimentos (igual a razão de semelhança) é a mesma razão entre os raios dos círculos a que pertencem, portanto arcos de circunferências máximas sobre a mesma esfera só podem ser semelhantes quando têm o mesmo comprimento. Dois triângulos semelhantes na Geometria Euclidiana têm os mesmos ângulos mas podem ser de tamanhos diferentes. Contudo, na Geometria Esférica os ângulos de um triângulo determinam a sua área e portanto o seu tamanho e forma.
- A Fórmula de Girard pode ser estendida a qualquer *polígono esférico convexo* (definido pela interseção de n circunferências de círculo máximo):

se $\alpha_1, \alpha_2, \alpha_3, \dots, \alpha_n$ são os ângulos internos do polígono, a sua área é igual a

$$r^2\left(\sum_{i=1}^n \alpha_i - (n-2)\pi\right)$$

A fórmula anterior é conhecida como *Fórmula de Gauss-Bonnet* e pode ser facilmente provada dividindo o polígono em triângulos e utilizando a fórmula de Girard. Contudo, foge ao propósito desse trabalho um maior aprofundamento nesse tema. De qualquer maneira, a fim de ilustrar a extensão da fórmula de Girard para qualquer superfície arbitrária, tomemos como exemplo uma pseudo-esfera, isto é, a superfície de revolução definida pela curva geratriz

$$\gamma(u) = \left(e^u, 0, \sqrt{1 - \epsilon^{2u}} - \cosh^{-1}\left(\frac{1}{\epsilon^u}\right)\right) \text{ com } u \in (-\infty, 0]$$

Esta curva geratriz é conhecida como tractriz e pode ser observada na Figura 3.14.



Figura 3.14: Pseudo-Esfera

A superfície mostrada apresenta exemplo de triângulo de ângulos internos α , β , γ cuja área é igual a $\pi - \alpha - \beta - \gamma$, o que significa que na geometria da pseudo-esfera a soma dos ângulos de um triângulo sempre será inferior a π , e isso representa mais um exemplo de geometria não euclidiana.

Uma vez demonstrada a fórmula de Girard para triângulos esféricos pode-se vislumbrar uma nova possibilidade de demonstração do famoso Teorema de Euler para poliedros convexos. Diversas outras demonstrações haviam sido apresentadas para esse teorema, dentre elas, destacam-se as demonstrações de Cauchy e do professor "Zoroastro Azambuja Filho", ambas comentadas em LIMA (2011), mas nenhuma é tão clara, simples e inteligível quando a demonstração apresentada por Legendre.

Visando uma melhor sequência didática, apresentaremos a demonstração de Legendre para o Teorema de Euler no apêndice deste trabalho.
4 TRIGONOMETRIA ESFÉRICA

Em Matemática, a trigonometria esférica estuda as propriedades geométricas dos triângulos esféricos, em especial as relações que envolvem ângulos esféricos e arcos esféricos. É a área da Geometria Esférica que estuda os polígonos que se formam sobre a superfície das esferas, em especial, os triângulos. O estudo de trigonometria esférica tem especial relevância em náutica e navegação para determinar a posição de uma embarcação em alto-mar mediante a observação dos corpos celestes, objetivo principal desse trabalho.

No capítulo anterior introduzimos o conceito de triângulo esférico e algumas definições relacionadas aos mesmos deixando para o presente capítulo a apresentação das ferramentas necessárias a resolução desses triângulos, onde serão utilizadas as leis que relacionam seus elementos. Resolver um triângulo esférico é determinar três de seus elementos quando são conhecidos os outros três. Os elementos de um triângulo esférico são:

- Três ângulos: são os ângulos esféricos formados nos vértices do triângulo, que representaremos por A, B e C;
- Três lados: são os arcos de circunferências máximas que unem os três vértices, dois a dois, os quais denotaremos por a, b e c.

Cada elemento desconhecido de um triângulo esférico é calculado em função de outros três, proporcionando, em cada caso, uma combinação de quatro elementos. Como são seis elementos de um triângulo, teremos

$$C_4^6 = \binom{6}{4} = 15$$

O valor obtido acima, representa a quantidade de fórmulas necessárias a contemplar todas as soluções nos triângulos esféricos. Obviamente nos concentraremos nas principais relações de triângulos esféricos procurando, na medida do possível, estabelecer analogias com as relações da Geometria Euclidiana. MIGUENS (1999)

4.1 Fórmula Fundamental ou Lei dos Cossenos

A fórmula fundamental equivale à Lei dos Cossenos da trigonometria esférica, e recebe essa denominação porque todas as outras fórmulas para triângulos esféricos podem ser obtidas a partir dela. A fórmula fundamental pode ser descrita pelo teorema abaixo:

Teorema 4.1.1. Seja ABC um triângulo esférico com ângulos internos A, B e C e cujos lados opostos medem a, b e c, respectivamente. Então, o cosseno de um lado é igual ao produto do cosseno dos outros dois lados mais o produto dos senos dos mesmos lados pelo cosseno do ângulo por eles formado.

$$\cos a = \cos b \cos c + \sin b \sin c \cos A \tag{4.1}$$

A fórmula acima, além de fórmula fundamental ainda é conhecida como "fórmula dos quatro elementos-lado".

Demonstração. Considere o triângulo esférico ABC (Figura 4.1) de lados $a, b \in c$, sendo $b \in c$ menores que 90°; OADE o triedro associado ao triângulo; OA = OB = OC = 1 raio da esfera; AE e AD tangentes em A aos lados $b \in c$ do triângulo. Assim, o ângulo formado por essas tangentes mede A, que é um dos ângulos do triângulo esférico.



Figura 4.1: Triângulo esférico ABC e triedro OADE

Observe que os ângulos DÔE, AÔE, AÔD das faces do triedro possuem as mesmas medidas dos lados $a, b \in c$ do triângulo esférico ABC.

Por outro lado, devido ao fato de as tangentes em A serem perpendiculares ao raio R em A, temos que os triângulos OAE e OAD, formados pelas tangentes AE e AD, e os prolongamentos OE e OD são, ambos retângulos em A.

Aplicando a lei dos cossenos aos triângulos ODE e ADE temos:

$$\overline{DE}^2 = \overline{OE}^2 + \overline{OD}^2 - 2.\overline{OE}.\overline{OD}.\cos a$$

$$\overline{DE}^2 = \overline{AE}^2 + \overline{AD}^2 - 2.\overline{AE}.\overline{AD}.\cos A$$

Igualando os primeiros membros das relações acima teremos:

$$\overline{OE}^2 + \overline{OD}^2 - 2.\overline{OE}.\overline{OD}.\cos a = \overline{AE}^2 + \overline{AD}^2 - 2.\overline{AE}.\overline{AD}.\cos A \tag{4.2}$$

Como os triângulos OAE e OAD são retângulos em A, valem as relações trigonométricas abaixo:

$$\cos b = \frac{OA}{\overline{OE}}; \qquad \cos b = \frac{1}{\overline{OE}}; \qquad \sec b = \overline{OE}; \qquad \sec^2 b = \overline{OE}^2$$
$$\tan b = \frac{\overline{AE}}{\overline{OA}}; \qquad \tan b = \overline{AE}; \qquad \tan^2 b = \overline{AE}^2$$
$$\cos c = \frac{\overline{OA}}{\overline{OD}}; \qquad \cos c = \frac{1}{\overline{OD}}; \qquad \sec c = \overline{OD}; \qquad \sec^2 c = \overline{OD}^2$$
$$\tan c = \frac{\overline{AD}}{\overline{OA}}; \qquad \tan c = \overline{AD}; \qquad \tan^2 c = \overline{AD}^2$$

Substituindo os resultados anteriores na Equação 4.2 vem que:

$$\sec^2 b + \sec^2 c - 2\sec b \sec c \cdot \cos a = \tan^2 b + \tan^2 c - 2 \cdot \tan b \cdot \tan c \cdot \cos A$$

Por outro lado, temos as identidades trigonométricas $\sec^2 b = 1 + \tan^2 b$ e $\sec^2 c = 1 + \tan^2 c$, dessa forma, o primeiro membro da equação anterior passa a ser:

$$1 + \tan^2 b + 1 + \tan^2 c - 2$$
. sec b. sec c. cos $a = \tan^2 b + \tan^2 c - 2$. tan b. tan c. cos A

Que equivale a,

$$2-2$$
. sec b. sec c. cos $a = -2$. tan b. tan c. cos A

Dividindo os dois membros da equação anterior por $(2 \sec b. \sec c)$, teremos então:

$$\frac{1}{\sec b. \sec c} - \cos a = -\frac{\tan b. \tan c. \cos A}{\sec b. \sec c}$$

Como,
$$\cos b = \frac{1}{\sec b}; \quad \cos c = \frac{1}{\sec c}; \quad \frac{\tan b}{\sec b} = \sin b \quad e \quad \frac{\tan c}{\sec c} = \sec c$$

Teremos então,

$$\cos b. \cos c - \cos a = -\sin b. \sin c. \cos A$$

E finalmente,

$$\cos a = \cos b. \cos c + \sin b. \sin c. \cos A$$

De maneira análoga, considerando os lados $b \in c$ opostos, respectivamente, aos ângulos B e C, teremos,

$$\cos b = \cos a. \cos c + \sin a. \sin c. \cos B$$

 $\cos c = \cos a. \cos b + \sin a. \sin b. \cos C$

A prova anterior foi realizada considerando os lados $b \in c$ menores que 90°. Mostraremos agora que a mesma fórmula se aplica a qualquer triângulos. Em outros termos, os lados $b \in c$ podem ser maiores que 90°.

Qualquer triângulo esférico de uma superfície esférica sempre estará associado ao seu triângulo suplementar, com o qual forma um fuso esférico,



Figura 4.2: Triângulo ABC e triângulo suplementar A'BC

O triângulo ABC representado na Figura 4.2, com $b \in c$ menores que 90°, está associado ao triângulo A'BC, com lados $180^{\circ} - b$, e $180^{\circ} - c$.

Aplicando a Fórmula 4.2 no triângulo A'BC teremos:

 $\cos a = \cos(180^{\circ} - b) \cdot \cos(180^{\circ} - c) + \sin(180^{\circ} - b) \cdot \sin(180^{\circ} - c) \cdot \cos A'$

Como,

 $\cos(180^{\circ} - b) = -\cos b; \quad \cos(180^{\circ} - c) = -\cos c; \quad \sin(180^{\circ} - b) = \operatorname{sen} b \ e \\ \operatorname{sen}(180^{\circ} - c) = \operatorname{sen} c.$

Teremos então:

$$\cos a = (-\cos b) \cdot (-\cos c) + \sin b \cdot \sin c \cdot \cos A'$$

Por serem ângulos de um mesmo fuso, implicará A'=A, logo:

$$\cos a = \cos b. \cos c + \sin b. \sin c. \cos A$$

Observemos que, retirando também a hipótese imposta ao raio de ser unitário, a fórmula sofre pequenas alterações, passando para

$$\cos\left(\frac{a}{R}\right) = \cos\left(\frac{b}{R}\right).\cos\left(\frac{c}{R}\right) + \sin\left(\frac{b}{R}\right).\sin\left(\frac{c}{R}\right).\cos A$$

4.2 Analogia dos Senos ou Lei dos Senos

O termo "analogia" é uma denominação arcaica para proporcionalidade. Assim, podemos compreender a analogia dos senos como fórmula da proporcionalidade dos senos, que é apresentada no teorema a seguir,

Teorema 4.2.1. Seja ABC um triângulo esférico com ângulos internos A, B e C e cujos lados opostos medem a, b e c, respectivamente. Então, os senos dos lados são proporcionais aos senos dos ângulos opostos.

$$\frac{\operatorname{sen} A}{\operatorname{sen} a} = \frac{\operatorname{sen} B}{\operatorname{sen} b} = \frac{\operatorname{sen} C}{\operatorname{sen} c}$$
(4.3)

Apesar da pouca contribuição árabe na Astronomia e ciências do século XI, é atribuída ao matemático árabe Abu Nasr Mansur, que viveu nesse século, a descoberta da lei dos senos. COUTINHO (2001)

Demonstração. Considere um triângulo esférico de lados $a, b \in c$. Partindo-se da fórmula fundamental, Fórmula 4.1, temos

$$\operatorname{sen} b. \operatorname{sen} c. \cos A = \cos a - \cos b. \cos c$$

Elevando ao quadrado os dois membros da equação, temos

$$\operatorname{sen}^2 b. \operatorname{sen}^2 c. \cos^2 A = \cos^2 a - 2. \cos a. \cos b. \cos c + \cos^2 b. \cos^2 c$$

Como $\cos^2 A = 1 - \sin^2 A$ (identidade trigonométrica), então, substituindo apenas no primeiro membro teremos

$$sen^{2} b. sen^{2} c.(1 - sen^{2} A) = \cos^{2} a - 2. \cos a. \cos b. \cos c + \cos^{2} b. \cos^{2} c$$
$$sen^{2} b. sen^{2} c - sen^{2} b. sen^{2} c. sen^{2} A = \cos^{2} a - 2. \cos a. \cos b. \cos c + \cos^{2} b. \cos^{2} c$$

Fazendo também sen² $b = 1 - \cos^2 b$ e sen² $c = 1 - \cos^2 c$ vem que

 $(1 - \cos^2 b)(1 - \cos^2 c) - \sin^2 b \cdot \sin^2 c \cdot \sin^2 A = \cos^2 a - 2 \cdot \cos a \cdot \cos b \cdot \cos c + \cos^2 b \cdot \cos^2 c$

 $1 - \cos^2 b - \cos^2 c + \cos^2 b \cdot \cos^2 c - \sin^2 b \cdot \sin^2 c \cdot \sin^2 A = \cos^2 a - 2 \cdot \cos a \cdot \cos b \cdot \cos c + \cos^2 b \cdot \cos^2 c \cdot \cos^2 b \cdot \cos^2 b \cdot \cos^2 c \cdot \cos^2 b \cdot \cos^2 c \cdot \cos^2 b \cdot \cos^2 c \cdot \cos^2 b \cdot \cos^2 b \cdot \cos^2 c \cdot \cos^2 b \cdot \cos^2 b \cdot \cos^2 b \cdot \cos^2 c \cdot \cos^2 b \cdot \cos^$

Eliminando $\cos^2 b. \cos^2 c$ em ambos os membros, passamos a

$$1 - \cos^2 b - \cos^2 c - \sin^2 b \cdot \sin^2 c \cdot \sin^2 A = \cos^2 a - 2 \cdot \cos a \cdot \cos b \cdot \cos c$$

 $\operatorname{sen}^2 b. \operatorname{sen}^2 c. \operatorname{sen}^2 A = 1 - \cos^2 b - \cos^2 c - \cos^2 a + 2. \cos a. \cos b. \cos c$

$$\sin^2 A = \frac{1 - \cos^2 b - \cos^2 c - \cos^2 a + 2 \cdot \cos a \cdot \cos b \cdot \cos c}{\sin^2 b \cdot \sin^2 c}$$

Dividindo ambos os membros da equação por $sen^2 a$, teremos

$$\frac{\operatorname{sen}^2 A}{\operatorname{sen}^2 a} = \frac{1 - \cos^2 b - \cos^2 c - \cos^2 a + 2 \cdot \cos a \cdot \cos b \cdot \cos c}{\operatorname{sen}^2 a \cdot \operatorname{sen}^2 b \cdot \operatorname{sen}^2 c}$$
(4.4)

Como no segundo membro da Fórmula 4.4 as expressões com os arcos a, becaparecem de forma semelhante, é razoável que, de forma análoga, tenhamos

$$\frac{\operatorname{sen}^2 B}{\operatorname{sen}^2 b} = \frac{1 - \cos^2 b - \cos^2 c - \cos^2 a + 2 \cdot \cos a \cdot \cos b \cdot \cos c}{\operatorname{sen}^2 a \cdot \operatorname{sen}^2 b \cdot \operatorname{sen}^2 c}$$
(4.5)

$$\frac{\operatorname{sen}^2 C}{\operatorname{sen}^2 c} = \frac{1 - \cos^2 b - \cos^2 c - \cos^2 a + 2 \cdot \cos a \cdot \cos b \cdot \cos c}{\operatorname{sen}^2 a \cdot \operatorname{sen}^2 b \cdot \operatorname{sen}^2 c}$$
(4.6)

Dessa maneira, como o segundo membro das Fórmulas 4.4, 4.5 e 4.6 são iguais, é válida a igualdade

$$\frac{\operatorname{sen}^2 A}{\operatorname{sen}^2 a} = \frac{\operatorname{sen}^2 B}{\operatorname{sen}^2 b} = \frac{\operatorname{sen}^2 C}{\operatorname{sen}^2 c}$$

E, finalmente teremos

$$\frac{\operatorname{sen} A}{\operatorname{sen} a} = \frac{\operatorname{sen} B}{\operatorname{sen} b} = \frac{\operatorname{sen} C}{\operatorname{sen} c}$$

A fórmula fundamental (Fórmula 4.1) envolve os três lados de um triângulo esférico e o ângulo oposto a um deles. Dessa maneira, possuindo dois lados de um triângulo esférico e o ângulo formado entre eles, é possível determinar o lado oposto ao ângulo. Uma aplicação interessante da fórmula fundamental diz respeito à navegação oceânica quando, na maioria das vezes, a derrota¹ planejada para o navio é navegando através de círculos máximos. A navegação em círculos máximos é denominada navegação ortodrômica ou ortodromia ², ao passo que a navegação em círculos menores, quando o rumo do navio é constante, é denominada navegação loxodrômica ou loxodromia ³.

4.3 Teorema de Pitágoras na Superfície Esférica

Os triângulos esféricos retângulos, por terem um ângulo igual a 90°, estão sujeitos a fórmulas mais simples, com a vantagem da opção do seu emprego na resolução dos outros tipos de triângulos, pois qualquer triângulo pode ser dividido em dois triângulos retângulos, bastando para isso traçar por um de seus vértices um círculo máximo perpendicular ao lado oposto (Figura 4.3). Apresentaremos nesta seção o Teorema de Pitágoras

¹Derrota — Caminho, carreira ou rumo seguido por um navio, do ponto de partida ao ponto de chegada, não se contando para este efeito os portos ou ancoradouros acidentais. O mesmo que rota, roteiro; relatório de viagem; curva que os astros descrevem, ou o espaço que percorrem.

²Ortodromia, círculo máximo, representa a menor distância entre dois pontos na superfície da terra, mas faz ângulos diferentes com os sucessivos meridianos.

 $^{^{3}}$ Loxodromia, linha de rumo, ou simplesmente rumo entre dois pontos, é a linha que une estes dois pontos cortando todos os meridianos segundo um mesmo ângulo. Para navegar na loxodromia o navio deve governar em uma direção constante

para triângulos esféricos retângulos bem como outras relações trigonométricas também empregadas nestes triângulos.



Figura 4.3: Triângulo Esférico retângulo

Teorema 4.3.1. Seja ABC um triângulo esférico retângulo com ângulos internos A, B e C e cujos lados opostos medem a, b e c, respectivamente. Então, sendo a hipotenusa o lado oposto ao ângulo de 90°, o cosseno da hipotenusa é igual ao produto dos cossenos dos catetos.

$$\cos a = \cos b. \cos c \tag{4.7}$$

Demonstração. Considere o triângulo retângulo ABC de lados a, b e c pertencentes a uma superfície esférica de centro O e ângulo A=90° (Figura 4.4). Traça-se em B a tangente ao círculo máximo AB; esta tangente pertence ao plano OAB do círculo máximo AB; e, portanto, encontra o prolongamento do raio OA em A'. Também por B traça-se a tangente BC', que pela mesma razão encontra o prolongamento do raio OC em C' e, em seguida, liga-se A' a C'. Desde que o raio OB é perpendicular às duas tangentes BA' e BC', segue-se que o plano A'BC' é perpendicular a cada plano que passa por OB e, portanto, ao plano AOB. Por hipótese o plano AOC é perpendicular ao plano AOB, pois o ângulo A é reto. A reta A'C', sendo a interseção dos dois planos AOC e A'BC', é perpendicular ao plano AOB. Logo, os ângulos OA'C'e BA'C' são retos. Assim, a Figura 4.4 ilustra quatro triângulos retângulos planos; A'BC', A'OC', A'OB e C'OB, tendo os ângulos A'BC', C'OA', A'OB e C'OB medidas iguais, respectivamente, às dos elementos B, b, c e a do triângulo esférico retângulo ABC. Multiplicando ambos os termos da razão $\frac{OB}{OC'}$ por OA' teremos:

$$\frac{OB}{OC'} = \frac{OA'.OB}{OC'.OA'} = \frac{OA'}{OC'} \cdot \frac{OB}{OA'}$$

como $\cos a = \frac{OB}{OC'}$, $\cos b = \frac{OA'}{OC'} e \cos c = \frac{OB}{OA'}$ segue que, $\cos a = \cos b. \cos c$

Figura 4.4: triângulo retângulo na superfície esférica

As relações trigonométricas apresentadas abaixo, baseadas na Figura 4.4, são de grande relevância nas publicações de Navegação Astronômica e, por conveniência didática, serão demonstradas no apêndice deste trabalho.

$$\operatorname{sen} b = \operatorname{sen} a. \operatorname{sen} B \tag{4.8}$$

$$\operatorname{tg} c = \cos B. \operatorname{tg} a \tag{4.9}$$

$$\operatorname{tg} b = \operatorname{tg} B.\operatorname{sen} c \tag{4.10}$$

$$\cos a = \cot g B. \cot g C \tag{4.11}$$

$$\cos B = \sin C \cdot \cos b \tag{4.12}$$

4.4 Do Triângulo Esférico ao Triângulo Plano

Quando o triângulo esférico, tratado na Geometria Esférica, está contido em uma superfície esférica de dimensões muito grande em relação às dimensões do triângulo, é razoável inferir que esse triângulo se aproximará de um triângulo plano da Geometria Euclidiana. Podemos, sem perda de generalidade, considerar a superfície terrestre como essa superfície esférica de grande dimensões e utilizar a Geometria Euclidiana para cálculos em triângulos esféricos de pequenas dimensões. Demonstraremos a seguir que a Lei dos Senos, Lei dos Cossenos e Teorema de Pitágoras, demonstrados anteriormente para a superfície esférica, também valem na Geometria Euclidiana quando consideramos uma superfície esférica de grandes dimensões. Na tentativa de uma demonstração dessa aproximação, SANTOS (2018), na *Revista de Ciência e Tecnologia -RCT*, estabelece o raciocínio à seguir para as Leis dos Senos e Cossenos e, em seguida, COUTINHO (2001), fundamenta uma demonstração para o Teorema de Pitágoras:

Observa-se através do *Limite Trigonométrico Fundamental*, $\lim_{a\to 0} \frac{\operatorname{sen} a}{a} = 1$, cuja demonstração pode ser encontrada em STEWART (v.1, 2013, p.174), que se o valor de *a* tornar-se muito próximo de zero, o valor de sen *a* torna-se cada vez mais próximo de *a*. Dessa maneira teremos sen $a \cong a$, sen $b \cong b$, sen $c \cong c$.

E a igualdade	$\frac{\operatorname{sen} A}{\operatorname{sen} a} =$	$\frac{\operatorname{sen} B}{\operatorname{sen} b} =$	$\frac{\operatorname{sen} C}{\operatorname{sen} c}$
ficará próxima de	$\frac{\operatorname{sen} A}{a} =$	$\frac{\operatorname{sen} B}{b} =$	$=\frac{\operatorname{sen} C}{c}$
o que equivale a	$\frac{a}{\operatorname{sen} A} =$	$=\frac{b}{\operatorname{sen}B}$	$=\frac{c}{\operatorname{sen} C}$

que é a (Lei dos Senos para triângulos planos).

Observamos também, por meio da Série de Maclaurin,⁴ que a representação de $\cos x$ é dada por:

$$\cos x = 1 - \frac{x^2}{2!} + \frac{x^4}{4!} - \frac{x^6}{6!} + \dots$$
(4.13)

Fazendo a aproximação até o termo de segunda ordem teremos,

$$\cos x \cong 1 - \frac{x^2}{2} \tag{4.14}$$

A demonstração da Fórmula 4.14 pode ser encontrada em STEWART (v.2, 2013, p.684).

Analogamente ao que ocorre com a Lei dos Senos para triângulos esféricos, se um triângulo têm lados $a \ b \ e \ c$ com comprimentos muito próximos de zero, aplicando a Fórmula 4.14 e o limite trigonométrico fundamental temos que,

 $\cos a = \cos b. \cos c + \sin b. \sin c. \cos A$

 $^{^{4}}$ A série de Maclaurin é assim denominada em homenagem ao matemático escocês Colin Maclaurin(1698-1746) e representa um caso especial da série de Taylor. Mas a ideia de representar funções específicas como somas de séries de potências remonta a Newton e foi popularizada por Maclaurin em seu livro de cálculo Treatise of Fluxions, publicado em 1742.

equivalerá a

$$1 - \frac{a^2}{2} = \left(1 - \frac{b^2}{2}\right) \left(1 - \frac{c^2}{2}\right) + bc.\cos A$$

e ainda

$$\left(\frac{2-a^2}{2}\right) = \left(\frac{2-b^2}{2}\right)\left(\frac{2-c^2}{2}\right) + bc.\cos A$$

Multiplicando por 4 teremos,

 $4 - 2a^{2} = (2 - b^{2})(2 - c^{2}) + 4bc. \cos A$ $4 - 2a^{2} = 4 - 2c^{2} - 2b^{2} + b^{2}c^{2} + 4bc. \cos A$ $2a^{2} = 2b^{2} + 2c^{2} - b^{2}c^{2} - 4bc. \cos A$

Logo,

$$a^{2} = b^{2} + c^{2} - \frac{b^{2}c^{2}}{2} - 2bc.\cos A$$
(4.15)

Considerando que para os valores de a, $b \in c$ muito próximos de zero, a parcela $-\frac{b^2c^2}{2}$ tem um valor desprezível, o que torna a igualdade muito próxima de

$$a^2 = b^2 + c^2 - 2bc. \cos A$$

que é a (Lei dos cossenos para triângulos planos).

Mostraremos agora que, em uma esfera, quando fizermos r tender a infinito, a Fórmula 4.7 transforma-se na relação de Pitágoras para triângulos planos. Senão, vejamos:

Suponha os lados do triângulo expressos em radianos e aplicados na Fórmula 4.7, teremos então:

$$\cos\frac{a}{R} = \cos\frac{b}{R} \cdot \cos\frac{c}{R} \tag{4.16}$$

Desenvolvendo as séries de Maclaurin (Fórmula 4.13) para cada um dos termos, obteremos:

$$\cos \frac{a}{R} \approx 1 - \frac{a^2}{2R^2} + \frac{a^4}{24R^4}$$
$$\cos \frac{b}{R} \approx 1 - \frac{b^2}{2R^2} + \frac{b^4}{24R^4}$$
$$\cos \frac{c}{R} \approx 1 - \frac{c^2}{2R^2} + \frac{c^4}{24R^4}$$

Substituindo os valores na Fórmula 4.16 resulta em:

$$1 - \frac{a^2}{2R^2} + \frac{a^4}{24R^4} \cong \left(1 - \frac{b^2}{2R^2} + \frac{b^4}{24R^4}\right) \cdot \left(1 - \frac{c^2}{2R^2} + \frac{c^4}{24R^4}\right)$$

Aplicando a propriedade distributiva no segundo termo, escreve-se:

$$1 - \frac{a^2}{2R^2} + \frac{a^4}{24R^4} \cong 1 - \frac{c^2}{2R^2} + \frac{c^4}{24R^4} - \frac{b^2}{2R^2} + \frac{b^2c^2}{4R^4} - \frac{b^2c^4}{48R^6} + \frac{b^4}{24R^4} - \frac{b^4c^2}{48R^6} + \frac{b^4c^4}{576R^8} + \frac{b^4c^$$

Multiplicando os dois lados por $2R^2$ obteremos:

$$2R^2 - a^2 + \frac{a^4}{12R^2} \cong 2R^2 - c^2 + \frac{c^4}{12R^2} - b^2 + \frac{b^2c^2}{2R^2} - \frac{b^2c^4}{24R^4} + \frac{b^4}{12R^2} - \frac{b^4c^2}{24R^4} + \frac{b^4c^4}{288R^6} + \frac{b^4c^4}{28R^6} + \frac{b^4c^4}{$$

Cancelando $2R^2$ em ambos os termos e fazendo R tender a infinito, a esfera passa a ter a curvatura praticamente zero, com isto, os termos da expressão anterior contendo potências de R no denominador anulam-se, ficando, apenas:

$$-a^2 = -c^2 - b^2$$

E por fim, o famoso Teorema de Pitágoras,

$$a^2 = b^2 + c^2$$

Conforme apresentamos acima, as fórmulas obtidas para a Geometria Esférica tornam-se as mesmas da Geometria Euclidiana quando fazemos $r \to \infty$. Isso nos possibilita afirmar que, sob certos parâmetros, a Geometria Esférica se aproxima da Geometria Plana quando operamos com um raio da esfera excessivamente grande.

5 NAVEGAÇÃO ASTRONÔMICA: CA-RACTERIZAÇÃO, EVOLUÇÃO HIS-TÓRICA E CONCEITOS FUNDA-MENTAIS

5.1 Importância e Caracterização da Navegação Astronômica

De acordo com (MIGUENS, 1999) a definição de navegação é: "Navegação é a ciência e a arte de conduzir, com segurança, um navio (ou embarcação) de um ponto a outro da superfície terrestre".

Dessa maneira, podemos caracterizar a Navegação Astronômica como um método de navegação em que o navegante determina sua posição, ou obtém outras informações úteis para a segurança da navegação, através de observações dos astros.(MIGUENS, 1999)

Os métodos de Navegação Astronômica usados atualmente são suficientemente simples para serem aprendidos por qualquer um que seja capaz de interpretar uma carta náutica ou fazer as leituras de um instrumento de navegação.

Pode ser questionado se no mundo atual dos equipamentos e maravilhas eletrônicas ainda faz sentido a utilização da Navegação Astonômica. A resposta é sim. Principalmente se considerarmos os caros equipamentos de navegação, de difícil manutenção e totalmente dependentes de geração de energia elétrica. Por outro lado, a simplicidade da Navegação Astronômica é admirável. Bastam um sextante, um bom cronômetro e um conjunto de Tábuas para determinar sua posição em qualquer ponto da Terra. Energia elétrica não é necessária. Você pode navegar num grande navio, num pequeno veleiro ou até mesmo ser um náufrago de uma embarcação salva-vidas em situação de emergência.

5.2 Evolução histórica

No início da era da navegação, as posições eram seguidas por referências terrestres. Entretanto, quando os portugueses começaram as grandes navegações, eles precisavam de pontos além da topografia costeira. Logo, tiveram que recorrer a métodos astronômicos.

Esses métodos foram descobertos pelos gregos, em tempos antes de Cristo, quando aprimoraram a teoria geocêntrica da terra. Os gregos, que supunham que as estrelas se encontravam fixas na esfera celeste, pensavam que, uma vez determinadas as suas coordenadas celestes, estas não variavam mais. Mas, no século II a.C, Hiparco de Niceia deu-se conta que as ascensões retas de todas as estrelas tinham aumentado constantemente, enquanto as declinações praticamente mantinham os mesmos valores. Interpretou este fato como sendo devido a um desvio constante do Ponto Vernal, origem da contagem da ascensão reta.(ANJO, 2019)

Quase todas as estrelas não permanecem no mesmo ponto do céu, mas nos dão a impressão de descrever grandes curvas a cada noite, à medida que a Terra executa o movimento de rotação em torno de seu eixo. Os marujos tinham necessidade de alguma referência estável que os orientasse. Dessa maneira, descobriram que certas estrelas que parecem não se mover, como a Estrela Polar, seria o referencial ideal. A Polaris situa-se quase diretamente ao norte do eixo terrestre. Em consequência disso, quando a Terra gira sobre si mesma, em vez de percorrer o céu, a Estrela parece descrever um círculo de raio tão diminuto que pode ser considerada praticamente estacionária. A partir desse ponto, os marinheiros poderiam estimar de forma segura qual a posição da embarcação na superfície da Terra, medindo, em graus, a elevação dessa estrela. E diante disso, calcularam que tudo o que deveriam fazer era verificar a distância do horizonte da Polar todas as noites e ter certeza que permaneceria a mesma. Assim, quando chegassem a uma ilha, poderiam medir sua latitude e retornar a ela repetidas vezes (MIGUENS, 1999). As medidas eram imprecisas, então foram sendo criados equipamentos para auxiliar a navegação, como o astrolábio, o quadrante, a bússola, a balestilha e o sextante, por exemplo.

5.3 Conceitos fundamentais

As distâncias da Terra aos corpos celestes são tão grandes que podemos supô-los projetados na superfície interna de uma imensa esfera oca, de raio infinito, concêntrica com a Terra. Essa esfera aparente, de raio muito grande, é denominada Esfera Celeste, Figura 5.1. Assim, em Navegação Astronômica, considera-se a Terra uma esfera perfeita, estacionária, suspensa, fixa no centro do Universo, e todos os corpos celestes localizados na superfície interna de uma imensa esfera oca, de raio infinito, centrada no centro da Terra: a Esfera Celeste. Esta esfera aparente é dotada de um movimento de rotação de Leste para Oeste, perfazendo uma volta completa a cada dia, com seu eixo de rotação coincidindo com o eixo da Terra. (COUTINHO, 2001)



O Eixo de rotação da Esfera Celeste coincide com o eixo da Terra e os Pólos

Figura 5.1: Elementos da Esfera Celeste

Celestes são as projeções dos Pólos Terrestres na superfície da Esfera Celeste.

Pólos Celestes são os pontos em que o eixo de rotação da Esfera Celeste intercepta sua superfície e são as projeções dos Pólos Terrestres na superície da Esfera Celeste.

O Equador Celeste é o círculo máximo da Esfera Celeste perpendicular ao eixo dos Pólos Celestes. É o Equador da Terra projetado na Esfera Celeste.

Paralelos de Declinação ou Círculos Diurnos são círculos menores da Esfera Celeste, paralelos ao Equador Celeste.

Meridiano Celeste é um círculo máximo da Esfera Celeste que contém os Pólos Celestes e o Zênite de um ponto da Terra. Os Meridianos Celestes representam as projeções dos meridianos da Terra na Esfera Celeste, sendo, então, círculos máximos perpendiculares ao Equador Celeste.

Os Círculos Horários são círculos máximos da Esfera Celeste que contém os Pólos Celestes e o centro de um astro. Assim, os Círculos Horários são, também, círculos máximos perpendiculares ao Equador Celeste. Desta forma, um Círculo Horário e um Meridiano Celeste têm a mesma definição, sendo os Meridianos usados para referência de locais (posições do observador) e os Círculos Horários para astros. A única diferença é que os Círculos Horários deslocam-se com os astros no seu movimento aparente em torno da Terra, enquanto os Meridianos Celestes permanecem fixos, formando uma espécie de gaiola, no interior da qual gira a Esfera Celeste, no seu movimento aparente de Leste para Oeste. Quando um observador se desloca, move-se de um meridiano para outro.

Os meridianos convergem para os polos, isto é, na medida em que nos aproximamos dos polos, as distâncias entre os meridianos vão tendendo a zero. Assim, medindo a separação dos meridianos pelo arco paralelo corresponente (Figura 5.2), tem-se o seguinte:

$$\widehat{MN} = \widehat{AB}.cos\varphi$$



Figura 5.2: Triângulo MKO é retângulo com vértice O no centro da Terra

A relação anterior pode ser demonstrada considerando a igualdade dos ângulos $\widehat{MKN} = \widehat{AOB}$ (ângulos de um fuso) e verificando que no triângulo retângulo MKO teremos sen $(90^{\circ} - \varphi) = \cos \varphi = \left(\frac{\overline{MK}}{R}\right)$ e, consequentemente $\overline{MK} = R.\cos \varphi$. Dessa maneira, teremos o arco $\widehat{MN} = (\widehat{MKN}).(\overline{MK})$, o que equivale a $\widehat{MN} = \widehat{AOB}.(R.\cos\varphi)$, e ainda, $\widehat{MN} = (\widehat{AOB}).(R).\cos \varphi$ e finalmente $\widehat{MN} = \widehat{AB}.\cos \varphi$, sendo \widehat{AB} o arco referente ao ângulo \widehat{AOB} .

A Milha Marítima é uma unidade de distância amplamente utilizada em navegação marítima, e equivale ao comprimento de 1 minuto de meridiano terrestre, tomado na latitude de 45°. Devido ao achatamento da Terra nos polos, os meridianos não são círculos, mas semelhantes a elipses. Dessa maneira, 1 minuto de arco de meridiano varia ao longo das diferentes latitudes.

