ASTRONAVIGATION mit dem Unterrand der Sonne ohne sphärische Trigonometrie* und ohne elektronische Hilfsmittel

- aber mit Sextant, Digitaluhr, NJ u. H.O.249 + 'Köpfchen' -

2-Tages-Seminar des IBM Klub Böblingen e.V. im Rahmen der Reihe 'Advanced Yachting'

Moderator: Manfred A. Max KURTH

Die Lerninhalte: Die Teilnehmer kennen

- das Koordinatensystem der Erde
- das Prinzip der Abstandsmessung in der terrestrischen Navigation und ihre Bedeutung für die Astronavigation
- die Zusammenhänge des Bildpunktes der Sonne auf der Erdeoberfläche und das Nautische Jahrbuch, Greenwichwinkel und Abweichung bzw. Declination
- die Universal Time Coordinated UTC / MGZ / GMT
- die Funktionsweise eines Sextanten
- die Gründe für eine Gesamtberichtigung der Sextantenmessung
- die Mittagsbreite als einfachste astronomische Standlinie
- die Kausalzusammenhänge der Mittagslänge aus zwei gleichen Höhen
- die grundsätzlichen Überlegungen zum Höhenverfahren, Local Hour Angle und die Rechenortlänge, die den LHA ganzgradig macht
- die HO249 Tafelein- und -ausgänge: ganzgradiger LHA und ganzgradige Bildpunktbreite und ganzgradige Breite der gegißten Schiffsposition / Hc, d, Z = berechneter Höhenwinkel, Korrektur der Minutendifferenz zur ganzgradigen Bildpunktbreite und Azimut,
- die hausgemachte Seekarte
- die Versegelung

Die Lernziele: Die Teilnehmer können

- Winkel addieren und subtrahieren
- den 'terrestrischen' Abstand eines Schiffes von einem Objekt feststellen
- die Koordinaten des Bildpunktes im 'Nautischen Jahrbuch' sekundengenau feststellen
- einen Sextanten justieren
- eine Mittagsbreite errechnen
- ermitteln wann ungefähr Schiffsmittag ist
- den Schiffsmittag aus 2 gleichen Höhen ermitteln
- einen Standort aus Mittagsbreite und Mittagslänge ermitteln
- die Parameter für die HO249 Tafeleingänge ermitteln
- die 3 Tafelausgänge Hc, d, Z justieren und in eine hausgemachte Seekarte eintragen
- die Versegelung in der hausgemachten Seekarte anbringen
- die Koordinaten der Schiffsposition ohne elektronische Hilfen feststellen

Erst wenn Sie das alles beherrschen, dürfen Sie die Küstengewässer hinter sich lassen !!!

Selbst, wenn Sie sich im Regelfall auf Ihren GPS-Empfänger verlassen.

So sieht es das Seeamt:

In der seeamtlichen Unfalluntersuchung wird ein Seeunfall oder ein gefährliches Vorkommnis in der Seefahrt hinsichtlich der Konsequenzen für die einzelnen Verantwortlichen an Bord untersucht.

Es geht darum festzustellen, ob ein persönliches Fehlverhalten eines Verantwortlichen an Bord vorlag.

Die sphärische Trigonometrie ist ein wichtiges Teilgebiet der sphärischen Geometrie (Kugelgeometrie).

Sie befasst sich hauptsächlich mit der Berechnung von Seitenlängen und Winkeln in Kugeldreiecken.

Wichtige Anwendungsbereiche sind:

- Entfernungs-, Richtungs- und Flächenberechnungen auf der Erdoberfläche aus gegebenen geografischen Koordinaten in der Geodäsie.
- Ermittlung der momentanen Position eines Gestirns an der gedachten Himmelskugel mit Hilfe des nautischen Dreiecks.

Bitte fragen Sie mich nicht, warum das alles so funktioniert - ich habe nur eine andeutungsweise Vorstellung davon.

lch wäre wegen der sphärischen Trigonometrie fast durchs Abitur gerasselt.

Mir reicht es zu wissen, dass die folgende verständliche Methode, mit ein wenig Übung, zum gewünschten Ergebnis führt.



.... um 1500

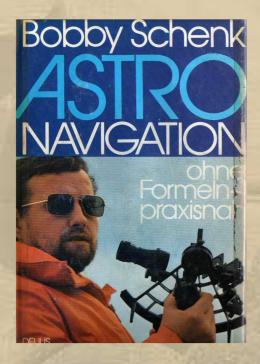
Ab 1500 entstanden zahlreiche Weltkarten, es wurden Loggen und Quadrant eingesetzt und die Merkator-Projektion erfunden. Eine Lösung des Längenproblems gab es jedoch erst im 18. Jahrhundert durch die Methode zur Messung von Monddistanzen zu Sternen (siehe auch Mondparallaxe) sowie durch die Konstruktion genau gehender Uhren. Berühmt wurden die 4 Chronometer (1735-1759) von John Harrison und der Streit um den 1731-1740 dreimal erfundenen Spiegelsextanten. Als der Bostoner Kapitän Thomas Sumner 1837 die Methode der astronomischen Höhenstandlinie gefunden hatte. fehlten auf die heute bekannten Navigationsprinzipien nur noch die Funknavigation (ab 1899) und die Trägheitsnavigation (J.M. Boykow 1935, Siegfried Reisch 1941). Die Nutzung von künstlichen Erdsatelliten kann hingegen als Kombination von Astro- und Funknavigation betrachtet werden.

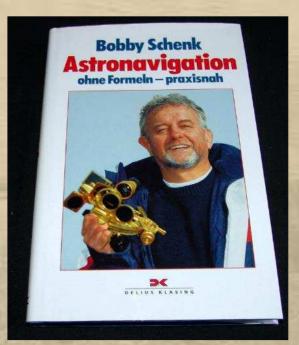
Quelle: http://de.wikipedia.org/wiki/Navigation



GPS: 6 Umlaufbahnen mit je mind. 4 Satelliten

Ich habe die Astronavigation mit Bobby Schenks Buch (foolproof) im Selbststudium erlernt und empfehle den Erwerb seines Buches:



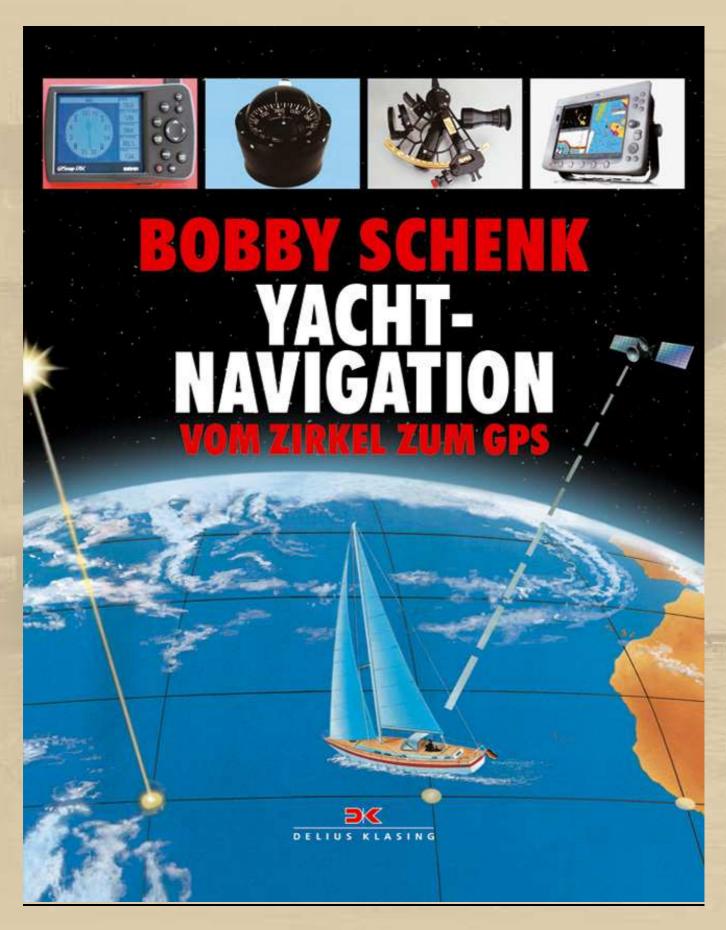


Komplizierte Dinge einfach und verständlich darzustellen, darauf versteht sich der bekannte Fachbuchautor Bobby Schenk. Mit diesem Buch – es ist mittlerweile schon ein Klassiker – verliert die astronomische Navigation ihre Schrecken. Vorkenntnisse setzt der erfahrene Weltumsegler nicht voraus, nicht einmal in Mathematik. Seine Methode, mithilfe von Sonne, Mond und Sternen einen Standort zu bestimmen, kann jeder erlernen, der zwei Zahlen zu addieren oder zu subtrahieren vermag.

Denn auf die modernen satellitengestützten Funknavigations= verfahren wie GPS allein sollte sich der verantwortungsbewusste Navigator nicht verlassen. In Krisensituationen hat man unter Umständen keinen Zugriff darauf, und dann ist man gut beraten, zumindest ein klassisches Verfahren zur Ortsbestimmung zu beherrschen.

Mit Bobby Schenk werden Sie nicht nur schnell Erfolg haben – Sie werden sogar Spaß an der astronomischen Navigation bekommen.

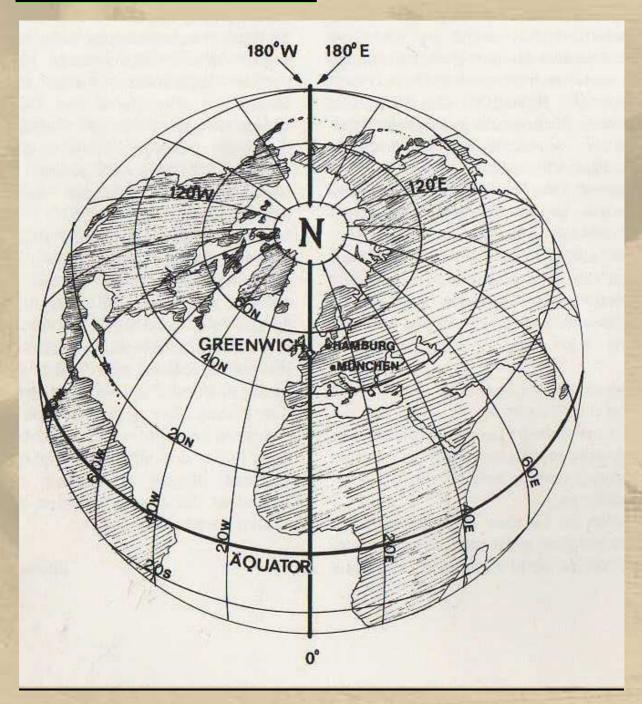
Astronavigation ist ohne klar sichtbaren Horizont nicht möglich – schon gar nicht nachts, auch nicht bei Vollmond !!!



- Das Standardwerk -

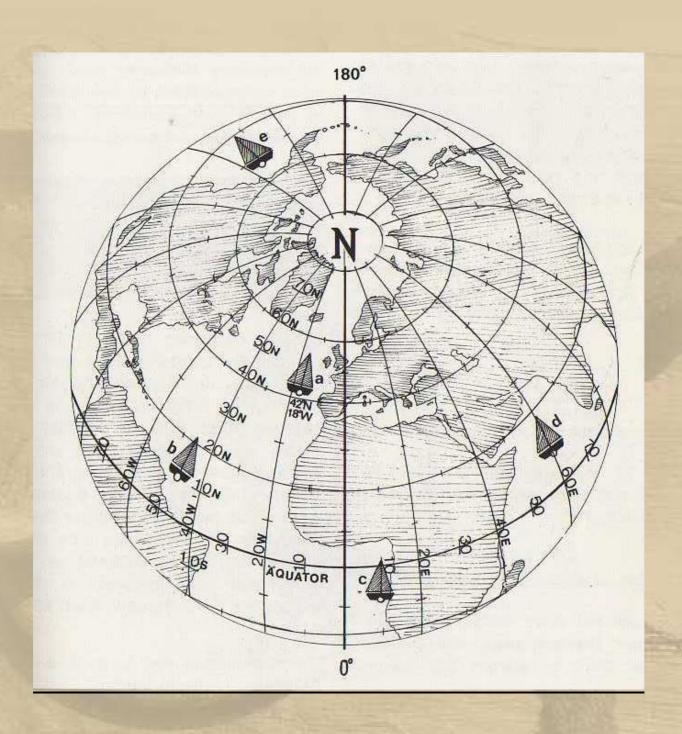
Lassen Sie uns nun schrittweise beginnen!

Das Koordinatensystem der Erde:



Länge 0° = Prime Meridian Greenwich / 180°W/E = D ate Line
Breite 0° = Äquator = Equator

Phi (φ) = Breite = Latitude / Lambda (λ) = Länge = Longitude



a: 42N/018W

b: 10N / 047W

c: 08\$/010°E

d: 10°N / 060°E

e: 54°N / 145°W

Kenntnisse der Grundrechenarten reichen aus

Übung: Addition u. Subtraktion von Winkeln (1°=60')

Achtung: Die Bruchteile einer Minute sind allerdings Zehntel!!!

S.11 1 bis 9 – Ergebnis auf S.12

```
Berechnen Sie!

1) 122° 49' 2) 212° 10' 3) 84° 49' 
+ 84° 29' - 90° 44' + 312° 14'

4) 22° 25' 5) 289° 39' 6) 310° 37' 
- 84° 28' + 16° 59' + 249° 48'

7) 29° 24,8' 8) 22° 24,4' 9) 239° 13,9' 
+ 44° 12,9' - 28° 40,8' + 188° 00,7'
```

Ergebnisse von Seite 11:

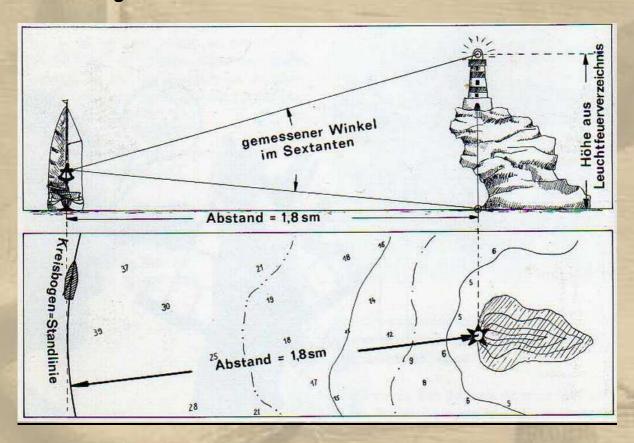
- 1) 207° 18' 2) 121° 26' 3) 37° 03'
- 4) 297° 57' 5) 306° 38' 6) 200° 25'
- 7) 73° 37,7' 8) 353° 43,6' 9) 67° 14,6'

Eine Anleihe bei der terrestrischen Navigation:

Die Abstandsmessung in der Küstennavigation ist das Prinzip der Astronavigation !!!

Abstand in sm zu einem Leuchtfeuer bekannter Höhe in m unter Berücksichtigung des gemessenen Sextantenwinkels in Minuten.

3 Bilder zeigen:



Hinweis: die Höhenwinkel sind sehr klein und bewegen sich meist zwischen 1°und 2°.

..... entweder manuell ausrechnen oder

mit Taschenrechner oder mit PC-Tools z.B. mit Nautic Tools

Übungen:

Höhenwinkel bei sichtbarem Fußpunkt

Eingaben: Höhenwinkel 0125,0'

Objekthöhe 250 m

Ergebnis: Abstand zum Objekt = 5,46 sm

Höhenwinkel bei sichtbarem Fußpunkt

Eingaben: Höhenwinkel 01°15,0'

Objekthöhe 120 m

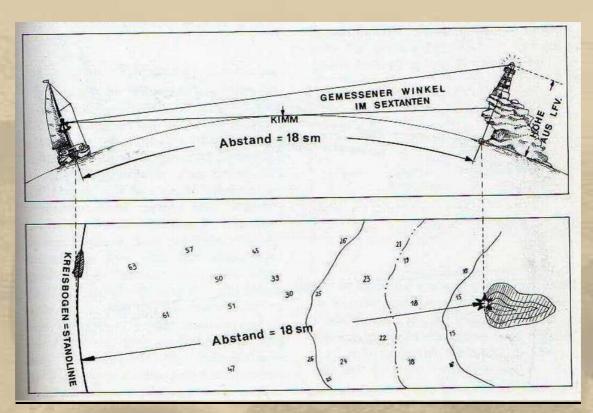
Ergebnis: Abstand zum Objekt = 2,97 sm

Höhenwinkel bei sichtbarem Fußpunkt

Eingaben: Höhenwinkel 01°10,0'

Objekthöhe 180 m

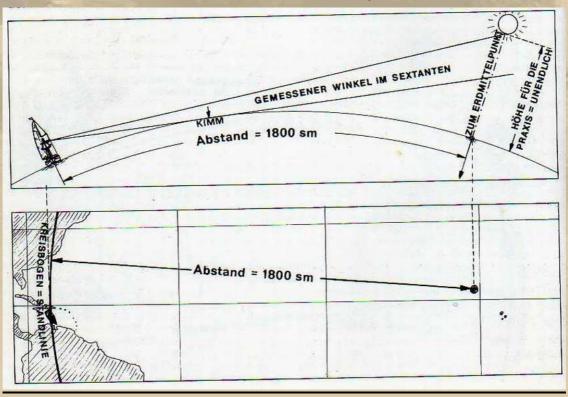
Ergebnis: Abstand zum Objekt = 4,78 sm

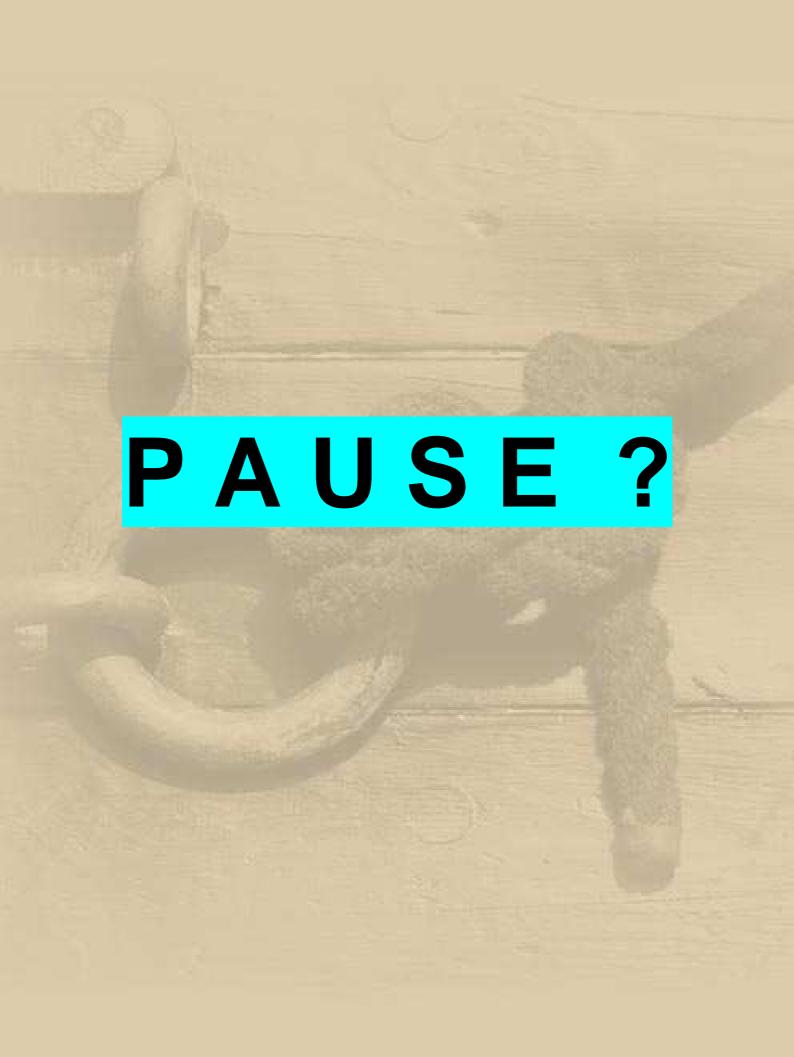


Formel sehr kompliziert – nur mit wissenschaftlichem Taschenrechner zu lösen oder Notebook, z.B. mit Nautic Tools

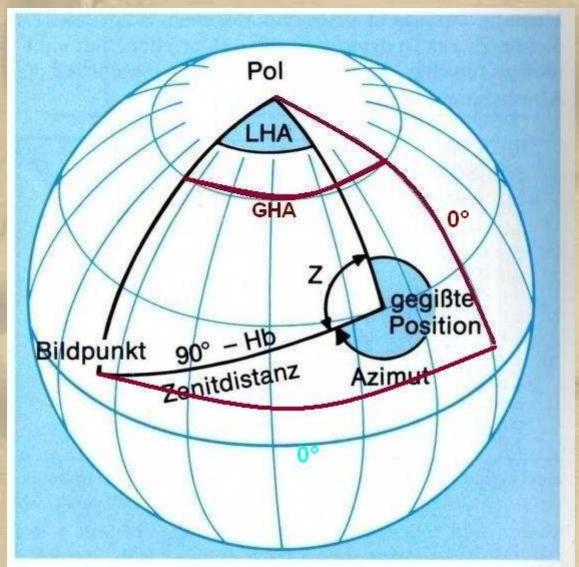
* * * * * * * * * *

Lösung manuell à la Bobby Schenk oder mit Astro-Taschenrechner zu lösen oder Notebook, z.B. mit Nautic Tools





Ich habe den Schlüssel zur Astronavigation in dem Buch Yachtnavigation von Bobby Schenk gefunden, nachdem ich das sphärisch-astronomische Grunddreieck auf der Erdoberfläche, bestehend aus den 3 Ecken Pol, gegißte Position (Beobachter) und Bildpunkt der Sonne begriffen hatte und mit meinen Kenntnissen der ebenen Geometrie in Einklang bringen konnte, nur dass die Winkelsumme auf der 'gekrümmten' Erdoberfläche durchaus mehr als 180° betragen kann, was die Sache naturgemäß et was schwieriger macht.



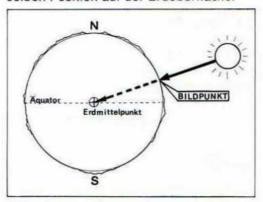
Das sphärisch-astronomische Grunddreieck mit den Ecken Pol, Beobachter und Bildpunkt

Bildpunkt der Sonne

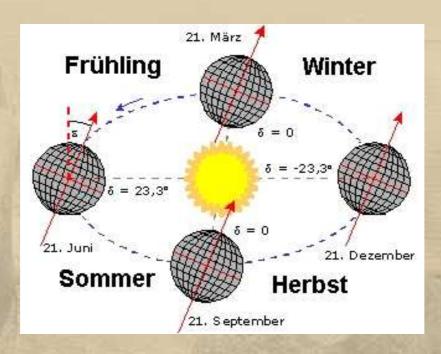
Wem es nützt, der stelle sich zur Vereinfachung vor, dass sich die Sonne in 24h einmal um die Erde dreht.

IV. Der Bildpunkt – der Schlüssel zum "Geheimnis"

Diese gedankliche Einrichtung ist schlechthin der Schlüssel zum Geheimnis der Astronavigation. Mit seiner Hilfe wird erreicht, daß die Position eines Gestirns, das sich irgendwo im Unendlichen im Weltall befindet, mit ganz gewöhnlichen Erdoberflächen-Koordinaten angegeben werden kann: Angenommen, die Wolkendecke würde eine so kleine Öffnung freilassen, daß zufällig nur ein einziger Sonnenstrahl durchleuchtet, und dieser würde genau Richtung Erdmittelpunkt strahlen, dann würde er beim Auftreffen auf die Erdoberfläche genau den Bildpunkt der Sonne beleuchten. Oder: Ist die Sonne so genau über einer Yacht, daß ein senkrecht stehender Mast kein bißchen Schatten mehr wirft, ist die Schiffsposition genau auf dem Sonnenbildpunkt. Natürlich nur für einen ganz kurzen Moment, denn die Sonne steht ja nicht den ganzen Tag über ein und derselben Position auf der Erdoberfläche.



Wir wissen, daß sie sich genau einmal in 24 Stunden um die Erde dreht, ihr Bildpunkt deshalb mit ihr in Jetgeschwindigkeit um die Erde von Osten nach Westen rast. Nun beginnen wir auch zu ahnen, warum für die Astronavigation die genaue Uhrzeit von so enormer Wichtigkeit.

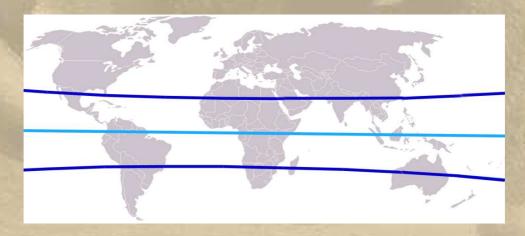


Wendekreis des Krebses / Tropic of Cancer bei rd. 23,5°(23°26,2') N am 21.6. (Sommeranfa ng*)

Wendekreis des Steinbocks / Tropic of Capricorn bei rd. 23,5° (23°26,2') S am 21.12. (Winteranf ang*)

Über dem Äquator 0° am 21.3. (Frühlingsanfang*) u. 21.9. (Herbstanfang*)

*) auf der Nordhalbkugel



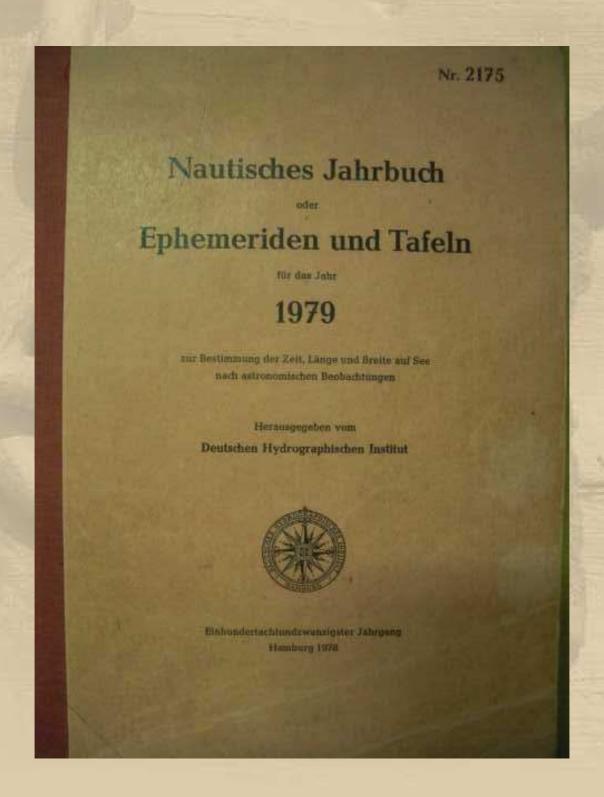
Die Breite des Bildpunktes (Noder S) ist die Abweichung (Abw.) bzw. die Declination (Dec.)

