

ΕΘΝΙΚΟ ΜΕΤΣΟΒΙΟ ΠΟΛΥΤΕΧΝΕΙΟ

ΤΟΜΕΑΣ ΤΟΠΟΓΡΑΦΙΑΣ

ΓΕΩΔΑΙΤΙΚΟΙ ΚΑΙ ΧΑΡΤΟΓΡΑΦΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ

(ΣΥΜΠΛΗΡΩΜΑΤΙΚΕΣ ΣΗΜΕΙΩΣΕΙΣ)

Νοέμβριος 1989

ΕΘΝΙΚΟ ΜΕΤΣΟΒΙΟ ΠΟΛΥΤΕΧΝΕΙΟ
ΤΟΜΕΑΣ ΤΟΠΟΓΡΑΦΙΑΣ

ΓΕΩΔΑΙΤΙΚΟΙ & ΧΑΡΤΟΓΡΑΦΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ
(Συμπληρωματικές σημειώσεις)

ΜΕΡΚΑΤΟΡΙΚΗ ΠΡΟΒΟΛΗ

Η Μερκατορική Προβολή είναι μια σύμμορφη ορθή κυλινδρική απεικόνιση. Προκύπτει από την κυλινδρική τετραγωνική με την κατάλληλη παράλληλη μετάθεση των θέσεων των παραλλήλων ώστε να ικανοποιηθεί η συνθήκη της σύμμορφιας.

Στη σφαίρα τα στοιχειώδη τμήματα του μεσημβρινού και του παράλληλου είναι:

$$dm = R d\varphi$$

και

$$dp = R \cos\varphi d\lambda$$

Αφού οι θέσεις των μεσημβρινών διατηρούνται σωστές στην προβολή, έχουμε $x=R\lambda$ και άρα $dx = R d\lambda$.

Αν θέλουμε η προβολή μας να γίνει σύμμορφη, θα πρέπει η κλίμακα στον μεσημβρινό να είναι ίση με την κλίμακα στον παράλληλο, δηλαδή: $m_m = m_p$ ή

$$\frac{dy}{dm} = \frac{dx}{dp} \quad \text{ή}$$

$$dy = \frac{R d\lambda}{R \cos\varphi d\lambda} \cdot R d\varphi = R d\varphi / \cos\varphi$$

Άρα

$$y = R \int_0^{\varphi} \frac{1}{\cos \varphi} d\varphi$$

και ολοκληρώνοντας

$$y = R \ln \left[\tan \left(\frac{\pi}{4} + \frac{\varphi}{2} \right) \right].$$

Η σχέση αυτή μαζί με τη

$$x = R \lambda$$

δίνουν τη μετατροπή του φ, λ σε x, y όπου το λ σε ακτίνια.

Για τον υπολογισμό των φ, λ από τα x, y έχουμε:

$$\lambda = \frac{x}{R}$$

$$\tan \left(45^\circ + \frac{\varphi}{2} \right) = e \frac{y}{R}$$

όπου το λ σε ακτίνια

Για μικρές τιμές του φ είναι δυνατόν το $\cos \varphi$ να αναπτυχθεί σε σειρά οπότε και το ολοκλήρωμα βγαίνει σε σειρά, ώστε να απλουστευθούν οι υπολογισμοί αν δεν έχουμε υπολογιστή.

Το $1/\cos \varphi$ αναπτύσσεται σε:

$$1/\cos \varphi = 1 + \frac{1}{2} \varphi^2 + \frac{5}{24} \varphi^4 + \frac{61}{720} \varphi^6 + \dots$$

$$\text{και άρα } y = R \int_0^{\varphi} \left(1 + \frac{1}{2} \varphi^2 + \frac{5}{24} \varphi^4 + \dots \right) d\varphi \text{ ή}$$

$$y = R \left(\varphi + \frac{1}{6} \varphi^3 + \frac{1}{24} \varphi^5 + \dots \right) \text{ ή}$$

$$y = M + \frac{M^3}{6R^2} + \frac{M^5}{24R^4}$$

όπου M το μήκος του μεσημβρινού από τον ισημερινό.

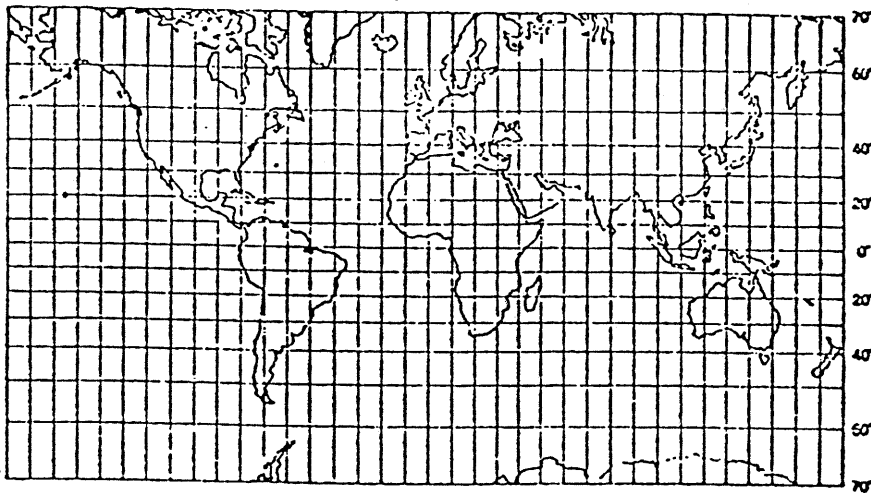
Για $\varphi=15^\circ$ η σχέση αυτή με τους τρεις πρώτους όρους δίνει μια ακρίβεια 10^{-6} . Η σειρά αυτή χρησιμοποιείται κυρίως στην εφαρμογή της μερκατορικής προβολής ως εγκάρσιας.

Η κλίμακα κατά μήκος του μεσημβρινού και του παράλληλου θα είναι ίση, και:

$$m_m = m_p = 1/\cos\varphi \quad (=a=b)$$

$$\text{ενώ} \quad M = 1/\cos^2\varphi \quad \text{και} \quad E=0$$

Η απεικόνιση αυτή της Μερκατορικής προβολής χρησιμοποιείται πάρα πολύ στη ναυτιλία, επειδή έχει την ιδιότητα να απεικονίζει τις λοξοδρομίες (γραμμές που έχουν σε κάθε σημείο τους σταθερό αζιμούθιο) σε ευθείες.



Μερκατορική Προβολή

Στην περίπτωση που έχουμε να απεικονίσουμε το ελλειψοειδές αντί για τη σφαίρα θα πρέπει να ορίσουμε $x=a\lambda$. Τα στοιχειώδη τμήματα του μεσημβρινού και του παράλληλου θα είναι τώρα:

$$dm = \rho d\varphi$$

$$dp = N \cos\varphi d\lambda$$

ή

$$dm = \frac{a(1-e^2)d\varphi}{(1-e^2\sin^2\varphi)^{3/2}}$$

$$dp = \frac{a\cos\varphi d\lambda}{(1-e^2\sin^2\varphi)^{1/2}}$$

Για να υπάρξει συμμορφία θα πρέπει

$$dy = \frac{dm}{dp} dx$$

και αφού $dx = a d\lambda$, μια που ορίσαμε $x = a\lambda$ θα έχουμε:

$$dy = \frac{a(1-e^2)(1-e^2\sin^2\varphi)^{1/2}d\varphi}{(1-e^2\sin^2\varphi)^{3/2}a\cos\varphi d\lambda} a d\lambda \quad \eta$$

$$dy = \frac{a}{\cos\varphi} \cdot \frac{(1-e^2)}{(1-e^2\sin^2\varphi)} d\varphi$$

Επομένως το y θα δίνεται από το ολοκλήρωμα

$$y = a \int_0^\varphi \frac{1}{\cos\varphi} \frac{(1-e^2)}{(1-e^2\sin^2\varphi)} d\varphi$$

που με ολοκλήρωση δίνει:

$$y = a \ln \left[\tan \left(\frac{\pi}{4} + \frac{\varphi}{2} \right) \left(\frac{1 - e \sin\varphi}{1 + e \sin\varphi} \right)^{e/2} \right]$$

Επομένως στην περίπτωση του ελλειψοειδούς η Μερκατορική προβολή δίνεται από τις σχέσεις:

$$x = a\lambda$$

$$y = a \ln \left[\tan \left(\frac{\pi}{4} + \frac{\varphi}{2} \right) \left(\frac{1 - e \sin\varphi}{1 + e \sin\varphi} \right)^{e/2} \right]$$

Στην προβολή αυτή η γραμμική κλίμακα δίνεται από τις σχέσεις:

$$m_m = m_p = \frac{(1-e^2\sin^2\varphi)^{1/2}}{\cos\varphi}$$

και η επιφανειακή κλίμακα απο:

$$M = \frac{1 - e^2 \sin^2 \varphi}{\cos^2 \varphi}$$

Για τον υπολογισμό των φ, λ απο τα x, y αντιϊστρέφοντας τις προηγούμενες σχέσεις προκύπτει ένας επαναληπτικός αλγόριθμος της μορφής:

$$\varphi_0 = 2 \arctan e^{y/a} - \pi/2$$

$$y_1 = a \ln \left[\tan(\pi/4 + \varphi_1/2) \left(\frac{1 - e \sin \varphi_1}{1 + e \sin \varphi_1} \right)^{e/2} \right]$$

$$\Delta \varphi_1 = 2 \left[\arctan \left(e^{y/a} \right) - \arctan \left(e^{y_1/a} \right) \right]$$

$$\varphi_{1+1} = \varphi_1 + \Delta \varphi_1$$

και προφανώς: $\lambda = x/a$

Στην πράξη και για αποφυγή πολλών υπολογισμών χρησιμοποιούνται πίνακες που έχουν σαν μονάδα το ένα πρώτο λεπτό (που αντιστοιχεί σε ένα ναυτικό μίλι), ώστε τα αποτελέσματα να είναι ανεξάρτητα κλίμακας. (Εξαρτάται όμως απο την επιπλάτυνση του ελλειψοειδούς).

Στην περίπτωση αυτή ο ημιάξονας εκφράζεται σε πρώτα λεπτά, ή:

$$a = \frac{10800}{\pi} = 3437''746770 \dots$$

Οι πίνακες αυτοί λέγονται πίνακες "αυξομερών πλατών" και έχουν μεγάλη χρήση στη ναυτιλία και την ναυτιλιακή χαρτογραφία. Με την σημερινή ανάπτυξη των υπολογιστών, οι πίνακες αυτοί έχουν χάσει την αξία τους μια που οι απαραίτητοι του υπολογισμοί γίνονται σχετικά εύκολα.

ΕΓΚΑΡΣΙΑ ΜΕΡΚΑΤΟΡΙΚΗ ΠΡΟΒΟΛΗ

Η Εγκάρσια Μερκατορική Προβολή (ΕΜΠ) είναι μια από τις περισσότερο διαδεδομένες σύμμορφες απεικονίσεις σε γεωδαιτικές και χαρτογραφικές εφαρμογές.

Προέρχεται από την (ορθή) Μερκατορική προβολή με την εναλλαγή του ρόλου που παίζουν ο ισημερινός και ένας αυθαίρετα επιλεγμένος μεσημβρινός. Σχηματικά αντιστοιχεί σε απεικόνιση με τη βοήθεια ενός ελλειπτικής διατομής κυλίνδρου που εφάπτεται στον μεσημβρινό.

Για τον ορισμό της απεικόνισης αυτής ακολουθείται η επόμενη διαδικασία.

α) Επιλέγεται ένας μεσημβρινός αναφοράς σε γεωγραφικό μήκος λ_0 που ονομάζεται κεντρικός μεσημβρινός. Ο μεσημβρινός αυτός απεικονίζεται ως άξονας των Y στο επίπεδο ενώ ο ισημερινός ως άξονας των X . Κατά κανόνα στον κεντρικό μεσημβρινό δίνουμε μια τιμή $X=X_0$ ώστε να αποφύγουμε αρνητικές συντεταγμένες.

β) Από το σημείο $Q(\varphi, \lambda)$ που θέλουμε να βρούμε τις επίπεδες του συντεταγμένες στην προβολή αυτή, φέρνουμε μια γεωδαισιακή γραμμή κάθετη στον κεντρικό μεσημβρινό.

γ) Ονομάζουμε " u " την απόσταση πάνω στο μεσημβρινό από τον ισημερινό μέχρι τον πόδα της καθέτου και " v " την απόσταση κατά μήκος της γεωδαισιακής γραμμής του σημείου Q από τον κεντρικό μεσημβρινό. Το ζεύγος των τιμών (u, v) ορίζει αμφιμονοσήμαντα το σημείο $Q(\varphi, \lambda)$.

δ) Στο επίπεδο τις καρτεσιανές συντεταγμένες (X, Y) το μεν Y ταυτίζουμε με το u (δηλαδή $Y=u$) ενώ το X το υπολογίζουμε δίνοντας μια κατάλληλη επιμήκυνση e στο v , τόση ώστε η απεικόνιση να γίνει σύμμορφη (δηλαδή $X=u+e$). Η μέθοδος που ακολουθείται για τον υπολογισμό της επιμήκυνσης είναι τελείως αντίστοιχη με αυτή της Μερκατορικής Προβολής.

2. Γεωγραφικές συντεταγμένες από επίπεδες

$$\begin{aligned} \frac{\Delta\phi}{t_0} = \frac{\phi - \phi_0}{t_0} &= -\frac{x^2}{2\rho_0 N_0} + \frac{x^4}{24\rho_0 N_0^3} (5 + 3t_0^2 + \eta_0^2 - 4\eta_0^4 - 9\eta_0^2 t_0^2) \\ &\quad - \frac{x^6}{720\rho_0 N_0^5} \left(61 + 90t_0^2 + 46\eta_0^2 + 45t_0^4 - 252t_0^2\eta_0^2 - 3\eta_0^4 + 100\eta_0^6 - 66t_0^2\eta_0^4 \right) \\ &\quad + \frac{x^8}{40,320\rho_0 N_0^7} (1,385 + 3,633t_0^2 + 4,095t_0^4 + 1,574t_0^6), \\ \frac{\Delta\lambda}{\sec\phi_0} = \frac{\lambda - \lambda_0}{\sec\phi_0} &= \frac{x}{N_0} - \frac{1}{6} \left(\frac{x}{N_0} \right)^3 (1 + 2t_0^2 + \eta_0^2) + \frac{1}{120} \left(\frac{x}{N_0} \right)^5 (5 + 6\eta_0^2 + 28t_0^2 - 3\eta_0^4 + 8t_0^2\eta_0^2 + \\ &\quad - \frac{1}{5,040} \left(\frac{x}{N_0} \right)^7 (61 + 662t_0^2 + 1,320t_0^4 + 720t_0^6), \end{aligned}$$

3. Σύγκλιση μεσημβρινών από γεωγραφικές συντεταγμένες

$$\begin{aligned} \frac{\gamma}{\Delta\lambda \sin\phi} &= 1 + \frac{\Delta\lambda^2 \cos^2\phi}{3} (1 + 3\eta^2 + 2\eta^4) + \\ &\quad \frac{\Delta\lambda^4 \cos^4\phi}{15} (2 - t^2 + 15\eta^2 + 35\eta^4 - 15\eta^2 t^2 + 33\eta^6 - 50\eta^4 t^2 + 11\eta^8 - 60t^2\eta^6 - 24t^2\eta^8) + \\ &\quad \frac{\Delta\lambda^6 \cos^6\phi}{315} (17 - 26t^2 + 2t^4). \end{aligned}$$

4. Σύγκλιση μεσημβρινών από επίπεδες συντεταγμένες

$$\begin{aligned} \frac{\gamma}{t_0} = \frac{x}{N_0} - \frac{1}{3} \left(\frac{x}{N_0} \right)^3 (1 + t_0^2 - \eta_0^2 - 2\eta_0^4) + \\ \frac{1}{15} \left(\frac{x}{N_0} \right)^5 (2 + 5t_0^2 + 2\eta_0^2 + 3t_0^4 + t_0^2\eta_0^2 + 9\eta_0^4 + 20\eta_0^6 - 7t_0^2\eta_0^4 - 27t_0^2\eta_0^6 + 11\eta_0^8 - 24t_0^2\eta_0^8) - \\ \frac{1}{315} \left(\frac{x}{N_0} \right)^7 (17 + 77t_0^2 + 105t_0^4 + 45t_0^6). \end{aligned}$$

5. Κλίμακα από γεωγραφικές συντεταγμένες

$$k = 1 + \frac{\Delta\lambda^2 \cos^2 \phi}{2} (1 + \eta^2) +$$

$$\frac{\Delta\lambda^4 \cos^4 \phi}{24} (5 - 4t^2 + 14\eta^2 + 13\eta^4 - 28t^2\eta^2 + 4\eta^6 - 48t^2\eta^4 - 24t^2\eta^6) +$$

$$\frac{\Delta\lambda^6 \cos^6 \phi}{720} (61 - 148t^2 + 16t^4).$$

6. Κλίμακα από επίπεδες συντεταγμένες

$$k = 1 + \frac{1}{2} \left(\frac{x}{N_0} \right)^2 (1 + \eta_0^2) +$$

$$\frac{1}{24} \left(\frac{x}{N_0} \right)^4 (1 + 6\eta_0^2 + 9\eta_0^4 + 4\eta_0^6 - 24t_0^2\eta_0^4 - 24t_0^2\eta_0^6) + \frac{1}{720} \left(\frac{x}{N_0} \right)^6.$$

7. Αναγωγή τόξου-χορδής από επίπεδες συντεταγμένες

$$d_1 = -\frac{1}{6R_m^2} (y_2 - y_1)(x_2 + 2x_1) + \frac{\eta_1^2 t_1}{3R_m^2} (y_2 - y_1)^2 (x_1 + x_2)$$

$$-\frac{\eta_1^2 t_1}{6R_m^2} (x_2 - x_1)(x_2^2 + 2x_2x_1 + 3x_1^2) + \dots,$$

$$d_2 = -\frac{1}{6R_m^2} (y_1 - y_2)(x_1 + 2x_2) - \frac{\eta_2^2 t_2}{3R_m^2} (y_1 - y_2)^2 (x_1 + 3x_2)$$

$$-\frac{\eta_2^2 t_2}{6R_m^2} (x_1 - x_2)(x_1^2 + 2x_1x_2 + 3x_2^2) + \dots,$$

Στις σχέσεις αυτές:

$$t = \tan \varphi$$

$$n^2 = (e')^2 \cos^2 \varphi$$

M = μήκος μεσημβρινού από τον Ισημερινό μέχρι το πλάτος φ

φ = το πλάτος που αντιστοιχεί σε μήκος μεσημβρινού M

Σημείωση : Στις προηγούμενες σχέσεις δεν έχει γίνει αναγωγή κλίμακας.

ΑΠΛΟΠΟΙΗΜΕΝΕΣ ΣΧΕΣΕΙΣ ΓΙΑ ΤΗΝ ΕΝΙΑΙΑ ΚΑΛΥΨΗ ΤΗΣ ΕΛΛΑΔΟΣ

Για την κάλυψη της Ελλάδος σε μια ενιαία ζώνη (με $\lambda_0 = 24^\circ$) που σημαίνει $\lambda - \lambda_0$ μέχρι $\pm 4^\circ 30'$ ή $X - X_0$ μέχρι ± 400 km και πλάτη απο 35° μέχρι 42° , οι προηγούμενες σχέσεις μπορούν να απλοποιηθούν αν αφαιρεθούν ορισμένοι όροι.

Λαμβάνοντας υπόψη ότι:

$$\Delta\lambda < 0.0785 \text{ rad}, \Delta\lambda \cos\varphi < 0.0643 \text{ rad}$$

$$\Delta X < 400 \text{ km}$$

$$N \approx \rho \approx \sigma \approx 6.35 \text{ Mm}$$

$$0.7 < t < 0.9$$

$$0.5 < t^2 < 0.8$$

$$0.0037 < n^2 < 0.0045$$

$$0.0022 < t^2 n^2 < 0.0030$$

και επιδιώκοντας στα αποτελέσματα μία ακρίβεια ενός χιλιοστού του μέτρου (1mm) και 10^{-9} στη κλίμακα, τα αναπτύγματα σε σειρά απλουστεύονται στις επόμενες σχέσεις.

Στις σχέσεις αυτές που ικανοποιούν πλήρως τις απαιτήσεις του νέου ελληνικού γεωδαιτικού συστήματος αναφοράς ΕΓΣΑ 87, έχουμε :

$$\Delta X = X - X_0 \quad \Delta\lambda = \lambda - \lambda_0$$

N, ρ , οι ακτίνες καμπυλότητας στην κύρια κάθετο και στο μεσημβρινό, αντίστοιχα, στο πλάτος φ

$$n^2 = \frac{e^2}{1 - e^2} \cos^2\varphi = e'^2 \cos^2\varphi$$

$$t = \tan\varphi$$

$M = Y_0 = \mu_0\varphi + \mu_2 \sin 2\varphi + \mu_4 \sin 4\varphi + \mu_6 \sin 6\varphi + \dots$ το μήκος του μεσημβρινού απο τον ισημερινό μέχρι το πλάτος φ

$$L = \Delta\lambda \cos\varphi$$

K_0 η κλίμακα αναγωγής

φ_0 το πλάτος που έχει μήκος μεσημβρινού $= \frac{Y}{K_0}$

N_0, ρ_0, t_0, n_0 οι τιμές των N, ρ, t, n , που αντιστοιχούν στο πλάτος φ_0

Οι απλουστευμένες εκφράσεις είναι οι ακόλουθες.

1. Υπολογισμός επίπεδων συντεταγμένων από γεωγραφικές συντεταγμένες

$$\begin{aligned}
 X &= X_0 + \left[N \cos \varphi \right] \Delta \lambda + \left[\frac{N \cos^3 \varphi}{6} (1-t^2+n^2) \right] \Delta \lambda^3 \\
 &\quad + \left[\frac{N \cos^5 \varphi}{120} (5-18t^2+t^4+14n^2-58t^2n^2) \right] \Delta \lambda^5 \\
 Y &= Y_0 + \left[\frac{N \tan \varphi \cos^2 \varphi}{2} \right] \Delta \lambda^2 + \left[\frac{N \tan \varphi \cos^4 \varphi}{24} (5-t^2+9n^2+4n^4) \right] \Delta \lambda^4 \\
 &\quad + \left[\frac{N \tan \varphi \cos^6 \varphi}{720} (61-58t^2) \right] \Delta \lambda^6
 \end{aligned}$$

Δεδομένου ότι τα μήκη πολλαπλασιάζονται με την κλίμακα K_0 για να αναχθούν σε κλίμακα έχουμε:

$$\begin{aligned}
 X &= X_0 + \left[K_0 N \right] L + \left[K_0 \frac{N}{6} (1-t^2+n^2) \right] L^3 \\
 &\quad + \left[K_0 \frac{N}{120} (5-18t^2+t^4+14n^2-58t^2n^2) \right] L^5 \\
 Y &= K_0 M + \left[K_0 \frac{N \tan \varphi}{2} \right] L^2 + \left[K_0 \frac{N \tan \varphi}{24} (5-t^2+9n^2+4n^4) \right] L^4 \\
 &\quad + \left[K_0 \frac{N \tan \varphi}{720} (61-58t^2) \right] L^6
 \end{aligned}$$

2. Υπολογισμός γεωγραφικών συντεταγμένων από επίπεδες συντεταγμένες

$$\begin{aligned}
 \varphi - \varphi_0 &= \left[\frac{\tan \varphi_0}{2 \rho_0 N_0} \right] \Delta X^2 + \left[\frac{\tan \varphi_0}{24 \rho_0 N_0^3} (5+3t_0^2+n_0^2-4n_0^4-9t_0^2n_0^2) \right] \Delta X^4 \\
 &\quad - \left[\frac{\tan \varphi_0}{720 \rho_0 N_0^5} (61+90t_0^2+45t_0^4) \right] \Delta X^6
 \end{aligned}$$

$$\lambda = \lambda_0 + \left[\frac{1}{N_0 \cos \varphi_0} \right] \Delta X - \left[\frac{1}{6N_0^3 \cos \varphi_0} (1+2t_0^2+n_0^2) \right] \Delta X^3 +$$

$$+ \left[\frac{1}{120N_0^5 \cos \varphi_0} (5+6n_0^2-28t_0^2-8t_0^2n_0^2+24t_0^4) \right] \Delta X^5$$

Επειδή υπάρχει και η κλίμακα K_0 και αν αντικαταστήσουμε το $\frac{N}{\rho} = 1+n^2$ ώστε να χρησιμοποιήσουμε μόνο μία ακτίνα καμπυλότητας έχουμε:

$$\varphi = \varphi_0 - \left[\frac{\tan \varphi_0}{2K_0^2 N_0^2} (1+n_0^2) \right] \Delta X^2 +$$

$$+ \left[\frac{\tan \varphi_0}{24K_0^4 N_0^4} (5+3t_0^2+6n_0^2-3n_0^4 - 6t_0^2n_0^2-9t_0^2n_0^4) \right] \Delta X^4$$

$$- \left[\frac{\tan \varphi_0}{720K_0^6 N_0^6} (61+90t_0^2+45t_0^4) \right] \Delta X^6$$

$$\lambda = \lambda_0 + \left[\frac{1}{K_0 N_0 \cos \varphi_0} \right] \Delta X - \left[\frac{1}{6K_0^3 N_0^3 \cos \varphi_0} (1+2t_0^2+n_0^2) \right] \Delta X^3 +$$

$$+ \left[\frac{1}{120K_0^5 N_0^5 \cos \varphi_0} (5+6n_0^2-28t_0^2-8t_0^2n_0^2+24t_0^4) \right] \Delta X^5$$

3. Υπολογισμός σύγκλισης των μεσημβρινών από γεωγραφικές συντεταγμένες

$$\gamma = \left[\sin \varphi \right] \Delta \lambda + \left[\frac{\sin \varphi \cos^2 \varphi}{3} (1+3n^2+2n^4) \right] \Delta \lambda^3 +$$

$$+ \left[\frac{\sin \varphi \cos^4 \varphi}{15} (2-t^2) \right] \Delta \lambda^5$$

$$\text{ή}$$

$$\gamma = \left[\tan \varphi \right] L + \left[\frac{\tan \varphi}{3} (1+3n^2+4n^4) \right] L^3 + \left[\frac{\tan \varphi}{15} (2-t^2) \right] L^5$$

Να σημειωθεί ότι ο τελευταίος όρος είναι μικρότερος από 0"02.