A Conferência Hidrográfica Internacional Extraordinária de 1929 fixou o valor de uma milha marítima em exatos 1852m, com o simbolo MN. Sendo assim, na resolução de triângulos esféricos na superfície terrestre, suposta esférica para efeito de navegação, vale a relação que 1min de arco de círculo máximo = 1 milha marítima.(COUTINHO, 2001)

6 TRIGONOMETRIA ESFÉRICA NA NAVEGAÇÃO ASTRONÔMICA

Segundo MIGUENS (1999), para determinar um ponto na superfície terrestre utilizamos o sistema de coordenadas geográficas (Latitude e Longitude), de maneira análoga, na Navegação Astronômica utilizamos os seguintes sistemas de coordenadas astronômicas:

- Sistema de Coordenadas Horárias;
- Sistema de Coordenadas Equatoriais ou Uranográficas; e
- Sistema de Coordenadas Horizontais ou Azimutais.

6.1 Sistema de Coordenadas Horárias

Esse sistema tem como círculos máximos fundamentais o Equador Celeste e, perpendicular a este, o Meridiano Celeste do observador. Dessa forma, as Coordenadas Horárias permitem fixar a posição de um astro na Esfera Celeste, em um determinado instante, tendo como referência o Equador Celeste e o Meridiano Superior do lugar onde se encontra o observador. As Coordenadas Horárias são divididas em Declinação e Ângulo Horário, logo abaixo definidas:

- Declinação: Declinação de um astro é o comprimento do arco do Círculo Horário¹ situado entre o Equador Celeste e a posição do astro, medido para o Norte ou para o Sul, a partir do Equador Celeste, de 00° a 90°. A Declinação na Esfera Celeste é análoga à Latitude na Terra.
- Ângulo Horário: Ângulo Horário de um astro é o arco de Equador Celeste (ou o ângulo no Pólo Celeste) entre um Meridiano Celeste e o Círculo Horário do astro,

¹É um círculo máximo da Esfera Celeste que contém os Pólos Celestes e o centro de um astro. Desta forma, um Círculo Horário e um Meridiano Celeste têm a mesma definição, sendo os Meridianos Celestes usados para referência de locais (posições do observador) e os Círculos Horários para astros. A única diferença é que os Círculos Horários deslocam-se com os astros, no seu movimento aparente em torno da Terra, enquanto os Meridianos Celestes permanecem fixos como se fossem uma gaiola.

medido para oeste, de 000° a 360°. Quando o meridiano de origem é o Meridiano de Greenwich ou o Meridiano Local qualquer, chamamos Ângulo Horário em Greenwich (AHG) ou Ângulo Horário Local (AHL), respectivamente.

Como o ângulo entre o Meridiano Local e o Meridiano de Greenwich corresponde à Longitude do local (representada pela letra λ), valerá sempre a relação:

$$AHL = AHG \pm \lambda \tag{6.1}$$

Conforme podemos observar na Figura 6.1 utiliza-se na fórmula anterior o sinal negativo quando λ é oeste (W) e o sinal positivo quando λ é leste (E).



Figura 6.1: Coordenadas Horárias

Os conceitos abaixo, também relacionados às Coordenadas Horárias, são importantes para o entendimento da Navegação Astronômica:

Ângulo no Polo (t₁): É o ângulo entre o Meridiano Superior do lugar e o Círculo Horário do astro, medido de 000° a 180°, para Leste ou para Oeste do Meridiano Superior. Então, como o Ângulo Horário é medido para Oeste, de 000° a 360°, tem-se:

ASTRO A OESTE:
$$t_1 = AHL$$

ASTRO A LESTE: $t_1 = 360^\circ - AHL$

Distância Polar (p): A distância polar de um astro é o comprimento do Círculo horário do astro entre o Pólo Elevado (pólo celeste acima do horizonte) e a posição do astro, medido a partir do Pólo Elevado, de 000° a 180°. Se a Declinação do astro for de mesmo nome que o Pólo Elevado (ou seja, se a Declinação e a Latitude do observador forem de mesmo nome), a distância polar será p = 90° - Dec (Figura 6.2), do contrário, resultará em p = 90° + Dec.



Figura 6.2: Coordenadas Horárias e Distância Polar

6.2 Sistema de Coordenadas Equatoriais ou Uranográficas

Os círculos máximos fundamentais de referência desse sistema de coordenadas são o Equador Celeste e o Círculo Horário do Ponto Vernal. As Coordenadas Equatoriais são divididas em Declinação (Dec), já tratada anteriormente, e Ascenção Reta Versa (ARV). A Ascenção Reta Versa é definida como o arco do Equador Celeste (ou o Ângulo no Pólo) entre o Círculo Horário do Ponto Vernal e o Círculo Horário do astro, medido desde o Círculo Horário do Ponto Vernal, de 000° a 360°, para Oeste.

A Figura 6.3 mostra a Declinação (Dec) e a Ascenção Reta Versa (ARV) de um astro. Como o Círculo Diurno (ou Paralelo de Declinação) de uma estrela é paralelo ao Equador Celeste, sua Declinação (Dec), que é o arco do Círculo Horário do astro entre o Equador e o Círculo Diurno, é constante. O Ponto Vernal, um ponto que utilizamos como referência para diversos cálculos astronômicos, é o ponto no qual a Eclítica intercepta o Equador Celeste quando o Sol, no seu movimento aparente de translação em torno da Terra, passa do Hemisfério Sul para o Hemisfério Norte Celeste. Sendo um ponto do Equador Celeste, o Ponto Vernal gira com a Esfera Celeste, no seu movimento aparente em torno da Terra, de Leste para Oeste.

Assim, como o astro e o Ponto Vernal giram com a Esfera Celeste, a Ascensão Reta Versa (ARV) também permanece constante.



Figura 6.3: Declinação e Ascenção Reta Versa

As duas relações abaixo, também representadas nos diagramas de tempo da Figura 6.4, constituem-se em importantes ferramentas para a Navegação Astronômica:

$$AHL* = AHL_{\gamma} + ARV* \tag{6.2}$$

$$AHG^* = AHG_\gamma + ARV^* \tag{6.3}$$



Figura 6.4: Relações entre Ângulos Horários e ARV

Estas relações são fundamentais haja vista que o Almanaque Náutico fornece apenas o Ângulo Horário em Greenwich do Ponto Vernal AHG_{γ} e a Ascensão Reta Versa (ARV) das estrelas. Combinando-se estes elementos, obtém-se o Ângulo Horário em Greenwich das estrelas.

6.3 Sistema de Coordenadas Horizontais ou Coordenadas Azimutais

6.3.1 Elementos da Esfera Local Aparente

A representação do céu estrelado em um determinado instante, assemelhando-se a uma fotografia do céu, onde as estrelas e planetas aparentam estar fixos em uma imensa superfície esférica de raio infinito, é o que denominamos Esfera Local Aparente ou Esfera Local. A Esfera Local tem como centro o olho do observador ou o centro da Terra. Dessa forma, a Esfera Local não participa do movimento diurno (movimento aparente) da Esfera Celeste, representando a configuração desta esfera em um determinado instante.

Os principais elementos da Esfera Local estão representados na Figura 6.5 seguidos das respectivas definições.



Figura 6.5: Elementos da Esfera Local e Horizontes

ZÊNITE(Z) - o Zênite de um observador, ou de um determinado local da superfície da Terra, é o ponto da Esfera Celeste situado na vertical do lugar, ou seja, é a projeção na Esfera Celeste de um ponto na superfície da Terra.

NADIR(N) - o Nadir é o ponto da Esfera Celeste diametralmente oposto ao Zênite. Está, portanto, situado a 180º do Zênite, ou seja, é o antípoda do Zênite.

MERIDIANO LOCAL - é a projeção na Esfera Celeste do meridiano de um lugar da superfície da Terra. O semicírculo deste meridiano que contém a linha dos polos e o Zênite do observador é o MERIDIANO SUPERIOR e a outra parte, que contém a linha do polo e o Nadir, é o MERIDIANO INFERIOR.

HORIZONTE VISUAL - é a superfície cônica, com vértice no olho do observador (L), tangente à superfície do globo terrestre. A linha de tangência do Horizonte Visual com a superfície do globo terrestre é materializada, em alto-mar, pela linha em que o céu aparenta unir-se à Terra. HORIZONTE APARENTE - é um plano perpendicular à vertical do lugar e que contém o olho do observador.

HORIZONTE VERDADEIRO - é um círculo máximo da Esfera Celeste perpendicular à linha Zênite-Nadir, que passa pelo centro da Terra. Em Navegação Astronômica, quando se observa a altura de um astro com o sextante, ela é medida em relação ao Horizonte Visual, conforme indicado na Figura 6.5. Daqui por diante, chamaremos o Horizonte Verdadeiro apenas de horizonte.

VERTICAL DE UM ASTRO - é o círculo máximo da Esfera Celeste que contém a linha Zênite-Nadir e que passa pelo astro. É, portanto, perpendicular ao plano do horizonte (Figura 6.6).



Figura 6.6: Horizonte e Vertical do Astro

PONTO NORTE (N) DO HORIZONTE - é a projeção do Polo Norte Celeste sobre o Horizonte.

PONTO LESTE (E) DO HORIZONTE - está situado a 90° do ponto N, no sentido horário.

PONTO SUL (S) DO HORIZONTE - é a projeção do Polo Sul Celeste sobre o Horizonte. Está situado a 180º do ponto Norte.

PONTO OESTE (W) DO HORIZONTE - está situado a 270° do ponto Norte, no sentido horário.

POLO ELEVADO - é o Polo Celeste acima do Horizonte, pode ser o Polo Norte ou Polo Sul.



Figura 6.7: Horizonte e Meridiano Local

6.3.2 Coordenadas Horizontais ou Azimutais

Os círculos de referência do Sistema de Coordenadas Horizontais ou Azimutais são o horizonte (círculo máximo básico) e o meridiano do lugar (círculo máximo perpendicular). Essas coordenadas permitem fixar a posição de um astro na Esfera Celeste em relação à posição de um observador, tendo como referência o Horizonte e o Meridiano do lugar (Figura 6.7). As seguintes definições são relevantes ao entendimento da Navegação Astronômica:

ALTURA (a) - a altura de um astro é o comprimento do arco do Vertical do astro (ou ângulo central), medido entre o horizonte e o astro, contado a partir do horizonte, de 00° a 90° (astro no horizonte: a = 00°, astro no Zênite: a = 90°). A altura será denominada observada (a_o) , aparente (a_{ap}) ou vedadeira(a), conforme haja sido medida a partir do Horizonte Visual, Horizonte Aparente ou Horizonte verdadeiro, respectivamente.

AZIMUTE VERDADEIRO (A_z) - o Azimute Verdadeiro de um astro é a distância angular, medida ao longo do horizonte (ou Ângulo no Zênite) entre o Meridiano Local e o Vertical do astro, contado no sentido horário, de 000° a 360°, desde a parte Norte do Meridiano Local, que contém o Polo Norte Celeste (ou do ponto Norte do horizonte).

DISTÂNCIA ZENITAL (z) - a distância zenital de um astro é o arco do Vertical do astro entre o Zênite e o astro, medido a partir do Zênite. Para todo astro acima do horizonte teremos a distância zenital como complemento da altura:

$$z = 90^{\circ} - a$$

ÂNGULO NO ZÊNITE (Z) - o Ângulo no Zênite de um astro é o ângulo entre o Meridiano Local e o Vertical do astro, medido de 000° a 180°, para Leste ou para Oeste, a partir do meridiano. é designado N ou S, de acordo com o Polo Elevado, e E ou W, conforme esteja a Leste ou Oeste do Meridiano Local. Asssim, pode-se registrar para o Ângulo no Zênite: Z=045°NE; Z=120°SW etc. Os círculos menores da Esfera Celeste paralelos ao horizonte são denominados de Círculos de Altura, Paralelos de Altura ou Almicantarados.

AZIMUTE NÁUTICO OU SEMICIRCULAR - é o mesmo que o Ângulo no Zênite do "triângulo de posição", ou seja, é o menor ângulo formado entre o Vertical do astro e o Meridiano do Local, medido de 000° a 180°, sobre o horizonte, a partir da projeção do polo elevado, para Leste ou para Oeste. É designado por um prefixo, N ou S (Norte ou Sul), conforme o polo elevado, e por um sufixo E ou W (Leste ou Oeste), conforme esteja o astro a Leste ou Oeste do meridiano.

AZIMUTE QUADRANTAL (Aq ou Aqd) - é a distância angular, medida sobre o horizonte, de 00° a 90°, a partir de um ponto de origem (Norte ou Sul), para Leste ou para Oeste (de acordo com a posição do astro), até o Círculo Vertical do astro; recebe sempre uma designação, que pode ser NE (medido de Norte para Leste), NW (medido de Norte para Oeste), SE ou SW, conforme o caso.

6.4 O Triângulo Astronômico ou Triângulo de Posição e a Posição Astronômica

6.4.1 Como é obtida a Posição Astronômica?

De acordo com MIGUENS (1999), para que seja obtida uma posição na Navegação Astronômica o seguinte processo deve ser seguido:

- Inicialmente o navegante precisa saber a sua posição estimada quando observa um astro; observando o astro com o sextante², ele obtém, após aplicar algumas correções à altura instrumental obtida, a altura verdadeira (a) do astro;
- Utilizando a posição estimada, também conhecida como posição assumida, o navegante resolve o triângulo de posição (que será apresentado a seguir) e determina a altura calculada (a_e) do astro, que é a altura que o astro apresentaria se o navio estivesse exatamente na posição estimada, e o Azimute Verdadeiro (A_z) do astro;
- Comparando a altura verdadeira (a) com a altura calculada (a_e), o navegante, baseado na diferença de alturas e no Azimute Verdadeiro calculado para o astro, determina uma linha de posição ³ (LDP) para o navio; e

 $^{^{2}}$ O sextante é o instrumento de reflexão destinado à medida de ângulos e que, a bordo, é principalmente empregado na obtenção das alturas angulares dos astros acima do horizonte.

³Linha de posição é o lugar geométrico de todas as posições que o navio pode ocupar, tendo efetuado a observação da altura de um astro, em um determinado instante.

• Observando três ou mais astros, determina-se três ou mais LDP e, assim, obtém-se a posição do navio, na interseção das linhas de posição.

Dessa maneira, resolve-se o triângulo de posição para a posição estimada, a fim de determinar a altura calculada (a_e) e o Azimute Verdadeiro (A_z) do astro observado. A partir dai, com o Azimute Verdadeiro (A_z) e a diferença entre a altura verdadeira (a) e a altura calculada (a_e) , obtém-se uma linha de posição (LDP) para o navio. Com pelo menos três LDP, determina-se a posição astronômica do navio.

O processo apresentado anteriormente é, em resumo, a maneira de obtenção da LDP e da posição do navio por meio da Navegação Astronômica, e será estudado deta-lhadamente nas seções seguintes.

6.4.2 O Triângulo de Posição e seus elementos

O triângulo de posição é um triângulo esférico obtido combinando-se os três sistemas de coordenadas utilizados em Navegação Astronômica.

- Sistema de Coordenadas Geográficas (Lat e Long) para fixar a posição do ZÊNITE do observador na Esfera Celeste (posição assumida ou posição estimada);
- Sistema de Coordenadas Horárias (AHL e Dec) para fixar a posição do astro na Esfera Celeste, no instante da observação; e
- Sistema de Coordenadas Horizontais ou Azimutais (a e Az) para fixar a posição do astro em relação ao observador, no instante da observação.



Figura 6.8: Triângulo de Posição

De acordo com a Figura 6.8, os principais elementos do triângulo de posição são:

VÉRTICES:

- Polo elevado (polo celeste situado acima do horizonte e que dá o nome à Latitude)

- Zênite do observador (ponto cuja posição na Esfera Celeste é definida pela Latitude e Longitude correspondentes à posição estimada)

- Astro observado (posição do astro na Esfera Celeste, no instante da observação). LADOS:

- Colatitude (c) - $90^{\circ} - Lat$ (complemento da Latitude)

- Distância zenital (z) - 90° - a (complemento da altura)

- Distância polar (p) - 90° ± Dec (se a Latitude e a Declinação são de mesmo nome, $p = 90^{\circ} - Dec$, se são de nomes opostos, $p = 90^{\circ} + Dec$)

ÂNGULOS:

- Ângulo no Polo (t_1) - é o ângulo no polo elevado, entre o meridiano superior do observador e o círculo horário do astro medido de 000° a 180°, para Leste ou para Oeste do meridiano superior. Na Figura 6.9 podem ser visualizadas as relações entre o Ângulo no Pólo (t_1) e o Ângulo Horário Local (AHL) do astro:



Figura 6.9: Ângulo no Pólo e suas relações com AHL

A única diferença entre o Ângulo Horário Local (AHL) e o Ângulo no Pólo (t_1) de um astro é que o AHL é sempre medido para Oeste (de 000° a 360°), enquanto que o t_1 é o menor ângulo entre o meridiano superior do observador e o círculo horário do astro, sendo medido de 000° a 180°, para Leste ou para Oeste do meridiano do observador, recebendo assim, o sufixo (E) ou (W).

É possível calcular o Azimute Verdadeiro (A_z) através do Ângulo no Zênite (Z). As Figuras 6.10 e 6.11 ilustram essa transformação.



Figura 6.10: Ângulo no Zênite para observador ao Norte



Figura 6.11: Ângulo no Zênite para observador ao Sul

- Ângulo paralático - é o ângulo do triângulo de posição formado no astro M (entre o círculo horário e o vertical do astro). Não é utilizado em Navegação Astronômica.

6.4.3 Resolvendo o Triângulo de Posição

Quando o navegante, conhecedor da sua posição estimada, observa a altura do astro, ele possui a sua Latitude e Longitude Estimadas. Com a Latitude Estimada ele obtém a colatitude ($c = 90^{\circ} - Lat$). Este é o primeiro elemento conhecido do triângulo de posição.

Exatamente no instante em que for medir a altura, o navegante registra a hora exata da observação. Com esta hora, convertida em Hora Média de Greenwich (HMG), e a Longitude estimada, obtém-se, por meio do Almanaque Náutico ou outras Tábuas,

as coordenadas horárias do astro (*AHL* e *Dec*). A partir do valor da Declinação é possível obter a distância polar ($p = 90^{\circ} \pm Dec$), que é o segundo elemento conhecido do triângulo de posição. Com o *AHL*, determina-se o Ângulo no Polo (t_1), que é o terceiro elemento conhecido do triângulo de posição. Dessa forma, teremos os seguintes elementos conhecidos do triângulo de posição:

- Colatitude: $c = 90^{\circ} Lat$
- Distância Polar: $p = 90^{\circ} Dec$
- Ângulo no Polo: $t_1(W) = AHL$ e $t_1(E) = 360^\circ AHL$

Teremos também os seguintes elementos a calcular:

- Distânica Zenital(z)
- Ângulo no Zênite (Z)

Obtendo a Distância Zenital (z) e o Ângulo no Zênite (Z) por meio da solução do triângulo de posição, podemos determinar a altura calculada do astro $(a_e = 90^\circ - z)$ e o Azimute Verdadeiro (A_z) do astro, que nos permitirão, em conjunto com a altura verdadeira do astro (a), gerada após várias correções à altura instrumental obtida pelo sextante, traçar uma linha de posição do navio.

De uma maneira geral, os navegantes resolvem o triângulo de posição por Tábuas, calculadoras pré-programadas ou mesmo programas de computador. De qualquer maneira, seja qual for o modo de resolver o triângulo de posição, estão explícitas ou implícitas as fórmulas abaixo,

$$a_e = arc \ sen[sen(Dec)sen(Lat) + cos(Dec)cos(Lat)cos(t_1)]$$
(6.4)

$$Z = \arccos\left[\frac{\operatorname{sen}(Dec) - \operatorname{sen}(Lat)\operatorname{sen}(a_e)}{\cos(a_e)\cos(Lat)}\right]$$
(6.5)

Inicialmente deduziremos a Fórmula 6.4 para em seguida fazermos a dedução da Fórmula 6.5,

6.4.4 Dedução da Fórmula 6.4

De acordo com a Fórmula 4.1, descrita para um triângulo ABC:

$$\cos a = \cos b \cos c + \sin b \sin c \cos A$$

Considerando o triângulo de posição P_n ZH ilustrado na Figura 6.8 com vértices, respectivamente, coincidentes com os vértices de um triângulo ABC. Dessa forma, o lado a do segundo triângulo é congruente a $z \in A \equiv P_n$, b é congruente a distância polar $p \in B \equiv Z$, e por último, c do segundo triângulo é congruente à colatitude c do primeiro, com $C \equiv H$. Sendo assim, a fórmula anterior pode ser escrita como,

 $\cos z = \cos p \cos c + \sin p \sin c \cos(t_1)$

Fazendo, $z = 90^{\circ} - a_e$; $p = 90^{\circ} - Dec$ e $c = 90^{\circ} - Lat$ temos,

 $\cos(90^{\circ} - a_e) = \cos(90^{\circ} - Dec)\cos(90^{\circ} - Lat) + \sin(90^{\circ} - Dec)\sin(90^{\circ} - Lat)\cos(t_1)$

Considerando ainda:

$$\cos(90^{\circ} - a_e) = \operatorname{sen}(a_e) \quad e \quad \operatorname{sen}(90^{\circ} - a_e) = \cos(a_e)$$

 $\cos(90^{\circ} - Dec) = \operatorname{sen}(Dec) \quad e \quad \operatorname{sen}(90^{\circ} - Dec) = \cos(Dec)$
 $\cos(90^{\circ} - Lat) = \operatorname{sen}(Lat) \quad e \quad \operatorname{sen}(90^{\circ} - Lat) = \cos(Lat)$, chegaremos a,

$$\operatorname{sen}(a_e) = \operatorname{sen}(Dec)\operatorname{sen}(Lat) + \cos(Dec)\cos(Lat)\cos(t_1)$$

Observemos ainda, de acordo com a Figura 6.9, que $t_{1E} = 360^{\circ} - AHL*$ ou $t_{1W} = AHL*$. Como $\cos(360^{\circ} - AHL*) = \cos(AHL*)$ teremos sempre que $\cos(t_1) = \cos(AHL*)$, resultando então que,

$$sen(a_e) = sen(Dec) sen(Lat) + cos(Dec) cos(Lat) cos(AHL*)$$

e, finalmente,

$$a_e = arc \ sen[sen(Dec) sen(Lat) + cos(Dec) cos(Lat) cos(t_1)]$$

6.4.5 Dedução da Fórmula 6.5

Considerando as mesmas condições para o triângulo P_nZH descritas na demonstração anterior, e aplicando novamente a Lei dos cossenos, considerando porém, do lado esquerdo da equação o cos p, ao invés do cos z, calculado anteriormente, teremos,

$$\cos p = \cos c \cos z + \sin c \sin z \cos(Z)$$

$$\cos(90^{\circ} - Dec) = \cos(90^{\circ} - Lat)\cos(90^{\circ} - a_e) + \sin(90^{\circ} - Lat)\sin(90^{\circ} - a_e)\cos(Z)$$

o que resulta em,

$$sen(Dec) = sen(Lat) sen(a_e) + cos(Lat) cos(a_e) cos(Z)$$
$$cos(Lat) cos(a_e) cos(Z) = sen(Dec) - sen(Lat) sen(a_e)$$
$$cos(Z) = \left[\frac{sen(Dec) - sen(Lat) sen(a_e)}{cos(a_e) cos(Lat)}\right]$$

e finalmente,

$$Z = arc \ cos \left[\frac{\operatorname{sen}(Dec) - \operatorname{sen}(Lat) \operatorname{sen}(a_e)}{\cos(a_e) \cos(Lat)} \right]$$

Observações quanto a utilização das Fórmulas 6.4 e 6.5:

- Se a Latitude e a Declinação forem de nomes contrários, utilizar a Declinação com sinal negativo.
- O ângulo no Zênite (Z) pode ser convertido para Azimute Vedadeiro (Az) utilizando uma das fórmulas abaixo:

$$A_z = Z (NE)$$
 $A_z = 360^{\circ} - Z (NW)$
 $A_z = 180^{\circ} - Z (SE)$ $A_z = 180^{\circ} + Z (SW)$

6.5 Como obter as Coordenadas dos Astros por meio do Almanaque Náutico

No capítulo anterior apresentamos as ações necessárias para a obtenção de uma linha de posição (LDP):

- Observar a altura do astro com o sextante, anotando a hora correspondente ao instante da observação (esta hora será transformada em Hora Média de Greenwich -HMG); aplicar as correções para determinar a altura verdadeira (a) do astro;
- Resolver o triângulo de posição (para a posição assumida), a fim de obter a altura calculada (a_e) e o Azimute Verdadeiro (A_z) do astro; e
- Com a diferença $(a a_e)$ e o Azimute Verdadeiro (A_z) , traçar a linha de posição (reta de altura).

De acordo com MIGUENS (1999), para que tenhamos elementos suficientes à resolução do triângulo de posição, necessitamos conhecer as coordenadas horárias (*AHL* e *Dec*) do astro observado, no instante da observação. Isto é feito com o auxílio do Almanaque Náutico. O argumento de entrada no Almanaque Náutico será o Tempo Universal (TU) ou Hora Média de Greenwich (HMG) e possibilitará a obtenção do AHG, que pode ser transformado em AHL, fazendo AHL = AHG - Long(W) ou AHL = AHG + Long(E) conforme a Figura 6.12.

Quando o astro for uma estrela, temos primeiramente que obter no Almanaque o Ângulo Horário em Greenwich do Ponto Vernal (AHG_{γ}) , tabulado para cada hora inteira de HMG, e o valor da Ascenção Reta Versa (ARV) e Declinação (Dec) de uma das 57 estrelas utilizadas na Navegação Astronômica (estrelas com $ARVe \ Dec$ que variam lentamente e podem ser consideradas constantes durante um período de vários dias). Com estes elementos, pode-se obter o AHG das estrelas, através das Fórmulas 6.2 e 6.3,

$$AHL* = AHL_{\gamma} + ARV*$$

$$AHG* = AHG_{\gamma} + ARV*$$

Quando obtivermos o AHG podemos calcular o AHL combinando a Longitude como vimos anteriormente.



Figura 6.12: Conversão de AHG em AHL

Ainda sobre a obtenção das coordenadas horárias das estrelas, não haveria como o Almanaque Náutico apresentar, nas páginas diárias, o *AHG* e a *Dec* das 57 estrelas selecionadas para uso náutico.

Entretanto, como vimos anteriormente, o Ponto Vernal(γ), interseção da Eclítica com o Equador Celeste, quando o Sol, no seu movimento aparente de translação em torno da Terra, passa do Hemisfério Sul Celeste para o Hemisfério Norte Celeste, é dotado de um movimento aparente igual ao das estrelas, perfazendo uma rotação completa em torno da terra em um dia sideral, exatamente. Assim sendo, o Almanaque fornece, nas páginas diárias, o AHG do Ponto Vernal, tabulado para cada hora inteira de HMG, e a Ascenção Reta Versa (ARV) e Declinação (Dec) das 57 estrelas citadas. Observações:

- Os movimentos horários do Ponto Vernal (γ) são perfeitamente conhecidos. Desta forma, v (valor obtido no Almanaque e que nos permite determinar a correção para as irregularidades do movimento horário dos planetas e da Lua) é ZERO para o Ponto Vernal.
- Os valores de ARV e Dec das estrelas variam muito lentamente, mantendo-se praticamente constantes por vários dias. Assim, não é necessário fazer qualquer correção nestes elementos (ARV e Dec) para o instante da observação, bastando apenas utilizar os valores apresentados nas páginas diárias do Almanaque Náutico.

6.5.1 Exercícios práticos envolvendo consultas ao Almanaque Náutico

Nesta subseção, a título de fixar os conhecimentos até então apresentados, resolveremos alguns exercícios envolvendo coordenadas horárias de astros com a extração de dados do Almanaque Náutico.

EXERCÍCIO 1 - Deseja-se converter a H Leg = 0800 em Norfolk, EUA (Longitude 076° 18' W) para HMG.

- Determinação do Fuso Horário de Norfolk: Dividindo a Longitude por 15° (pois temos um total de 24 fusos de 15°) e comparando com o resto 7,5° conclui-se que o Fuso de Norfolk é +5(R).

- Portanto, a Hora Legal é expressa por: H
 Leg $=0800~{\rm R}$

- Aplicando o Fuso com o seu sinal à H Leg, obtém-se a HMG correspondente: HMG = 0800R + 5 = 1300Z.

EXERCÍCIO 2 - Calcular o Ângulo Horário Local (*AHL*) e a Declinação (*Dec*) do Sol em 27/set/1993, na Hora legal = $15^h \ 26^m \ 50^s$, estando o observador no fuso $+3^h$ (P).

Solução: $Hleg = 15^{h} 26^{m} 50^{s} P$ f = +3 P $HMG = 18^{h} 26^{m} 50^{s} Z$ Entrar no Almanaque Náutico de 1993, com a data e a HMG inteira menor e mais próxima (27/set, HMG 18^h), na coluna referente ao Sol (Figura 6.14) para obter os valores tabulados do AHG, Dec e d; em seguida, entrar nas páginas "amarelas" do almanaque para determinar os acréscimos e correções para 26^m 50^s (Figura 6.15):

$$\begin{array}{rll} AHG(18^h) = & 092^\circ 16,7' & Dec(18^h) = & 01^\circ 50,6'S & (d=+1,0') \\ ACRESC.(26^m 50^s) = & 06^\circ 42,5' \\ \hline CORREC. \ d(26^m) = & +0,4' \\ \hline HMG \ 18^h 26^m 50^s \longrightarrow AHG = 098^\circ \ 59,2' & Dec \ = \ 01^\circ 51,0'S \end{array}$$

Observação:

Conforme observamos, as irregularidades do movimento horário (v) para o SOL são desprezíveis.

EXERCÍCIO 3 - Calcular o (AHL) e a (Dec) do Sol, para um lugar de Longitude 032° 25,0'E, em 25/set/93, H leg=15^h 27^m 40,0^s, no fuso horário -2 (B).

Solução:					
Hleg =	15^h	27^m	$40, 0^s$	B	
f =	-2			В	
HMG =	13^h	27^m	$40, 0^{s}$	Z	

Entrar no Almanaque Náutico de 1993, com a data e a HMG inteira menor e mais próxima (25/set, HMG 13^h), na coluna referente ao Sol (Figura 6.14) para obter os valores tabulados do AHG, Dec e d; em seguida, entrar nas páginas amarelas para determinar os acréscimos e correções para 27^m 40, 0^s (Figura 6.15):

$$\begin{array}{rcl} AHG(13^{h}) = & 017^{\circ}05, 4' & Dec(13^{h}) = & 00^{\circ}59, 0'S & (d = +1, 0') \\ ACRESC.(27^{m}40, 0^{s}) = & 06^{\circ}55, 0' \\ \hline CORREC. \ d(27^{m}) = & +0, 5' \\ \hline HMG \ 13^{h}27^{m}40, 0^{s} \longrightarrow AHG = \ 024^{\circ} \ 00, 4' & Dec \ = \ 00^{\circ}59, 5'S \\ \hline HMG \ 13^{h}27^{m}40, 0^{s} \longrightarrow AHG = & 024^{\circ} \ 00, 4' & Dec \ = \ 00^{\circ}59, 5'S \\ \hline \lambda = & 032^{\circ}25, 0'E \\ \hline AHL = & 056^{\circ}25, 4' \end{array}$$

EXERCÍCIO 4 - Obter o (*AHL*) e a (*Dec*) de Sirius, para um lugar de Longitude

047° 50,0'W, em 25/set/93, H leg= $05^h 26^m 18, 0^s$.

Solução:

Para o cálculo do fuso: Divide-se a Longitude por 15° , como o quociente é 3 e resto é menor que 7,5°, portanto, o fuso será +3 (P).

Hleg =	05^h	26^m	$18,0^s$	В
f =	+3			P
HMG =	08^h	26^m	$18,0^{s}$	Z

Entrando no Almanaque Náutico na data de 25/set/93, (Figura 6.13), com a parte inteira da HMG obteremos $AHG_{\gamma} = 124^{\circ}09, 2'$ e para um acréscimo de $26^{m}18^{s}$ (Figura 6.15) teremos $06^{\circ}35, 6'$.