Die Länge des Bildpunktes ist der Greenwich-Winkel (Grw.Stw./Grt/GHA)

- Beide Werte findet man im 'Nautischen Jahrbuch' -

Das Nautische Jahrbuch: MGZ = GMT = UTC

Es erscheint seit 1852 im DHI bzw. BSH, vormals Deutsche Seewarte, in Hamburg. Der erste Herausgeber war Carl Bremiker. Das Jahrbuch erscheint unter ISSN 0077-6211 und kostet z.Z. 28 €.





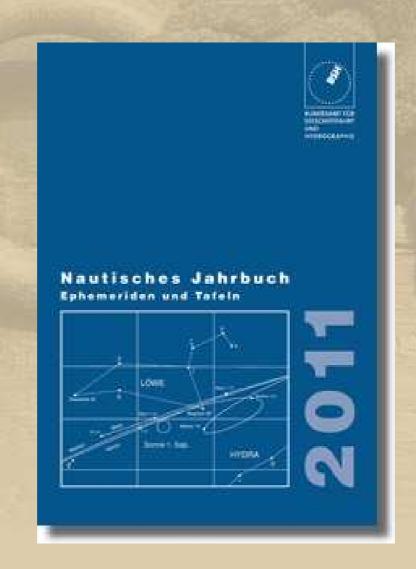
BUNDESAMT FÜR SEESCHIFFFAHRT UND HYDROGRAPHIE



BUNDESAMT FÜR SEESCHIFFFAHRT UND HYDROGRAPHIE



BUNDESAMT FÜR SEESCHIFFFAHRT UND HYDROGRAPHIE



1977 JUNI 11 Sonnabend

ir.	Sternwin	STERN kel	Abw.	162 MGZ	SONNE Grw.Stw.	r = 15.8	MOND Grw.Stw.	Alter = 1	23.9 Tage	FRÜHLF Grw.Stw.
4 1	172 30	.918 5	6 59.5	0	180 8.5	IN 23 3.6	243 42.5	14.3IN 7	10.6 9.0	259 13.
			9 34.2	1	195 8.4	THE RESIDENCE OF THE PARTY OF	258 15.8		19.6 9.1	274 15.
			11 2.7	2	210 8.2				28.7 9.0	289 18.
0	153 20	.O N 4	9 25.8	3	225 8.1	23 4.1	287 22.4		57.7 8.9	304 20.
1	149 25	.9 8 6	50 16.1	4	240 8.0		301 55.7	- CUP 10750 - CUP 10750	16.6 8.9	319 23.
			19 18.1	5	255 7.8	100000000000000000000000000000000000000			55.5 8.9	334 25.
			0 44.6	6	270 7.7	23 4.7	331 2.4		4.4 8.8	349 28.
			5 56.9	7	285 7.6	23 4.8	345 35.7		13.2 8.8	4 30.
			6 29.8	8 9	300 7.5 315 7.3	23 5.0	0 9.0		22.0 8.8	19 32. 34 35.
1	112 59	.2 5 2	6 22.9	10	330 7.2	N 23 5.3			9.5 8.7	49 37.
2			8 59.2	11	345 7.1	23 5.5	43 48.9		18.2 8.6	64 40.
4	96 58	.3 S 3	57 5.2	12	0 7.0	23 5.7			6.8 8.6	79 42.
5			2 34.7	13	15 6.8	23 5.9	72 55.5	14.2 9	5.4 8.5	94 45.
5	96 4	.0 5 4	2 59.0	14	30 6.7	23 6.0	87 28.7		13.9 8.5	109 47.
7			1 29.6	15	45 6.6	N 23 6.2	102 2.0	14.2 N 9 2	2.4 8.5	124 50.
3			4 23.6	16	60 6.4	23 6.4	116 35.2	14.3 9 3	50.9 8.4	139 52.
			8 45.8	17	75 6.3	23. 6.5	131 8.5		39.3 8.4	154 55.
			8 48.6	18	90 6.2	23 6.7	145 41.7	14.3 9 4	7.7 8.3	169 57.
	54 1	.5 8 5	6 48.2	19	105 6.1	23 6.9	160 15.0	14.2 9 5	6.0 8.3	185 0.
			5 11.9	20	120 5.9	PAULINIE DAVINE.	174 48.2		4.3 8.2	200 2.
	77575	CONTRACTOR OF THE PARTY OF THE	9 46.3	21	135 5.8	23 7-2	189 21.4	14.2 10 1	A CONTROL OF THE PARTY OF THE P	215 5.0
			7 3.9	22	150 5.7	23 7.4	The state of the s	14.2 10 2	CASSISTER AND	230 7.
			6 59.9	23	165 5.5	23 7.5	218 27.8	14.1 10 2	8.8 8.1	245 9.
					T=12h Om	Unt.=0.2	T= 7h59n	MGZ 4 ^h HP 54.8 5	12 ^h 20 ^h 4.6 54.5	T= 6 ^h 42 ^t
		214	VENUS			MARS	JUF	PITER	SATI	JRN -
	MGZ	Grw.S	ibw.	Abw.	Grw.Stw	Abw.	Grw.Stw.	Abw.	Grw.Stw.	Abw.
	0	226 1	7.9 N 10	DOORS VENSEL OF		1 N 11 46.	THE RESERVE OF THE PARTY OF THE		123 26.3	
	2	C 14 1		31.0	THE RESIDENCE OF THE PARTY OF T			CANCEL CONTRACTOR	138 28.5	17 50.
						The Control of the Co	THE RESIDENCE OF THE PARTY OF T		153 30.8	17 50.
		256 1	The state of the s			11 40.				
	3 4		8.6 10	32.4				E00-	168 33.0	
	3 4	256 1 271 1 286 1	8.6 10	33.1	287 31.	8 11 49.	0 245 22.4	22 8.8	183 35.2	17 50.
	3 4 5	256 1 271 1 286 1 301 1	8.6 10 8.8 10 9.0 N 10	33.1	287 31.	.8 11 49. .5 N 11 49.	7 260 24.2	22 8.8 N 22 8.8	183 35.2	17 50.
	3 4	256 1 271 1 286 1 301 1 316 1	8.6 10 8.8 10 9.0 N 10 9.2 10	33.1 33.7 34.4	287 31. 302 32. 317 33.	8 11 49. 5 N 11 49. 2 11 50.	7 260 24.2 3 275 26.1	22 8.8 W 22 8.8 22 8.9	183 35.2 198 37.4 1 213 39.7	17 50. 17 50. 17 50.
	3 4 5 6	256 1. 271 1. 286 1. 301 1. 316 1. 331 1.	8.6 10 8.8 10 9.0 N 10 9.2 10 9.4 10	33.1 33.7 34.4 35.1	287 31. 302 32. 317 33. 332 33.	.8 11 49. .5 N 11 49. .2 11 50. .9 11 50.	7 260 24.2 3 275 26.1 9 290 27.9	22 8.8 W 22 8.8 22 8.9 22 9.0	183 35.2 198 37.4 1 213 39.7 228 41.9	17 50. 17 50. 17 50. 17 50.
	3 4 5 6 7	256 1 271 1 286 1 301 1 316 1	8.6 10 8.8 10 9.0 N 10 9.2 10 9.4 10 9.6 10	33.1 33.7 34.4	287 31. 302 32. 317 33. 332 33. 347 34.	.8 11 49. .5 N 11 49. .2 11 50. .9 11 50. .6 11 51.	7 260 24.2 3 275 26.1 9 290 27.9 6 305 29.8	22 8.8 N 22 8.8 22 8.9 22 9.0 22 9.0	183 35.2 198 37.4 1 213 39.7	17 50. 17 50. 17 50. 17 50. 17 49.
	3 4 5 6 7 8 9	256 1. 271 1. 286 1. 301 1. 316 1. 331 1. 346 1.	8.6 10 8.8 10 9.0 N 10 9.2 10 9.4 10 9.6 10	33.1 33.7 34.4 35.1 35.8 36.4	287 31. 302 32. 317 33. 332 33. 347 34. 2 35.	.8 11 49. .5 N 11 49. .2 11 50. .9 11 50. .6 11 51.	7 260 24.2 3 275 26.1 9 290 27.9 6 305 29.8 2 320 31.6	22 8.8 N 22 8.8 22 8.9 22 9.0 22 9.0 22 9.1	183 35.2 198 37.4 213 39.7 228 41.9 243 44.1 258 46.4	17 50. 17 50. 17 50. 17 50. 17 49.9 17 49.9
	3 4 5 6 7 8 9	256 1. 271 1. 286 1. 301 1. 316 1. 331 1. 346 1. 1 1. 16 2. 31 2.	8.6 10 8.8 10 9.0 N 10 9.2 10 9.4 10 9.6 10 9.8 10 0.0 N 10 0.2 10	33.1 33.7 34.4 35.1 35.8 36.4	287 31. 302 32. 317 33. 332 33. 347 34. 2 35.	.8 11 49. .5 N 11 49. .2 11 50. .9 11 50. .6 11 51. .3 11 52.	7 260 24.2 3 275 26.1 9 290 27.9 305 29.8 2 320 31.6 9 335 33.4	22 8.8 N 22 8.8 22 8.9 22 9.0 22 9.0 22 9.1 N 22 9.2	183 35.2 198 37.4 213 39.7 228 41.9 243 44.1	17 50.0 17 50.0 17 50.0 17 50.0 17 49.9
	3 4 5 6 7 8 9	256 1. 271 1. 286 1. 301 1. 316 1. 331 1. 346 1. 1 1. 16 2. 46 2.	8.6 10 8.8 10 9.0 N 10 9.2 10 9.4 10 9.6 10 9.8 10 0.0 N 10 0.2 10 0.4 10	33.1 33.7 34.4 35.1 35.8 36.4	287 31. 302 32. 317 33. 332 33. 347 34. 2 35. 17 36. 32 36.	.8 11 49. .5 N 11 49. .2 11 50. .9 11 50. .6 11 51. .3 11 52. .0 N 11 52. .7 11 53.	7 260 24.2 3 275 26.1 9 290 27.9 6 305 29.8 2 320 31.6 9 335 33.4 5 350 35.3	22 8.8 N 22 8.8 22 8.9 22 9.0 22 9.0 22 9.1 N 22 9.2 22 9.2	183 35.2 198 37.4 213 39.7 228 41.9 243 44.1 258 46.4 273 48.6 288 50.8	17 50.0 17 50.0 17 50.0 17 50.0 17 49.0 17 49.0 17 49.0
	3 4 5 6 7 8 9	256 1. 271 1. 286 1. 301 1. 316 1. 331 1. 346 1. 1 1. 16 2. 31 2.	8.6 10 8.8 10 9.0 N 10 9.2 10 9.4 10 9.6 10 9.8 10 0.0 N 10 0.2 10 0.4 10	33.1 33.7 34.4 35.1 35.8 36.4 37.1	287 31. 302 32. 317 33. 332 33. 347 34. 2 35. 17 36. 32 36. 47 37.	.8 11 49. .5 N 11 49. .2 11 50. .9 11 50. .6 11 51. .3 11 52. .0 N 11 52. .7 11 53. .4 11 54.	7 260 24.2 3 275 26.1 9 290 27.9 6 305 29.8 2 320 31.6 9 335 33.4 5 350 35.3 5 37.1	22 8.8 W 22 8.8 22 8.9 22 9.0 22 9.0 22 9.1 W 22 9.2 22 9.2 22 9.3	183 35.2 198 37.4 213 39.7 228 41.9 243 44.1 258 46.4 273 48.6	17 50.0 17 50.0 17 50.0 17 50.0 17 49.9 17 49.9 17 49.5
	3 4 5 6 7 8 9	256 1. 271 1. 286 1. 301 1. 316 1. 331 1. 346 1. 1 1. 16 2. 46 2.	8.6 10 8.8 10 9.0 N 10 9.2 10 9.4 10 9.6 10 9.8 10 0.0 N 10 0.2 10 0.4 10 0.6 10	33.1 33.7 34.4 35.1 35.8 36.4 37.1 37.8	287 31. 302 32. 317 33. 332 33. 347 34. 2 35. 17 36. 32 36. 47 37. 62 38.	.8 11 49. .5 N 11 49. .2 11 50. .9 11 50. .6 11 51. .3 11 52. .0 N 11 52. .7 11 53. .4 11 54.	7 260 24.2 3 275 26.1 9 290 27.9 6 305 29.8 2 320 31.6 9 335 33.4 5 350 35.3 5 37.1 8 20 39.0	22 8.8 N 22 8.8 22 8.9 22 9.0 22 9.0 22 9.1 N 22 9.2 22 9.2 22 9.3 22 9.4	183 35.2 198 37.4 213 39.7 228 41.9 243 44.1 258 46.4 273 48.6 288 50.8 303 53.0	17 50. 17 50. 17 50. 17 50. 17 49. 17 49. 17 49. 17 49. 17 49.
	3 4 5 6 7 8 9 10 11 12 13	256 1. 271 1. 286 1. 301 1. 316 1. 331 1. 346 1. 1 1. 16 2. 46 2. 61 2. 76 2.	8.6 10 8.8 10 9.0 N 10 9.2 10 9.4 10 9.6 10 9.8 10 0.0 N 10 0.2 10 0.4 10 0.6 10	33.1 33.7 34.4 35.1 35.8 36.4 37.1 37.8 38.5 39.8	287 31. 302 32. 317 33. 332 33. 347 34. 2 35. 17 36. 32 36. 47 37. 62 38. 77 38.	.8 11 49. .5 N 11 49. .2 11 50. .9 11 50. .6 11 51. .3 11 52. .0 N 11 52. .7 11 53. .4 11 54.	7 260 24.2 7 260 24.2 3 275 26.1 9 290 27.9 6 305 29.8 2 320 31.6 9 335 33.4 350 35.3 5 37.1 8 20 39.0 4 35 40.8	22 8.8 N 22 8.8 22 8.9 22 9.0 22 9.1 N 22 9.2 22 9.2 22 9.3 22 9.4 22 9.4	183 35.2 198 37.4 213 39.7 228 41.9 243 44.1 258 46.4 273 48.6 288 50.8 303 53.0 318 55.3	17 50. 17 50. 17 50. 17 50. 17 49. 17 49. 17 49. 17 49. 17 49. 17 49.
	3 4 5 6 7 8 9 10 11 12 13 14 15 16	256 1. 271 1. 286 1. 301 1. 316 1. 331 1. 346 1. 1 1. 16 2. 46 2. 46 2. 76 2. 91 2. 106 2.	8.6 10 8.8 10 9.0 N 10 9.2 10 9.4 10 9.6 10 9.8 10 0.0 N 10 0.2 10 0.4 10 0.6 10 0.8 10 1.1 N 10 1.3 10	33.1 33.7 34.4 35.1 35.8 36.4 37.8 37.8 38.5 39.2 39.8 40.5	287 31. 302 32. 317 33. 332 33. 347 34. 2 35. 17 36. 32 36. 47 37. 62 38. 77 38. 92 39. 107 40.	.8 11 495 N 11 492 11 509 11 506 11 513 11 520 N 11 527 11 534 11 548 11 554 N 11 56.	7 260 24.2 7 260 24.2 3 275 26.1 9 290 27.9 6 305 29.8 2 320 31.6 9 335 33.4 5 350 35.3 2 5 37.1 20 39.0 4 35 40.8 1 50 42.6	22 8.8 N 22 8.8 22 8.9 22 9.0 22 9.1 N 22 9.2 22 9.2 22 9.3 22 9.4 22 9.4	183 35.2 198 37.4 213 39.7 228 41.9 243 44.1 258 46.4 273 48.6 288 50.8 303 53.0 318 55.3 333 57.5	17 50.0 17 50.0 17 50.0 17 49.9 17 49.9 17 49.0 17 49.0 17 49.5 17 49.5
	3 4 5 6 7 8 9 10 11 12 13 14 15 16 17	256 1. 271 1. 286 1. 301 1. 316 1. 331 1. 346 1. 1 1. 16 2. 46 2. 46 2. 76 2. 91 2. 106 2. 121 2.	8.6 10 8.8 10 9.0 N 10 9.2 10 9.6 10 9.6 10 0.0 N 10 0.2 10 0.4 10 0.6 10 0.8 10 1.1 N 10 1.3 10 1.5 10	33.1 33.7 34.4 35.1 35.8 36.4 37.1 37.8 38.5 39.2 40.5 41.2 41.9	287 31. 302 32. 317 33. 332 33. 347 34. 2 35. 17 36. 32 36. 47 37. 62 38. 77 38. 92 39. 107 40. 122 40.	8 11 49. 5 N 11 49. 2 11 50. 9 11 50. 6 11 51. 3 11 52. 0 N 11 52. 7 11 53. 4 11 54. 1 15 55. 4 N 11 56. 1 15 56. 8 11 57.	7 260 24.2 7 260 24.2 3 275 26.1 9 290 27.9 305 29.8 2 320 31.6 9 335 33.4 350 35.3 5 37.1 20 39.0 4 35 40.8 1 50 42.6 65 44.5 4 80 46.3	22 8.8 N 22 8.8 22 8.9 22 9.0 22 9.0 22 9.1 N 22 9.2 22 9.3 22 9.4 22 9.4 N 22 9.5	183 35.2 198 37.4 213 39.7 228 41.9 243 44.1 258 46.4 273 48.6 288 50.8 303 53.0 318 55.3 333 57.5 348 59.7	17 50. 17 50. 17 50. 17 50. 17 49.9 17 49.9 17 49.9 17 49.6 17 49.5 17 49.5
	3 4 5 6 7 8 9 10 11 12 13 14 15 16 17 18	256 1. 271 1. 286 1. 301 1. 316 1. 331 1. 346 1. 1 1. 16 2. 46	8.6 10 8.8 10 9.0 N 10 9.2 10 9.4 10 9.6 10 0.0 N 10 0.2 10 0.4 10 0.6 10 0.8 10 1.1 N 10 1.5 10 1.7 10	33.1 33.7 34.4 35.1 35.8 36.4 37.1 37.8 38.5 39.2 40.5 41.9 42.5	287 31. 302 32. 317 33. 332 33. 347 34. 2 35. 17 36. 32 36. 47 37. 62 38. 77 38. 92 39. 107 40. 122 40. 137 41.	.8 11 495 N 11 492 11 509 11 506 11 513 11 520 N 11 527 11 534 11 541 15 568 11 575 11 58.	7 260 24.2 275 26.1 9 290 27.9 305 29.8 320 31.6 9 335 33.4 350 35.3 5 37.1 20 39.0 35 40.8 1 50 42.6 65 44.5 4 80 46.3 95 48.2	22 8.8 N 22 8.8 22 8.9 22 9.0 22 9.1 N 22 9.2 22 9.2 22 9.3 22 9.4 22 9.4 N 22 9.4 N 22 9.6	183 35.2 198 37.4 213 39.7 228 41.9 243 44.1 258 46.4 273 48.6 288 50.8 303 53.0 318 55.3 333 57.5 348 59.7 4 2.0	17 50.0 17 50.0 17 50.0 17 50.0 17 49.0 17 49.0 17 49.0 17 49.0 17 49.0 17 49.0 17 49.0 17 49.0
	3 4 5 6 7 8 9 10 11 12 13 14 15 16 17	256 1. 271 1. 286 1. 301 1. 316 1. 331 1. 346 1. 1 1. 16 2. 46 2. 46 2. 76 2. 91 2. 106 2. 121 2.	8.6 10 8.8 10 9.0 N 10 9.2 10 9.4 10 9.6 10 0.0 N 10 0.2 10 0.4 10 0.6 10 0.8 10 1.1 N 10 1.5 10 1.7 10	33.1 33.7 34.4 35.1 35.8 36.4 37.1 37.8 38.5 39.2 40.5 41.2 41.9	287 31. 302 32. 317 33. 332 33. 347 34. 2 35. 17 36. 32 36. 47 37. 62 38. 77 38. 92 39. 107 40. 122 40. 137 41.	.8 11 495 N 11 492 11 509 11 506 11 513 11 520 N 11 527 11 534 11 541 11 548 11 554 N 11 568 11 575 11 58.	7 260 24.2 275 26.1 9 290 27.9 305 29.8 320 31.6 9 335 33.4 350 35.3 5 37.1 20 39.0 35 40.8 1 50 42.6 65 44.5 4 80 46.3 95 48.2	22 8.8 N 22 8.8 22 8.9 22 9.0 22 9.1 N 22 9.2 22 9.3 22 9.3 22 9.4 22 9.4 22 9.4 22 9.4 22 9.6 22 9.6	183 35.2 198 37.4 213 39.7 228 41.9 243 44.1 258 46.4 273 48.6 288 50.8 303 53.0 318 55.3 333 57.5 348 59.7 4 2.0 19 4.2	17 50.0 17 50.0 17 50.0 17 50.0 17 49.0 17 49.0 17 49.0 17 49.0 17 49.0 17 49.0 17 49.0 17 49.0 17 49.0
	3 4 5 6 7 8 9 10 11 12 13 14 15 16 17 18 19	256 1. 271 1. 286 1. 301 1. 316 1. 331 1. 346 1. 1 1. 16 2. 46 2. 46 2. 106 2. 121 2. 136 2. 131 2. 146 2. 151 2. 151 2. 166 2. 151 2.	8.6 10 8.8 10 9.0 N 10 9.2 10 9.4 10 9.6 10 0.2 10 0.4 10 0.6 10 0.8 10 1.1 N 10 1.3 10 1.5 10 1.7 10 1.9 10 2.0 N 10	33.1 33.7 34.4 35.1 35.8 36.4 37.1 37.8 38.5 39.2 40.5 41.9 42.5 43.9	287 31. 302 32. 317 33. 332 33. 347 34. 2 35. 17 36. 32 36. 47 37. 62 38. 77 38. 92 39. 107 40. 122 40. 152 42. 167 42.	.8 11 495 N 11 492 11 509 11 506 11 513 11 520 N 11 527 11 534 11 541 11 548 11 554 N 11 561 11 561 1575 11 582 11 589 N 11 59.	7 260 24.2 3 275 26.1 9 290 27.9 3 35 29.8 3 20 31.6 9 335 33.4 3 50 35.3 5 37.1 8 20 39.0 4 35 40.8 1 50 42.6 6 5 44.5 80 46.3 95 48.2 110 50.0 3 125 51.9	22 8.8 N 22 8.8 22 8.9 22 9.0 22 9.0 22 9.1 N 22 9.2 22 9.3 22 9.4 22 9.4 22 9.4 22 9.4 N 22 9.5 22 9.6 22 9.6 22 9.7 22 9.8 N 22 9.8	183 35.2 198 37.4 213 39.7 228 41.9 243 44.1 258 46.4 273 48.6 288 50.8 303 53.0 318 55.3 333 57.5 348 59.7 4 2.0 19 4.2 34 6.4	17 50.0 17 50.0 17 50.0 17 50.0 17 49.5 17 49.5 17 49.5 17 49.5 17 49.5 17 49.5 17 49.5 17 49.5 17 49.5
	3 4 5 6 7 8 9 10 11 12 13 14 15 16 17 18 19 20 21	256 1. 271 1. 286 1. 301 1. 316 1. 331 1. 346 1. 1 1. 16 2. 34 2. 46 2. 76 2. 106 2. 121 2. 136 2. 151 2. 166 2. 151 2. 166 2. 181 2.	8.6 10 8.8 10 9.0 N 10 9.2 10 9.4 10 9.6 10 0.2 10 0.4 10 0.6 10 0.8 10 1.1 N 10 1.3 10 1.7 10 1.7 10 1.9 10 2.0 N 10 2.0 N 10 2.0 N 10	33.1 33.7 34.4 35.1 35.8 36.4 37.8 38.5 39.2 40.5 41.2 41.9 42.5 43.9 44.6	287 31. 302 32. 317 33. 332 33. 347 34. 2 35. 17 36. 32 36. 47 37. 62 36. 77 38. 92 39. 107 40. 122 40. 137 41. 152 42. 167 42. 182 43.	.8 11 495 N 11 492 11 509 11 506 11 513 11 520 N 11 527 11 534 11 541 11 548 11 554 N 11 561 1575 11 582 11 589 N 11 596 11 59.	245 22.4 7 260 24.2 3 275 26.1 9 290 27.9 6 305 29.8 320 31.6 9 335 33.4 350 35.3 5 37.1 20 39.0 4 35 40.8 1 50 42.6 65 44.5 80 46.3 95 48.2 110 50.0 3 125 51.9 140 53.7	22 8.8 N 22 8.8 22 8.9 22 9.0 22 9.0 22 9.1 N 22 9.2 22 9.3 22 9.4 22 9.4 22 9.4 N 22 9.5 22 9.6 22 9.6 22 9.6 22 9.7 22 9.8	183 35.2 198 37.4 213 39.7 228 41.9 243 44.1 258 46.4 273 48.6 288 50.8 303 53.0 318 55.3 333 57.5 348 59.7 4 2.0 19 4.2 34 6.4 49 8.6 64 10.9 179 13.1	17 50.0 17 50.0 17 50.0 17 50.0 17 49.5 17 49.5 17 49.5 17 49.5 17 49.5 17 49.5 17 49.3 17 49.3
	3 4 5 6 7 8 9 10 11 12 13 14 15 16 17 18 19 20 21 22	256 1. 271 1. 286 1. 301 1. 316 1. 331 1. 346 1. 1 1. 16 2. 31 2. 46 2. 61 2. 76 2. 106 2. 121 2. 136 2	8.6 10 8.8 10 9.0 N 10 9.2 10 9.4 10 9.6 10 9.8 10 0.0 N 10 0.2 10 0.4 10 0.6 10 1.1 N 10 1.3 10 1.7 10 1.7 10 1.7 10 1.9 10 2.0 N 10 2.2 10 2.4 10	33.1 33.7 34.4 35.1 35.8 36.4 37.8 37.8 38.5 39.2 41.9 42.5 43.9 44.6 45.3	287 31. 302 32. 317 33. 332 33. 347 34. 2 35. 17 36. 32 36. 47 37. 62 38. 77 38. 92 39. 107 40. 122 40. 137 41. 152 42. 167 42. 182 43. 197 44.	8 11 49. 5 N 11 49. 2 11 50. 9 11 50. 6 11 51. 3 11 52. 0 N 11 52. 7 11 53. 4 11 54. 1 11 54. 8 11 55. 4 N 11 56. 1 11 56. 8 11 57. 5 11 58. 2 11 59. 9 N 11 59. 5 12 0.	7 260 24.2 275 26.1 290 27.9 305 29.8 290 31.6 9 335 33.4 350 35.3 5 37.1 20 39.0 4 35 40.8 1 50 42.6 6 65 44.5 4 80 46.3 95 48.2 110 50.0 3 125 51.9 140 53.7 155 55.5	22 8.8 N 22 8.8 22 8.9 22 9.0 22 9.1 N 22 9.2 22 9.3 22 9.4 22 9.4 22 9.4 N 22 9.6 22 9.6	183 35.2 198 37.4 213 39.7 228 41.9 243 44.1 258 46.4 273 48.6 288 50.8 303 53.0 318 55.3 333 57.5 348 59.7 4 2.0 19 4.2 34 6.4 49 8.6 64 10.9 179 13.1 94 15.3	17 50.0 17 50.0 17 50.0 17 50.0 17 49.9 17 49.9 17 49.0 17 49.0 17 49.0 17 49.3 17 49.3 17 49.3 17 49.3 17 49.3
	3 4 5 6 7 8 9 10 11 12 13 14 15 16 17 18 19 20 21 22 23	256 1. 271 1. 286 1. 301 1. 316 1. 331 1. 346 1. 1 1. 16 2. 31 2. 46 2. 61 2. 76 2. 91 2. 106 2. 136 2. 136 2. 136 2. 136 2. 136 2. 136 2. 137 2. 138 2.	8.6 10 8.8 10 9.0 N 10 9.2 10 9.4 10 9.6 10 9.8 10 0.2 10 0.4 10 0.6 10 0.8 10 1.1 N 10 1.3 10 1.5 10 1.7 10 1.9 10 2.0 N 10 2.2 10 2.4 10 2.6 10	33.1 33.7 34.4 35.1 35.8 36.4 37.8 37.8 38.5 39.2 41.9 42.5 43.9 44.6 45.9	287 31. 302 32. 317 33. 332 33. 347 34. 2 35. 17 36. 32 36. 47 37. 62 38. 77 38. 92 39. 107 40. 122 40. 137 41. 152 42. 167 42. 182 43. 197 44. 212 45.	8 11 49. 5 N 11 49. 2 11 50. 9 11 50. 6 11 51. 3 11 52. 0 N 11 52. 7 11 53. 4 11 54. 11 55. 4 N 11 56. 1 157. 5 11 58. 9 N 11 59. 6 11 59. 6 12 0. 0 12 1.	7 260 24.2 275 26.1 9 290 27.9 305 29.8 320 31.6 9 335 33.4 350 35.3 5 37.1 20 39.0 35 40.8 1 50 42.6 6 65 44.5 4 80 46.3 95 48.2 110 50.0 125 51.9 140 53.7 155 55.5 2 170 57.4	22 8.8 N 22 8.9 22 9.0 22 9.0 22 9.1 N 22 9.2 22 9.3 22 9.4 22 9.4 22 9.4 22 9.6	183 35.2 198 37.4 213 39.7 228 41.9 243 44.1 258 46.4 273 48.6 288 50.8 303 53.0 318 55.3 333 57.5 348 59.7 4 2.0 19 4.2 34 6.4 49 8.6 64 10.9 79 13.1 94 15.3 109 17.5	17 50. 17 50. 17 50. 17 50. 17 49. 17 49.
	3 4 5 6 7 8 9 10 11 12 13 14 15 16 17 18 19 20 21 22 23	256 1. 271 1. 286 1. 301 1. 316 1. 331 1. 346 1. 1 1. 16 2. 31 2. 46 2. 61 2. 76 2. 91 2. 106 2. 136 2. 136 2. 136 2. 136 2. 136 2. 136 2. 137 2. 138 2.	8.6 10 8.8 10 9.0 N 10 9.2 10 9.6 10 9.6 10 0.2 10 0.4 10 0.6 10 0.8 10 1.1 N 10 1.3 10 1.5 10 1.7 10 1.7 10 1.9 10 2.0 N 10 2.2 10 0.2 10 0.3 10 0.4 10 0.6 10 0.8 10	33.1 33.7 34.4 35.1 35.8 36.4 37.8 37.8 38.5 39.2 41.9 42.5 43.9 44.6 45.3	287 31. 302 32. 317 33. 332 33. 347 34. 2 35. 17 36. 32 36. 47 37. 62 38. 77 38. 92 39. 107 40. 122 40. 137 41. 152 42. 167 42. 182 43. 197 44. 212 45.	.8 11 495 N 11 492 11 509 11 506 11 513 11 520 N 11 527 11 534 11 541 11 548 11 554 N 11 568 11 575 11 589 N 11 596 11 596 11 597 0.	7 260 24.2 275 26.1 9 290 27.9 305 29.8 320 31.6 9 335 33.4 350 35.3 5 37.1 20 39.0 35 40.8 1 50 42.6 6 65 44.5 4 80 46.3 9 140 53.7 155 55.5 170 57.4 1.8	22 8.8 N 22 8.8 22 8.9 22 9.0 22 9.1 N 22 9.2 22 9.3 22 9.4 22 9.4 22 9.4 N 22 9.6 22 9.6	183 35.2 198 37.4 213 39.7 228 41.9 243 44.1 258 46.4 273 48.6 288 50.8 303 53.0 318 55.3 333 57.5 348 59.7 4 2.0 19 4.2 34 6.4 49 8.6 64 10.9 179 13.1 94 15.3	17 50 17 50 17 50 17 50 17 50 17 49 17 49 17 49 17 49 17 49 17 49 17 49 17 49 17 49 17 49 17 49 17 49 17 49 17 49