4. Υπολογισμός σύγκλισης των μεσημβρινών από επίπεδες συντεταγμένες

$$\gamma = \left[\frac{\tan \varphi_0}{K_0 N_0} \right] \Delta X - \left[\frac{\tan \varphi_0}{3K_0^3 N_0^3} (1 + t_0^2 - n_0^2 - 2n_0^4) \right] \Delta X^3 + \\ + \left[\frac{\tan \varphi_0}{15K_0^5 N_0^5} (2 + 5t_0^2 - 3t_0^4) \right] \Delta X^5$$

Ο τελευταίος όρος είναι μικρότερος από 0"1.

5. Υπολογισμός κλίμακας από γεωγραφικές συντεταγμένες

$$K = 1 + \left[\frac{\cos^2 \varphi}{2} (1+n^2) \right] \Delta \lambda^2 + \left[\frac{\cos^4 \varphi}{24} (5-4t^2) \right] \Delta \lambda^4$$

και επειδή πρέπει να γίνει η αναγωγή κλίμακας πολλαπλασιάζοντας επί K_0 έχουμε:

$$K = K_0 + \left[\frac{K_0}{2} (1+n^2) \right] L^2 + \left[\frac{K_0}{24} (5-4t^2) \right] L^4$$

6. Υπολογισμός κλίμακας από επίπεδες συντεταγμένες

$$K = 1 + \left[\frac{1}{2N_0^2} (1+n_0^2) \right] \Delta X^2 + \left[\frac{1}{24N_0^2} (1+6n_0^2) \right] \Delta X^4$$

και με την αναγωγή κλίμακας πολλαπλασιάζονται επί K_0 (αλλά τα ΔX είναι ήδη πολλαπλασιασμένα επί K_0).

$$K = K_0 + \left[\frac{1}{2K_0 N_0^2} (1+n_0^2) \right] \Delta X^2 + \left[\frac{1}{24K_0^3 N_0^4} (1+6n_0^2) \right] \Delta X^4$$

Ο τελευταίος όρος είναι μικρότερος από 1 ppm.

7. Υπολογισμός αναγωγής τόξου-χορδής 1,2

$$\delta_{12} = - \frac{1}{6R^2} (Y_2 - Y_1) (2\Delta X_1 + \Delta X_2) \left[1 - \frac{(2\Delta X_1 + \Delta X_2)^2}{27R^2} \right]$$

όπου $R = \sqrt{Nr}$ η μέση καμπυλότητα στο μέσο της 1,2.

Το R^2 μπορεί να αντικατασταθεί με $R^2 = N^2 / (1 + n^2)$.

Ο τελευταίος όρος αλλάζει λιγότερο από 0,5% το αποτέλεσμα του πρώτου όρου.

β. Υπολογισμός κλίμακας πεπερασμένου μήκους 1,2

Υπολογίζεται από την ολοκλήρωση της κλίμακας κατά μήκος της γραμμής 1,2.

$$K_{12} = K_0 \left[1 + \left(\frac{\Delta X_1^2 + \Delta X_1 \Delta X_2 + \Delta X_2^2}{6K_0^2 R^2} \right) \left(1 + \frac{\Delta X_1^2 + \Delta X_1 \Delta X_2 + \Delta X_2^2}{36K_0^2 R^2} \right) \right]$$

και εδώ το R^2 μπορεί να αντικατασταθεί με $R^2 = N^2 / (1 + n^2)$.

Ο τελευταίος όρος αλλάζει κατά λιγότερο από 0,6% το αποτέλεσμα στη χειρότερη περίπτωση.

Η σχέση αυτή για πεπερασμένο μήκος καταλήγει στην κλίμακα σε ένα σημείο όταν το μήκος της γραμμής 1, 2 τείνει στο μηδέν, δηλαδή όταν το 2 τείνει στο 1.

ΣΧΕΣΕΙΣ ΓΙΑ ΥΠΟΛΟΓΙΣΤΗ

Για διευκόλυνση των πράξεων σε υπολογιστή οι προηγούμενες σχέσεις γράφονται στις επόμενα βολικότερες μορφές όπου:

$$P = \frac{X - X_0}{K_0 N_0} = \frac{\Delta X}{K_0 N_0}$$

$$L = (\lambda - \lambda_0) \cos \varphi = \Delta \lambda \cos \varphi$$

$$1. \quad X = \left\{ \left[\left(\frac{5 - 18t^2 + t^4 + 14n^2 - 58t^2 n^2}{120} \right) L^2 + \left(\frac{1 - t^2 + n^2}{6} \right) L^2 + 1 \right] L N K_0 + X_0 \right\}$$

$$Y = \left\{ \left[\left(\frac{61 - 58t^2}{720} \right) L^2 + \left(\frac{5 - t^2 + 9n^2 + 4n^4}{24} \right) L^2 + \frac{1}{2} \right] L^2 N \tan \varphi_0 + M \right\} K_0$$

$$2. \quad \varphi = \left\{ \left[\left(\frac{61 + 90t_0^2 + 45t_0^4}{720} \right) P^2 + \left(\frac{5 + 3t_0^2 + 6n_0^2 - 3n_0^4 - 6t_0^2 n_0^2 - 9t_0^2 n_0^4}{24} \right) P^2 - \frac{1 + n_0^2}{2} \right] P^2 \right\} \tan \varphi_0 + \varphi_0$$

$$\lambda = \left\{ \left[\left(\frac{5 + 6n_0^2 - 28t_0^2 - 8t_0^2 n_0^2 + 24t_0^4}{120} \right) P^2 - \left(\frac{1 + 2t_0^2 + n_0^2}{6} \right) P^2 + 1 \right] P \right\} \frac{1}{\cos \varphi_0} + \lambda_0$$

$$3. \quad \gamma = \left\{ \left[\left(\frac{2 - t^2}{15} \right) L^2 + \left(\frac{1 + 3n^2 + 4n^4}{3} \right) L^2 + 1 \right] L \right\} \tan \varphi$$

$$4. \quad \gamma = \left\{ \left[\left(\frac{2 + 5t_0^2 - 3t_0^4}{15} \right) P^2 + \left(\frac{1 + t_0^2 - n_0^2 - 2n_0^4}{3} \right) P^2 + 1 \right] P \right\} \tan \varphi_0$$

$$5. \quad K = \left\{ \left[\left(\frac{5 - 4t^2}{24} \right) L^2 + \left(\frac{1 + n^2}{2} \right) L^2 + 1 \right] \right\} K_0$$

$$6. \quad K = \left\{ \left[\left(\frac{1 + 6n^2}{24} \right) P^2 + \left(\frac{1 + n_0^2}{2} \right) P^2 + 1 \right] \right\} K_0$$

$$7. \delta_{12} = - \left[1 - \left(\frac{\Delta X_{1/3}}{3R} \right)^2 \right] \Delta X_{1/3} (Y_2 - Y_1) \frac{1}{2R^2}$$

$$\text{όπου } \Delta X_{1/3} = \frac{2\Delta X_1 + \Delta X_2}{3} = \text{η τιμή } \Delta X \text{ στο } 1/3 \text{ της απόστασης } 1,2$$

$$8. K_{12} = \left\{ \left[\left(\frac{1+6n_0^2}{24} \right) Q^2 + \left(\frac{1+n_0^2}{2} \right) \right] Q^2 + 1 \right\} K_0$$

$$\text{όπου } Q^2 = \frac{\Delta X_1^2 + \Delta X_1 \Delta X_2 + \Delta X_2^2}{3K_0^2 N_0^2} = \frac{P_1^2 + P_1 P_2 + P_2^2}{3}$$

Πρέπει τέλος να σημειωθεί ότι για μήκη πλευρών μέχρι 30 km, μια ακρίβεια 0"1 για τις αναγωγές τόξου - χορδής και 1 ppm για τις κλίμακες μπορεί να επιτευχθεί αν χρησιμοποιηθούν οι επόμενες σχέσεις που ικανοποιούν τις ανάγκες του ΕΓΣΑ 87.

$$\delta_{12} = - 2''539 (Y_2 - Y) (X_{1/3} - 0.5)$$

$$= - 7''836 (Y_2 - Y) (X_{1/3} - 0.5)$$

$$\kappa = 12311 (X - 0.5)^2 - 400 \quad \text{σε ppm}$$

$$\kappa_{12} = 12311 (X_{1/2} - 0.5)^2 - 400 \quad \text{σε ppm}$$

όπου $X_{1/3}$ = η τιμή του X στο 1/3 της απόστασης 1,2

$X_{1/2}$ = η τιμή του X στο μέσο της απόστασης 1,2



ΕΘΝΙΚΟ ΜΕΤΣΟΒΙΟ ΠΟΛΥΤΕΧΝΕΙΟ

ΤΟΜΕΑΣ ΤΟΠΟΓΡΑΦΙΑΣ

ΓΕΩΔΑΙΤΙΚΟΙ ΚΑΙ ΧΑΡΤΟΓΡΑΦΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ
(ΣΥΜΠΛΗΡΩΜΑΤΙΚΕΣ ΣΗΜΕΙΩΣΕΙΣ)

* ΓΕΩΔΑΙΤΙΚΑ ΣΥΣΤΗΜΑΤΑ ΑΝΑΦΟΡΑΣ
ΤΟ ΕΛΛΗΝΙΚΟ ΣΥΣΤΗΜΑ "ΕΓΣΑ" 87"

* Στοιχεία από έκδοση του Ο.Κ.Χ.Ε.

Νοέμβριος 1989



1. ΤΙ ΕΙΝΑΙ ΕΝΑ ΓΕΩΔΑΙΤΙΚΟ ΣΥΣΤΗΜΑ ΑΝΑΦΟΡΑΣ

Ένα Γεωδαιτικό Σύστημα Αναφοράς (ΓΣΑ) στην κλασσική γεωδαισία:

ορίζεται με την επιλογή ενός (γεωδαιτικού) Datum, που δίνει αρχικές συντεταγμένες σε ένα σημείο και τις διαστάσεις ενός ελλειψοειδούς αναφοράς. Ο προσανατολισμός επιτυγχάνεται με αστρονομικές μεθόδους.

υλοποιείται με τις μετρήσεις ενός γεωδαιτικού δικτύου, τη συνόρθωσή του και τον υπολογισμό των συντεταγμένων (φ,λ) των κορυφών του στο νέο datum.

εφαρμόζεται με την απεικόνιση (ή προβολή) του ελλειψοειδούς σε ένα επίπεδο που δίνει τις επίπεδες συντεταγμένες (X,Y) του δικτύου.

χρησιμοποιείται με την εξάρτηση (και εντοπισμό) των γεωδαιτικών, τοπογραφικών και χαρτογραφικών εργασιών στο δίκτυο και τη χρήση των συντεταγμένων των κορυφών του.

Επομένως: Το datum, το δίκτυο και το προβολικό σύστημα αποτελούν μέρη του ΕΓΣ.

Ένα ΓΣΑ μπορεί να οριστεί, υλοποιηθεί και χρησιμοποιηθεί και διαφορετικά χρησιμοποιώντας μεθόδους της δορυφορικής (κυρίως) γεωδαισίας. Αυτό όμως προϋποθέτει ότι και ο εντοπισμός γίνεται με δορυφορικές μεθόδους.

Σήμερα χρησιμοποιούνται συχνά υβριδικά (μικτά) συστήματα, με συνδιασμό επίγειων και δορυφορικών μεθόδων, με τάση των περισσότερο χρήση δορυφορικών μεθόδων.



2. ΤΙ ΓΙΝΕΤΑΙ ΣΤΗΝ ΕΛΛΑΔΑ

Στην Ελλάδα χρησιμοποιούνται διάφορα γεωδαιτικά συστήματα, με συνδιασμούς μερικές φορές datums, δικτύων και προβολικών συστημάτων. (Πίνακας Ι) Τα συστήματα αυτά στηρίζονται στο γεωδαιτικό (τριγωνομετρικό) δίκτυο Ιης (και ΙΙας, ΙΙΙης, ΙVης) τάξεως της Γ.Υ.Σ. (Σχ.1)

Το περισσότερο διαδεδομένο σύστημα είναι το (παλαιό) Ελληνικό Datum σε προβολή Hatt. Το σύστημα αυτό χρησιμοποιεί και παλαιές μετρήσεις και συνορθώσεις και επομένως έχει αδυναμίες. Το νεώτερο σύστημα γνωστό και ως Νέο Bessel της Γ.Υ.Σ. δεν έχει ακόμα ολοκληρωθεί και προς το παρόν είναι για εσωτερική κυρίως χρήση.

Το ED 50 χρησιμοποιείται για στρατιωτικούς σκοπούς και στους ναυτικούς χάρτες. Εδώ πρέπει να σημειωθεί ότι επειδή το Ελληνικό τμήμα του ED 50 δεν συνδέεται πιά με το υπόλοιπο, παρά με μία όδευση μόνο, οι αναθεωρήσεις του (γνωστές ως ED 77, ED 79) ήδη δεν μπορούν να εφαρμοστούν στην Ελλάδα.

Τέλος τα δορυφορικά συστήματα χρησιμοποιούνται ελάχιστα και μόνο σε επιστημονικές εργασίες (γεωδυναμικής) και ελάχιστα σε ναυτιλιακά συστήματα εντοπισμού.



3. ΠΩΣ ΕΠΙΛΕΓΕΤΑΙ ΕΝΑ ΓΣΑ

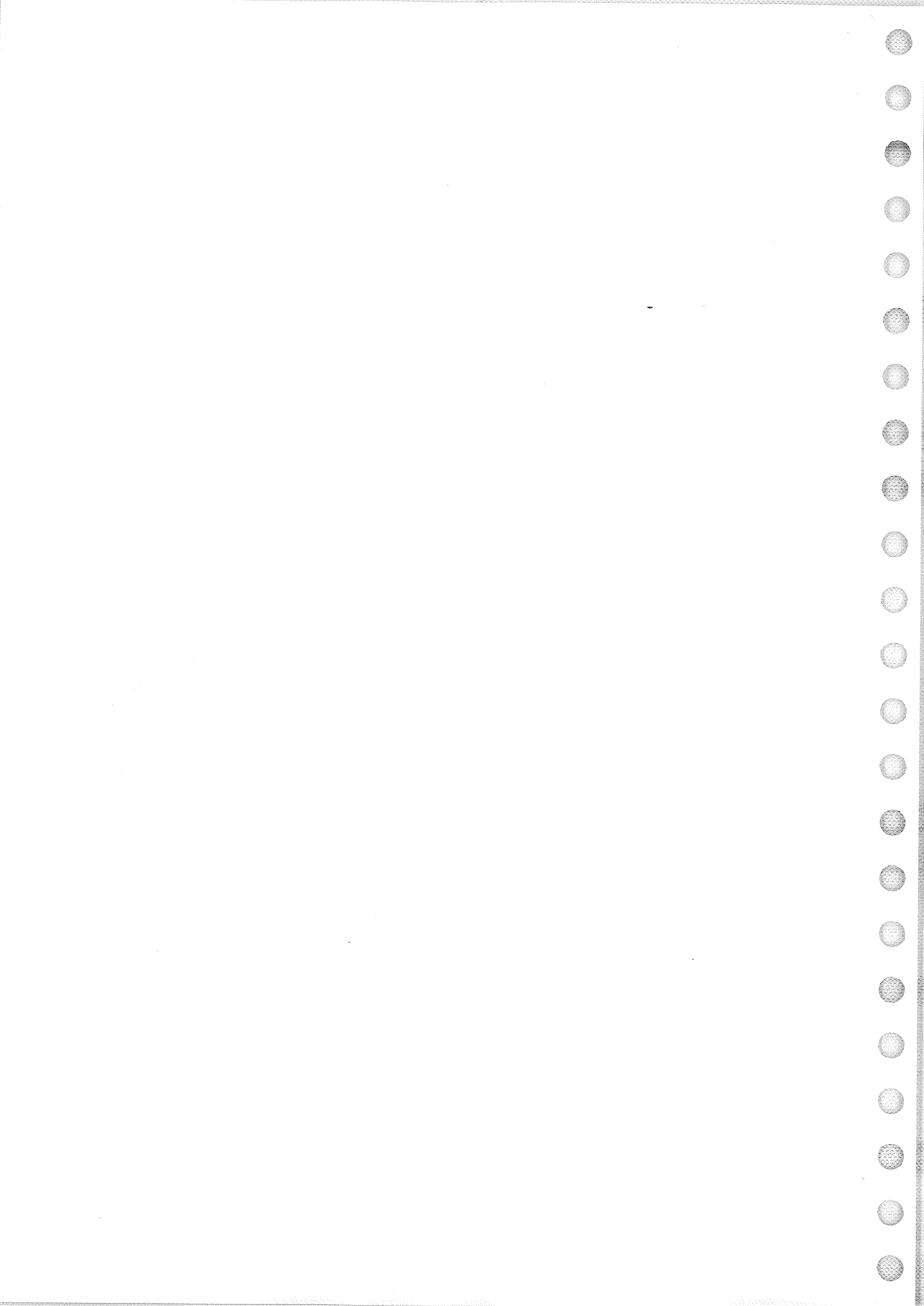
Η επιλογή του datum (διαστάσεις και θέση του ελλειψοειδούς) πρέπει να γίνεται έτσι ώστε να προσαρμόζεται όσο το δυνατόν καλύτερα στο γεωειδές της περιοχής. Αυτό εξασφαλίζει μικρές αποκλίσεις της κατακόρυφου και υψόμετρα του γεωειδούς για την καλύτερη αναγωγή των μετρήσεων που αναφέρονται στην κατακόρυφο.

Κατά κανόνα για ελλειψοειδές αναφοράς προτιμάται το GRS 80 που θεωρείται σήμερα διεθνές πρότυπο.

Το γεωδαιτικό δίκτυο (κυρίως της Ιης) πρέπει να επιλεγεί έτσι ώστε να έχει το "δυνατότερο" σχήμα. Να μετρηθεί με την καλύτερη δυνατή ακρίβεια και οι αναγωγές, υπολογισμοί και συνόρθωση να γίνουν με την απαραίτητη προσοχή και πληρότητα.

Σήμερα το θέμα της θέσης του ελλειψοειδούς και οι μετρήσεις των δικτύων αντιμετωπίζονται συχνά με μεθόδους της δορυφορικής γεωδαισίας, με τα λεγόμενα δίκτυα μηδενικής τάξεως.

Το σύστημα απεικόνισης (προβολή) πρέπει να επιλεγεί έτσι ώστε να ελαχιστοποιεί τις παραμορφώσεις στην περιοχή. Αυτό εξαρτάται από τη θέση, την έκταση και το σχήμα της περιοχής. Η απλότητα των τόπων για τις αναγωγές παίζουν επίσης σημασία στην επιλογή. Οι σύμμορφες απεικονίσεις έχουν σημαντικά πλεονεκτήματα και η επικρατούσα διεθνώς προβολή είναι σήμερα η Εγκάρσια Μερκατορική σε διάφορες παραλλαγές.



4. ΠΩΣ ΕΓΙΝΕ Η ΕΠΙΛΟΓΗ

Για το datum επελέγη καταρχήν το ελλειψοειδές GRS 80 για ελλειψοειδές αναφοράς και τοποθετήθηκε με παράλληλη μετάθεση ως προς το BTS έτσι ώστε να προσαρμοστεί κατά τον καλύτερο τρόπο ($\Sigma\xi=\Sigma\eta=\Sigma\zeta=0$) στο γεωειδές που καλύπτει την ηπειρωτική Ελλάδα. Ως (ομαλοποιημένο) γεωειδές χρησιμοποιήθηκε ένα (σχ.2) που προέκυψε από συνδιασμό δυναμικού δορυφορικού γεωειδούς, της μέσης στάθμης της θάλασσας από τον ωκεανογραφικό δορυφόρο SEASAT, της τοπογραφίας της μέσης στάθμης της θάλασσας από ωκεανογραφικά δεδομένα και των γεωκεντρικών συντεταγμένων στο σύστημα BTS για το Κεντρικό Βάθρο (CP) του Κέντρου του Διονύσου.

Οι συντεταγμένες αυτές προκύψαν από παρατηρήσεις δορυφόρων πολλών ετών με συστήματα φωτογραφικά, doppler και laser.

Η αναγκαία για την προσαρμογή μετάθεση ΔX , ΔY , ΔZ , δίνει τις συντεταγμένες του κέντρου του ελλειψοειδούς ως προς το σύστημα BTS και επομένως τις καρτεσιανές συντεταγμένες του CP στο νέο σύστημα. Οι συντεταγμένες αυτές μετατρέπόμενες σε ελλειψοειδείς δίνουν ουσιαστικά τις συμβατικές συντεταγμένες της αφετηρίας. Οι τιμές αυτές είναι:

$$\begin{aligned} \varphi &= 38^{\circ} \quad 04' \quad 33'' \quad \begin{matrix} 8107 \\ 8000 \\ 0095 \end{matrix} \\ \lambda &= 23^{\circ} \quad 55' \quad 51'' \quad \begin{matrix} 0000 \\ 0000 \end{matrix} \\ N &= \quad \quad \quad 7.000 \text{ m} \end{aligned}$$

Στο νέο αυτό datum το γεωειδές (ομαλοποιημένο) δίνεται στο (σχ. 3) όπως αναμένεται από το μετασχηματισμό.

Για το δίκτυο χρησιμοποιήθηκε το δίκτυο Ιης τάξεως της Γ.Υ.Σ. στο οποίο προστέθηκαν 19 σταθμοί doppler, από τους οποίους οι 17 ταυτίζονται με το δίκτυο Ιης, 6 σταθμοί laser που συνδέθηκαν με το δίκτυο Ιης (ή ΙΙας) με το δορυφορικό σύστημα GPS και 12 σταθμοί GPS σε 12 σημεία του δικτύου Ιης τάξης (σχ.5).



Στο Διόνυσο υπάρχουν παρατηρήσεις και doppler και laser και GPS. Οι σταθμοί doppler δίνουν ακρίβεια ± 20 cm, οι σταθμοί laser ± 2 cm και οι σταθμοί GPS ± 5 cm. Επομένως η κλίμακα και ο προσανατολισμός δίνονται στο δίκτυο κυρίως από το σύστημα laser που εξασφαλίζει μια ακρίβεια τουλάχιστον 10^{-7} ή 0.1ppm. Το δίκτυο Ιης παίρνει επομένως κλίμακα και προσανατολισμό από το σύστημα laser και doppler.

Η ένταξη των δορυφορικών δικτύων (doppler+laser +GPS) έχει επιπλέον το προσόν να "παγώσει" το δίκτυο σε μια ορισμένη εποχή, αφού στα 20 χρόνια που διήρκεσαν οι μετρήσεις του επίγειου τριγωνισμού αναμένουμε τεκτονικές μετακινήσεις που φτάνουν το ένα μέτρο στην έκταση της Ελλάδας.

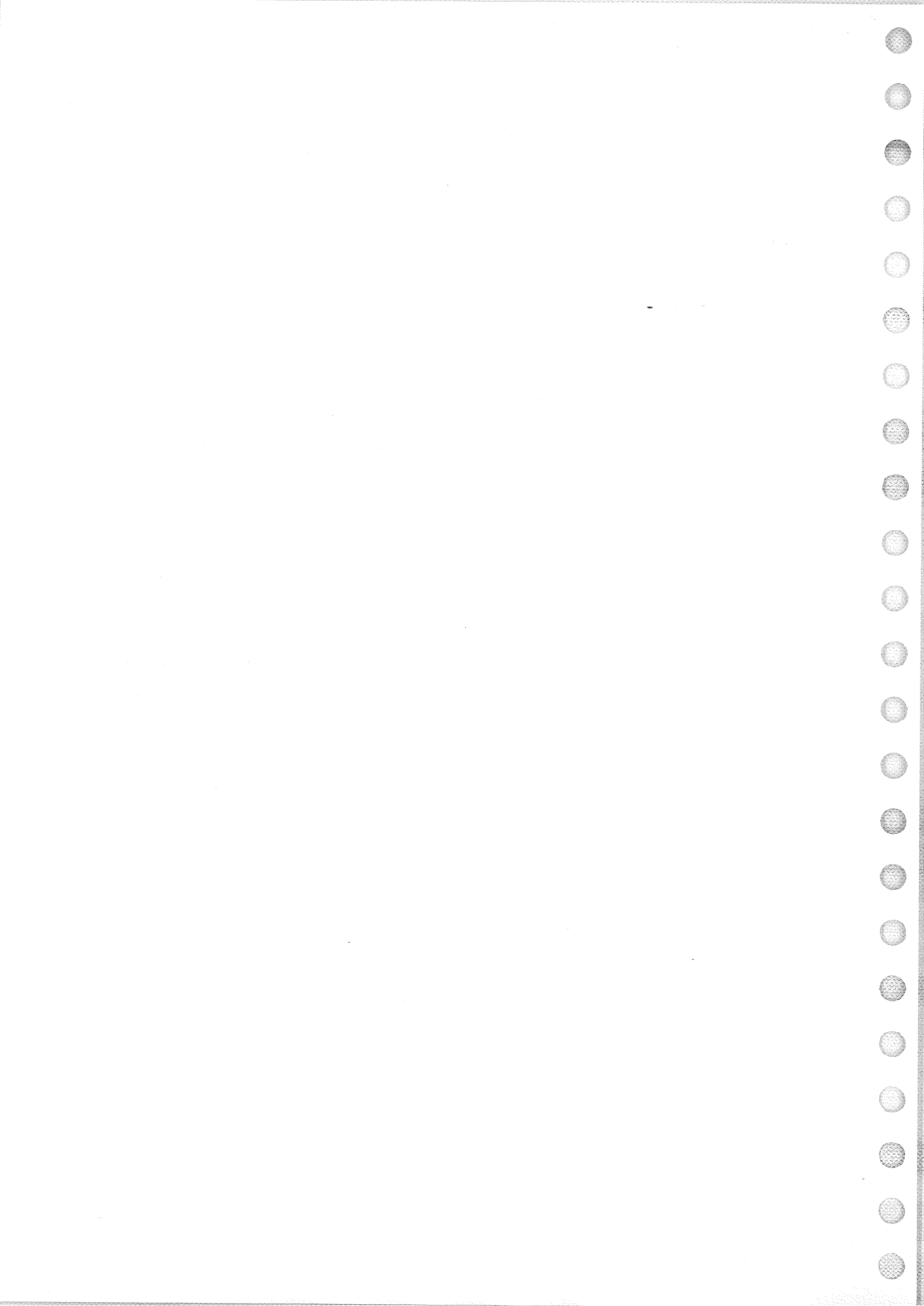
Το τελικό δίκτυο προκύπτει από τη συγχώνευση των δικτύων laser, doppler και GPS με το δίκτυο της Ιης (Σχ.5).