$AHG_{\gamma}(08^h) = 1$	$24^{\rm o}$ $09, 2'$
$ACRESC(26^m 18^s) =$	06° 35, 6'
$AHG_{\gamma} = -1$	30° $44, 8'$
$AHG_{\gamma} = 130^{\circ}$	44, 8'
$ARV(SIRIUS) = 258^{\circ}$	46, 7'
$\overline{AHG(SIRIUS)} = 029^{\circ}$	31, 5'
$AHG(SIRIUS) = 029^{\circ}$	31,5'
$LONGITUDE = 047^{\circ}$	50,0'W
$\overline{AHL(SIRIUS) = 341^{\circ}}$	9 41,5'
e $Dec (SIRIUS) = 16^{\circ}$	42, 3' S

τυ	r	Τ	VÊNUS	- 1	-3.9	M/	ARTE	. 4	- 1.6	JÚF	ITE	R -	- 1.7	SAT	URN	IO -	-0.5		ESTR	ELA	s	
(HMG)	AHG	1	AHG		Dec.		HG		Dec.		HG	_	Dec.		HG		Dec.	Nome		ARV		Dec.
2500	3 49	5	207 24.9	N10	56.5	157	13.6	S10	53.5	164	56.2	S 6	49.1	36	28.1	S14	47.6	Acomor	315	29.2	\$40 \$57	19.5
02	33 54	4	237 24.0		54.4	187	15.3		54.7	195	00.2		49.5	66	33.3		47.7	Acrux	173	26.6	S63	03.9
03	48 56 63 59	.9 4	252 23.5 267 23.0	••	53.4 52.4	202	16.2 17.1	••	55.3 55.9	210 225	02.1 04.1	•••	49.7	81 96	35.9 38.5	••	47.8 47.8	Adhara Aldebaran	255 291	24.2 06.2	528 N16	57.6 29.9
05	79 01	8	282 22 6		51.3	232	18.0	610	56.6	240	06.1		50.1	111	41.1	614	47.8	Alleth	144		NEE	50 7
S 07	94 04. 109 06.	3	21.7	N10	50.3 49.3	247	18.8	510	57.2 57.8	255	10.0	20	50.5	126	43.7	214	47.9	Alkoid	153	10.9	N35 N49	20.8
Á 08	124 09. 139 11	2 1	327 21.2 342 20.7		48.2	277	20.6		58.4 59.1	285 300	12.0		50.7 50.9	156	48.9 51.4		48.0 48.0	Al Na'ir Alnilam	28 276	01.8 01.3	546 51	59.4 12.2
B 10	154 14	1	357 20.3		46.2	307	22.3	10	59.7	315	16.0		51.1	186	54.0		48.0	Alphard	218	10.8	58	37.8
6 12	184 19	1	27 19.4	N10	44.1	337	24.1	\$11	00.9	345	19.9	S 6	51.5	216	59.2	S14	48.1	Alphecca	126	23.7	N26	44.3
0 14	199 21. 214 24	5	42 18.9		43.0 42.0	352	24.9		01.5	0 15	21.9 23.8		51.7 51.9	232 247	01.8		48.2 48.2	Alpheratz Altair	357	58.4 22.5	N29 N 8	03.6
15	229 26	5	72 18.0	••	41.0	22	26.7	••	02.8	30	25.8	•••	52.1	262	07.0		48.3	Ankaa	353	29.8	S42	20.2
17	259 31	Ä	102 17.1		38.9	52	28.4		04.0	60	29.8		52.5	292	12.1		48.3	Antores	***	44.3	320	23.2
18	274 33.	8	117 16.6	N10	37.8	67 82	29.3	S 11	04.6	75	31.7	S 6	52.7	307 322	14.7	514	48.4 48.4	Arcturus	146	09.4 59.8	N19 S69	13.0
20	304 38	8	147 15.7		35.8	97	31.0		05.9	105	35.7		53.2	337	19.9		48.5	Avior	234	24.4	\$59	29.2
21	319 41. 334 43	2.7	162 15.2 177 14.8	•••	34.7 33.7	112	31.9 32.8	•••	06.5	120	37.6	•••	53.4 53.6	352	22.5	••	48.5	Betelgeuse	278	17.2	N 7	24.4
23	349 46	2	192 14.3	N10	32.6	142	33.6	511	07.7	150	41.6	5.4	53.8	22	27.7	\$14	48.6	Canoous	264	02.7	\$52	41.3
2600	19 51	1	222 13.4	110	30.5	172	35.4	511	09.0	180	45.5	30	54.2	52	32.8	314	48.7	Capella	280	56.1	N45	59.4
02	34 53.	0	237 12.9 252 12.5		29.5 28.5	187	36.3 37.1	•••	09.6 10.2	210	47.5		54.4 54.6	82	35.4 38.0	•••	48.7	Denebola	182	49.0	N45 N14	36.4
04	64 58. 80 01	5	267 12.0 282 11.6		27.4	217	38.0		10.8 11.5	225	51.4 53.4		54.8 55.0	97 112	40.6		48.8 48.8	Diphda	349	10.3	S18	01.0
06	95 03	4	297 11.1	N10	25.3	247	39.7	511	12.1	255	55.4	S 6	55.2	127	45.8	S14	48.9	Dubhe	194	10.2	N61	46.9
D 07	110 05. 125 08.	3	312 10.7 327 10.2		24.3 23.2	262 277	40.6 41.5		12.7 13.3	270 285	57.4 59.3		55.4 55.6	142 157	48.4 51.0		48.9 48.9	Eltanin	278	31.2 53.0	N28 N51	36.1 29.7
0 09	140 10	8	342 09.8	••	22.2	292	42.3	••	13.9	301	01.3	•••	55.8	172	53.5 56.1	•••	49.0	Enif	34	01.3	N 9 529	51.0 39.2
M 11	170 15	7	12 08.9		20.1	322	44.1	_	15.2	331	05.2	_	56.2	202	58.7		49.1	_				
N 13	185 18. 200 20	2	27 08.4 42 07.9	N10	19.0 18.0	337 352	44.9 45.8	\$11	15.8 16.4	346	07.2	56	56.4 56.6	218	01.3	514	49.1 49.1	Gacrux Gienah	172	18.0 07.8	557 517	04.7 30.4
G 14	215 23	1	57 07.5		16.9	7	46.7		17.0	16	11.1		56.8	248	06.5		49.2	Hadar	149	09.5	S60 N23	20.7
0 16	245 28	ĩ	87 06.6		14.8	37	48.4		18.3	46	15.1		57.2	278	11.6		49.3	Kaus Aust.	84	03.3	\$34	23.3
18	260 30	0	102 06.1	N10	12.7	67	49.3 50.1	511	19.5	76	19.0	5 6	57.6	308	16.8	S14	49.3	Kochab	137	20.3	N74	11.0
19	290 35	5	132 05.2		11.6	82	51.0		20.1	91	21.0		57.8	323	19.4		49.4	Markab	13	52.7 30.2	N15 N 4	10.6
21	320 40	A	162 04.3	••	09.5	112	52.7	•••	21.4	121	24.9	• •	58.2	353	24.6	••	49.5	Menkent	148	25.3	\$36	20.4
23	335 42. 350 45.	3	177 03.9 192 03.4		08.5 07.4	127	53.6 54.5		22.0	156	28.9	_	58.4	23	29.7		49.5	Miapiociau	221	43.4	367	41.5
27 00	5 47	8	207 03.0	N10	06.4	157	55.3	\$11	23.2	166	30.8	56	58.8	38	32.3	\$14	49.6	Mirfak	309	01.2	N49 526	50.3
02	35 52	7	237 02.1		04.3	187	57.0		24.4	196	34.8		59.2	68	37.5		49.7	Peacock	53	42.0	\$56	45.4
s 03	50 55 65 57	2.6	252 01.6 267 01.2	•••	03.2	202 217	57.9 58.8	•••	25.1 25.7	211 226	36.8 38.7	•••	59.4 59.6	98	40.1 42.6	•••	49.7	Procyon	245	45.9	N 5	14.5
E 05	81 00	1	282 00.7	N10	01.1	232	59.6	611	26.3	241	40.7	57	59.8	113	45.2	514	49.8 49.8	Rosalbaaue	96	20.2	N12	34.1
G 07	111 05	0	311 59.8	9	59.0	240	01.4	511	27.5	271	44.6	3 /	00.2	143	50.4	314	49.9	Regulus	207	59.4	N11	59.9
U 08	126 07. 141 09	5.9	326 59.4 341 58.9		57.9 56.8	278 293	02.2		28.1 28.8	286 301	46.6 48.6		00.4	158 173	53.0 55.6		49.9 49.9	Rigel Rigil Kent.	281	26.1	5 8	12.4
N 10	156 12	4	356 58.5		55.8 54.7	308 323	03.9		29.4	316	50.5 52.5		00.8	188 204	58.1 00.7		50.0 50.0	Sabik	102	29.5	S15	43.0
A 12	186 17.	3	26 57.6	N 9	53.6	338	05.7	\$11	30.6	346	54.5	S 7	01.2	219	03.3	S14	50.1	Schedo	349	56.9	N56	30.3
13	201 19	8	41 57.2 56 56.7		52.6 51.5	353	06.5		31.2 31.8	1	56.5 58.4		01.4	234 249	05.9 08.5		50.1 50.1	Shoula Sirius	96 258	42.0 46.7	537 516	06.0 42.3
F 15	231 24	7	71 56.3	•••	50.5	23	08.3	••	32.5	32	00.4	• •	01.8	264	11.1	•••	50.2	Spice	158	51	S11 S43	07.7
E 17	261 29	7	101 55.4		48.3	53	10.0		33.7	62	04.3		02.2	294	16.2		50.2	3000	7	7		24.3
B 18	276 32	1	116 54.9	N 9	47.3	68	10.8	\$11	34.3 34.9	77	06.3	S 7	02.4	309 324	18.8 21.4	\$14	50.3 50.3	Vega Zuben'ubi	80 137	48.9	N38 516	47.0
A 20	306 37	1	146 54.0		45.1	98	12.6		35.5	107	10.2		02.8	339	24.0		50.4		٨	RV P		Merid
22	336 42	0	176 53.1		43.0	128	14.3		36.8	137	14.2		03.2	9	29.1		50.4	Vênus	202	25.2	10	11
23	351 44.	4	191 52.7	_	41.9	143	15.1		37.4	152	16.1		03.4	24	31.7	_	50.5	Júpiter	152 160	45.9 54.9	13	55
Merid	23 36	9	v -0.5	d	1.1	v	0.9	d	0.6	U	2.0	d	0.2	v	2.6	d	0.0	Saturno	32	41.6	21	26