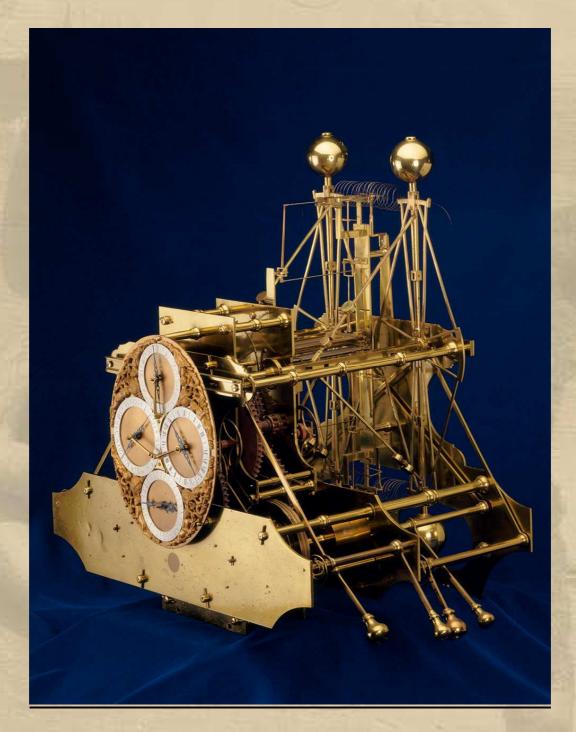
ZOm	6 1 144 6 1	71 m
30 ^m	Schalttafel	31 m

	Zu	wachs Gr	w. Stw.	Land Inc.	-		Zuv	wachs Gr	w. Stw.	1	Val
30m	Sonne Planet	Frühl.p.	Mond	Unt.	Verb.	31m	Sonne Planet	Frühl.p.	Mond	Unt.	Verb
0 1 2 3	7 30,0 30,3 30,5 30,8 31,0	7 31,2 31,5 31,7 32,0 32,2	9,5 9,7 10,0 10,2 10,5	0,0 0,3 0,6 0,9 1,2	0,0 0,2 0,3 0,5 0,6	s 0 1 2 3 4	7 45,0 45,3 45,5 45,8 46,0	7 46,3 46,5 46,8 47,0 47,3	7 23,8 24,1 24,3 24,5 24,8	0,0 0,3 0,6 0,9 1,2	0,0 0,2 0,3 0,5 0,6
5	7 31,3	7 32,5	7 10,7	1,5	0,8	5	7 46,3	7 47,5	7 25,0	1,5	0,8
6	31,5	32,7	10,9	1,8	0,9	6	46,5	47,8	25,2	1,8	0,9
7	31,8	33,0	11,2	2,1	1,1	7	46,8	48,0	25,5	2,1	1,1
8	32,0	33,2	11,4	2,4	1,2	8	47,0	48,3	25,7	2,4	1,3
9	32,3	33,5	11,6	2,7	1,4	9	47,3	48,5	26,0	2,7	1,4
10	7 32,5	7 33,7	7 11,9	3,0	1,5	10	7 47,5	7 48,8	7 26,2	3,0	1,6
11	32,8	34,0	12,1	3,3	1,7	11	47,8	49,0	26,4	3,3	1,7
12	33,0	34,2	12,4	3,6	1,8	12	48,0	49,3	26,7	3,6	1,9
13	33,3	34,5	12,6	3,9	2,0	13	48,3	49,5	26,9	3,9	2,0
14	33,5	34,7	12,8	4,2	2,1	14	48,5	49,8	27,2	4,2	2,2
15	7 33,8	7 35,0	7 13,1	4,5	2,3	15	7 48,8	7 50,0	7 27,4	4,5	2,4
16	34,0	35,2	13,3	4,8	2,4	16	49,0	50,3	27,6	4,8	2,5
17	34,3	35,5	13,6	5,1	2,6	17	49,3	50,5	27,9	5,1	2,7
18	34,5	35,7	13,8	5,4	2,7	18	49,5	50,8	28,1	5,4	2,8
19	34,8	36,0	14,0	5,7	2,9	19	49,8	51,0	28,4	5,7	3,0
20	7 35,0	7 36,2	7 14,3	6,0	3,0	20	7 50,0	7 51,3	7 28,6	6,0	3,2
21	35,3	36,5	14,5	6,3	3,2	21	50,3	51,5	28,8	6,3	3,3
22	35,5	36,7	14,7	6,6	3,4	22	50,5	51,8	29,1	6,6	3,5
23	35,8	37,0	15,0	6,9	3,5	23	50,8	52,0	29,3	6,9	3,6
24	36,0	37,2	15,2	7,2	3,7	24	51,0	52,3	29,5	7,2	3,8
25	7 36,3	7 37,5	7 15,5	7,5	3,8	25	7 51,3	7 52,5	7 29,8	7,5	3,9
26	36,5	37,7	15,7	7,8	4,0	26	51,5	52,8	30,0	7,8	4,1
27	36,8	38,0	15,9	8,1	4,1	27	51,8	53,0	30,3	8,1	4,3
28	37,0	38,2	16,2	8,4	4,3	28	52,0	53,3	30,5	8,4	4,4
29	37,3	38,5	16,4	8,7	4,4	29	52,3	53,5	30,7	8,7	4,6
30	7 37,5	7 38,8	7 16,7	9,0	4,6	30	7 52,5	7 53,8	7 31,0	9,0	4,7
31	37,8	39,0	16,9	9,3	4,7	31	52,8	54,0	31,2	9,3	4,9
32	38,0	39,3	17,1	9,6	4,9	32	53,0	54,3	31,5	9,6	5,0
33	38,3	39,5	17,4	9,9	5,0	33	53,3	54,5	31,7	9,9	5,2
34	38,5	39,8	17,6	10,2	5,2	34	53,5	54,8	31,9	10,2	5,4
35	7 38,8	7 40,0	7 17,9	10,5	5,3	35	7 53,8	7 55,0	7 32,2	10,5	5,5
36	39,0	40,3	18,1	10,8	5,5	36	54,0	55,3	32,4	10,8	5,7
37	39,3	40,5	18,3	11,1	5,6	37	54,3	55,5	32,6	11,1	5,8
38	39,5	40,8	18,6	11,4	5,8	38	54,5	55,8	32,9	11,4	6,0
39	39,8	41,0	18,8	11,7	5,9	39	54,8	56,0	33,1	11,7	6,1
40	7 40,0	7 41,3	7 19,0	12,0	6,1	40	7 55,0	7 56,3	7 33,4	12,0	6,3
41	40,3	41,5	19,3	12,3	6,3	41	55,3	56,5	33,6	12,3	6,5
42	40,5	41,8	19,5	12,6	6,4	42	55,5	56,8	33,8	12,6	6,6
43	40,8	42,0	19,8	12,9	6,6	43	55,8	57,1	34,1	12,9	6,8
44	41,0	42,3	20,0	13,2	6,7	44	56,0	57,3	34,3	13,2	6,9
45	7 41,3	7 42,5	7 20,2	13,5	6,9	45	7 56,3	7 57,6	7 34,6	13,5	7,1
46	41,5	42,8	20,5	13,8	7,0	46	56,5	57,8	34,8	13,8	7,2
47	41,8	43,0	20,7	14,1	7,2	47	56,8	58,1	35,0	14,1	7,4
48	42,0	43,3	21,0	14,4	7,3	48	57,0	58,3	35,3	14,4	7,6
49	42,3	43,5	21,2	14,7	7,5	49	57,3	58,6	35,5	14,7	7,7
50	7 42,5	7 43,8	7 21,4	15,0	7,6	50	7 57,5	7 58,8	7 35,7	15,0	7,9
51	42,8	44,0	21,7	15,3	7,8	51	57,8	59,1	36,0	15,3	8,0
52	43,0	44,3	21,9	15,6	7,9	52	58,0	59,3	36,2	15,6	8,2
53	43,3	44,5	22,1	15,9	8,1	53	58,3	59,6	36,5	15,9	8,3
54	43,5	44,8	22,4	16,2	8,2	54	58,5	7 59,8	36,7	16,2	8,5
55	7 43,8	7 45,0	7 22,6	16,5	8,4	55	7 58,8	8 0,1	7 36,9	16,5	8,7
56	44,0	45,3	22,9	16,8	8,5	56	59,0	0,3	37,2	16,8	8,8
57	44,3	45,5	23,1	17,1	8,7	57	59,3	0,6	37,4	17,1	9,0
58	44,5	45,8	23,3	17,4	8,8	58	59,5	0,8	37,7	17,4	9,1
59	44,8	46,0	23,6	17,7	9,0	59	59,5	1,1	37,9	17,7	9,3

Die nachstehenden Zusammenhänge erläutern die Wichtigkeit der korrekten sekundengenauen Zeitnahme:

Äquatorumfang = 360°		
1° = 60'	1 Breitenminute = 1 Se	eemeile (sm)
	1 sm = 1,852 km	
360° x 60' = 21.600 sm x 1,85	52 km = <u>40.003 km</u>	
Geschwindigkeit des Sonne	enbildpunktes auf der Erdo	berfläche
in 24 Std. einmal um die Erd	e = 21.600 sm	
pro Std. = 900 sm = 1.666,8 l	km	
pro otali coo olii ilooojo i		
pro min. = 15 sm		

An Bord gilt die Universal Time Coordinated UTC (MGZ / GMT):



John Harrison's Chronometer H1 (hergestellt 1730 – 1735 / 1,5 m hoch)

http://www.big-max-web.de/cgi-bin/content-page.cgi?path=/Traditional_Navigation/Celestial_Navigation&mode=view

http://www.big-max-web.de/cgi-bin/content-page.cgi?path=/Time



Harrison's H5 (ca. 13 cm / 1,45 Kg)

Quelle: http://de.wikipedia.org/wiki/John Harrison (Uhrmacher)



Fa. Wempe seit 1938



Eine gute Quarzuhr (Solar) reicht heutzutage völlig aus. Mit Zeitzeichensender synchronisieren, ggfs. Chronometerbuch führen.

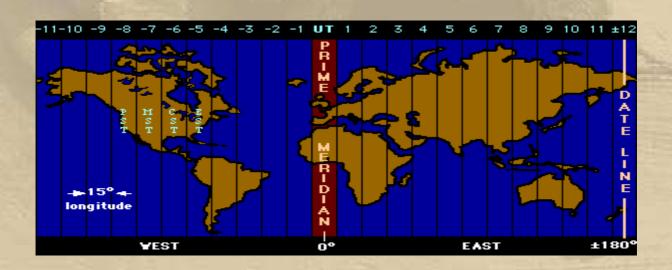


Rufzeichen 🔣	Standort ⋈	Frequenzen
Beta	Russland	25 kHz
BPC	China	68,5 kHz
BPL	China	100 kHz
BPM	China, Lintong (Xi'an)	2,5 MHz, 5 MHz, 10 MHz, 15 MHz
CHU	Kanada, Ottawa	3,330 MHz, 7,850 MHz, 14,670 MHz
DCF77	Deutschland, Mainflingen	77,5 kHz
HBG	Schweiz, Prangins	75 kHz (nur mehr bis Ende 2011)
JJY	Japan, Otakadoya Berg	60 kHz
JJY	Japan, Hagane Berg	40 kHz
MSF	Großbritannien, Anthorn	60 kHz
OMA	Tschechien, Prag	50 kHz (abgeschaltet)
RBU	Russland, Moskau	66,66 kHz
RTZ	Russland, Irkutsk	50 kHz
RWM	Russland, Moskau	4,996 MHz, 9,996 MHz, 14,996 MHz
TDF	Frankreich, Allouis	162 kHz
WWV	USA, Fort Collins	2,5 MHz, 5 MHz, 10 MHz, 15 MHz, 20 MHz
WWVB	USA, Fort Collins	60 kHz
WWVH	USA, Hawaii, Kekaha	2,5 MHz, 5 MHz, 10 MHz, 15 MHz
YVTO	Venezuela, Caracas	5 MHz



Früher, vor 1738, ging der Nullmeridian durch die westlichste Kanareninsel Hierro, das Ende der Welt in der Antike.





Die Britische Admiralität hat den Spaniern den Nullmeridian einfach 'geklaut' und durch die Sternwarte von Greenwich/London gelegt:



The Royal Observatory



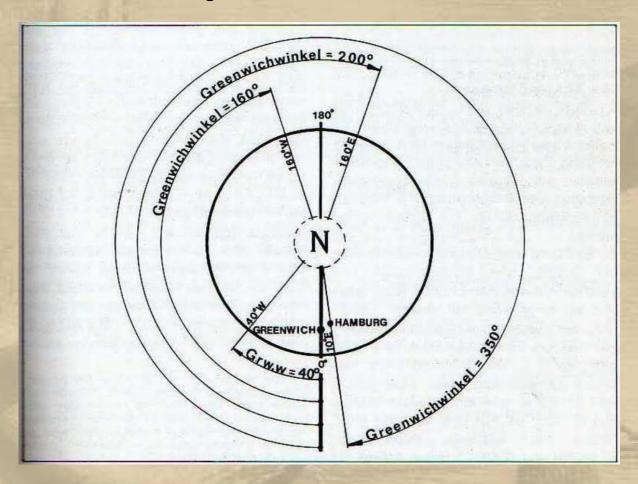
Longitude 0°= Prime Meridian



Der Greenwich-Winkel (Grt-Stw. / Grt / GHA)

Regel: Der Greenwich-Winkel beginnt bei 0°= Greenw ich/London und geht bis zum Bildpunkt der Sonne immer nach Westen
- stur auswendig lernen -

0° bis 360° 1 Bild zeigen



Übung: Bildpunktkoordinaten ermitteln S.21 a bis f - Ergebnis auf S.24

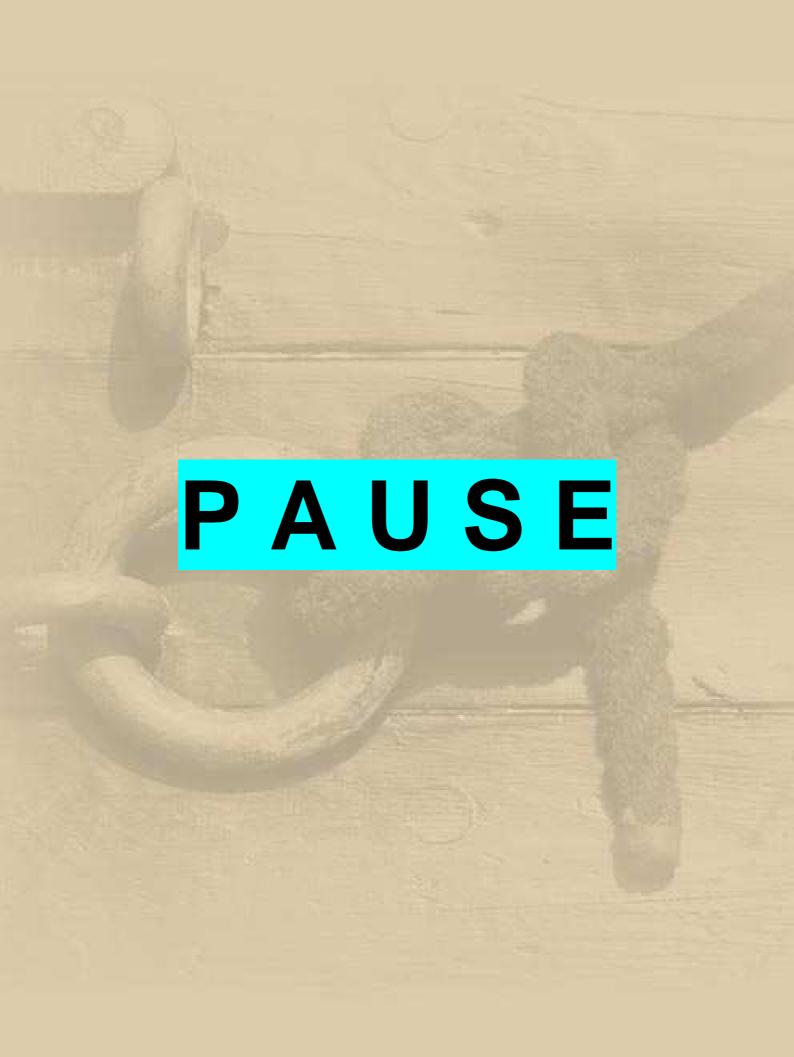
Wie lauten Abweichung und Greenwich-Winkel der Sonne

- a) am 12. 6. 77 um 09 h 29 m 14 s MGZ
- b) am 31. 3. 77 um 14 h 54 m 33 s MGZ
- c) am 1, 4, 77 um 07 h 31 m 49 s MGZ
- d) am 11. 6. 77 um 23 h 55 m 02 s MGZ
- e) am 12. 6. 77 um 19 h 52 m 44 s MGZ
- f) am 12. 6. 77 um 00 h 28 m 59 s MGZ

ie B	ildpunktkoordinaten von Seite
	a) 23° 09' N; 315° 04,3'
	7° 18,5'
	322° 22,8'
	b) 4° 16' N; 28° 57,6'
	13° 38,3'
	42° 35,9'
	c) 4° 32' N; 284° 00,7'
	7° 57,3'
	291° 58,0'
	d) 23° 08' N; 165° 05,5'
	13° 45,5'
	178° 51,0'
	e) 23° 11' N; 105° 03,0'
	13° 11,0'
	118° 14,0'
	f) 23° 08' N; 180° 05,4'
	7° 14,8'
	187° 20,2'

..... und das Nautische Jahrbuch nebst Schalttafel und die HO 249 Tafeln findet man online z.B. unter:

http://www.bruckner.7to.de/

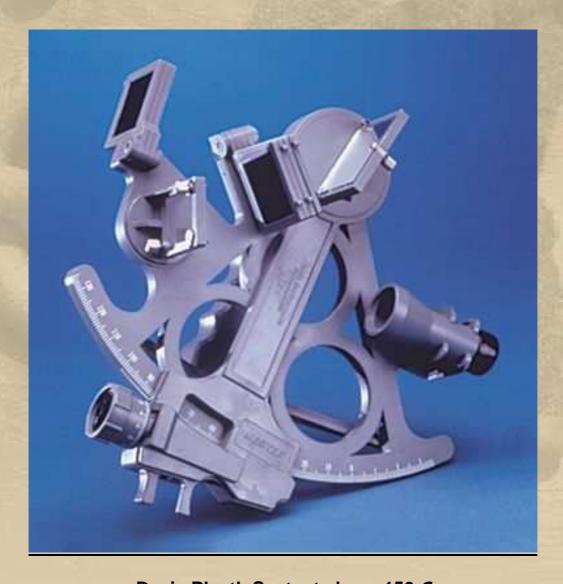


Gesamtberichtigung des gemessenen Sextantenwinkels

(Lichtbrechung in der Atmosphäre / Augenhöhe d. Beobachters)

gemessener	Gesamtberichtigung		
Sextantenwinkel	bei 2m Augenhöhe		
ab 20°	+ 11'		
ab 25°	+ 12'		
ab 40°	+ 13'		

In der Astronavigation keine Sextantenwinkel der Sonne kleiner 15°bzw. größer 75°verwenden !!!



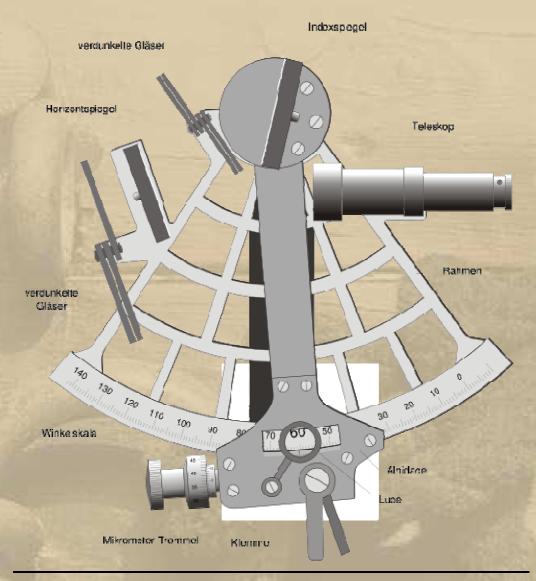
Davis Plastk-Sextant ab ca. 150 €

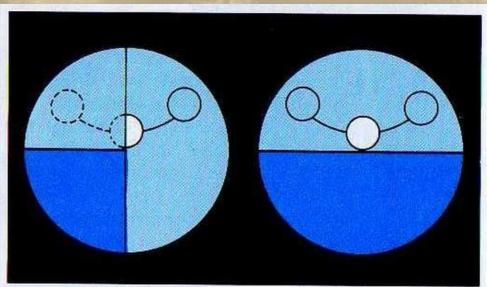


Cassens & Plath Sextant ab 1.000 €



Freiberger Sextant ab 699 E



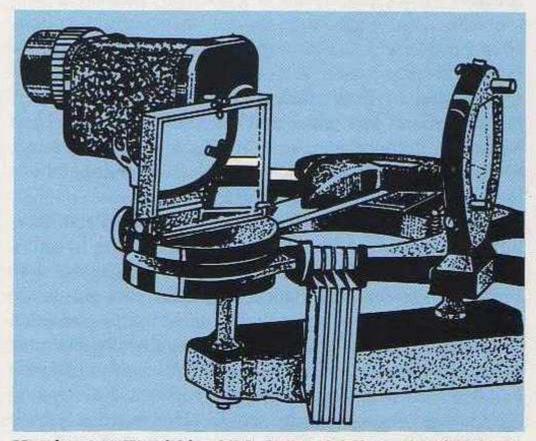


Die Sonne, wie sie in einem Sextanten mit Halbspiegel auf die Kimm gesetzt wird (links), und in einem Vollsicht-"Spiegel" (rechts).

Kippfehler des Indexspiegels

Zur Ermittlung des Kippfehlers des Indexspiegels stellt man die Alhidade ganz grob in die Mitte des Gradbogens. Anschließend hält man den Sextanten mit gestrecktem Arm in der Weise von sich weg, daß der Betrachter an der inneren Kante des Indexspiegels vorbei auf den Nullpunkt des Gradbogens blicken kann. Er muß dicht daneben im Spiegel das entgegengesetzte Ende des Gradbogens sehen. Ein Kippfehler liegt nicht vor, wenn der direkt zu sehende und der gespiegelte Teil des Gradbogens in einer Ebene liegen.