Σε αυτό το δίκτυο θα γίνει η πυκνώση ΙΙας, ΙΙΙης και ΙVης.

Για προβολικό σύστημα επελέγει η Εγκάρσια Μερκατορική Προβολή σε μία ζώνη. Τα πλεονεκτήματα ενός ενιαίου συστήματος, ιδιαίτερα με τις εξελίξεις στον τομέα της ψηφιοποίησης και ηλεκτρονικής αρχειοθέτησης των κτηματολογικών και χαρτογραφικών πληροφοριών, είναι πολύ σημαντικότερα από τα μειονεκτήματα της ανάγκης των απαραίτητων αναγωγών. Άλλωστε με τις ακρίβειες των σημερινών οργάνων (της τάξης του 10^{-5}) οι αναγωγές της κλίμακας λόγω προβολής θα ήταν απαραίτητες εκτός αν ορίζαμε ζώνες εύρους 30' που θα ήταν ιδιαίτερα πολύπλοκο. Για την επιλογή του κεντρικού μεσημβρινού λ_0 και της κλίμακας K_0 στην λ_0 έγινε μία βελτιστοποίηση ώστε να ελαχιστοποιούνται οι παραμορφώσεις κλίμακας στην έκταση της ηπειρωτικής χώρας. Το αποτέλεσμα ήταν $\lambda_0 = 23^\circ 30'$ και $K_0 = 0.999550$ αλλά δεδομένου της μικράς ευπάθειας στη βελτιστοποίηση για μικρές μεταβολές προτιμήθηκαν οι τιμές:

$$\lambda_0 = 24^\circ \quad K_0 = 0.999600$$

Επειδή έχουμε ακέραιο μεσημβρινό στο γεωμετρικό μέσο της χώρας και επειδή η τιμή $K_0 = 0.999600$ είναι εκείνη που χρησιμοποιείται στην με μεγάλη διάδοση προβολή της UTM.



5. ΠΟΙΟ ΕΙΝΑΙ ΤΟ ΕΓΕΑ 87

Το ΕΓΕΑ 87 ορίζεται με το ελλειψοειδές του GRS 80 ($a=6\ 378\ 137$, $f=1/298.2572236$) προσανατολισμένο παράλληλα με το διεθνές σύστημα του BTS, και με τις συντεταγμένες στο βάθρο του Διονύσου

$$\begin{aligned}\varphi &= 38^{\circ} \quad 04' \quad 33.8000 \\ \lambda &= 23^{\circ} \quad 55' \quad 51.0000 \\ N &= \quad \quad \quad 7.000 \text{ m}\end{aligned}$$

Τούτο αντιστοιχεί σε μία εκκεντρότητα ως προς το BTS

$$\Delta X = -199.87, \quad \Delta Y = +74.79, \quad \Delta Z = +246.62 \quad *$$

Οι τιμές αυτές αν προστεθούν στις καρτεσιανές συντεταγμένες του ΕΓΕΑ 87 μας δίνουν τις καρτεσιανές συντεταγμένες στο σύστημα του BTS. Τα δύο αυτά συστήματα είναι παράλληλα και έχουν την ίδια κλίμακα με μία αβεβαιότητα $\pm 5 \cdot 10^8$.

Το ΕΓΕΑ 87 υλοποιείται με το δίκτυο που έχει προέλθει από τη συγχώνευση των δικτύων laser, doppler και InS (Σχ. 4) και που θα πυκνωθεί με δίκτυα κατωτέρας τάξεως. Για την αναγωγή των πλευρών στο ελλειψοειδές εκτός από το υψόμετρο της πλευράς πρέπει να προστεθεί και η αναγωγή λόγω γεωειδούς (Σχ.5).

Το ΕΓΕΑ 87 χρησιμοποιεί την Εγκάρσια Μερκατορική Προβολή με:

$$\begin{aligned}\lambda_0 &= 24^{\circ} \\ K &= 0.999600\end{aligned}$$

για προβολικό σύστημα, αναφερόμενη φυσικά στο GRS 80.

* Οι τιμές αυτές αντιστοιχούν σε μία από τις τελευταίες λύσεις (Νοε. 1987) του BTS. Οι τιμές αυτές θα μεταβάλλονται από έτος σε έτος κατά μερικά εκατοστά.



Το (Σχ. 6) δίνει το χάρτη της Ελλάδας στην προβολή αυτή, το (Σχ. 7) την παραμόρφωση κλίμακας και το (Σχ. 8) την κατανομή της κλίμακας στην έκταση της χώρας που φαίνεται ότι στο 99% της χώρας ή παραμόρφωση είναι λιγότερη από 670 ppm.

Το νέο αυτό ΓΣΑ ονομάζεται

" Ελληνικό Γεωδαιτικό Σύστημα Αναφοράς 1987 "
ή "ΕΓΣΑ '87" και για διεθνή χρήση "GR '87"

6. ΠΩΣ ΥΛΟΠΟΙΕΙΤΑΙ ΤΟ ΕΓΣΑ ' 87

(ΔΙΑΔΙΚΑΣΙΑ ΕΦΑΡΜΟΓΗΣ)

Για να υλοποιηθεί πλήρως το ΕΓΣΑ '87 θα πρέπει να προσδιοριστούν και να δοθούν σε πίνακες οι συντεταγμένες όλων των σημείων Ιης, ΙΙας, ΙΙΙης και ΙVης στο νέο datum και νέα συνόρθωση. Επίσης να δοθούν και οι επίπεδες συντεταγμένες στην καινούργια Εγκάρσια Μερκατορική Προβολή. (Πίνακας ΙΙ)

Εήμερα (Δεκ. 1989) το δίκτυο Ιης που έχει επανασυνορθωθεί στο νέο datum από τη Γ.Υ.Σ, έχει ενταχθεί στο ΕΓΣΑ '87. Η ένταξη αυτή έδειξε μία συμβατότητα της τάξης των 1-3 ppm που αν του δοθεί στροφή και κλίμακα κατεβαίνει κάτω από το 1 ppm. (δηλαδή 3 cm στα 30 Km)

Το επόμενο βήμα είναι να ενταχθούν διαδοχικά στο νέο δίκτυο Ιης τα δίκτυα ΙΙας, ΙΙΙης και ΙVης χρησιμοποιώντας το αρχείο των αρχικών παρατηρήσεων που έχει η Γ.Υ.Σ.

Είναι δυνατόν για αποφυγή νέων μεγάλων συνορθώσεων (όλα τα τριγωνομετρικά σημεία της χώρας είναι περίπου 25.000) να χρησιμοποιηθούν υπάρχοντα συνορθωμένα μέρη του δικτύου (π.χ. από το λεγόμενο Νέο Bessel) και να ενταχθούν στο ΕΓΣΑ '87, με προσαρμογή τύπου Helmert, χρησιμοποιώντας ένα μικρότερο αριθμό σημείων για σημεία εξάρτησης. Η ακρίβεια μιάς τέτοιας διαδικασίας εξαρτάται κατά πόσο υπάρχουν σημαντικές παραμορφώσεις στα παλαιά δίκτυα. Το δίκτυο ΙVης μπορεί να ενταχθεί με τη μέθοδο αυτή.

Η ολοκλήρωση αυτής της εργασίας αναμένεται στις αρχές του 1990.



7. ΤΙ ΣΗΜΑΙΝΕΙ ΣΤΗΝ ΠΡΑΞΗ ΤΟ ΕΓΣΑ΄ 87

Από τη στιγμή που έχουν δοθεί οι συντεταγμένες των τριγωνομετρικών σημείων στο ΕΓΣΑ΄87, οι συνήθεις γεωδαιτικές και τοπογραφικές εργασίες δεν διαφέρουν σε τίποτα από εκείνες που γίνονται σε οποιοδήποτε άλλο σύστημα.

Βέβαια με τη χρήση της Ε.Μ.Π. επιβάλλεται να γίνονται αναγωγές που στην προβολή Hatt 30'X 30' δεν γίνονται επειδή είναι αμελητέες (max περίπου 5 ppm). Οι αναγωγές αυτές γίνονται στα μετρώμενα μήκη λόγω κλίμακας, που είναι διαφορετική από σημείο σε σημείο, αλλά η ίδια σε κάθε διεύθυνση από το σημείο, και στις μετρούμενες γωνίες, δεδομένου ότι η σκόπευσή μας, που είναι ευθεία στο χώρο, προβάλλεται σε καμπύλη, ενώ στην προβολή θέλουμε να χρησιμοποιούμε ευθείες (δηλ. τη χορδή). Αυτή η αναγωγή είναι γνωστή σαν "αναγωγή εφαπτομένης σε χορδή". Φυσικά για να κάνουμε την αναγωγή μιάς γωνίας πρέπει να βρούμε την διαφορά των αναγωγών εφαπτομένης σε χορδή που αντιστοιχεί στην κάθε πλευρά της γωνίας.

Όμως για συνήθεις εργασίες με πλευρές μέχρι 20 - 25 Km. και για όλη την έκταση της χώρας οι τύποι που δίνουν την κλίμακα K ή την κλίμακα παραμόρφωσης $\kappa = K - 1$ και την αναγωγή εφαπτομένης σε χορδή δ είναι ιδιαίτερα απλοί. Έχουμε:

$$\kappa = 12311 (X - 0.5)^2 - 400 \quad (\text{σε ppm})$$

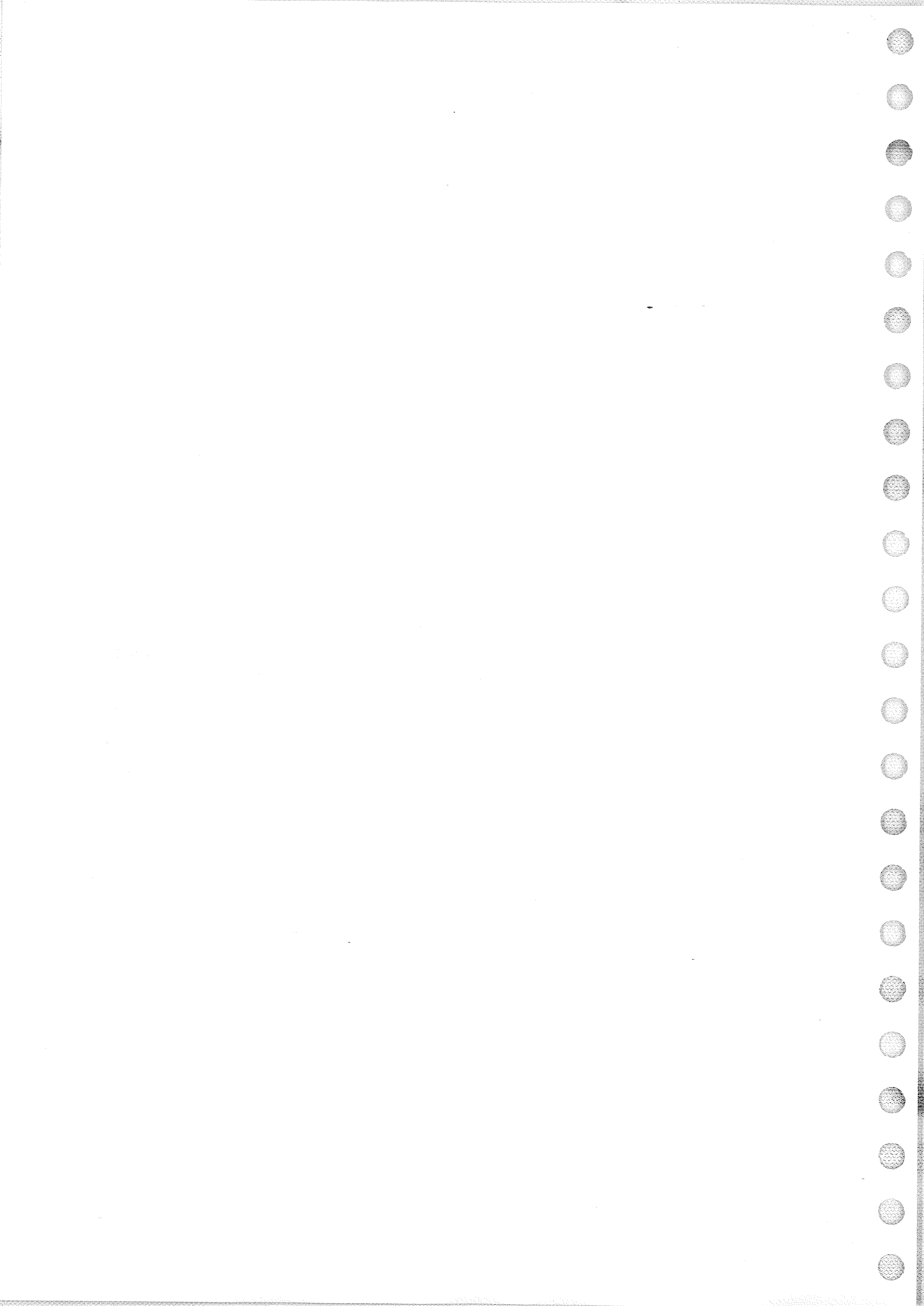
όπου το X εκφρασμένο σε Mm (Μεγάμετρα ή εκατομμύρια μέτρα. Το (Σχ. 9) δίνει την τιμή του κ στην έκταση της χώρας.

Σε περίπτωση που έχουμε πεπερασμένο μήκος στο έδαφος και θέλουμε να πάρουμε το μήκος στην προβολή (ή το αντίστροφο) υπολογίζουμε το κ με τιμή του X στο μέσο του μήκους δηλαδή $X = \frac{1}{2}(X_1 + X_2)$.

Για την αναγωγή εφαπτομένης σε χορδή έχουμε:

$$\begin{aligned} \delta &= -7''836 (Y_2 - Y_1) (X_{1/3} - 0.5) \\ &= -2''539 (Y_2 - Y_1) (X_{1/3} - 0.5) \end{aligned}$$

όπου τα Y σε km και το $X_{1/3}$ σε Mm. Το $X_{1/3}$ είναι η τιμή του X στο $\frac{1}{3}$ της απόστασης ή $X_{1/3} = \frac{2X_1 + X_2}{3}$.



Πρέπει να σημειωθεί ότι στην προβολή Hatt οι παραμορφώσεις είναι αμελητέες μόνο επειδή έχουμε περιορίσει σε 30' την έκταση εφαρμογής της. Αν χρησιμοποιήσουμε Ε.Μ.Π. σε ζώνες 30' θα έχουμε πάλι αμελητέες παραμορφώσεις.

8. ΠΩΣ ΣΥΝΔΕΕΤΑΙ ΤΟ ΕΓΣΑ' 87 ΜΕ ΤΑ ΥΠΑΡΧΟΝΤΑ ΣΥΣΤΗΜΑΤΑ

Για να μεταβούμε από ένα σύστημα ΓΣΑ (1) σε ένα άλλο ΓΣΑ (2) θα πρέπει να λάβουμε υπόψη μας

την αλλαγή του datum
την αλλαγή του δικτύου
την αλλαγή της προβολής

ή οποιοδήποτε συνδιασμό τους έχει εφαρμογή.

Η γενική σχέση που συνδέει τα δύο συστήματα είναι:

$$\varphi_2 = \varphi_1 + Q_\varphi + R_\varphi + U_\varphi$$

$$\lambda_2 = \lambda_1 + Q_\lambda + R_\lambda + U_\lambda$$

ή

$$X_2 = X_1 + Q_X + R_X + P_X + U_X$$

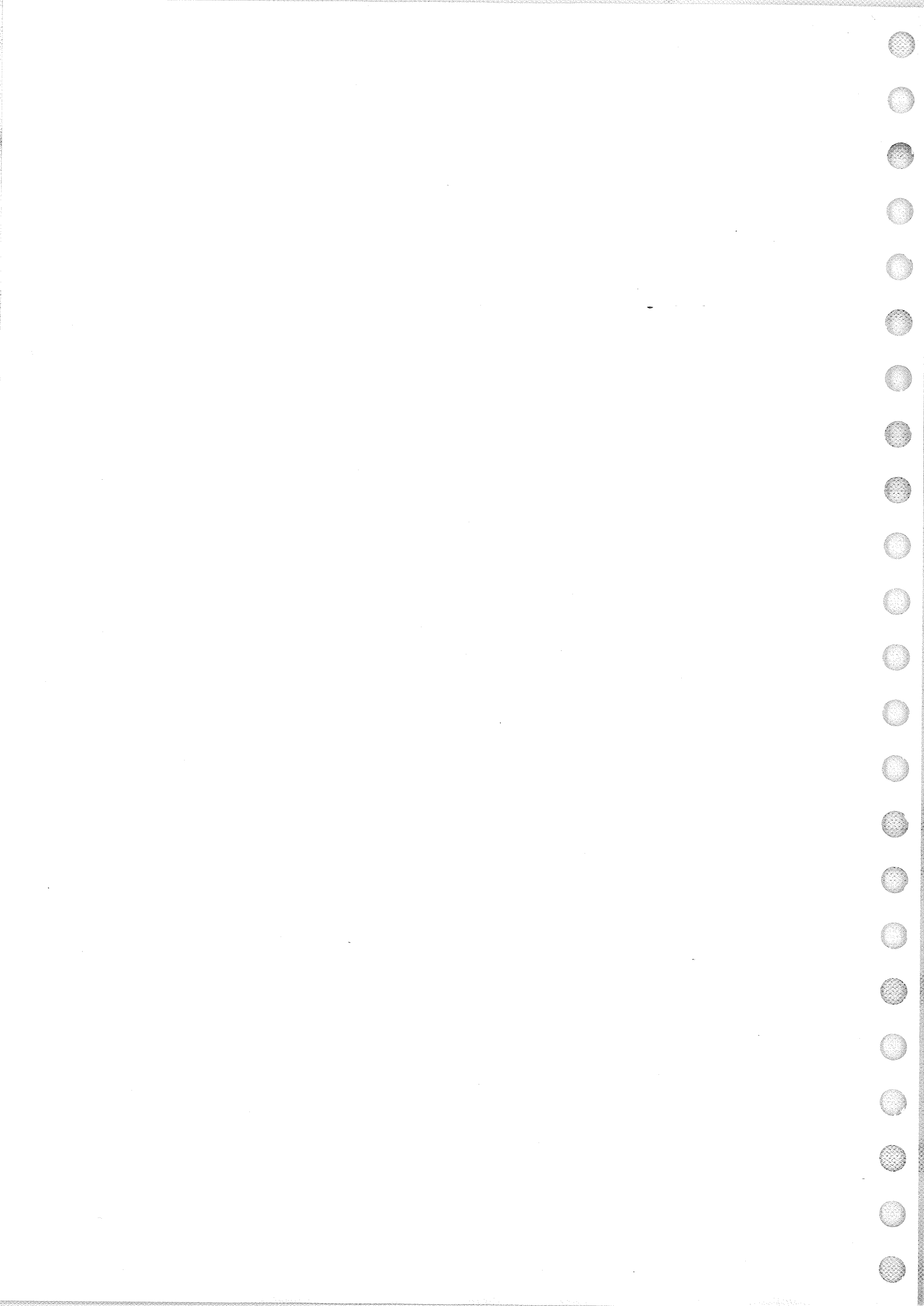
$$Y_2 = Y_1 + Q_Y + R_Y + P_Y + U_Y$$

όπου Q, R και P η μεταβολή λόγω αλλαγής του datum, του δικτύου και της προβολής αντιστοίχα και U ένας υπολοίπόμενος όρος που θεωρείται θόρυβος (σφάλμα) αλλά που μπορεί να περιέχει και κάποιο σήμα (συστηματικό όρο)

Η αλλαγή του datum αναφέρεται σε αλλαγή του ελλειψοειδούς και της αφετηρίας (συντεταγμένες αρχικού σημείου) θεωρείται όμως κατά κανόνα ότι τα δύο ελλειψοειδή είναι παράλληλα.

Η μετατροπή από το ένα datum στο άλλο, δηλαδή ο όρος Q, γίνεται μέσω των καρτεσιανών συντεταγμένων και την παράλληλή τους μετάθεση κατά ΔX, ΔY, ΔZ.

Στη πράξη παρατηρείται ότι τα ελλειψοειδή δεν είναι παράλληλα αλλά έχουν μικρές στροφές και έχουν και διαφορετική κλίμακα. Η επίδραση αυτή που εκφράζεται με τον όρο R συνήθως οφείλεται στο δίκτυο που παρουσιάζει συστηματικά σφάλματα που εκφράζονται με κλίμακα (παραμόρφωσης) κ και μιά στροφή (μικρή συνήθως) ε αν έχουμε επιφανειακά δίκτυα. (Στην περίπτωση τριδιάστατων δικτύων θα έχουμε τρεις στροφές Σ1 Σ2 Σ3).



$$(X_2 - X_1) = \kappa (X - X_0) + \epsilon (Y - Y_0)$$

$$(Y_2 - Y_1) = \kappa (Y - Y_0) - \epsilon (X - X_0)$$

όπου X_0, Y_0 οι συντεταγμένες του κέντρου βάρους των σημείων.

Αν είναι γνωστή η παράλληλη μετάθεση $\Delta X, \Delta Y, \Delta Z$ των ελλειψοειδών και η στροφή και κλίμακα μεταξύ των δύο συστημάτων μπορούμε να περάσουμε από το ένα στο άλλο.

Αλλά και το αντίστροφο, αν είναι γνωστές οι συντεταγμένες σε δύο συστήματα μπορούμε να υπολογίσουμε (και με MET) τις παραμέτρους $\Delta X, \Delta Y, \Delta Z, \kappa, \epsilon$, που τα συνδέουν.

Συγκρίνοντας δύο συστήματα μπορεί κανείς στους υπολοιπούμενους όρους U να προσαρμόσει δυδιάστατες συναρτήσεις (π.χ. πολώνυμα) ώστε, εμπειρικά πιά, να βρει τη φαινομενολογική σχέση των δύο συστημάτων με μεγαλύτερη ακρίβεια.

Για να βρεθεί η σχέση που συνδέει το παλαιό ελληνικό σύστημα (Bessel) και που έχει τη μεγαλύτερη διάδοση σε όλους τους τομείς, έγινε μία πρώτη προσέγγιση, συγκρίνοντας 23 κοινά σημεία. Το αποτέλεσμα που προέκυψε για τη μετάβαση από το παλαιό στο ΕΓΣΑ '87 είναι:

$$\Delta X = +656 \text{ m}, \quad \Delta Y = +299 \text{ m}, \quad \Delta Z = +251 \text{ m}$$

$$\kappa = +15.9 \text{ ppm}, \quad \epsilon = +17.6 \text{ ppm} = +3''.63$$

Οι υπολοιπούμενοι όροι έχουν μία RMS τιμή $\pm 2.06 \text{ m}$ στα X και $\pm 2.91 \text{ m}$ στα Y που αντιστοιχεί σε ένα τυπικό κύκλο αβεβαιότητας 2.52 m

Η τιμή αυτή είναι σχετικά μεγάλη αλλά είναι λογική αν λάβει κανείς υπόψη του ότι το παλαιό σύστημα αναφοράς στηριζόταν κατά μεγάλο ποσοστό σε παλαιές μετρήσεις και υπολογισμούς. Σε αντίθεση, η σύγκριση με τη νέα συνόρθωση του δικτύου Ιης στο νέο datum συμφωνεί στα 0.30 m που είναι ιδιαίτερα ικανοποιητικό.





ΤΥΠΟΛΟΓΙΟ ΕΓΚΑΡΕΙΑΣ ΜΕΡΚΑΤΟΡΙΚΗΣ ΠΡΟΒΟΛΗΣ

$$Y = Y_0 + A_2 \Delta\lambda^2 + A_4 \Delta\lambda^4 + A_6 \Delta\lambda^6 \quad (Y_0 = K_0 M)$$

$$X = X_0 + B_1 \Delta\lambda + B_3 \Delta\lambda^3 + B_5 \Delta\lambda^5 \quad (X_0 = 0.5 M m)$$

$$\varphi = \varphi_0 + D_2 \Delta X^2 + D_4 \Delta X^4 + D_6 \Delta X^6$$

$$\lambda = \lambda_0 + E_1 \Delta X + E_3 \Delta X^3 + E_5 \Delta X^5 \quad (\lambda_0 = 24^\circ)$$

$$Y = C_1 \Delta\lambda + C_3 \Delta\lambda^3 + C_5 \Delta\lambda^5$$

$$= F_1 \Delta X + F_3 \Delta X^3 + F_5 \Delta X^5$$

$$\delta_{12} = G_1 (Y_2 - Y_1) \Delta X \frac{1}{3} + G_3 (Y_2 - Y_1) \Delta X \frac{3}{3}$$

$$K = K_0 + K_2 \Delta X^2 + K_4 \Delta X^4 \quad (K_0 = 0.999600)$$

$$= K_0 + L_2 \Delta\lambda^2 + L_4 \Delta\lambda^4$$

Οι συντελεστές A, B, C, D, E, F, G, K, L είναι συναρτήσεις του πλάτους και των παραμέτρων του ελλειψοειδούς αναφοράς.