Figura 6.13: Página diária do Almanaque de 25, 26 e 27 de setembro de 1993

_	_			_		_		_	_				100 1 1114 - Human					
TI (HM	0	s	DL				LUA			Lat.	CRE Néw	CREP Nalut Civit		25 26 27			icer 7 21	8
(110	,	AHG	Dec.	A/	10	v	Dec.	d	Ph	N 72	A	A 40	A	17.42		1.2		<i>.</i>
25	00	182 02.6	S 0 46	4 64	48.7	12.0	S16 40.	1 7.7	55.6	N 70	03 38	04 54	05 55	17 13	17 01	16	52 16	43
23	01	197 02.8	47.	3 79	19.7	12.0	16 32.	4 7.8	55.6	68	03 51	04 59	05 55	16 51	16 48	16	4 16	41
	03	227 03.2	49	3 108	21.8	12.1	16 16	8 8.0	55.6	64	04 09	05 07	05 54	16 20	16 28	16	33 16	37
	04	242 03.5	50.	3 122	52.9	12.2	16 08.	8 8.0	55.5	62	04 16	05 10	05 54	16 09	16 20	16	28 16	36
	06	272 03.9	S 0 52	2 151	55.4	12.4	S15 52	0 0.4 8 8.1	55.5	N 58	04 28	05 12	05 53	15 50	16 06	16	21 16	33
S	07	287 04.1	53.	2 166	26.8	12.4	15 44.	7 8.2	55.5	56	04 32	05 16	05 53	15 42	16 01	16	17 16	32
Á	80 09	302 04.3	54.	2 180	58.2	12.5	15 36.	58.3 28.1	55.4	54	04 36	05 17	05 53	15 35	15 56	16	14 16	31 30
в	10	332 04.8	56.	1 210	1.2	12.7	15 19.	9 8.4	55.4	50	04 42	05 20	05 52	15 23	15 48	16	09 16	29
Α	11	347 05.0	57.		32.9	12.6	15 11.	5 8.5	55.4	45	04 48	05 22	05 52	15 11	15 39	16	04 16	28
D	13	17 05.4	0 59.	0 253	36.3	12.8	14 54.	U 8.3 5 8.6	55.3	35	04 55	05 24	05 51	14 52	15 32	15	56 16	25
0	14	32 05.6	1 10.	268	08.1	12.9	14 45.	9 8.6	55.3	30	04 59	05 27	05 50	14 44	15 20	15	53 16	24
	16	47 05.8	01	282	40.0	13.0	14 37.	5 8.7 6 8.8	55.2	N 10	05 02	05 28	05 50	14 31	15 10	15	41 16	22
	17	77 06.3	02.	9 311	43.9	13.1	14 19.	8 8.8	55.2	0	05 03	05 27	05 48	14 08	14 53	15	37 16	19
	18	92 06.5	S 1 03.	9 326	16.0	13.1	S14 11.	0 8.9	55.2	S 10	05 02	05 26	05 47	13 57	14 45	15	32 16	17
	20	122 06.9	04.	8 355	20.3	13.2	13 53.	2 9.0	55.2	30	04 53	05 24	05 45	13 32	14 27	15	21 16	13
	21	137 07.1	06.	8 9	52.5	13.3	13 44.	2 9.0	55.1	35	04 49	05 19	05 44	13 24	14 21	15	17 16	12
	23	152 07.5	07.	8 38	24.8 57.1	13.5	13 26.	2 9.1	55.1	40	04 38	05 16	05 43	13 05	14 15	15	09 16	09
26	00	182 07.8	S 1 09.	7 53	29.6	13.4	\$13 16.	9 9.2	55.1	S 50	04 30	05 08	05 40	12 52	13 58	15	03 16	08
	01	197 08.0	10.	7 68	02.0	13.6	13 07.	7 9.2	55.1	52	04 26	05 06	05 40	12 46	13 54	15	01 16 58 16	07
	03	227 08.4	12.	7 97	07.1	13.7	12 49.	2 9.4	55.0	56	04 16	05 01	05 38	12 32	13 44	14	55 16	05
	04	242 08.6	13.	6 111	39.8	13.7	12 39.	8 9.4	55.0	58	04 10	04 58	05 37	12 24	13 38	14	52 16	04
	06	272 09.1	S 1 15	6 140	45.2	13.8	512 21	0 9.5	55.0	300	~ ~	~ ~	05 50	16 14	1114	- 04	40 10	05
D	07	287 09.3	16.	6 155	18.0	13.9	12 11.	5 9.6	54.9	Lat.	Box.	CM CR	EP Néut	25	26	2	7 21	8
0	09 09	302 09.5	18.	5 184	23.8	13.9	12 01.	9 9.0 3 9.6	54.9						<u> </u>	<u> </u>		-
м	10	332 09.9	19.	5 198	56.8	14.0	11 42.	7 9.7	54.9	N 72		1.1.1				•		-
1	拙	347 10.1	20.		29.8	14.0												
		2 10 3	5 1 21	1 228	02.8	14.2	511 23	U 7.7 1 9.8	54.8	N 70	17 45	18 51	20 17	23 14	25 10	01	10 02	56
N	13	2 10.3 17 10.6	S 1 21. 22.	4 228	02.8	14.2 14.1	511 23. 11 13.	0 9.7 3 9.8 5 9.8	54.8 54.8	N 70 68	17 45 17 46	18 51 18 46 18 41	20 17 20 01 19 49	23 14 23 41 24 02	25 10 25 25 00 02	01 01 01	10 02 25 03 37 03	56 03 09
G	13	2 10.3 17 10.6 32 10.8	5 1 21. 22. 23.	4 228 4 242 4 257 3 271	02.8 36.0 09.1	14.2 14.1 14.2	511 23. 11 13. 11 03. 10 53.	0 9.7 3 9.8 5 9.8 7 9.8	54.8 54.8 54.8 54.8	N 70 68 66	17 45 17 46 17 46 17 46	18 51 18 46 18 41 18 37 18 34	20 17 20 01 19 49 19 39	23 14 23 41 24 02 24 18 24 31	25 10 25 25 00 02 00 18	01 01 01 01 01	10 02 25 03 37 03 47 03 55 03	56 03 09 14
GO	12 13 14 15 16	2 10.3 17 10.6 32 10.8 47 11.0 62 11.2	5 1 21. 22. 23. . 24. 25.	4 228 4 242 4 257 3 271 3 286	02.8 36.0 09.1 42.3 15.6	14.2 14.1 14.2 14.3 14.3	511 23. 511 23. 11 13. 11 03. 10 53. 10 44.	0 9.7 3 9.8 5 9.8 7 9.8 9 9.9 0 10.0	54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8	N 70 68 66 64 62	17 45 17 46 17 46 17 46 17 47 17 47	18 51 18 46 18 41 18 37 18 34 18 31	20 17 20 01 19 49 19 39 19 31 19 24	23 14 23 41 24 02 24 18 24 31 24 42	25 10 25 25 00 02 00 18 00 31 00 42	01 01 01 01 01 02	10 02 25 03 37 03 47 03 55 03 02 03	56 03 09 14 18 21
GO	12 13 14 15 16 17	2 10.3 17 10.6 32 10.8 47 11.0 62 11.2 77 11.4	5 1 21. 22. 23. . 24. 25. 26.	4 228 4 242 4 257 3 271 3 286 3 300	02.8 36.0 09.1 42.3 15.6 48.9	14.2 14.1 14.2 14.3 14.3 14.4	511 23. 11 13. 11 03. 10 53. 10 44. 10 34.	9.7 9.8 9.8 9.9 9.9 9.9 0 10.0 0 9.9	54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8	N 708 66 42 60	17 45 17 46 17 46 17 47 17 47 17 47	18 51 18 46 18 41 18 37 18 34 18 31 18 29	20 17 20 01 19 49 19 39 19 31 19 24 19 18	23 14 23 41 24 02 24 18 24 31 24 42 24 51	25 10 25 25 00 02 00 18 00 31 00 42 00 51	01 01 01 01 01 02 02	10 02 25 03 37 03 47 03 55 03 02 03 08 03	56 03 09 14 18 21 24
GO	12 13 14 15 16 17 18 19	2 10.3 17 10.6 32 10.8 47 11.0 62 11.2 77 11.4 92 11.6 107 11.8	S 1 21. 22. 23. 24. 25. 26. S 1 27. 28.	4 228 4 242 4 257 3 271 3 286 3 300 3 315 2 329	02.8 36.0 09.1 42.3 15.6 48.9 22.3 55.7	14.2 14.1 14.2 14.3 14.3 14.4 14.4	511 23. 11 13. 11 03. 10 53. 10 44. 10 34. 510 24. 10 14.	9 9.7 9 9.8 9 9.9 9 9.9 0 10.0 0 9.9 1 10.0 1 10.1	54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8	N 70 86 64 62 69 58 56	17 45 17 45 17 46 17 46 17 47 17 47 17 48 17 48 17 48	18 51 18 46 18 41 18 37 18 34 18 31 18 29 18 27 18 26	20 17 20 01 19 49 19 39 19 31 19 24 19 18 19 13 19 09	23 14 23 41 24 02 24 18 24 31 24 42 24 51 24 59 25 06	25 10 25 25 00 02 00 18 00 31 00 42 00 51 00 59 01 06	01 01 01 01 02 02 02 02	10 02 25 03 37 03 47 03 55 03 02 03 08 03 13 03 18 03	56 03 09 14 18 21 24 26 29
GO	12 13 14 15 16 17 18 19 20	2 10.3 17 10.6 32 10.8 47 11.0 62 11.2 77 11.4 92 11.6 107 11.8 122 12.1	S 1 21. 22. 23. 24. 25. 26. S 1 27. 28. 29.	4 228 4 242 4 257 3 271 3 286 3 300 3 315 2 329 2 344	02.8 36.0 09.1 42.3 15.6 48.9 22.3 55.7 29.1	14.2 14.1 14.2 14.3 14.3 14.4 14.4 14.4 14.4	511 23. 11 13. 11 03. 10 53. 10 44.0 10 34.0 510 24.2 10 14.2 10 04.0	0 9.7 3 9.8 5 9.8 7 9.8 9 9.9 0 10.0 0 9.9 1 10.0 1 10.1 0 10.1	54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.7 54.7 54.7	N 886428 8654	17 45 17 45 17 46 17 46 17 47 17 47 17 47 17 48 17 48 17 49 17 49	18 51 18 46 18 41 18 37 18 34 18 31 18 29 18 27 18 26 18 24	20 17 20 01 19 49 19 39 19 31 19 24 19 18 19 13 19 09 19 05	23 14 23 41 24 02 24 18 24 31 24 42 24 51 24 59 25 06 00 03	25 10 25 25 00 02 00 18 00 31 00 42 00 51 00 59 01 06 01 13	01 01 01 01 02 02 02 02 02 02	10 02 25 03 37 03 47 03 55 03 02 03 03 03 13 03 18 03 22 03	56 03 09 14 18 21 24 26 29 31
GO	12 13 14 15 16 17 18 19 20 21 22	2 10.3 17 10.6 32 10.8 47 11.0 62 11.2 77 11.4 92 11.6 107 11.8 122 12.1 137 12.3 152 12.5	5 1 21. 22. 23. 24. 25. 26. 5 1 27. 28. 29. . 30. 31.	4 228 4 242 4 257 3 271 3 286 3 300 3 315 2 329 2 344 2 359 2 13	02.8 36.0 09.1 42.3 15.6 48.9 22.3 55.7 29.1 02.6 36.1	14.2 14.1 14.2 14.3 14.3 14.4 14.4 14.4 14.5 14.5 14.5	11 33. 511 23. 11 13. 10 33. 10 53. 10 44. 10 34. 510 24. 10 14. 10 04. 9 53.9 9 43.9	0 9.7 3 9.8 5 9.8 7 9.8 9 9.9 0 10.0 0 9.9 1 10.0 1 10.1 0 10.1 9 10.1 8 10.1	54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8	N 208864328 8856438	17 45 17 45 17 46 17 46 17 46 17 47 17 47 17 48 17 48 17 48 17 49 17 49 17 50	18 51 18 46 18 41 18 37 18 34 18 31 18 29 18 27 18 26 18 24 18 23 18 22	20 17 20 01 19 49 19 39 19 31 19 24 19 18 19 13 19 09 19 05 19 02 18 59	23 14 23 41 24 02 24 18 24 31 24 42 24 51 24 59 25 06 00 03 00 10 00 17	25 10 25 25 00 02 00 18 00 31 00 42 00 51 00 59 01 06 01 13 01 19 01 24	01 01 01 01 02 02 02 02 02 02 02 02	10 02 25 03 37 03 47 03 55 03 02 03 08 03 13 03 18 03 22 03 26 03	56 03 09 14 18 21 24 29 31 33 34
GO	12 13 14 15 16 17 18 19 20 21 22 23	2 10.3 17 10.6 32 10.8 47 11.0 62 11.2 77 11.4 92 11.6 107 11.8 122 12.1 137 12.3 152 12.5 167 12.7	5 1 21. 22. 23. 24. 25. 26. 5 1 27. 28. 29. . 30. 31. 32.	4 228 4 242 4 257 3 271 3 286 3 300 3 315 2 329 2 344 2 359 2 13 1 28	02.8 36.0 09.1 42.3 15.6 48.9 22.3 55.7 29.1 02.6 36.1 09.7	14.2 14.1 14.2 14.3 14.3 14.4 14.4 14.4 14.5 14.5 14.5 14.6 14.6	11 53. 511 23. 11 13. 10 53. 10 54. 10 34. 510 24. 10 14. 10 04. 9 53. 9 43. 9 33.	0 9.7 3 9.8 5 9.8 7 9.8 9 9.9 0 10.0 0 9.9 1 10.0 1 10.1 1 0.1 1 0.1	54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8	N 886428 N 565525945	17 45 17 45 17 46 17 46 17 47 17 47 17 47 17 48 17 48 17 49 17 49 17 49 17 50 17 50	18 51 18 46 18 41 18 37 18 34 18 31 18 29 18 27 18 26 18 24 18 23 18 22 18 19	20 17 20 01 19 49 19 39 19 31 19 24 19 18 19 13 19 09 19 05 19 02 18 59 18 54	23 14 23 41 24 02 24 18 24 31 24 42 24 51 24 59 25 06 00 03 00 10 00 17 00 32	25 10 25 25 00 02 00 18 00 31 00 42 00 51 00 59 01 06 01 13 01 19 01 24 01 35	01 01 01 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02	10 02 25 03 37 03 47 03 55 03 02 03 03 03 13 03 18 03 22 03 26 03 30 03 37 03	56 03 09 14 18 21 24 29 31 33 34 38
G 0 27	12 13 14 15 16 17 18 19 20 21 22 23 00	2 10.3 17 10.6 32 10.8 47 11.0 62 11.2 77 11.4 92 11.6 107 11.8 122 12.1 137 12.3 152 12.5 167 12.7 182 12.9	5 1 21. 22. 23. 24. 25. 26. 5 1 27. 28. 29. . 30. 31. 32. 5 1 33.	4 228 4 242 4 257 3 271 3 286 3 300 3 315 2 329 2 344 2 359 2 13 1 28 1 28 1 28	02.8 36.0 09.1 42.3 15.6 48.9 22.3 55.7 29.1 02.6 36.1 09.7 43.3	14.2 14.1 14.2 14.3 14.3 14.4 14.4 14.4 14.5 14.5 14.5 14.6 14.6	11 33. 511 23. 11 13. 10 53. 10 53. 10 44. 10 34. 510 24. 10 14. 10 14. 10 14. 9 53. 9 43. 9 33. 5 9 23. 5 9 23.	3 9.8 5 9.8 5 9.8 7 9.8 9 9.9 0 10.0 0 9.9 1 10.0 0 9.9 1 10.0 1 10.1 1 10.1 7 10.2 5 10.2	54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8	1 708864228 885852505 88	17 45 17 45 17 46 17 47 17 47 17 47 17 48 17 49 17 49 17 49 17 50 17 50 17 51	18 51 18 46 18 41 18 37 18 34 18 31 18 29 18 27 18 26 18 24 18 23 18 22 18 19 18 18	20 17 20 01 19 49 19 39 19 31 19 24 19 18 19 13 19 09 19 05 19 02 18 59 18 54 18 49	23 14 23 41 24 02 24 18 24 31 24 4 24 51 24 59 25 06 00 03 00 10 00 17 00 32 00 44	25 10 25 25 00 02 00 18 00 31 00 42 00 51 00 59 01 06 01 13 01 19 01 24 01 35 01 44	01 01 01 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02	10 02 25 03 37 03 47 03 55 03 02 03 08 03 13 03 18 03 22 03 26 03 30 03 37 03 43 03 43 03	56 03 09 14 18 21 24 26 31 33 4 38 41
G 0 27	12 13 14 15 16 17 18 19 20 21 22 23 00 01 02	2 10.3 17 10.6 32 10.8 47 11.0 62 11.2 77 11.4 92 11.6 107 11.8 122 12.1 137 12.3 152 12.5 167 12.7 182 12.9 197 13.1 212 13.3	S 1 21. 22. 23. 24. 25. 26. S 1 27. 29. 30. 31. 32. S 1 33. 35.	4 228 4 242 4 257 3 286 3 300 3 315 2 344 2 359 2 344 2 359 2 13 1 28 1 42 1 57 1 71	02.8 36.0 09.1 42.3 15.6 48.9 22.3 55.7 29.1 02.6 36.1 09.7 43.3 17.0 50.7	14.2 14.1 14.2 14.3 14.3 14.4 14.4 14.4 14.5 14.5 14.6 14.6 14.7 14.7 14.8	11 35. 511 23. 11 13. 10 53. 10 44. 10 34. 510 24. 10 14. 10 04. 9 53. 9 43. 9 33. 5 9 23. 9 13. 9 03.	0 9.7 3 9.8 5 9.8 5 9.8 7 9.8 9 9.9 0 10.0 0 9.9 1 10.0 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 9 10.1 8 10.1 7 10.2 5 10.2 3 10.3 0 10.3	54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8	1 798684828 885848284 4858 N N N N	17 44 17 45 17 46 17 47 17 47 17 47 17 47 17 48 17 49 17 49 17 49 17 49 17 50 17 50 17 50 17 51 17 52	18 51 18 46 18 41 18 37 18 34 18 31 18 29 18 27 18 26 18 24 18 23 18 22 18 19 18 18 18 16 18 16	20 17 20 01 19 39 19 31 19 24 19 18 19 13 19 05 19 05 19 02 18 59 18 54 18 49 18 49 18 43	23 14 23 41 24 02 24 18 24 31 24 42 24 51 24 59 25 06 00 03 00 10 00 17 00 32 00 54 00 03	25 10 25 25 00 02 00 18 00 31 00 42 00 51 00 59 01 06 01 13 01 19 01 24 01 35 01 45 01 59	01 01 01 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02	10 02 25 03 37 03 47 03 55 03 02 03 03 03 13 03 18 03 22 03 20 03 30 03 37 03 43 03 48 03 53 03	56 03 09 14 18 21 26 29 31 33 44 46
G 0 27	12 13 14 15 16 17 18 19 20 21 22 23 00 01 02 03	2 10.3 17 10.6 32 10.8 47 11.0 62 11.2 77 11.4 92 11.6 107 11.8 122 12.1 137 12.3 152 12.5 167 12.7 182 12.9 197 13.1 212 13.3 227 13.5 242 13.5 242 13.5 245	S 1 21. 22. 23. 24. 25. 26. S 1 27. 28. 29. 30. 31. 32. S 1 33. 35. 36. 36.	4 228 4 242 4 257 3 271 3 28 4 242 4 257 3 271 3 28 3 300 3 315 2 329 2 344 2 359 2 13 1 28 1 42 1 57 1 71 0 86	02.8 36.0 09.1 42.3 15.6 48.9 22.3 55.7 29.1 02.6 36.1 09.7 43.3 17.0 50.7 24.5	14.2 14.1 14.2 14.3 14.3 14.4 14.4 14.4 14.5 14.5 14.5 14.6 14.6 14.7 14.7 14.8 14.7	511 23. 511 23. 11 13. 10 53. 10 44. 10 34. 510 24. 10 14. 10 04. 9 53. 9 43. 9 33. 5 9 23. 9 03. 8 52.	0 9.7 3 9.8 5 9.8 7 9.8 9 9.9 0 10.0 1 10.1 1 10.1 9 10.1 8 10.1 7 10.2 5 10.2 3 10.3 0 10.3	54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8	N N N N N N N N N N N N N N N N N N N	17 44 17 45 17 46 17 47 17 47 17 47 17 47 17 47 17 48 17 49 17 49 17 49 17 50 17 51 17 51 17 51 17 52 17 53	18 51 18 41 18 37 18 34 18 37 18 34 18 31 18 29 18 27 18 26 18 24 18 23 18 22 18 18 18 18 18 18 18 18 18 16 18 16 18 15	20 17 20 01 19 49 19 39 19 31 19 24 19 18 19 19 19 05 19 02 18 59 18 59 18 54 18 49 18 46 18 43 18 40	23 14 23 41 24 02 24 18 24 31 24 42 24 51 24 59 25 06 00 03 00 10 00 17 00 32 00 04 00 54 01 03 01 18	25 10 25 25 00 02 00 18 00 31 00 42 00 51 00 59 01 06 01 13 01 19 01 24 01 35 01 44 01 52 01 59 02 10	01 01 01 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02	10 02 25 03 37 03 47 03 55 03 02 03 55 03 02 03 13 03 18 03 22 03 20 03 30 03 43 03 48 03 53 03 01 03	56 03 09 14 18 21 26 29 31 33 34 8 41 46 50
G 0 27 5	12 13 14 15 16 17 18 19 20 21 22 00 00 01 02 03 04 05	2 10.3 17 10.6 32 10.8 47 11.0 62 11.2 77 11.4 92 11.6 107 11.8 122 12.1 137 12.3 152 12.5 167 12.7 182 12.9 182 12.9 182 12.9 182 12.5 14.7 197 13.1 212 13.3 227 13.5 242 13.8 257 14.0	S 1 21. 22. 23. 24. 25. 26. 5 1 27. 28. 29. 30. 31. 32. 5 1 33. 35. 36. 37. 38.	4 228 4 228 4 242 4 257 3 271 3 286 3 300 3 315 2 329 2 344 2 359 2 344 2 359 2 13 1 28 1 42 1 57 1 71 0 86 0 100 0 115	02.8 36.0 09.1 42.3 15.6 48.9 22.3 55.7 29.1 02.6 36.1 09.7 43.3 17.0 50.7 24.5 58.2 32.1	14.2 14.1 14.2 14.3 14.3 14.4 14.4 14.5 14.5 14.5 14.5 14.6 14.7 14.7 14.7 14.9 14.8	11 35. 511 23. 11 13. 11 03. 10 55. 10 44. 10 34. 510 24. 10 14. 10 34. 510 24. 10 14. 10 34. 5 9 23. 9 33. 5 9 23. 9 03. 8 52. 8 42. 8 42.	0 9.7 3 9.8 5 9.8 7 9.8 9 9.9 0 10.0 1 10.1 1 10.1 9 10.1 9 10.1 1 10.1 7 10.2 5 10.2 3 10.3 0 10.3 4 10.3 1 10.4	54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8	70866428885555284548588200 N N N N N	17 45 17 46 17 46 17 46 17 47 17 47 17 48 17 48 17 49 17 49 17 50 17 50 17 50 17 51 17 52 17 53 17 55	18 51 18 41 18 37 18 34 18 37 18 34 18 37 18 29 18 27 18 26 18 24 18 23 18 22 18 19 18 18 18 18 18 16 18 15 18 15	20 17 20 01 19 49 19 39 19 31 19 24 19 13 19 09 19 05 18 59 18 54 18 49 18 49 18 40 18 39	23 14 23 41 24 24 18 24 18 24 31 24 42 24 59 25 06 00 10 00 17 00 32 00 44 00 54 01 03 01 18 01 31	25 10 25 25 00 22 00 18 00 31 00 51 00 51 00 59 01 06 01 13 01 24 01 35 01 44 01 35 01 44 01 59 02 10 02 21 02 21	01 01 01 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02	10 02 25 03 37 03 37 03 47 03 55 03 02 03 08 03 13 03 18 03 26 03 30 03 37 03 48 03 55 03 01 03 08 03 14 03	56 03 09 14 18 21 2 26 29 31 33 48 44 46 55 47 57
G 0 27 SEC	12 13 14 15 16 17 18 19 20 21 22 20 00 01 02 03 04 05 06	2 10.3 17 10.6 32 10.8 47 11.0 62 11.2 77 11.4 92 11.6 107 11.8 122 12.1 137 12.3 152 12.5 167 12.7 182 12.9 197 13.1 121 13.3 227 13.5 242 13.8 242 13.8 245 14.2	S 1 21. 22. 23. 24. 25. 26. 5 1 27. 28. 29. 31. 32. 5 1 33. 34. 35. . 36. 37. 38. S 1 38.	4 228 4 228 4 227 3 271 3 271 3 286 3 300 3 315 2 329 2 329 2 344 2 359 2 13 1 28 1 42 1 71 0 86 0 100 0 115 4 130	02.8 36.0 09.1 42.3 15.6 48.9 22.3 55.7 29.1 02.6 36.1 09.7 43.3 17.0 43.3 17.0 50.7 24.5 58.2 32.1 05.9	14.2 14.1 14.2 14.3 14.3 14.4 14.4 14.4 14.4 14.5 14.5 14.5 14.5	11 35. 511 23. 11 13. 11 03. 10 53. 10 44. 10 14. 10 14. 10 14. 10 14. 10 14. 10 14. 10 34. 5 9 33. 9 33. 9 33. 9 33. 9 33. 8 52. 8 32. 8 32. 5 8 21. 5 8 21.	0 9.7 3 9.8 5 9.8 5 9.8 9 9.9 0 10.0 0 9.9 1 10.0 1 10.1 1 10.1 9 10.1 9 10.1 10 10.1 7 10.2 3 10.3 0 10.3 7 10.3 1 10.4 7 10.4	54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8	N 8664260 856552055 40550020 0	17 45 17 46 17 46 17 46 17 47 17 47 17 48 17 48 17 49 17 49 17 49 17 50 17 50 17 51 17 51 17 51 17 55 17 55 17 56	18 51 18 41 18 37 18 37 18 34 18 37 18 34 18 29 18 26 18 24 18 23 18 22 18 19 18 18 18 16 18 16 18 15 18 15 18 15 18 17	20 17 20 01 19 49 19 39 19 31 19 24 19 13 19 09 19 02 18 59 18 54 18 49 18 49 18 49 18 39 18 41	23 14 23 41 24 24 18 24 18 24 31 24 42 24 59 25 06 00 03 00 10 00 17 00 32 00 44 01 03 01 18 01 31 01 44 01 56	25 10 25 25 00 02 00 18 00 31 00 51 00 51 00 59 01 06 01 13 01 24 01 35 01 24 01 52 01 59 02 10 02 21 02 30 02 40	01 01 01 01 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02	10 02 25 03 37 03 36 02 37 03 47 03 55 03 02 03 08 03 13 03 18 03 26 03 30 03 37 03 48 03 48 03 53 03 01 03 08 03 14 03 21 04	56 03 09 14 18 21 26 29 31 33 41 44 65 55 7 00
GO 27 SEGU	12 13 14 15 16 17 18 19 20 21 22 20 00 01 02 03 04 05 06 07 08	2 10.3 17 10.6 32 10.8 47 11.0 62 11.2 77 11.4 92 11.6 107 11.8 122 12.5 167 12.7 182 12.9 182 12.9 187 12.9 197 12.9 19	S 1 21. 22. 23. 24. 25. 26. 5 1 27. 28. 29. 31. 32. 5 1 33. 34. 35. 34. 35. 36. 37. 38. 5 1 38. 39. 40.	4 228 4 242 4 242 3 271 3 286 3 300 3 315 2 329 2 13 1 28 1 57 1 71 1 71 1 71 1 71 1 71 1 71 1 71	02.8 36.0 09.1 42.3 15.6 48.9 22.3 25.7 29.1 02.6 36.1 09.7 43.3 17.0 43.3 17.0 50.7 24.5 58.2 32.1 05.9 31.8	14.2 14.1 14.2 14.3 14.3 14.4 14.4 14.4 14.5 14.6 14.6 14.7 14.8 14.7 14.8 14.7 14.8 14.7 14.8 14.9 15.0	11 23. 511 23. 11 13. 11 03. 10 54. 10 54. 10 54. 10 54. 10 54. 10 34. 510 24. 10 04. 9 53. 9 13. 9 13. 9 03. 8 52. 8 42. 8 32. 5 8 21. 8 11. 8 11. 8 11. 8 12. 10 55. 10 10 10 55. 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 1	0 9.7 3 9.8 5 9.8 5 9.8 9 9.9 0 10.0 0 9.9 1 10.0 1 10.1 0 10.1 9 10.1 9 10.1 9 10.1 9 10.1 9 10.1 9 10.1 9 10.1 9 10.3 0 10.3 1 10.4 3 10.5 8 10.5	54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.7 54.7 54.7 54.7 54.7 54.7 54.7 54.7	2788664828885882894948888290928	17 45 17 46 17 46 17 47 17 47 17 47 17 47 17 48 17 49 17 49 17 49 17 49 17 50 17 51 17 51 17 52 17 53 17 55 17 55 17 55	18 51 18 41 18 37 18 34 18 37 18 34 18 29 18 27 18 26 18 24 18 23 18 22 18 19 18 18 18 16 18 16 18 15 18 15 18 15 18 17 18 27 18 27 18 28 18 29 18 19 18 18 19 18 18 19 18 18 19 18 18 19 18 18 19 18 18 29 18 18 29 18 18 29 18 18 29 18 18 29 18 18 19 18 18 18 18 18 18 19 18 18 19 18 18 19 18 18 19 18 18 19 18 18 29 18 18 29 18 18 29 18 18 29 18 18 19 18 18 29 18 19 18 18 29 18 19 18 18 29 18 19 18 29 18 19 18 19 18 19 18 19 18 29 18 19 18 19 18 29 18 29 18 19 18 29 18 19 18 29 18 19 18 29 18 29 1	20 17 20 01 19 49 19 39 19 31 19 18 19 13 19 09 19 02 18 59 18 54 18 40 18 40 18 43 18 40 18 39 18 41 18 45 18 50	23 14 23 41 24 02 24 18 24 31 24 42 24 59 25 06 00 03 00 10 00 17 00 32 00 54 01 03 01 18 01 18 01 34 01 56 02 29	25 10 25 25 00 22 00 18 00 31 00 51 00 59 01 06 01 13 01 19 01 24 01 35 01 44 01 52 01 59 02 10 02 20 02 30 02 20 02 30 02 30	01 01 01 01 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02	10 02 10 02 25 03 37 03 37 03 47 03 55 03 02 03 08 03 13 03 18 03 26 03 30 03 37 03 43 03 48 03 53 03 01 03 08 03 14 03 14 03 21 04 28 04 35 04	56 03 09 14 18 21 2 26 31 33 4 34 4 4 6 0 54 57 00 4 07
GO 27 SEGU	12 13 14 15 16 17 18 19 20 21 22 20 00 01 02 03 04 05 06 07 08 09	2 10.3 17 10.6 32 10.8 47 11.0 62 11.2 77 11.4 92 11.6 107 11.8 122 12.5 167 12.7 182 12.9 182 12.9 187 12.7 182 12.9 197 13.1 212 13.3 227 13.5 242 13.8 225 14.0 272 14.2 287 14.4 302 14.6 317 14.8	S 1 21. 22. 23. 24. 25. 26. 5 1 27. 28. 29. 31. 32. 5 1 33. 34. 35. 34. 35. 34. 35. 34. 37. 38. 5 1 38. 39. 40. . 40.	4 228 4 228 4 227 3 271 3 271 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 2 3 3 3 1 28 2 3 2 3 3 1 2 3 3 1 2 3 3 1 2 3 3 1 2 3 3 1 3 1 3 1 3 1 3 1 3 1 3 1 3 1 3 1 3 1 3 1 3 1 3 <t< th=""><th>02.8 36.0 09.1 42.3 15.6 48.9 22.3 35.7 29.1 02.6 36.1 09.7 24.5 58.2 32.1 05.9 39.8 47.8</th><th>14.2 14.1 14.1 14.2 14.3 14.3 14.4 14.4 14.4 14.5 14.5 14.5 14.6 14.7 14.7 14.8 14.7 14.8 14.7 14.8 14.7 14.9 15.0 15.0</th><th>11 23. 511 23. 11 13. 11 03. 10 53. 10 44. 10 34. 510 24. 10 14. 10 04. 9 53. 9 13. 9 13. 9 03. 8 52. 8 42. 8 32. 5 8 21. 8 11. 8 00. 7 50.</th><th>0 9,7 3 9,8 7 9,8 7 9,8 9 9,9,9 0 10.0 0 9,9,9 1 10.0 1 10.1 1 10.1 9 10.1 1 10.1 9 10.1 1 10.1 9 10.1 1 10.1 9 10.1 1 10.4 3 10.5 1 10.4 3 10.5 4 10.5</th><th>54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8</th><th>N 864426 85552505 4353220 0 22235</th><th>17 45 17 46 17 46 17 47 17 47 17 47 17 47 17 48 17 49 17 49 17 49 17 49 17 50 17 51 17 51 17 55 17 55 17 55 17 55 17 55 17 55</th><th>18 51 18 41 18 37 18 34 18 37 18 34 18 29 18 27 18 26 18 24 18 23 18 22 18 18 18 18 18 16 18 15 18 15 18 15 18 17 18 19 18 29 18 25</th><th>20 17 20 01 19 49 19 39 19 31 19 13 19 19 19 09 19 09 19 02 18 59 18 54 18 40 18 43 18 40 18 39 18 41 18 45 18 54</th><th>23 14 23 14 24 02 24 18 24 31 24 42 24 59 25 06 00 03 00 10 00 17 00 32 00 44 01 03 01 18 01 18 01 14 01 56 02 29 02 32</th><th>25 10 25 25 00 25 00 18 00 31 00 51 00 59 01 06 01 13 01 19 01 24 01 35 01 44 01 52 01 59 02 10 02 20 02 30 02 20 03 08</th><th>01 01 01 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02</th><th>10 02 10 02 25 03 37 03 47 03 55 03 02 03 08 03 13 03 18 03 26 03 20 03 30 03 43 03 48 03 53 03 01 03 48 03 14 03 21 04 28 04 35 04 40 04</th><th>56 03 09 14 18 21 26 29 31 33 48 44 46 55 47 00 407 10</th></t<>	02.8 36.0 09.1 42.3 15.6 48.9 22.3 35.7 29.1 02.6 36.1 09.7 24.5 58.2 32.1 05.9 39.8 47.8	14.2 14.1 14.1 14.2 14.3 14.3 14.4 14.4 14.4 14.5 14.5 14.5 14.6 14.7 14.7 14.8 14.7 14.8 14.7 14.8 14.7 14.9 15.0 15.0	11 23. 511 23. 11 13. 11 03. 10 53. 10 44. 10 34. 510 24. 10 14. 10 04. 9 53. 9 13. 9 13. 9 03. 8 52. 8 42. 8 32. 5 8 21. 8 11. 8 00. 7 50.	0 9,7 3 9,8 7 9,8 7 9,8 9 9,9,9 0 10.0 0 9,9,9 1 10.0 1 10.1 1 10.1 9 10.1 1 10.1 9 10.1 1 10.1 9 10.1 1 10.1 9 10.1 1 10.4 3 10.5 1 10.4 3 10.5 4 10.5	54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8	N 864426 85552505 4353220 0 22235	17 45 17 46 17 46 17 47 17 47 17 47 17 47 17 48 17 49 17 49 17 49 17 49 17 50 17 51 17 51 17 55 17 55 17 55 17 55 17 55 17 55	18 51 18 41 18 37 18 34 18 37 18 34 18 29 18 27 18 26 18 24 18 23 18 22 18 18 18 18 18 16 18 15 18 15 18 15 18 17 18 19 18 29 18 25	20 17 20 01 19 49 19 39 19 31 19 13 19 19 19 09 19 09 19 02 18 59 18 54 18 40 18 43 18 40 18 39 18 41 18 45 18 54	23 14 23 14 24 02 24 18 24 31 24 42 24 59 25 06 00 03 00 10 00 17 00 32 00 44 01 03 01 18 01 18 01 14 01 56 02 29 02 32	25 10 25 25 00 25 00 18 00 31 00 51 00 59 01 06 01 13 01 19 01 24 01 35 01 44 01 52 01 59 02 10 02 20 02 30 02 20 03 08	01 01 01 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02	10 02 10 02 25 03 37 03 47 03 55 03 02 03 08 03 13 03 18 03 26 03 20 03 30 03 43 03 48 03 53 03 01 03 48 03 14 03 21 04 28 04 35 04 40 04	56 03 09 14 18 21 26 29 31 33 48 44 46 55 47 00 407 10
GO 27 SEGUND	12 13 14 15 16 17 18 19 20 21 22 20 00 01 02 03 04 05 06 07 08 09 10	2 10.3 17 10.6 32 10.8 47 11.0 62 11.2 77 11.4 92 11.6 107 11.8 122 12.1 137 12.3 125 12.5 167 12.7 182 12.9 182 12.9 18	S 1 21. 22. 23. 24. 25. 26. 5 1 27. 28. 29. 31. 32. 5 1 33. 35. 36. 37. 38. S 1 38. 39. 40. . 41. 42.	2 2 4 228 4 228 4 227 3 271 3 28 3 28 3 28 3 300 3 300 3 302 3 202 2 329 2 329 2 3349 2 132 1 71 0 84 1 71 0 100 1 115 1 128 1 144 1 115 3 138 3 144 1 173 3 138	22.3 36.0 09.1 15.6 48.9 22.3 55.7 29.1 02.6 36.1 09.7 43.3 37.1 09.7 43.3 17.0 05.9 31.8 47.8 21.8 47.8 21.8 47.8	14.2 14.1 14.1 14.3 14.3 14.4 14.4 14.5 14.5 14.5 14.6 14.7 14.7 14.7 14.8 14.7 14.8 14.9 15.0 15.0 15.0	11 23. 511 23. 11 13. 11 03. 10 54. 10 54. 10 54. 10 54. 10 54. 10 34. 510 24. 10 04. 9 53. 9 13. 9 13. 9 03. 8 52. 8 42. 8 32. 5 8 21. 8 10. 8 10. 7 50. 7 39. 7 29.	0 9.7,7 3 9.8 7 9.8 9 9.9,9 0 10.0 1 10.1 1 10.1 1 10.1 9 19.7 10.2 5 10.3 10.3 1 10.4 1 10.4 1 10.4 1 10.4 1 10.4 1 10.4 1 10.4 1 10.4 1 10.4 1 10.4 1 10.4 1 10.4 1 10.4 1 10.4 1 10.4 1 10.4 1 10.4 1 10.4	54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8	N 8884260 8884200 9 8884200 9 8884200 9 8884200 9 8884400 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9	17 45 17 46 17 46 17 47 17 47 17 47 17 47 17 48 17 49 17 49 17 49 17 49 17 50 17 51 17 55 17 55 17 55 17 55 17 55 17 55 18 00 2	18 51 18 41 18 37 18 34 18 37 18 29 18 27 18 26 18 24 18 23 18 22 18 18 18 18 18 16 18 16 18 15 18 15 18 17 18 19 18 22 18 25 18 21 18 23 18 24 18 34 18 24 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 24 18 24 18 18 18 22 18 24 18 24 18 24 18 24 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 12 18 19 18 18 18 18 18 12 18 15 18 15 18 12 18 25 18	20 17 20 01 19 49 19 39 19 31 19 13 19 09 19 05 19 02 18 59 18 59 18 54 18 46 18 43 18 40 18 39 18 41 18 45 18 54 18 50 18 54 18 50 18 54 18 50 18 54 18 50 18 54 18 50 18 54 19 05	23 14 23 41 24 02 24 18 24 31 24 42 24 59 25 06 00 10 00 17 00 32 00 54 01 03 01 13 01 44 01 56 02 24 02 32 02 42 02 52 02 52 02 02 02 52 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02	25 10 25 25 00 25 00 18 00 31 00 59 01 06 01 13 01 19 01 24 01 35 01 44 01 52 01 59 02 10 59 02 10 59 02 20 03 08 03 25	01 01 01 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02	10 02 10 02 25 03 37 03 47 03 55 03 02 03 08 03 13 03 18 03 26 03 20 03 30 03 48 03 48 03 48 03 10 03 43 03 44 03 21 04 22 03 24 03 35 04 03 04 03 04 03 04 04 04 440 04 45 04 45 04	56 03 09 14 18 22 26 29 31 33 34 8 41 46 55 47 00 47 12 15
GO 27 SEGUNDA	12 13 14 15 16 17 18 19 20 21 22 20 00 10 20 21 22 20 00 10 20 30 40 50 60 70 80 90 10 11 12	2 10.3 17 10.6 32 10.8 47 11.0 62 11.2 77 11.4 92 11.6 107 11.8 122 12.5 167 12.7 182 12.9 137 12.3 152 12.5 167 12.7 182 12.9 197 13.1 212 13.3 227 14.0 272 14.2 287 14.4 302 14.6 317 14.8 332 15.0 347 15.2 2 15.5	S 1 21. 22. 23. 24. 25. 26. 5 1 27. 28. 29. 31. 32. 5 1 33. 35. 35. 36. 37. 38. S 1 38. 39. 40. 41. 42. 43. 5 1 44.	4 228 4 228 4 228 4 227 3 271 3 28 3 28 3 28 3 28 3 300 3 302 3 302 3 302 3 302 3 302 3 302 2 344 2 133 2 344 2 133 1 28 1 71 3 100 100 1150 101 1150 101 1150 113 1149 113 1159 113 1160 113 1160 114 1173 115 1173 113 1173 113 1173	22.3 36.0 09.1 15.6 22.3 55.7 29.1 09.7 24.5 58.2 32.1 05.9 24.5 58.2 32.1 05.9 13.8 47.8 21.8 21.8 21.8 25.8 29.9	14.2 14.1 14.1 14.3 14.3 14.4 14.4 14.5 14.5 14.5 14.6 14.7 14.7 14.7 14.8 14.7 14.8 14.7 14.8 14.9 15.0 15.0 15.0 15.1	11 33. 511 23. 11 13. 10 53. 10 53. 10 34. 10 24. 10 04. 10 24. 10 04. 10 04. 10 04. 10 04. 10 04. 10 04. 10 04. 10 04. 10 04. 10 04. 10 04. 10 04. 11 0.0. 9 33. 9 13. 9 0.0. 8 02. 8 02. 8 02. 8 02. 7 29. 5 7 10 04. 11 10. 10 10. 10<	0 9,7,3 9,8 3 9,8 9,9 5 9,8 9,9 9 9,9,9 0 10,0 10,1 1 11 10,1 1 10 10,1 1 11 10,1 1 12 10,3 1 14 10,3 1 11 10,4 1 12 10,3 10,5 13 10,3 1 14 10,5 1 14 10,5 1 14 10,5 1 14 10,5 1 10,4 1 1	54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8	N 8664226 885542595 495582910 122835445 50 N 8 55452595 495582910 122835445 50 N 8 55552545 50 N 8 55552555 N 8 55552555 N 8 55552555 N 8 55552555 N 8 5555255 N 8 55552555 N 8 5555555555 N 8 55555555 N 8 5555555555	17 45 17 46 17 46 17 46 17 47 17 48 17 48 17 48 17 48 17 49 17 50 17 51 17 51 17 51 17 55 17 55 17 55 17 55 17 55 17 55 17 56 17 58 17 59 18 00 18 02	18 51 18 41 18 37 18 34 18 37 18 29 18 27 18 26 18 23 18 22 18 18 18 12 18 18 18 16 18 15 18 15 18 15 18 15 18 15 18 15 18 22 18 25 18 28 18 31 18 34 18 36 18	20 17 20 01 19 49 19 39 19 31 19 13 19 05 19 02 18 59 18 59 18 54 18 43 18 40 18 43 18 40 18 39 18 39 18 39 18 54 18 54 18 50 18 54 18 59 19 14	23 14 23 41 24 02 24 18 24 31 24 42 24 51 24 59 25 06 00 10 00 17 00 32 00 54 01 03 01 18 01 31 01 44 01 56 02 09 22 42 02 42 02 52 03 07	25 10 25 25 00 25 00 18 00 31 00 59 01 06 01 13 01 19 01 24 01 52 01 59 02 10 59 02 10 59 02 20 03 01 02 20 03 01 03 08 03 15 03 24	01 01 01 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02	10 02 25 03 37 03 47 03 55 03 02 03 08 03 13 03 18 03 26 03 20 03 30 03 37 03 43 03 48 03 10 03 08 03 14 03 14 03 21 04 28 04 35 04 35 04 51 04 51 04	56 03 09 14 18 22 26 93 13 34 8 44 46 55 47 10 12 15 18
27 SEGUNDA	12 13 14 15 16 17 18 19 20 21 22 23 00 01 02 03 04 05 06 07 08 09 10 11 12 13	2 10.3 17 10.6 32 10.8 47 11.0 62 11.2 77 11.4 92 11.6 107 11.8 122 12.5 167 12.7 182 12.9 137 12.3 152 12.5 167 12.7 182 12.9 197 13.1 212 13.3 227 14.0 272 14.2 287 14.4 302 14.6 317 14.8 332 15.0 347 15.7 2 15.5 17 15.7 2 15.5 17 15.7 2 15.5 17 15.7 2 15.5 17 15.7 2 15.5 17 15.7 2 15.5 17 15.7 17 15.7 15	S 1 21. 22. 23. 24. 25. 26. 5 1 27. 28. 29. 31. 32. 5 1 33. 35. 36. 37. 38. S 1 38. 39. 40. . 41. 42. 43. S 1 44.	4 228 4 227 3 271 3 271 3 33 3 33 2 329 2 344 2 344 2 344 2 344 2 344 2 344 2 344 2 344 2 344 2 344 2 344 2 344 2 344 2 344 2 344 2 344 2 344 2 344 3 184 3 184 3 184 3 202 3 202 3 202 3 202 3 202 3 202 3	22.3 36.0 09.1 15.6 48.9 22.3 55.7 29.1 09.7 43.3 17.0 55.7 24.5 58.2 32.1 05.9 39.8 13.8 21.8 21.8 25.8 29.9 04.0	14.2 14.1 14.1 14.3 14.3 14.4 14.4 14.4 14.5 14.5 14.6 14.7 14.7 14.7 14.8 14.7 14.8 14.7 14.8 14.7 14.8 14.9 15.0 15.0 15.0 15.1 15.1	11 23. 511 23. 11 13. 11 13. 10 53. 10 14. 10 34. 510 24. 10 14. 10 34. 510 24. 10 14. 10 04. 9 33. 9 33. 9 93. 9 03. 9 03. 8 52. 8 22. 5 8 8 32. 5 8 7 79. 7 79. 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 6 7 6	0 9.7 9 9.9 5 9.8 5 9.8 5 9.8 9 9.9 1 10.0 0 1.7 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.3 1 10.4 1 10.4 1 10.4 1 10.4 1 10.5 1 10.6 1 10.6 1 10.6 1 10.6	54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8	N 8883260 8883200 9038200 1228835445 8822	17 45 17 46 17 46 17 47 17 47 17 47 17 47 17 48 17 49 17 49 17 49 17 49 17 49 17 50 17 51 17 55 17 55 17 55 17 55 17 55 17 55 17 55 17 55 18 00 18 00 18 00 18 00 18 00	18 51 18 41 18 37 18 34 18 37 18 34 18 29 18 27 18 26 18 23 18 22 18 12 18 12 18 18 18 16 18 16 18 15 18 15 18 15 18 15 18 15 18 15 18 22 18 25 18 26 18 38 18	20 17 20 01 19 49 19 39 19 31 19 13 19 05 19 02 18 59 18 59 18 54 18 43 18 40 18 43 18 40 18 39 18 39 18 39 18 54 18 54 18 50 18 54 18 59 19 14 19 18	23 14 23 40 24 02 24 18 24 31 24 42 24 59 25 06 00 10 00 17 00 32 00 54 01 03 01 18 01 31 01 44 01 56 02 09 22 42 02 42 02 42 03 07 03 14	25 10 25 25 00 25 00 18 00 31 00 59 01 06 01 13 01 19 01 24 01 52 01 59 02 10 159 02 21 02 30 02 40 02 50 03 01 03 08 03 15 03 24 03 34 03 39 03 15	01 01 01 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02	10 02 10 02 25 03 37 03 47 03 55 03 02 03 08 03 13 03 18 03 26 03 26 03 30 03 37 03 43 03 48 03 14 03 21 04 28 04 40 04 45 04 51 04 51 04 51 04 51 04 51 04 51 04 51 04 51 04 51 04 51 04	56 03 09 14 18 12 2 26 93 13 34 8 44 46 05 45 7 00 40 7 10 12 15 18 20 20 10 10 12 15 18 20 20 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10
27 SEGUNDA	12 13 14 15 16 17 18 19 20 21 22 20 00 102 03 04 05 06 07 08 99 10 11 12 13 14 15	2 10.3 17 10.6 32 10.8 47 11.0 62 11.2 77 11.4 92 11.6 107 11.8 122 12.5 167 12.7 182 12.9 137 12.3 152 12.5 167 12.7 182 12.9 197 13.1 212 13.3 227 14.0 272 14.2 287 14.4 302 14.6 317 14.8 332 15.0 347 15.7 32 15.9 47 16.1 15.7 32 10.9 15.9	S 1 21. 22. 23. 24. 25. 26. 5 1 27. 28. 29. 30. 31. 32. 5 1 33. 35. 36. 37. 38. 5 1 38. 39. 40. 41. 42. 43. 5 1 44. 45. 46. . 47.	4 228 4 228 4 227 3 211 3 212 3 315 2 329 3 315 2 329 2 343 3 315 2 329 2 344 2 359 2 344 2 354 1 711 3 160 1 100 1 100 1 1173 3 188 3 202 3 217 3 232 3 232 3 232 3 232 3 232 3 232 3 242	22.8 36.0 09.1 15.6 48.9 22.3 55.7 29.1 02.6 36.1 02.6 36.1 09.7 43.3 17.0 50.7 24.5 58.2 32.1 05.9 39.8 39.8 39.8 21.8 21.8 21.8 21.8 21.8 21.9 39.8 21.8 21.9 24.5 55.7 24.5 24.5 24.5 24.5 24.5 24.5 24.5 24.5	14.2 14.1 14.2 14.3 14.4 14.4 14.5 14.6 14.7 14.7 14.7 14.9 15.0 15.0 15.0 15.0 15.1 15.1 15.2 15.2	11 33. 511 23. 11 13. 10 53. 10 54. 10 34. 10 34. 10 34. 10 44. 10 34. 10 14. 10 04. 10 04. 10 14. 10 04. 10 04. 10 04. 10 04. 10 04. 10 04. 10 04. 11 04. 10 04. 10 04. 10 04. 9 33. 9 13. 9 03. 8 22. 8 21. 8 11. 8 00. 7 29. 7 18.	$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8	N 864426 88545284 43588210 18885445 882456 N 8 8 8 5545284 43588210 18885445 882456 N 8 8 8 8 55452845 882456	17 45 17 46 17 46 17 46 17 47 17 48 17 48 17 48 17 48 17 49 17 49 17 50 17 51 17 51 17 55 17 55 17 55 17 55 17 55 17 55 18 00 18 02 18 03 18 04 18 06	18 51 18 41 18 37 18 34 18 37 18 34 18 29 18 27 18 26 18 22 18 22 18 22 18 12 18 12 18 15 18 15 18 15 18 15 18 15 18 15 18 15 18 22 18 25 18 25 18 28 18 38 18 38 18 38 18 36 18 38 18	20 17 20 017 19 49 19 39 19 31 19 18 19 13 19 05 18 59 18 59 18 59 18 49 18 43 18 40 18 39 18 41 18 50 18 54 18 50 18 54 18 50 18 54 18 50 18 54 19 06 19 14 19 18 19 23	23 14 23 41 24 02 24 18 24 31 24 42 24 51 24 59 25 06 00 10 00 17 00 32 00 54 01 03 01 18 01 31 01 44 01 56 02 09 22 42 02 42 02 54 03 07 03 14 03 29	25 10 25 20 00 18 00 31 00 59 01 06 01 13 01 19 01 24 01 52 01 59 02 10 02 21 02 30 02 40 03 01 03 08 03 15 03 24 03 34 03 39 03 34 03 50	01 01 01 01 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02	10 02 10 02 25 03 37 03 47 03 55 03 02 03 08 03 13 03 18 03 22 03 30 03 37 03 44 03 53 03 01 03 08 03 54 03 53 04 05 04 26 04 35 04 35 04 35 04 35 04 35 04 36 04 36 04 37 03 8 04 36 04 37 03 38 04 39 04 36 <t< th=""><th>56 03 09 14 18 22 26 23 13 34 38 41 44 65 54 70 00 10 12 51 80 02 23 13 14 14 16 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10</th></t<>	56 03 09 14 18 22 26 23 13 34 38 41 44 65 54 70 00 10 12 51 80 02 23 13 14 14 16 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10
Z SEGUNDA F	12 13 14 15 16 17 18 19 20 22 20 001 02 03 04 05 06 07 08 09 10 11 12 13 14 15 16 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10	2 10.3 17 10.6 32 10.8 47 11.0 62 11.2 77 11.4 92 11.6 107 11.8 122 12.5 167 12.7 182 12.9 137 12.3 152 12.5 167 12.7 182 12.9 197 13.1 212 13.3 227 14.0 272 14.2 287 14.4 302 14.6 317 14.8 332 15.0 347 15.7 32 15.9 47 16.1 62 16.3 7 14.9 15.7 15.	S 1 21. 22. 23. 24. 25. 26. 5 1 27. 28. 29. 30. 31. 32. 5 1 33. 35. 36. 37. 38. 5 1 38. 39. 40. 41. 42. 43. 5 1 44. 45. 45. 46. 47. 48. 48. 48. 48. 48. 48. 48. 48. 48. 48	2 12 2 12 4 228 4 227 3 271 3 271 3 271 2 33 2 329 2 339 2 344 2 359 2 344 2 359 2 344 2 359 2 344 2 359 2 344 2 359 2 344 2 359 2 344 3 355 3 364 3 364 3 364 3 364 3 364 3 364 3 364 3 364 3 364 3 364 3 3	22.8 36.0 09.1 125.6 48.9 22.3 55.7 29.1 02.6 36.1 02.6 36.1 02.6 36.1 02.7 43.3 17.0 05.0 7 24.5 58.2 32.1 05.9 13.8 47.8 21.8 21.8 21.8 21.8 21.9 24.5 55.7 24.5 55.7 24.5 24.5 25.7 24.5 24.5 24.5 25.7 24.5 24.5 25.7 24.5 24.5 25.7 24.5 24.5 24.5 25.7 24.5 24.5 24.5 24.5 24.5 25.7 24.5 24.5 24.5 24.5 24.5 24.5 24.5 24.5	14.2 14.1 14.2 14.3 14.4 14.4 14.5 14.6 14.7 14.7 14.9 15.0 15.0 15.0 15.0 15.1 15.1 15.2 15.2 15.2	11 33. 511 23. 11 13. 10 53. 10 53. 10 34. 10 34. 10 34. 10 34. 10 04. 10 04. 10 04. 10 04. 9 33. 9 33. 9 33. 9 13. 9 33. 9 13. 9 33. 9 13. 9 33. 9 13. 9 32. 8 12. 8 12. 8 11. 8 12. 8 11. 8 12. 8 12. 8 12. 8 12. 8 12. 7 </th <th>0 9.7 9 9.9 5 9.8 5 9.8 5 9.8 9 9.9 9 0.0 0 9.9 1 10.0 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.3 1 10.4 1 10.5 1 10.5 1 10.5 1 10.6 1 10.7 1 10.7</th> <th>54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.7 54.7 54.7 54.7 54.7 54.7 54.7 54.7</th> <th>N 8664226 8855452545 425332010 122235455 8225585</th> <th>17 45 17 46 17 46 17 46 17 47 17 48 17 48 17 48 17 48 17 49 17 49 17 50 17 51 17 51 17 51 17 55 17 56 17 55 17 56 17 55 17 55 18 00 18 02 18 03 18 04 18 06 18 06 18 06 18 07</th> <th>18 51 18 41 18 37 18 34 18 37 18 34 18 29 18 27 18 26 18 22 18 29 18 22 18 23 18 22 18 12 18 16 18 16 18 15 18 15 18 15 18 15 18 15 18 15 18 22 18 25 18 25 18 28 18 38 18 38 18</th> <th>20 17 20 017 19 49 19 39 19 31 19 18 19 13 19 05 18 59 18 59 18 49 18 49 18 49 18 39 18 41 18 50 18 54 18 50 18 54 18 50 18 54 19 06 19 14 19 18 19 23 19 23 19 23 19 23 19 23</th> <th>23 14 23 40 24 02 24 18 24 31 24 42 24 51 24 59 25 06 00 10 00 17 00 32 00 54 01 03 01 18 01 31 01 44 01 56 02 09 22 42 02 42 02 42 03 07 03 14 03 29 03 38</th> <th>25 10 25 20 00 18 00 31 00 59 01 06 01 13 01 19 01 24 01 52 01 59 02 21 02 30 02 21 02 30 02 21 03 08 03 15 03 24 03 34 03 39 03 34 03 50 03 57 03 57</th> <th>01 01 01 01 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02</th> <th>10 02 10 02 25 03 37 03 47 03 55 03 02 03 08 03 13 03 18 03 22 03 30 03 37 03 48 03 53 03 01 03 08 03 14 03 14 03 21 04 28 04 40 04 51 04 52 04 53 04 54 04 56 04 51 04 58 04 51 04 58 04 504 04 508 04 51 04 58</th> <th>56 03 09 14 18 22 26 23 13 34 8 44 46 55 47 00 47 01 22 15 18 02 22 36 00 47 01 21 51 18 02 22 36 00 47 01 21 51 18 02 22 36 00 47 01 21 51 18 02 22 36 00 47 01 21 51 18 02 22 36 00 47 01 21 51 18 02 22 36 00 47 01 21 51 18 00 47 01 40 40 40 40 40 40 40 40 40 40 40 40 40</th>	0 9.7 9 9.9 5 9.8 5 9.8 5 9.8 9 9.9 9 0.0 0 9.9 1 10.0 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.3 1 10.4 1 10.5 1 10.5 1 10.5 1 10.6 1 10.7 1 10.7	54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.7 54.7 54.7 54.7 54.7 54.7 54.7 54.7	N 8664226 8855452545 425332010 122235455 8225585	17 45 17 46 17 46 17 46 17 47 17 48 17 48 17 48 17 48 17 49 17 49 17 50 17 51 17 51 17 51 17 55 17 56 17 55 17 56 17 55 17 55 18 00 18 02 18 03 18 04 18 06 18 06 18 06 18 07	18 51 18 41 18 37 18 34 18 37 18 34 18 29 18 27 18 26 18 22 18 29 18 22 18 23 18 22 18 12 18 16 18 16 18 15 18 15 18 15 18 15 18 15 18 15 18 22 18 25 18 25 18 28 18 38 18	20 17 20 017 19 49 19 39 19 31 19 18 19 13 19 05 18 59 18 59 18 49 18 49 18 49 18 39 18 41 18 50 18 54 18 50 18 54 18 50 18 54 19 06 19 14 19 18 19 23 19 23 19 23 19 23 19 23	23 14 23 40 24 02 24 18 24 31 24 42 24 51 24 59 25 06 00 10 00 17 00 32 00 54 01 03 01 18 01 31 01 44 01 56 02 09 22 42 02 42 02 42 03 07 03 14 03 29 03 38	25 10 25 20 00 18 00 31 00 59 01 06 01 13 01 19 01 24 01 52 01 59 02 21 02 30 02 21 02 30 02 21 03 08 03 15 03 24 03 34 03 39 03 34 03 50 03 57 03 57	01 01 01 01 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02	10 02 10 02 25 03 37 03 47 03 55 03 02 03 08 03 13 03 18 03 22 03 30 03 37 03 48 03 53 03 01 03 08 03 14 03 14 03 21 04 28 04 40 04 51 04 52 04 53 04 54 04 56 04 51 04 58 04 51 04 58 04 504 04 508 04 51 04 58	56 03 09 14 18 22 26 23 13 34 8 44 46 55 47 00 47 01 22 15 18 02 22 36 00 47 01 21 51 18 02 22 36 00 47 01 21 51 18 02 22 36 00 47 01 21 51 18 02 22 36 00 47 01 21 51 18 02 22 36 00 47 01 21 51 18 02 22 36 00 47 01 21 51 18 00 47 01 40 40 40 40 40 40 40 40 40 40 40 40 40
	12 13 14 15 16 17 18 19 20 21 22 00 01 02 03 04 05 067 08 09 10 11 12 13 14 15 16 17 18 19 20 21 22 20 00 00 10 10 10 10 10 10 10 1	2 10.3 17 10.6 32 10.8 47 11.0 62 11.2 77 11.4 92 11.6 107 11.8 122 12.5 167 12.7 182 12.9 177 11.2 123 12.5 167 12.7 182 12.9 197 13.1 212 13.3 227 13.5 242 13.8 257 14.0 272 14.2 287 14.4 302 14.6 317 14.8 332 15.0 347 15.7 32 15.9 47 16.1 62 16.3 77 16.5 92	S 1 21. 22. 23. 24. 25. 26. 5 1 27. 28. 29. 30. 31. 32. 5 1 33. 35. 36. 37. 38. 5 1 38. 37. 40. 41. 42. 43. 5 1 44. 45. 46. . 47. 48. 49. 5 1 5 1 44. 45. 46. 5 1 44. 45. 5 1 44. 45. 46. 5 1 44. 45. 46. 45. 46. 47. 46. 47. 47. 47. 47. 47. 47. 47. 47. 47. 47	4 228 4 228 4 227 3 211 3 212 3 213 3 313 3 312 2 344 2 343 3 312 2 344 2 359 2 344 2 344 2 359 2 344 2 359 2 344 2 359 3 359 2 344 2 359 3 359 3 359 3 359 3 359 3 359 3 359 3 359 3 359 3 359 3 359 3 359 3 <t< th=""><th>22.8 36.0 09.1 15.6 48.9 22.3 55.7 29.1 02.6 48.9 22.3 55.7 29.1 09.7 43.3 36.1 09.7 43.3 50.7 58.2 32.1 05.9 39.8 47.8 47.8 47.8 47.8 47.8 47.8 47.8 47</th><th>14.2 14.1 14.2 14.3 14.4 14.4 14.4 14.4 14.5 14.5 14.5 14.6 14.7 14.7 14.8 14.9 14.9 14.9 15.0 15.0 15.0 15.0 15.1 15.1 15.2 15.2 15.2 15.3</th><th>11 35.3 S11 23.1 11 13.3 10 53.1 10 34.4 10 34.1 10 34.1 10 34.1 10 34.1 10 04.1 10 04.1 10 04.1 10 04.1 10 04.1 10 04.1 10 04.1 9 53.3 9 93.3 9 03.1 8 52.1 8 32.2 5 8 8 32.2 5 8 8 11.1 8 10.1 7 59.7 7 79.4 7 79.4 7 79.4 7 79.4 6 77.1 6 36.4 6 25.3</th><th>0 9.7 9 9.9 5 9.8 5 9.8 9 9.9 10.0 10.1 11 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.3 1 10.4 1 10.5 9 10.5 8 10.5 8 10.5 7 10.6 1 10.7 4 10.6 8 10.7</th><th>54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8</th><th>N 8864328885552845435888290018885544588888888888888888888888888888</th><th>17 45 17 46 17 46 17 46 17 47 17 48 17 48 17 48 17 48 17 49 17 50 17 51 17 51 17 51 17 55 17 55 17 55 17 55 17 55 17 55 17 55 18 00 18 02 18 03 18 04 18 05 18 08</th><th>18 51 18 41 18 41 18 37 18 34 18 29 18 27 18 24 18 23 18 22 18 22 18 12 18 12 18 16 18 16 18 15 18 15 18 15 18 15 18 15 18 15 18 15 18 15 18 22 18 25 18 26 18 31 18 36 18 36 18</th><th>20 17 20 017 19 49 19 39 19 31 19 18 19 13 19 05 19 05 18 59 18 59 18 59 18 49 18 49 18 49 18 49 18 39 18 39 18 39 18 41 18 50 18 54 19 06 19 14 19 18 19 28 19 28 19 34 19 41</th><th>23 14 23 40 24 02 24 18 24 31 24 59 25 06 00 13 00 10 00 17 00 32 00 54 01 03 01 18 01 31 01 44 01 56 02 02 42 02 32 02 24 02 02 24 03 07 03 14 03 29 03 38 03 48</th><th>25 10 25 20 00 18 00 31 00 59 01 06 01 13 00 59 01 06 01 13 01 19 01 24 01 52 01 59 02 10 03 01 02 21 02 30 02 40 03 01 03 08 03 15 03 24 03 34 03 34 03 50 03 57 04 04</th><th>01 01 01 01 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02</th><th>10 02 25 03 37 03 35 03 02 03 03 03 13 03 18 03 22 03 30 03 37 03 44 03 203 00 30 03 30 03 37 03 44 03 21 04 28 04 40 04 55 04 60 04 51 04 52 04 64 04 58 04 60 04 52 04 53 04 64 04 58 04 64 04 68 04 68 04 17</th><th>56 03 094 18 22 26 93 33 34 44 46 054 57 004 07 10 22 23 26 28 20 22 23 26 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20</th></t<>	22.8 36.0 09.1 15.6 48.9 22.3 55.7 29.1 02.6 48.9 22.3 55.7 29.1 09.7 43.3 36.1 09.7 43.3 50.7 58.2 32.1 05.9 39.8 47.8 47.8 47.8 47.8 47.8 47.8 47.8 47	14.2 14.1 14.2 14.3 14.4 14.4 14.4 14.4 14.5 14.5 14.5 14.6 14.7 14.7 14.8 14.9 14.9 14.9 15.0 15.0 15.0 15.0 15.1 15.1 15.2 15.2 15.2 15.3	11 35.3 S11 23.1 11 13.3 10 53.1 10 34.4 10 34.1 10 34.1 10 34.1 10 34.1 10 04.1 10 04.1 10 04.1 10 04.1 10 04.1 10 04.1 10 04.1 9 53.3 9 93.3 9 03.1 8 52.1 8 32.2 5 8 8 32.2 5 8 8 11.1 8 10.1 7 59.7 7 79.4 7 79.4 7 79.4 7 79.4 6 77.1 6 36.4 6 25.3	0 9.7 9 9.9 5 9.8 5 9.8 9 9.9 10.0 10.1 11 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.3 1 10.4 1 10.5 9 10.5 8 10.5 8 10.5 7 10.6 1 10.7 4 10.6 8 10.7	54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8	N 8864328885552845435888290018885544588888888888888888888888888888	17 45 17 46 17 46 17 46 17 47 17 48 17 48 17 48 17 48 17 49 17 50 17 51 17 51 17 51 17 55 17 55 17 55 17 55 17 55 17 55 17 55 18 00 18 02 18 03 18 04 18 05 18 08	18 51 18 41 18 41 18 37 18 34 18 29 18 27 18 24 18 23 18 22 18 22 18 12 18 12 18 16 18 16 18 15 18 15 18 15 18 15 18 15 18 15 18 15 18 15 18 22 18 25 18 26 18 31 18 36 18	20 17 20 017 19 49 19 39 19 31 19 18 19 13 19 05 19 05 18 59 18 59 18 59 18 49 18 49 18 49 18 49 18 39 18 39 18 39 18 41 18 50 18 54 19 06 19 14 19 18 19 28 19 28 19 34 19 41	23 14 23 40 24 02 24 18 24 31 24 59 25 06 00 13 00 10 00 17 00 32 00 54 01 03 01 18 01 31 01 44 01 56 02 02 42 02 32 02 24 02 02 24 03 07 03 14 03 29 03 38 03 48	25 10 25 20 00 18 00 31 00 59 01 06 01 13 00 59 01 06 01 13 01 19 01 24 01 52 01 59 02 10 03 01 02 21 02 30 02 40 03 01 03 08 03 15 03 24 03 34 03 34 03 50 03 57 04 04	01 01 01 01 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02	10 02 25 03 37 03 35 03 02 03 03 03 13 03 18 03 22 03 30 03 37 03 44 03 203 00 30 03 30 03 37 03 44 03 21 04 28 04 40 04 55 04 60 04 51 04 52 04 64 04 58 04 60 04 52 04 53 04 64 04 58 04 64 04 68 04 68 04 17	56 03 094 18 22 26 93 33 34 44 46 054 57 004 07 10 22 23 26 28 20 22 23 26 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20
SOO 27 SEGUNDA FULR	12 13 14 15 16 17 18 19 20 21 22 20 00 102 00 001 002 004 005 006 007 008 001 11 12 13 14 15 16 17 18 19 20 12 20 12 20 12 20 12 20 12 20 12 20 10 10 10 10 10 10 10 10 10 1	2 10.3 17 10.6 32 10.8 47 11.0 62 11.2 77 11.4 92 11.6 107 11.8 122 12.5 167 12.7 137 12.3 152 12.5 167 12.7 182 12.9 197 13.1 212 13.3 227 13.5 242 13.8 257 14.0 272 14.2 287 14.4 302 14.6 317 14.8 332 15.0 347 15.7 32 15.9 47 16.5 92 16.7 107 16.9	S 1 21. 22. 23. 24. 25. 26. 5 1 27. 28. 29. 30. 31. 32. 5 1 33. 35. 36. 37. 38. 5 1 38. 39. 40. 41. 42. 43. 5 1 44. 45. 45. 45. 46. 5 1 44. 45. 5 1 44. 45. 5 1 44. 45. 5 1 44. 5 1 44. 45. 5 1 51. 51. 51. 51. 51. 51. 51. 51. 51. 51.	2 12 4 228 4 227 3 271 3 271 3 271 3 271 3 272 2 343 3 3529 2 344 2 3529 2 344 2 3529 2 344 2 3529 2 344 2 3529 2 344 2 3529 2 344 2 3529 3 3529 2 344 2 359 3 359 3 359 3 359 3 359 3 359 3 359 3 359 3 359 3 359 3	22.8 36.0 09.1 15.6 48.9 22.3 55.7 29.1 02.6 48.9 22.3 55.7 29.1 09.7 43.3 36.1 09.7 43.3 50.7 58.2 32.1 05.9 39.8 47.8 47.8 47.8 47.8 47.8 47.8 47.8 47	14.2 14.1 14.2 14.3 14.4 14.4 14.4 14.4 14.5 14.5 14.5 14.5	11 35.3 S11 23.1 11 13.3 10 53.1 10 34.4 10 34.1 10 34.1 10 34.1 10 34.1 10 04.1 10 04.1 10 04.1 10 04.1 10 04.1 9 53.3 9 93.3 9 93.3 9 93.3 9 93.2 8 52.2 8 42.2 8 32.2 5 8 8 11.1 8 11.1 8 11.1 8 11.1 8 11.1 8 11.1 8 11.1 8 10.1 7 79.9 7 79.4 7 71.8.1	b 9.7 9 9.9 5 9.8 5 9.8 9 9.9 10.0 10.1 11 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 9 10.7 100 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.1 1 10.3 1 10.4 1 10.4 1 10.5 4 10.5 1 10.7 4 10.6 1 10.7 4 10.6 1 10.7 4 10.7	54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8	N 2708664228 8855422945 425332010 122353445 82545888 N 28 28 28 28 28 28 28 28 28 28 28 28 28	17 45 17 46 17 46 17 46 17 47 17 48 17 48 17 48 17 48 17 49 17 50 17 51 17 51 17 51 17 55 17 55 18 00 18 02 18 03 18 04 18 05	18 51 18 41 18 41 18 37 18 34 18 29 18 27 18 24 18 23 18 22 18 22 18 23 18 22 18 18 18 16 18 16 18 15 18 15 18 15 18 15 18 15 18 15 18 22 18 25 18 26 18 31 18 36 18 55 18 36 18	20 17 20 01 19 49 19 39 19 31 19 18 19 13 19 05 19 05 18 59 18 59 18 49 18 49 18 49 18 49 18 49 18 39 18 39 18 39 18 41 18 55 18 54 19 06 19 14 19 18 19 28 19 28 19 34 19 41	23 14 23 40 24 02 24 18 24 31 24 59 25 06 00 10 00 17 00 32 00 10 00 17 00 32 00 54 01 03 01 18 01 31 01 44 01 56 02 02 42 02 42 02 54 03 07 03 14 03 29 03 38 03 48	25 10 25 20 00 18 00 31 00 59 01 05 01 13 01 19 01 24 01 52 01 44 01 52 01 44 01 52 01 44 01 52 01 24 01 59 02 21 02 20 03 01 03 08 03 15 03 24 03 34 03 34 03 50 03 57 04 04 04	01 01 01 01 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02	10 02 25 03 37 03 47 03 55 03 02 03 03 03 13 03 18 03 22 03 30 03 37 03 48 03 53 03 01 03 14 03 21 04 28 04 45 04 55 04 04 04 58 04 04 04 58 04 04 04 04 04 04 04 04 04 04 04 04 04 04 04 04 04 04 04 04 04 04 <	56 03 094 18 21 2 26 29 31 33 34 41 46 054 57 00 44 71 12 22 23 26 29 21 22 22 22 22 22 22 22 22 22 22 22 22
EGO 27 SEGUNDA FULRA	12 13 14 15 16 17 18 19 20 21 22 00 10 20 20 00 10 20 20 00 10 20 20 20 00 10 20 10 10 10 10 10 10 10 10 1 10 10	2 10.3 17 10.6 32 10.8 47 11.0 62 11.2 77 11.4 92 11.6 107 11.8 122 12.5 137 12.3 152 12.5 167 12.7 182 12.9 197 13.1 212 13.3 227 13.5 242 13.8 257 14.0 272 14.2 287 14.4 302 14.6 317 14.8 332 15.0 347 15.7 32 15.9 17 16.1 16.5 17.1 17	S 1 21. 22. 23. 24. 25. 26. 5 1 27. 28. 29. 30. 31. 32. 5 1 33. 35. 37. 38. 5 1 38. 37. 38. 5 1 38. 37. 40. 5 1 44. 45. 45. 46. . 47. 48. 49. 5 1 51. 52. 51 52. 51 52. 51 52. 51 52. 52. 51 52. 51 52. 52. 51 52. 52. 52. 53. 53. 53. 53. 53. 54. 54. 55. 55. 55. 55. 55. 55. 55. 55	4 228 4 228 4 2271 3 271 3 273 3 273 3 273 3 273 3 273 3 273 3 3129 2 344 2 359 2 344 2 359 2 344 2 359 2 344 2 359 2 344 2 359 3 359 3 359 3 359 3 359 3 359 3 359 3 359 3 359 3 359 3 359 3 359 3 359 3 359 3	22.8 36.0 09.1 15.6 48.9 22.3 55.7 29.1 02.6 48.9 22.3 55.7 29.1 09.7 43.3 36.1 09.7 43.3 50.7 58.2 32.1 05.9 39.8 47.8 47.8 47.8 47.8 47.8 47.8 47.8 47	14.2 14.1 14.3 14.4 14.3 14.4 14.5 14.5 14.5 14.5 14.6 14.7 14.8 14.9 15.0 15.0 15.0 15.0 15.0 15.0 15.1 15.2 15.2 15.2 15.3 15.4	11 35.3 511 23.1 11 13.3 10 53.1 10 34.4 10 34.1 10 34.1 10 34.1 10 34.1 10 04.1 10 04.1 10 04.1 10 04.1 10 04.1 9 33.3 9 9.3.3 9 9.3.3 9 9.3.3 9 9.3.3 9 9.3.3 9 9.3.3 9 9.3.3 9 9.3.3 9 9.3.3 8 22.2.8 8 12.1.8 8 12.1.8 8 12.1.8 8 12.1.8 10 14.18 10 14.18 10 14.18 10 15.18 1	0 9.7 9 9.9 5 9.8 5 9.8 9 9.9 10.0 10.1 110.1 10.1 1011 10.1 1010 10.1 1011 10.1 1011 10.1 1011 10.1 1011 10.1 1011 10.1 1011 10.1 1011 10.1 1011 10.1 1011 10.1 1011 10.1 1011 10.1 1011 10.1 1011 10.1 1011 10.7 1011 10.7 1011 10.7 1012 10.7 1012 10.7	54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.6 54.6 54.6 54.6 54.6 54.6 54.6 54.6	N N N N N N N N N N N N N N N N N N N	17 45 17 46 17 46 17 46 17 47 17 48 17 48 17 48 17 48 17 49 17 50 17 51 17 51 17 51 17 55 17 55 18 00 18 02 18 05 18 06 18 06 18 06 18 06 18 08	18 51 18 41 18 41 18 37 18 34 18 29 18 27 18 24 18 23 18 22 18 22 18 12 18 12 18 15 18 15 18 15 18 15 18 15 18 15 18 15 18 15 18 15 18 22 18 25 18 26 18 31 18 36 18 38 18 30 18 36 18 38 18 30 18 36 18	20 17 20 01 19 49 19 39 19 31 19 18 19 13 19 05 19 05 19 05 19 05 19 05 18 59 18 59 18 49 18 49 18 49 18 49 18 49 18 49 18 39 18 39 18 39 18 41 18 50 18 54 19 06 19 14 19 12 3 19 28 19 28 19 34 19 41	23 14 23 40 24 02 24 18 24 31 24 59 25 06 00 10 00 17 00 32 00 54 01 03 01 18 01 31 01 44 01 56 02 04 02 24 02 32 02 54 03 07 03 14 03 29 03 38 03 48	25 10 25 20 00 18 00 31 00 59 01 05 01 13 00 59 01 05 01 14 01 19 01 24 01 52 01 44 01 52 01 44 01 52 01 44 01 52 01 24 02 21 02 20 03 01 03 02 21 03 01 03 02 24 03 03 03 24 03 34 03 34 03 50 03 57 04 04 U Mark	01 01 01 01 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02	10 02 10 02 25 03 37 03 47 03 55 03 02 03 13 03 18 03 22 03 30 03 31 03 48 03 53 03 01 03 14 03 21 04 28 04 45 04 45 04 45 04 46 04 47 04 48 04 45 04 46 04 47 04 48 04 49 04 42 04 43 04 44 04 45 04 46 04 46 <	56 03 094 18 22 293 133 34 8 414 460 557 004 71 12 22 236 28
EGO 27 SEGUNDA FALARA	12 13 14 15 16 17 18 19 20 21 22 20 001 02 03 04 05 067 089 10 11 12 13 14 15 16 17 18 19 20 22 22 20 001 002 03 04 05 067 069 010 11 12 13 14 15 16 17 18 19 20 12 22 20 001 02 03 04 05 067 067 067 067 067 067 067 067	2 10.3 17 10.6 32 10.8 47 11.0 62 11.2 77 11.4 92 11.6 107 11.8 122 12.5 137 12.3 152 12.5 167 12.7 182 12.9 197 13.1 212 13.3 227 13.5 242 13.8 257 14.0 272 14.2 287 14.4 302 14.6 317 14.8 322 15.5 17 15.7 32 15.9 24 16.1 62 16.3 77 16.7 10.	S 1 21. 22. 23. 24. 25. 26. 27. 28. 29. 30. 31. 32. 5 1 33. 35. 37. 38. 5 1 38. 37. 38. 5 1 38. 37. 40. 41. 42. 43. 5 1 44. 45. 46. 47. 48. 49. 51. 51. 51. 51. 51. 51. 51. 51. 51. 51	2 2 4 228 4 2271 3 271 3 273 3 273 3 273 3 273 3 3300 3 3529 2 344 2 359 2 344 2 359 2 344 2 359 2 344 2 359 2 344 2 359 2 344 2 359 3 359 3 359 3 359 3 359 3 348 3 300 3 319 3 348 3 348 3 348 3 348 3 348 3 <	22.8 36.0 09.1 15.6 48.9 22.3 55.7 29.1 02.6 43.3 05.7 24.5 58.2 33.1 05.9 39.8 47.8 47.8 47.8 47.8 47.8 47.8 47.8 47	14.2 14.1 14.3 14.3 14.4 14.4 14.4 14.5 14.5 14.5 14.6 14.6 14.7 14.8 14.9 15.0 15.0 15.0 15.0 15.0 15.0 15.1 15.2 15.2 15.2 15.3 15.4 15.4	11 35.3 511 23.1 11 13.3 10 53.1 10 34.4 10 34.4 10 34.4 10 34.4 10 34.4 10 34.4 10 34.4 10 04.4 10 04.4 10 04.4 10 04.4 9 53.3 9 13.3 9 03.3 8 52.2 8 42.2 8 32.2 5 8 8 11.1 8 10.1 8 11.1 8 10.1 8 11.1 8 10.1 8 11.1 8 10.1 8 10.1 8 10.1 8 10.1 8 10.1	0 9.7 9 9.9 5 9.8 5 9.8 9 9.9 9 10.0 0 9.9.9 1 10.0 0 9.9.9 1 10.0 0 1.0.1 1 10.1 9 10.1 1 10.1 9 10.7 10.8 10.1 1 10.1 9 10.7 10.8 10.1 1 10.4 1 10.4 1 10.4 1 10.4 1 10.5 3 10.6 1 10.7 4 10.6 1 10.7 1 10.7 1 10.7	54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8 54.8	N 2 7086643269 88.55432945 42.5582010 0 122955425 98.55458868 N N N N N N N N N N N N N N N N N N	17 45 17 46 17 46 17 46 17 47 17 48 17 48 17 48 17 49 17 49 17 49 17 49 17 50 17 51 17 51 17 51 17 55 17 55 18 00 18 02 18 03 18 06 18 05 18 06 18 05	18 51 18 41 18 37 18 34 18 37 18 34 18 29 18 27 18 24 18 23 18 22 18 22 18 12 18 12 18 15 18 31 18 36 18 38 18 30 18 36 18 38 18 30 18 36 18	20 17 20 01 19 49 19 39 19 31 19 18 19 13 19 05 19 05 19 05 19 05 19 05 19 05 19 05 18 59 18 59 18 40 18 40 18 40 18 40 18 39 18 41 18 40 18 39 18 41 18 50 18 54 19 06 19 14 19 12 3 19 02 18 59 18 54 19 18 19 28 19 28 19 28 19 34 19 41	23 14 23 14 23 40 24 02 24 18 24 31 24 59 25 06 00 10 00 17 00 32 00 10 00 17 00 32 00 44 00 54 01 03 01 18 01 31 01 44 01 56 02 09 02 24 03 07 03 14 03 29 03 38 03 48 Pass Sup	25 10 25 25 00 28 00 18 00 31 00 59 01 05 01 19 01 24 01 59 01 24 01 59 01 24 01 59 01 24 01 59 02 21 02 30 02 21 02 30 02 21 03 01 03 01 03 01 03 02 24 03 34 03 34 03 50 03 57 04 04 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10	01 01 01 01 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02	10 02 10 02 25 03 37 03 47 03 55 03 02 03 13 03 18 03 22 03 30 03 310 03 32 03 30 03 37 03 48 03 53 03 01 03 14 03 21 04 28 04 40 04 45 04 45 04 45 04 46 04 04 04 04 04 04 04 04 04 04 04 04 04 04 04 04 04 <tr td=""></tr>	56 039 014 18 21 22 23 231 333 41 44 46 55 47 10 22 23 26 28 10 22 23 26 28 10 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20
EGO 27 SEGUNDA FU-RA	123 134 15 16 17 18 19 20 222 20 00 10 222 223 00 01 02 03 04 05 06 07 08 99 10 11 12 13 14 15 16 17 18 19 20 222 23 00 10 20 00 00 10 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20	2 10.3 17 10.6 32 10.8 47 11.0 62 11.2 77 11.4 92 11.6 107 11.8 122 12.5 167 12.7 137 12.3 152 12.5 167 12.7 182 12.9 197 13.1 212 13.3 227 13.5 242 13.8 257 14.0 272 14.2 287 14.4 302 14.6 317 14.8 302 15.5 17 15.7 32 15.9 247 16.1 62 16.3 77 16.7 107 16.9 122 17.1 137 17.4 152 17.6 127 14.2 155 15.7 157 15.7 157 15.7 157 15.7 157 15.7 159 15.7	S 1 21. 22. 23. 24. 25. 26. 5 1 27. 28. 29. 31. 32. 5 1 33. 35. 37. 38. 5 1 38. 37. 38. 5 1 38. 37. 40. 41. 42. 45. 46. 5 1 44. 45. 45. 45. 51. 51. 52. 53. 54. 55.	2 2 2 4 228 2 2 4 2271 3 2 3 3 2 3 3 3 3 3 3 3 3 2 1 3 3 3 3 2 2 3 <th>22.8 36.0 09.1 15.6 48.9 22.3 55.7 29.1 02.6 48.9 22.3 55.7 29.1 02.6 50.7 50.7 50.7 50.7 50.7 50.7 50.7 50.7</th> <th>14.2 14.1 14.2 14.3 14.4 14.3 14.4 14.4 14.5 14.5 14.6 14.7 14.7 14.9 14.6 14.7 14.7 14.9 14.8 14.7 14.9 15.0 15.0 15.0 15.1 15.2 15.2 15.2 15.3 15.4 15.4</th> <th>11 35. 511 23. 11 13. 10 34. 10 34. 10 34. 10 34. 10 34. 10 34. 10 34. 10 14. 10 04. 10 04. 9 33. 9 13. 9 03. 8 52. 8 42. 8 32. 5 8 7 39. 7 29. 5 7 8 11. 8 11. 8 00. 7 29. 5 7 18 15. 6 75. 6 75. 6 75. 6 6 5 6 5</th> <th>0 9.7 9.8 9 5 9.8 5 9.8 5 9.8 9 9.0 10.0 10.1 10.1 10.1 9 10.1 9 10.1 9 10.1 9 10.1 9 10.1 9 10.1 9 10.7 10.8 10.1 10.4 10.5 10.5 10.6 8 10.4 10.5 10.7 10.8 10.1 10.7 10.8 10.7 10.8 10.7 10.8 10.7 10.8 10.7 10.8 10.7 10.8 10.7 10.8 10.7 10.8 10.7 10.8 10.7 10.8 10.8 10.7 10.8 10.8 </th> <th>54,8 54,8 54,8 54,8 54,8 54,8 54,8 54,8</th> <th>N 2708864326885545255495582810° 12885549458254558888 N 2010 1288554558888 N 2010 1288554558888 N 2010 1288554558888 N 2010 128854558888 N 2010 1288545588888 N 2010 1288545588888 N 2010 1288545588888 N 2010 1288545588888 N 2010 12885455888888 N 2010 128854558888888 N 2010 128854558888888 N 2010 1288545588888888888888888888888888888888</th> <th>17 45 17 46 17 46 17 46 17 47 17 48 17 48 17 49 17 49 17 49 17 49 17 50 17 51 17 51 17 51 17 55 17 55 18 00 18 02 18 03 18 05 18 06 18 07 18 08 ET 08 31</th> <th>18 51 18 45 18 41 18 37 18 34 18 29 18 27 18 24 18 23 18 22 18 22 18 12 18 12 18 15 18 22 18 22 18 25 18 26 18 16 18 16 18 15 18 15 18 15 18 15 18 15 18 15 18 31 18 36 18 36 18</th> <th>20 17 20 01 19 49 19 39 19 31 19 18 19 13 19 05 19 02 18 59 18 59 18 49 18 49 18 49 18 49 18 49 18 49 18 39 18 39 18 39 18 39 18 59 18 59 19 02 18 59 18 59 18 59 19 02 18 59 18 59 19 02 18 59 18 59 18 59 19 02 18 59 18 59 18 59 18 59 19 02 19 28 19 28 19 34 19 41 Pass Mardel 51 51 51 51 51 51 51 51 51 51</th> <th>23 14 23 40 24 02 24 18 24 31 24 59 25 06 00 10 00 17 00 24 50 00 00 10 00 17 00 54 01 03 01 18 01 31 01 44 01 54 02 09 02 24 03 07 03 14 03 29 03 38 03 48 Pass Sup 21 04</th> <th>25 10 25 20 00 18 00 31 00 59 01 05 01 13 00 51 00 59 01 04 01 13 01 19 01 24 01 13 01 19 01 24 01 52 01 44 01 52 01 44 01 52 01 44 01 52 01 24 02 20 03 01 02 20 03 01 03 24 03 34 03 34 03 34 03 34 03 50 03 44 03 50 03 57 04 04 Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Lin</th> <th>01 01 01 01 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02</th> <th>10 02 25 03 37 03 47 03 55 03 02 03 13 03 18 03 26 03 13 03 18 03 26 03 30 03 37 03 44 03 26 03 30 03 37 03 44 03 26 03 30 03 37 03 44 03 26 03 30 03 37 03 44 03 21 04 28 04 40 04 45 04 58 04 58</th> <th>56 039 14 18 21 22 23 133 34 41 446 50 54 71 10 22 23 26 28</th>	22.8 36.0 09.1 15.6 48.9 22.3 55.7 29.1 02.6 48.9 22.3 55.7 29.1 02.6 50.7 50.7 50.7 50.7 50.7 50.7 50.7 50.7	14.2 14.1 14.2 14.3 14.4 14.3 14.4 14.4 14.5 14.5 14.6 14.7 14.7 14.9 14.6 14.7 14.7 14.9 14.8 14.7 14.9 15.0 15.0 15.0 15.1 15.2 15.2 15.2 15.3 15.4 15.4	11 35. 511 23. 11 13. 10 34. 10 34. 10 34. 10 34. 10 34. 10 34. 10 34. 10 14. 10 04. 10 04. 9 33. 9 13. 9 03. 8 52. 8 42. 8 32. 5 8 7 39. 7 29. 5 7 8 11. 8 11. 8 00. 7 29. 5 7 18 15. 6 75. 6 75. 6 75. 6 6 5 6 5	0 9.7 9.8 9 5 9.8 5 9.8 5 9.8 9 9.0 10.0 10.1 10.1 10.1 9 10.1 9 10.1 9 10.1 9 10.1 9 10.1 9 10.1 9 10.7 10.8 10.1 10.4 10.5 10.5 10.6 8 10.4 10.5 10.7 10.8 10.1 10.7 10.8 10.7 10.8 10.7 10.8 10.7 10.8 10.7 10.8 10.7 10.8 10.7 10.8 10.7 10.8 10.7 10.8 10.7 10.8 10.8 10.7 10.8 10.8	54,8 54,8 54,8 54,8 54,8 54,8 54,8 54,8	N 2708864326885545255495582810° 12885549458254558888 N 2010 1288554558888 N 2010 1288554558888 N 2010 1288554558888 N 2010 128854558888 N 2010 1288545588888 N 2010 1288545588888 N 2010 1288545588888 N 2010 1288545588888 N 2010 12885455888888 N 2010 128854558888888 N 2010 128854558888888 N 2010 1288545588888888888888888888888888888888	17 45 17 46 17 46 17 46 17 47 17 48 17 48 17 49 17 49 17 49 17 49 17 50 17 51 17 51 17 51 17 55 17 55 18 00 18 02 18 03 18 05 18 06 18 07 18 08 ET 08 31	18 51 18 45 18 41 18 37 18 34 18 29 18 27 18 24 18 23 18 22 18 22 18 12 18 12 18 15 18 22 18 22 18 25 18 26 18 16 18 16 18 15 18 15 18 15 18 15 18 15 18 15 18 31 18 36 18	20 17 20 01 19 49 19 39 19 31 19 18 19 13 19 05 19 02 18 59 18 59 18 49 18 49 18 49 18 49 18 49 18 49 18 39 18 39 18 39 18 39 18 59 18 59 19 02 18 59 18 59 18 59 19 02 18 59 18 59 19 02 18 59 18 59 18 59 19 02 18 59 18 59 18 59 18 59 19 02 19 28 19 28 19 34 19 41 Pass Mardel 51 51 51 51 51 51 51 51 51 51	23 14 23 40 24 02 24 18 24 31 24 59 25 06 00 10 00 17 00 24 50 00 00 10 00 17 00 54 01 03 01 18 01 31 01 44 01 54 02 09 02 24 03 07 03 14 03 29 03 38 03 48 Pass Sup 21 04	25 10 25 20 00 18 00 31 00 59 01 05 01 13 00 51 00 59 01 04 01 13 01 19 01 24 01 13 01 19 01 24 01 52 01 44 01 52 01 44 01 52 01 44 01 52 01 24 02 20 03 01 02 20 03 01 03 24 03 34 03 34 03 34 03 34 03 50 03 44 03 50 03 57 04 04 Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Line Lin	01 01 01 01 02 02 02 02 02 02 02 02 02 02	10 02 25 03 37 03 47 03 55 03 02 03 13 03 18 03 26 03 13 03 18 03 26 03 30 03 37 03 44 03 26 03 30 03 37 03 44 03 26 03 30 03 37 03 44 03 26 03 30 03 37 03 44 03 21 04 28 04 40 04 45 04 58	56 039 14 18 21 22 23 133 34 41 446 50 54 71 10 22 23 26 28