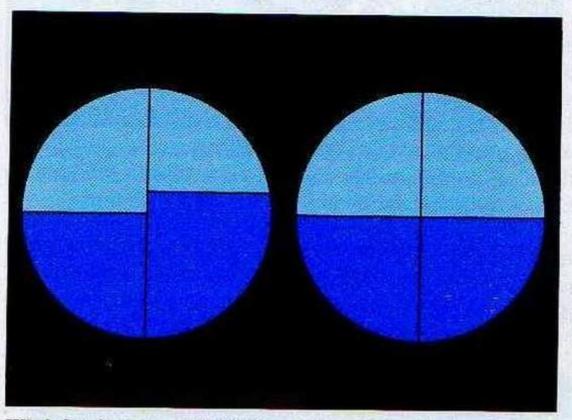
Zur Beseitigung des Kippfehlers des Indexspiegels dient eine in der Mitte der oberen Kante von hinten auf den Spiegel drückende Justierschraube (Abbildung Seite 196 links).



Hier liegt ein Kippfehler des Indexspiegels vor – der Gradbogen ist im Spiegelbild nicht ungebrochen.

"Fehler" am Sextanten

Die nachfolgend beschriebenen Mängel, die zu Meßungenauigkeiten führen können, stellen im eigentlichen Sinne keine Fehler dar, sondern lediglich Dejustierungen. Von einem erfahrenen Navigator können sie bei allergrößter Vorsicht mit Bordmitteln behoben werden. Stellt dagegen ein Anfänger solche "Fehler" fest – und das muß er können –, so möge er sich an einen Navigator von einer anderen Yacht wenden. Die folgenden Mängel sind periodisch zu überprüfen, insbesondere nach dem – seltenen – Auswechseln eines Spiegels, was mit Sicherheit zu derartigen Fehlern führt.

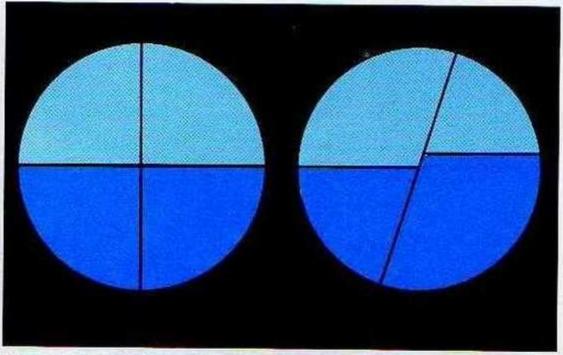


Wird der Sextant auf 00°00' gestellt und der Horizont gemessen, muß dieser – ist kein Indexfehler vorhanden – eine ungebrochene Linie ergeben.

Beseitigung des Indexfehlers durch Neujustierung

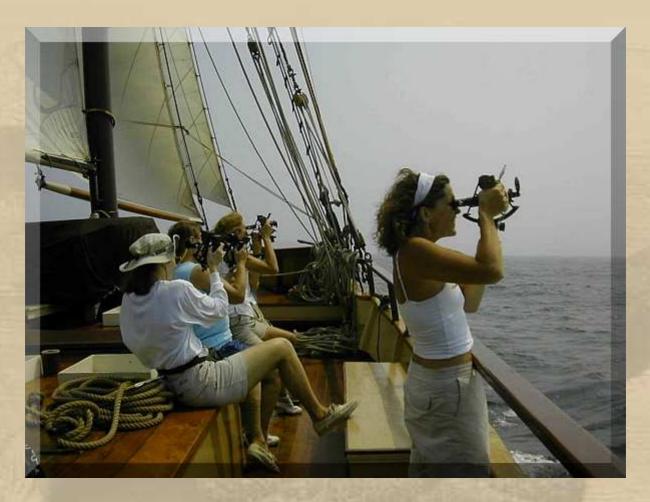
Achtung: Justierungen sollten so selten wie möglich vorgenommen werden, weil hierbei leicht die Justierschrauben ausleiern.

Zur Beseitigung des Indexfehlers wird ganz geringfügig an einer kleinen Schraube gedreht, die sich an der Seite des Horizontspiegels (das ist meistens der halbrunde) befindet (Abbildung Seite 194 rechts). Ist der Fehler damit innerhalb der zulässigen Grenzen von 2' bis 3', so



Kippfehler des Horizontspiegels

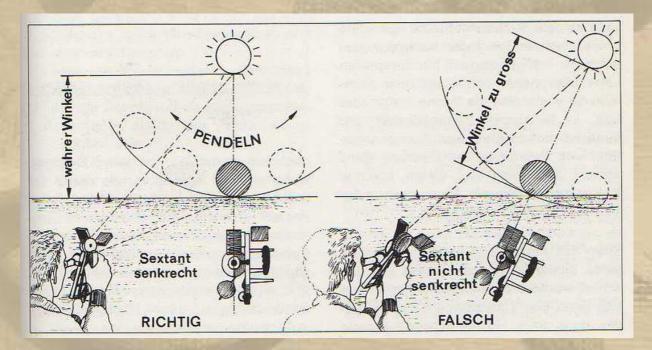
versuche man nicht, ihn weiter auf 0 zu bringen, weil er sich durch Umwelteinflüsse (Temperatur) ohnehin verändern kann



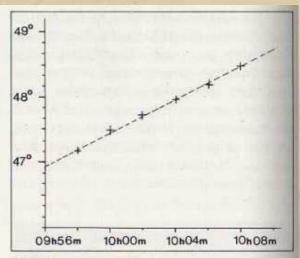
üben, üben, üben



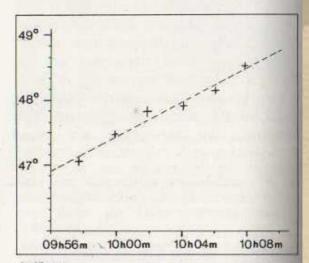
- 1. Sextanten auf den Horizont unterhalb der Sonne richten
- 2. Sperrklinke drücken, um Alhidade zu lösen
- 3. Sonne auf den Horizont herunterholen
- 4. Sperrklinke loslassen und Position der Sonne an Trommel fein einstellen
- 5. Dabei Sextanten zur Prüfung der Vertikalität um die Teleskopachse schwenken



- 6. Nochmals fein einstellen, falls erforderlich und Winkel ablesen und sekundengenaue Zeit (UTC) festhalten
- 7. Datum, Uhrzeit und Sextantenwinkel (beobachtete Höhe des Sonnenunterrandes) notieren



Könner



Anfänger

Es gibt eine simple Methode, wie ohne große Rechnereien jeder Navigator sich auf seine Meßgenauigkeit hin überprüfen kann. Man messe vormittags oder nachmittags, wenn also die Sonne steigt oder fällt, in beliebigen Zeitabständen den Winkel zwischen Kimm und Sonnenunterrand und verarbeite die Messung ganz einfach graphisch. Bei einem geübten Navigator werden die Messungen möglichst auf einer Linie liegen.

Über die Meßgenauigkeiten mit einem guten Sextanten ist schon recht viel diskutiert worden. Eigenartigerweise finden sich unter den Yachtskippern immer wieder ganz tolle Hechte, die die Sonne auch bei rauher See mit einer Genaulgkeit von einer halben Minute sicher auf
den Horizont herunterholen. Hier handelt
es sich schlicht und einfach um Seemannsgarn oder um unwahrscheinliche
Zufallstreffer. Die Großschiffahrt zum
Beispiel geht von einer Zuverlässigkelt
von zwei Seemeilen aus. Nach meinen
Beobachtungen muß mit folgenden Ungenauigkeiten gerechnet werden:

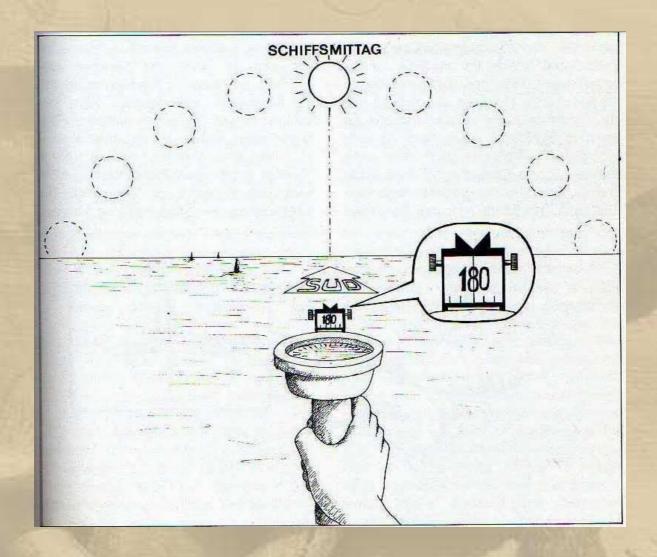
	Anfänger	Geübte	Könner
Flaute	+/- 5'	+/- 2'	+/- 1'
mäßige See	+/- 7'	+/- 3'	+/- 2'
hartes Wetter	keine Mes- sung möglich	+/- 5'	+/- 4'

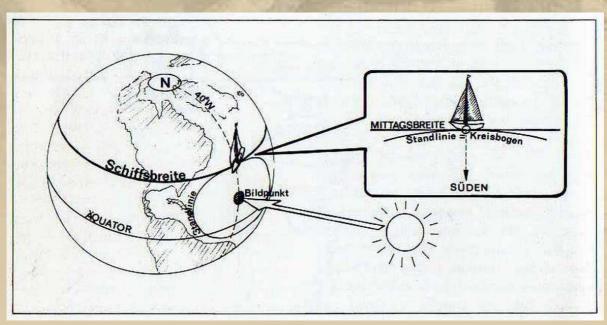






Die Mittagsbreite





Im Sommer auf der Nordhalbkugel gilt folgende Formel:

Mittagsbreite = 90° <u>plus</u> Abweichung/Declination <u>minus</u> (gemessener Winkel + Gesamtberichtigung)

- stur auswendig lernen, ansonsten nachschauen -

Übung: Mittagsbreite ermitteln

S.29 a bis c - Ergebnis S.30 a bis c

Bitte Breite berechnen:

- a) Am 12. 6. 77 (gegißter Schiffsort: 41° 39' N, 59° 54' W) gegen 16 h 00 m MGZ wird die Sonne (Unterrand) an ihrem höchsten Punkt mit 71° 10' gemessen.
- b) Am 11. 6. 77 (gegißter Schiffsort: 55° 09' N, 160° 12' W) wird gegen 22 h 42 m MGZ die Sonne auf dem höchsten Punkt mit 57° 50' gemessen.
- c) Am 1. 4. 77 (mutmaßliche Position 38° 40' N, 7° 32' E) wird um 11 h 32 m MGZ die Mittagsbreite mit 55° 41' am Sextanten gemessen.

Die Mittagsbreite von Seite 29

- a) Breite = $90^{\circ} + 23^{\circ} \cdot 10' (71^{\circ} \cdot 10' + 13') = 41^{\circ} \cdot 47' \text{ N}$
- b) Breite = $90^{\circ} + 23^{\circ} 07' (57^{\circ} 50' + 13') = 55^{\circ} 04' \text{ N}$
- c) Breite = $90^{\circ} + 4^{\circ} 36' (55^{\circ} 41' + 13') = 38^{\circ} 42' \text{ N}$

Wann ist Mittag?

Schiffsmittag ist, wenn die Sonne genau im Süden des Schiffes steht.

Bitte beantworten: Wann ist Schiffsmittag bei einer gegißten Schiffslänge von

- a) 37° 24,7' W am 11. 6. 77
- b) 72° 59,7' W am 1, 4, 77
- c) 111° 54,5' W am 31. 3. 77
- d) 7° 28,9' W am 12. 6. 77
- e) 16° 30,5' E am 11.6.77
- f) 158° 31,4' E am 31. 3. 77

Antworten für Seite 32:

Mittag war um a) 14 h 29 m 12 s MGZ

- b) 16 h 55 m 49 s MGZ
- c) 19 h 31 m 44 s MGZ
- d) 12 h 29 m 40 s MGZ
- e) 10 h 53 m 29 s MGZ
- f) 1 h 30 m 14 s MGZ

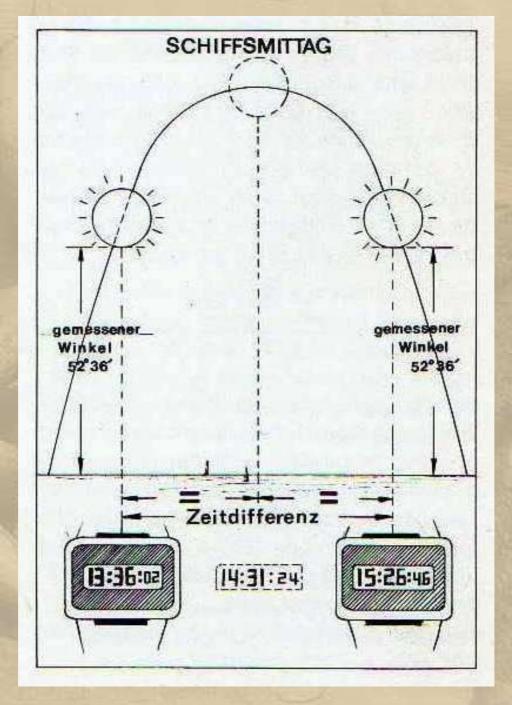
a) 37°24,7' W am 11.6.77

NJ am 11.6.77 14:00 Uhr = 30°06,7' = dichtester Wert zu 37°24,7'W

Schalttafel NJ für 7°18,0' = 29 min 12 sec

Um 14 Uhr 29 min 12 sec ist Schiffsmittag, weil der Bildpunkt der Sonne dann genau im Süden des Schiffes steht.

Die Mittagslänge aus zwei gleichen Höhen



Übung:

S.34 - Ergebnis S.35

Bitte rechnen!

- 1. Gegißter Schiffsort am 12. 6. 77: 46° 24' N, 28° 20' W
 - a) Wann ist ungefähr Mittag?
 - b) Um 12 h 32 m 59 s wird der Sonnenunterrand mit 61° 30' aus einer

Augeshöhe von 2 m gemessen. Um 13 h 54 m wird die Mittagshöhe mit 66° 31' genommen, und um 15 h 13 m 18 s wird die Sonne wiederum mit 61° 30' gemessen. Schiffsbreite?

- c) Schiffslänge?
- Gegißter Schiffsort am 1. 4. 77: 33° 29' N, 143° 15' E
 - a) Messung Sonnenunterrand um 01 h 25 m 48 s MGZ mit 56° 59'
 - b) Messung Mittagsbreite gegen 02 h 33 m MGZ mit 60° 43' (2 m Augeshöhe)
 - c) Messung um 3 h 36 m 32 s MGZ wieder mit 56° 59'.

Mittagsbreite? Mittagslänge?

```
Antworten für Seite 34 unten:
        28° 20'
1. a)
     -15^{\circ} 03.7' = (13 \text{ h} 00 \text{ m} 00 \text{ s} \text{ MGZ})
        13° 16,3' = 53 m 05 s
                     13 h 53 m 05 s MGZ
  b)
        90°
     + 23° 10'
       113° 10'
      - 66° 44′ (66° 31′ + 13′)
        46° 26' N
  c) 12 h 32 m 59 s
     + 15 h 13 m 18 s
        27 h 45 m 77 s : 2 =
        13 h 53 m 08 s MGZ
        Gr.Stw. 13 h MGZ = 15^{\circ} 03,7'
        Zuwachs
                  53 \text{ m } 08 \text{ s} = 13^{\circ} 17.0^{\circ}
        für
                                   28° 20,7' W
        33° 31' N, 143° 12,7' E
2.
```

Übung:

S.36 - Ergebnis S.37

Am 11. 6. 77 steht die CIRCE ungefähr auf 40° 22' N und 157° 47' E. Sie läuft mit ca. 5 kn in südliche Richtung. Um 0 1 27 m 40 s MGZ wird der Sonnenunte. rand mit 68° 16' gemessen. Die Mittagsbreite gegen 1 h 27 m MGZ ergibt am Sextanten einen Winkel von 72° 32'. Um 2 h 29 m 08 s MGZ "küßt" die Sonne im voreingestellten Sextanten wieder die Kimm.

- a) Welcher Winkel wurde im Sextanten voreingestellt?
- b) Mittagsort?

Lösungsschritte:

a) Voreingestellter Sextantenwinkel

Die Yacht hat sich in rd. 2h ca. 10 sm weiter nach Süden hinbewegt, also müssen wir den voreingestellten Sextantenwinkel um 10' vergrößern, da wir 10 sm (1 Bogenminute = 1 sm) näher am Bildpunkt der Sonne stehen.

68°16' + 10' = 68°26' voreingestellter Sextantenw inkel

b) Die Mittagsbreite

Mittagsbreite = 90° + Abweichung / Declination - (gemessener Winkel + Gesamtberichtigung)

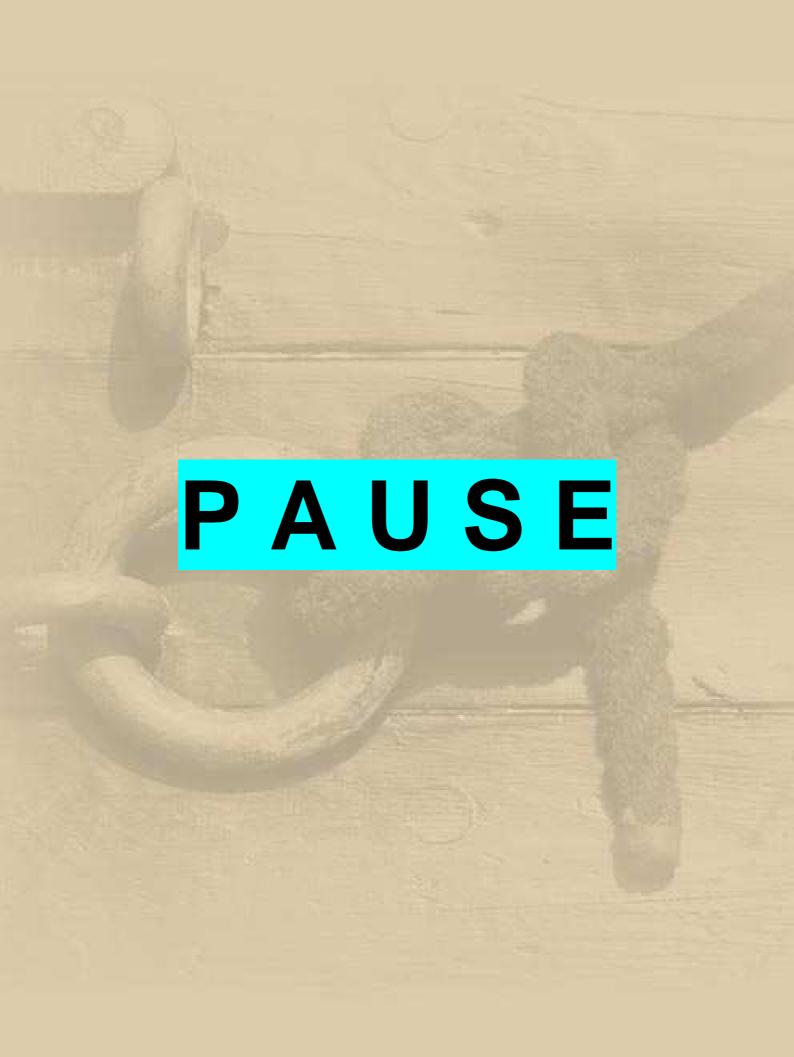
Am 11.6.77 ist die Abweichung (Breite) des Sonnenbildpunktes zwischen 01 Uhr und 02 Uhr = $23^{\circ}04^{\circ}N$

Der Sextantenwinkel = 72°32' + Gesamtberichtigung 13' = 72°45'

Die Mittagslänge aus 2 gleichen Höhen am 11.6.77

Ergebnis:

Antwort von Seite 36: a) 68° 26'; b) 40° 19' N; 157° 45,6' E.



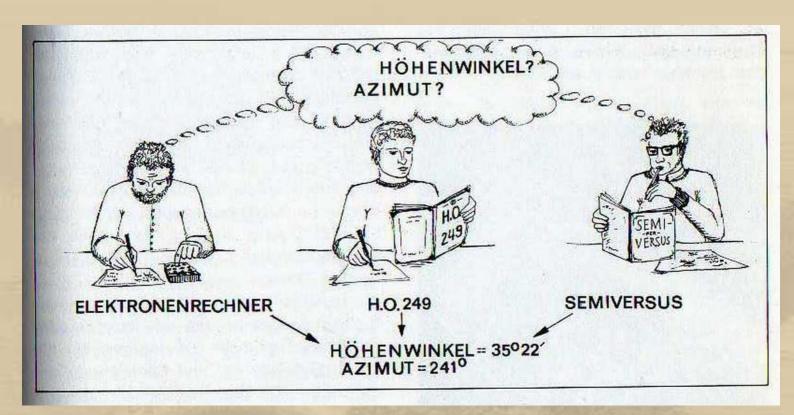
Der astronomische Schiffsort aus 2 Höhenmessungen des Sonnenunterrandes

WERTE ZUM ZEITPUNKT DER SEXTANTENMESSUNG:
Datum: _ T _ M _ J UTC: _ h _ min _ sec
Og: N / S o ' ; W / E o ' Hb: o '
Logge: sm
TABELLEN- u. RECHENWERTE:
Gb für Hb bei Ah=2m : >20 = 11' >25 = 12' >40 = 13'
* GANZGRADIGE RECHENORTBREITE (Og) o 0 0 ' N / S <<
Grw.Stw. (volle UTC h)o_'_' NJ TTT
" Zuwachs (für min., sec.) +o_' NJ FFF
Bildpunktlänge = o _ ' _ ' LLL falls Westlänge > Bildpunktlänge + 3 6 0 0 0 0
EEEo_'_' III
NNN
ÄÄÄ
Local Hour Angel o ' _ ' NNN falls LHA > 360
L H A ' _ ''
Ganzgradiger L H A o <<==============================
Bildpunktlängeo_'_'
* RECHENORTLÄNGE W / Eo_' ' 444 (die LHA ganzgradig macht) 999
Declination (Bildpunktbreite) o ' N / S
<<
Tafelausgänge: Hc d Z
0 ' 0 3 6 0
Hc Ber.f ' + ' -Z (Tafel 5)
* AZIMUT O
Genauer Hc o '
Hb (incl.Gb)o_' (Hbo_' + Gb')
* DELTA H sm
Hb > Hc , dann Delta H in Richtung Bildpunkt abtragen
* = WERTE FÜR SEEKARTENEINTRAGUNG

Datum	1	gestoppte	e UTC Zeit			
Sextantable	sewert		Beschickg.		Höhe Hb	
Geschätzte	Breite		Geschä	itzte Länge		
	1 8	Werte	aus dem Nautisch	nen Jahrbuch		
Grt	100	Deklination	-	Schalttafel	The same	
Grt gesamt		LHA		LHA aufger		Dies s
		um Grt Richtung .LHA stimmt = 1	Westen. Die Pos. Rechenort	Boot so		
YE E.			te aus dem HO-2	49 Tafeln	STALL STA	Carlotte of the last
LAT	# 201	Deklination		LHA		SAME
Нс		d		Z		
1777 Y 188		V	Verte aus der TA	IBLE 5	1	
d		Restminute	n Deklination		Verbesserg.	
Hc+Verb.			HE	o - Hc		
Skizz	ze LHA+Red	chenort	-35	Skizze Stan	dlinie	
			Quelle: http://v	www.ankahe.de/Nav	igation.html	

Rechenschema Astronavigation HO-Tafeln

Datum:	Zeit UT1:	(Chronometerstan	d:)
O _K : geg. Breite φ (LA	T) =	geg. Länge λ (LON) = _	Gestirn:
Messung ((Ah= _ m)	Nautisch	es Jahrbuch
Ablesung Sextant:		Grt:	Dec. δ:
+/- Indexberichtigung:	-	+ Zuw.:	+/- Verb. (UNT:):
= Kimmabstand:		Grt ges.:	Dec. δ korr.:
+/- Gesamtbeschickun	ng:	- +/- λ:	Doe Swellers
+/- Zusatzbeschickung	:	(+ bei λ E / - bei λ W	Dec. δ vollgr.: N/S (abgerundet für Einstieg in HO-Tafel)
Höhe H _b korr. :	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	_ LHA (t):	(abgelunder für Einstieg in 110-falei)
		HO 249	38 38
LHA vollgr:	LAT vollg	gr. / φ RO = N/S 🍑	same / contrary Dec d =
bei λ E :	H _c :		Z:
LHA vollgr:	+/- Table 5	5 (für ՝ δ):	$Zn = Z/Z + /-360^{\circ}/180^{\circ} + /-20^{\circ}$
– Grt:	H _c korr.:	M	Zn = (Azimut)
$= \lambda$ RO:	5 NO. 1	8 8	c: O _b / Standlinie liegt näher am Bp
bei λW:	D. Committee		c: O _b / Standlinie weiter vom Bp entf.
Grt:		••	ung: min x kn : 60 = sm
- LHA vollgr:	$= \triangle_{H}$: (in s	sm) versegen	ing iiiii x kii . 60 = siii
	63		THE RESERVE OF THE PROPERTY OF
Datum:	Zeit UT1:	(Chronometerstan	
Datum: O _κ : geg. Breite φ (LA	Zeit UT1: T) =	(Chronometerstan geg. Länge λ (LON) = _	d:+/- Stoppuhr:) Gestirn:
Datum: O _κ : geg. Breite φ (LAT Messung (Zeit UT1: T) =	(Chronometerstan geg. Länge λ (LON) = _ Nautisch	d:+/- Stoppuhr:) Gestirn: es Jahrbuch
Datum: O _κ : geg. Breite φ (LAT Messung (Ablesung Sextant:	Zeit UT1: T) = (Ah= m)	(Chronometerstan geg. Länge λ (LON) = _ Nautisch Grt:	d:+/- Stoppuhr:) Gestirn: es Jahrbuch Dec. δ:
Datum: Messung (Ablesung Sextant: +/- Indexberichtigung:	Zeit UT1: T) = (Ah= m)	(Chronometerstan geg. Länge λ (LON) = _ Nautisch Grt: + Zuw.:	d:+/- Stoppuhr:) Gestirn: es Jahrbuch Dec. δ: +/- Verb. (UNT:):
O _κ : geg. Breite φ (LAI Messung (Ablesung Sextant: +/- Indexberichtigung: = Kimmabstand:	Zeit UT1: T) = (Ah= m)	(Chronometerstan geg. Länge λ (LON) = Nautisch Grt: + Zuw.: Grt ges.:	d:+/- Stoppuhr:) Gestirn: es Jahrbuch Dec. δ: +/- Verb. (unt:): Dec. δ korr.:
Datum: Messung (Ablesung Sextant: +/- Indexberichtigung: = Kimmabstand: +/- Gesamtbeschickun	Zeit UT1: T) = (Ah= m)	Chronometerstan geg. Länge λ (LON) = _ Nautisch Grt:	d:+/- Stoppuhr:) Gestirn: es Jahrbuch Dec. δ:+/- Verb. (UNT:): Dec. δ korr.: N/S
Datum: Messung (Ablesung Sextant: +/- Indexberichtigung: = Kimmabstand: +/- Gesamtbeschickun +/- Zusatzbeschickung	Zeit UT1: T) = (Ah= m)	(Chronometerstan geg. Länge λ (LON) = Nautisch Grt: + Zuw.: Grt ges.:	d:+/- Stoppuhr:) Gestirn: es Jahrbuch Dec. δ:+/- Verb. (UNT:): Dec. δ korr.: N/S
Datum: Messung (Ablesung Sextant: +/- Indexberichtigung: = Kimmabstand:	Zeit UT1: T) = (Ah= m)	Chronometerstan geg. Länge λ (LON) = _ Nautisch Grt: + Zuw.: Grt ges.: +/- λ: (+ bei λ Ε / - bei λ W	d:+/- Stoppuhr:) Gestirn: es Jahrbuch Dec. δ:+/- Verb. (UNT:): Dec. δ korr.: N/S
Datum: Messung (Ablesung Sextant: +/- Indexberichtigung: = Kimmabstand: +/- Gesamtbeschickung +/- Zusatzbeschickung Höhe H _b korr.:	Zeit UT1: (Ah= m) ag: ::	Chronometerstange Chr	d:+/- Stoppuhr:) Gestirn: es Jahrbuch Dec. δ:+/- Verb. (UNT:): Dec. δ korr.: Dec. δ vollgr.: N/S (abgerundet für Einstieg in HO-Tafel) same / contrary Dec
Datum: Messung (Ablesung Sextant: +/- Indexberichtigung: = Kimmabstand: +/- Gesamtbeschickung +/- Zusatzbeschickung Höhe H _b korr. : LHA vollgr:	Zeit UT1: (Ah= m) ag: LAT vollg H _c :	(Chronometerstange λ (LON) =	d:+/- Stoppuhr:) Gestirn: es Jahrbuch Dec. δ:+/- Verb. (UNT:): Dec. δ korr.: Dec. δ vollgr.: N/S (abgerundet für Einstieg in HO-Tafel) same / contrary Dec
Datum: Messung (Ablesung Sextant: +/- Indexberichtigung: = Kimmabstand: +/- Gesamtbeschickung +/- Zusatzbeschickung Höhe H _b korr. : LHA vollgr: bei λ E :	Zeit UT1: (Ah= m) ag: LAT vollg H _c :/- Table 5	(Chronometerstange λ (LON) =	d:
Datum:	Zeit UT1: (Ah= m) ag: LAT vollg H _c :	(Chronometerstange λ (LON) =	d:
Datum:	Zeit UT1: (Ah= m) ag: H _c : +/- Table 5 H _c korr.:	Chronometerstange Chr	d:
Datum:	Zeit UT1:	Chronometerstange Chr	d:
Datum: Messung (Ablesung Sextant: +/- Indexberichtigung: = Kimmabstand: +/- Gesamtbeschickung Höhe H _b korr. : LHA vollgr: bei λ E : LHA vollgr: Grt: = λ RO:	Zeit UT1:	Chronometerstange Quantisch Cort Co	d:



Semisversus mit Logarithmentafeln (Fulst) – zeitaufwendig.