M είναι το μήκος του μεσημβρινού από τον Ισημερινό μέχρι το πλάτος φ

$$\Delta\lambda = \lambda - \lambda_0, \quad \Delta X = X - X_0$$

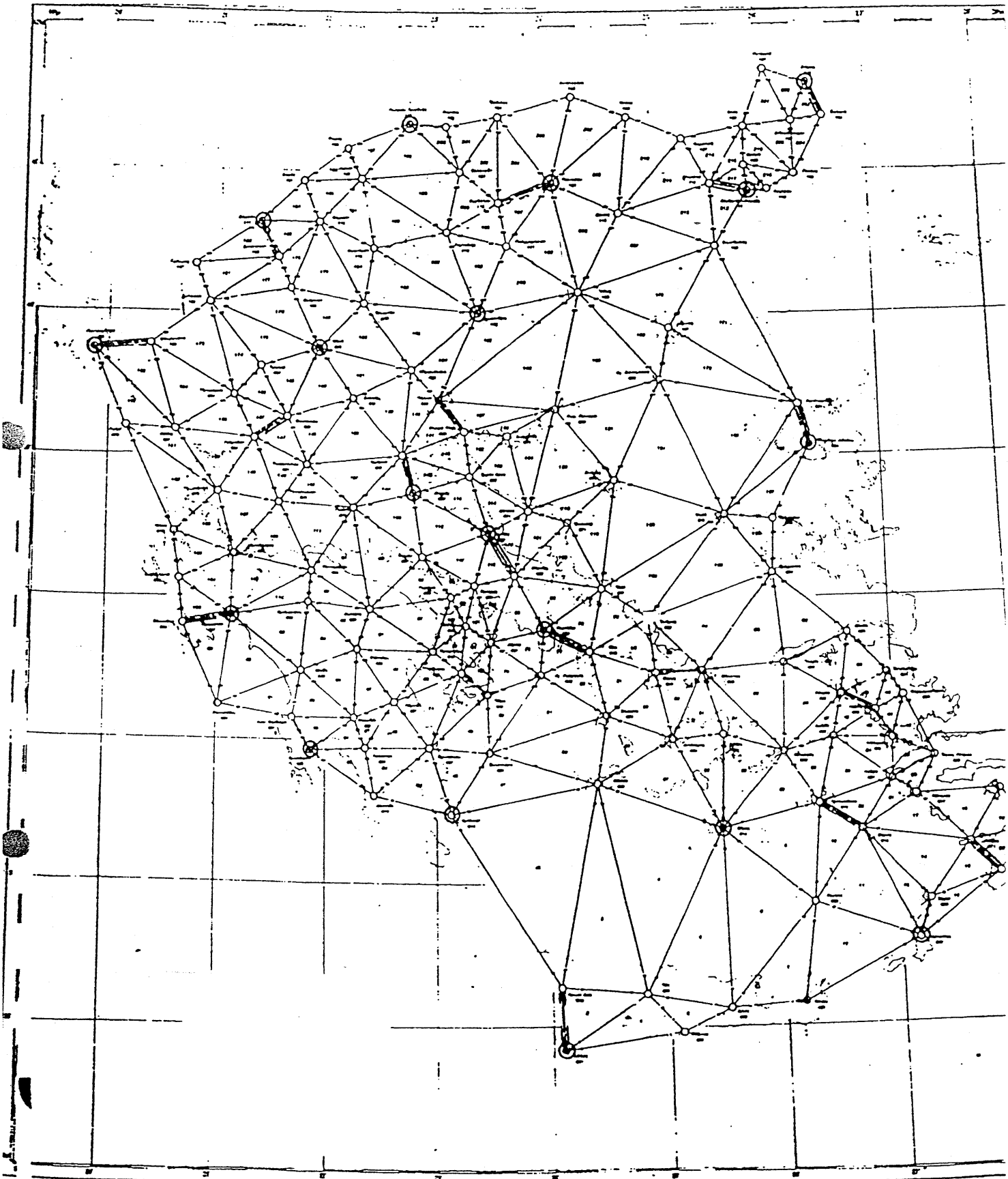
φ_0 είναι το πλάτος που αντιστοιχεί σε τόξο μεσημβρινού Y ανηγμένο στην κλίμακα K_0 .



ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ

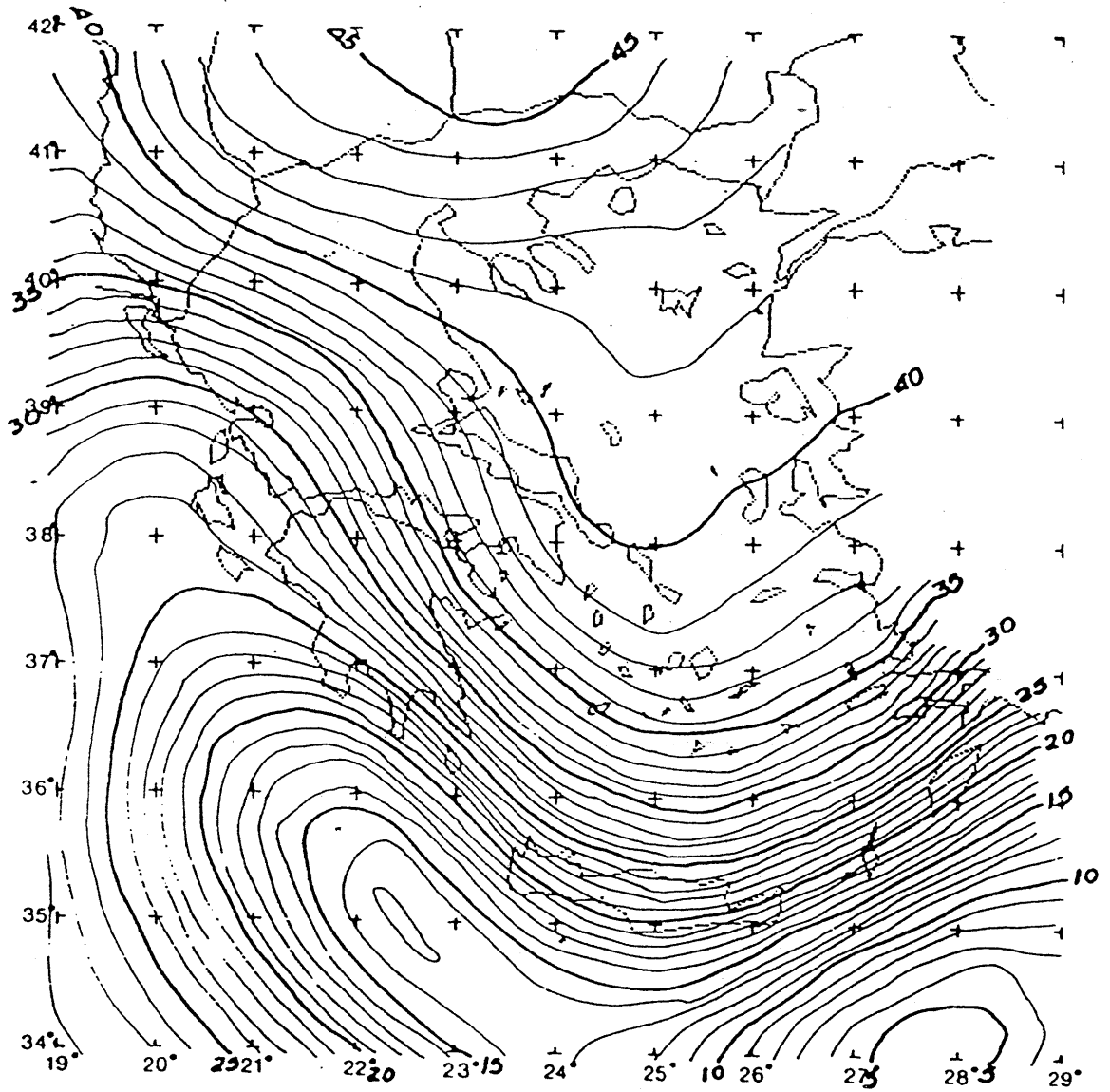
ΓΕΩΓΡ. ΥΠΗΡ. ΣΤΡΑΤΟΥ

ΤΡΙΓΩΝΟΜΕΤΡΙΚΟΥ ΔΙΚΤΥΟΥ 1ης ΤΑΞΕΩΣ



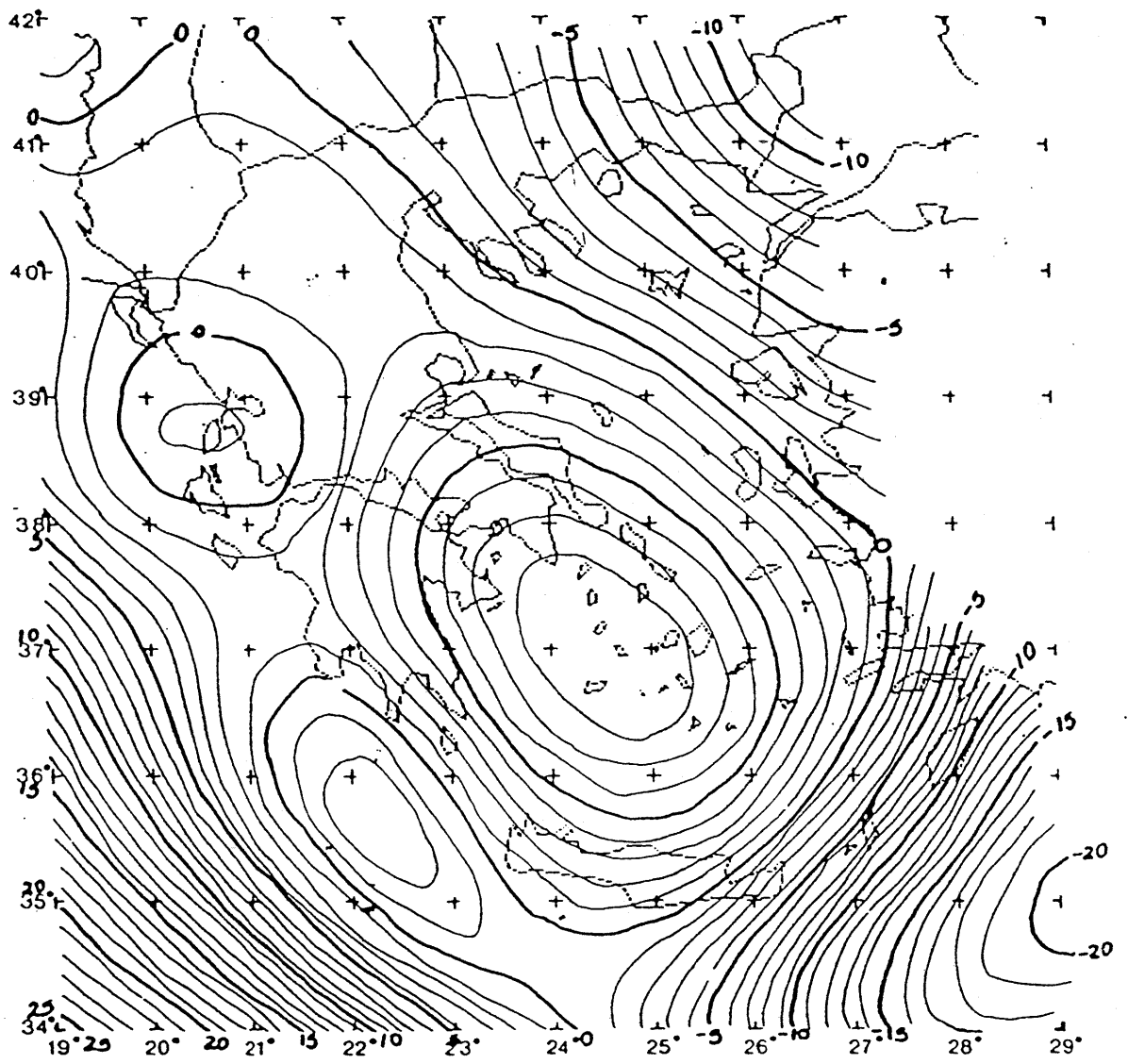
- ΤΡΙΓΩΝΟΜΕΤΡΙΚΟ ΣΗΜΕΙΟ (137)
- ⊗ ΣΗΜΕΙΟ LAPLACE (20)
- ΜΕΤΡΗΜΕΝΗ ΔΙΕΥΘΥΝΣΗ (720)
- ≡ ΜΕΤΡΗΜΕΝΗ ΑΠΟΣΤΑΣΗ (17)





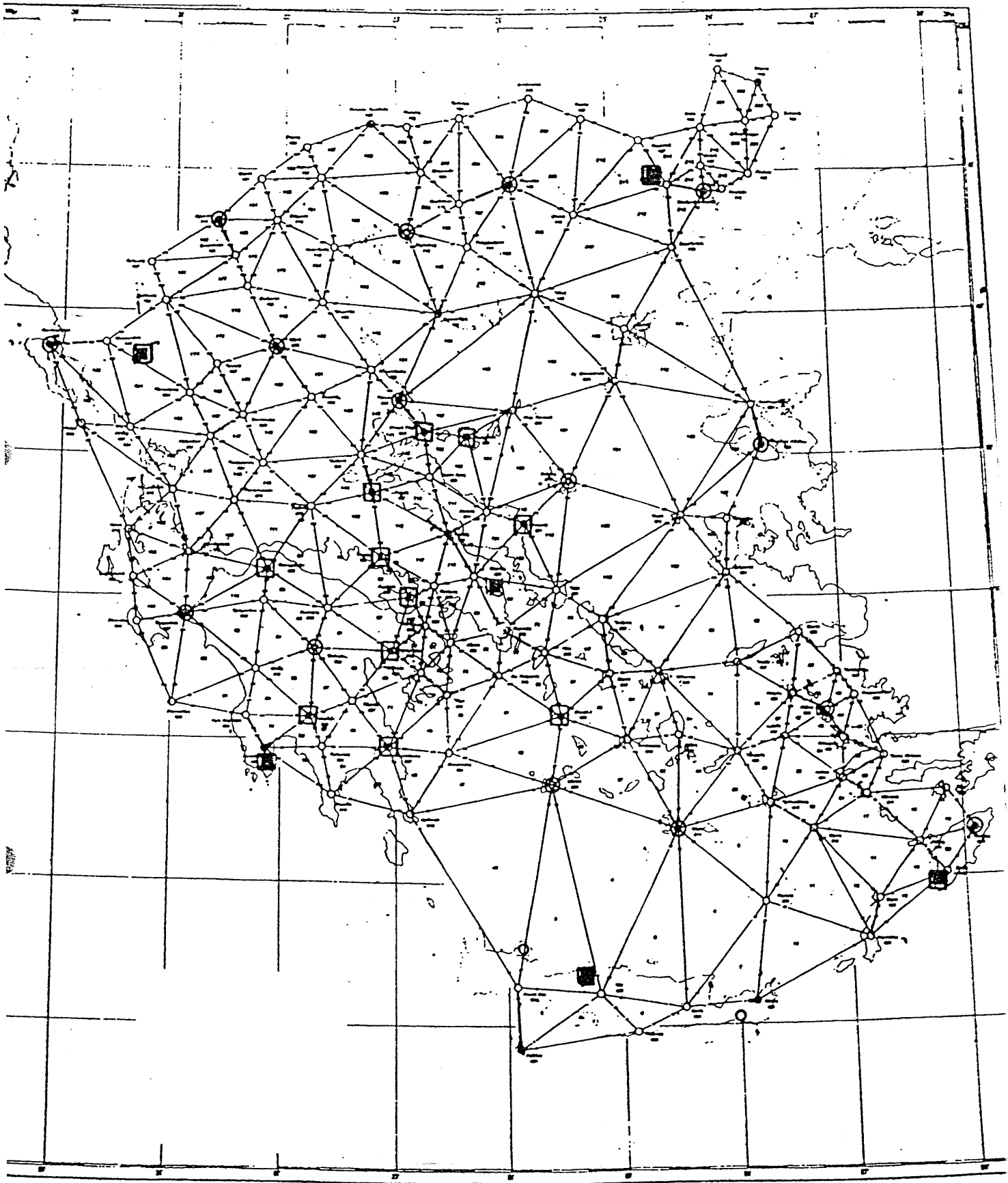
ΟΜΑΛΟΠΟΙΗΜΕΝΟ (50km) ΓΕΩΕΙΔΕΣ, ΑΝΑΦΕΡΟΜΕΝΟ ΣΤΟ ΕΛΛΕΙΨΟΕΙΔΕΣ
 ΤΟΥ GRS 80 ($a=6.378.137$ m, $f=1/298.25722$)



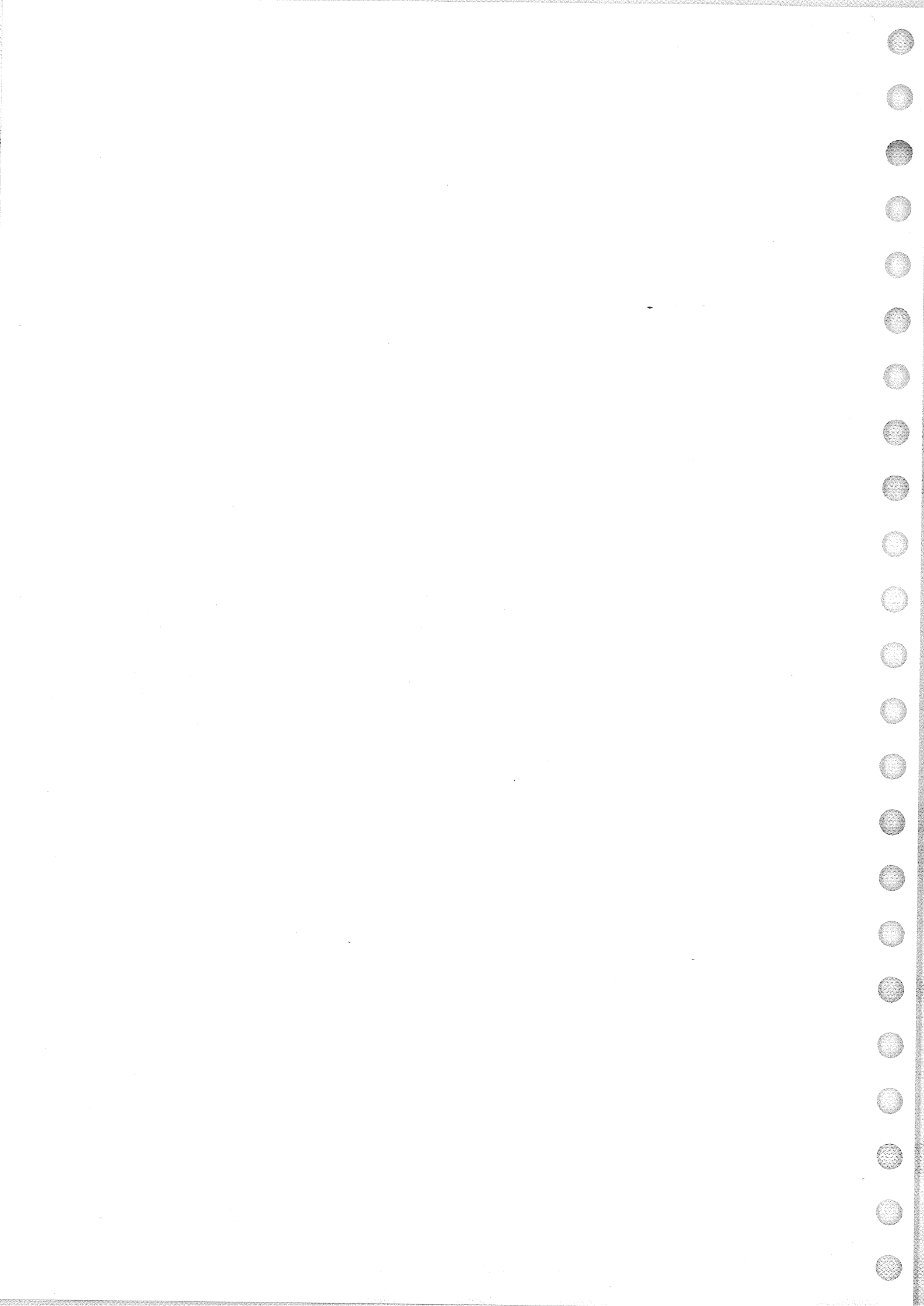


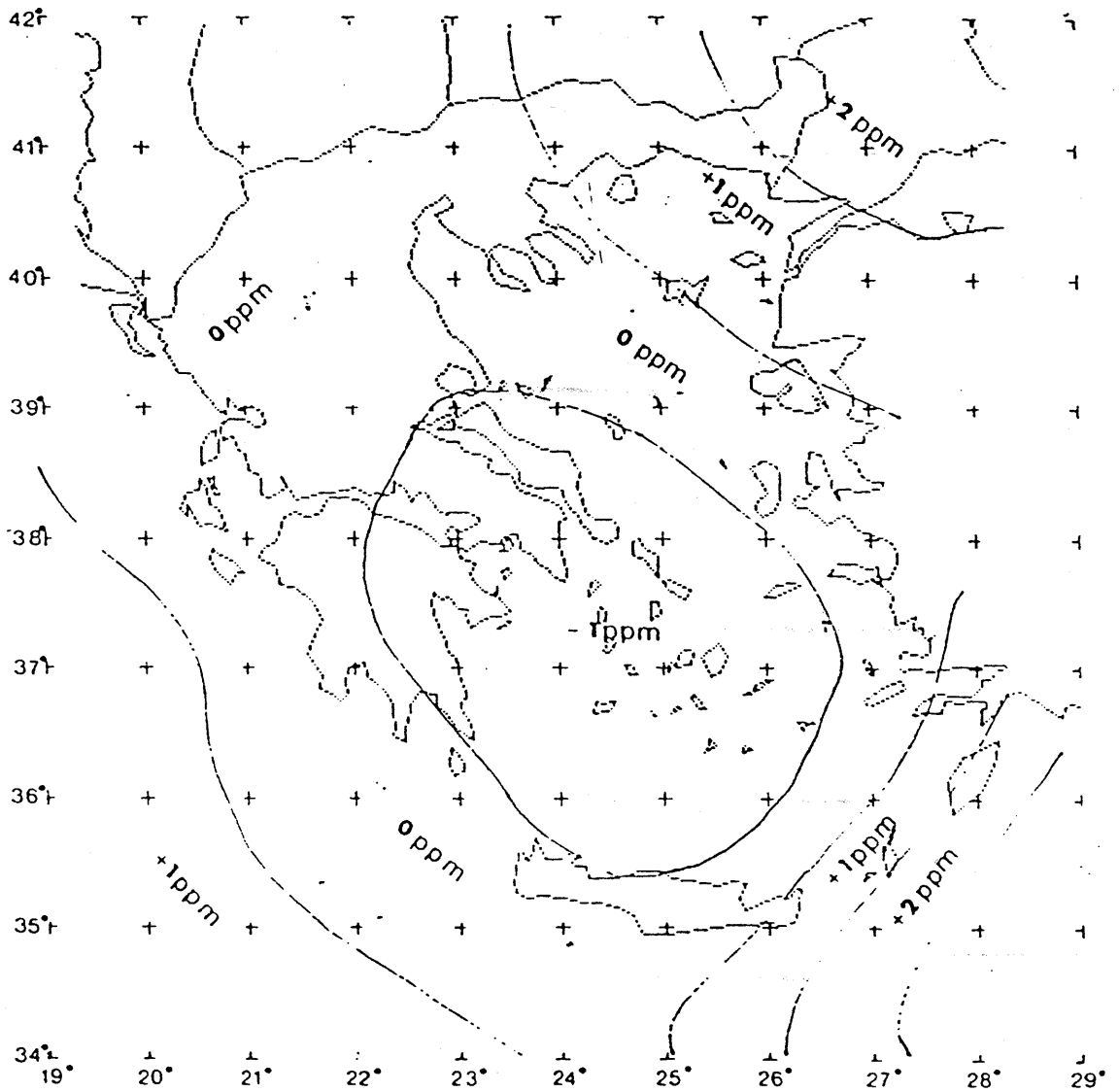
ΑΝΑΜΕΝΟΜΕΝΟ (ΟΜΑΛΟΠΟΙΗΜΕΝΟ) ΓΕΩΕΙΔΕΣ ΣΤΟ ΕΓΕΑ '87