Figura 6.14: Página diária do Almanaque de 25, 26 e 27 de setembro de 1993
26"

ACRÉSCIMOS E CORREÇÕES

27

26	SOL PLANETAS	r	LUA	ou C	OFT.	où Co	nr.	ou Co	er.		27	SOL PLANETAS	r	LUA	ŵ G	ит.	oy Co	NT.	on C	NT.
-	• /	• •	• •	,	,	,	,	,	,		,	• •	• •	• •	,	,	,	,	,	,
00	6 30-0	6 31-1	6 12-2	0.0	0-0	6-0	2.7	12-0	5-3		00	6 45-0	6 46-1	6 26-6	0-0	0-0	6-0	2-8	12-0	5-5
01	6 30-3	6 31-3	6 12-5	0-1	0-0	6-1	2.7	12-1	5-3		01	6 45-3	6 46-4	6 26-8	0-1	00	6-1	2-8	12-1	21
02	6 30-5	6 31-6	6 12-7	0-2	0-1	6-2	2.7	12-2	54		02	6 455	6 46-6	6 27-0	0.2	01	6-2	24	12-2	21
03	6 30-8	6 31-8	6 12-9	0.3	0.2	6-3	24	12-9	54		64	6 46-0	6 47-1	6 275	0-4	0.2	6-4	24	12-4	5.7
~	0 310	0 324	0 13-2		3-0						~		4 47.4	4 37.7		0.2	4.4	10	12.5	5.7
05	6 31-3	6 32-3	6 13-4	0-5	0.2	8-5	24	12-5	22		06	6 46-5	6 47-6	6 28-0	0-4	0.3	4.4	30	12.4	5-8
07	6 31-9	6 32-6	6 13-9	0.7	0.3	6-7	30	12-7	56		07	6 46-8	6 47.9	6 28-2	0-7	0.3	6-7	3-1	12-7	5-8
08	6 32-0	6 33-1	6 14-1	0-0	0-4		30	12-8	5-7		08	6 47-0	6 48-1	6 28-5	0-8	0-4		3-1	12-8	54
09	6 32-3	6 33-3	6 14-4	0-9	0-4	6-9	3-0	12-9	5-7		09	6 47-3	6 48-4	6 28-7	0-9	04	11	3-2	12.4	54
10	6 32-5	6 33-6	6 14-6	1-0	0-4	7-0	3-1	13-0	5-7		10	6 47-5	6 48-6	6 28-9	1-0	0.5	7-0	3-2	13-0	6-0
11	6 32-8	6 33-8	6 14-9	1.1	0.5	7-1	3-1	19-1	50		11	6 47-8	6 489	6 29-2	1-1	0.5	7-1	3-3	19-1	60
12	6 33-0	6 34-1	6 15-1	14	0.5	7-2	3-2	13-2	58		12	6 48-0	6 49-1	6 294	1.4	0-0	7.2	3.3	13-2	6-1
5	6 33-3	6 34-3	6 15-5	1.4	0-0	7.4	3-3	13-4	54		14	6 48-5	6 49-6	6 29-9	14	0.6	7-4	34	13-4	6-1
	6 33 5	4 94 9	4 15 0						4.0		16	4 49.9	6 49.0	6 10.1	1.4	0.7	7-5	14	13-5	6.2
16	6 33-8	6 34-8	6 15-8	1.5	0.7	7.5	34	13-5	6-0		16	6 49-0	6 50-1	6 304	1-6	0.7	74	35	13-4	6.2
17	6 34-3	6 35-3	16-3	1.7	0.8	7.7	34	13-7	6-1		17	6 49-3	6 50-4	6 30-6	1.7	0-8	7.7	3-5	13-7	6.3
18	6 34-5	6 35-6	6 16-5	1-8	0.8	7-8	34	13-6	6-1		18	6 49-5	6 50-6	6 30-8	1-6	0-8	7-8	36	13-8	6.3
19	6 34-8	6 35-8	6 16-8	1.9	0-8	7-9	35	13-9	6-1		19	6 49-8	6 50-9	6 31-1	1-9	0.9	7-9	34	13-9	6-4
20	6 35-0	6 36-1	6 17-0	2.0	0-9	8-0	3-5	14-0	6-2		20	6 50-0	6 51·1	6 31-3	2-0	0-9	8-0	3.7	14-0	64
21	6 35-3	6 36-3	6 17-2	2-1	0.9	8-1	3-6	14-1	6-2		21	6 50-3	6 51-4	6 31-6	2-1	1-0	8-1	3.7	14-1	65
22	6 35-5	6 36-6	6 17-5	2.2	1.0	8-2	3-6	14-2	6-3	1	22	6 50-5	6 51-6	6 31-8	24	1-0	14	3-6	34-2	64
23	6 35-8	6 36-8	6 18-0	2.4	1.0	14	3.7	14-4	64		24	6 51-0	6 52-1	6 32-3	2-4	1.1	84	34	34-4	66
25	4 34 3	4 97 9	6 10 0								25	4 51.3	4 5 3 4	4 12.5	1.5	1.1		3.0	34-5	66
25	6 36-5	6 37-6	6 18-2	2.4	1.1	84	3-8	14-6	64		26	6 51-5	6 52-6	6 328	2-6	1.2	84	34	14-6	6-7
27	6 36-8	6 37-8	6 18-7	2.7	1.2	8-7	3-8	14-7	6-5		27	6 51-8	6 52-9	6 33-0	2-7	1-2	8-7	40	14-7	6-7
28	6 37-0	6 38-1	6 18-9	2-8	1.2	84	34	14-8	6-5		28	6 52-0	6 53-1	6 33-2	24	1.3		40	34-8	6-8
29	6 37-3	6 38-3	6 19-2	2.9	1-3	8-9	34	14-9	6-6		29	6 52-3	6 53-4	6 33-5	2.9	1-3	8-7	4-1	34-9	0-0
30	6 37-5	6 38-6	6 19-4	3-0	1.3	9-0	4-0	15-0	6-6		30	6 52-5	6 53-6	6 33-7	3-0	14	9-0	4-1	15-0	69
31	6 37-8	6 38-8	6 19-6	2.1	14	9-1	4-0	15-1	6.7		32	6 526	6 54-1	6 34.2	1.2	1.5	9.2	4.2	15-2	7-0
32	6 38-0	6 39-1	6 20.1	3.3	1.5	9-3	4-1	15-2	6-8		33	6 53-3	6 54-4	6 344	3.5	1.5	9.5	4.3	15-3	7-0
34	6 38-5	6 39-6	6 20-3	3.4	1.5	9-4	4-2	15-4	6-8		34	6 53-5	6 54-6	6 34-7	3-4	1-6	94	4-3	15-4	7-1
35	6 38-8	6 39-8	6 20-6	3.5	1.5	9-5	4-2	15-5	6-8		35	6 53-8	6 54-9	6 34-9	3-5	1-6	9-5	44	15-5	7-1
36	6 39-0	6 40-1	6 20-8	3.6	1.6	9-6	4-2	15-6	69		36	6 54-0	6 55-1	6 35-1	3-6	1-7	**	44	15-6	7-2
37	6 39-3	6 40-3	6 21.1	3.7	1.6	9-7	4.3	15-7	69		37	6 54-3	6 55-4	6 354	2.7	1.7	9-7	44	15-7	7.2
38	6 39-5	6 40-6	6 21-3	3.4	1.7	1.	4-3	15-6	70		30	6 54-8		6 354	3.4	1-8		45	15-9	7.3
37	0 39-0	0.000	0 21.5		1.1						40		15	4 141		1.0	10-0	44	16-0	7.3
40	6 40-0	6 41-1	6 21-8	4-0	1.8	10-0	4-4	18-0	7-1		41	6 55-3	6 56-4	6 36-3	4-1	1.9	10-1	4-6	14-1	74
42	6 40.5	6 41-6	6 22-3	4-2	1.9	10-2	4.5	16-2	7-2		42	6 55-5	6 56-6	6 366	4-2	1-9	10-2	4.7	36-2	74
43	6 40-8	6 41-8	6 22-5	4-3	1.9	10-5	4-5	16-3	7-2		43	6 55-8	6 56-9	6 36-8	4-3	2-0	10-3	4.7	14-3	75
44	6 41-0	6 42-1	6 22-7	4-4	14	10-4	4-6	16-4	7-2		44	6 56-0	6 57-1	6 37-0	"	20	10-4	4-8	16-4	13
45	6 41-3	6 42-3	6 23-0	4-5	2-0	10-5	4-6	16-5	7-3		45	6 56-3	6 57-4	6 37-3	4-5	2-1	10-5	4-8	14-5	76
46	6 41-5	6 42-6	6 23-2	4-6	2-0	10-6	4-7	16-6	7-3		40	6 56-5	6 57-6	6 37-5		2.1	10-6	47	14-0	7.7
47	6 41-8	6 42-8	6 23-4	4-7	2.1	10-7	4-0	36-7	74		48	6 57-0	6 58-1	6 380	44	2.2	10-8	50	24-8	7.7
49	6 42-3		6 23-9	4.9	2.2	10-9	4-8	16-9	75		49	6 57-3	6 58-4	6 38-2	4.9	2-2	10-9	5-0	36-9	7.7
50	6 42.5	6 434	6 24-2	3-0	2.2	11-0	4-9	17-0	75		50	6 57-5	6 58-6	6 38-5	5-0	2-3	11-0	50	17-0	7-8
51	6 42-8	6 43-9	6 24-4	5-1	2.3	11-1	49	17-1	7-6		51	6 57-8	6 58-9	6 38-7	5-1	2-3	11-1	5.1	17-1	7-8
52	6 43-0	6 44-1	6 24-6	5-2	2-3	11-2	4-9	17-2	7-6		52	6 58-0	6 59-1	6 39-0	5-2	24	11-2	5-1	17-2	74
53	6 43-3	6 44-4	6 24-9	5.3	2-3	11-5	50	17-3	76		53	6 58-3	6 594	6 39-2	12	24	11-4	5.2	17-5	8-0
54	6 43-5	0 44-0	6 25-1	1 3.4	24	11-4	50	1.4	14		1.	0 303	0 570	1 1 1 1 1						8.0
55	6 43-8	6 44-9	6 25-4	5-5	24	11-5	5.1	17-5	7-7		35	6 58-8	7 001	6 39-7	5-5	26	11-5	5.3	17-6	8-1
57	6 44-0	6 45-4	6 25-8	5-7	2.5	11-7	5.2	17-7	7-8		57	6 59-3	7 00-4	6 40-2	5-7	2-6	11-7	54	17-7	8-1
58	6 44-5	6 45-6	6 26-1	5-6	2-6	11-8	5-2	17-8	74		58	6 59-5	7 00-6	6 40-4	54	2-7	11-6	54	17-8	8-2
59	6 44-8	6 45-9	6 26-3	5-9	2-6	11-9	5-3	17-9	74	1	59	6 59-8	7 00-9	6 40-6	5-9	2-7	n	55	17-9	8-2
60	6 45-0	6 46-1	6 26-6	6-0	2.7	12-0	5-3	18-0	80		60	7 00-0	7 01-1	6 40-9	6-0	2-8	12-0	5-5	38-0	8-3

Figura 6.15: Tábua de Acréscimos e Correções do Almanaque Náutico

6.6 Como Traçar a Linha de Posição Astronômica

Nos capítulos anteriores aprendemos a obter a altura de um astro e a resolver o triângulo de posição da Navegação Astronômica decorrente dessa observação. Isso nos conduziu a uma linha de posição (LDP) denominada reta de altura do Astro. O propósito deste capítulo é explicar um pouco mais sobre essa LDP, mostrando que, na verdade, a observação de um astro em uma posição qualquer determina uma circunferência de igual altura (ou circunferência de posição), em torno do ponto subastral (PSA) ou ponto subestelar (posição geográfica do astro (GP), no instante da observação).

O conceito de linha de posição astronômica ou reta de altura é fundamental para que se saiba realmente o que se está fazendo, ao observar um astro, calcular os elementos determinativos da reta de altura e traçá-la na carta náutica⁴ ou folha de plotagem.⁵

6.6.1 Circunferência de posição - uma perspectiva geométrica

Imaginemos um mastro vertical perpendicular a uma superfície plana e nivelada (Figura 6.16), e que um fio foi esticado do seu tope até a superfície abaixo, de modo que o ângulo formado pelo fio e a superfície seja 30°. Se o fio for girado em torno da base do mastro, a figura descrita será uma circunferência e, de qualquer ponto desta, o ângulo entre o tope do mastro e a superfície será de 30°, como podemos observar na figura.