Mit Rechner/PC schnell und sicher, aber was ist bei Stromausfall?

Wir entscheiden uns für die Lösung mit H.O.249 Tafelwerken !!!

Die HO249 Tafelwerke sind während des 2. Weltkrieges entwickelt worden, damit die Flieger in Minutenschnelle ihre Position feststellen konnten.

In den HO249 Tafelwerken finden wir die ganzgradigen Eingänge:

LHA , Declination u. gegißte Schiffsbreite

sowie die Tafelausgänge:

Hc (Höhenwinkel computed), Z (führt zum Azimut) und d (Differenz zur Verbesserung der Minuten der Declination).

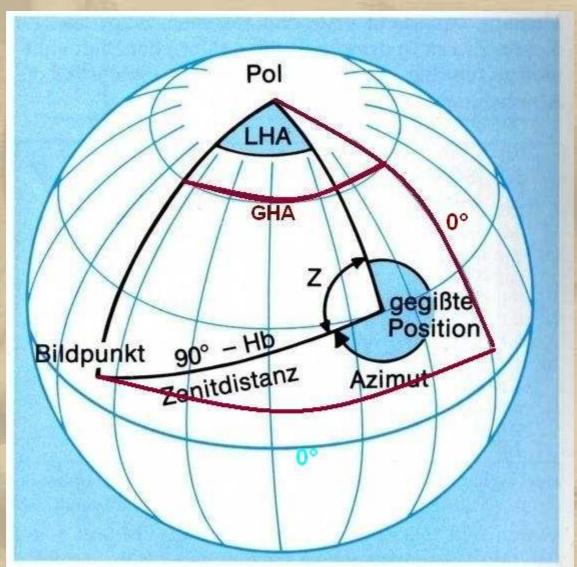
, 1	N. Lat.	{LH	A grea A less	ter than	n 180)	Zn=	Z 360-	-2		2.5	- 1 c		D	ECI	LIN	AT	101	V (1	5°.	-29)°
		15° 16° 17°									18	-		19	•		20	0		•	I	
LHA	Hc	d	2	Hc	d	Z	Hc	d	Z	Hc	d	Z	Hc	d	Z	Hc	d	Z	Hc	d	Z	
0 1 2 3 4	64 00 63 59 63 57 63 52 63 46		178 176 173		60	178 176 173	65 59 65 56 65 52	60 60 59	178 175 173	66 59 66 56 66 51	60	178 175 173	67 56 67 51	60 60	178 175 173	69 00 68 59 68 56 68 51 68 44	60 60 59	177 175 172	70 00 69 59 69 56 69 50 69 43	60 60	180 177 175 172 169	77777
56789	63 38 63 29 63 18 63 05 62 51	59	167 165 163	64 38 64 28 64 17 64 04 63 49	59 58 58	167 164 162	65 27 65 15 65 02	7 59 5 59 2 58	166 164	66 36 66 26 66 14 66 00 65 44	59 58 53	166 163 161	67 25 67 12	58 58 57	165 163 160	68 34 68 23 68 10 67 55 67 39	59 58 58	165 162 160	69 22 69 08	58 58	167 164 161 159 156	17

Anlage 3

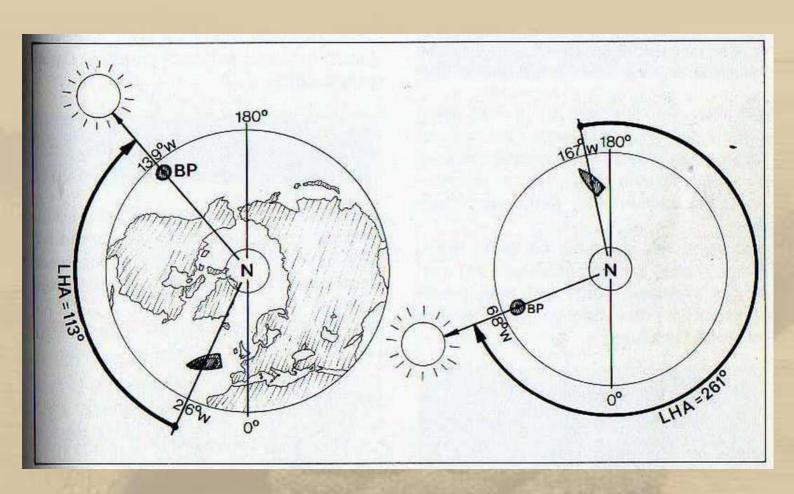
								-	Latin R			
q	0-0m4	08/02	0-284	08700	22222	22827.29	333	33 33 33 33 33 33 33 33 33 33 33 33 33	01444	45 47 49 49	822224	522
	0+0w4	And the State of t	0-0m4			OCAL CASE OF STREET	333233	A STATE OF THE PARTY OF THE PAR	044444 044444	444 446 449 449 449 449	012224	₩ ₩₩₩
9 60				THE RESIDENCE OF THE PARTY OF T			32233				52.55	40000
8 59	0-084	0840	0-284	45078	20000	40000	322 33 33 33 33 33 33 33 33 33 33 33 33 33	40078	00-00 04444	44000		
58										NAME AND ADDRESS OF THE OWNER, OF TAXABLE PARTY.	500 50 50 50 50 50 50 50 50 50 50 50 50	
57	0-00-						328 232 232 232 232 232			2444 444 444 444 444 444 444 444 444 44	47 44 44 44 44 44 44 44 44 44 44 44 44 4	
. 56	0 0 0		90-25	71010107	20000	000000	3338	mmmmm mmmmm	WWW44	48449 48449		0-264
55	01-000						38388			14444 14444 14444	444 488 50 50	00000
54	0-04	400/8	9515E	4450	22222	22223	38382	wwwww.	388	44 44 44 44 44	45 45 47 48 49 49	555555
53							82828			42244	4444	52 52 52
52							33838			83444	44444	44400
51				24450	78968		38788				24444	74484 848 50
20		40,000		25425	258827	22222	28 27 28 28 28 28 28 28 28 28 28 28 28 28 28	323333	355	388 389 44	44444	044 84 84 84 84 84 84
49	0-000	40011	∞05==				255 258 258 258 259 259 259 259 259 259 259 259 259 259				44444 EGGE 4	4444
48	0-000	45007	∞ ₀ 55=	GE 445	0 1 2 1 2 1 3 1 3 1 3 1 3 1 3 1 3 1 3 1 3	32228	266 254 27	330 30 33	33 33 34 35 35 35 35 35 35 35 35 35 35 35 35 35	388 339	04444	44444
47	0-444	4000/	∞0005±	25545	557285	22228	252 252 27	330 330	333 334 34 34 34	38 35 38 38 38 38 38 38 38 38 38 38 38 38 38	84444	24444
46	0-000	4000	∞∞05 <u>=</u>	22240	25728	22222	23 25 25 25 26 25 26 26	398823	333333	35 35 37 38 38	886044	54444
45	0-000	44501	880000	-0m44	4097-8	22223	22232	228872	33233	335	8888	14444 12844 14844
44	000	44501	V80000	-02E4	2552		222223		333333	35 33 33 36 38	337	444
43	00%	44000	V8000	==22 <u>5</u>	45557						37 37 39 39 39	84444
42	001	44000	<u>~∞∞00</u>	0-255	45507			25 25 27 27 27	330 238	and the state of t	33788	440
41 4	000		~∞∞0 <u>0</u>	0-222	44500	2002	23 23 23 23 23 23 23 23 23 23 23 23 23 2	25 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25 2	229 229 30 30	333333333333333333333333333333333333333	35 35 37	3888
40 4	000	w4000	77800	01120	24550		82228	22523	88822	333333	35 33 33	330
39 4		- Herring Control of the Control of	A DESCRIPTION OF THE PERSON NAMED IN COLUMN TWO IS NOT THE PERSON NAMED IN COLUMN TWO IS NAMED IN COLUMN TWO IS NAMED IN COLUMN TRANSPORT OF THE PERSON NAMED IN COLUMN TWO IS	00-00	And the second second second second	The second second second		22223				333400
38 3							22022	22222	22 22 23 23 24 23 24 23 24 24 25 24 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25	38838	383323	
37 3				00012	22440	5 17 18	2829	22224	228	88288	33333	
36	000	w44nn	97788	000							323333	
35 3			99/88	The second secon			19 19 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20					288844
34 3				8000-							333338	-22222
No. of Contract of		ww444									88888	
2 33	000	ww440	77002	80000	22271	W4400	07788	10000	-0000 00000	40000	27 27 2 28 2 28 2 29 3	000
31 32	000	mindan	माण्यां~ा~	880000			007778		The second second second		22222	-
30 3	00-00	00444	40000				20007		22228			30,588
2002				V 80 80 00							26 25 2 26 25 2 26 26 2	
53								10/1/8	-0000-	000	25 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	87766
7 28				N N 8 8 9 9			44400					22622
5 27	1000			1011100					V8887			
26									T	CACACACACA	22 22 22 23 22 23 22 23	22222
25	00 0	010100000		99778			00mm4	44000	00//0			
24	2002	Oldwww	440000		and the second second second	1 - 1 - 1 - 1	22228			2000	28882	22223
23	00	Nomma					000		55555	11/88	19992	
22	00111					and the same of th		The state of the s		The state of the s		
21	00	MOMM	44400				12 12 12				81 7 18 8 19 8 19 8 19	-0000
20	the second second					and the second s	55111		24444	4 1 2 1 5 1 5 1 5 1 5 1 5 1 5 1 5 1 5 1 5	1010107	20000
19	30	CACACAWW	4 4 4				55555	11222	EEE54		22222	78886
18	00	aaaam	ww444	40000			99555				rerer	07778
17	00	-0000		40000		~~ www	80000		<u> </u>	22888		9999
16	00	-0000		44000	00000	111118	@ @ Q Q Q Q		EEEE		E 4 4 4 4	
15											<u> </u>	
4											5555E	
<u>m</u>											E===2	
12											2222	
=	CONTRACTOR OF THE PARTY OF THE										000000	1 1 1 1
01											@ @ O O O	
6										William Control	000000	
00	and the same of th										<i>LLLLL</i>	
7	00000			aaaaa	aammm	mmmm	44444	44440	NUNNN	SOUND	00000	97777
9											wwwww	
5	00000	00			aaaaa	aaaaa	Nmmmm	mmmmm	ww444	44444	44444	വവവവ
4	00000	000				20000	99999	aaamm	mmmmm	mmmmm	www44	44444
m	00000	00000	0				апппп	aaaaa	aaaaa	aaaaa	Nmmmm	mmmmm
2	00000	00000	00000	0						00000	aaaaa	20000
-	00000	00000	00000	00000	00000	00000	0					
		20.00	0 6				Marin College		No.			
.4 -	0-004	20100	5=554	16716	22222	282782	32222	35 35 35 39 39 39	32444	24444	82222	55 57 58 59 59
									THE RESERVE OF THE PERSON NAMED IN			

TABLE 5.—Correction to Tabulated Altitude for Minutes of Declination

Der LOCAL HOUR ANGLE (LHA)



Das sphärisch-astronomische Grunddreieck mit den Ecken Pol, Beobachter und Bildpunkt



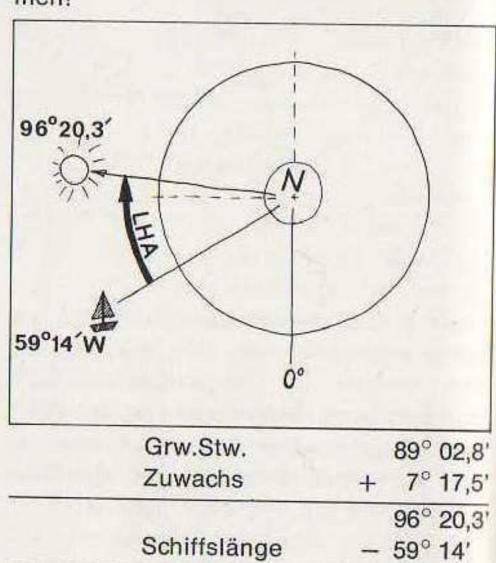
Der Local Hour Angle zählt nur von der Schiffslänge nach Westen !!!

Schiffsposition auf Westlänge, dann lautet die Regel: LHA = Greenwichwinkel – Westlänge

Schiffsposition auf Ostlänge, dann lautet die Regel: LHA = Greenwichwinkel + Ostlänge

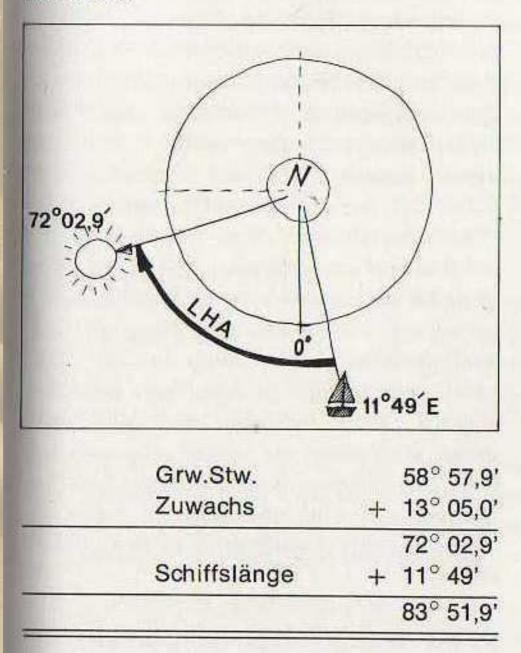
- stur auswendig lernen -

Am 1. 4. 77 um 18 h 29 m 10 s MGZ befinden wir uns auf 40° 24' N und 59° 14' W. Wie groß ist der LHA? Beim Rechnen immer eine Handskizze zu Hilfe nehmen!

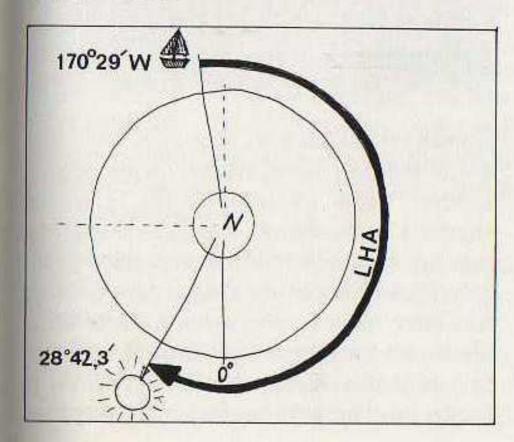


LHA

Die Schiffslänge am 31. 3. 77 um 16 h 52 m 20 s MGZ beträgt 11° 49' E. Wie groß ist der LHA?

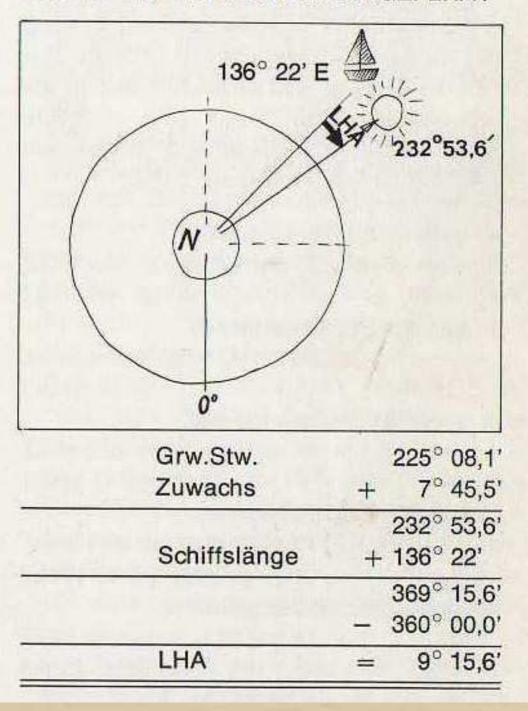


Am 11. 6. 77 beträgt die Schiffslänge um 13 h 54 m 22 s MGZ 170° 29' W. Wie groß ist der LHA?



	Grw.Stw.	15° 06,8'
	Zuwachs	+ 13° 35,5'
113217	THE REPORT OF THE	28° 42,3'
		+ 360°
		388° 42,3'
	Schiffslänge	- 170° 29'
	LHA	= 218° 13,3°

Am 11.6.77 beträgt die Schiffslänge 136° 22' E um 03 h 31 m 02 s MGZ. LHA?



Übung:

Und nicht vergessen:

 Der LHA zählt von der Schiffslänge nach Westen!

Die Handskizze mit Blick auf den Pol wie Seite 48/49 - erleichtert die Lösung der Aufgabe wesentlich! Der LHA ist deshalb so wichtig, weil er ein Eingang in die H.O. 249 ist. Also: Ohne LHA - keine Astronavigation - weder mit Semiversus noch mit Rechner noch mit Tafeln!

- a) gegißte Schiffslänge am
 - 11. 6. 77 um 17 h 29 m 10 s MGZ 14° 22' W. LHA?
- b) gegißte Schiffslänge am
 - 11. 6. 77 um 02 h 53 m 21 s MGZ 111° 14' W. LHA?
- c) gegißte Schiffslänge am
 - 1. 4. 77 um 09 h 30 m 49 s MGZ 10° 19' E. LHA?
- d) gegißte Schiffslänge am
 - 12. 6. 77 um 22 h 54 m 04 s MGZ 120° 29' W. LHA?
- e) gegißte Schiffslänge am
 - 1. 4. 77 um 08 h 31 m 11 s MGZ 94° 02' E. LHA?
- f) gegißte Schiffslänge am
 - 11. 6. 77 um 23 h 31 m 14 s MGZ 160° 24' E. LHA?
- g) gegißte Schiffslänge am
- 1. 4. 77 um 01 h 54 m 09 s MGZ 179° 27' W. LHA?
- h) gegißte Schiffslänge am
 - 31. 3. 77 um 22 h 30 m 47 s MGZ 174° 39' E. LHA?

Antworten von Seite 50

- a) 68° 01,8'
- b) 112° 14,5'
- c) 332° 02,4'
- d) 43° 04,6'
- e) 40° 50,7'
- f) 333° 18,0'
- q) 28° 04,9'

- h) 331° 19,9'

Die Rechenortlänge, die zum ganzgradigen LHA führt:

Es reicht nicht aus, den LHA einfach auf- oder abzurunden, sondern wir müssen

auch die genaue Rechenortlänge wissen, die zu dem ganzgradigen LHA geführt hat. Denn:

Der Unterschied zwischen berechnetem und gemessenem Winkel muß am Schluß in der Seekarte vom Rechenort zum Gestirn hin- oder vom Gestirn weg getragen werden. Die Ergebnisse der H.O. 249 beziehen sich ja ausschließlich auf den Rechenort. Der gegißte Schiffsort hat nur eine einzige Aufgabe:

Er muß den Navigator zum nächstgelegenen Rechenort führen.

Ist der Rechenort mit der nächstgelegenen ganzgradigen Breite, dessen Länge mit dem Greenwichwinkel (Länge des Bildpunktes) den nächsten ganzgradigen LHA bildet, gefunden, so kann der gegißte Schiffsort ruhig vergessen werden.

Der Tafeleingang "LHA" wird also in drei Schritten gefunden:

- Der LHA wird aus Greenwichwinkel und gegi
 ßter Schiffslänge genau ausgerechnet (Seite 48/49).
- Dieser LHA wird zum nächsten ganzgradigen LHA auf- oder abgerundet. Noch ist aber nicht die Rechenortlänge bekannt, die mit dem (vom Meßzeitpunkt genau festgelegten) Greenwichwinkel den ganzgradigen LHA bildet.
- Bei Ost-Schiffslänge wird vom ganzgradigen LHA die Bildpunktlänge abgezogen, um die genaue Rechenortlänge zu erhalten.

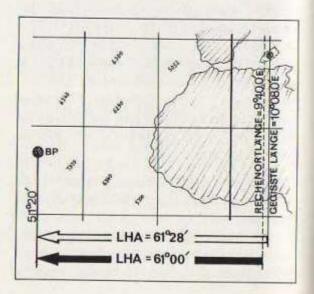
Bei West-Schiffslänge wird von der Bildpunktlänge der ganzgradige LHA abgezogen, um die genaue Rechenortlänge zu erhalten. Der dritte Schritt hat also nur die Aufgabe, die Rechenortlänge zu finden, die den ganzgradigen LHA gebildet hat.

Also beispielsweise: geschätzte Schiffslänge am 31, 3, 77 um 15 h 29 m 29 s MGZ ca, 10° 08' E.

Grw.Stw.		43° 57,7'
Zuwachs		7° 22,3'
		51° 20,0'
Schiffslänge (Ost)	+	10° 08,0'
LHA	=	61° 28,0°

Der nächste ganzgradige LHA ist 61° – nicht etwa 62°, weil letzterer ja mehr als 30', nämlich 32' von 61° 28,0' "entfernt" ist. Welche Rechenortlänge bildet aber nun den LHA von 61°? Hierzu "holen" wir die Bildpunktlänge aus dem LHA einfach wieder heraus (siehe oben Nr. 3)!

61° 00,0' - 51° 20,0' Rechenortlänge: 9° 40' E



Oder: geschätzte Schiffslän um 16 h 52 m 12 s MGZ ca.	
um 1011 32111 125 MGZ Ca.	
	59° 02,4
	13° 03,0
	72° 05,4
	+ 360° 00,0
	432° 05,4
	- 109° 31,0
LHA	= 322° 34,4
Nächster ganzgradiger LHA:	: 323°
Bildpunktlänge	72° 05,4
	+ 360° 00,0
TO PASSED TO STATE OF	432° 05,4
ganzgradiger LHA	- 323° 00,0
	109° 05,4' W

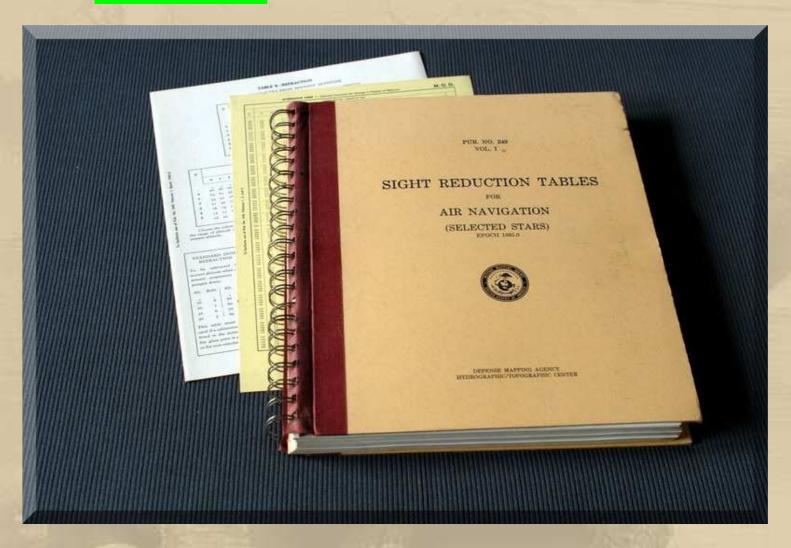
Übung:

Bitte rechnen! Gefragt ist jeweils der nächste ganzgradige LHA und die Rechenortlänge.

- a) Am 1. 4. 77 um 17 h 53 m 24 s MGZ beträgt die gegißte Schiffslänge ca. 65° 24' W.
- b) Am 31. 3. 77 um 22 h 54 m 10 s MGZ ist das Schiff auf ca. 140° 01' E.
- c) Am 31. 3. 77 um 19 h 28 m 14 s MGZ wird die Schiffslänge mit ca. 161° 29' W gegißt.
- d) Am 12. 6. 77 um 22 h 30 m 21 s MGZ ist das Schiff ungefähr auf 178° 19' E.

- a) 22°/65° 23,6' W b) 303°/140° 28,4' E
- c) 310°/161° 02' W d) 336°/178° 22,1' E.

HO 249 Tafelwerke:



Tafeleingänge:

ganzgradige Breite des gegißten Schiffsortes, ganzgradige Breite des Sonnenbildpunktes ganzgradiger LHA

Tafelausgänge:

Hc= Hight computed

Azimut = Richtung zum Bildpunkt der Sonne

d = Differenzkorrektur der Minuten der Bildpunktbreite

- bitte gut einprägen -

Und nun die letzten Unklarheiten: Wie wir gesehen haben, benötigt man zum Zeichnen einer Standlinie den errechneten Winkel (in den Tafeln bezeichnet mit Hc = height computed) und das Azimut. Ein Blick in die Tafel zeigt uns aber, daß dort als Ergebnis drei Zahlen stehen, nämlich:

"Hc", sowie "Z", eine Zahl, die uns dann zum Azimut führt und "d" (difference).