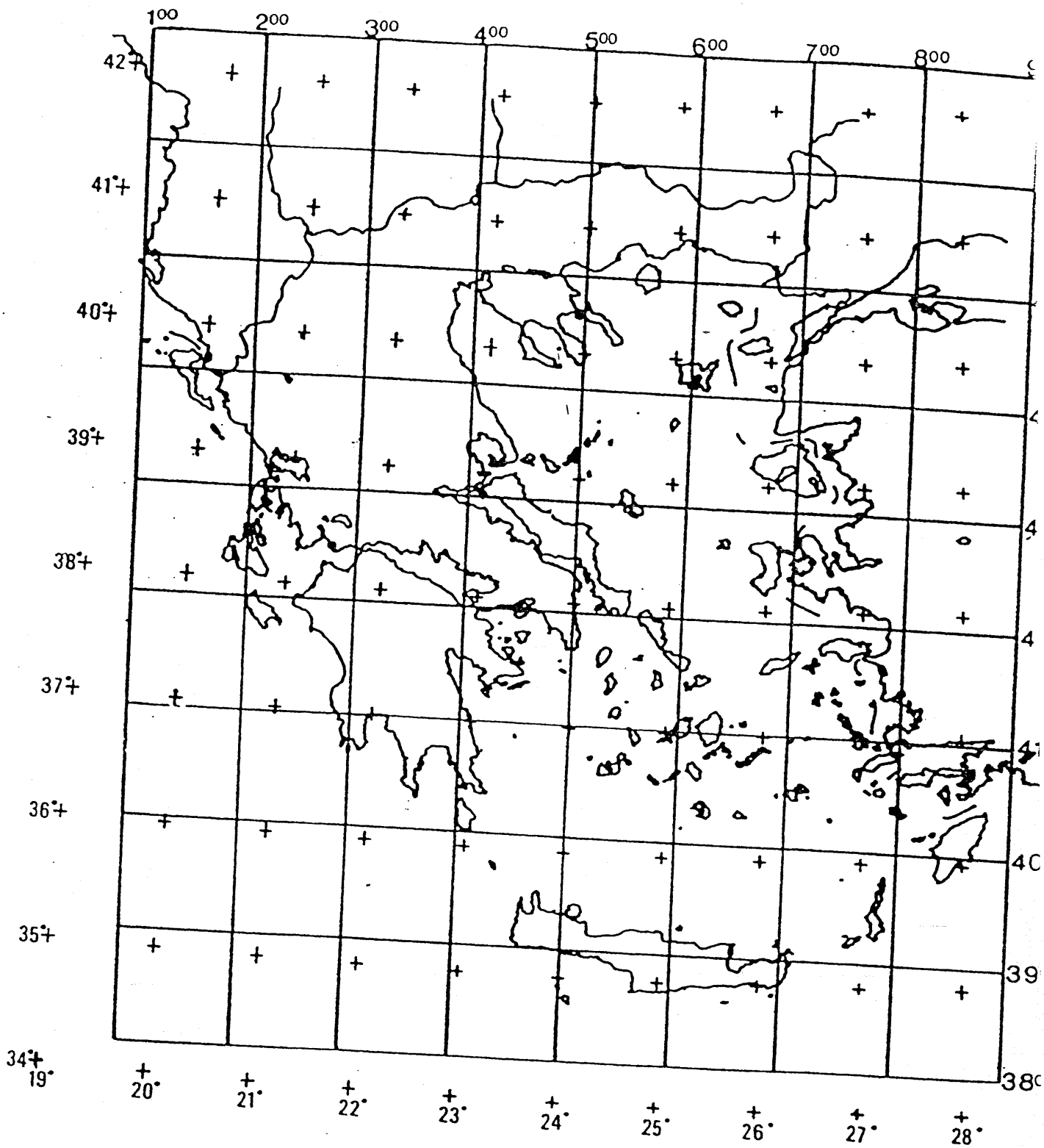
○ ΤΡΙΓΩΝΟΜΕΤΡΙΚΟ Ι^{ος}
 ● ΣΤΑΘΜΟΣ DOPPLER ΔΙΚΤΥΟΥ
 ■ ΣΤΑΘΜΟΣ LASER
 ◻ ΣΤΑΘΜΟΣ GPS ΔΙΚΤΥΟΥ
 ΤΟ ΤΡΙΓΩΝΟΜΕΤΡΙΚΟ ΔΙΚΤΥΟ Ι^{ος}
 ΜΕ ΤΟΥΣ ΔΟΡΥΦΟΡΙΚΟΥΣ ΣΤΑΘΜΟΥΣ



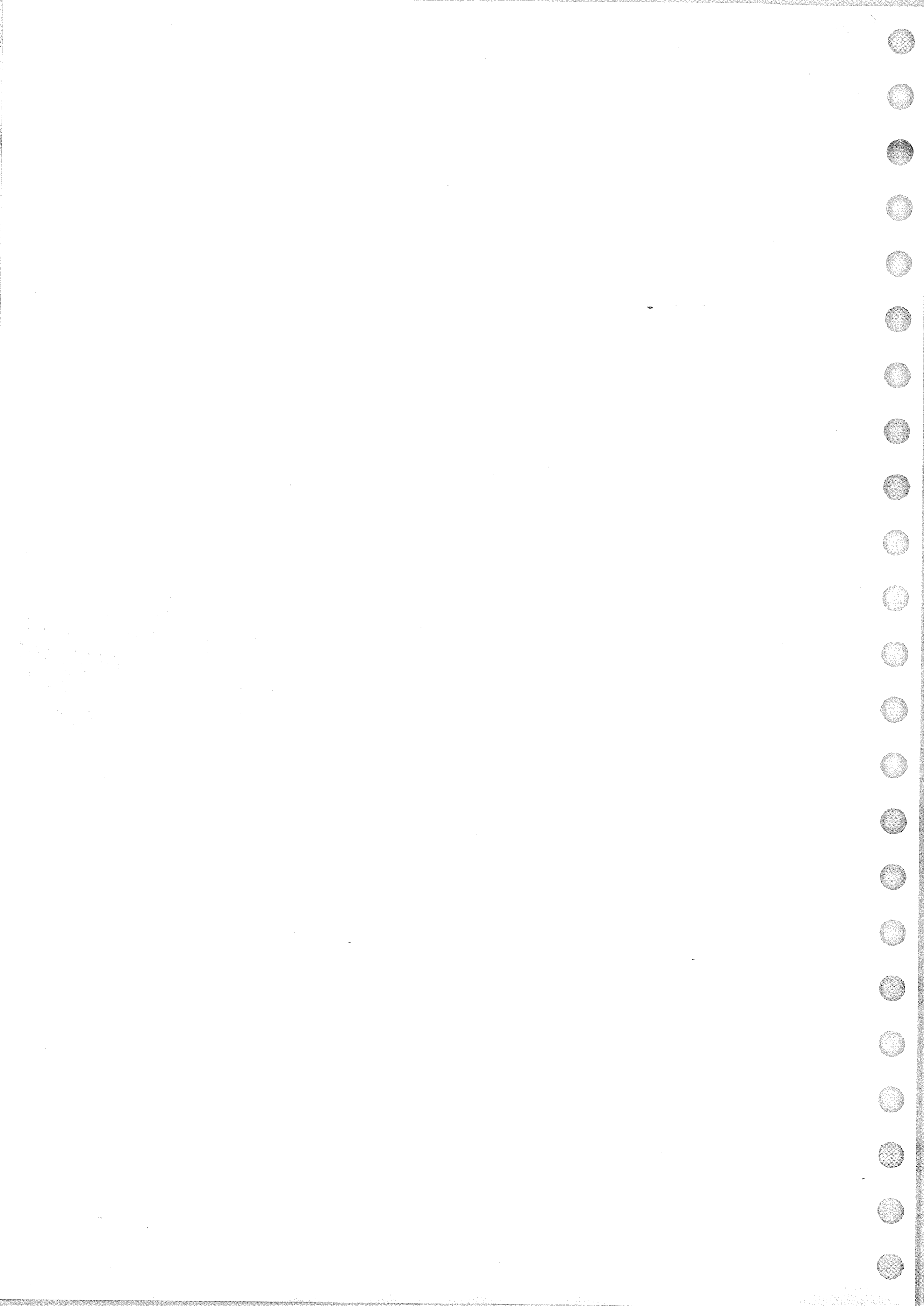


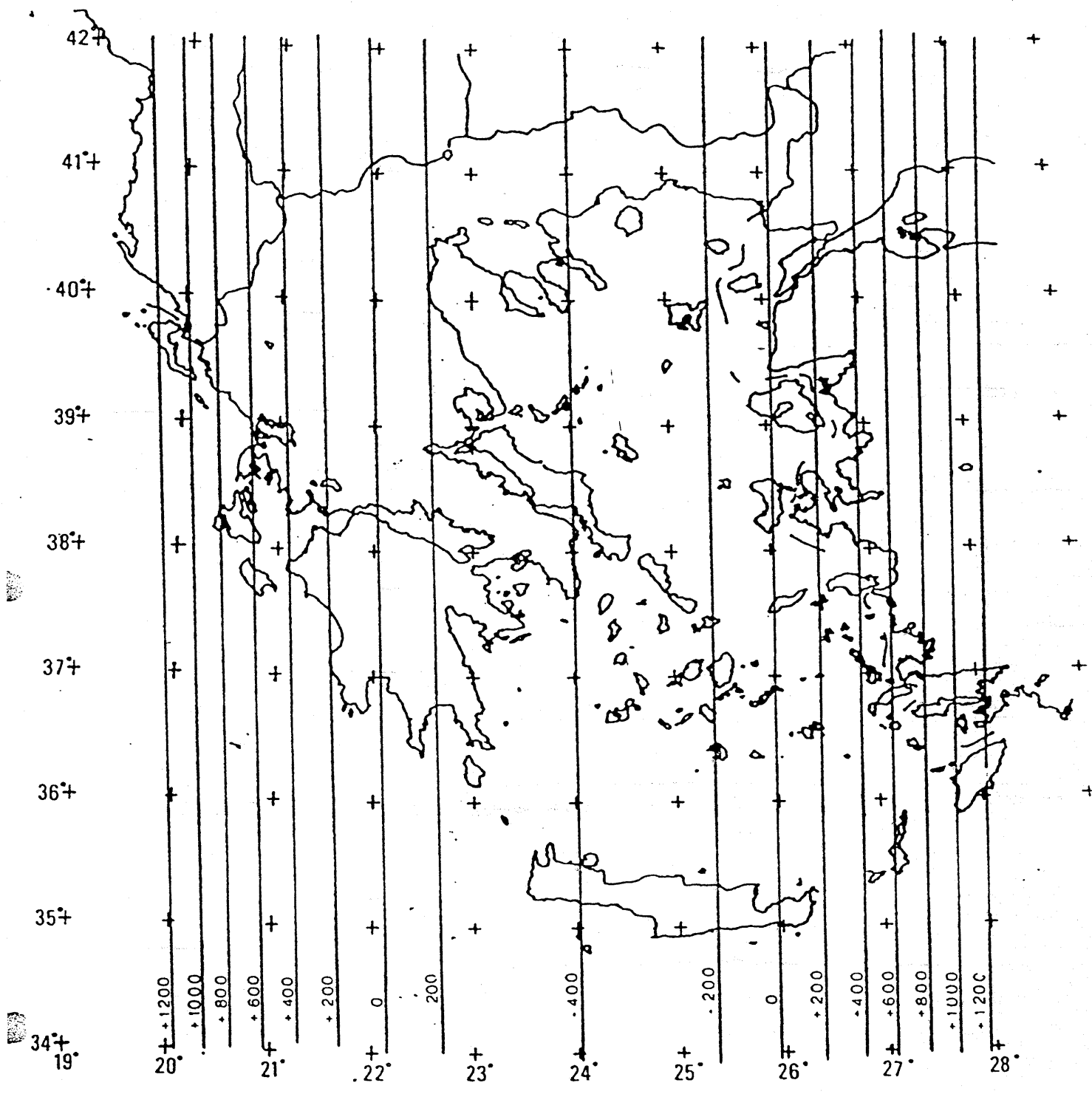
ΑΝΑΜΕΝΟΜΕΝΗ ΑΝΑΓΩΓΗ ΚΛΙΜΑΚΑΣ ΑΠΟ ΤΟ Ν ΣΤΟ ΕΓΣΑ ' 87



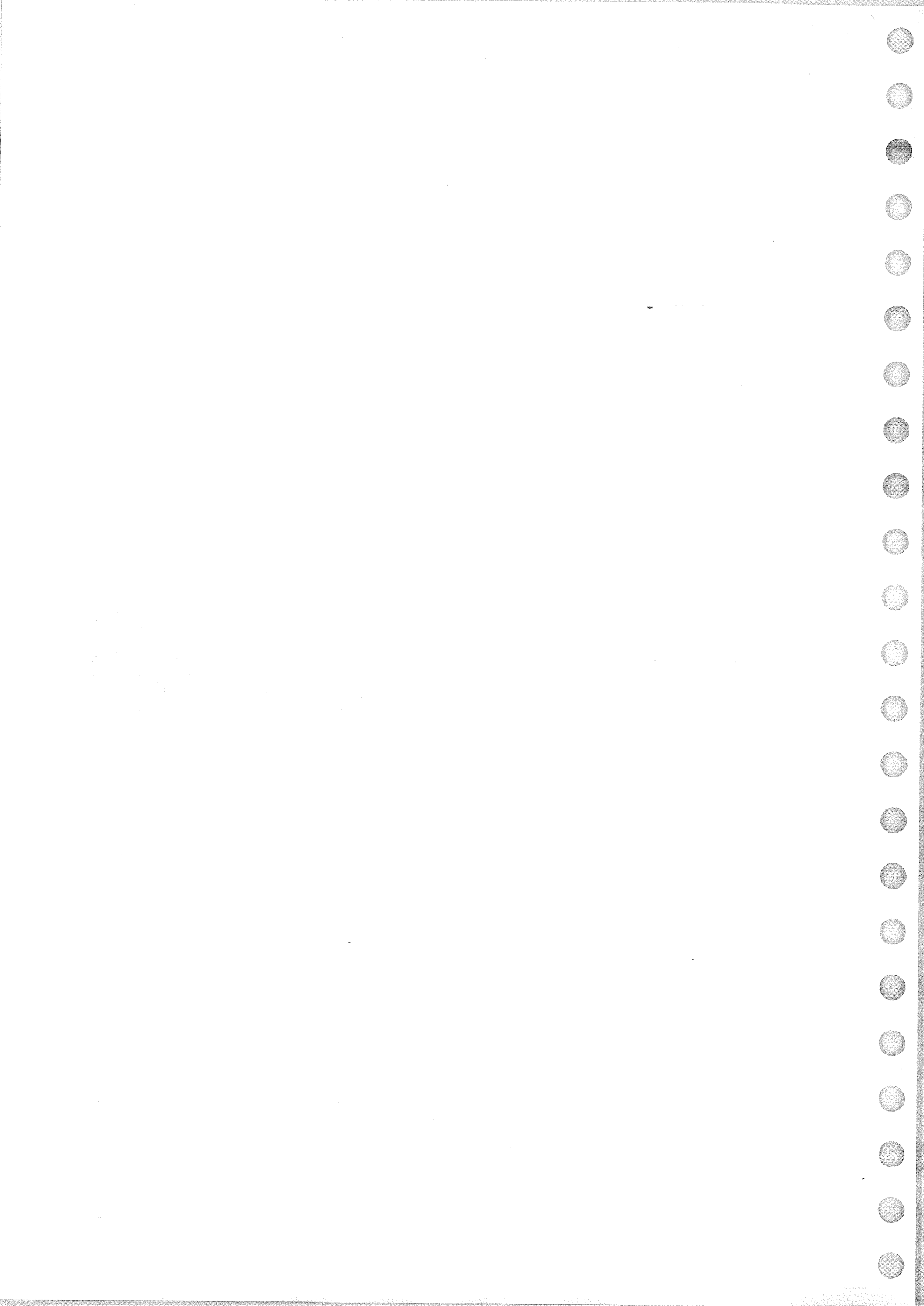


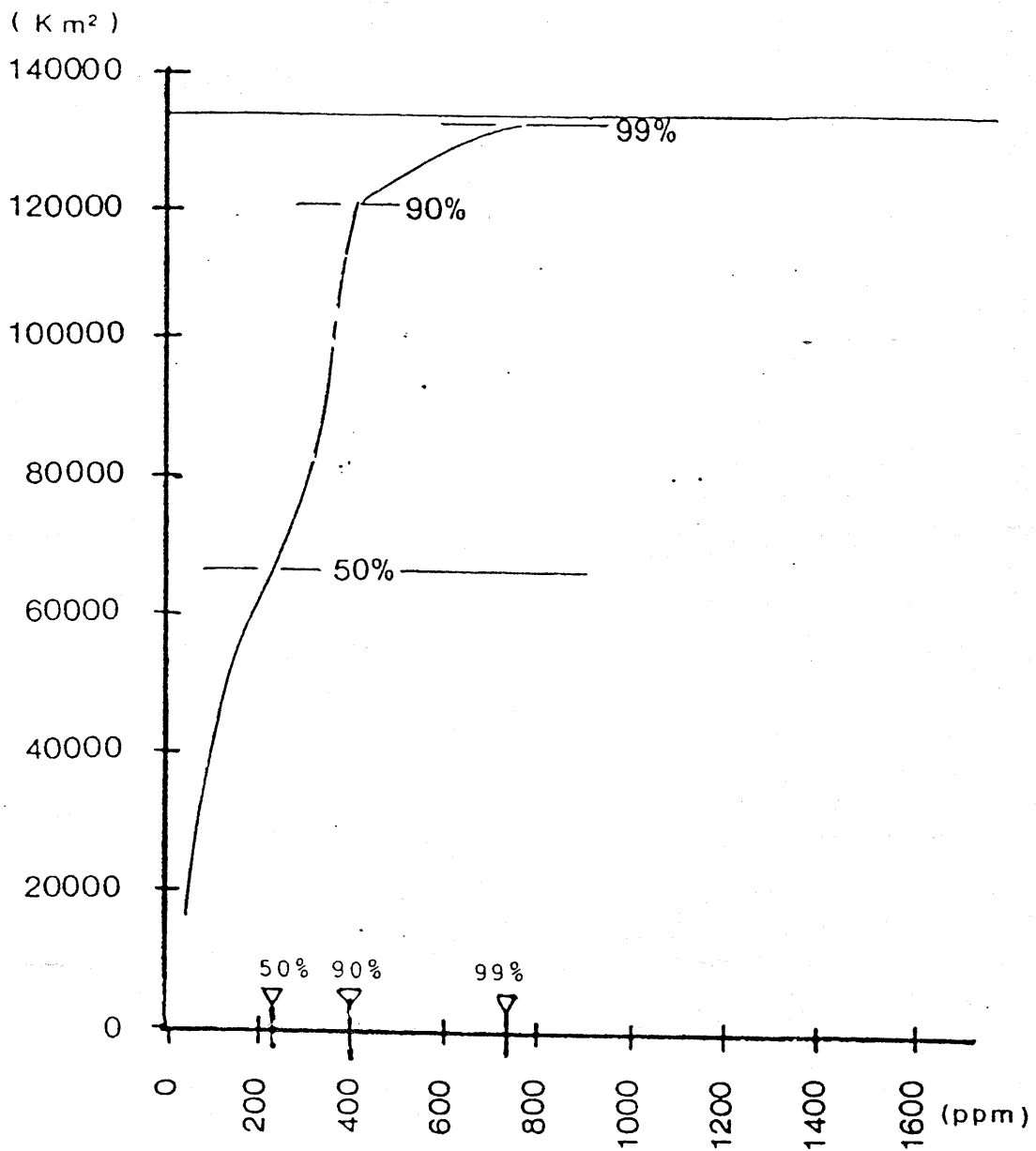
ΔΙΚΤΥΟ ΤΕΤΡΑΓΩΝΙΚΟΥ ΚΑΝΑΒΟΥ
 ΤΗΣ ΕΓΚΑΡΣΙΑΣ ΜΕΡΚΑΤΟΡΙΚΗΣ ΠΡΟΒΟΛΗΣ
 $\lambda_0 = 24^\circ$ $K_0 = 0.999600$
 ΚΑΙΜΑΚΑ 1:5M





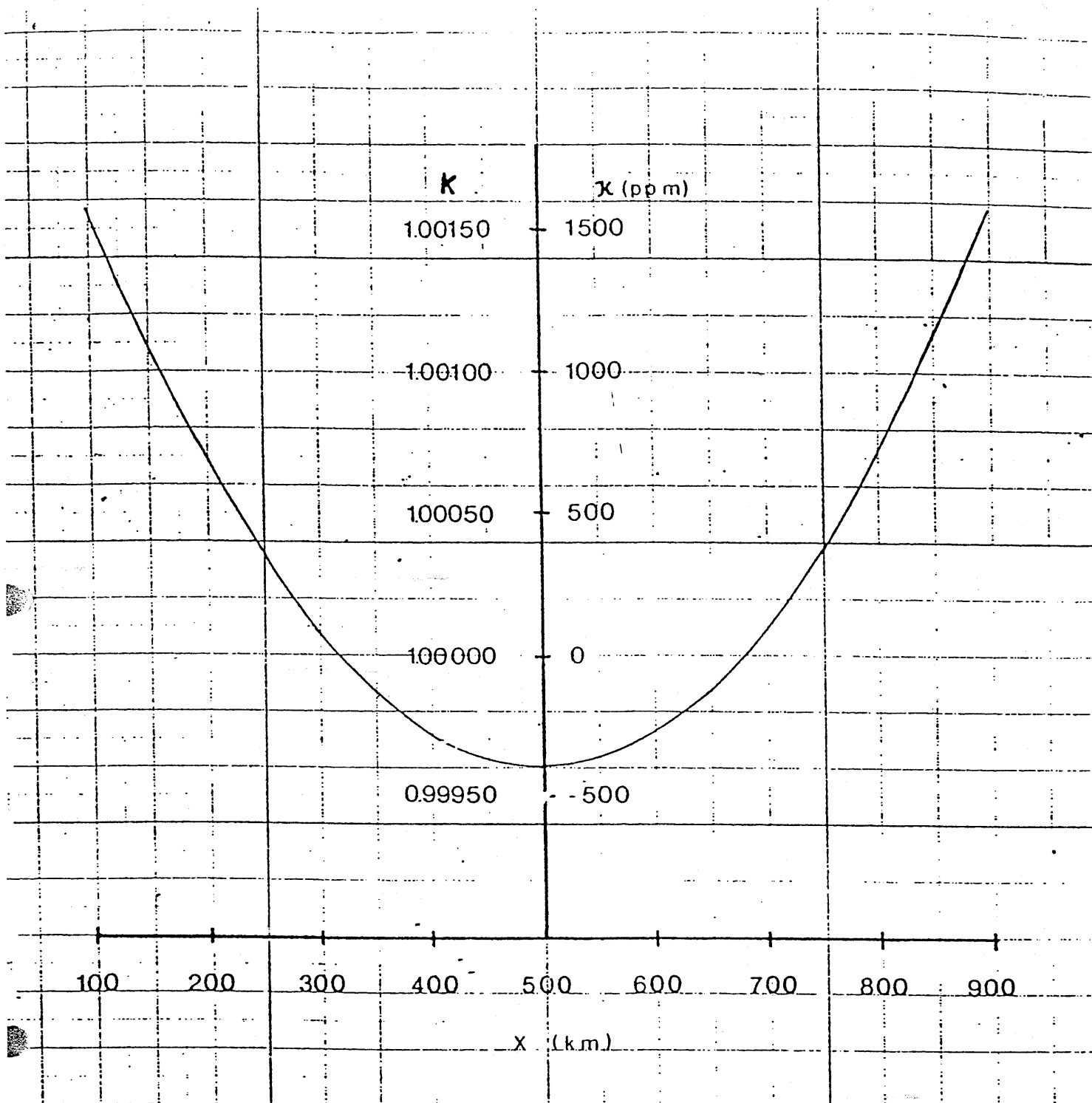
ΠΑΡΑΜΟΡΦΩΣΗ ΚΛΙΜΑΚΑΣ (ΣΕ ppm)
 ΤΗΣ ΕΓΚΑΡΣΙΑΣ ΜΕΡΚΑΤΟΡΙΚΗΣ ΠΡΟΒΟΛΗΣ
 $\lambda_0 = 24^\circ$ $K_0 = 0.999600$





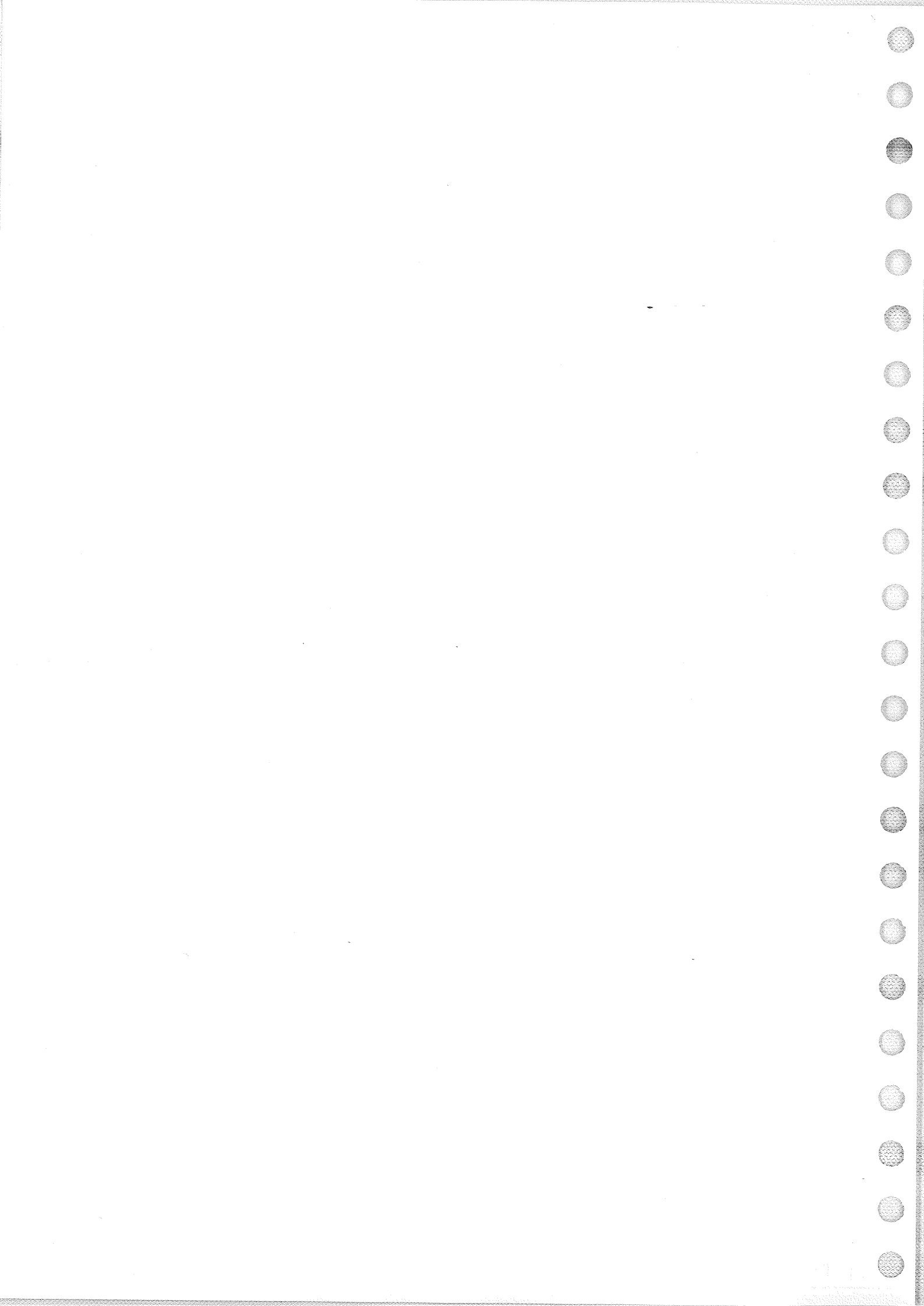
ΚΑΤΑΝΟΜΗ ΤΗΣ ΚΛΙΜΑΚΑΣ ΠΑΡΑΜΟΡΦΩΣΗΣ (κ)
 ΣΤΗΝ ΕΚΤΑΣΗ ΤΗΣ ΧΩΡΑΣ





ΚΛΙΜΑΚΑ Κ ΚΑΙ ΚΛΙΜΑΚΑ ΠΑΡΑΜΟΡΦΩΣΗΣ (κ)
 ΕΓΚΑΡΕΙΑ ΜΕΡΚΑΤΟΡΙΚΗ
 $\kappa_0 = 0.999600$

ΣΧ 9



τα προβολικά συστήματα που
χρησιμοποιούνται σήμερα
στην Ελλάδα

α - μ αγατza - μπαλοδημου

Αθήνα, Νοέμβριος 1988



Π Ρ Ο Λ Ο Γ Ο Σ

Τα προβολικά συστήματα που χρησιμοποιούνται στην Ελλάδα είναι, η αξιμουθιακή ισοπέχουσα προβολή του HATT και δύο συστήματα Εγκάρσιας Μερκατορικής Προβολής, ενώ πρόσφατα υιοθετήθηκε ένα τρίτο σύστημα Εγκάρσιας Μερκατορικής Προβολής.