Figura 6.16: Circunferência de igual altura em torno de um mastro

A título de ilustração, imaginemos que um observador se posicione próximo do mastro vertical, portando um sextante, e busque um ponto onde o ângulo vertical entre

⁴Carta náutica é uma representação da superfície terrestre sobre um plano, mas que foi especialmente traçada para ser usada em navegação ou outra atividade técnica ou científica, servindo não só para ser examinada, mas, principalmente, para que se trabalhe sobre ela na resolução de problemas gráficos, onde os principais elementos serão ângulos e distâncias, ou na determinação da posição através das coordenadas geográficas (Latitude e Longitude).

⁵Folhas de plotagens são modelos criados específicamente para se traçar linhas de posicão obtidas na navegação.

o tope e a base do mastro seja 30°. Se for medida a distância deste ponto ao pé do mastro e traçada em torno do mastro uma circunferência tendo essa distância como raio, de qualquer ponto de tal circunferência o ângulo vertical entre o tope e a base do referido mastro será sempre de 30°. Assim, ter-se-á traçado em torno do mastro a circunferência de igual altura de 30°, mostrada na Figura 6.16.

Suponhamos agora, que o tope do mastro foi estendido até uma distância infinita da base e que existe um astro no tope do mastro. Os raios de luz provenientes do astro, situado a uma distância infinita da superfície, serão praticamente paralelos uns aos outros, Figura 6.17. Como a superfície abaixo é a superfície da Terra, aproximadamente esférica, as medidas dos ângulos verticais de incidência dos raios são feitas em relação a um plano tangente à superfície da esfera terrestre, isto é, horizonte visual.



Figura 6.17: Circunferência de igual altura - na superfície da Terra

Dessa forma, o ângulo vertical varia de 90°, na base do mastro (ponto subastral, ponto subestelar ou posição geográfica do astro), até 00°(zero), em todos os pontos da superfície da esfera terrestre situados a 90° da base. O ponto subastral (PSA) representa a projeção do astro sobre a superfície da esfera terrestre e pode ser localizado na superfície da Terra por suas coordenadas geográficas, que a Latitude coincide com a Declinação do astro e a Longitude com o Ângulo no Polo em Greenwich do astro, no instante da observação. Como se sabe, o Ângulo no Polo em Greenwich do astro (t_1G) é igual ao Ângulo Horário em Greenwich (*AHG* ou tG) com o astro a Oeste e igual a 360° – *AHG*, com o astro a Leste.

Assim, a circunferência de igual altura é uma circunferência na superfície da Terra, centrada na posição geográfica do astro, isto é, no ponto subastral, de onde se observa o astro sob a mesma altura. Como o astro é considerado estar a uma distância infinita da Terra, sendo seus raios luminosos paralelos entre si, o ângulo vertical medido na superfície da Terra é igual ao ângulo medido no centro da Terra. Este ângulo é a altura verdadeira (a) do astro, isto é, sua distância angular acima do horizonte verdadeiro, conforme indicado na Figura 6.17.

A distância angular do horizonte verdadeiro ao Zênite de um determinado local é sempre 90°. A distância angular do horizonte verdadeiro ao ponto subastral (posição geográfica do astro) é igual a altura verdadeira (a) do astro, como pode ser verificado na Figura 6.17. O seu complemento, isto é, 90° – a, ou seja, a distância zenital (z) do astro, é o raio da circunferência de igual altura. Desta forma, ao observarmos um astro com o sextante num determinado instante, obtendo, após as correções, sua altura verdadeira (a), estamos, na realidade, definindo uma linha de posição (LPD) constituída por uma circunferência de igual altura, com centro na posição geográfica do astro (ponto subastral) e raio igual à distância zenital do astro ($z = 90^\circ - a$) naquele instante.

A distância zenital (z) é medida ao longo de um círculo máximo (o círculo máximo da esfera terrestre entre a posição do observador e o ponto subastral, isto é, a projeção na superfície da Terra do vertical do astro). Então, o raio da circunferência de igual altura pode ser expresso em milhas náuticas, sendo 1' de arco igual a 1 milha.

Por conseguinte, no exemplo anterior, $a = 30^{\circ}$, $z = 90^{\circ} - a = 90^{\circ} - 30^{\circ} = 60^{\circ}$. Assim, $z = 60 \ge 60$ milhas náuticas. Daí, quando observamos um astro na altura verdadeira de 30°, estamos, na realidade, definindo uma linha de posição (LDP) constituída por uma circunferência de igual altura centrada na posição geográfica do astro (ponto subastral) e de raio igual a 60° ou 3.600 milhas náuticas.

Uma vez que conhecemos as coordenadas da posição geográfica do astro no instante da observação (*AHG* e *Dec*), obtidas por meio do Almanaque Náutico, poderíamos plotar o ponto subastral em um globo terrestre e traçar, com um compasso de pontas curvas, a circunferência de igual altura, com centro no ponto subastral e raio igual a distância zenital verdadeira do astro, conforme mostrado na Figura 6.18. Esta circunferência de igual altura seria sua linha de posição astronômica, representando o lugar geométrico dos pontos da superfície da Terra sobre o qual estaria localizada sua posição.



Figura 6.18: Circunferência de igual altura (LDP astronômica)

Na Figura 6.18 é apresentada a circunferência de posição traçada com o ponto subastral de um astro, em um determinado instante, localizado na Latitude 40°N e Longitude de 050°W e raio de 20° (1.200 milhas). Neste instante, todos os observadores situados sobre a circunferência traçada mediriam a altura de 70° para o astro visado $(a = 90^{\circ} - z = 90^{\circ} - 20^{\circ} = 70^{\circ})$. Todos os observadores que se acham no interior da citada circunferência medem, no momento considerado, alturas maiores que 70°; um observador localizado exatamente no ponto subastral (Figura 6.18, ponto "a") tem o astro no Zênite e registra altura de 90°. Os observadores localizados fora da circunferência, medem alturas menores que 70° e os que se acham sobre uma circunferência equidistante de 90° do ponto subastral, observam uma altura de 0° (astro no horizonte).

Observando dois astros e traçando as circunferências de alturas iguais em torno dos respectivos ponto subastrais, as duas circunferências vão, normalmente, cruzar-se em dois pontos, estando a posição do observador em uma das interseções, provavelmente a mais próxima da posição estimada do navio no instante da observação, como mostrado na Figura 6.19. Se os dois pontos de interseção estiverem tão próximos que puderem causar confusão ou ambiguidade na determinação da posição astronômica, a dúvida poderia ser resolvida pela observação de um terceiro astro e o traçado de uma terceira circunferência de altura iguais.

Apesar de o método acima descrito, isto é, a solução geométrica do problema, ser de fácil compreensão, não é prático para uso a bordo, pois, para obter a posição astronômica com a precisão exigida seria necessário um globo terrestre de dimensões muito grandes.



Figura 6.19: Posição astronômica - Interseção de duas circunferências de alturas iguais

Suponhamos que obtivéssemos as alturas $a_1 = 30^{\circ}$ e $a_2 = 40^{\circ}$ para dois astros, isso resultaria em $z_1 = 60^{\circ}$ e $z_2 = 50^{\circ}$ respectivamente, e ainda em raios $z_1=3.600$ milhas e $z_2=3.000$ milhas. Esses valores, para serem traçados com um erro menor que 1 milha, resultaria em dispor de um globo com diâmetro muito grande, incompatível com o espaço físico de bordo. Por outro lado, se escolhessemos astros com elevadas alturas; $a_1 = 87^{\circ}$ e $a_2 = 85^{\circ}$, obteríamos $z_1=180$ milhas e $z_2=300$ milhas, o que seria uma distância razoável para ser utilizada como raio das circunferências de posição em cartas náuticas de pequena escala. Entretanto, normalmente não se observam astros com alturas maiores que 65° ou 70°, pela dificuldade de definir claramente o vertical do astro com o sextante.

Por outro lado, a solução analítica, que consiste na resolução de um sistema de duas equações com duas incógnitas (Latitude e Longitude do observador), sendo longa e complicada, também não era utilizada na prática corrente da navegação astronômica até a introdução dos computadores e calculadoras. Atualmente, mesmo dispondo destes auxílios, em geral, adota-se para cálculo das retas de altura e determinação da posição astronômica, uma combinação da solução analítica com uma solução gráfica sobre a carta náutica ou folha de plotagem, conforme mostrado a seguir.

6.6.2 Circunferência de posição - representação em carta náutica

Segundo MIGUENS (1999), as circunferências de posição ou circunferências de alturas iguais podem assumir diversos lugares geométrico quando representadas nas cartas náuticas de Mercator⁶, Figura 6.20. Poderão ser obtidas circunferências, elipses, pará-

⁶A projeção de Mercator é um tipo de projeção cilíndrica do globo terrestre. Nessa projeção, os meridianos são planificados na forma de linhas retas paralelas verticais que são horizontalmente equidistantes, ao passo que os paralelos são planificados na forma de linhas retas paralelas horizontais, de modo que a distância vertical entre dois paralelos sucessivos é tanto menor quanto mais próximos esses paralelos estiverem da linha do equador.

bolas e outras curvas conforme a posição do polo terrestre em relação à circunferência de posição. Devido a representação complexa da curva de alturas iguais na carta náutica de Mercator, já foi demonstrado em trabalhos mais específicos a possibilidade de substituílas, em um pequeno trecho, por um arco de circunferência com o mesmo raio de curvatura que a circunferência de altura, no referido trecho (Circunferência Osculatriz) e ainda, esta circunferência pode ser substituída por uma linha reta, perpendicular ao raio no ponto de tangência, que estará próximo da posição estimada do observador, Figura 6.21.



Figura 6.20: Circunferência de alturas iguais traçada em uma carta de Mercator

Esta reta tangente, nas proximidades da posição estimada, é denominada reta de altura e representa o lugar geométrico das posições do navio, quando se efetua a observação da altura de um astro, em um determinado instante.



Figura 6.21: Esquerda-circunferência de altura aproximando para circunferência osculatriz Direita-circunferência osculatriz aproximando para a reta tangente

Orientação da Reta de Altura

O triângulo de posição ou triângulo esférico de posição, como já descrevemos, é composto dos seguintes elementos na Esfera Celeste:

 - Vértices (Polo Elevado Celeste - P
n ou Ps; Astro observado - M e Zênite da posição estimada do observador -
 ${\cal Z})$

- Lados (Distância polar do astro -
 p;Distância zenital do astro - $z\,$ e
 Colatitude - c)

- Ângulos (Ângulo no Polo - t_1 ; Ângulo no Zênite - Z e Ângulo paralático - Ap)

Quando se projeta o triângulo de posição da Esfera Celeste para a Esfera Terrestre (Figura 6.22), seus vértices tornam-se, então:

- Polo elevado terrestre (Pn ou Ps)

- Posição estimada (ou assumida) do observador (AP)

- Ponto subastral (PSA) ou posição geográfica do astro observado (GP)



Figura 6.22: Triângulo de Posição projetado na Esfera Terrestre

Também já foi apresentado que, para resolver o triângulo de posição, é necessário conhecer 2 lados e o ângulo formado entre eles. Ademais, conforme mencionado, resolvese o triângulo assumindo-se uma posição (geralmente a posição estimada do observador no instante de medição da altura do astro). Assim, tornam-se conhecidos os seguintes elementos do triângulo de posição:

- Colatitude: $c = 90^{\circ} \varphi_e$, onde φ_e representa a Latitude estimada;
- Distância Polar do Astro: $p=90^{\rm o}\pm Dec*;$ e
- Ângulo no Polo do Astro: $t_1(W) = AHL*$ e $t_1(E) = 360^\circ AHL*$

Desta forma, conhecem-se 2 lados (colatitude e distância polar) e o ângulo formado entre eles (Ângulo no Polo). Pode-se, então, calcular os 2 outros elementos do triângulo que nos interessam:

- Ângulo no Zênite (Z)
- Distância Zenital (z)

Com estes elementos, obtêm-se o Azimute Verdadeiro (Az) do astro (a partir do Ângulo no Zênite) e a altura calculada (a_e) do astro (a partir da distância zenital).

A Figura 6.23 mostra, no lado esquerdo, o triângulo de posição projetado na Esfera Terrestre, com a circunferência de alturas iguais traçada na superfície da Terra e, no seu lado direito, a representação da curva de posição (curva de alturas) CC' na carta de Mercator.



Figura 6.23: Circunferência de Posição na Esfera Terrestre e na Carta de Mercator

Sendo a reta RP uma tangente à circunferência de alturas iguais, nas proximidades da posição estimada, ela será normal ao raio da circunferência no ponto de tangência (distância zenital), que se orienta segundo o Azimute Verdadeiro (Az) do astro, no instante da observação, conforme a figura da esquerda. Como a projeção de Mercator é conforme, isto é, um ângulo na superfície da Terra é igual à sua representação na carta, resulta que a reta de altura RP será normal à projeção do vertical do astro na carta de Mercator, o que equivale a afirmar que a reta de altura é perpendicular ao Azimute Verdadeiro (Az)do astro, no instante da observação.

Então, da posição assumida (AP) plotada na carta, pode-se traçar uma linha na direção do Azimute Verdadeiro (Az) do astro no momento da observação, e afirmar que esta linha representa um segmento do raio da circunferência de alturas iguais correspondente ao astro observado e que, portanto, a reta de altura será perpendicular a ela (Figura 6.24).



Figura 6.24: Traçado da Reta de Altura

Elementos determinativos da Reta de Altura. Ponto Marcq Saint-Hilaire -Método do Vertical Estimado

Na subseção anterior verificamos que dentro de certos parâmetros a curva de alturas iguais pode ser substituída pela reta de altura (ou reta de posição) que é tangente á curva e perpendicular ao Azimute Verdadeiro do astro no instante da observação.

Conceituaremos como ponto determinativo ao ponto pertencente a uma reta de altura e utilizado para o seu traçado na carta náutica, especificamente estudaremos o ponto determinativo Marcq Saint-Hilaire.⁷

Apresentamos anteriormente que o resultado da solução do triângulo de posição, considerando uma posição estimada no instante da observação, é o valor do Azimute Verdadeiro (Az) e a altura calculada (a_e) do astro. Dessa maneira, inicia-se de uma posição estimada (ponto mais próximo que se dispõe da verdadeira posição do navio) para se obter o ponto determinativo, pelo qual deve ser traçada a reta de altura na carta náutica.

Por outro lado, há uma diferença entre a altura medida com o sextante no momento da observação e a altura calculada (a_e) , haja vista que o observador, no momento da observação, não está exatamente na posição assumida. Sendo assim, a reta de altura não passa exatamente na posição assumida (AP).

Se a altura verdadeira (a) do astro é maior que a altura calculada (a_e) , o raio da circunferência de igual altura, ou seja, a distância zenital verdadeira ($z = 90^{\circ} - a$), será menor que o raio da circunferência de igual altura correspondente à altura calculada $(z_e = 90^{\circ} - a_e)$ e a reta de altura estará, realmente, mais próxima do ponto subastral (GP

⁷Em 1875, o Comandante Marcq Saint-Hilaire, na França, introduziu o conceito de circunferências de alturas iguais, no qual é baseado o método das alturas, que, por esta razão, é denominado método Marcq Saint-Hilaire. O método das alturas utiliza, como ponto determinativo da linha de posição (denominada reta de altura), um ponto marcado sobre o azimute do astro, traçado a partir da posição estimada (ou assumida), a uma distância igual à diferença de alturas entre a altura calculada e a altura observada do astro.

do astro), isto é, estará na direção do GP, na direção do Azimute Verdadeiro do astro, conforme mostrado na Figura 6.25. Por outro lado, se a altura verdadeira (a) do astro é menor que a altura calculada (a_e) , ocorrerá o oposto, isto é, o raio da circunferência de igual altura correspondente à altura verdadeira $(z = 90^{\circ} - a)$ será maior que o raio da circunferência de igual altura correspondente à altura calculada $(z_e = 90^{\circ} - a)$ será maior que o raio da circunferência de igual altura correspondente à altura calculada $(z_e = 90^{\circ} - a_e)$ e a nossa reta de altura estará, realmente, mais afastada do GP do astro que a posição assumida (AP), isto é, estará na direção oposta ao GP, como mostra ainda a Figura 6.25.



Figura 6.25: Diferença de Alturas

Conforme apresentado na Figura 6.25 a diferença entre a posição assumida (AP) e o ponto onde passa a reta de altura é:

$$\Delta a = z_e - z$$
$$\Delta a = (90^\circ - a_e) - (90^\circ - a)$$
$$\Delta a = a - a_e$$

Então, podemos obter o ponto determinativo da reta de altura da seguinte maneira:

- plotar na carta a posição assumida (AP);
- a partir da posição assumida (AP), traçar o Azimute Verdadeiro (Az) do astro, obtido do Ângulo no Zênite (Z), determinado quando se resolve o triângulo de posição;
- calcular $\Delta a = a a_e$. Sendo *a* a altura verdadeira do astro (obtida da altura instrumental, medida com o sextante) e a_e a altura calculada (obtida da solução do triângulo de posição);

- sobre o Azimute Verdadeiro do astro traçado na carta, marcar uma distância igual à diferença de alturas (Δa) na direção do Azimute, se a > a_e; ou na direção oposta, se a < a_e;
- o ponto assim obtido é o ponto determinativo da reta de altura; e
- passando por este ponto, traçar uma perpendicular ao Azimute Verdadeiro do astro.
 Esta será, então, a nossa reta de altura.

O Azimute Verdadeiro (A_z) do astro e a diferença de alturas $(\Delta a = a - a_e)$ são denominados elementos determinativos da reta de altura.

O ponto determinativo obtido desta maneira é denominado Ponto Marcq Saint-Hilaire e o método descrito para a sua obtenção recebe o nome de "Método do Vertical Estimado".

Dessa maneira, ao se observar o astro, obtém-se a altura instrumental (a_i) e a hora de observação. Em seguida, esta altura é transformada em altura verdadeira (a) e o triângulo de posição é resolvido (para a hora da observação e para a posição estimada, ou assumida), determinando-se o Azimute Verdadeiro (A_z) e a altura calculada (a_e) do astro. Podem, então, ser obtidos os elementos deteminativos da reta de altura, $\Delta a = a - a_e$ e A_z . O ponto determinativo é plotado na carta náutica, marcando-se, a partir da posição assumida (AP), a diferença de alturas (Δa) na direção do Azimute Verdadeiro do astro, se $a > a_e$, Figura 6.26 - esquerda; ou na sua recíproca, se $a < a_e$, Figura 6.26 - direita. Traça-se, então, a reta de altura, na perpendicular ao Azimute Verdadeiro.

Convém lembrar que a linha de posição (reta de altura), individualmente, não é capaz de fornecer a posição do navio. Para tal, são combinadas três ou mais LDP e obtido o seu ponto de interseção.



Figura 6.26: Ponto Determinativo da Reta de Altura e Traçado da LDP

6.7 Resolvendo o Triângulo de Posição pela Tábua Radler

O método das alturas ou método Marcq Saint-Hilaire, como já vimos anteriormente, utiliza, como ponto determinativo da linha de posição (denominada reta de altura), um ponto marcado sobre o azimute do astro, traçado a partir da posição estimada, a uma distância igual a diferença de alturas entre a altura calculada e a altura observada do astro. A partir dai, foram desenvolvidos vários métodos para solução do triângulo de posição, para uso com este método de obtenção do ponto determinativo da reta de altura.

Alguns desses métodos, por conveniência trigonométrica, dividiam o triângulo de posição em dois triângulos esféricos retângulos, baixando uma perpendicular ao lado oposto, de um dos três vértices do triângulo. Entre os primeiros criadores desses métodos destaca-se o brasileiro, Comandante Radler de Aquino.

Radler de Aquino, numa tentativa de simplificar as soluções do triângulo de posição, baixou uma perpendicular do astro para o meridiano celeste, dividindo o triângulo esférico de posição em dois triângulos retângulos e permitindo consolidar em um só volume as soluções para todas as combinações possíveis de Latitude, Declinação e Ângulo no Polo.

Publicadas inicialmente com o título de Tábuas de Altura e Azimute, as Tábuas Radler receberam, posteriormente, o título de Tábuas Náuticas e Aeronáuticas. Sua primeira edição foi publicada no Rio de Janeiro, em 1903, e na Inglaterra, em 1912. Em 1927 foi publicada uma edição norte-americana e, a partir dai, foi adotada na U.S. Naval Academy de Annapolis e na U.S.Navy. Diversas outras edições foram publicadas em vários países fazendo das Tábuas Radler uma ferramenta amplamente difundida aos navegadores astronômicos de todo o mundo. Posterioremente foram criadas uma variedade de outras tábuas de observação reunidas em uma só publicaçao denominada Almanaque Náutico. O primeiro Almanaque Náutico inglês e americano data de 1958 e o primeiro Almanaque Náutico editado no Brasil data de 1944. MIGUENS (1999)

6.7.1 Tábuas Radler - Trigonometria esférica e instruções de uso

Considere o triângulo esférico PAZ da Figura 6.27. Se traçarmos um círculo máximo passando pelo vértice A que seja perpendicular ao meridiano PZ do observador, obteremos dois triângulos esféricos retângulos PAM e ZAM.



Figura 6.27: Trigonometria Esférica da Tábua Radler

Consideremos como elementos conhecidos do triângulo PAM o lado $PA = 90^{\circ} - Dec$ e o Ângulo no Polo (t_1) . Dessa forma, podemos determinar todos os outros elementos do triângulo porém, vamos nos ater apenas aos lados de interesse $a \in b$, que são obtidos por meio das relações abaixo, apresentadas nos livros didáticos de Navegação Astronômica.

$$\operatorname{sen} a = \operatorname{sen} t_1. \ \cos(Dec) \tag{6.6}$$

$$\cot g b = \cos t_1. \ \cot g(Dec) \tag{6.7}$$

6.7.2 Dedução da Fórmula 6.6

Consideraremos o triângulo retângulo PAM com ângulos e vértices P, $A \in M$ e lados opostos, respectivamente, a, PM e (90° – Dec), sendo $M = 90^{\circ}$ e $P = t_1$.

Aplicando a Lei dos Senos aos ângulos M
ePe seus respectivos ângulos opostos, Fórmula 4.3, ter
emos:

$$\frac{\operatorname{sen} P}{\operatorname{sen} a} = \frac{\operatorname{sen} M}{\operatorname{sen}(90^{\circ} - Dec)}$$

Como sen $M = \text{sen } 90^{\circ} = 1 \text{ e } P = t_1$, temos

$$\frac{\operatorname{sen} t_1}{\operatorname{sen} a} = \frac{1}{\operatorname{sen}(90^\circ - Dec)}$$

Considerando ainda que $sen(90^{\circ} - Dec) = cos(Dec)$, resulta em

$$\frac{\operatorname{sen} t_1}{\operatorname{sen} a} = \frac{1}{\cos(Dec)}$$

E, finalmente,

$$\operatorname{sen} a = \operatorname{sen} t_1. \, \cos(Dec)$$

6.7.3 Dedução da Fórmula 6.7

Consideraremos ainda o mesmo triângulo da demonstração anterior e, aplicando duas vezes a Lei dos cossenos, Fórmula 4.1, teremos:

$$\cos(90^{\circ} - Dec) = \cos a. \cos(PM) + \sin a. \sin(PM). \cos M$$

е

$$\cos a = \cos(90^\circ - Dec) \cdot \cos(PM) + \sin(90^\circ - Dec) \cdot \sin(PM) \cdot \cos P$$

Fazendo $P = t_1$ e substituindo $\cos a$ obtido da segunda expressão na primeira, teremos

$$\cos(90^{\circ} - Dec) = [\cos(90^{\circ} - Dec).\cos(PM) + \sin(90^{\circ} - Dec).\sin(PM).\cos t_1].\cos(PM) + \\ \operatorname{sen} a.\sin(PM).\cos M$$
$$\cos(90^{\circ} - Dec) = \cos(90^{\circ} - Dec).\cos^2(PM) + \sin(90^{\circ} - Dec).\sin(PM).\cos(PM).\cos t_1 + \\ \operatorname{sen} a.\sin(PM).\cos M$$

O que equivale a,

$$\cos(90^{\circ} - Dec) - \cos(90^{\circ} - Dec) \cdot \cos^{2}(PM) = \sin(90^{\circ} - Dec) \cdot \sin(PM) \cdot \cos(PM) \cdot \cos t_{1} + \\ \operatorname{sen} a \cdot \operatorname{sen}(PM) \cdot \cos M \\ \cos(90^{\circ} - Dec)[1 - \cos^{2}(PM)] = \operatorname{sen}(90^{\circ} - Dec) \cdot \operatorname{sen}(PM) \cdot \cos(PM) \cdot \cos t_{1} + \\ \operatorname{sen} a \cdot \operatorname{sen}(PM) \cdot \cos M \\ \cos(90^{\circ} - Dec)[\operatorname{sen}^{2}(PM)] = \operatorname{sen}(90^{\circ} - Dec) \cdot \operatorname{sen}(PM) \cdot \cos(PM) \cdot \cos t_{1} + \\ \operatorname{sen} a \cdot \operatorname{sen}(PM) \cdot \cos M \\ \end{array}$$

Dividindo ambos os membros por sen(PM) temos,

$$\cos(90^{\circ} - Dec)[\sin(PM)] = \sin(90^{\circ} - Dec).\cos(PM).\cos t_1 + \sin a.\cos M$$

Dividindo ambos os membros por $sen(90^{\circ} - Dec)$ obteremos,

$$\cot(90^{\circ} - Dec)[\sin(PM)] = \cos(PM) \cdot \cos t_1 + \frac{\sin a \cdot \cos M}{\sin(90^{\circ} - Dec)}$$

Aplicando a Lei do Senos no triângulo PAM temos,

$$\frac{\operatorname{sen} t_1}{\operatorname{sen} a} = \frac{\operatorname{sen} M}{\operatorname{sen}(90^\circ - Dec)}$$

Substituindo $\frac{\operatorname{sen} a}{\operatorname{sen}(90^{\circ} - Dec)} = \frac{\operatorname{sen} t_1}{\operatorname{sen} M}$ na equação anterior, obteremos

$$\cot(90^{\circ} - Dec)[\sin(PM)] = \cos(PM) \cdot \cos t_1 + \frac{\sin t_1}{\sin M} \cdot \cos M$$

E ainda, fazendo $\operatorname{cotg} M = \frac{\cos M}{\operatorname{sen} M}$ tem-se

$$\cot(90^{\circ} - Dec)[\sin(PM)] = \cos(PM) \cdot \cos t_1 + \sin t_1 \cdot \cot M$$

Utilizando M=90° para o triângulo PAM, e como cot
g $90^{\rm o}=0,$ resulta em

$$\cot g(90^{\circ} - Dec)[\operatorname{sen}(PM)] = \cos(PM) \cdot \cos t_1 + \operatorname{sen} t_1 \cdot 0$$
$$\cot g(90^{\circ} - Dec)[\operatorname{sen}(PM)] = \cos(PM) \cdot \cos t_1$$

Dividindo agora ambos os membros por sen(PM)

$$\cot g(90^{\circ} - Dec) = \cos t_1 \cdot \cot g(PM)$$

Fazendo agora $PM = (90^{\rm o} - b)$ e ${\rm cotg}(PM) = {\rm cotg}(90^{\rm o} - b)$ temos

$$\cot g(90^{\circ} - Dec) = \cos t_1 \cdot \cot g(90^{\circ} - b)$$

E como $\mathrm{cotg}(90^{\mathrm{o}}-Dec)=\mathrm{tg}(Dec)$ e $\mathrm{cotg}(90^{\mathrm{o}}-b)=\mathrm{tg}\,b$ resulta em

$$\operatorname{tg}(Dec) = \cos t_1 \cdot \operatorname{tg} b$$

Logo,

$$\frac{1}{\operatorname{tg}(Dec)} = \frac{1}{\cos t_1 \cdot \operatorname{tg} b}$$

Então

$$\frac{1}{\operatorname{tg}(Dec)} = \left(\frac{1}{\cos t_1}\right) \cdot \left(\frac{1}{\operatorname{tg} b}\right)$$

E ainda,

$$\cot g(Dec) = \frac{\cot g b}{\cos t_1}$$

E, finalmente,

 $\cot g b = \cos t_1. \ \cot g(Dec)$

O parâmetro b foi utilizado apenas para a comodidade de cálculos no triângulo de posição, e se refere à distância do pé da perpendicular M ao equador. O valor de c é determinado por meio de soma ou subtração da latitude (dependendo do triângulo).

Dessa forma, determinam-se os dois elementos do segundo triângulo (a e c) necessários à obtenção dos demais elementos. Deste triângulo, porém, só nos interessam o Ângulo no Zênite (Z), que será o Azimute Quadrantal do astro (A_{qd}) , e o lado ZA= distância zenital (90° - a_e).

As fórmulas que nos fornecerão esses elementos são:

$$\operatorname{sen} a_e = \cos a. \cos c \tag{6.8}$$

$$\cot g A_{adt} = \cot g a. \operatorname{sen} c \tag{6.9}$$

6.7.4 Dedução da Fórmula 6.8

Consideraremos para a dedução o triângulo de posição ZAM, com vértices e ângulos Z, $A \in M$ e lados opostos respectivamente iguais a $a, c \in AZ$. Sendo $M = 90^{\circ} \in Z = A_{qd}$.

Aplicando a Lei dos cossenos (Fórmula 4.1) teremos:

$$\cos(AZ) = \cos a \cdot \cos c + \sin a \cdot \sin c \cdot \cos M$$

Como $M = 90^{\circ}$, $\cos M = \cos 90^{\circ} = 0$ temos,

 $\cos(AZ) = \cos a \cdot \cos c + \sin a \cdot \sin c \cdot \cos 90^{\circ}$

 $\cos(AZ) = \cos a \cdot \cos c + \sin a \cdot \sin c \cdot 0$

$$\cos(AZ) = \cos a \cdot \cos c$$

Sabendo ainda que a distância zenital $AZ = 90^{\circ} - a_e$, resulta em

$$\cos(90^{\circ} - a_e) = \cos a \cdot \cos c$$

Como $\cos(90^{\circ} - a_e) = \operatorname{sen} a_e$, temos finalmente

 $\operatorname{sen} a_e = \cos a \cdot \cos c$

6.7.5 Dedução da Fórmula 6.9

Consideraremos para a demonstração ainda o triângulo ZAM, com vértices e ângulos Z, A e M e lados opostos respectivamente iguais a $a, c \in AZ$. Sendo $M = 90^{\circ} \in Z = A_{qd}$.

Aplicando novamente, por duas vezes, a Lei dos cossenos (Fórmula 4.1) teremos:

 $\cos a = \cos c. \cos(AZ) + \sin c. \sin(AZ). \cos Z, e$

 $\cos(AZ) = \cos a \cdot \cos c + \sin a \cdot \sin c \cdot \cos M$

Fazendo $Z=A_{qd}$ e substituindo $\cos(AZ)$ obtido da segunda expressão na primeira, teremos

$$\cos a = \cos c \cdot [\cos a \cdot \cos c + \sin a \cdot \sin c \cdot \cos M] + \sin c \cdot \sin(AZ) \cdot \cos Z$$
$$\cos a = \cos^2 c \cdot \cos a + \cos c \cdot \sin a \cdot \sin c \cdot \cos M + \sin c \cdot \sin(AZ) \cdot \cos Z$$
$$\cos a - \cos^2 c \cdot \cos a = \cos c \cdot \sin a \cdot \sin c \cdot \cos M + \sin c \cdot \sin(AZ) \cdot \cos Z$$
$$\cos a (1 - \cos^2 c) = \cos c \cdot \sin a \cdot \sin c \cdot \cos M + \sin c \cdot \sin(AZ) \cdot \cos Z$$
$$\cos a \cdot \sin^2 c = \cos c \cdot \sin a \cdot \sin c \cdot \cos M + \sin c \cdot \sin(AZ) \cdot \cos Z$$

Dividindo ambos os membros por senc teremos

$$\cos a. \sin c = \cos c. \sin a. \cos M + \sin(AZ). \cos Z$$

Dividindo ambos os membros por sena resulta em

$$\frac{\cos a. \sin c}{\sin a} = \cos c. \cos M + \frac{\sin(AZ). \cos Z}{\sin a}$$

Como $\cot g a = \frac{\cos a}{\sin a}$, resulta em
 $\cot g a. \sin c = \cos c. \cos M + \frac{\sin(AZ). \cos Z}{\sin a}$

Aplicando a Lei do Senos no triângulo ZAM temos,

$$\frac{\operatorname{sen} Z}{\operatorname{sen} a} = \frac{\operatorname{sen} M}{\operatorname{sen} (AZ)}$$

Substituindo $\frac{\operatorname{sen} (AZ)}{\operatorname{sen} a} = \frac{\operatorname{sen} M}{\operatorname{sen} Z}$ na equação anterior, obteremos
 $\operatorname{cotg} a. \operatorname{sen} c = \cos c. \cos M + \frac{\operatorname{sen} M. \cos Z}{\operatorname{sen} Z}$

E ainda, fazendo $\cot g Z = \frac{\cos Z}{\sin Z}$ tem-se

$$\cot g a. \operatorname{sen} c = \cos c. \cos M + \cot g Z. \operatorname{sen} M$$

Como M=90° para o triângulo ZAM, e ainda $\cos 90^\circ = 0 \ e \sin 90^\circ = 1$

 $\cot g a. \sin c = \cos c. \cos 90^\circ + \cot g Z. \sin 90^\circ$

 $\cot a \cdot \sin c = \cos c \cdot 0 + \cot g Z \cdot 1$

Então, finalmente temos

 $\cot g A_{qd} = \cot g a. \operatorname{sen} c$

A solução do triângulo PAM, conforme explicitado nas Fórmulas 6.6 e 6.7, nos permitirá o cálculo dos valores de a e b por meio da utilização da conveniente Declinação (Dec) e Ângulo no Polo (t_1) .

Após a determinação de b, pode-se calcular o valor de c com a utilização da Latitude. A partir dai, utilizamos os valores de a e c para entrada, na parte inferior das páginas da Tábua Radler, e obtenção dos valores de A_{qd} (Azimute Quadrantal) e a_e (altura do astro). Devemos atentar ao fato de que, de acordo com o triângulo obtido, existem regras para a combinação de b com a Latitude a fim de determinar o valor de c, como também para a transformação do Azimute obtido (Azimute Quadrantal) em Azimute Verdadeiro.

6.8 Exemplo prático

No dia 08/11/93, com o Veleiro de Oceano "Brekelé" no rumo 000° , velocidade 6,0 nós, na posição estimada Latitude 14° 12,0'S e Longitude 030° 03,0' W, são feitas as

seguintes observações no crepúsculo vespertino:

ESTRELA	HR.DOCRONOMETRO	ALT.INSTRUMENTAL
ACHERNAR	$20^h \ 25^m \ 40, 0^s$	$28^{\rm o}~02,6'$
ANTARES	$20h \ 26^m \ 33, 0^s$	$17^{\circ} 27, 5'$
DENEB	$20h \ 27^m \ 37, 0^s$	$29^{\circ} \ 09, 0'$

Sabendo-se que $e_i = +1, 6', Elev = 5, 0m$ e $Ea = +00^h 00^m 22, 0^s$.

Calcular as retas de altura pela Tábua PUB.249 Volume I e determinar a posição astronômica da embarcação.

SOLUÇÃO:

a) O cálculo das retas de altura pela PUB.249 Volume I é muito simples. Entretanto, pode ser ainda mais facilitado pelo uso de um modelo de cálculo igual ao mostrado na Figura 6.28, onde encontramos a solução do problema. Os Elementos determinativos das retas de altura calculadas pela PUB.249 Volume I são:

ESTRELA	Δa	A_z	POS.ASSUMIDA
ACHERNAR	+21, 5'	148^{o}	$Lat 14^{\rm o}S, Long 030^{\rm o}32, 5'W$
ANTARES	+34, 1'	246°	$Lat 14^{\rm o}S, Long 029^{\rm o}45, 8'W$
DENEB	-12, 0'	348^{o}	$Lat 14^{\rm o}S, Long 030^{\rm o}01, 8'W$

b) A plotagem da posição astronômica é mostrada na Figura 6.29 e suas coordenadas geográficas são:

Latitude 14° 14,7'S e Longitude 030° 12,0'W (Hleg = 1828).

c) Os extratos do Almanaque Náutico e da Tábua PUB-249 necessários a resolução do problema encontram-se expostos nas páginas do apêndice.

Observamos que, após a plotagem do ponto, este foi deslocado de 3 milhas para a direção 070°, em virtude da aplicação da correção para a precessão e nutação terrestre ("P e N correction"), fornecida pela Tábua da Figura 9.8 constante do apêndice.