Berechneter Höhenwinkel (Hc):

Direkt aus der HO249 ablesen

Azimutermittlung (Zn / Z):

Regel steht auf den HO249 Tabellen oben links und unten links

N. Lat. {LHA greater than 180Zn=360-Z												D	EC	LIN	47	IOI	1 (0	J°-'	14) §	AN	1E	NA	M	$\equiv F$	IS	LA		UD	E					
	0° 1° 2°				3°			4°			5°			6°			7°			8°			9			10°									
LHA	Ho		d	Z	Hc		d	Z	Hc	d	Z	Hc	d	Z	Hc	d	Z	Hc	d	Z	Hc	d	Z	Hc	d	Z	Hc	d	Z	H	d	Z	Hc	d	Z
4	48 5 48 5 48 5	00 + 59 58 55 50	60 60 60	179 177 175 174	49 5	59 6 58 6 55 5	60 59 60	178 177 175 174		60 3 59 1 60 0 60	178 177 175 174		60 60 60	178 177 175 174	52 50	60 60 60 59	178 177 175 173	53 59 53 57 53 54 53 49	60 60 60	178 177 175 173	54 59 54 57 54 54 54 49	60 60 60	178 177 175 173	55 5 55 5 55 5 55 4	9 60 7 60 4 60 9 60	178 177 175 173	56 57 56 57 56 49	60 7 60 1 59 9 59	178 176 175 173	57 5 57 5 57 5 57 4	69 60 67 60 63 60 18 60	178 176 174 173	58 5 58 5 58 5 58 4	9 60 7 60 3 60 8 60	178 176 174 172
5	484	45 +	-60	172	494	15+	59	172	50 44	1+60	172	51 44	+60	172	52 44	+59	172	53 43-	+60	172	5443	+60	171	554	3+59	171	56 42	+60	171	57 4	12 +59	171	58 4	1+60	171
								mean I				1023			12050						1			S(8) 1/40									S-2010		
66 67 68	175 170 162	53 19 25	41 41 41	106 106 105	182 175 170	34 6 50 6	41 41 41	106 105 104	191 183 174	5 4 1 4 7 4	1 105 1 104 1 103	195 191 182	6 4:	1 104 0 103 0 103	203 195 190	7 41 2 4 8 41	0 103 1 103 0 102	22 01 21 1 20 31 19 44 19 04	7 40 3 40 8 40	102 102 101	21 1 20 2	57 4 13 4 28 4	0 10 0 10	12 22 11 21 10 21	237 53 08	40 10 39 10 40		17 32 48	40 1 40 39	99 2		39 39 39	99 2 99 2 98 2	25 21 24 36 23 51 23 06 22 21	39 39 39
	i i	_	,	- 1		7				2			3			4	0		5	•		6	°		- 5	7°			8°	1		9°			O _o
	S. Lat	t. {	LHA	grea	ter th than	180	180	•	Zn= Zn=	=180 =180)—Z)+Z					[DEC	CLIN	۱A	TIC	N	(0)	°-14	4°)	SA	M	EN	IAI	ME	A	SI	_A7	TITU	JDE	

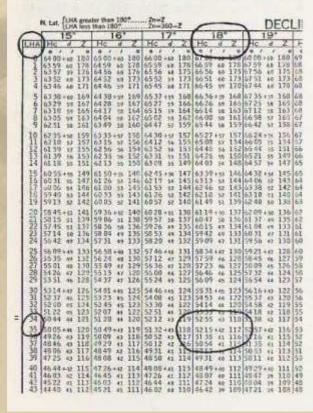
"d" = difference:

Da wir in die HO249 Tabellen mit der ganzgradigen Declination eingehen, müssen wir noch die Verbesserung mit Hilfe der Table 5 feststellen.

Dieses "d" zeigt lediglich eine Verbesserung an, die wir deshalb bei Hc noch vornehmen müssen, weil wir in die Tafel nicht mit der minutengenauen Declination eingegangen sind, sondern lediglich volle Grade benutzt haben.

Um Mißverständnisse hier auszuschalten, sei ausdrücklich darauf hingewiesen, daß die Benutzung des Einganges für die Declination nur deshalb zunächst ganzgradig erfolgt, weil später mit Hilfe von "d" die Declination um ihre Minuten verbessert wird. Dies hat nichts mit den Auf- oder Abrundungen der Rechenortbreite oder des LHAs zu tun.

Sehen wir uns deshalb einmal in der Tafel für 41° Breite und 18° Declination (beides mit gleichen Vorzeichen, also beides Nord oder Süd) den berechneten Winkel "Hc" bei einem LHA von 35° an.



"Hc" beträgt dort 52° 15'. Rücken wir eine Spalte weiter nach rechts, dann haben wir ein Hc für eine Declination von 19° mit 52° 57'. Der Unterschied zwischen diesen beiden Winkeln beträgt genau 42', also die Anzahl, die durch "d" angegeben ist. Das Ganze läuft auf eine ganz einfache Dreisatzrechnung hinaus, die da lautet: Wenn Hc bei 18° Declination 52° 15' und bei 19° Declination 52° 57' war, wie groß ist "Hc" beispielsweise bei einer Declination von 18° 30'?

Um diese Ausrechnung zu erleichtern, ist in der H.O. 249 die Tafel 5 (Anlage 3) mit den beiden Eingängen "d" und der Minutenanzahl der Declination beigegeben – Ergebnis: 21'.

Ob die Verbesserung hinzuzuzählen oder abzuziehen ist, ergibt sich entweder aus einem Vergleich des Hc's bei 18° Declination und dem Hc bei 19° Declination – oder (viel einfacher!) aus dem Vorzeichen bei "d", das aus Gründen der Übersichtlichkeit nur bei jeder fünften LHAZeile in der H.O. 249 geschrieben ist.

Aber nochmals: Im Gegensatz zum Tafeleingang der Breite wird die Declination nicht etwa auf- oder abgerundet, sondern man geht in die Tafel zunächst mit der vollen Gradzahl der Declination ein und verbessert anschließend Hc wegen der verbleibenden Minutenzahl der Declination. Deshalb wird — anders als bei Breite und LHA — immer die nächst niedere volle Gradzahl der Declination benutzt!

Dabei wird klar, warum es unsinnig ist, die Bildpunktbreite (Declination) auf Bruchteile von Minuten zu berechnen (Seite 20). Denn in der Tafel 5 finden nur volle Minuten Eingang, so daß es nicht nur praktischer, sondern bei Verwendung der H.O. 249 auch richtiger ist, gleich bei der Berechnung der Bildpunktbreite großzügig auf volle Minuten auf- oder abzurunden.

Nun haben wir alles zum Zeichnen der Standlinie, bis auf das Azimut, denn die Zahl Z ist nicht immer das Azimut. Je nachdem, ob wir auf der Nordhalbkugel oder auf der Südhalbkugel herumskippern, müssen wir die Zahl Z noch geringfügig umrechnen, um das Azimut zu bekommen. Auch hier werden wir der Gedankenarbeit enthoben durch die Merkregeln auf jeder Tafelseite links unten und links oben, die uns genau angeben, wie wir Z noch umrechnen müssen. Für den Englischsprechenden kein Problem, für uns gute Deutsche noch einmal übersetzt:

LAT. (latitude) = Breite
greater than = größer als
less than = kleiner als
Zn = Azimut

Nebenbei: Die Nichtbeachtung dieser kleinen Regel in der H.O. 249 durch zwei deutsche Schiffsoffiziere (!) hat 1958 zur Strandung des Motorschiffes "Pelion" bei Mombasa geführt.

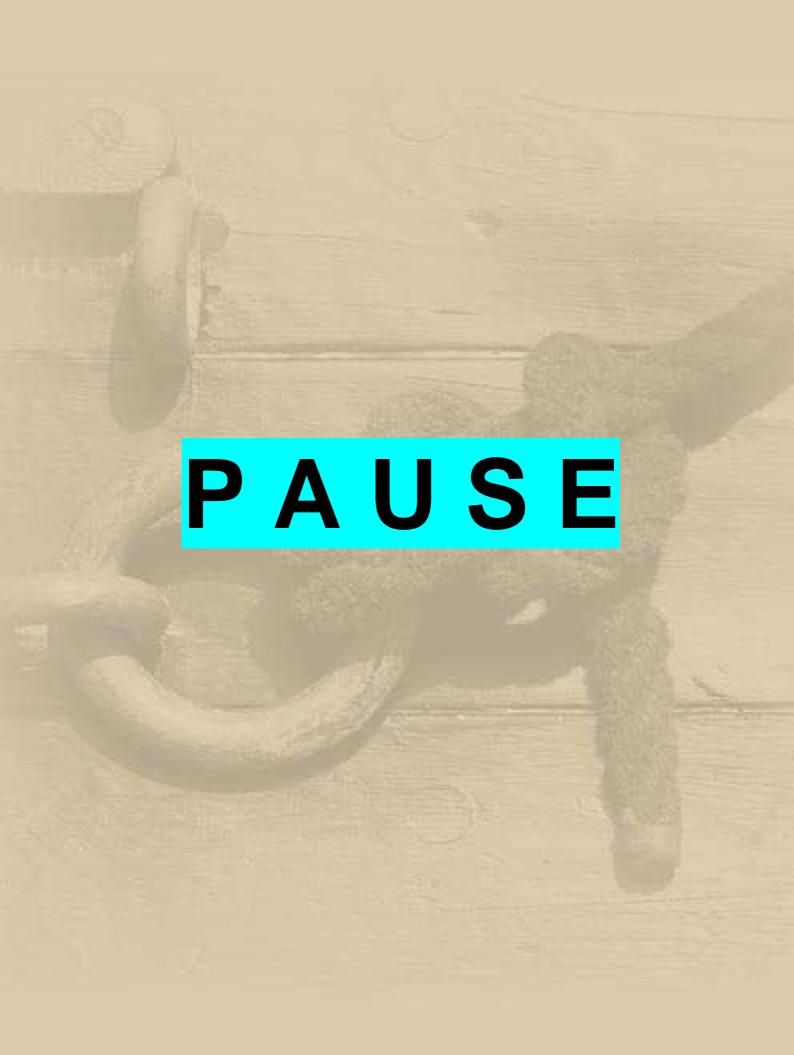
Die Standlinie ergibt sich dann wie folgt: In die Seekarte wird der Rechenort eingezeichnet, durch den Rechenort das Azimut gelegt und anschließend der Unterschied in Minuten zwischen berechneter und gemessener Höhe festgestellt. Erinnern wir uns an das Beispiel mit dem Leuchtturm! Ist der gemessene Winkel größer gewesen, müssen wir also mehr zum Leuchtturm aufsehen, so sind wir tatsächlich näher dran und müssen den Unterschied in Minuten als Seemeilen von dem Rechenort (für den also der Winkel berechnet worden war) zum Gestirn auf dem Azimutstrahl abtragen und dann senkrecht auf dem Azimut die Standlinie errichten. Wir denken doch noch daran: Die Standlinie ist ein Stückchen des Kreises um den Bildpunkt des Gestirns (analog zu unserem Beispiel von dem Kreis um den Fußpunkt des Leuchtturms). Eine Gerade können wir nur deshalb zeichnen, weil der Kreis außerordentlich groß ist.

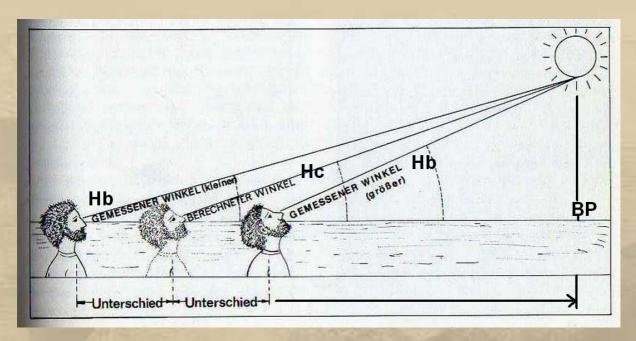
Bevor jetzt das erste Beispiel einer Standlinie gleich mal durchgerechnet wird, erinnern wir uns noch einmal daran, daß jede Gestirnsmessung für die Arbeit auf dem Papier von Unzulänglichkeiten in der Praxis (Lichtbrechung, Höhe des Beobachters, fehlende Sichtverhältnisse zum wahren Horizont, Messung des Sonnenunterrandes usw.) mit der Gb "gereinigt" werden muß. Schon bei der Mittagsbreite haben wir zu diesem Zweck die Anwendung der Gb-Tafel (Anlage 9) kennengelernt. Natürlich kann ieder Leser so genau rechnen, wie er es gerne tut. Ich empfehle aber in der Praxis bei Sonnenmessungen die vereinfachte Gb-Tafel von Seite 28, deren drei Zahlen wir überallhin notieren können.

Allen Übungsaufgaben in diesem Buch liegt die vereinfachte Gb-Tafel mit einer Augeshöhe von 2 Metern zugrunde.