Μετά από μία εισαγωγή στις βασικές έννοιες των προβολών γίνεται σύντομη ανάπτυξη των παραπάνω συστημάτων.

Δίνονται οι σχέσεις που συνδέουν τις γεωδαιτικές συντεταγμένες με τις επίπεδες στις προβολές αυτές και οι σχέσεις για αναγωγές μηκών και γωνιών. Δίνεται ακόμη η διαδικασία που πρέπει να ακολουθείται για τους υπολογισμούς στην προβολή καθώς και υποδείγματα πινάκων για κάθε μία από τις προβολές που χρησιμοποιούνται στην Ελλάδα.



Συμβολισμοί

φ = Γεωδαιτικό πλάτος

λ = Γεωδαιτικό μήκος

a = μεγάλος ημιάξονας ελλειψοειδούς

f = επιπλάτυνση ελλειψοειδούς

$e = (2f-f^2)^{1/2}$ = πρώτη εκκεντρότητα ελλειψοειδούς

$e' = \left(\frac{e^2}{1-e^2} \right)^{1/2}$ = δεύτερη εκκεντρότητα ελλειψοειδούς

$\rho = a(1-e^2)/(1-e^2 \sin^2 \varphi)^{3/2}$ = ακτίνα καμπυλότητας μεσημβρινού

$N = a/(1-e^2 \sin^2 \varphi)^{1/2}$ = ακτίνα καμπυλότητας κάθετης τομής

$M_{\varphi_0}^{\varphi} = \int_{\varphi_0}^{\varphi} \rho d\varphi$ = τόξο μεσημβρινού από φ_0 έως φ

$$M_{\varphi_0}^{\varphi} = M_0(\varphi - \varphi_0) - 2M_2 \sin(\varphi - \varphi_0) \cos(\varphi + \varphi_0) + 2M_4 \sin 2(\varphi - \varphi_0) \cos 2(\varphi + \varphi_0) - 2M_6 \sin 3(\varphi - \varphi_0) \cos 3(\varphi + \varphi_0)$$

όπου

$$M_0 = a \left(1 - \frac{1}{4} e^2 - \frac{3}{64} e^4 - \frac{5}{256} e^6 \dots \right)$$

$$M_2 = \frac{3}{8} a \left(e^2 + \frac{1}{4} e^4 + \frac{15}{128} e^6 \dots \right)$$

$$M_4 = \frac{15}{256} a \left(e^4 + \frac{3}{4} e^6 \dots \right)$$

$$M_6 = \frac{35}{3072} a \left(e^6 + \dots \right)$$

Πίνακας Περιεχομένων

	σελ.
Συμβολισμοί	
1. Εισαγωγή - Βασικές έννοιες	1
2. Αζιμουθιακή Ισαπέχουσα προβολή Hatt	4
2.1. Γενικά	4
2.2. Σχέσεις μεταξύ επιπέδων και Γεωδαιτικών συντεταγμένων στο ελλειψοειδές	5
2.3. Κλίμακα	8
2.4. Παραμορφώσεις γωνιών	8
2.5. Αλλαγή κέντρου φύλλου	8
2.6. Υπολογισμοί στη προβολή Hatt	9
3. Εγκάρσια Μερκατορική προβολή	11
3.1. Γενικά	11
3.2. Σχέση μεταξύ συν/νων Cassini και Εγκάρσιας Μερκατορικής Προβολής	12
3.3. Μετατροπή των φ, λ σε x, y	12
3.4. Μετατροπή των συν/νων x, y σε φ, λ	14
3.5. Σύγκλιση του μεσημβρινού	16
3.5.1. Σύγκλιση γ σαν συνάρτηση των φ, λ	16
3.5.2. Σύγκλιση γ σαν συνάρτηση των x, y	16
3.6. Κλίμακα σε σημείο	17
3.6.1. Έκφραση της κλίμακας από γεωδ.συν/νες	17
3.6.2. Έκφραση της κλίμακας από επίπεδες συν/νες	17
3.7. Κλίμακα πεπερασμένης απόστασης S_{12}	17
3.8. Διόρθωση διευθύνσεων από τόξο σε χορδή	17
3.9. Εφαρμογή της Εγκάρσιας Μερκατορικής Προβολής	18
3.10. Συστήματα Εγκάρσιας Μερκατορικής Προβολής που χρησιμοποιούνται στην Ελλάδα	19
3.10.1. Σύστημα U.T.M.	19
3.10.2. Σύστημα 3° μοιρών	19
3.10.3. Ελληνικό Γεωδαιτικό σύστημα αναφοράς 87 (ΕΓΣΑ 87)	20
3.11. Υπολογισμοί στην Ε.Μ.Π.	21
3.12. Αλλαγές προβολικών συστημάτων	22
Βιβλιογραφία	23
Παράρτημα Α	
Τυπολόγιο και πίνακες προβολής Hatt	24
Παράρτημα Β	
Τυπολόγιο και αποσπάσματα πινάκων Εγκάρσιας Μερκατορικής Προβολής	29

1. Εισαγωγή - Βασικές έννοιες

Προβολικό σύστημα ή και απλά προβολή στη Γεωδαισία και Χαρτογραφία, ονομάζεται οποιοδήποτε σύστημα που επιτρέπει την απεικόνιση σημείων του ελλειψοειδούς ή της σφαίρας στο επίπεδο, έτσι ώστε να υπάρχει αμφιμονοσήμαντη αντιστοιχία.

Επειδή η σφαίρα και το ελλειψοειδές δεν είναι αναπτυσκόμενες επιφάνειες αποκλείεται να γίνει η απεικόνιση των στοιχείων τους στο επίπεδο χωρίς παραμορφώσεις.

Το πρόβλημα της απεικόνισης επιδέχεται απειρία λύσεων και η επιλογή της κατάλληλης υπαγορεύεται από το σκοπό που θα εξυπηρετήσει την περιοχή και την έκταση που θα καλύψει.

Γιά να ορισθεί ένα προβολικό σύστημα, χρειάζονται σχέσεις, που να συνδέουν αμφιμονοσήμαντα τις θέσεις σημείων στη σφαίρα ή το ελλειψοειδές με τις αντίστοιχες στο επίπεδο. Οι θέσεις στη σφαίρα ή το ελλειψοειδές, δίνονται με τις Γεωγραφικές ή Γεωδαιτικές συντεταγμένες φ, λ που ορίζουν ένα δίκτυο κάθετα τεμνόμενων μη ισομετρικών γραμμών (μεσημβρινοί και παράλληλοι). Στο επίπεδο χρησιμοποιούνται συνήθως οι καρτεσιανές συντεταγμένες x, y και στις περισσότερες περιπτώσεις σαν άξονας τεταγμένων y θεωρείται η διεύθυνση του Βορρά (Διεύθυνση μεσημβρινού) σε κάποιο σημείο. Σε ορισμένα συστήματα αντί του συμβολισμού x, y έχει υιοθετηθεί ο συμβολισμός E, N που προέρχεται από τις Αγγλικές λέξεις East (Ανατολή) και North (Βορράς).

Ανάλογα με τα στοιχεία που διατηρούνται χωρίς παραμορφώσεις στη προβολή, η προβολή ονομάζεται :

- α. Ισαπέχουσα αν διατηρούνται αποστάσεις από ορισμένα σημεία.
- β. Σύμμορφη αν διατηρούνται οι μορφές στοιχειωδών σχημάτων.
- γ. Ισοδύναμη αν διατηρούνται τα εμβαδά στοιχειωδών σχημάτων.

Γιά τον ορισμό ενός προβολικού συστήματος απαιτούνται αρχικά οι σχέσεις :

$$x = f_1(\varphi, \lambda)$$

$$y = f_2(\varphi, \lambda)$$

και φυσικά οι

$$\varphi = f_3(x, y)$$

$$\lambda = f_4(x, y)$$

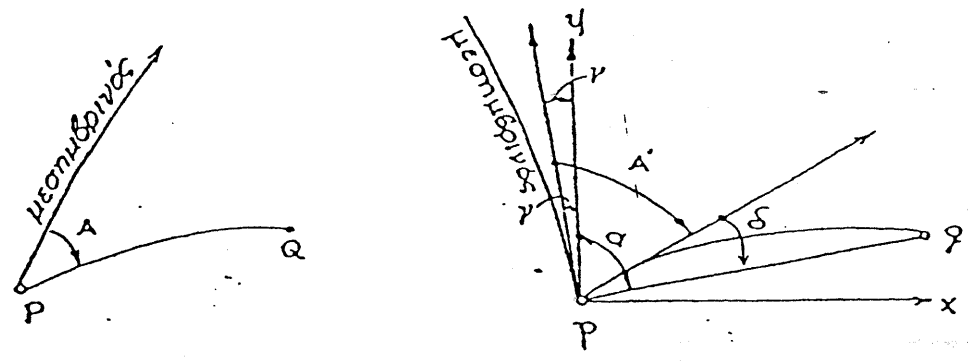
Αν πρόκειται μιά προβολή να χρησιμοποιηθεί στη Γεωδαισία με σκοπό να γίνονται οι υπολογισμοί με σχέσεις επίπεδης Τριγωνομετρίας, είναι απαραίτητο να δίνονται και οι σχέσεις αναγωγής μηκών και γωνιών (που έχουν ήδη αναχθεί στο ελλειψοειδές) στην προβολή.

Για Τοπογραφικές εργασίες, όπου οι υπολογισμοί γίνονται πάντα με σχέσεις επίπεδης Τριγωνομετρίας, που βέβαια σημαίνει προσέγγιση του ελλειψοειδούς με επίπεδο εφαπτόμενο στο κέντρο της περιοχής που γίνεται η εργασία, αν δεν ενδιαφέρει η ένταξη της εργασίας στο κρατικό σύστημα δεν απαιτείται αναγωγή των στοιχείων στη προβολή.

Αν όμως χρησιμοποιηθούν συντεταγμένες του κρατικού δικτύου (ένταξη στο κρατικό σύστημα) θα πρέπει ανάλογα με το σύστημα προβολής που έχει υιοθετηθεί, να γίνονται οι απαιτούμενες κάθε φορά αναγωγές. Έτσι εκτός από τις σχέσεις που συνδέουν τις γεωδαιτικές ή γεωγραφικές συντεταγμένες με τις επίπεδες θα πρέπει να δίνονται και σχέσεις για :

- α. Την κλίμακα προβολής σε σημείο, που είναι ο λόγος $\kappa = \frac{ds}{dS}$ όπου ds το μήκος ενός στοιχειώδους τμήματος στη προβολή και dS το αντίστοιχο μήκος στο ελλειψοειδές ή την σφαίρα. Γενικά η κλίμακα σε σημείο εξαρτάται από τη θέση του στοιχειώδους τμήματος και τον προσανατολισμό του με μόνη εξαίρεση τις σύμμορφες προβολές, όπου εξαρτάται μόνο από τη θέση. Σε κάθε σημείο μιάς μη σύμμορφης προβολής υπάρχει ένα ζευγάρι κάθετα τεμνόμενων διευθύνσεων που αντιστοιχούν στη μέγιστη και ελάχιστη κλίμακα.
- β. Την κλίμακα πεπερασμένης απόστασης, που είναι το ολοκλήρωμα της κλίμακας κατά μήκος ενός πεπερασμένου τμήματος μιάς γραμμής. Έτσι, έστω και αν η προβολή είναι σύμμορφη επειδή η κλίμακα αλλάζει από σημείο σε σημείο η κλίμακα πεπερασμένης απόστασης εξαρτάται από τη θέση και των δύο άκρων του τμήματος. Στις αναγωγές των αποστάσεων μιάς σύμμορφης προβολής, το αν θα θεωρηθεί μιά απόσταση σαν στοιχειώδης ή πεπερασμένη εξαρτάται από τις απαιτούμενες ακρίβειες και τα χαρακτηριστικά της συγκεκριμένης προβολής.
- γ. Την Σύγκλιση του μεσημβρινού γ που είναι η γωνία που σχηματίζει η προβολή της εφαπτόμενης του μεσημβρινού σε ένα σημείο με τον άξονα των τεταγμένων (γ ή N).
- δ. Τις γωνιακές παραμορφώσεις. Αν η προβολή είναι σύμμορφη, γωνιακή παραμόρφωση δεν υπάρχει, αλλά αν η απόσταση μεταξύ δύο σημείων P, Q είναι τέτοια που να απαιτείται για την αναγωγή της η κλίμακα πεπερασμένης απόστασης, απαιτείται και μιά γωνιακή διόρθωση δ που είναι η γωνία της εφαπτόμενης της προβολής p, q της Γεωδαισιο

γραμμής P,Q με τη χορδή p,q. Η γωνία δ εξαρτάται από τις συντεταγμένες και των δύο σημείων P,Q. Αν δίνονται όλα τα παραπάνω στοιχεία, είναι δυνατή η αναγωγή των αποστάσεων στην προβολή και των Γεωδαιτικών αζιμουθίων σε γωνίες διεύθυνσης στην προβολή (σχ.1).



σχ. 1

Για τις παραπάνω αναγωγές ισχύουν οι σχέσεις :

$$S_{pq} = \kappa S_{PQ} \quad (\text{όπου } \kappa \text{ κατά περίπτωση κλίμακα στο σημείο P ή κλίμακα πεπερασμένης απόστασης P,Q}).$$

$$A' = A + \epsilon \quad (\epsilon \text{ παραμόρφωση γωνίας A, αν η προβολή είναι σύμμορφη } \epsilon=0).$$

$$\alpha = A' - \gamma + \delta$$

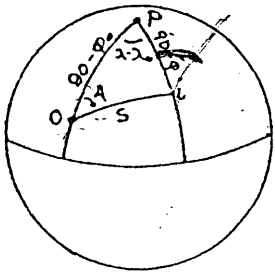
2. 'Αζιμουθιακή 'Ισαπέχουσα προβολή Hatt

2.1. Γενικά

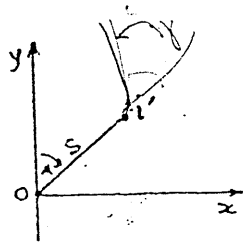
Ἡ θέση i ενός σημείου i στήν προβολή αὐτή ὀρίζεται ὡς πρὸς κάποιο κέντρο O (φ_0, λ_0) διατηρώντας στό ἐπίπεδο τό μήκος S τῆς γεωδαισιακῆς γραμμῆς Oi καί τό 'Αζιμούθιο A τῆς πλευρᾶς Oi στό σημείο O ὁπότε:

$$x_i = S \sin A \quad \text{καί} \quad y_i = S \cos A$$

Οἱ σχέσεις πού συνδέουν ἐπίπεδες μέ γεωδαιτικές συντεταγμένες ἂν θεωρηθεῖ σάν γεωδαιτικὴ ἐπιφάνεια ἀναφορᾶς ἡ σφαῖρα προκύπτουν ἀπό τήν ἐπίλυση τοῦ σφαιρικοῦ τριγώνου POi (σχ.2).



Σχῆμα 2



α) Ὃταν ζητοῦνται οἱ ἐπίπεδες συντεταγμένες καί δίνονται οἱ γεωδαιτικές φ, λ τότε εἶναι γνωστές οἱ πλευρές $Pi = 90 - \varphi$, $PO = 90 - \varphi_0$ καί ἡ γωνία $OPi = \lambda - \lambda_0$ καί ζητοῦνται ἡ πλευρά $Oi = S$ καί τό ἀζιμούθιο $POi = A$.

Ἄρα:

$$S = R \arccos(\sin \varphi_0 \sin \varphi + \cos \varphi_0 \cos \varphi \cos(\lambda - \lambda_0))$$

$$A = \arcsin \frac{\sin(\lambda - \lambda_0) \cos \varphi}{\sin(S/R)}$$

β) Ὃταν ζητοῦνται οἱ γεωδαιτικές συντεταγμένες τότε εἶναι γνωστά ἡ γωνία $POi = A$ καί οἱ πλευρές $PO = 90 - \varphi_0$ καί $Oi = S$ καί ζητοῦνται ἡ πλευρά $Pi = 90 - \varphi$ καί ἡ γωνία $OPi = \lambda - \lambda_0$. Ἄρα:

$$\varphi = \arcsin(\sin \varphi_0 \cos \frac{S}{R} + \cos \varphi_0 \sin \frac{S}{R} \cos A)$$

$$\lambda - \lambda_0 = \arcsin \left(\frac{\sin A \sin \frac{S}{R}}{\cos \varphi} \right)$$

γ) Οἱ κύριες κλίμακες ἔχουν τίς διευθύνσεις A_{oi} καί $A_{oi} + 90^\circ$.

$$\kappa_{\min} = \kappa_A = 1$$

$$\kappa_{\max} = \kappa_A + 90^\circ = \frac{\arcsin(S/R)}{\sin(S/R)}$$

Στήν περίπτωση πού ἡ γεωδαιτικὴ ἐπιφάνεια ἀναφορᾶς εἶναι τό ἐλλειψοειδές ἐκ περιστροφῆς οἱ σχέσεις γίνονται πιά πολύπλοκες καί ἐκφράζονται εὐκολότερα μέ συγκλίνουσες σειρές. Τό πρόβλημα στήν προβολή αὐτή ταυτίζεται μέ τό πρόβλημα τῆς γεωδαιτικῆς μεταφορᾶς διότι διατηρεῖται ἡ ἀπόσταση ἀπό τό κέντρο καί τό ἀζιμούθιο στό κέντρο.

Ἡ προβολή αὐτή δέν εἶναι σύμμορφη καί οἱ παραμορφώσεις αὐξάνονται μέ τήν ἀπόσταση ἀπό τό κέντρο. Ἔτσι στήν ἐφαρμογή τῆς προβολῆς

στην Ελλάδα, για την αποφυγή αναγωγών, δεν έχει προβληθεί η χώρα ως προς ένα κέντρο αλλά θεωρούνται κέντρα που απέχουν μεταξύ τους κατά 30' σε γεωγραφικό μήκος και πλάτος.

2.2. Σχέσεις μεταξύ επιπέδων και Γεωδαιτικών συντεταγμένων στο έλλειψοειδές

Όπως αναφέρθηκε αν S είναι το μήκος της Γεωδαισιακής γραμμής που συνδέει ένα σημείο με το κέντρο και A το άζιμούθιο στο κέντρο τότε:

$$\begin{aligned}x &= S \sin A \\y &= S \cos A\end{aligned}$$

Ο άξονας των τεταγμένων y ταυτίζεται με την εφαπτόμενη στον μεσημβρινό στο κέντρο ενώ ο άξονας των τεταγμένων x με την εφαπτομένη στον παράλληλο στο κέντρο.

Με την παραδοχή ότι τα μήκη S είναι μικρά, οι ποσότητες $\Delta\varphi = \varphi - \varphi_0$, $\Delta\lambda = \lambda - \lambda_0$ και $\Delta A = A' - A$ μπορούν να θεωρηθούν σαν συναρτήσεις $f(S)$ και να αναλυθούν σε σειρές Macclaurin στο κέντρο $O(\varphi_0, \lambda_0)$.

Η γενική έκφραση της σειράς είναι:

$$f(S) = S \frac{df}{dS} + \frac{S^2}{2!} \frac{d^2f}{dS^2} + \frac{S^3}{3!} \frac{d^3f}{dS^3} + \dots \quad (1)$$

Από τις σχέσεις των στοιχειωδών τμημάτων στην επιφάνεια του έλλειψοειδούς έχουμε ότι:

$$\frac{d\varphi}{dS} = \frac{\cos A}{\rho} \quad (2)$$

$$\frac{d\lambda}{dS} = \frac{\sin A}{N \cos \varphi} \quad (3)$$

Από την ιδιότητα της γεωδαισιακής γραμμής $N \cos \varphi \sin A = \text{σταθ.}$ προκύπτει ότι:

$$\frac{dA}{dS} = \frac{\tan \varphi \sin A}{N} \quad (4)$$

Για τον υπολογισμό του Γεωγραφικού πλάτους φ θεωρούμε $\Delta\varphi = \varphi - \varphi_0 = f(S)$ οπότε

$$\Delta\varphi = S \left(\frac{d\varphi}{dS} \right)_{\varphi_0} + \frac{S^2}{2!} \left(\frac{d^2\varphi}{dS^2} \right)_{\varphi_0} + \dots \quad (5)$$

Μέ διαδοχικές παραγωγίσεις της (2) έχουμε:

$$\Delta\varphi = \frac{S \cos A}{\rho_0} - \frac{S^2 \sin^2 A \operatorname{tg} \varphi_0}{2\rho_0 N_0} - \frac{3S^2 \cos A e'^2 \operatorname{tg} \varphi_0 \cos^2 \varphi_0}{2\rho_0 N_0} - \dots$$

Μέ αντικατάσταση τῶν $S \cos A = y$ καί $S \sin A = x$ καταλήγουμε στήν:

$$\Delta\varphi = \varphi - \varphi_0 = \frac{1}{\rho_0} y - \frac{\operatorname{tg} \varphi_0}{2\rho_0 N_0} x^2 - \frac{3e'^2 \operatorname{tg} \varphi_0 \cos^2 \varphi_0}{2\rho_0 N_0} y^2 - \frac{1+3\operatorname{tg}^2 \varphi_0 + e'^2 \cos^2 \varphi_0 - 9e'^2 \sin^2 \varphi_0}{6\rho_0 N_0^2} xy$$

Ἡ ἴδια διαδικασία ἀκολουθεῖται γιά τόν ὑπολογισμό τοῦ Γεωγραφικοῦ μήκους λ ὁπότε $\Delta\lambda = \lambda - \lambda_0 = f(S)$ καί τελικά

$$\Delta\lambda = \lambda - \lambda_0 = \frac{1}{N_0 \cos \varphi_0} x + \frac{\operatorname{tg} \varphi_0}{N_0^2 \cos \varphi_0} xy + \frac{1+3\operatorname{tg}^2 \varphi_0 + e'^2 \cos^2 \varphi_0}{3N_0^3 \cos \varphi_0} xy^2 - \frac{\operatorname{tg}^2 \varphi_0}{3N_0^3 \cos \varphi_0} x^3$$

Ἡ σύγκλιση τοῦ μεσημβρινοῦ στή γεωδαιτική ἐπιφάνεια ἀναφορᾶς ὑπολογίζεται μέ τήν ἴδια διαδικασία σάν:

$$\Delta A = S \frac{dA}{dS} + \frac{S^2}{2!} \frac{d^2 A}{dS^2} + \dots$$

μέ συνεχεῖς παραγωγίσεις της (4) προκύπτει ὅτι:

$$\Delta A = \frac{\operatorname{tg} \varphi_0}{N_0} x + \frac{1+2\operatorname{tg}^2 \varphi_0 + e'^2 \cos^2 \varphi_0}{2N_0^2} xy + \frac{\operatorname{tg} \varphi_0 (5+6\operatorname{tg}^2 \varphi_0 + e'^2 \cos^2 \varphi_0)}{6N_0^3} xy^2 - \frac{\operatorname{tg} \varphi_0 (1+2\operatorname{tg}^2 \varphi_0 + e'^2 \cos^2 \varphi_0)}{6N_0^3} x^3 \dots$$

Ἡ γωνία ΔA εἶναι ἡ γωνία πού σχηματίζει ὁ μεσημβρινός πού διέρχεται ἀπό τό σημεῖο μέ τήν παράλληλη ἔλλειψη (ἢ κύκλο) πρὸς τόν μεσημβρινό πού διέρχεται ἀπό τό κέντρο.