	NAVIO_ VO "BREKELE" DATA.													
	LATITUDE ESTIMADA	1_ 14º 12.0' 5	LONGITUDE	LONGITUDE ESTIMADA. 030° 03.0' W										
	RUMO_ 000°		VELOCIDAD	DE. 6.0 nos										
	DATA	08/11 93	08/11/93	08/41/93										
	ASTRO	ACHERNAR	ANTARES	DENEB										
1	Hieg obs	1826	1827	1828										
2	FUSO	+02 (0)	+ 02 (0)	+ 02 (0)										
3	HCr obs	20-25-40.0	20-26-33.0	20-27-37.0										
4	EA	+00-00-22.0	+ 00-00-220	+00-00-22.0										
5	HMG obs	20-26-02.0	20-26-55.0	20-27-59.0										
6	AHGr(h)	348° 00.9'	348° 00.9'	348° 00.9'										
7	corr (m/s)	06° 31.6'	06° 44.9'	07° 00.9'										
8	AHGI(1/n/s)	354° 32.5'	354° 45.8'	355° 01.8'										
9	LONG. ASSUNIDA	030° 32.5W	029° 45.8'W	030° 01.8W										
10	ANL (IPARGUMENTO)	324°	325	325°										
11	LAT. ASSUNIDA (2ºARG)	14°5	1405	14.5										
	ELEN DA TÁBUA	11-												
13	ALTURA CALCULADA(00)	21° 37'	16° 48'	29° 17'										
14	AZINUTE (Az)	148°	246°	348°										
15	ALTURA INSTRUM.(ei)	28°02.6	17° 27.5'	290 09.0										
16	ERRO INSTRUM, (ei)	+ 1.6	+ 1.6'	+ 1.6'										
17	ALTURA OBSERY. (00)	28° 04.2'	17° 29.1	29° 10.6'										
18	COR. DEP. ELEV:	- 3.9'5m	- 3.95m	- 3.9°5m										
19	ALTURA APARENTE(000)	28° 00.3'	17 25.2'	29° 06.7′										
20	CORREÇÃO (c)	- 1.8'	- 3.1	- 1.7'										
21	CORR. AD	_	-	-										
22	ALTURA VERD (c)	27° 58.5'	17° 22.1'	29° 05.0'										
23	ALTURA CALC.(ee)	21° 37.0'	16° 48.0'	29 17.0'										
24	DIF. (0 - 00)	+ 21.5'	+ 34.1	- 12.0'										
25	AZIMUTE (Az)	1480	246°	3480										
26	PM Corr.	3'/070°	3'/070°	3 /070°										

MODELO DE RETA DE ALTURA PELA PUB-249 (VOLUME I)

Figura 6.28: Modelo de cálculo da reta de altura





Figura 6.29: DHN-0620

7 ATIVIDADES PROPOSTAS

Após a apresentação de diversos conceitos de Geometria Esférica, especificamente da trigonometria esférica, e suas relações com a Navegação Astronômica, apresentamos no capítulo 6 alguns exercícios de fixação, acompanhados de suas respectivas soluções. No capítulo atual, serão propostos alguns exercícios de aplicação, seguidos dos seus tutoriais de solução, a fim de consolidar os conteúdos estudados anteriormente.

• EXERCÍCIO 1

Três pontos A, B e C representam as extremidades de um imenso triângulo que cobre totalmente a área de uma grande floresta tropical. É necessário o cálculo da área dessa superfície florestal a fim de dimensionar a aplicação de políticas públicas visando a preservação da floresta (área desmatada, controle de queimadas etc). Sabendo que os lados do triângulo ABC representam arcos de círculos máximos e os ângulos esféricos A, B e C medem respectivamente 60°, 80° e 100°, calcule a área da região florestal utilizando como raio da terra o valor de 6370km.

TUTORIAL: Considere o triângulo esférico ABC e aplique a Relação de Girard para cálculo da área, $S = r^2 (\alpha + \beta + \gamma - \pi)$, apresentada no capítulo 7.

• EXERCÍCIO 2

Um navio, com velocidade de cruzeiro de 18,5 nós, deseja fazer a travessia de Natal, no Brasil ($\varphi = 05^{\circ} 47' S$, $\lambda = 25^{\circ} 12' W$), para Dakar, no Senegal ($\varphi = 14^{\circ} 41' N$, $\lambda = 17^{\circ} 26' W$). Considerando que a empresa responsável pela embarcação deseja relizar a travessia com o menor consumo de combustível possível, determine o tempo previsto para a viagem.

TUTORIAL: Considere que no triângulo esférico cujos vértices são Natal(N), Polo Norte(P) e Dakar(D), o lado Natal-Dakar representará a ortodromia a ser percorrida pelo navio (menor distância possível). Os outros dois lados do triângulo serão $NP = 95^{\circ} 47' e DP = 75^{\circ} 19' e$ o Ângulo no Polo será $P = \Delta \lambda = 17^{\circ}46'$. O lado ND poderá ser obtido pela fórmula do cosseno do lado oposto ao ângulo P, ou seja, a fórmula fundamental $\cos a = \cos b \cos c + \sin b \sin c \cos A$, disposta no capítulo 4.

• EXERCÍCIO 3

Para cada Latitude Sul, o dia mais longo do ano acontece quando a Declinação do Sol é 23° 27' (Solstício Sul). Calcule a duração desse dia para um observador na latitude $\varphi = 38^{\circ} 35' S$.

TUTORIAL: A duração do dia corresponde ao intervalo de tempo do nascer ao pôr do Sol. Nesses instantes o triângulo de posição é retilátero (um lado igual a 90°), pois a altura verdadeira do centro do sol é 0°. O triângulo astronômico terá vértice no Polo Sul, no observador e no centro do Sol. Seus lados serão a colatitude do observador: 90° - 38° 35′ = 51° 25′, a codeclinação: 90° - 23° 27′ = 66° 33′ e o complemento da altura: 90° - 0° = 90°.

Como pretendemos calcular o ângulo horário de vértice do Polo Sul, que nos dará a metade da duração do dia e o lado de 90° (complemento da altura) é oposto ao Ângulo do Polo, aplicaremos a lei dos cossenos de modo a obter o ângulo P. Transformando o valor angular em horas e minutos atentaremos que o valor obtido representará o intervalo de tempo do nascer até o instante da passagem do Sol pelo meridiano superior do observador. Quando o astro cruza o meridiano do observador, o ângulo horário local é 0°. Após esse instante da passagem, até o Sol se pôr, o ângulo horário crescerá de 0° até o ângulo P. Sendo assim, a duração do dia será duas vezes o valor horário obtido. O valor do dia mais longo obtido será 14h e 42 min.



Figura 7.1: Solstício

Solscítio - cada uma das duas datas do ano em que o Sol atinge o maior grau de afastamento angular do equador (declinação), e que são 21 ou 23 de junho (solstício de inverno no hemisfério sul e de verão, no hemisfério norte) e 21 ou 23 de dezembro (solstício de verão no hemisfério sul e de inverno, no hemisfério norte).

8 CONCLUSÃO

Os conteúdos apresentados neste trabalho, tanto os relacionados à Geometria Esférica quanto aqueles referentes à Navegação Astronômica, buscam ampliar conhecimentos das mais diversas categorias de leitores; seja o professor, utilizando para enriquecimento das suas atividades em sala de aula algumas demonstrações e conceitos de Geometria Esférica, de maneira conjugada com conhecimentos aprendidos no Ensino Médio. Ou seja o aluno ou curioso de Navegação Astronômica, que poderá, didática e paulatinamente, construir significado de conceitos fundamentais da Geometria Esférica como também aprender como são utilizadas as principais técnicas de Navegação Astronômica.

De extrema relevância também foi a contextualização história da Geometria Esférica, abordando os principais fatos relacionados ao seu descobrimento. Falou-se da evolução da geometria em tempos pré e pós Euclides, culminando no surgimento dos espaços não-euclidianos em decorrência de uma incessante busca da demonstração do Postulado das Paralelas (V Postulado de Euclides). Os fatos históricos apresentados colaboram não só para um melhor entendimento dos longos caminhos percorridos na evolução do conhecimento como também para promover a discussão sobre qual a geometria mais apropriada a explicar o mundo em que vivemos. Entretanto, citando Henri Poincaré: "Nenhuma geometria é mais correta do que qualquer outra, apenas é mais conveniente".

Haja vista as demonstrações e deduções das principais fórmulas matemáticas empregadas nos livros e manuais de Navegação Astronômica, esse trabalho consegue, de maneira direta e objetiva, mostrar a contribuiçao da Matemática, especificamente da Geometria Esférica, na Navegação, cumprindo assim o seu objetivo principal. Dessa maneira, para os "amantes" e utilizadores das técnicas de Navegação Astronômica, eis a oportunidade de compreender a fundamentação matemática que está por trás das Tábuas e manuais utilizados nessa técnica de navegação.

Por fim, citando COUTINHO (2001) no seu livro Trigonometria Esférica - a Matemática de um Espaço Curvo,

> Quando os astrônomos da antiga Mesopotâmia ergueram os olhos para o céu buscando medir as distâncias angulares entre as estrelas a noção de linha trigonométrica seno surgiu. Com o passar dos séculos e a curiosidade aumentada em relação ao Cosmos, os homens de ciência criaram instrumentos e meios

de medir com maior precisão os ângulos e distâncias astronômicas. Entre esses recursos científicos e instrumentais, aparecem aparelhos como o atual sextante digital e os satélites artificiais. Mesmo com todo esse aparato tecnológico moderno, a Trigonometria Esférica tem um papel relevante e fundamental não só na Astronomia que lhe deu origem, como também em outras áreas avançadas do conhecimento humano.

"A trigonometria veio para medir e orientar o caminho até as estrelas...e ficou para enriquecer partes da matemática menos voltadas para os céus!"

9 APÊNDICE

9.1 De Girard a Euler passando por Legendre

Adrien Marie Legendre (1752 a 1833) foi um notável matemático francês. Dentro de uma tradição que muitos dos seus compatriotas ainda seguem, sua destacada posição científica não o impediu de se interessar pelo ensino elementar. Com efeito, uma de suas obras mais conhecidas é o livro "Élements de Géometrie", publicado pela primeira vez em 1794, traduzido em inglês, alemão, italiano, romeno e até mesmo português. A biblioteca do IMPA (Instituto de Matemática Pura e Aplicada) possui um exemplar da 14^a edição, impresso em Paris, no ano de 1846, treze anos depois da morte do autor. Da geometria de Legendre, interessa-nos para este trabalho a demonstração do Teorema de Euler para poliedros convexos. Foi a primeira demonstração inteligível desse teorema a ser publicada e apreciaremos a elegância e a beleza do raciocínio nela contido, o qual passaremos a expor.

Poincaré (1854-1912) foi o primeiro matemático a compeender que o Teorema de Euler é um teorema de Topologia, e não de geometria. Observou que o número V-A+F é um invariante topológico do poliedro P. Para entendermos esse conceito, precisamos da seguinte definição:

Duas figuras F e G são ditas homeomorfas se existir uma transformação contínua $f: F \to G$ com a inversa $f^{-1}: G \to F$ também contínua. De forma intuitiva, um poliedro, ao imaginá-lo de borracha, que ao ser inflado se transforma em uma esfera é homeomorfo a ela. Por exemplo, o cubo e o tetraedro (poliedros convexos) são homeomorfos à esfera. Se um poliedro é convexo, então ele é homeomorfo à esfera, pois, considerando um ponto O em seu interior e uma esfera de centro neste ponto contendo o poliedro, uma reta que passa pelo ponto O intersecta o poliedro em exatamente dois pontos, A e B, e a esfera em A' e B', respetivamente. Assim, deformando o poliedro de modo que o ponto A seja levado no ponto A' e B seja levado no ponto B' da esfera e considerando todas as retas passando pelo ponto O, podemos transformar o poliedro de modo contínuo em uma esfera com centro no ponto O. Dessa forma, podemos enunciar o Teorema de Euler para poliedros da seguinte maneira.

Teorema 9.1.1 (Teorema de Euler para poliedros). Para todo poliedro homeomorfo à esfera vale a relação V-A+F=2, onde V é o número de vértices, A é o número de arestas e F é o número de faces do poliedro.

Demonstração. A demonstração de Legendre tem como base a fórmula de Girard da soma dos ângulos internos de um triângulo esférico, anterioremente apresentada. Considera também uma superfície esférica com centro no interior do poliedro. As aplicações que se seguirão têm como premissa uma superfície esférica contida no poliedro, contudo, para o poliedro contido no interior da superfície esférica, a demonstração é inteiramente análoga. Também considera-se o poliedro convexo com todas as faces em forma de triângulos. Isto é possível por meio da diagonalização das faces dos polígonos que não sejam triângulos, pois cada diagonal traçada não altara o número de vértices V e aumenta em uma unidade o número de arestas A e faces F. Este acréscimo anula a expressão V-A+F.

Como dito, considera-se uma a superfície esférica E com centro O no interior do poliedro P. Projetando-se radialmente o poliedro P sobre a superfície esférica E, conforme a Figura 9.1, temos que o ponto A' da superfície esférica E é a projeção radial do ponto A do poliedro P.



Figura 9.1: Superfície Esférica E contida no Poliedro P

Dessa maneira, é possível estabelecer uma função que relaciona cada ponto A do poliedro P a um ponto A' da superfície esférica E, pertencentes a um mesmo segmento de reta com extremos em O e A. Podemos então escrever que $f: P \longrightarrow E \ e \ A \longmapsto A'$. E como todo ponto em E possui projeção radial de algum ponto de P, a função f será sobrejetora, por outro lado, f também será injetora pois dois pontos distintos em P possuirão projeção diferentes em E. Sendo assim, a função bijetiva f, possibilita a decomposição da esfera E em F triângulos esféricos, dispostos de maneira idêntica às faces do poliedro P, contendo A lados e V vértices. A figura a seguir apresenta a projeção radial de uma face triangular T do poliedro P em um triângulo eférico t da superfície esférica.



Figura 9.2: Projeção radial de uma face do Poliedro P

Como o poliedro fica decomposto na superfície esférica em F triângulos esféricos, A lados e V vértices. Para cada triângulo t, ilustrado na Figura 9.2, vale a fórmula de Girard (Teorema 3.1.4). Se K_t é a soma dos ângulos internos do triângulo t, então $k_t = \pi + \frac{S_t}{r^2}$, onde S_t é a área de t. E ainda, como possuímos F faces, somando os ângulos internos de todas elas, resultará em

$$\sum K_t = F\pi + \frac{\sum S_t}{r^2}$$

Temos ainda que $\sum k_t = 2\pi V$ já que os ângulos em torno de cada vértice medem 2π .

Ainda, $\sum S_t = 4\pi r^2$ pois a soma de todas as faces triangulares resulta na área total da superfície esférica E.

Então a equação anterior fica:

$$2\pi V = F\pi + \frac{4\pi r^2}{r^2}$$
$$2\pi V = F\pi + 4\pi$$
$$2\pi V - F\pi = 4\pi$$

Dividindo a expressão inteira por π teremos,

$$2V - F = 4$$

Como todo triângulo é formado por 3 lados e cada aresta é lado de exatamente dois triângulos, temos que 2A=3F. Como 2A=F+2F, resulta em F = 2A - 2F que, substituindo na expressão anterior, obteremos:

$$2V - 2A + 2F = 4$$

e finalmente, dividindo toda a expressão por 2, teremos

$$V - A + F = 2$$

9.2 Demonstração de outras relações trigonométricas



Figura 9.3: triângulo retângulo na superfície esférica

Baseadas na figura acima, seguem as demonstrações das relações trigonométricas a seguir, apresentadas no Capítulo 4 e amplamente utilizadas nos livros de navegação astronômica.

$$\operatorname{sen} b = \operatorname{sen} a. \operatorname{sen} B \tag{4.8}$$

$$\operatorname{tg} c = \cos B \cdot \operatorname{tg} a \tag{4.9}$$

$$\operatorname{tg} b = \operatorname{tg} B.\operatorname{sen} c \tag{4.10}$$

$$\cos a = \cot g B. \cot g C \tag{4.11}$$

$$\cos B = \sin C \cdot \cos b \tag{4.12}$$

Considerando a razão anterior $\frac{A'C'}{BC'}$ e multiplicando ambos os termos por OC' teremos: A'C' A'C'.OC' A'C' OC'

$$\frac{A'C'}{BC'} = \frac{A'C'.OC'}{OC'.BC'} = \frac{A'C'}{OC'} \cdot \frac{OC'}{BC'}$$

 $\operatorname{como}\,\operatorname{sen} b = \frac{A'C'}{OC'}, \ \ \operatorname{cossec}\,a = \frac{OC'}{BC'} \ \ e \ \ \operatorname{sen} B = \frac{A'C'}{BC'} \ \ \operatorname{segue}\,\operatorname{que},$

$$\operatorname{sen} B = \operatorname{sen} b. \operatorname{cossec} a$$

logo,

$$\operatorname{sen} b = \operatorname{sen} a. \operatorname{sen} B \tag{4.8}$$

e, por analogia:

$$\operatorname{sen} c = \operatorname{sen} a. \operatorname{sen} C$$

Fazendo ainda a multiplicação de ambos os termos da razão $\frac{A'B'}{BC'}$ por OB teremos:

$$\frac{A'B}{BC'} = \frac{A'B.OB}{OB.BC'} = \frac{A'B}{OB} \cdot \frac{OB}{BC'}$$

 $\operatorname{como}\,\cos B = \frac{A'B}{BC'}, \ \ \operatorname{tg}\,c = \frac{A'B}{OB} \ \ e \ \ \operatorname{cotg}\,a = \frac{OB}{BC'} \ \ \text{segue que},$

$$\cos B = \operatorname{tg} c. \operatorname{cotg} a$$

logo,

$$\operatorname{tg} c = \cos B \cdot \operatorname{tg} a \tag{4.9}$$

e, por analogia:

$$\operatorname{tg} b = \cos C \cdot \operatorname{tg} A$$

Fazendo ainda,

$$\frac{A'C'}{A'B} = \frac{A'C'.OA'}{OA'.A'B} = \frac{A'C'}{OA'} \cdot \frac{OA'}{A'B}$$

como t
g $B=\frac{A'C'}{A'B},~~{\rm tg}\,b=\frac{A'C'}{OA'}~e~~{\rm cossec}\,c=\frac{OA'}{A'B}~~{\rm segue}~{\rm que},$ tg $B={\rm tg}\,b.~{\rm cossec}\,c$ logo,

$$\operatorname{tg} b = \operatorname{tg} B.\operatorname{sen} c \tag{4.10}$$

e também,

$$\operatorname{tg} c = \operatorname{tg} C. \operatorname{sen} b$$

Agora, multiplicando as duas últimas relações, escreve-se: t
gb.tgc = tg B. tg C. sen c. sen b, ou então t
g<math display="inline">B.tg $C = \frac{1}{\cos b. \cos c}$

Lembrando, da (Fórmla 4.7), $\cos a = \cos b \cdot \cos c$, teremos,

$$\operatorname{tg} B.\operatorname{tg} C = \frac{1}{\cos a}$$

$$\cos a = \operatorname{cotg} B.\operatorname{cotg} C \tag{4.11}$$

Multiplicando cruzado a (2ª Fórmula de 4.8) pela (Fórmula 4.9), resulta em: tg $c.\,{\rm sen}\,a.\,{\rm sen}\,C=\cos B.\,tga.\,{\rm sen}\,c,$ ou ainda,

 $\cos B = \frac{\cos a. \cos C}{\cos c}$ Como, dá (Fórmula 4.7), temos $\cos b = \frac{\cos a}{\cos c}$

Assim,

$$\cos B = \sin C \cdot \cos b \tag{4.12}$$

Ou	t Mar S	DL	Abr — Set	ESI	RIG.AS	8 K PL	ANETAS	DEPRESSÃO					
4. 40	Limbo Inf Sup	44 - 44D	Limbo Inf Sup		Con.	a up	Corr. adicional	Rlev du Curr	Elev do	du Corr.			
						-			Prin				
ئىر ق	!	ât	6 · · ·	6.5	ś,	P	993	2.4	8.0	1-0- 1-8			
34	+10-8 .21 5	95	10-6-21-2	10 0	8 - 5-3	V	INDS	2.6	8-6	1-5- 2-2			
9 36	+ 10-9-21-4	10 0	1-10-7 211	10 2	-5'2	Lalan	2Fev	28 10	9.2	20 25			
10 08	+11-0-21-3	101	5+10-0-20-0	10 3	3. 50	28 Mai	15 Jul	3.0 -3.1	98	2.5- 2.8			
10 21	+11-2-21-1	10 2	7 11-0 208	10 4	-4.9	l ő		3.2 3.2	10.2	30-30			
10 34	+ 11-3-21-0	10 4	+11-1-20-7		-4-8	41	+0.2	3-6-33	TI 9	Ver Tabua			
10 47	4-11-4 · 20-9	IL O	8+11-2-30-6	11 2	4.7	S Few	- 26 Fey	38-54	12.6				
11 15	+11-5-20-8	11 2	3 11.3 20.5	11 4	5-4.0		-	40 35	13-3	20- 79			
11 30	+ 11-17 - 20-7	11 3	8+11-4-20-4	12 0		ុកណា	- 21 mai 1	43-17	14-1	22- 8-3			
LI 46	+11-8-14-3	11 5	4 111-6 20.2	12 1	8-43	. <u>°</u>	+0.3	4-5-3-8	14'9 1	24 - 8-6			
12 02	111-9-20-4	12 1	0 +11-7-3÷1	123	-4.2	60	+0-2	39	16-5	26 90			
12 17	+12-0 20-3	12 4	0-02-8-11+0	13 1	4 1	80	14 14-	52 40	17-4	20-93			
12 55	+12-1-20-2	13 0	5	13 3	3 40	27 Pev	14 Mar	55.47	18-3	.30 9-6			
13 14	12-2-20-1	13 2	4 12-0 10-8	135	4_9.8	19 Ab	e 4 Mai j	5.8 43	19-1	32 10-0			
13 35	+12-4-19-9	134	5+12-2-19-5	14 1	6 3.7	j õ	404	6-1-4-4	20.1	34-10-3			
13 56	1-12-5-19-8	140	7 12.3 195	144	-3.6	29	+03	6-6-4-5	22-0	3610-6			
14 43	+12-6 19-7	14 3	+13-4-19-4	1.5	4-3.2	68	+0-2	6.9 4.6	22-9	38 10-8			
15 00	-12-7 19-6	15 1	9	15 5	7-3.4	83	TV1	7-2-4-7	23-9	40-11-1			
15 32	+12-8-19-5	15 4	6 12-0 - 19-2	16 2	6	15 Ma	r 18 Ater	75 49	24.9	42 11-4			
15 59	+13.0 19.3	16 1	4+12-8-19-0	16 5	6 -3-1	! å		79-50	20-0	44 - 11-7			
16 28	+13-1-19-1	16 4	4 12-9-18-9	17 2	3-0	1 26	+0-5	8 5 -51	28-1	46-11-9			
10 59	13-2-19-1	17	S 130 124	18 3	8-2-9	1 38	+0-3	8-8 -5-2	29-2	48-13/2			
18 06	+13.3 19.0	18 2	4+13-1-18-7	19 1	7 2-8	1 23	+0-2	92 53	30-4	2-1-4			
18 41	+13-4-18-9	19 0	1 13-2 -18-6	19 5	8			95-55	31.2	4 19			
19 21	+13-5 -10-0	19 4	2+13:4-16.4	20 4	2-2.5	16 Ju	- al Dez	99 56	32.7	6 24			
20 01	+13.7-18 6	20 2	5+13-5-18-3	21 2	-2.4		101	10-5- 57	35-1	8-27			
20 42	1 23-8-18-5	22 0	+13-6 18 2	23	2.3	i 50	++++	110-58	36-3	10 - 3.1			
22 20	+23-9 18-4	22 3	4 13.7 - 18-1	24 1	1-2.2	M	ARTE	11.4. 60	37-6	Ver Tábua			
23 22	+14:0-18:3	23 5	+13'8-18-0	25 1	4 20	1 Jan	7 Mar	11-8_6-1	38-9	<u> </u>			
24 21	1 14-2 - 18-1	24 5	3 14-0- 17-1	26 1	2. 1.9	l è		12-2 -6-2	40-1	11 m + + +			
25 20	+14-3 18-0	20 0	+14-1-17-7	27 3	6-1.8	1 1	+01	130 63	42-8	75 - 84			
20 30	+144-17-0	28	3+14-2-17-6	30	-1.7			13.4	44-2	80 8-7			
20 1	145-17-8	30 0	14-3 175	32 0	0 16	OML	- of the	13.8 -6.4	45'5	85-89			
30 4	+14-0 17-7	35 3	5+14-1-174	33 4	15 _ 1.3		1 401	14-2-6-7	40.9	90-92			
32 2	6+14-8-17-5	33 3	20 14-6 17-2	35 4	1.3	°		147-68	40-4	95 . 9.3			
34 1	+14-9 17-4	35	7+14.7-17.1	37 4	18-1-2			15-5-6-9	41-1	100-97			
30 2	+150-173	37	50+14·8-17·0	122	-1.1	1		160 70	52.8	105 99			
41 0	8+15-1-17-2	42	+14-9-16-9	45 :	36 -1-0			16.5 _7.1	54-3	t10-10-2			
43 5	9-15-2-17-1	45	31 +15.1 - 16.	48	47			16.9 .7.1	55-8	115-10-4			
47 1	+15-4-16-0	48	55+15-2-10-0	52	18-0-1			17-4 - 74	57.4	130 -10-6			
50 4	+15-5-10-8	52	44 1 15-3 16-5	150	-0.6	1		18.4-7.5	60.5				
54 4	115-6 16-7	61	\$1 15-4 164	65	08-0-5			18-8-7-	62-1	130-11-1			
64 3	0+15-7-16-6	67	17+15-5-16-3	70	TI -0.4			19.3 7	63-8	135 11-3			
70 1	2 1 15-0 16-1	73	16 115-7 .4	75	34_01			19.8-7	n5·4	1 T40 - EE-5			
76 2	6+16-0 16-1	79	43+15-8-16-0	81	13-0-1	1		20'4 8-	68-9	145-11-7			
83 0	5+16-1-16-1	80	32+15-9-15-9	1 00	00 0.0			21.4-8.	70.5	155 13-1			
1 90 0		. 90		11	Que a	1		1 ··· ·	,,				

Figura 9.4: a_{ap} é a altura dada pelo sextante corrigida do erro instrumental e da depressão

220

6, 7 e 8 DE NOVEMBRO DE 1993 (Sábado, Domingo e 2ª feira)

TU	r	VÊNUS -3.9	MARTE +1.5	JÚPITER - 1.7	SATURNO +0.7	ESTRELAS
d h	AHG	AHG Dec	AHG Dec.	AHG Dec.	AHG Dec.	Nome ARV Dec
600	45 13.3 60 15.8	200 26.6 5 8 43.1 215 26.1 44.2	169 52.8 519 58.6 184 53.5 59.0	197 48.7 510 08.8 212 50.6 09.0	78 41.4 515 01.5 93 43.9 01.5	Acamar 315 29.0 \$40 19.7 Achemar 335 37.1 \$57 16.1
03	75 18.3 90 20.7	245 25.2 · · 46.5	214 54.7 19 59.9	227 52.6 09.2 242 54.5 · · 09.4	108 46.3 01.5 123 48.7 · · 01.5	Acrux 173 26.3 563 03.8 Adhara 255 23.8 528 57.7
04	105 23.2 120 25.6	260 24.7 47.7 275 24.3 48.9	229 55.3 20 00.3 244 55.9 00.7	257 56.5 09.6 272 58.5 09.7	138 51.2 01.5 153 53.6 01.5	Aldebaran 291 05.9 N16 29.9
06	135 28.1	290 23.8 S 8 50.0 305 23.3 51.2	259 56.6 S20 01.2	285 00.4 510 09.9	168 56.0 515 01.4	Alioth 166 34.0 N55 59.4
\$ 08	165 33.0	320 22.8 52.3	289 57.8 02.0	318 04.3 10.3	199 00.9 01.4	Alkoid 153 10.9 N49 20.5 Al No'ir 28 02.0 S46 59.5
B 10	195 38.0	350 21.9 54.7	304 58.4 · · 02.4 319 59.0 02.9	333 06.3 · · 10.5 348 08.2 10.7	214 03.3 · · 01.4 229 05.7 01.4	Alnilam 276 01.0 5 1 12.3 Alphard 218 10.5 5 8 37.9
A 12	210 40.4 225 42.9	5 21.4 55.8 20 20.9 S 8 57.0	334 59.7 03.3 350 00.3 520 03.7	3 10.2 10.9	244 08.1 01.4	Alabarra 126 23 8 826 44 2
0 13	240 45.4	35 20.5 58.1 50 20.0 8 59.3	5 00.9 04.1	33 14.1 11.2	274 13.0 01.3	Alpheratz 357 58.4 N29 03.7
15	270 50.3	65 19.5 9 00.4	35 02.1 · · 05.0	63 18.0 · · 11.6	304 17.8 · · 01.3	Ankaa 353 29.8 542 20.4
17	300 55.2	95 18.6 02.8	50 02.7 05.4 65 03.4 05.8	78 20.0 11.8 93 21.9 12.0	319 20.3 01.3 334 22.7 01.3	Antores 112 44.6 526 25.1
18 19	315 57.7 331 00.1	110 18.1 S 9 03.9 125 17.6 05.1	80 04.0 S20 06.3 95 04.6 06.7	108 23.9 \$10 12.2 123 25.8 12.4	349 25.1 515 01.2 4 27.5 01.2	Arcturus 146 09.4 N19 12.9
20	346 02.6	140 17.1 06.2	110 05.2 07.1	138 27.8 12.6	19 30.0 01.2	Avior 234 23.9 559 29.2
22	16 07.5	170 16.2 08.5	140 06.4 07.9	168 31.7 12.9	49 34.8 01.2	Betelgeuse 271 16.9 N 7 24.4
700	46 12.5	200 15.2 S 9 10.8	155 07.1 08.4 170 07.7 S20 08.8	183 33.7 13.1 198 35.6 \$10 13.3	64 37.2 01.2 79 39.7 515 01.1	Concous 264 02.3 552 41 4
² 01	61 14.9 76 17.4	215 14.7 12.0 230 14.2 13.1	185 08.3 09.2 200 08.9 09.6	213 37.6 13.5	94 42.1 01.1	Capella 280 55.7 N45 59.4
03	91 19.9	245 13.8 · · 14.3	215 09.5 · · 10.0	243 41.5 · · 13.9	124 46.9 · · 01.1	Denebolo 182 48.8 N14 36.3
05	121 24.8	275 12.8 16.6	245 10.7 10.9	273 45.4 14.3	154 51.8 01.1	Diphdo 349 10.3 518 01.1
06	136 27.2 151 29.7	290 12.3 5 9 17.7 305 11.8 18.9	260 11.4 S20 11.3 275 12.0 11.7	288 47.3 510 14.4 303 49.3 14.6	169 54.2 S15 01.0 184 56.6 01.0	Dubhe 194 09.9 N61 46.7 Einoth 278 30.9 N28 36.1
D 06	166 32.2	320 11.4 20.0	290 12.6 12.1	318 51.3 14.8	199 59.1 01.0	Eltanin 90 53.4 N51 29.7
M 10	196 37.1	350 10.4 22.3	320 13.8 13.0	348 55.2 15.2	230 03.9 01.0	Fomolhaut 15 39.9 529 39.3
! 12	226 42.0	20 09.4 5 9 24.6	350 15.0 S20 13.8	18 59.1 510 15.6	260 08.7 515 00.9	Gocrux 172 17.8 557 04.6
N 19	241 44.5 256 47.0	35 08.9 25.8 50 08.5 26.9	5 15.6 14.2 20 16.2 14.6	34 01.0 15.8 49 03.0 15.9	275 11.2 00.9 290 13.6 00.9	Gienah 176 07.7 517 30.4 Hodar 149 09.4 560 20.5
o ដ	271 49.4 286 51.9	65 08.0 · · 28.1 80 07.5 29.2	35 16.9 · · 15.1 50 17.5 15.5	64 04.9 ··· 16.1 79 06.9 16.3	305 16.0 · · 00.9	Homol 328 17.0 N23 26.2
17	301 54.4	95 07.0 30.4	65 18.1 15.9	94 08.9 16.5	335 20.8 00.8	
19	331 59.3	110 06.5 5 V 31.5 125 06.0 32.7	80 18.7 520 16.3 95 19.3 16.7	109 10.8 510 16.7 124 12.8 16.9	5 25.7 00.8	Kochab 137 20.6 N74 10.8 Markab 13 52.8 N15 10.6
20	2 04.2	140 05.5 33.8 155 05.1 · · 35.0	110 19.9 17.1 125 20.5 ·· 17.5	139 14.7 17.1 154 16.7 · · 17.2	20 28.1 00.8 35 30.5 · · 00.8	Menkor 314 30.1 N 4 04.1 Menkent 148 25.3 536 20.3
22 23	17 06.7 32 09.1	170 04.6 36.1 185 04.1 37.3	140 21.1 18.0 155 21.7 18.4	169 18.6 17.4 184 20.6 17.6	50 32.9 00.7 65 35.4 00.7	Miaplacidus 221 42.8 569 41.3
800	47 11.6	200 03.6 5 9 38.4	170 22.3 520 18.8	199 22.6 510 17.8	80 37.8 S15 00.7	Mirfak 309 00.9 N49 50.4
02	77 16.5	230 02.6 40.7	200 23.6 19.6	229 26.5 18.2	45 40.2 00.7 110 42.6 00.7	Nunki 76 16.7 526 18.2 Peacock 53 42.4 556 45.4
S 64	107 21.5	245 02.1 . 41.8 260 01.6 43.0	215 24.2 20.0 230 24.8 20.4	244 28.4 · · 18.4 259 30.4 18.6	125 45.0 · · 00.6 140 47.5 00.6	Pollux 243 45.5 N28 02.3 Procyon 245 14.9 N 5 14.4
E 05	122 23.9	275 01.1 44.1 290 00.7 5 9 45.3	245 25.4 20.8	274 32.3 18.7	155 49.9 00.6	Barahama 96 203 N12 34 0
U 87	152 28.8	305 00.2 46.4	275 26.6 21.7	304 36.2 19.1	185 54.7 00.6	Regulus 207 59.2 N11 59.8
N 09	182 33.8	334 59.2 . 48.7	305 27.8 · · 22.5	334 40.2 · · 19.5	200 57.1 00.5 215 59.6 · · 00.5	Rigil Kent. 140 12.4 \$60 48.5
Pü	212 38.7	4 58.2 51.0	320 28.4 22.9 335 29.0 23.3	349 42.1 19.7 4 44.1 19.9	231 02.0 00.5 246 04.4 00.5	Sabik 102 29.7 515 43.0
^ 12	227 41.2	19 57.7 S 9 52.1 34 57.2 53.2	350 29.6 S20 23.7 5 30.2 24.1	19 46.0 510 20.0 34 48.0 20.2	261 06.8 S15 00.5	Schedar 349 56.9 N56 30.5
F	257 46.1	49 56.7 54.4	20 30.8 24.5	49 49.9 20.4	291 11.6 00.4	Sirius 258 46.4 516 42.4
E 16	287 51.0	79 55.7 56.7	50 32.0 25.3	79 53.9 20.8	321 16.5 00.4	Suhail 223 03.2 543 24.3
B 18	302 53.5	94 55.2 57.8 109 54.7 5 9 58.9	65 32.6 25.8 80 33.2 S20 26.2	94 55.8 21.0 109 57.8 510 21.2	336 18.9 00.4	Vecc 80 49 2 N38 47 6
A 19	332 58.4	124 54.2 10 00.1	95 33.8 26.6	124 59.7 21.4	6 23.7 00.3	Zuben'ubi 137 22.0 516 00.9
21	3 03.3	154 53.3 · · 02.4	125 35.1 27.4	155 03.6 · · 21.7	36 28.6 · · 00.3	ARV Pass Mond
23	33 08.3	184 52.3 04,6	155 36.3 28.2	185 07.6 22.1	66 33.4 00.3	Marte 123 55.2 12 39
Pass	20 51.7	v-0.5 d 1.1	U 0.6 d 0.4	v 2.0 d 0.2	v 2.4 d 0.0	Setumo 33 27.2 18 38

Figura 9.5: Almanaque Náutico páginas de 6,7 e 8 de novembro de 1993

26"