Anlage 3

	q	0-444 50/80	0-264	20786	22224	28 27 28 28 28 28 28 28 28 28 28 28 28 28 28	333333	337	04444	446	5532-50	557 559
	-09	0-0m4 50V80	Large Control of the Control	000/00	The state of the s	2827825	The state of the s	33333	84484	592786	0+266	000000
	9 69	0-284 59786	The state of the s	20/80					4244	44 45 44 48 48 48 48 48 48 48 48 48 48 48 48	53.2	450078
	58.5	0-044 59780	0-264	45078	32228	825828	332 33		330 44 43 43 43	444844	522	22023
	57	0-084 59780	00-25			22222	A STATE OF THE PARTY OF THE PAR		338 47 47 47 47 47	4444	50 50 50 50 50	2222
	99	0-0m4 50rrs	00=25		22222	22522	333333	888333	338 339 440 440	44444	74 48 40 50 50 50	525252
	55	0-224 500/8	00F2E	45000		252 252 27		36 33 33 32	388 39 4	144444	5448400	25224
	54	0-024400/8	0012E	44607	22822		382823	327 337 337 337 337 337 337 337 337 337	337 339 340 440	\$4444 4	4444	22228
	53	0-044 450/8	00112	244507	220 2 2 3 2 3 2 3 2 3 2 3 2 3 2 3 2 3 2	282232	333878		38 33 39 39 39 39 39 39 39 39 39 39 39 39	64444	44444	52525
	52	0-0mm 450/8	25515	24200	28332	252323	29 28 27 28	343333	337833	864444	24444	844602
	51	0-0mm 400/8	∞05±5	W4440		223222		332333	4888 72 72 72 72	886944	24444	448 488 490 50
	20	0-44W 470V8	860=2	22450	2002	22222	282728		33 33 33 34 35 35 35 35 35 35 35 35 35 35 35 35 35	388 388 39 41 41 41	44444	4 4 8 4 4 8 4 6 4 6 4 6 4 6 4 6 4 6 4 6
	49	0-00% 400VV		25426	20202		25 27 27 28 28			338837	44444	44444
	48	0-00% 45007					25 26 27 27		324 33 32 32 32 32 32 32 32 32 32 32 32 32	338370	040424	44444
	47	0-44W 4000V			000 × 800 ×					34 35 35 36 36 37 37 38 38 38	8000	44444
on	46	0-44w 4000			N-A-A-A-A-A-A-A-A-A-A-A-A-A-A-A-A-A-A-A			32827			000000 00444	44444
ati	1 45	0-20% 4450V			515 516 616 717 818	18 19 20 20 20 21 21 21 22 22 22		6 26 5 27 7 28 8 28 9 29	29 30 30 31 31 32 32 32 32 33	33 34 34 34 34 35 35 36 36 37	7 38 7 38 8 39 9 40 0 40	44444
i.	3 44	02% 44599			45007	-0000-	22 22 22 23 23 24 24 24 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25	5 26 6 26 7 27 7 28 8 29			8 K K K K K K K K K K K K K K K K K K K	44444
Minutes of Declination	2 43	0==2% 44800	V8800		40000	20022	22222	25 25 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	30 30 30 30 30 30 30 30 30 30 30 30 30 3		33,30,00	800
	1 42	0 NW W4 NN N			44000	17 18 19 20 20 20		25 25 2 25 25 2 26 22 2 27 2			353537	888000
	40 41	0 NW W4500		AND ASSESSED.	24770	7786	82228				383333	337
	39 4	0 NW W4000	\(\nu \co\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\	00-00	W44N0	Ø ∞ ∞ σ σ		254333	282728	33233	384432	000100
	38 3	0 0 m m 4 4 m 0	0~000	002	EE 400	00/88	228828	252325	822283	33005	38833	3738
	37	040 W4400	6//80	000000	22445	597728	22222		22823	883688	33333	363334
	36	000 m4400	1011000	950==	500044 500044	20077	826268	22222		23882	322333	35 44 53
for	35	040 w4400	99700	00055	22224	255 25 7	880000	82828	82228	282728	23388	343333
e	34	044 8845	00//8	∞0000±	=5555	42500	58800	88538	2524233	82728		33322
Altitude	33	040 ww44v	99//8	800000	122EE					26 25 25 27 26 25 26 25 26 26 26 26 26 26 26 26 26 26 26 26 26		82222
至	32	040 ww440			==22E	E4455	57778 8			42228	288827	8888
Tabulated A	31	0		100	51111	EU 2 2 1	99778		22222	RRRRR	RNNNN	22222
	30	00-00 00444		-			200000		22222	222222	22222	322822
	29	00 0 0 m m 4 4				222224	4 1 4 4 1 5 1 5 1 5 1 6 1 6 1 6 1 6 1 6 1 6 1 6	617 717 718 818 819	2022		23 24 24 25 25 25 25 26 25 26	87762
bú	7 28	00					44400	00778	(1.5)	000	00044 00000	10000
⊢ a	5 27	00 0 0 0 0 0 0 0					ww440	7667	10000	22888	200000	222222
to	26	000 00004			A CONTRACTOR OF THE PARTY OF TH		28844	2000	7/888	20020	22222	22442
-	24 25	000 00mm4					00ww4	44000	99778		22222	22884
Correction	23 2	000 00mmm	44000	99777	∞ ∞ ∞ ∞ ∞ ∞ ∞ ∞ ∞ ∞ ∞ ∞	000	aaamm	24400	20007	V8880	58885	32222
ec	22 2	00 NNMMM	44400	99977	~∞∞∞o	0000-	==000	WW444	ninina	57778	800000	22222
3rr	212	00 000mm	44400	70000	~~~~~	00000	22222	240004	44555	99977	88800	22222
Ÿ	20	00 000mm	w444v	99999	アアア88	න ු ග ග ග ර ර	22===	22222	W4445	25500	77788	800008
	61	00 000mm	ww444	იიიიი	87778	880000						
BLE 5	8	00 00000					5555	=======================================	₩₩₩44	42000	99977	78886
			mw444	40000	99777	000000			220000 000044	41 4 4 4 4 5 1 5 1 5 1 5 1 5 1 5 1 5 1 5	15 15 16 16 16 17 17	16 17 18 17 18 19 19 19 19 19 19 19 19 19 19 19 19 19
	17	00000	0 www44	4 50 50 50	99977	~ ~ ∞ ∞ ∞	80000 00000	21112	_22252 222222	13 14 15 14 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15	14 15 16 16 15 16 15 16 17 15 16 17 17 15 16 17 17 17 17 17 17 17 17 17 17 17 17 17	16 16 17 16 17 18 16 17 18 16 17 18 17 18 19
2000	16 17	00	1 wwww4 1 www44 1 ww444	4 50 50 50	99977	~ ~ ∞ ∞ ∞	80000 00000	21112	_22252 222222	12 13 14 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15	13 14 15 16 14 14 15 16 14 15 16 17 14 15 16 17	15 16 16 17 18 15 16 17 18 15 16 17 18 15 16 17 18 19 19 19 19 19 19 19 19 19 19 19 19 19
T.A	15 16	000	1 C/100004	44440 44000 40000	22000 20000 20000 2000 2000 2000 2000	77 7 7 7 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8	88 88 88 89 90 90 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10	99 90 00 00 00 00 00 00 00 00 00 00 00 0	10 11 12 12 11 11 12 11 12 13 11 11 12 13 11 11 12 13 11 11 12 13 11 11 12 13 11 11 12 13 11 11 12 13 11 11 11 12 13 11 11 11 12 13 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11		12 13 14 15 16 13 14 15 16 16 13 14 15 16 17 14 14 15 16 17	14 15 16 16 17 18 15 16 17 18 14 15 16 17 18 15 16 17 18 15 16 17 18 15 16 17 18 19 19 19
T.A	16	000	Ommma Ommma	44440 44440 44000 40000	000000 000000 000000	6 6 6 7 7 7 7 7 7 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8	7 8 8 8 9 7 7 8 8 8 9 9 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10	8 9 9 10 10 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9	9 10 11 11 12 12 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10	0	22222	2 13 14 15 16 16 17 18 13 14 15 16 17 18 13 14 15 16 17 18 14 14 15 16 17 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18
T.A	13 14 15 16	000000	1 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	88444 4444 44440 44000 44000	40000 00000 00000 00000	66666 7777 7777 8888 8888 98888	7 7 8 8 8 9 9 17 7 7 8 8 8 9 9 9 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10	8888888888888888888888891001010101010101	9 9 10 11 11 12 12 19 10 10 11 12 12 13 19 10 10 11 12 13 10 10 10 11 12 13 10 10 10 11 12 13 13 11 12 13 13 11 12 13 13 11 12 13 13 11 12 13 13 11 12 13 13 11 12 13 13 11 12 13 13 11 12 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13	00000	121112112112112112112112112112112112112	addww
T.A	12 13 14 15 16	000-1-1-000	1 000mm 1 00mmm 1 0mmmm	www44 ww444 44444 44443 44000	44400 40000 00000 00000 00000	55 55 56 56 56 56 56 56 56 56 56 56 56 5	6 6 7 8 8 8 9 9 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10	7 8 8 9 9 10 10 11 11 12 11 11	8 9 9 10 11 11 12 12 12 13 19 9 10 11 11 12 13 19 9 10 11 11 12 13 19 9 10 11 11 12 13 19 10 11 12 12 13 1	000000 000000 000000 000000	0 11 12 10 11 12 10 11 12 11 12 13 11 13 13	
TA	11 12 13 14 15 16	0001		60000000000000000000000000000000000000	44444 44444 44444 44444 84446 84444 84444 84444 84444 84444 84444 84444 84444 84444 84444 84446 84444 84446 84444 84446 84444 84444 84444 84444 84444 84444 84444 84444 84444 84446 8444 84446 84446 84446 84446 84446 84446 84446 84446 84446 84446 8	88888888888888888888888888888888888888	6 6 6 7 8 8 8 9 9 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10	7 7 8 8 9 9 10 10 11 17 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	8 8 9 100 11 11 12 12 18 8 9 9 10 11 11 12 12 18 9 9 10 10 11 12 13 18 9 9 10 10 11 11 12 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13	88 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9	9 10 11 12 1 9 10 11 12 1 10 10 11 12 1 10 11 12 13 1	110011 1101112 121122 133122
T.A	10 11 12 13 14 15 16	0000	1 00000 1 000000 1 000000 1 000000 1 000000	2 w w w w w w w w w w w w w w w w w w w	4444 4444 4444 4444 4444 4444 4444 4444 4444	44 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8	5 6 6 6 7 8 8 8 9 9 10 10 1 6 6 7 7 8 8 9 9 9 10 10 6 6 7 7 8 8 9 9 9 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10	6 6 7 7 8 8 9 9 10 10 11 6 7 7 8 8 9 10 10 11 11 11 12 11 11	7 7 8 8 9 10 1111122 7 8 8 9 10 10 111212 7 8 9 9 10 10 111213 7 8 9 10 10 11 11213 7 8 9 10 10 11 11213	88888888888888888888888888888888888888	8 910 11 12 1 8 910 11 12 1 9 10 10 11 12 1 9 10 11 11 12 1	9 10 11 9 10 11 10 10 11 10 11 12 10 11 12 13 1
TA	11 12 13 14 15 16	0001	- 00000	20000000000000000000000000000000000000	888884 44444 44444 88888 88888 88888 88888 88888 88888 8888	4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4	5 5 6 6 6 7 8 8 8 9 9 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10	5 6 6 7 7 8 8 9 9 10 10 11 11 11 12 1	6 7 7 8 9 910 111112 6 7 8 8 910 10 111212 6 7 8 9 910 10 111213 7 7 8 9 910 10 11 11213 7 8 9 10 10 11 11213	77 88 8 90 10 10 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11	8 8 9 10 11 12 1 8 9 9 10 11 12 1 8 9 10 11 12 1 8 9 10 11 11 12 1 8 9 10 11 11 12 1	8 91011 12 9 10 10 11 12 9 10 11 12 13 10 11 12 13 11 12 13 13 13
TA	910 11 1213 14 1516	2000 0000 2000 0000 2000 0000 2000 0000 2000 0000 2000 0000		2020 8 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20	88888888888888888844444444444444444444	4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4	4 4 5 5 6 6 6 7 8 8 8 9 9 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10	5 5 6 6 7 8 8 9 9 10 10 11 15 15 6 6 7 8 8 9 9 10 10 11 11 15 6 6 7 8 8 9 9 10 10 11 11 12 12 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13	5 6 7 7 8 9 9 10 11 11 12 12 12 12 12 12 12 12 12 12 12	6 7 8 8 9 10 10 1 6 7 8 8 9 10 11 1 6 7 8 9 9 10 11 1 7 7 8 9 10 11 1 7 7 8 9 10 11 11 1	7 8 8 910 11121 7 8 8 910 11121 7 8 910 11121 7 8 910 11 1121 7 8 910 11 1121	7 8 9 10 11 12 18 8 9 10 11 12 18 8 9 10 11 12 13 18 9 10 11 12 13 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18
TA	8 9 10 11 12 13 14 15 16	20000000000000000000000000000000000000		22222 22222 22222 22222 22222 22222 2222	22888888888888888888848444444444444444	333333344 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4	4 4 4 5 5 6 6 6 7 8 8 8 9 9 9 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10	4 5 5 6 6 7 8 8 9 9 10 10 11 12 1	5 5 6 7 7 8 9 9 10 11 11 12 12 12 12 12 12 12 12 12 12 12	5 6 7 8 8 9 10 10 1 5 6 7 8 8 9 9 10 11 1 6 6 7 8 9 9 10 11 11 1	6 7 8 8 9 9 10 11 12 1 6 7 8 8 9 9 10 11 12 1 6 7 8 9 9 10 11 12 1 6 7 8 9 9 10 11 12 13 1	6 7 8 91011 12 7 7 8 91011 12 7 8 9 10 10 11 12 7 8 9 10 11 12 13 7 8 9 10 11 12 13
TA	7 8 9 10 11 12 13 14 15 16	20000 200000 200000 200000 200	222222 222222 222222 222222 222222 22222	00000 00000 00000 00000 00000 00000 0000	22222333333333333333333333333333333333	333334 4444 3334444 4445 5566667777 5566677777 5566677777 556677777 556677777 556677777 556677777 556677777 556677777 556677777	3 4 4 4 5 6 6 6 7 8 8 8 9 9 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10	4 4 5 5 6 6 7 8 8 9 9 10 10 11 12 1	4 5 5 6 7 7 8 9 9 10 11 11 12 12 14 5 5 6 7 7 8 8 9 10 10 11 12 12 12 12 13 14 5 6 6 7 8 8 9 10 10 11 12 13 13 14 5 6 7 7 8 9 9 10 10 11 12 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13	5 5 6 7 8 8 9 10 10 1 5 6 6 7 8 8 9 10 11 11 1 5 6 6 7 8 9 10 11 11 1	5 6 7 8 8 9 10 11 12 1 5 6 7 8 8 9 10 11 12 1 5 6 7 8 9 10 11 12 1 5 6 7 8 9 10 11 11 12 1 5 6 7 8 9 10 11 11 12 13 1	6 6 7 8 91011 12 6 7 7 8 91011 12 6 7 8 9 10 11 12 6 7 8 9 10 11 12 13 6 7 8 9 10 11 12 13
TA	6 7 8 9 10 11 12 13 14 15 16	000000000000000000000000000000000000000	20000000000000000000000000000000000000	20000 200000 200000 200000 200	22222 22222 222222 232333 2333333 2333333	223333 323333 44444 4444 455566667 77777 8566677777 8666777777 8666777777 8666777777 8666777777	2 3 4 4 4 5 6 6 6 7 8 8 8 9 9 9 10 10 2 3 3 4 4 5 5 6 6 7 7 8 8 9 9 9 10 10 2 3 3 4 4 5 5 6 6 7 7 8 8 9 9 9 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10	3 4 4 5 5 6 6 7 8 8 9 9 10 10 11 12 13 14 15 5 6 6 7 8 8 9 9 10 10 11 11 12 13 14 15 15 16 16 17 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18	3 4 5 5 6 7 7 8 9 9 10 11 11 12 12 12 12 12 12 12 12 12 12 12	4 4 5 5 6 7 8 8 9 10101 4 5 5 6 7 8 8 9 101111 4 5 5 6 7 8 9 101111 4 5 6 7 8 9 10 101111	4 5 6 7 8 8 910 11121 4 5 6 7 8 8 910 11121 4 5 6 7 8 910 11121 4 5 6 7 8 910 11 121 4 5 6 7 8 910 11 121	5 6 6 7 8 9101112 5 6 7 8 9101112 5 6 7 8 9101112 5 6 7 8 9101112 131 5 6 7 8 9101112 131
T.A	5 6 7 8 910 11 12 13 14 15 16	00000000000000000000000000000000000000	20000000000000000000000000000000000000	11111 20202	22222222222222222222222222222222222222	22222222222222222222222222222222222222	2 2 3 3 4 4 4 5 6 6 6 7 8 8 8 9 9 10 2 3 3 3 4 4 4 5 6 6 7 7 8 8 9 9 9 10 2 3 3 4 4 5 6 6 7 7 8 8 9 9 9 10 2 3 3 4 5 5 6 6 7 7 8 8 9 9 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10	2 3 4 4 4 5 5 6 6 7 8 8 9 9 10 10 11 12 13 3 4 4 5 6 6 7 7 8 8 9 9 10 10 11 11 12 13 3 4 5 6 6 7 7 8 8 9 9 10 10 11 11 12 13 13 13 14 15 6 6 7 8 8 9 9 10 10 11 11 12 13 13 14 15 6 6 7 8 8 9 9 10 10 11 12 13 13 13 14 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15	3 3 4 5 5 6 7 7 8 9 9 10 11 11 12 12 13 13 4 4 5 6 6 7 8 8 9 10 10 11 12 12 13 13 4 4 5 6 6 7 8 8 9 10 10 11 12 13 13 4 5 6 6 7 7 8 9 9 10 11 12 13 13 13 14 5 6 6 7 7 8 9 9 10 11 12 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13	3 4 4 5 6 7 8 8 9 10 10 1 3 4 5 5 6 7 8 8 9 10 10 1 3 4 5 6 6 7 8 9 9 10 11 1 3 4 5 6 6 7 8 9 10 11 11 1	3 4 5 6 7 8 8 9 10 11 12 13 4 5 6 7 8 8 9 10 11 12 14 4 5 6 7 8 9 10 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11	4 5 6 6 7 8 9 10 11 12 14 5 6 7 7 8 9 10 11 11 12 14 5 6 7 8 9 10 11 12 13 14 5 6 7 8 9 10 11 12 13 13 14 5 6 7 8 9 10 11 12 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13
T.A	4 5 6 7 8 9 10 11 12 13 14 15 16	20000000000000000000000000000000000000	20000000000000000000000000000000000000	11111111111111111111111111111111111111	22222222222222222222222222222222222222	22233334 22233334 22233334 22233344 2556667777 34445556667777 556667777 55667777 778888	2 2 2 3 3 4 4 4 5 6 6 6 7 8 8 8 9 9 10 2 2 3 3 3 4 4 4 5 5 6 6 7 7 8 8 8 9 9 10 2 2 3 3 3 4 4 5 5 6 6 7 7 8 8 9 9 9 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10	2 2 3 4 4 4 5 5 6 6 7 8 8 9 9 10 10 11 2 1 3 3 4 4 5 6 6 7 7 8 8 9 9 10 10 11 11 2 1 3 3 4 4 5 6 6 7 7 8 8 9 9 10 10 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11	2 3 3 4 5 5 6 7 7 8 9 9 10 11 11 12 12 12 13 14 4 5 6 6 7 8 8 9 10 10 11 12 12 13 14 4 5 6 6 7 8 8 9 10 10 11 12 13 13 14 4 5 6 6 7 8 8 9 10 10 11 12 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13	2 3 4 4 5 6 7 8 8 9 10 10 1 2 3 4 5 5 6 7 8 8 9 10 11 1 2 2 3 4 5 6 6 7 8 9 9 9 10 11 1 2 3 4 5 6 6 7 8 9 10 11 11 11 11 11 11 11 11	2 3 4 5 6 7 8 8 9 10 11 12 13 3 4 5 6 7 8 8 9 10 11 12 13 13 4 4 5 6 7 8 9 10 11 11 11 12 13 14 4 5 6 7 8 9 10 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11	3 4 5 6 6 7 8 9 10 11 12 13 14 5 6 7 7 8 9 10 11 12 13 14 5 6 7 8 9 10 11 12 13 14 5 6 7 8 9 10 11 12 13 13 14 5 6 7 8 9 10 11 12 13 13 14 5 6 7 8 9 10 11 12 13 13 14 5 6 7 8 9 10 11 12 13 13 14 5 6 7 8 9 10 11 12 13 13 14 15 6 7 8 9 10 11 12 13 13 14 15 6 7 8 9 10 11 12 13 13 14 15 6 7 8 9 10 11 12 13 13 13 14 15 6 7 8 9 10 11 12 13 13 13 14 15 6 7 8 9 10 11 12 13 13 13 14 15 6 7 8 9 10 11 12 13 13 13 14 15 6 7 8 9 10 11 12 13 13 13 14 15 6 7 8 9 10 11 12 13 13 13 14 15
T.A	3 4 5 6 7 8 910 11 12 13 14 15 16	00000000000000000000000000000000000000	00000000000000000000000000000000000000	111112222222222222222222222223333333333	11112222223333344444444555566666767556666677	1 1 1 2 2 2 2 2 3 3 3 4 4 4 5 5 5 6 6 6 7 7 7 8 8 8 8 8 8 8 8 8 6 6 7 7 7 8 8 8 8	1 2 2 2 3 4 4 4 5 5 6 6 6 7 8 8 8 9 9 1 1 2 2 3 3 3 4 4 5 5 6 6 7 7 8 8 9 9 9 1 1 2 2 3 3 3 4 4 5 5 6 6 7 7 8 8 9 9 9 1 0 1 2 2 3 3 3 4 5 5 6 6 7 7 7 8 8 9 9 1 0 1 0 1 0 1 0 1 0 1 0 1 0 1 0 1 0	1 2 2 3 4 4 5 5 6 6 7 7 8 8 9 9 10 10 11 2 2 3 3 4 4 5 6 6 7 7 8 8 9 9 10 10 11 12 3 3 3 4 5 5 6 6 7 8 8 9 9 10 10 11 11 12 13 3 3 4 5 5 6 6 7 8 8 9 9 10 10 11 11 12 13 13 14 5 5 6 6 7 8 8 9 9 10 10 11 11 12 13 13 14 15 5 6 6 7 8 8 9 9 10 10 11 11 12 13 13 14 15 5 6 6 7 8 8 9 9 10 10 11 11 12 13 13 14 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15	1 2 3 3 4 5 5 6 7 7 8 9 9 10 11 11 12 12 12 3 3 4 4 5 6 6 7 8 8 9 10 10 11 12 12 12 12 3 4 4 5 6 6 7 8 9 9 10 10 11 12 13 11 2 3 4 4 5 6 7 7 8 9 10 10 11 12 13 13 1	2 2 2 3 4 4 5 6 7 8 8 9 10 10 1 2 2 2 3 4 5 6 6 7 8 8 9 9 10 11 1 2 2 2 3 4 5 6 6 7 8 9 9 9 10 11 1 2 2 3 4 5 6 6 7 8 9 10 11 11 11	2 2 3 4 4 5 6 7 8 8 9 10 11 12 12 3 3 4 4 5 6 7 8 9 9 10 11 11 11 2 1 2 3 4 4 5 6 7 8 9 10 11 11 11 11 11 12 13 1 4 4 5 6 7 8 9 10 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11	2 3 4 5 6 6 7 8 9 10 11 12 2 3 4 5 6 7 7 8 9 10 11 12 2 3 4 5 6 7 8 9 10 11 12 13 12 3 4 5 6 7 8 9 10 11 12 13 13 13 13 13 13 14 5 6 7 8 9 10 11 12 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13
T.A	1 2 3 4 5 6 7 8 910 11 12 13 14 15 16	255 25 27 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	00000000000000000000000000000000000000	00000000000000000000000000000000000000	0 1 1 1 2 2 2 2 3 3 3 4 4 4 4 5 5 5 6 6 6 6 6 7 7 8 6 8 6 6 6 7 7 8 8 8 7 8 8 8 8	0 1 1 2 2 2 3 3 3 4 4 4 5 5 5 6 6 6 7 7 7 8 8 8 8 8 8 8 6 6 7 7 7 8 8 8 8	0 1 2 2 2 3 3 4 4 4 5 6 6 6 7 8 8 8 9 9 1 1 2 2 3 3 3 4 4 5 5 6 6 7 7 8 8 9 9 9 1 1 2 2 3 3 3 4 4 5 6 6 7 7 8 8 9 9 1 0 1 1 2 2 3 3 3 4 4 5 6 6 7 7 8 8 9 9 1 0 1 1 2 2 3 3 4 5 5 6 6 7 7 8 8 9 9 1 0 1 0 1 1 2 2 3 3 4 5 5 6 6 7 7 8 8 9 9 1 0 1 0 1 0 1 0 1 0 1 0 1 0 1 0 1 0	1 1 2 2 3 4 4 5 5 6 6 7 8 8 9 9 10 10 11 2 2 3 4 4 5 6 6 7 7 8 8 9 9 10 10 11 1 2 3 3 4 4 5 6 6 7 7 8 8 9 9 10 10 11 1 2 3 3 4 5 6 6 7 7 8 8 9 10 10 11 1 2 3 3 4 5 5 6 6 7 8 8 9 10 10 11 1 2 1	1 1 2 3 3 4 5 5 6 7 7 8 9 9 10 11 11 12 12 13 3 4 4 5 5 6 6 7 8 8 9 10 10 11 12 12 12 12 12 13 4 4 5 6 6 7 8 8 9 10 10 11 12 13 13 12 13 14 4 5 6 6 7 7 8 9 10 10 11 12 13 13 13 14 4 5 6 7 7 8 9 10 10 11 12 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13	1 2 2 3 4 4 5 6 7 8 8 9 10 10 1 1 2 2 3 4 5 5 6 7 8 8 9 10 10 1 1 2 2 3 4 5 6 6 7 8 8 9 10 11 1 1 1 2 2 3 4 5 6 6 7 7 8 9 10 10 11 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	1 2 2 3 4 4 5 6 7 8 8 9 10 11 12 1 2 3 3 4 4 5 6 7 8 8 9 10 11 11 11 12 1 2 3 4 4 5 6 7 8 9 10 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11	1 2 3 4 5 6 6 7 8 9 10 11 12 12 3 4 5 6 7 7 8 9 10 11 12 12 3 4 5 6 7 8 9 10 10 11 12 13 12 3 4 5 6 7 8 9 10 11 12 13 13 14 5 6 7 8 9 10 11 12 13 13 14 5 6 7 8 9 10 11 12 13 13 13 14 5 6 7 8 9 10 11 12 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13
T.A	2 3 4 5 6 7 8 9 10 11 12 13 14 15 16	20000000000000000000000000000000000000	00000000000000000000000000000000000000	00000000000000000000000000000000000000	0 1 1 1 2 2 2 2 3 3 3 4 4 4 4 5 5 5 6 6 6 6 6 7 7 8 6 8 6 6 6 7 7 8 8 8 7 8 8 8 8	0 1 1 2 2 2 3 3 3 4 4 4 5 5 5 6 6 6 7 7 7 8 8 8 8 8 8 8 6 6 7 7 7 8 8 8 8	0 1 2 2 2 3 3 4 4 4 5 6 6 6 7 8 8 8 9 9 1 1 2 2 3 3 3 4 4 5 5 6 6 7 7 8 8 9 9 9 1 1 2 2 3 3 3 4 4 5 6 6 7 7 8 8 9 9 1 0 1 1 2 2 3 3 3 4 4 5 6 6 7 7 8 8 9 9 1 0 1 1 2 2 3 3 4 5 5 6 6 7 7 8 8 9 9 1 0 1 0 1 1 2 2 3 3 4 5 5 6 6 7 7 8 8 9 9 1 0 1 0 1 0 1 0 1 0 1 0 1 0 1 0 1 0	1 1 2 2 3 4 4 5 5 6 6 7 8 8 9 9 10 10 11 2 2 3 4 4 5 6 6 7 7 8 8 9 9 10 10 11 1 2 3 3 4 4 5 6 6 7 7 8 8 9 9 10 10 11 1 2 3 3 4 5 6 6 7 7 8 8 9 10 10 11 1 2 3 3 4 5 5 6 6 7 8 8 9 10 10 11 1 2 1	1 1 2 3 3 4 5 5 6 7 7 8 9 9 10 11 11 12 12 13 3 4 4 5 5 6 6 7 8 8 9 10 10 11 12 12 12 12 12 13 4 4 5 6 6 7 8 8 9 10 10 11 12 13 13 12 13 14 4 5 6 6 7 7 8 9 10 10 11 12 13 13 13 14 4 5 6 7 7 8 9 10 10 11 12 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13	1 2 2 3 4 4 5 6 7 8 8 9 10 10 1 1 2 2 3 4 5 5 6 7 8 8 9 10 10 1 1 2 2 3 4 5 6 6 7 8 8 9 10 11 1 1 1 2 2 3 4 5 6 6 7 7 8 9 10 10 11 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	1 2 2 3 4 4 5 6 7 8 8 9 10 11 12 1 2 3 3 4 4 5 6 7 8 8 9 10 11 11 11 12 1 2 3 4 4 5 6 7 8 9 10 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11	1 2 3 4 5 6 6 7 8 9 10 11 12 12 3 4 5 6 7 7 8 9 10 11 12 12 3 4 5 6 7 8 9 10 10 11 12 13 12 3 4 5 6 7 8 9 10 11 12 13 13 14 5 6 7 8 9 10 11 12 13 13 14 5 6 7 8 9 10 11 12 13 13 13 14 5 6 7 8 9 10 11 12 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13



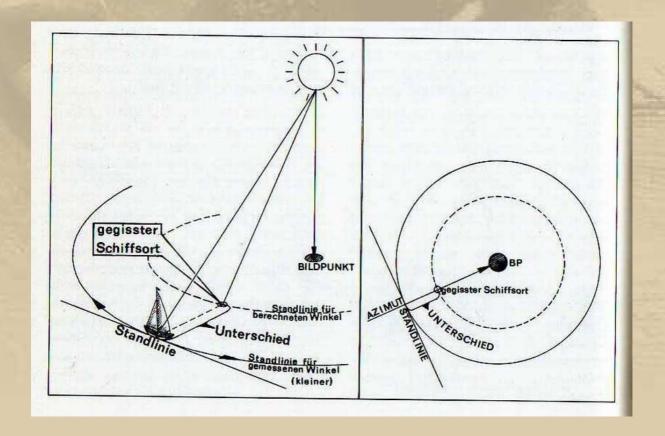


Der Trick mit dem gegißten Schiffsort

Feststellung:

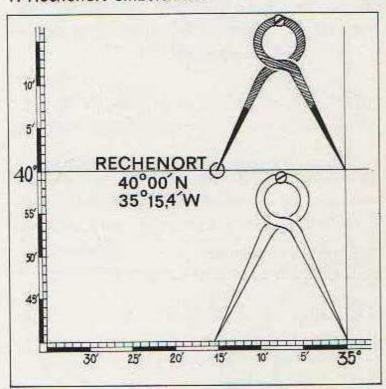
Hb > Hc, dann befindet man sich näher dran am Bildpunkt Hc > Hb, dann befindet man sich weiter weg vom Bildpunkt

- stur auswendig lernen -

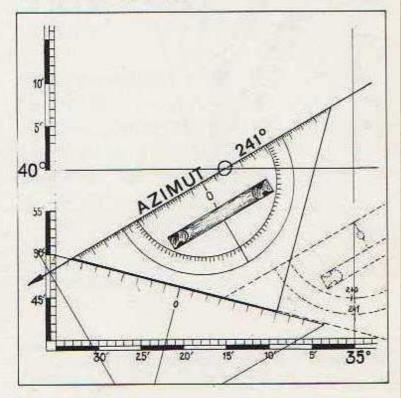


Das Zeichnen einer Standlinie:

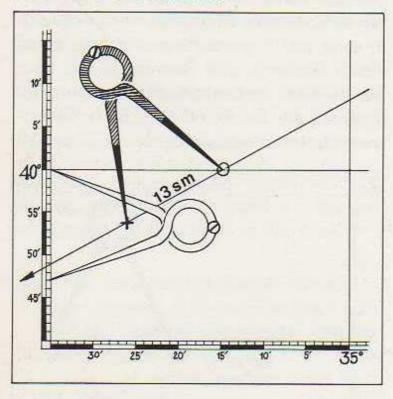
1. Rechenort einzeichnen



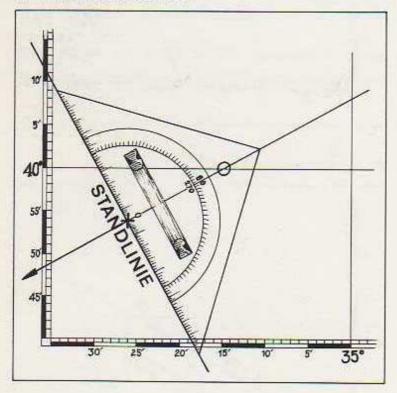
2. Azimut einzeichnen



3. Unterschied einzeichnen



4. Standlinie zeichnen



.... aber in der

Praxis hat man sicherlich keine Seekarte (Übersegler) in diesem Maßstab, um eine Standlinie zu zeichnen.

Die hausgemachte Seekarte:

XVI. Die hausgemachte Seekarte

Wenn sich weder die Seekarte gerade zur Astronavigation eignet, noch eine Leerkarte zur Verfügung steht, so läßt sich auf einfache Weise auf jedem Blatt Papier eine Leerkarte "konstruieren". Das ist nicht etwa eine Notlösung, sondern bei nur wenig Übung sicher die praktischste Lösung. Ich habe mit dieser Methode jahrelang mit Vergnügen gearbeitet.

Das Prinzip besteht darin, daß zeichnerisch auf simple Art das für die jeweilige Breite richtige Verhältnis in Längen- und Breitenminuten (das auch der Mercator-Projektion zugrundeliegt) dargestellt

wird. Der Clou ist eine Hilfslinie, die durch den Schnittpunkt des betreffenden Breitengrades mit einem Längengrad verläuft und mit dem Breitengrad genau den jeweiligen Winkel der betreffenden Breite bildet. Als Maßstab nehme man am besten 2 mm pro Breitenminute oder Seemeile, Dann können Entfernungen und Breitenminuten direkt gemessen oder gezeichnet werden. Die Länge dagegen muß senkrecht (zum Breitengrad) auf die Hilfslinie übertragen werden, um sie dann nur von der Hilfslinie mit 2 mm pro Längenminute herauszumessen. Will man eine Länge einzeichnen, gehe man den umgekehrten Weg: Längenminuten zu je 2 mm auf der Hilfslinie auftragen und durch den so erhaltenen Punkt eine Senkrechte (zum Breitengrad) ziehen.*) Manchem Leser ist das etzt zu schnell gegangen, deshalb gleich eine Standlinie:

Am 12. 6. 77 um 11 h 31 m 12 s MGZ wird bei Totenflaute der Sonnenunterrand mit 39° 25' am Sextanten gemessen. Der Skipper schätzt seinen Schiffsort auf: 40° 04' N: 50° 10' W. Das Gedankenschema von Seite 56 zugrunde gelegt ergibt jeweils folgende Antworten:

(Bitte vor dem Weiterlesen unbedingt selbst – ohne zu "spicken" – die Antworten Nr. 1–17 niederschreiben! Wenn sie nicht alle richtig sind, sofort dem Fehler auf den Grund gehen. Wenn noch etwas unklar ist, hilft vielleicht Seite 101 weiter.)

- 1. 40° N
- 2. 23° 10' N
- 3. 23°
- LAT 40° DECLINATION SAME NAME AS LATITUDE (Anlage 1)

- 7, 49° 52,0' W
- 8. 39° 26'/+ 33/92°
- 9. 33/10
- 10. 6
- 11. hinzugezählt
- 12. 39° 32'
- 13. Z = Azimut (Zn), also 92°
- 14. siehe Nr. 1 und Nr. 7
- 15. 39° 37'
- 16. 39° 37'
 - -39° 32'

05'

17. zur Sonne hin

^{*)} Aufpassen! Bei Westlänge zählt die Länge nach "links" — bei Ostlänge nach "rechts".

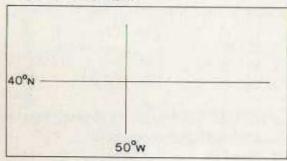
```
WERTE ZUM ZEITPUNKT DER SEXTANTENMESSUNG ( Sonne ): UNTERRAND
Datum: 12T 06M 77J UTC: 11h 31 min 12 sec
оg: N/# 40° Q4'; W/# Q50° 10' нь: 39° 25'
Logge: _ _ sm Kurs: _ _ o Kn: _ , _ Vers: _ _ , _ sm
TABELLEN- u. RECHENWERTE:
 BILDPUNKTBREITE ( DECLINATION ) 23° ( 10°) N / 8 <<====
  (ganzgradig)
                            345.04,0.
 Grw.Stw. ( volle UTC h )
                                                        TTT
                                                         AAA
  " Zuwachs (für min., sec.)
                                + 07.48,0"
                                                        FFF
                                                        EEE
                                352.52,0:
 BILDPUNKTLÄNGE (1)
                                                        LLL
 falls Westlänge > Bildpunktlänge
                                                        EEE
                               352.52.0'
 BILDPUNKTLÄNGE (2)
                                                        III
                                                        NNN
                          + / m 0500 10,01
  ./. West- + Ostlänge
                                                        GGG
                                                        AAA
 Local Hour Angel ( LHA )
                                                        NNN
 falls LHA > 360
                                                        GGG
                                                        EEE
                                 302 . 42.01
 LHA
                                3030 <<===== нин
 GANZGRADIGER L H A
                                                        000
                               352.52,0
 BILDPUNKTLÄNGE ( 1 bzw. 2 )
                                                        222
                          W/BM 049.52,0.
* RECHENORTLÄNGE
                                                        444
 (die LHA ganzgradig macht)
                                                        999
* GANZGRADIGE RECHENORTBREITE ( Og ) 40 0 0 ' N / 84 <<====
 TAFELAUSGÄNGE:
                 39.26. +33 092.
  ( HO 249 )
 Hc Ber.f. ( 10 ') + 06 '
Min. d. Decl.
Genauer Hc 39 032'
                             + - z _ _ _
+ - - - - - - - + + + + + >>> 092 * AZIMUT
                 39.37' (Hb 29.25' + Gb Sonne 72')
 Hb (incl.Gb)
                      O5 sm zum BP hin / vom BP weg-
* DELTA H
 Gb Sonne für Hb bei Ah=2m : >20 = 11' >25 = 12' >40 = 13'
  Hb > Hc , dann Delta H in Richtung Bildpunkt abtragen
```

* = WERTE FÜR SEEKARTENEINTRAGUNG

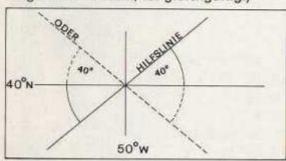
Und so wird die Standlinie in unsere "hausgemachte Seekarte" hineinkonstruiert:

Die Arbeitsgänge sind also in dieser Reihenfolge:

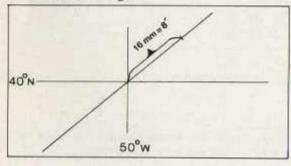
 Koordinatensystem mit 40° N und 50° W zeichnen.



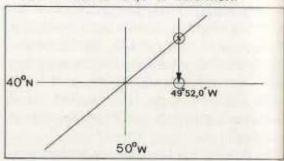
 Hilfslinie mit Winkel der betreffenden Breite (also 40°) errichten. (Ob sie von links unten nach rechts oben oder umgekehrt verläuft, ist gleichgültig.)



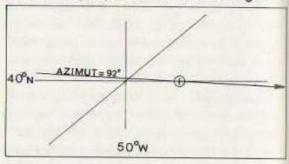
 8 Längenminuten auf der Hilfslinie als 16 mm auftragen.



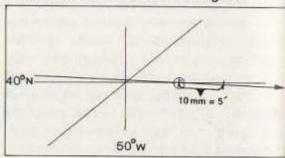
 Senkrecht darunter den Rechenort auf 40° N mit 49° 52,0' W zeichnen.



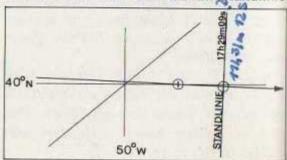
5. Azimut (92°) durch Rechenort legen.



 Den Unterschied (5' = 10 mm) auf dem Azimut zur Sonne hin abtragen.