Ἡ σύγκλιση γ τοῦ μεσημβρινοῦ στήν προβολή θεωρητικά δέν ταυτίζεται μέ τήν γωνία ΔA διότι ἡ προβολή δέν εἶναι σύμμορφη. Ἡ γωνία γ ὑπολογίζεται ἀπό τή σχέση:

$$\gamma = -\arctan \left[\frac{\frac{\partial x}{\partial \varphi}}{\frac{\partial y}{\partial \varphi}} \right] \varphi$$

Μετά ἀπό ἀνάλυση ἔχουμε:

$$\gamma = \frac{\operatorname{tg} \varphi_0}{N_0} x + \frac{2+3\operatorname{tg}^2 \varphi_0 + 2e'^2 \cos^2 \varphi_0}{3N_0^2} xy + \frac{\sin \varphi_0}{3N_0^3 \cos^3 \varphi_0} (3xy^2 - x^3)$$

$$\text{καί } \frac{y-\Delta\lambda}{6N_0\rho_0} = \frac{x}{6N_0\rho_0} + \frac{\text{tg } \varphi_0}{6N_0^2\rho_0} (xy^2 - x^3) = \frac{1}{6} \cos\varphi_0 \Delta\lambda \left(\Delta\varphi - \frac{\sin \varphi_0}{2} \Delta\lambda^2 \right) \quad (9)$$

Οι σχέσεις που δίνουν τις επίπεδες συντεταγμένες x , y από τις γεωδαιτικές φ, λ προκύπτουν από αντίστροφες των σχέσεων (6), (7) όποτε:

$$x = N_0 \cos\varphi_0 \Delta\lambda - \rho_0 \sin\varphi_0 \Delta\lambda \Delta\varphi - \frac{1}{6} \rho_0 \cos \varphi_0 (2 + 9 e'^2 \sin^2 \varphi_0) \Delta\lambda \Delta\varphi^2 - \frac{1}{6} N_0 \cos\varphi_0 \sin^2 \varphi_0 \Delta\lambda^3 \quad (10)$$

$$y = \rho_0 \Delta\varphi + \frac{1}{2} N_0 \cos\varphi_0 \sin \varphi_0 \Delta\lambda^2 + \frac{3}{2N_0} \rho_0^2 e'^2 \sin \varphi_0 \cos\varphi_0 \Delta\varphi^2 + \frac{1}{6} \rho_0 (1 - 4\sin^2 \varphi_0 + e'^2 \cos^4 \varphi_0) \Delta\varphi \Delta\lambda^2 \quad (11)$$

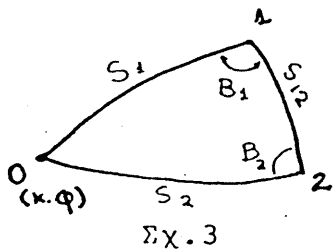
Οι συντελεστές των x και y στις σχέσεις 6, 7, 8 όπως και οι συντελεστές των $\Delta\varphi$ και $\Delta\lambda$ στις (10), (11) είναι συναρτήσεις μόνο του γεωγραφικού πλάτους φ_0 του κέντρου και είναι δυνατό να υπολογισθούν εύκολα για όλα τα κέντρα μιᾶς χώρας.

Έτσι για την Ελλάδα έχουν υπολογισθεῖ και πινακοποιηθεῖ οι συντελεστές για πλάτη από $34^{\circ}45'$ έως $41^{\circ}45'$ και για τὸ ἔλλειψοειδές τοῦ Bessel ($a = 6377397,155\text{m}$ $f = 0.003342773$).

Στὸ παράρτημα Α δίνεται τὸ τυπολόγιο, οἱ πίνακες μέ ὁδηγίες γιὰ τὴν χρήση τους καὶ οἱ ἀπαραίτητες σχέσεις γιὰ τὶς ἀναγωγές τῶν πλευρῶν καὶ γωνιῶν.

2.3. Κλίμακα

Από τον ορισμό της προβολής, είναι σαφές πως η κλίμακα σε σημείο και η κλίμακα πεπερασμένης απόστασης εξαρτάται από το μήκος της επιβατικής ακτίνας που συνδέει το σημείο με το κέντρο φύλλου (κ.φ.) HATT που αναφέρονται και από τη γωνία που σχηματίζει το στοιχειώδες ή πεπερασμένο τμήμα με την επιβατική αυτή ακτίνα. Για τον υπολογισμό της κλίμακας δίνεται η σχέση :



$$k_{12} = 1 + \frac{S_{12}^2 \sin^2 B_1}{6R^2} \quad \text{όπου}$$

$$S_1 = s_1 = (x_1^2 + y_1^2)^{1/2},$$

B_1 = η γωνία στο ελλειψοειδές που αρκεί για τον υπολογισμό της μιά προσεγγιστική τιμή και R = μιά μέση ακτίνα για την περιοχή.

Στα άκρα ενός φύλλου HATT όπου $S_1 \approx 34\text{km}$ η μέγιστη κλίμακα γίνεται $k_{12} = 1.000005$ που σημαίνει παραμόρφωση 1:200.000. Όπως φαίνεται για εργασίες που γίνονται σ'ένα φύλλο HATT, δεν απαιτείται η αναγωγή αυτή για αποστάσεις μικρότερες από 1km.

2.4. Παραμορφώσεις γωνιών

Η παραμόρφωση των γωνιών B_1 ή και B_2 που σχηματίζονται από την πλευρά S_{12} και τις επιβατικές ακτίνες S_1 και S_2 αντίστοιχα δίνεται από τις σχέσεις :

$$\delta B_1^{\text{rad}} = \frac{S_1}{6R^2} \sin B_1 (S_1 \cos B_1 - 2S_{12})$$

$$\delta B_2^{\text{rad}} = \frac{S_2}{6R^2} \sin B_2 (S_2 \cos B_2 - 2S_{12})$$

Η μέγιστη τιμή στα άκρα ενός φύλλου HATT είναι :

$$\delta B' = 0.058 S_{12} \quad \text{όπου } S_{12} \text{ σε Km.}$$

Είναι σαφές πως η αναγωγή αυτή δεν έχει νόημα στις Τοπογραφικές εργασίες.

2.5. Αλλαγή κέντρου φύλλου

Αν δίνονται οι συντεταγμένες x_1, y_1 ενός σημείου ως προς κ.φ. ϕ_1, λ_1 και ζητούνται οι x_2, y_2 του ίδιου σημείου ως προς κ.φ. ϕ_2, λ_2

η πιο σωστή διαδικασία είναι η ακόλουθη :

- Από τις x_1, y_1 και το πλάτος του φ_1 υπολογίζονται οι γεωδαιτικές συντεταγμένες φ, λ του σημείου.
- Από τις διαφορές $\varphi - \varphi_2$ και $\lambda - \lambda_2$ και το πλάτος φ_2 υπολογίζονται οι συντεταγμένες x_2, y_2 του σημείου ως προς το κέντρο φ_2, λ_2 .

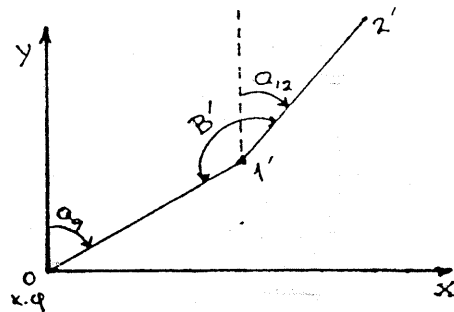
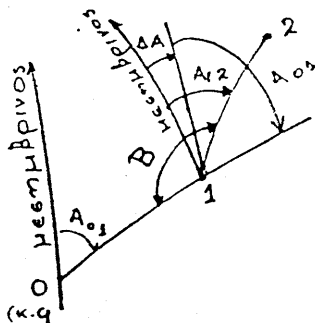
2.6. Υπολογισμοί στη προβολή HATT

Όπως αναφέρθηκε για Τοπογραφικές εργασίες δεν απαιτείται αναγωγή γωνιών.

Οι αποστάσεις θα πρέπει να ανάγονται εφ'όσον ξεπερνούν το 1Km.

Για εργασίες Τριγωνισμού υψηλής τάξης με κορυφές σε περισσότερα από ένα φύλλα HATT θα πρέπει να γίνονται και οι αναγωγές γωνιών. Στη συνέχεια δίνεται η διαδικασία για δύο ενδεχόμενες περιπτώσεις αλλά θεωρείται προτιμότερο στις περιπτώσεις αυτές να γίνονται οι υπολογισμοί απ'ευθείας στο ελλειψοειδές.

- Δίνεται η θέση σημείου 1 στη προβολή (x_1, y_1) , το Γεωδαιτικό αζιμούθιο A_{12} και η απόσταση S_{12} ανηγμένη στο ελλειψοειδές και ζητείται η θέση του σημείου 2.



Γχ. 4

Απαιτείται η γωνία διεύθυνσης α_{12} και η απόσταση s_{12}

$$\alpha_{12} = \alpha_{01} + 180^\circ + B' - 360^\circ \quad (\alpha_{01} \equiv A_{01} = \arctan \frac{x_1}{y_1})$$

$$B' = B + \Delta B$$

$$A_{12} = A_{01} + \Delta A + 180^\circ + B - 360^\circ \quad +$$

$$B = A_{12} - A_{01} - \Delta A + 180^\circ \quad +$$

$$B' = A_{12} - A_{01} - \Delta A + 180^\circ + \Delta B \quad +$$

$$\alpha_{12} = \cancel{\alpha'_{01}} + \cancel{180^\circ} + A_{12} - \cancel{A'_{01}} - \Delta A + \cancel{180^\circ} + \Delta B - \cancel{360^\circ} \rightarrow$$

$$\alpha_{12} = A_{12} - \Delta A + \Delta B$$

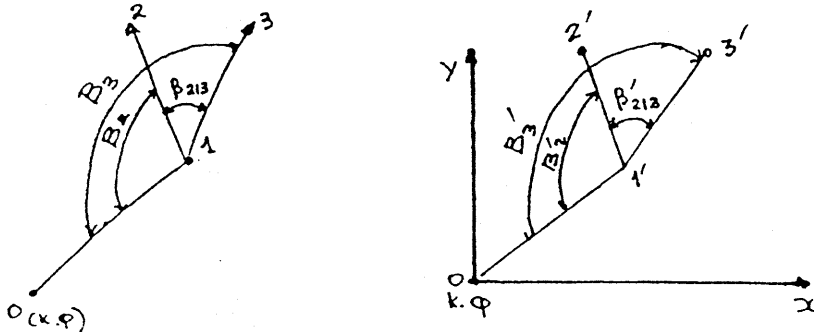
Αρα για τη γωνία διεύθυνσης α_{12} αρκεί ο υπολογισμός της ΔA και της ΔB .

Ως προς την απόσταση υπολογίζεται η κλίμακα :

$$\kappa_{12} = 1 + \frac{S_1^2 \sin^2 B}{6R^2} \quad \text{οπότε} \quad s_{12} = \kappa_{12} S_{12}$$

Ετσι στη συνέχεια εφαρμόζεται το πρώτο θεμελιώδες πρόβλημα.

β.



Σχ.5

Δίνονται οι συντεταγμένες x, y δύο σημείων 1,2 στη προβολή, η μετρημένη γωνία β_{213} και η απόσταση S_{13} (ανηγμένη στο ελλειψοειδές και ζητούνται οι συντεταγμένες του σημείου 3.

Αρκεί να βρεθεί η γωνία β'_{213} στη προβολή και η κλίμακα κ_{13} .

Αλλά $\beta'_{213} = \beta_{213} + \Delta B_{13} - \Delta B_{12}$ όπου

$$\Delta B_{12} = \frac{S_{01}}{6R^2} \sin B_{12} (S_{01} \cos B_{12} - 2S_{12}) \quad \text{και}$$

$$\Delta B_{13} = \frac{S_{01}}{6R^2} \sin B_{13} (S_{01} \cos B_{13} - 2S_{13})$$

όπου $S_{01} = s_{01} = \sqrt{x_1^2 + y_1^2}$ ενώ οι γωνίες B_{12} και B_{13} αρκεί να υπολογι-

σθούν από τις σχέσεις: $B_{12} = \alpha_{12} - \alpha_{10}$ και $B_{13} = B_{12} + \beta_{213}$

Ως προς την κλίμακα θα ακολουθηθεί η προηγούμενη διαδικασία.

Τό τόσο M_{ϕ}^{ϕ} υπολογίζεται σά συνάρτηση του πλάτους ϕ και έτσι πινακοποιείται.

Γιά τήν εύρεση τών x_c και n στό έλλειψοειδές προσεγγίζουμε τό έλλειψοειδές μέ σφαῖρα άκτίνας N πού άντιστοιχει σέ πλάτος ϕ . (Τά σφάλματα άπ'αύτή τήν παραδοχή θεωροῦνται άμελητέα).

Άπό τό σφαιρικό όρθογώνιο τρίγωνο PFA προκύπτει:

$$\sin \frac{x_c}{N} = \sin \Delta \lambda \cos \phi = \cos \phi \left(\Delta \lambda - \frac{\Delta \lambda^3}{6} + \frac{\Delta \lambda^5}{120} - \dots \right)$$

καί έκφράζοντας τή γωνία $\frac{x_c}{N}$ σάν συνάρτηση του $\sin \frac{x_c}{N}$

$$\frac{x_c}{N} = \sin \frac{x_c}{N} + \frac{1}{6} \sin^3 \frac{x_c}{N} + \dots$$

Έχουμε:

$$x_c = N \cos \phi \Delta \lambda - \frac{N}{6} \cos^3 \phi \operatorname{tg}^2 \phi \Delta \lambda^3 + \dots \quad (3)$$

Άντικαθιστώντας τήν τιμή τής x_c στήν (1) καί θεωρόντας $R = \sqrt{\rho N \phi}$ έχουμε:

$$x = N \cos \phi \Delta \lambda + \frac{1}{6} N \cos^3 \phi (1 - \operatorname{tg}^2 \phi + e'^2 \cos^2 \phi) \Delta \lambda^3 + \dots \quad (4)$$

Γιά τόν υπολογισμό του n έχουμε:

$$\cos(90 - \phi) = \cos\left(90 - \phi - \frac{n}{N}\right) \cos \frac{x_c}{N} \quad \eta$$

$$\sin\left(\phi + \frac{n}{N}\right) = \sin \phi \sec \frac{x_c}{N} \quad \eta$$

$$\sin \phi \cos \frac{n}{N} + \sin \frac{n}{N} \cos \phi = \sin \phi \left(1 + \frac{x_c^2}{2N^2} + \frac{5x_c^4}{24N^4} + \dots\right)$$

$$\sin \phi \left(1 - \frac{n^2}{2N^2} + \dots\right) + \cos \phi \left(\frac{n}{N} - \frac{n^3}{6N^3} + \dots\right) = \sin \phi \left(1 + \frac{x_c^2}{2N^2} + \frac{5x_c^4}{24N^4} + \dots\right) \quad \eta$$

$$\frac{n}{N} \cos \phi - \frac{n^2}{2N^2} \sin \phi - \frac{n^3}{6N^3} \cos \phi + \dots = \sin \phi \frac{x_c^2}{2N^2} + \sin \phi \frac{5x_c^4}{24N^4} + \dots$$

$$\text{σέ πρώτη προσέγγιση } \frac{n}{N} = \frac{x_c^2}{2N^2} \operatorname{tg} \phi \quad \text{όποτε}$$

$$n = \frac{x_c^2}{2N} \operatorname{tg} \varphi + \frac{5x_c^4}{24N^3} \operatorname{tg} \varphi + \frac{61x_c^6}{720N^5} \operatorname{tg} \varphi + \frac{x_c^4}{8N^3} \operatorname{tg}^3 \varphi + \frac{x_c^6}{48N^5} \operatorname{tg}^3 \varphi$$

καί αντικαθιστώντας τήν τιμή τῆς x_c ἀπό τήν (2) ἔχουμε:

$$n = \frac{N}{2} \cos^2 \varphi \operatorname{tg} \varphi \Delta \lambda^2 + \frac{N}{24} \cos^4 \varphi \operatorname{tg} \varphi (5 - \operatorname{tg}^2 \varphi - 9e'^2 \cos^2 \varphi + 4e'^4 \cos^4 \varphi) \Delta \lambda^4$$

ὁπότε

$$y = M_{\varphi_0}^{\varphi} + \frac{N}{2} \cos^2 \varphi \operatorname{tg} \varphi \Delta \lambda^2 + \frac{N}{24} \cos^4 \varphi \operatorname{tg} \varphi (5 - \operatorname{tg}^2 \varphi - 9e'^2 \cos^2 \varphi + 4e'^4 \cos^4 \varphi) \Delta \lambda^4 + \dots$$

3.4. Μετατροπή τῶν συντεταγμένων x, y σέ φ, λ .

Τό πλάτος φ δίνεται ἀπό τή σχέση:

$$\varphi = \varphi' - \delta\varphi$$

Ὅπως ἤδη ἀναφέρθηκε τό πλάτος φ' εἶναι τό πλάτος πού ἀντιστοιχεῖ στό σημεῖο τομῆς τοῦ κ.μ. μέ τήν γεωδαισιακή γραμμή (ἢ μέγιστο κύκλο) τήν κάθετη ἀπό τό Α πρὸς αὐτόν. Εἶναι δηλαδή τό πλάτος πού ἀντιστοιχεῖ σέ τόξο μεσημβρινοῦ ἴσο μέ y .

$$(y = M_{\varphi_0}^{\varphi'} = \int_{\varphi_0}^{\varphi'} \rho \, d\varphi)$$

Ξεκινᾶμε πάλι ἀπό τήν προβολή Cassini ἀλλά σέ σφαῖρα ἀκτίνας N' (ἀκτίνα πού ἀντιστοιχεῖ σέ πλάτος φ'). Ἀπό τό σφαιρικό ὀρθογώνιο τρίγωνο PAF σχ. (2)

$$\begin{aligned} \cos(90 - \varphi' + \delta\varphi) &= \cos(90 - \varphi') \cos \frac{x_c}{N'} & \eta \\ \sin(\varphi' - \delta\varphi) &= \sin \varphi' \cos \frac{x_c}{N'} \end{aligned}$$

Ἀκολουθώντας τήν προηγούμενη διαδικασία ἔχουμε:

$$\delta\varphi = \frac{\operatorname{tg} \varphi'}{2N'^2} x_c^2 + \frac{\operatorname{tg} \varphi'}{24N'^4} x_c^4 (1 + 3\operatorname{tg}^2 \varphi') + \dots$$

Γιά να εκφράζει η γωνία $\delta\varphi$ γωνία στο επίπεδο του Μεσημβρινοῦ μιά και η $\delta\varphi$ είναι μικρή, σάν μέση ακτίνα τοῦ μεσημβρινοῦ ἀπό φ ὡς φ' θεωρεῖται ἡ ρ' (ἀκτίνα μεσημβρινοῦ γιά πλάτος φ'), ὁπότε:

$$\delta\varphi = \frac{\operatorname{tg} \varphi'}{2\rho' N'} x_c^2 - \frac{\operatorname{tg}\varphi'(1+3 \operatorname{tg}^2\varphi')}{24 \rho' N'^3} x_c^4 + \dots$$

καί ἀντικαθιστώντας τήν x_c μέ x ἀπό τήν (2) καταλήγουμε:

$$\varphi = \varphi' - \frac{\operatorname{tg} \varphi'}{2 \rho' N'} x^2 + \frac{\operatorname{tg}\varphi'(5+3\operatorname{tg}^2\varphi')}{24\rho' N'^3} x^4 + \dots \quad (6)$$

Ἀπό τό σφαιρικό ὀρθογώνιο τρίγωνο PAF ἔχουμε:

$$\sin \Delta\lambda = \frac{\sin \frac{x_c}{N'}}{\sin(90 - (\varphi' - \delta\varphi))} = \sin \frac{x_c}{N'} \sec(\varphi' - \delta\varphi)$$

$$\eta \quad \sin \Delta\lambda = \sin \frac{x_c}{N'} (\sec \varphi' - \delta\varphi \sec \varphi' \operatorname{tg} \varphi' + \frac{\delta\varphi^2}{2} \sec \varphi' (1 + 2\operatorname{tg}^2 \varphi'))$$

$$\eta \quad \sin \Delta\lambda = \left\{ \frac{x_c}{N'} - \frac{x_c^3}{6N'^3} + \frac{x_c^5}{120N'^5} - \right\} \cdot \left\{ \sec \varphi' - \frac{x_c^2}{2N'^2} \sec \varphi' \operatorname{tg}^2 \varphi' + \right\}$$

καί μετὰ ἀπό ἐκφραση τοῦ $\Delta\lambda$ σέ σειρά τοῦ $\sin \Delta\lambda$ θά ἔχουμε:

$$\Delta\lambda = \frac{x_c}{N'} \sec \varphi' - \frac{x_c^3}{3N'^3} \sec \varphi' \operatorname{tg} \varphi' + \dots$$

Ἀντικαθιστώντας τήν τιμή τῆς x_c ἀπό τή σχέση (2) καταλήγουμε:

$$\Delta\lambda = \frac{x}{N' \cos \varphi'} - \frac{(1+2 \operatorname{tg}^2 \varphi' + e'^2 \cos^2 \varphi')}{6N'^3 \cos \varphi'} x^3 + \dots \quad (7)$$

3.5. Σύγκλιση του μεσημβρινού

Η σύγκλιση του μεσημβρινού δίνεται από τη σχέση:

$$\operatorname{tg} \gamma = - \frac{\frac{\partial x}{\partial \varphi}}{\frac{\partial y}{\partial \varphi}}$$

Επειδή όμως η ε.μ.π. είναι σύμμορφη ή γωνία γ που είναι η γωνία μεταξύ της έφαπτομένης του μεσημβρινού και της παράλληλης εύθείας προς τον άξονα των τεταγμένων είναι ίση με τη γωνία μεταξύ της έφαπτομένης του παραλλήλου και της παράλληλης εύθείας προς τον άξονα των τεταγμένων έτσι

$$\operatorname{tg} \gamma = \frac{\frac{\partial y}{\partial \lambda}}{\frac{\partial x}{\partial \lambda}}$$

3.5.1. Σύγκλιση γ σαν συνάρτηση των φ, λ

Από τις σχέσεις (5) και (4) έχουμε:

$$\frac{\partial y}{\partial \lambda} = N \cos \varphi \sin \varphi \Delta \lambda + \frac{N}{6} \cos^4 \varphi \operatorname{tg} \varphi (5 - \operatorname{tg}^2 \varphi + 9e'^2 \cos^2 \varphi + 4e'^4 \cos^4 \varphi) \Delta \lambda^3$$

$$\frac{\partial x}{\partial \lambda} = N \cos \varphi + \frac{1}{2} N \cos^3 \varphi (1 - \operatorname{tg}^2 \varphi + e'^2 \cos^2 \varphi) \Delta \lambda^2$$

και διαιρώντας προκύπτει:

$$\operatorname{tg} \gamma = \sin \varphi \Delta \lambda + \frac{1}{3} \sin \varphi \cos^2 \varphi (1 - \operatorname{tg}^2 \varphi + 3e'^2 \cos^2 \varphi + 2e'^4 \cos^4 \varphi) + \dots$$

Εκφράζοντας την γ σαν:

$$\gamma = \operatorname{tg} \gamma - \frac{1}{3} \operatorname{tg}^3 \gamma + \frac{1}{5} \operatorname{tg}^5 \gamma$$

μετά από αντικατάσταση έχουμε:

$$\gamma = \sin \varphi \Delta \lambda + \sin \varphi \cos^2 \varphi (1 + 3e'^2 \cos^2 \varphi + 2e'^4 \cos^4 \varphi) \frac{\Delta \lambda^3}{3} + \dots \quad (8)$$

3.5.2. Σύγκλιση γ σαν συνάρτηση των x και y

Στη σχέση 8 εκφράζονται τα $\Delta \lambda, \sin \varphi, \cos^2 \varphi$ σαν συναρτήσεις των x και φ' από τις σχέσεις 6 και 7 οπότε:

$$\gamma = \frac{x}{N'} \operatorname{tg} \varphi' - \frac{x^3}{3N'^3} \operatorname{tg} \varphi' (1 + \operatorname{tg} \varphi' - e'^2 \cos^2 \varphi') + \dots \quad (9)$$

3.6. Κλίμακα σέ σημείο

Ἡ κλίμακα σέ σημείο δίνεται ἀπό τή σχέση,

$$\kappa = \frac{ds}{dS} = \frac{1}{\cos \frac{x_c}{R}} \quad \eta$$

$$\kappa = 1 + \frac{x_c^2}{2R^2} + \frac{x_c^4}{24R^4} + \dots \quad (10)$$

3.6.1. Ἐκφραση τῆς κλίμακας ἀπό γεωδ. συντεταγμένες

Στή σχέση (10) ἀντικαθίσταται ἡ τιμὴ τῆς x_c ἀπὸ τὴν (3) ὁπότε:

$$\kappa = 1 + \frac{1}{2} \cos^2 \varphi (1 + e'^2 \cos^2 \varphi) \Delta \lambda^2 + \dots \quad (11)$$

3.6.2. Ἐκφραση τῆς κλίμακας ἀπὸ ἐπίπεδες συντεταγμένες

Στή σχέση (10) ἡ τιμὴ τῆς x_c ἀντικαθίσταται ἀπὸ τὴ σχέση (2) μέ $R = \rho' N'$, ὁπότε:

$$\kappa = 1 + \frac{x^2}{2N'\rho'} + \frac{x^4}{24N'^2\rho'^2} + \dots \quad (12)$$

3.7. κλίμακα πεπερασμένης ἀπόστασης S_{12}

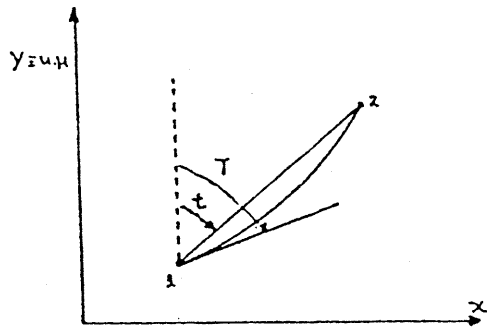
Ἡ κλίμακα K_{12} δίνεται ἀπὸ τὴ σχέση

$$\kappa_{12} = 1 + \left(\frac{x_1^2 + x_1x_2 + x_2^2}{6N\rho} \right) \left(1 + \frac{x_1^2 + x_1x_2 + x_2^2}{36N\rho} \right) \quad (13)$$

Ἐδῶ οἱ ἀκτῖνες καμπυλότητας ἔχουν ληφθεῖ στό μέσο τῆς S_{12} .