ACRÉSCIMOS E CORREÇÕES

27

26	SOL PLANETAS	r	LUA	ou C	orr.	où Co	nr.	ou Co	er.		27	SOL PLANETAS	r	LUA	å c	ж.	oy Co	NT.	on C	WT.
,	• /	• •	• •	,	,	,	,	,	,		,	• •	• •	• •	,	,	,	,	,	,
00	6 30-0	6 31-1	6 12-2	0.0	0-0	6-0	2.7	12-0	5-3		00	6 450	6 46-1	6 26-6	0-0	0-0	6-0	2-8	12-0	55
01	6 30-3	6 31-3	6 12-5	0-1	0.0	6-1	2.7	12-1	5-3		01	6 45-3	6 46-4	6 26-8	0-1	00	6-1	2-8	12-2	21
02	6 30-5	6 31-6	6 12-7	0-2	0-1	6-2	2-7	12-2	54		03	6 45-8	6 46-9	6 27-3	0.3	01	6.5	24	12-3	56
04	6 31 0	6 32-1	6 13-2	0-4	0-2	6-4	2-8	12-4	55		04	6 46-0	6 47-1	6 275	0-4	0-2	6-4	24	12-4	5-7
05	6 31-3	6 32-3	6 13-4	0-5	0.2	6-5	24	12-5	5-5		05	6 46-3	6 47-4	6 27-7	0-5	0-2	6-5	30	12-5	5.7
06	6 31-5	6 32-6	6 13-7	0-6	0.3	6-6	24	12-6	56		06	6 46-5	6 47-6	6 28-0	0-6	0.3	6-6	30	12-6	50
07	6 31-8	6 32-8	6 13-9	0-7	0-3		3-0	12-7	5.7		08	6 47-0	6 48-1	6 28-5	0-0	04	6-8	34	12-8	54
09	6 32-3	6 33-3	6 14-4	0-9	0-4	6.9	3-0	12-9	5-7		09	6 47-3	6 48-4	6 28-7	0-9	0-4	6-9	3-2	12-9	54
10	6 32-5	6 33-6	6 14-6	1-0	0-4	7-0	3-1	13-0	5-7		10	6 47-5	6 48-6	6 28-9	1-0	0.5	7-0	3-2	13-0	6-0
11	6 32-8	6 33-8	6 14-9	1.1	0.5	7.1	3-1	19-1	50		11	6 47-8	6 489	6 29-2	1-1	0.5	7-1	3.3	13-1	6-0
12	6 33-0	6 34-1	6 15-1	1.4	0-0	7.2	3.2	13-3	54		13	6 48-3	6 494	6 29-7	1.9	0-6	7.9	3.3	13-3	6-1
14	6 33-5	6 34-6	6 15-6	14	0-6	7.4	3.3	13-4	54		14	6 48-5	6 49-6	6 29-9	1-4	0-6	7-4	34	13-4	6-1
15	6 33-8	6 34-8	6 15-8	1.5	0.7	7-5	3-3	13-5	6-0		15	6 48-8	6 49-9	6 30-1	1-5	0.7	7-5	34	13-5	6-2
16	6 34-0	6 35-1	6 16-1	1.6	0.7	7.6	34	13-6	6-0		10	6 490	6 50-1	6 304	1-7	0-7	7.6	34	13-7	6.3
18	6 34-3	6 35-5	6 16-5	1.7	0.8	7.4	34	13-4	6-1		18	6 4 9 5	6 50-6	6 30-8	14	0-8	74	36	13-6	6.3
19	6 34-8	6 35-8	6 16-8	1.9	0-8	7-9	35	13-9	6-1		19	6 49-8	6 50-9	6 31-1	1-9	0.9	7-9	36	13-9	64
20	6 35-0	6 36-1	6 17-0	2.0	0-9	8-0	3-5	14-0	6-2		20	6 50-0	6 51-1	6 31-3	2-0	0.9	8-0	3.7	14-0	64
21	6 35-3	6 36-3	6 17-2	2.1	0.9	8-1	36	14-1	6-2		21	6 50-3	6 51-4	6 31-6	2.1	1-0	8-1	3-7	34-1	65
22	6 35-5	6 36-6	6 17-5	7.3	1-0	8-2	3-0	14-2	6-3	1	23	6 50-8	6 51-9	6 320	2.9	1.1	8-3	3.8	14-5	66
24	6 36-0	6 37.1	6 18-0	2.4	1.1	8-4	3.7	14-4	64		24	6 51-0	6 52-1	6 32-3	2-4	1.1	8-4	34	34-4	66
25	6 36-3	6 37-3	6 18-2	2.5	1.1	8-5	3-8	14-5	64		ð	6 51-3	6 524	6 32-5	2-5	14	8-5	34	34-5	66
26	6 36-5	6 37-6	6 18-4	2.4	1.1	8-6	3-8	14-6	64		20	6 51-5	6 52-0	6 320	2-0	1.2	8-7	40	34-7	6-7
28	6 37-0	6 38-1	6 18-9	2.4	1.2		34	14-8	6.5		28	6 52-0	6 53-1	6 33-2	24	1.3		40	34-8	6-8
29	6 37-3	6 38-3	6 19-2	2.9	1-3	8-9	34	14-9	6-6		29	6 52-3	6 53-4	6 33-5	2.9	1-3	8-9	4-1	34-9	6-8
30	6 37-5	6 38-6	6 19-4	3-0	1.3	9-0	4-0	15-0	66		30	6 52-5	6 53-6	6 33-7	3-0	14	9-0	4-1	15-0 15-1	69
31	6 37-8	6 38-8	6 19-6	3-2	14	9-1	4-0	15-2	6-7		32	6 5 3 0	6 54-1	6 34-2	3.2	1.5	9-2	4.2	15-2	7-0
33	6 38-3	6 39-3	6 20.1	3.3	1.5	9-3	4-1	15-5	6-8		33	6 53-3	6 54-4	6 344	3-3	1.5	9-3	4-3	15-3	7-0
34	6 38-5	6 39-6	6 20-3	3-4	1.5	9-4	4-2	15-4	6-8		34	6 53-5	6 54-6	6 34-7	3-4	1-6	••	4-3	15-4	74
35	6 38-8	6 39-8	6 20-6	3.5	1.5	9-5	4-2	15-5	6-8		35	6 53-8	6 54-9	6 34-9	3-5	1-6	9-5	44	15-5	7.1
30	6 39-0	6 40-1	6 20-8	3.7	1.6	9-7	4.2	15-0	64		37	6 54-3	6 554	6 354	3.7	1.7	\$17	44	15-7	7.2
38	6 39-5	6 40 6	6 21.3	3.0	1.7	94	4.3	15-8	7-0		38	6 54-5	6 55-6	6 35-6	3-0	1-7	94	45	15-8	7.2
39	6 39-8	6 40-8	6 21-5	3.9	1.7	9-9	44	15-9	7-0		39	6 54-8	6 55-9	6 354	3.9	1-8	••	45	15-9	7.3
40	6 40-0	6 41.1	6 21-8	4-0	1.8	10-0	4-4	16-0	7-1		40	6 55-0	6 56-1	6 36-1	4-0	1-8	10-0	46	16-0	7.3
41	6 40-3	6 41-3	6 22-0	4-1	1-8	10-1	4.5	16-1	7-1		42	6 55-5	6 56-6	6 36-5	4-2	1.9	10-2	4.7	16-2	74
43	6 40-8	6 41-8	6 22-5	4-3	1.9	10-5	4.5	16-3	7-2	L	43	6 55-8	6 56-9	6 36-8	4-3	2-0	10-3	4.7	14-3	7-5
44	6 41-0	6 42-1	6 22-7	4-4	19	10-4	4-6	16-4	7-2		44	6 56-0	6 57-1	6 37-0	**	2-0	10-4	4-8	16-4	75
45	6 41-3	6 42-3	6 23-0	4-5	2-0	10-5	4-6	16-5	7-3		45	6 56-3	6 57-4	6 37-3	4-5	2.1	10-5	4-8	14-5	76
46	6 41-5	6 42-6	6 23-2	4-6	2-0	10-6	4-7	16-6	7-3		47	6 56-8	6 574	6 37-8	4-7	2.2	10-7	49	14.7	7.7
48	6 42-0	6 43-1	6 23-7	44	2.1	10-6	4-8	16-8	74		48	6 57-0	6 58-1	6 38-0	44	2.2	10-8	50	16-8	7.7
49	6 42-3	6 43-4	6 23-9	4.9	2-2	10-9	4-8	16-9	75		49	6 57-3	6 58-4	6 38-2	4.1	2-2	30-9	50	36-9	7.7
50	6 42-5	6 43-6	6 24-2	5-0	2.2	11-0	4-9	17-0	75		50	6 57-5	6 58-6	6 38-5	5-0	2-3	11-0	50	17-0	7-8 7-9
51	6 42-8	6 43-9	6 24-4	5-1	2.3	11-1	44	17-2	76		52	6 580	6 59-1	6 39-0	5-2	24	11-2	5-1	17-2	74
53	6 43-3	6 44-4	6 24-9	5-3	2.3	11-3	50	17-3	7-6		53	6 58-3	6 594	6 39-2	5-3	2-4	11-3	5.2	17-3	74
54	6 43-5	6 44-6	6 25-1	5-4	2-4	11-4	50	17-4	7-7		54	6 58-5	6 59-6	6 394	5-4	2-5	11-4	5-2	17-4	8-0
55	6 43-8	6 44-9	6 25-4	5-5	24	11-5	5.1	17-5	7.7		55	6 58-8	6 594	6 39-7	5-5	25	11-5	5-3	17-5	8-0 8-1
50	6 44-0	6 45-1	6 25-6	5-6	2.5	11-7	5.2	17.6	7-8		57	6 59-3	7 00-1	6 40-2	5-7	2-6	11-7	54	17-7	8-1
58	6 44-5	6 45-6	6 26-1	5-6	2-6	11-6	5-2	17-8	74		58	6 59-5	7 00-6	6 40-4	54	2-7	11-6	54	17-8	8-2
59	6 44-8	6 45-9	6 26-3	5-9	2-6	11-9	5-3	17-9	74		59	6 59-8	7 00-9	6 40-6	5-9	2-7	п.,	55	17-9	8-2
60	6 45-0	6 46-1	6 26-6	6-0	2.7	12-0	5-3	18-0	8-0		60	7 00-0	7 01-1	6 40-9	6-0	2-8	12-0	5-5	38-0	8-3

Figura 9.6: Tábua de Acréscimos e Correções do Almanaque Náutico

LA	AT	14°5							_						LAT	14°5
LH		Hc Zn	Hc Zn	He Zn	Hc Zn	Hc Zn	Hc Zn	He Zn	LHA	Hc Zn	He In	Hc Zn	Hc In	He Zn	He Zn	Hc Zn
11	80 81	ARCTURUS 43 01 046 43 42 045	*ANTARES 26 31 113 27 25 113	ACRUX 40 48 176 40 52 177	*Sehail 42 53 223 42 13 223 41 33 224	Alphard 52 03 274 51 05 274 50 07 273	REGULUS 51 48 312 51 04 311 50 20 310	*Denebola 61 10 354 61 03 352 60 54 350	270	YEGA 36 34 009 36 42 008	ALTAIR 54 28 052 55 13 051	*FOMALHAUT 20 30 117 21 22 117	Pracect 39 13 155 39 37 156 40 00 154	RIGAL KENT. 30 52 206 30 26 206	*ANTARES 65 13 236 64 24 237	ARCTURUS 25 21 300 24 30 299
1	83 84 85	45 03 043 45 42 042 46 21 041	29 12 113 30 06 113 31 00 113	40 55 177 40 57 178 40 59 179 41 00 179	40 53 224 40 13 224 40 13 224 39 32 225	49 08 273 48 10 273 47 12 272	49 35 309 48 49 308 48 03 307	60 54 350 60 43 348 60 30 346 60 15 344	273 274 275	36 49 007 36 56 006 37 01 005	55 58 049 56 42 048 57 25 047 58 07 046	23 06 117 23 58 117 24 50 117	40 00 156 40 23 157 40 46 157 41 08 158	29 34 207 29 08 207 28 41 207	63 35 238 62 45 239 61 55 240 61 05 240	23 39 299 22 48 298 21 57 298 21 05 297
1	86 87 88	46 59 040 47 36 039 48 12 038	31 54 113 32 47 113 33 41 113	41 01 180 41 01 180 41 00 181	38 51 225 38 10 225 37 28 226	46 14 272 45 16 272 44 18 272	47 16 306 46 28 305 45 40 304	59 58 342 59 40 341 59 19 339	276 277 278	37 09 003 37 12 002 37 14 001	58 48 044 59 28 043 60 07 041	25 42 117 26 34 117 27 26 117	41 29 159 41 50 159 42 11 160	28 14 208 27 47 208 27 20 208	60 14 241 59 23 241 58 32 242	20 13 297 19 21 297 18 29 296
1	90 91 92	48 47 037 49 21 036 49 55 034 50 27 033	34 35 113 35 29 113 36 22 113	40 59 182	36 46 226 36 05 226 35 23 226	43 19 271 42 21 271 41 23 271 40 25 271	44 52 304 44 03 303 43 14 302	58 58 337 58 34 335 58 09 334	279 280 281 282	37 14 000 37 14 359 37 12 358	60 45 040 61 21 038 61 57 037 42 11 035	28 19 117 29 11 116 30 03 116	42 31 160 42 50 161 43 09 161 43 27 162	26 53 208 26 25 208 25 57 209 25 30 209	57 40 242 56 49 243 55 57 243 55 05 244	17 37 296 16 44 295 15 52 295
1	93	50 59 032 51 29 031 ARCTURUS	38 10 113 39 03 113 •Rasalhague	40 47 184 40 43 185 ANTARES	33 58 227 33 16 227 •ACRUX	39 27 270 38 28 270 Subail	41 35 301 40 45 300 REGULUS	57 15 330 56 45 329 *Denebola	283	37 06 356 37 02 355 •DENE8	63 03 033 63 34 031 •FOMALKAUT	31 47 117 32 39 117 Peacock	43 45 163 44 02 163 RIGIL KENT	25 02 209 24 33 209 *ANTARES	54 12 244 53 20 244 Rasalhague	14 06 294 13 13 294 VEGA
	95 96 97 98	51 58 029 52 26 028 52 53 027 53 18 025	17 07 072 18 03 072 18 58 071 19 53 072	40 51 113 41 44 113 42 38 113	40 38 185	32 33 227 31 50 227 31 07 227	39 54 299 39 03 299 38 12 298	56 15 327 55 43 326 55 09 325	285 286 287 288	26 33 020 26 52 019 27 10 018	33 31 117 34 23 117 35 15 117 36 07 117	44 18 164 44 33 165 44 48 165 45 03 166	24 05 209 23 37 209 23 08 209 22 40 209	52 27 245 51 35 245 50 42 245 49 49 245	55 57 320 55 19 319 54 40 318 54 00 316	36 57 354 36 50 353 36 43 352 36 15 151
1	199 200 201	53 43 024 54 05 022 54 27 021	20 48 070 21 42 070 22 37 070	43 31 113 44 25 113 45 18 114	40 12 187	29 41 228 28 58 228 28 15 228	36 28 297 35 36 296 34 44 296	54 00 322 53 23 321 52 46 319	289 290 291	27 45 017 28 02 016 28 17 015	36 59 117 37 51 117 38 43 117	45 16 167 45 29 168 45 41 168	22 11 210 21 42 210 21 13 210	48 56 246 48 03 246 47 09 246	53 20 315 52 39 314 51 56 313	36 25 350 36 15 349 36 04 348
1 and 1	202 203 204	54 47 019 55 05 018 55 22 016	23 32 06 ⁴ 24 26 06 ⁴ 25 20 06 ⁴	9 46 11 114 9 47 05 114 9 47 58 114	39 47 189 39 38 190 39 27 190	27 32 228 26 48 228 26 05 228	33 52 295 32 59 295 32 06 294	52 08 318 51 29 317 50 49 316	292 293 294	28 32 014 28 47 014 29 00 013	39 35 117 40 26 117 41 18 117	45 53 169 46 04 170 46 14 171	20 44 210 20 15 210 19 46 210	46 16 246 45 23 246 44 29 247	51 13 312 50 30 311 49 46 310	35 52 348 35 39 347 35 25 346
	205	55 38 015 55 52 013 56 04 011	26 14 06 27 08 06 28 02 06	8 48 51 114 8 49 44 114 7 50 37 115	39 17 191 39 06 191 38 54 192	25 21 228 24 38 228 23 54 228	31 13 294 30 19 293 29 26 293	50 08 315 49 26 314 48 44 313	295 296 297	29 13 012 29 25 011 29 36 011	42 10 118 43 01 118 43 53 118	46 23 171 46 31 172 46 39 173	1917210 1848210 1819210	43 36 247 42 43 247 41 49 247	49 01 309 48 15 308 47 29 307	35 10 345 34 55 344 34 38 343
	208	56 24 008 ARCTURUS	*Rasalhagu	6 52 23 11	• RIGIL KENT	22 27 229 ACRUX	28 32 292 27 38 292 Sienah	47 17 311 •REGULUS	299	29 46 010 29 56 009 •DENEB	44 44 118 45 35 118 Alpheratz	46 52 174	17 49 210 17 20 210 Peacock	40 05 247 40 02 247 •ANTARES	45 55 305 Rasalhague	34 02 341 YEGA
	211 212 213	56 37 00 56 40 00 56 42 00	5 31 35 06 3 32 28 06 1 33 21 06	5 54 08 11 5 55 00 11 4 55 52 11	6 42 50 17 6 42 55 17 7 43 00, 17	38 02 194 37 48 194 37 33 19	63 31 259 62 34 259 61 37 259	25 50 291 24 55 291 24 01 290	301 302 303	30 13 007 30 20 007 30 26 006	17 14 053 18 01 053 18 47 052	47 18 119 48 08 119 48 59 119	47 02 176 47 05 177 47 08 178	38 14 247 37 21 247 36 27 247	45 07 305 44 19 304 43 31 303 42 42 302	33 23 340 33 23 340 33 03 339 32 41 338
	214 215 216	56 43 35 56 41 35 56 38 35	9 34 13 06 8 35 05 06 6 35 57 06	4 56 44 11 3 57 36 11 3 58 27 11	7 43 04 170 8 43 08 171 8 43 10 171	37 18 19 37 02 19 36 46 19	60 39 259 59 42 259 58 45 259	23 06 290 22 11 290 21 16 289	304 305 306	30 32 005 30 36 004 30 40 003	19 33 052 20 19 051 21 04 051	49 50 120 50 40 120 51 30 121	47 10 178 47 12 179 47 12 180	35 33 247 34 40 247 33 46 247	41 52 302 41 03 301 40 12 300	32 19 337 31 56 336 31 32 336
	218 219 220	56 33 35 56 27 35 56 18 35	3 37 40 06 3 37 40 06 1 38 31 06	2 60 10 11 2 60 10 11 1 61 00 12	9 43 13 17 9 43 14 17 0 43 15 180	36 13 19 36 13 19 35 55 19 35 37 19	56 50 259	19 26 288 18 31 288	308	30 43 003 30 46 002 30 47 001	22 34 050 22 34 050 23 18 049 24 02 049	52 21 121 53 10 121 54 00 122 54 49 122	47 10 182 47 08 182 47 05 181	32 52 247 31 58 247 31 05 247	39 22 300 38 31 299 37 40 298	31 08 335 30 42 334 30 17 333
	221 222 223	55 57 34 55 43 34 55 28 34	8 40 12 06 6 41 02 05 4 41 52 05	0 62 41 12 9 63 30 12 8 64 20 12	1 43 14 18 2 43 13 18 3 43 11 18	35 19 191 35 01 19 34 42 19	53 59 260 53 02 260 52 04 259	16 40 287 15 44 287 14 49 287	311 312 313	30 47 359 30 46 359 30 44 358	24 46 048 25 29 048 26 12 047	55 38 123 56 27 123 57 16 124	47 02 184 46 57 185 46 52 186	29 17 247 28 23 247 27·30 247	35 57 297 3 35 05 297 3 34 13 296 3	29 23 332 28 55 331 28 26 330
	224	SS 12 34. Alphecca	3 42 42 05 •YEGA	8 65 09 12 ALTAIR	3 43 08 18: •Shaula	RIGIL KENT	•SPICA	13 53 286 ARCTURUS	314	30 41 357 Alpheratz	26 54 047 •Diphda	58 04 124 ACHERNAR	46 46 186	26 36 247	33 21 296 2 YEGA	•DENEB
	225 226 227 228	48 24 01 48 35 01 48 44 00 48 53 00	1 17 01 04 0 17 39 04 9 18 17 04 7 18 54 04	1 14 36 07 1 15 33 07 0 16 29 07 0 17 26 07	7 49 03 13 7 49 47 13 6 50 30 13 6 51 13 13	43 05 184 43 01 184 42 56 185 42 51 186	65 28 274 64 30 274 63 32 273	54 54 341 54 34 340 54 14 338 53 51 337	315 316 317 318	27 37 046 28 18 045 28 59 045 29 40 044	36 33 102 37 30 102 38 27 102 39 24 102	22 54 147 23 26 147 23 58 147 24 30 147	46 39 187 46 32 188 46 23 189 46 14 189	25 42 247 24 49 247 23 55 247 23 02 247	27 28 329 3 26 57 328 3 26 26 328 3 25 55 327 3	30 38 356 30 33 355 30 28 354 30 22 354
	229 230 231	48 59 000	6 19 31 03 5 20 08 03 3 20 44 03	9 18 22 07 9 19 18 07 8 20 15 07	6 51 55 13 5 52 37 13 5 53 18 13	42 45 184	62 33 273 61 35 273 60 37 272	53 28 335 53 02 334 52 36 332	319 320 321	30 21 044 31 01 043 31 40 042	40 21 102 41 18 102 42 15 102	25 01 147 25 33 147 26 04 148	46 04 190 45 53 191 45 42 192	22 08 247 21 14 247 20 21 247	25 23 326 3 24 50 326 3 24 17 325 3	30 15 353 30 08 352 29 59 351
	232 233 234	49 12 00 49 13 00 49 13 35	2 21 20 03 1 21 56 03 9 22 31 03	8 21 11 07 7 22 07 07 7 23 03 07	5 53 59 130 4 54 40 130 4 55 20 131	42 23 184 42 14 189 42 05 189	59 39 272 58 41 272 57 43 271	52 09 331 51 40 330 51 10 328	322 323 324	32 19 042 32 57 041 33 35 040	43 12 102 44 09 102 45 06 102	26 35 148 27 06 148 27 37 148	45 30 192 45 17 193 45 03 194	19 28 247 18 34 246 17 41 246	23 44 325 2 23 10 324 2 22 35 323 2	29 50 350 29 40 350 29 29 349
	235 236 237	49 11 35 49 09 35 49 04 35	8 23 05 03 7 23 39 03 5 24 13 03	6 23 59 07 6 24 54 07 5 25 50 07	4 55 59 138 3 56 38 139 3 57 16 140	41 55 190 41 44 191 41 33 191	56 44 271 55 46 271 54 48 271	50 39 327 50 07 326 49 34 325	325	34 12 039 34 49 039 35 25 038	46 03 102 47 00 102 47 57 102	28 08 148 28 38 148 29 09 149	44 49 195 44 34 195 44 18 196	16 48 246 15 54 246 15 01 246	22 00 323 2 21 25 322 2 20 49 322 2	29 17 348 29 05 347 28 52 347
	238	48 59 354 48 52 353 VEGA	24 46 03 2 25 19 03 • ALTAIR	4 26 46 07 4 27 41 07 Shavia	2 58 30 142 • RIGIL KENT	41 09 192 SPICA	52 52 270	48 25 323 Alphecca	329	36 35 036 •Alpheratz	49 51 102 Diphda	30 09 149 ACHERMAR	43 45 197 Peacock	14 08 246 13 15 246 *Nunki	20 13 321 2 19 36 321 2 ALTAIR	28 38 346 28 23 345 DENEB
	240 241 242 243	25 51 032 26 22 032 26 53 032 27 24 031	2 29 32 07 2 29 32 07 3 0 27 07 3 1 21 07	2 59 06 14 1 59 41 14 1 60 15 14 0 60 48 14	40 43 194 5 40 29 194 5 40 14 195	50 55 270	47 13 320 46 35 319 45 57 318	48 34 350 48 23 348 48 11 347	331 332 333	37 42 035 38 15 034 38 47 033	51 45 102 52 42 102 53 39 102	31 08 150 31 37 150 32 06 150	43 10 198 42 51 199 42 31 200	44 55 247 44 01 247 43 08 247 42 14 247	50 28 303 2 49 39 303 2 48 49 302 2 48 00 301 2	28 08 344 27 52 344 27 35 343 27 17 342
	244	27 53 030 28 23 030 28 51 029	32 16 07 33 11 06 34 05 06	0 61 20 14 9 61 51 14 9 62 21 15	39 59 195 39 44 196 39 28 196	48 00 269	45 18 317 44 38 316 43 57 316	47 57 346 47 42 345 47 26 343	334 335 336	39 18 032 39 48 031 40 18 030	54 36 102 55 33 102 56 30 102	32 35 151 33 04 151 33 32 151	42 12 200 41 51 201 41 30 201	41 20 247 40 27 247 39 33 247	47 09 300 2 46 19 299 2 45 28 299 2	26 59 341 26 40 341
	247 248 249	29 19 028 29 46 028 30 13 027	34 59 061 35 54 061 36 47 061	8 62 50 15 8 63 17 15 7 63 44 15	39 11 197 38 54 197 38 36 198	45 06 268 44 08 268 43 10 268	43 16 315 42 35 314 41 52 313	47 09 342 46 50 341 46 31 340	337 338 339	40 46 029 41 14 028 41 41 027	57 27 102 58 24 102 59 21 102	34 00 151 34 28 152 34 55 152	41 09 202 40 46 203 40 24 203	38 39 247 37 46 247 36 52 247	44 37 298 2 43 45 297 2 42 53 297 2	26 00 339 25 39 339 25 18 338
	250 251 252	30 39 026 31 04 025 31 29 025	37 41 06 38 34 06 39 28 06	64 08 150 64 32 151 64 53 155	38 18 198 37 59 199 37 40 199	42 11 268 41 13 267 40 15 267	41 09 312 40 26 311 39 42 310	46 10 338 45 48 337 45 25 336 45 01 335	340 341 342 343	42 07 026 42 32 025 42 56 024 43 19 023	60 18 102 61 15 102 62 12 102	35 22 153 35 49 153 36 15 153	40 01 204 39 37 204 39 13 205	35 58 247 35 04 247 34 11 247	42 01 296 2 41 08 295 2 40 16 295 2	24 56 337 24 33 337 24 09 336
	253	31 53 024 32 16 023	40 21 065	65 32 162	37 01 200 BICH KENT	38 19 267 •SPICA	38 12 309 ARCTURUS	44 36 334 Alphecca	344	43 42 022 Aloheratz	64 05 103	37 07 154	38 49 205 38 24 205	33 17 247 32 23 247	39 23 294 2 38 29 294 2	23 45 335 23 21 335
1	255	32 38 022 33 00 021	42 06 064	32 27 150	36 41 201 36 20 201	37 21 267 36 23 266	37 27 308 36 41 308	44 10 333 43 43 332	345	44 03 021 44 23 020	31 08 051 31 53 050	37 32 154 37 57 155	37 59 206 37 33 206	31 29 247 30 36 247	37 36 293 2 36 42 293 2	22 56 334 22 30 333
	257 258 259	33 21 021 33 41 020 34 00 019	43 50 063 44 42 062 45 33 061	33 26 150 33 54 151 34 23 151	35 37 202 35 37 202 35 15 202	34 26 266 33 28 266	35 08 306 34 21 306	42 46 330 42 16 329	348	44 59 017 45 16 016	33 22 049 34 06 049	38 21 155 38 45 156 39 09 156	37 07 207 36 41 207 36 14 208	29 42 247 28 48 247 27 54 247	35 48 292 2 34 54 292 2 34 00 291 2	22 04 333 21 37 332 21 10 332
1414	260	34 18 018 34 36 017 34 52 016	46 24 061 47 14 060 48 04 059	34 51 151 35 19 152 35 46 152	34 53 203 34 30 203 34 07 203	32 30 266 31 32 265 30 34 265	33 33 305 32 45 304 31 57 304	41 45 328 41 14 327 40 41 326	350	45 31 015 45 46 014 45 59 012	34 49 048 35 32 047 36 15 046	39 32 157 39 55 157 40 17 158	35 47 208 35 20 208 34 52 209	27 01 247 26 07 247 25 13 247	33 06 291 2 32 11 290 2 31 16 290 1	20 42 331 20 13 331 19 45 330
22	263	35 08 015 35 23 014 35 37 013	48 54 058 49 43 057 50 32 057	36 40 153	33 20 204	28 38 265 27 40 265	30 20 303 29 31 302	39 34 324 39 00 323	354	46 21 010	37 38 045 38 19 044	41 00 159	33 27 210	24 20 247 23 26 247 22 32 247	30 21 289 1 29 26 289 1 28 31 288 1	19 15 330 18 46 329 18 15 328
1.7	10.0	16 60 011	51 71 056	1 17 32 154	32 32 205	26 42 265	28 41 302	38 24 322	1 356	46 39 007	18 69 041	41 41 140	12 58 210	33 30 343		

Figura 9.7: Página da PUB-249 - Latitude $14^{\rm o}$
	North latitudes								South latitudes							
L.H.A. Υ	N. 89°	N. 80°	N. 70°	N. 60°	N. 50°	N. 40°	N. 20°	o°	5. 20°	S. 40°	S. 50°	S. 60°	S. 70°	S. 80°	S. 89°	L.H.A. Y
							all hi	1992	1000	end	la of	(gito)	1 13 192	-edóle	n imit	100 1
0	1 0	, 0	· 0	· •	, ,	, ,	, ,		1, .	, ,	, ,	, ,	, ,		, ,	
0	1 010	I 030	1 040	I 050	1 060	x 060	2 070	2 070	2 070	1 060	1 060	1 050	I 040	I 020	I 000	0
30	1 040	I 050	I 000	1 060	2 070	2 070	2 070	2 070	2 070	1 060	1 050	I 040	I 020	1 350	I 330	30
00	1 000	I 000	1 000	1 000	2 080	2 080	2 080	2 080	1 080	I 070	1 060	0 -	0 -	0 -	1 300	60
120	1 120	I 110	I 110	I 110	2 110	2 000	2 090	2 090	I 090	I 000	I 100 I 120	0 - U	0 -	0 -	I 270	90
150	I 150	I 140	I 130	I 120	I 120	2 110	2 110	2 110	2 110	I 120	I 130	I 140	1 160	1 180	I 210	150
180	I 180	1 160	I 140	1 130	I 130	I 120	2 120	2 110	2 120	I 120	I 120	I 130	I 140	I 160	I 170	180
210	I 210	I 190	1 160	I 140	1 130	I 120	2 110	2 110	2 110	2 110	2 110	I 120	I 120	I 130	I 150	210
270	1 270	0 -	0 -	0 -	I 120 I 000	I 000	I 000	2 100	3 100	2 100	2 100	I 100	I 110	I 110	I 120	240
300	1 310	I 320	0 -	I 040	1 060	1 070	1 070	2 080	2 080	2 080	2 080	1 070	1 070	I 070	1 060	200
330	I 340	I 000	I 020	I 040	1 050	1 060	2 070	2 070	2 070	2 070	1 060	1 060	1 050	1 040	1 030	330
300	1 010	1 030	I 040	1 050	1 060	1 060	2 070	2 070	2 070	1 060	1 060	1 050	1 040	I 020	1 000	360
								1993							1	
0	1 000	1 020	I 040	2 050	2 060	2 060	3 070	3 070	3 070	2 060	2 060	2 050	I 040	I 020	I 000	0
30	I 030	I 050	2 060	2 060	2 070	2 070	3 070	3 070	2 070	2 060	1 050	1 040	I 020	I 350	I 330	30
00	1 000	1 0/0	2 070	2 000	2 080	3 080	3 080	3 080	2 080	I 070	1 000	1 040	1 000	I 320	I 300	00
120	I 120	I 110	2 110	2 100	2 100	3 100	3 100	2 100	2 110	I 110	I 000	I 140	1 180	I 270 I 220	I 270 I 240	120
150	1 150	I 130	2 120	2 120	2 120	2 110	3 110	3 110	2 110	2 120	1 130	I 140	1 160	I 190	1 210	150
180	I 180	1 160	I 140	2 130	2 120	2 120	3 120	3 110	3 120	2 1 2 0	2 120	2 130	I 140	I 160	I 180	180
210	I 210	I 190	I 160	I 140	I 130	2 120	2 110	3 110	3 110	2 110	2 120	2 120	2 130	I 140	I 150	210
270	I 270	I 270	0 -	0 -	I 090	1 090	2 090	2 090	3 090	3 090	2 090	2 090	2 000	I 110 I 000	I 120 I 000	270
300	I 300	I 320	1 000	I 040	1 060	I 070	2 080	2 080	3 080	3 080	2 080	2 080	2 070	1 070	1 060	300
330	1 330	¥ 350	1 020	I 040	1 050	2 060	2 070	3 070	3 070	2 070	2 070	2 060	2 060	I 050	1 030	330
300	1 000	1 020	1 040	2 050	2 000	2 000	3 0/0	1994		2 000	2 000	2 050	1 040	1 020	1 000	300
	1 000	I 020	2 040	2 050	2 060	3 060	3 070	4 070	3 070	3 060	3 060	2 050	2 040	2 020	I 010	0
30	I 030	2 040	2 050	3 060	3 060	3 070	3 070	3 070	3 070	2 060	2 0,0	2 040	I 020	I 000	I 330	30
60	1 060	2 070	2 070	3 070	3 080	3 080	4 080	3 080	3 070	2 070	I 000	I 040	I 000	I 320	I 300	60
90	1 090	2 090	2 090	3 090	3 090	3 090	4 090	3 090	3 100	2 090	I 090 I 120	0 — I 140	0 -	I 270 I 230	I 270 I 240	90
150	I 150	2 130	2 120	3 120	3 110	3 110	4 110	3 110	3 110	2 120	2 130	2 140	1 160	I 190	1 210	150
180	1 180	2 160	2 140	2 130	3 120	3 120	3 120	4 110	3 120	3 120	2 130	2 130	2 140	1 160	1 180	180
210	I 210	I 180	I 160	2 140	2 130	2 120	3 110	3 110	3 110	3 110	3 120	3 120	2 130	2 140	I 150	210
240	I 240	I 220 I 270	0 -	0 -	1 090	2 090	3 090	3 090	4 090	3 090	3 090	3 090	2 090	2 090	1 090	270
200	1 300	I 320	I 000	I 040	1 060	2 070	3 080	3 080	4 080	3 080	3 080	3 080	2 070	2 070	1 060	300
330	I 330	I 350	1 020	2 040	2 050	2 060	3 070	3 070	4 070	3 070	3 070	3 060	2 060	2 050	1 030	330
360	1 000	I 020	2 040	2 050	2 000	3 000	3 070	4 070	3 0/0	3 000	3 000	2 050	2 040	2 020	1 010	300
A.S.	10							1995								
0	2 000	2 020	2 040	3 050	3 060	4 060	4 070	4 070	4 070	4 060	3 060	3 050	2 040	2 020	2 010	0
30	2 030	2 040	3 050	3 000	4 000	4 070	4 070	4 070	4 070	3 000	3 050	2 040 I 040	2 020 I 000	2 000 I 120	2 340	60
00	2 000	2 0/0	3 000	4 000	4 000	4 090	4 090	4 090	3 090	2 090	1 000	1 080	0 —	1 280	2 270	90
90	2 120	2 110	3 110	3 100	4 100	4 100	4 100	4 100	3 100	2 110	2 120	I 140	I 190	1 230	2 240	120
150	2 150	2 130	3 120	3 120	4 110	4 110	4 110	4 110	4 110	3 120	2 130	2 140	2 100	1 190	2 210	150
180	2 180	2 160	2 140	3 130	3 120	4 120	4 120	4 110	4 120	4 120	1 130	3 130	1 140	2 100	2 160	210
210	2 210	2 180	2 160	2 140	3 130	2 110	3 110	4 100	4 100	4 100	4 100	3 110	3 110	2 110	1 120	240
240	2 240	1 220	0 -	1 100	1 090	2 090	3 090	4 090	4 090	4 090	4 090	4 090	3 090	2 090	2 000	270
270										and the second se						
1 200	2 100	1 310	1 350	1 010	2 060	2 070	3 080	4 080	4 080	4 080	4 080	3 080	3 070	2 070 3	2 060	300

Figura 9.8: Página da PUB -249 - Correção para Precessão e Nutação

Referências Bibliográficas

- ANJO, A. J. B. (2019). Cálculos de posicionamento usados pelos capitães do bacalhau, no início do século XX. acessado em: maio/2016.
- BICUDO (2019). A história da geometria euclidiana do antigo Egito às salas de aula. Acessado em: 13/09/2019.
- COUTINHO, L. (2001). Convite às geometrias não-euclidianas. Interciência, Rio de Janeiro, RJ.
- LIMA, E. L. (2011). *Meu professor de Matemática e outras histórias*. SBM, Rio de Janeiro, RJ.
- MIGUENS, A. P. (1999). Navegação a Ciência e a Arte navegação astronômica e derrotas Vol II. Diretoria de Hidrografia e Navegação, Niterói, RJ.
- ROQUE, PITOMBEIRA, T. R. e. J. B. P. d. C. (2019). Tópicos de História da Matemática. SBM, Rio de Janeiro, RJ.
- SAMPAIO, J. C. V. (2008). Uma Introdução à Topologia Geométrica. EdUFSCAR, São Carlos, SP.
- SANTOS, R. Américo e Oliveira, J. (2018). Trigonometria Triangular Esférica. *RCT-Revista de Ciência e Tecnologia*.
- STEWART, J. (2013). Cálculo Vol I. Cengage Learning, São Paulo, SP.
- Wikipedia (2019a). Wikipedia em inglês trigonometria -esférica. Acessado em: 13/07/2019.
- Wikipedia (2019b). Wikipedia em português trigonometria esférica. Acessado em: 15/09/2019.