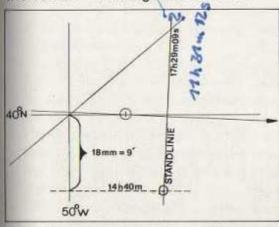


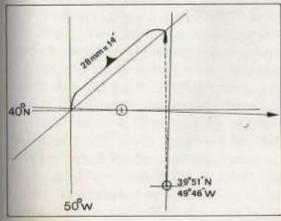
7. Dort senkrecht zum Azimut: Standlinie



Eine Standlinie ist zwar unter Umständen schon eine Menge wert, doch ein Schiffsort ergibt sich immer erst aus dem Schnittpunkt zweier Standlinien. Deshalb mißt der Skipper im obigen Beispiel gegen 14 h 40 m MGZ die Mittagsbreite, wobei der Sonnenunterrand am Sextanten mit 73° 06' abgelesen wird. (Seite 27) Breite = 90° 00'

Das ergibt dann einen fertigen Schiffsort, der in folgenden Schritten – umgekehrt wie vorher – herausgemessen wird:





Jetzt der Ernstfall: Am 12, 6, 77 dümpelt die Yacht Circe bei Flaute mit kaputter Maschine auf einem gegißten Schiffsort von 41° 10' N und 22° 22' W. Um 10 h 54 m 14 s MGZ mißt der Navigator bei einer Augeshöhe von ca. 2 m den Sonnenunterrand mit 52° 36'. Gegen Schiffsmittag mißt er noch einmal den Sonnenunterrand um 13 h 29 m 32 s MGZ in einem Winkel von 71° 50'. Wie lautet der Schiffsort?

Weitere zwei Stunden später – es bläst immer noch kein Hauch – wird noch einmal der Sonnenunterrand um 15 h 30 m 12 s MGZ mit 58° 56' gemessen. Ist irgendeine Stromversetzung festzustellen?

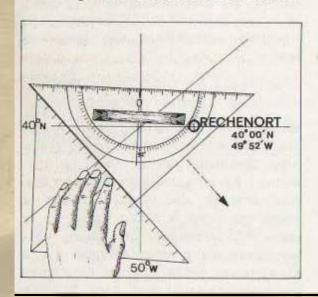
Beim Zeichnen haben wir sicher festgestellt, daß die Vielzahl der Linien (Hilfslinie, Standlinie, Azimut) leicht zur Verwirrung führen kann. Man versuche deshalb anfangs, das Azimut jeweils so leicht wie möglich zu zeichnen, um es dann mit fortschreitender Übung ganz weglassen zu können. Gerade die in Deutschland gebräuchlichen Kartendreiecke gewährleisten auch dann Zuverlässigkeit, wenn das Azimut überhaupt nicht mehr gezeichnet wird.

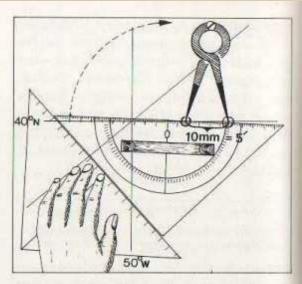
^{*)} Übrigens: Bequemer läßt sich das rechnen, wenn für 90° 00' einfacher gleich 89° 60' genommen wird, was ja dasselbe ist $(60' = 1^{\circ})$

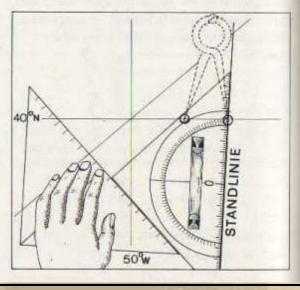
Der "Trick" besteht lediglich darin, daß auf der langen Seite des Dreiecks (= Azimut) der Unterschied mit dem Zirkel deutlich markiert wird. Anschließend wird das Dreieck um 90 Grad gedreht und wiederum die lange Seite durch die Markierung gelegt. Die Standlinie ist fertig.

(Hierzu ein paar Tips: Den "Unterschied" schon vor Zeichenbeginn mit dem Zirkel abgreifen; während des ganzen Zeichenvorganges das Anlegedreieck fest auf die Unterlage pressen.)

Unbedingt mit Dreiecken nachvollziehen!







Die Versegelung astronomischer Standlinien:

XVII. Die "Versegelung" astronomischer Standlinien

Zunächst noch eine Aufgabe: Am 1.4.77 befindet sich die Yacht Südwind bei ihrer Reise nach Tokio auf einem gegißten Schiffsort von 40° 33' N und 152° 22' E. Der rechtweisende Schiffskurs beträgt 292° und die Geschwindigkeit der Südwind ist unter Vollzeug gleichbleibend 7 Knoten. Am späten Vormittag, genau um 0 h 29 m 26 s MGZ mißt der Skipper aus einer Augeshöhe von 2 m den Sonnenunterrand und erhält einen Winkel am Sextanten von 48° 44'. Bitte unbedingt vor dem Weiterlesen nunmehr die Standlinie zeichnen! Übrigens befand sich die Yacht Circe am 12. 6. 77 auf 41° 07' N und 22° 39' W. Deutlicher Stromeinfluß konnte bis zur dritten Messung nicht festgestellt werden.*)

Der Skipper der Südwind, der ja mit einer Vormittagsstandlinie alleine nicht sehr viel anfangen kann, entschließt sich, noch die Mittagshöhe zu messen, um so zu einem guten Schiffsort zu kommen. Natürlich wird er den ungefähren Zeitpunkt für die Mittagshöhe vorausberechnen (siehe Seite 30). Wir wissen doch noch: Schiffsmittag ist dann, wenn sich die Sonne (und ihr Bildpunkt) auf der gleichen Länge wie das Schiff befindet. Wir können für diese Vorausberechnung trotz der erheblichen Geschwindigkeit in westlicher Richtung der Südwind ruhig den gegißten Schiffsort vom Vormittag hernehmen, da sich die Sonne ja - scheinbar - 4 Minuten lang auf dem höchsten Punkt ihrer Bahn aufhält. Diesen Zeitpunkt können wir aber auch mit dem gegißten Schiffsort ausreichend genau vorausberechnen, auch wenn die Südwind zwischenzeitlich ihre Länge um

einige Längenminuten verändert haben sollte. Zu welcher ungefähren Uhrzeit muß also der Navigator der Südwind an Deck gehen?

Anschließend mißt der Navigator den Sonnenunterrand mit einem Winkel von 53° 23', nachdem er zuvor im Sextanten aufmerksam beobachtet hat, daß die Sonne mehrere Minuten lang nicht mehr gestiegen ist. Auf welcher Breite befindet sich die Südwind?

Natürlich kann jetzt die Standlinie von 0 h 29 m 26 s MGZ nicht einfach mit der Mittagsbreite zum Schnittpunkt gebracht werden, um so einen Schiffsort zu erhalten. Denn seit der Sonnenmessung um 0 h 29 m 26 s MGZ ist die Südwind ja auf einem rechtweisenden Kurs von 292° und einer Geschwindigkeit von 7 Knoten weitergelaufen. Das macht immerhin bis zu Schiffsmittag um 1 h 55 m MGZ eine Strecke von 10 sm. Würde der Navigator für den Mittagsstandort des Schiffes also die Vormittagsstandlinie einfach verwenden, so wäre diese Standlinie um diese Anzahl von Seemeilen falsch. Das ist eine ganze Menge, wenn man bedenkt, daß die Vormittagsstandlinie immerhin bei guter Messung auf ein bis zwei Seemeilen genau sein könnte.

Glücklicherweise gibt es ein sehr einfaches Mittel, um mit dieser Schwierigkeit fertig zu werden: Die Vormittagsstandlinie muß versegelt werden. Hierzu brauchen wir sie in der Zeichnung nur in der rechtweisenden Kursrichtung um die

^{*)} Auf Grund von Zeichenungenauigkeiten und uneinheitlichen Auf- und Abrundungen können durchaus Abweichungen von den Musterlösungen von 1 Seemeile entstehen. Beträgt die Abweichung aber 2 Seemeilen und mehr, liegt ein Fehler vor.

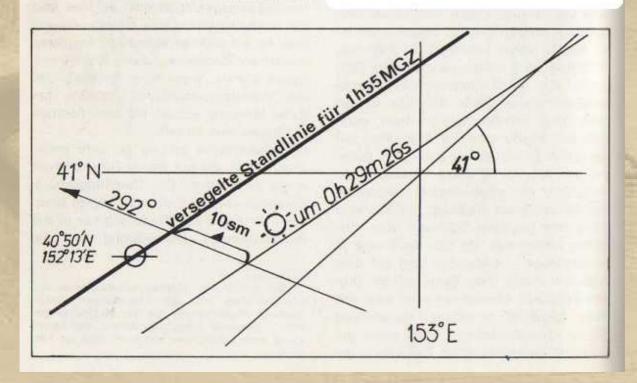
zwischen den beiden Meßzeitpunkten zurückgelegte Strecke parallel zu verschieben.

Erst jetzt sollten wir die Mittagsbreite in die Zeichnung einsetzen. Ihr Schnittpunkt mit der versegelten Standlinie ist der Schiffsort der Südwind um 1 h 55 m MGZ. Welche Koordinaten hat er?

Klar, daß bei der Versegelung einer Standlinie Steuerungenauigkeiten, Strom, etc. als — unwesentliche — Fehler in den Schiffsort eingehen. Man sollte aber hier nicht päpstlicher als der Papst sein, sondern bedenken, daß astronomische Standlinien zwar auch in der terrestrischen Navigation durchaus verwendet werden können, doch der Regelfall ihre Anwendung auf hoher See ist. Was aber nicht heißen soll, daß eine astronomische Standlinie ungenauer als alle terrestrischen Standlinien ist. Bei einer Entfernung eines Peilobjektes von

30 Seemeilen (Berg etc.) kann eine Standlinie mit Hilfe der Sonne durchaus genauer sein als eine Kompaßpeilung. In erster Linie liegt das natürlich nicht an der Genauigkeit der Rechnung, sondern an der Geübtheit des Navigators in der Handhabung eines Sextanten.

Der Mittagsort der Südwind war 40° 50' N, 152° 13' E.





(wopie)

Manfred Kurth

Gerding Str. 6B 3000 Hannover 72 den 4.Jan.1990

Herrn B. Schenk c/o Verlag Delius, Klasing & Co. PF 4800 Bielefeld

Sehr geehrter Herr Schenk,

ich bin ein interessierter Leser Ihrer Fachbücher und möchte Ihnen meine Anerkennung für die wirklich 'simple' Darstellung des Lehrstoffes aussprechen.

Beim Studium der Astronavigation ging mir ein echtes Licht auf und Ihre Anmerkungen bezüglich der 'Banalität' dieses für so schwierig erachteten Stoffes sind wirklich zutreffend.

Da ich Schritt für Schritt vorgegangen bin, sind mir m.E. zwei 'Flüchtigkeitsfehler' aufgefallen. Vielleicht sind Ihnen diese schon bekannt, wenn nicht, wäre das bei einer Neuauflage sicherlich Wert, korrigiert zu werden.

1) Buch Astronavigation S.64/65:

Die UTC der Standlinie müßte lauten: 11h 31m 12s

2) Buch Yachtnavigation 3. Auflage S. 230:

Der Grw.Stw. müßte 344 52,2' lauten. Die Differenz von o,3' spielt zwar keine gewichtige Rolle, aber ich finde, die Übereinstimmung mit dem NJ hilft dem 'Greenhorn' beim Studium.

Ferner würde ich die Himmelsrichtung bei der Rechenortbreite und -länge (N u. E) im Rechenbeispiel nochmals wiederholen.

Im Mai werde ich einen Balearentörn machen und die Theorie in die Praxis umsetzen. Hoffentlich ergeben meine 'Sextantenschüsse' in Folge eine schöne Gerade.

Ihnen und Ihrer Frau wünsche ich immer eine **H**andbreit Wasser unter dem Kiel und persönliches Wohlergehen, damit Sie Ihre Leserschaft weiterhin mit Reiseberichten und Ihren Erfahrungen erfreuen werden.

Mit freundlichen Grüßen

Bobby Schenk Tel 08141/42330

Veit-Stoß-Straße 12 8080 Fürstenfeldbruck

An Herrn Manfred Kurth

Gerding Str. 6b 3 Hannover 72

3.2.1990

Sehr geehrter Herr Kurth,

sehr herzlichen Dank für Ihr Schreiben vom 4. Januar 1990. Ich bedanke mich für die darin enthaltenen Berichtigungshinweise und werde diese in einer Neuauflage mit Sicherheit berücksichtigen.

Mit freundlichen Grüßen

Bobby Schenk)



"Big Max" & Meylino auf dem Bodensee - ohne Astro -

Übungen:

5 komplette Aufgaben der Astronavigation lösen.

Damit sind wir fit für die Praxis. Keine Schwierigkeit wird es bereiten, die folgenden Standorte auszurechnen. Als Augeshöhe wird hierbei immer 2 m angenommen, und – solange nichts anderes gesagt ist – der Sonnenunterrand gemessen.

 Am 31.3.77 befindet sich die Yacht Mustang auf ca. 39° 46' N und 52° 24' W. Ihr rechtweisender Kurs ist

- 110°, ihre Geschwindigkeit 6 kn. Um 13 h 53 m 24 s MGZ ergibt eine Sonnenmessung am Sextanten 47° 41'. Um 15 h 52 m 20 s MGZ wird die Sonne nochmals mit 53° 59' gemessen. Standort?
- 2. Am 11. 6. 77 segelt die Thalassa auf einem rechtweisenden Kurs von 170° mit 6 kn. Der gegißte Schiffsort ist 41° 22' N und 166° 35' E. Um 22 h 29 m 21 s MGZ wird die Sonne mit 54° 40' gemessen. Später ergibt eine Mittagsbreite 71° 38'. Wo befindet sich die Thalassa?
- 3. Am 1.4.77 dümpelt die Yacht Gammler in einer Flaute. Der Schiffsort wird mit 39° 48' N und 51° 20' W geschätzt. Der Skipper beabsichtigt nun, seinen Standort mit Hilfe einer "Mittagslänge" (Seite 33) und einer Mittagsbreite festzustellen. Hierzu ergibt die erste Messung um 14 h 05 m 34 s MGZ 49° 52'. Als der Skipper mittags die Sonne messen will, setzt sich für ca. 15 Minuten eine dunkle Wolke vor die Sonne, so daß eine Messung nicht
- möglich ist. Um 16 h 53 m 12 s MGZ kann dagegen der gleiche Winkel wie vormittags, nämlich 49° 52' gemessen werden. Wie lautet der Standort, wenn der Skipper die zweite Messung sowohl für die Mittagslänge als auch für eine Standlinie nach der H.O. 249 verwendet?
- 4. Am 12. 6. 77 befindet sich die Seewind auf einem gegißten Schiffsort von 40° 11' N und 169° 44' W. Der rechtweisende Kurs beträgt 106°, die Geschwindigkeit 7 kn. Um 21 h 53 m 12 s MGZ wird die Sonne mit 65° 02' gemessen. Um 23 h 29 m 18 s MGZ ergibt eine weitere Sonnenmessung einen Winkel am Sextanten von 72° 36'. Schiffsort?
- 5. Am 31.3.77 gißt der Navigator der Lord Jim seinen Schiffsort mit 40° 32' N und 31° 02' W. Der rechtweisende Kurs beträgt 110°, seine Geschwindigkeit 6,5 kn. Um 15 h 53 m 24 s MGZ ergibt eine Sonnenmessung 46° 25' und um 17 h 54 m 58 s MGZ 27° 30'. Wo befindet sich Lord Jim?

Ergebnisse zu den 5 kompletten Übungen:

- 1. 39° 46' N, 51° 58' W
- 2. 41° 17' N, 166° 43' E
- 3. 39° 51' N, 51° 23' W
- 4. 40° 11' N, 169° 23' W
- 5. 40° 50' N, 31° 10' W

Musterlösungen auf den folgenden Seiten

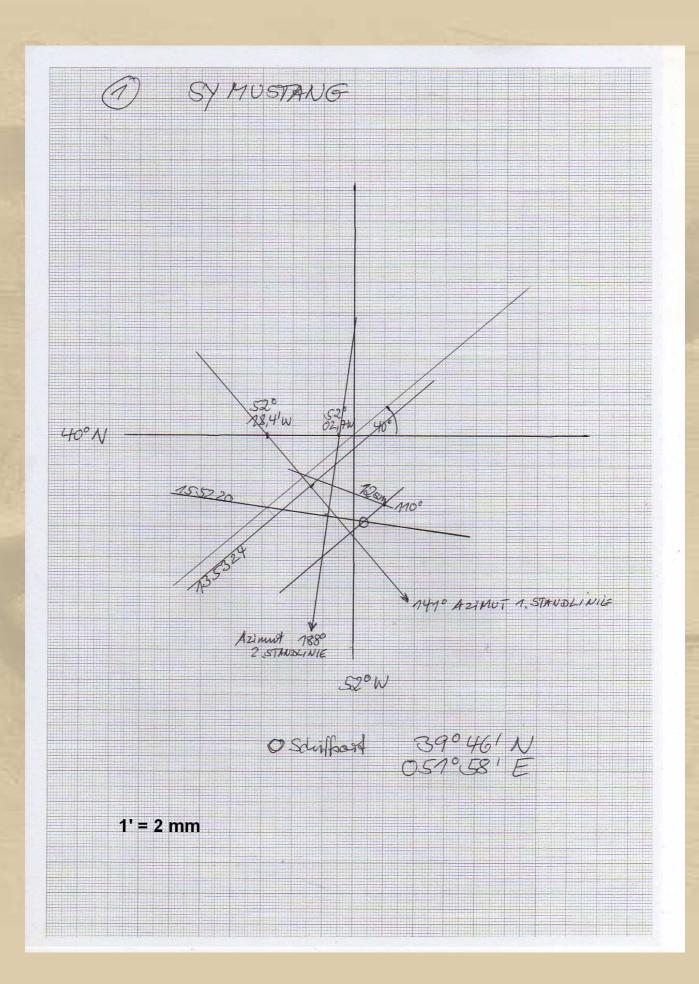
1) SY MUSTANG

* = WERTE FÜR SEEKARTENEINTRAGUNG

WERTE ZUM ZEITPUNKT DER SEXTANTENMESSUNG (Sonne): UTC: 13 h 53 min 24 sec Datum: 32T 03M 77J og: (N) # 39° 46'; W/ # 052° 24' нь: 47° 41' Logge: _ _ sm Kurs: 1100 Kn: 6,0 Vers: _ _ , _ sm TABELLEN- u. RECHENWERTE: BILDPUNKTBREITE (DECLINATION) Q40 (14') N/S <<==== (ganzgradig) Grw.Stw. (volle UTC h) 013.57.4. AAA " Zuwachs (für min., sec.) + 13.021,0" FFF EEE 027.18,4, BILDPUNKTLÄNGE (1) falls Westlänge > Bildpunktlänge 387.18.4 TTT BILDPUNKTLÄNGE (2) m1-052.24,0. GGG ./. West- + Ostlänge 334.54,4 Local Hour Angel (LHA) NNN falls LHA > 360 334.54.4 LHA 3350 «====== нин GANZGRADIGER L H A 387.18,4° w/# 052.18,4° BILDPUNKTLÄNGE (1 bzw. (2)) 222 (die LHA ganzgradig macht) # GANZGRADIGE RECHENORTBREITE (Og) 40 0 0 ' N / SV <<===== TAFELAUSGÄNGE: (HO 249) 47.31. 52 141. Hc Ber.f. (14') + 12' + -z ___ Min. d. Decl. + + + >>> 141 * AZIMUT 47.54' (Hb 47.041' + Gb Sonne 13') Hb (incl.Gb) 11 sm zum BP hin / vom BP weg * DELTA H Gb Sonne für Hb bei Ah=2m : >20 = 11' >25 = 12' >40 = 13' Hb > Hc , dann Delta H in Richtung Bildpunkt abtragen

```
WERTE ZUM ZEITPUNKT DER SEXTANTENMESSUNG ( Sonne ):
Datum: 31r 03 M 27j UTC: 15h 52min 20 sec
Og: N/8 39. 46'; W/# 052. 24' Hb: 53. 59'
Logge: _ _ sm Kurs: 1700 Kn: 6, 0 Vers: 12, _ sm (rd. 24)
TABELLEN- u. RECHENWERTE:
 BILDPUNKTBREITE ( DECLINATION ) 04 o ( 16 ') N / S <<====
  (ganzgradig)
                        Q43.57,7.
 Grw.Stw. (volle UTC h)
                                                     TTT
  " Zuwachs (für min., sec.)
                            + 13.05,01
                                                      FFF
                                                     EEE
                              057.02,7
  BILDPUNKTLÄNGE (1)
                                                     LLL
  falls Westlänge > Bildpunktlänge
                               05Z.02.7.
 BILDPUNKTLÄNGE (2)
                                                     III
                                                     NNN
                        41-052.24.
  ./. West- + Ostlänge
                                                     GGG
                                                     AAA
 Local Hour Angel ( LHA )
                                                     NNN
 falls LHA > 360
                                                     GGG
                                                     EEE
                               004.38.7
 LHA
                               005° «====== нин
 GANZGRADIGER L H A
                             057.02,7
 BILDPUNKTLÄNGE ( 1 bzw.(2))
                        w/ by 052.02,7.
* RECHENORTLÄNGE
                                                     444
 (die LHA ganzgradig macht)
* GANZGRADIGE RECHENORTBREITE ( Og ) 4000 ' N / & <<====
                   Hc
 TAFELAUSGÄNGE:
  ( HO 249 )
                53.43. 60 172. 360
                               + -z 172
 Hc Ber.f. (16') + 16'
Min. d. Decl.
Genauer Hc 53 o 59'
                              + + + >>> <u>188</u> * AZIMUT
                54.12 ( Hb 53.59 + Gb Sonne 13')
 Hb (incl.Gb)
                             zum PP hin / vom BP weg
* DELTA H
 Gb Sonne für Hb bei Ah=2m : >20 = 11' >25 = 12' >40 = 13'
  Hb > Hc , dann Delta H in Richtung Bildpunkt abtragen
```

* = WERTE FÜR SEEKARTENEINTRAGUNG

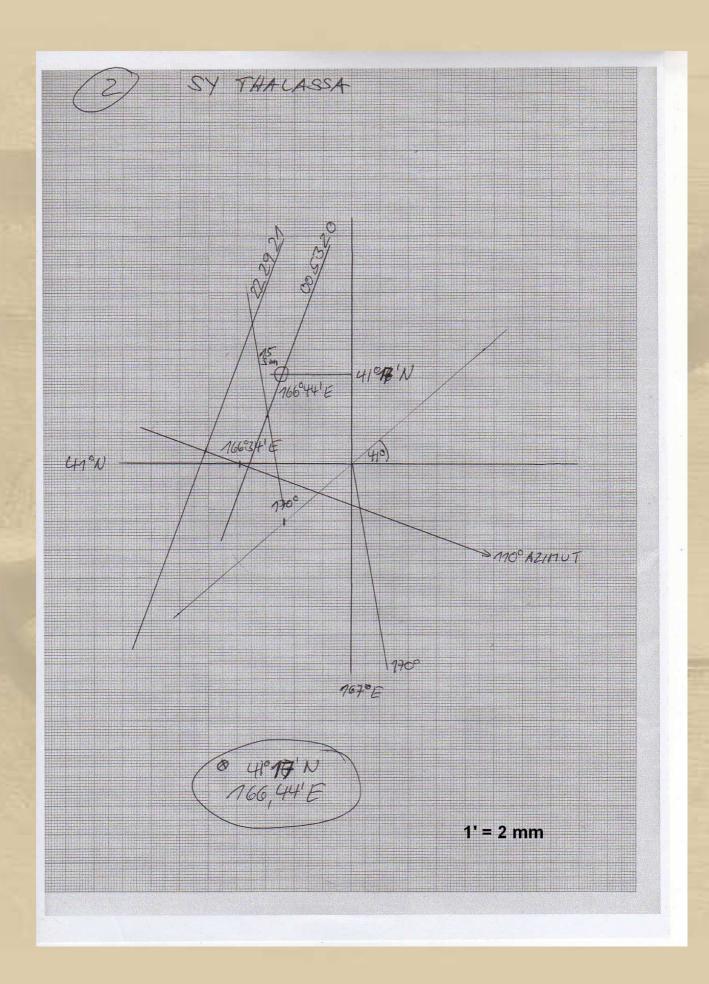


..... und noch eine:

2) SY THALASSA

```
WERTE ZUM ZEITPUNKT DER SEXTANTENMESSUNG ( Sonne ):
Datum: M T 06 M 77
                      UTC: 22 h 29 min 21 sec
Og: N/8 41. 22'; $ 166.35' Hb: 54.40'
Logge: _ _ sm Kurs: 1700 Kn: 6, 0 Vers: _ _ , _ sm
TABELLEN- u. RECHENWERTE:
 BILDPUNKTBREITE ( DECLINATION ) 23 ° (07') N/S <<====
 (ganzgradig)
 Grw.Stw. ( volle UTC h )
                      150.05,7
                                                   TTT
                                                   AAA
  " Zuwachs ( für min., sec. )
                             + 07.20,3.
 BILDPUNKTLÄNGE (1)
falls Westlänge > Bildpunktlänge + 3 6 0 0 0
 BILDPUNKTLÄNGE (2)
                                                   III
                        +14 166.35,0'
 -/- West- + Ostlänge
                                                   AAA
                              324.01,0
 Local Hour Angel ( LHA )
                                                   NNN
 falls LHA > 360
                              324.01.0.
 LHA
                             324° <<====== HHH
 GANZGRADIGER L H A
 BILDPUNKTLÄNGE ( 1 bzw. 2 ) 157.26,0
                                                   222
                       #/E 166.34,0.
* RECHENORTLÄNGE
 (die LHA ganzgradig macht)
* GANZGRADIGE RECHENORTBREITE ( Og ) 41 000 'N / 84 <<====
 TAFELAUSGÄNGE:
                 Hc
                           d
  ( HO 249 )
               54.55. 38 110. 360
 Hc Ber.f. (Q7') + _4'
                              + - Z _ _ _
 Min. d. Decl.
               54.59.
                                 + + + >>> 110 * AZIMUT
 Genauer Hc
               54.53' (Hb 54.40' + Gb Sonne 13')
 Hb (incl.Gb)
                     6 sm zum BP hin / vom BP weg
* DELTA H
 Gb Sonne für Hb bei Ah=2m : >20 = 11' >25 = 12' >40 = 13'
 Hb > Hc , dann Delta H in Richtung Bildpunkt abtragen
* = WERTE FÜR SEEKARTENEINTRAGUNG
```

(2) SY THALASSA MiHagsbreite = 90°+ Abw - (Hb + Gesber.) am 11.06,77 Hb = 710381 Warm ist choa Schiffmittag? bei Ostlange (166°35'E) 360° = 359°60' -166,351 193°25 Grstw 180°05' = 00 Uhr 13º201 = 53 min 20 sec Schiffsmittag est um con 53:20 orn 12.6.77 MiHagdoreide 900001 + 23° 081 Abw. f. 01 Ulm $113^{\circ}08' = 112^{\circ}68' - 71^{\circ}51'$ 41° 17' MittagoBreide 46= 71°38! Gesber. 73' 71°571 Versegeleing few od 25h = 15 sm



Viel Spaß in der Praxis



Advanced Yachting Seminar im IBM Klub Böblingen e.V. am 30.Okt. u. 6.Nov. 2010 Moderator: Manfred 'Big Max' KURTH

www.big-max-web.de