3.8. Διόρθωση διευθύνσεων ἀπὸ τόξο σέ χορδή

Ἡ διόρθωση αὐτή δίνει τὴ διαφορά δ_{12} τῆς γωνίας διευθύνσεως μεταξὺ τῆς προβολῆς τῆς ἐφαπτομένης τῆς γεωδαισιακῆς γραμμῆς στό σημείο 1 καί τῆς χορδῆς 1-2 σχ (3).



σχ. 8

“Αν T είναι η γωνία διεύθυνσεως τῆς ἐφαπτομένης στή γεωδαισιακή γραμμή στό 1 καί t ἡ γωνία διεύθυνσεως τῆς χορδῆς 12 τότε $\delta_{12} = t - T$ καί δίνεται ἀπό τή σχέση:

$$\delta_{12} = \frac{(y_1 - y_2) \cdot (2x_1 + x_2)}{6Nr} \left(1 - \frac{(2x_1 + x_2)^2}{27Nr} \right) \quad (14)$$

ὅπου οἱ ἀκτῖνες καμπυλότητας θεωροῦνται στό $1/3$ τῆς S_{12} σάν συνάρτηση τῶν φ' .

Ἐπειδή ἡ γεωδαισιακή γραμμή προβάλλεται πάντα μέ τά κοῖλα πρὸς τόν κ.μ. ἡ διόρθωση δ_{12} ἀλλάζει πρόσημο ἀνάλογα μέ τή θέση τῶν 1 καί 2 ὡς πρὸς τόν κ.μ.

3.9. Ἐφαρμογή τῆς Ἐγκαρσίας Μερκατορικῆς προβολῆς

Ὅλες οἱ σχέσεις πού δόθηκαν εἶναι πολυώνυμα πού οἱ ὅροι τους ἀποτελοῦνται ἀπὸ συναρτήσεις τοῦ πλάτους ἐπὶ κάποια δύναμη τῆς διαφορᾶς $\Delta\lambda$ ἀπὸ τόν κεντρικό μεσημβρινό ἢ ἐπὶ κάποια δύναμη τῆς συνιστώσας x .

Ἐτσι ὅλοι οἱ συντελεστῆς (συναρτήσεις τοῦ πλάτους) πινακοποιοῦνται γιὰ τὰ πλάτη πού ἐνδιαφέρουν, συνήθως κάθε $1'$, δίνοντας καί τιμές τοῦ δευτερολέπτου.

Ὁ πρῶτος ὅρος τῆς σχέσης $y = f(\varphi, \lambda)$ δίνει τό τόξο τοῦ μεσημβρινοῦ ἀπὸ τόν ἰσημερινό ἢ κάποια ἀρχή φ_0 . Ἐτσι γιὰ τήν εὑρεση τοῦ πλάτους φ' , πού χρησιμοποιεῖται σάν στοιχεῖο εἰσόδου στοὺς πίνακες πού ἀναφέρονται στίς περιπτώσεις πού εἶναι γνωστές οἱ συντεταγμένες στήν προβολή, γίνεται ἀντίστροφη παρεμβολή στόν πίνακα πού δίνει τό τόξο μεσημβρινοῦ.

Οἱ παραμορφώσεις αὐξάνονται ὅσο ἀπομακρύνονται τὰ σημεῖα ἀπὸ τόν κ.μ. Γιὰ τήν διατήρηση τῶν παραμορφώσεων στά ἐπιθυμητά ὅρια, περιοχές πού διαφέρουν σέ $\Delta\lambda$ τόσο ὥστε οἱ παραμορφώσεις νά ξεπερνοῦν τὰ ὅρια, χωρίζονται σέ ζῶνες καί κάθε ζώνη προβάλεται ὡς πρὸς τόν κ.μ. πού διέρχεται ἀπὸ τό μέσο της.

Συχνά γιὰ τή μείωση τῶν παραμορφώσεων μέσα στή ζώνη χρησιμοποιεῖται κατάλληλος συντελεστής κλίμακας K_0 πού ἡ τιμὴ του ἐξαρτᾶται ἀπὸ τό ἐπιδιωκόμενο μέγεθος τῆς μέγιστης παραμόρφωσης μέσα στή ζώνη.

Ακόμη για την αποφυγή αρνητικών τετμημένων προστίθεται στα x μια σταθερή ποσότητα ανάλογη με το μέγεθος της ζώνης όποτε η τετμημένη του κεντρικού μεσημβρινού αντί για $x = 0$ παίρνει την τιμή της σταθερής ποσότητας.

3. 10. Συστήματα Έγκαρσίας Μερκατορικής προβολής που χρησιμοποιούνται στην Ελλάδα

Στην Ελλάδα η Γ.Υ.Σ. χρησιμοποιεί την Έγκαρσία Μερκατορική Προβολή σύμφωνα με το σύστημα U.T.M. (Universal Transverse Mercator) ενώ το Υπουργείο Δημοσίων Έργων έχει υιοθετήσει το σύστημα με ζώνες των 3° .

Το 1987 προτάθηκε από τον καθηγητή Γ.Βέη, πρόεδρο Ο.Κ.Χ.Ε. ένα νέο Γεωδαιτικό σύστημα αναφοράς το Ε.Γ.Σ.Α. 87 που χρησιμοποιεί κι αυτό Έγκαρσία Μερκατορική προβολή με μια ζώνη για όλη τη χώρα.

3. 10.1. Σύστημα U.T.M.

Τό σύστημα αυτό έχει υιοθετηθεί από τις περισσότερες χώρες για στρατιωτικούς κυρίως σκοπούς.

Έχει χωριστεί η Γη σε 60 ζώνες. Έτσι κάθε ζώνη καλύπτει 6° γεωγραφικού μήκους και η μέγιστη διαφορά $\lambda - \lambda_0$ των σημείων από τους κ.μ. είναι 3° . Η πρώτη ζώνη ξεκινά από τον μεσημβρινό του Greenwich με κ.μ. σε $\lambda = 3^\circ \text{Α}$ ή 177°Δ .

Η Ελλάδα εκτείνεται από $\lambda \approx 19^\circ$ έως $\lambda \approx 28^\circ$ πράγμα που σημαίνει πως η χώρα προβάλλεται στην 4η και 5η ζώνη του συστήματος U.T.M. με κ.μ. σε $\lambda_0 = 21^\circ$ και $\lambda_0 = 27^\circ$.

Τό σύστημα U.T.M. χρησιμοποιεί συντελεστή κλίμακας $K_0 = 0.9996$ όποτε οι παραμορφώσεις στην κλίμακα μέσα σε κάθε ζώνη στα Ελληνικά πλάτη δέν ξεπερνούν τό 1:2.500.

Οι τετμημένες των κεντρικών μεσημβρινών έχουν την τιμή 500000m και ως αρχή των τεταγμένων θεωρείται η τομή του ίσημερινού με τους κ.μ. Οι πίνακες έχουν υπολογισθεί ως προς τό Διεθνές έλλειψοειδές του Hayford (τό ίδιο έλλειψοειδές χρησιμοποιείται στό Εύρωπαϊκό Γεωδαιτικό σύστημα αναφοράς ED 50, European Datum).

Στό παράρτημα Β δίνονται οι σχέσεις όπως χρησιμοποιούνται στό σύστημα U.T.M. όπως και υποδείγματα πινάκων για τά πλάτη από $38^\circ + 39^\circ$.

3. 10.2. Σύστημα 3° μοιρών

θεωρούνται ζώνες 3° όποτε τά άκρα της κάθε ζώνης διαφέρουν $1,5^\circ$ από τόν κ.μ.

Χρησιμοποιείται συντελεστής κλίμακας $K_0 = 0.9999$ και οι παραμορφώσεις δέν ξεπερνούν τό 1:10.000.

Έχουν θεωρηθεί 3 ζώνες για την Ελλάδα. Ο κ.μ. της μεσαίας ζώνης ταυτίζεται με τον μεσημβρινό του Αστεροσκοπείου Αθηνών που θεωρείται με $\lambda_0 = 0^\circ$ ενώ οι άλλοι με τους μεσημβρινούς $\lambda_0 = -3^\circ$, $\lambda_0 = 3^\circ$. Για να αποφευχθούν αρνητικές τετμημένες οι κεντρικοί μεσημβρινοί έχουν τετμημένη 200.000 m. Σαν αρχή των τεταγμένων θεωρείται η τομή των κεντρικών μεσημβρινών με τον παράλληλο $\varphi_0 = 34^\circ$.

Οι υπολογισμοί για την σύνταξη των πινάκων έχουν γίνει στο έλλειψοειδές του Bessel (Αυτό το έλλειψοειδές χρησιμοποιείται σαν Γεωδαιτική επιφάνεια αναφοράς από τις πολιτικές υπηρεσίες της χώρας).

Στό παράρτημα Β δίνονται οι σχέσεις όπως χρησιμοποιούνται για το σύστημα αυτό όπως και υποδείγματα πινάκων για πλάτη από 38° έως $38^\circ 30'$.

3.10.3. Ελληνικό Γεωδαιτικό σύστημα αναφοράς 87 (ΕΓΣΑ 87)

Θεωρείται μια ζώνη για όλη τη χώρα με κεντρικό μεσημβρινό $\lambda_0 = 24^\circ$, χρησιμοποιείται συντελεστής κλίμακας $K_0 = 0.9996$ και οι παραμορφώσεις στα άκρα της χώρας μπορούν να φθάσουν 1:1000.

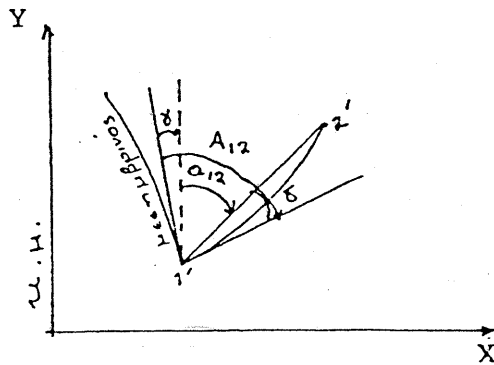
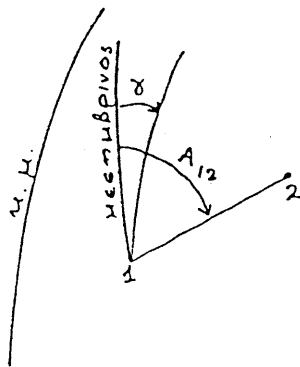
Ο κ.μ. έχει τετμημένη 500.000 m και σαν αρχή τεταγμένων θεωρείται η τομή του Ισημερινού με τον κ.μ.

Το σύστημα αυτό εντάσσεται στο Ε.Γ.Σ.Α. 87 (Νέο Datum) που ορίζεται με το έλλειψοειδές αναφοράς GRS80 ($a=6378137$, $f=1/298,2572236$) προσαρμοσμένο στο βάθος του Διονύσου.

3.11. Υπολογισμοί στην Ε.Μ.Π.

Δίνεται η θέση σημείου 1 στη προβολή (X_1, Y_1) , το Γεωδαιτικό αζιμούθιο A_{12} και η απόσταση S_{12} ανηγμένη στο ελλειψοειδές και ζητείται η θέση του σημείου 2

Απαιτείται η γωνία διεύθυνσης α_{12} και η απόσταση s_{12} στη προβολή.



$$\alpha_{12} = A_{12} - \gamma + \delta_{12}$$

Η σύγκλιση του μεσημβρινού γ υπολογίζεται συναρτήσει της θέσης του σημείου 1 από τους πίνακες ή και προγραμματίζοντας την αντίστοιχη σχέση σε υπολογιστή η δε γωνία δ_{12} που εξαρτάται από τις θέσεις και των δύο άκρων με την ίδια διαδικασία αφού βρεθεί προσεγγιστικά η θέση του σημείου 2.

Ενδεικτικά αναφέρεται ότι στο σύστημα 3^ο η διόρθωση δ_{12} φθάνει το 1" ή 3^{cc} για αποστάσεις 2Km στα άκρα μιάς ζώνης. Έτσι για τρέχουσες Τοπογραφικές εργασίες όπου οι πλευρές δεν ξεπερνούν τα 2Km μπορεί να αγνοείται.

Ως προς τις αναγωγές των αποστάσεων θα πρέπει οπωσδήποτε να γίνονται διότι οι παραμορφώσεις φθάνουν το 1:10.000 στο σύστημα των 3^ο ενώ στο ΕΓΣΑ 87 το 1:1.000.

Αν η διαφορά των τετμημένων της γραμμής είναι $\Delta X_{12} > 1000m$ θα πρέπει να εφαρμόζεται σχέση για πεπερασμένη απόσταση, ενώ αν $\Delta X_{12} < 1000$ αρκεί η κλίμακα σε σημείο.

Στην περίπτωση που αντί για Γεωδαιτικό αζιμούθιο δίνονται οι θέσεις δύο κορυφών 1,2 στην προβολή και η γωνία 213 τότε αρκεί στη γωνία να προστεθεί η διαφορά $\delta_{13} - \delta_{12}$ και να εφαρμοσθεί το 1ο θεμελιώδες πρόβλημα.

Οι σχέσεις που δίνονται μπορεί κατά περίπτωση να απλουστευθούν.

Ετσι, αν για παράδειγμα δεν απαιτείται ακρίβεια μεγαλύτερη από 2 ppm αρκεί η κλίμακα να υπολογιστεί από τη σχέση:

$$K = K_0 + 0.012311 (X - X_0)^2$$

Θεωρώντας τα X και X_0 (τετμημένη κ.μ.) σε Mm (Μεγάμετρα) που σημαίνει πολ/μό των X και X_0 με 10^{-6} . Εφ'όσον η απόσταση θεωρείται σαν πεπερασμένη θεωρώντας $X = \frac{X_1 + X_2}{2}$.

Ως προς την αναγωγή δ_{12} των γωνιών μπορεί αντίστοιχα να υπολογισθεί από τη σχέση:

$$\delta_{12} = 7,833 (Y_1 - Y_2) (X - X_0)$$

Θεωρώντας τις τετμημένες σε Mm και τις τεταγμένες σε Km.

3.12. Αλλαγές προβολικών συστημάτων

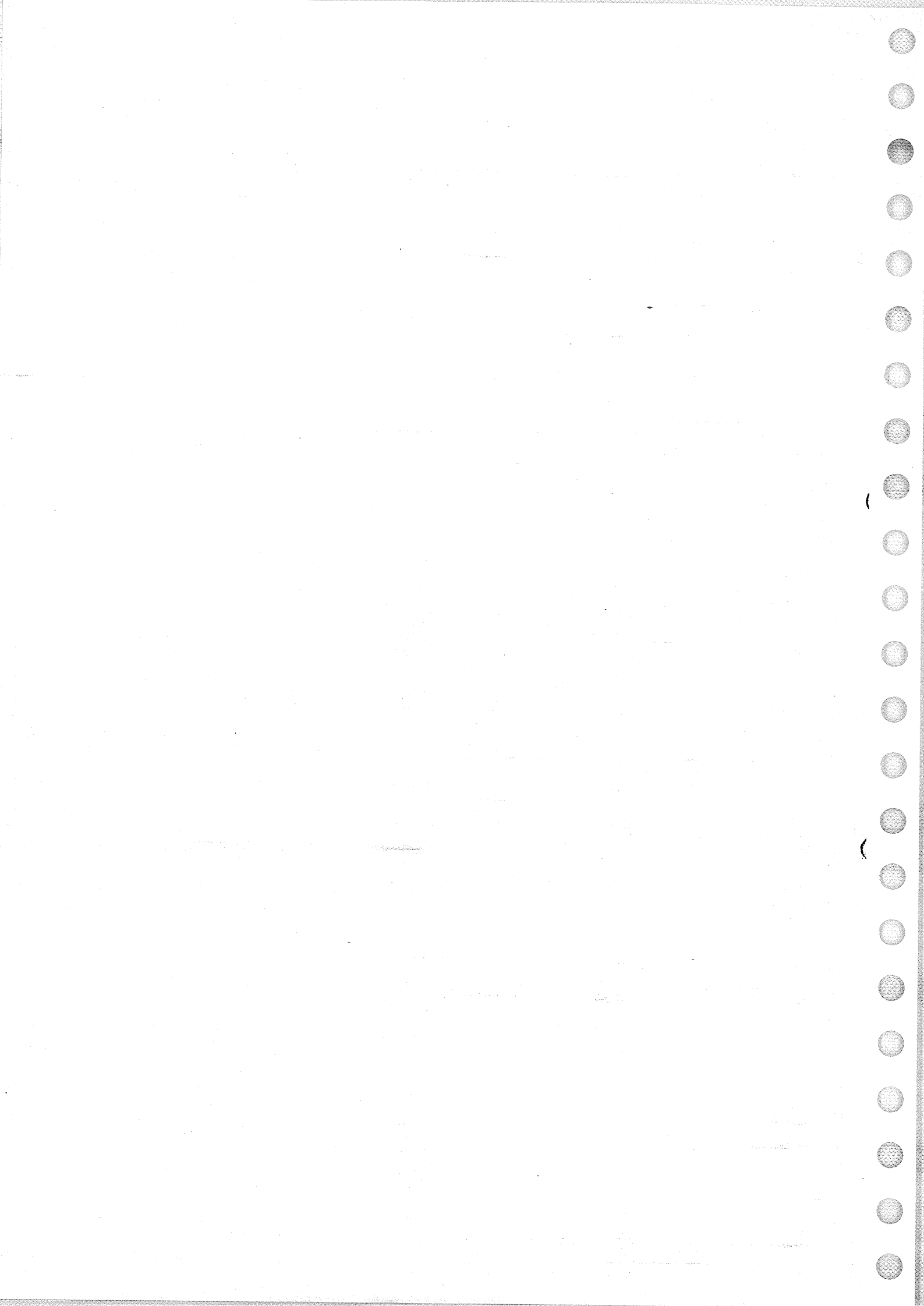
Αν δίνονται οι επίπεδες συντεταγμένες X_I, Y_I στο προβολικό σύστημα I και ζητούνται οι αντίστοιχες X_{II}, Y_{II} στο σύστημα II εφ'όσον οι επίπεδες συντεταγμένες των δύο συστημάτων αναφέρονται στο ίδιο Datum (Γεωδαιτικό σύστημα αναφοράς) μετατρέπονται με τις σχέσεις του συστήματος οι X_I, Y_I σε φ, λ και στη συνέχεια οι φ, λ σε X_{II}, Y_{II} με τις σχέσεις του συστήματος II

Αν όμως διαφέρουν τα Datums των δύο συστημάτων μετατρέπονται οι X_I, Y_I σε φ_I, λ_I στο Datum I, οι φ_I, λ_I σε $\varphi_{II}, \lambda_{II}$ στο Datum II εφ'όσον φυσικά δίνονται οι παράμετρος μετασχηματισμού, και τέλος υπολογίζονται οι X_{II}, Y_{II} στο σύστημα II.

Στην πρώτη περίπτωση υπάγονται μετατροπές από HATT σε ε.μ.π. 3^ο και αντίστροφα ενώ στη δεύτερη όλες οι άλλες περιπτώσεις.

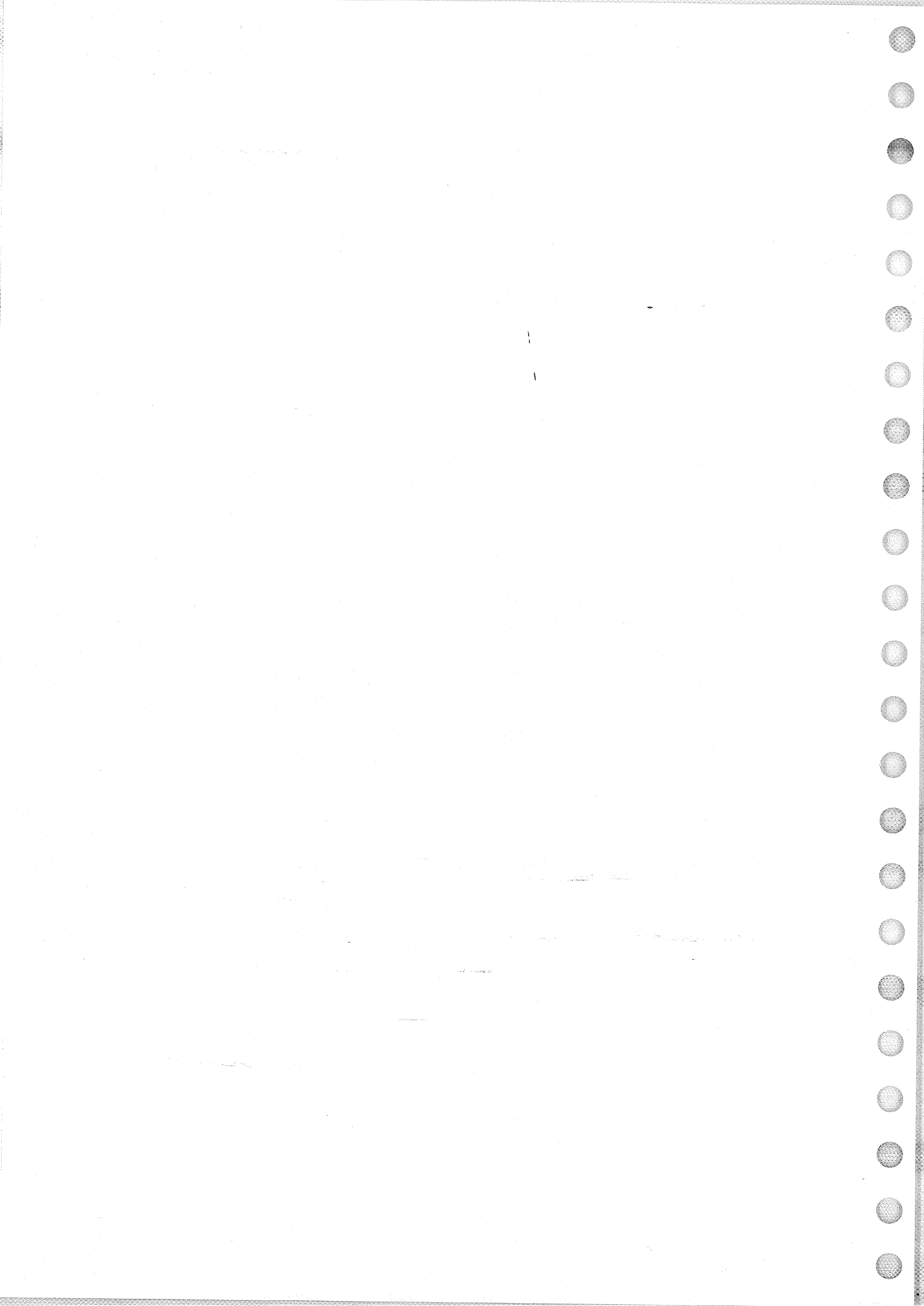
ΒΙΒΛΙΟΓΡΑΦΙΑ

- 1/ Α.Μ.Αγατζά-Μπαλοδήμου: "A map projection for Greece"
Msc. Thesis, University of Oxford, 1971
- 2/ Α.Μ. Αγατζά-Μπαλοδήμου : "Έν προβολικόν σύστημα διά την
Έλλάδα", Τεχνικά Χρονικά, Οκτώβριος 1973.
- 3/ Α.Μ. Αγατζά-Μπαλοδήμου "Τα Προβολικά Συστήματα που χρησιμο-
ποιούνται στην Ελλάδα σήμερα" Σεμινάριο Πανελληνίου Συλ-
λόγου Αγρονόμων και Τοπογράφων Μηχανικών, Μάρτιος 1985
- 4/ Γ. Βέης: Το Ελληνικό Γεωδαιτικό Σύστημα αναφοράς" Έκδοση "
Ο.Κ.Χ.Ε., Δεκέμβριος 1987
- 5/ Bomford G.: "Geodesy" 2nd Edition, Clarendon Press
- 6/ Bomford G.: "Geodesy" 3rd Edition, Clarendon Press
- 7/ Clark D., and Clendining J.: "Plane and Geodetic Surveying"
Vol. 2 5th Edition (1968)
- 8/ Εργαστήριο Ανώτερης Γεωδαισίας και Χαρτογραφίας "Ειδικά
θέματα Χαρτογραφίας - Στοιχεία μαθηματικής Χαρτογραφίας"
Αθήνα, 1977.
- 9/ Hotine M.: "The Orthomorphic projections of the Spheroid"
Empire Survey review, Nos 62,63,64,65,67 (1946-1947)
- 10/ Μπαντέκας Ι. "Η αξιμουθιακή ισοπέχουσα προβολή του Hatt"
Τεχνικά Χρονικά 1963.
- 11/ Thomas P.P. "Conformal projections in Geodesy and
Cartography". U.S. Coast and Geodetic Survey, Special
Publication No 251.



Π Α Ρ Α · Ρ Τ Η Μ Α Α

Τυπολόγιο και πίνακες προβολής ΗΑΤΤ



ΤΥΠΟΛΟΓΙΟ ΑΖΙΜΟΥΘΙΑΚΗΣ ΠΡΟΒΟΛΗΣ HATT

1) Μετατροπή Γεωγραφικών συντεταγμένων (φ, λ) σε επίπεδες καρτεσιανές συντεταγμένες Hatt (x, y) .

$$x = N_0 \cos \varphi_0 \Delta \lambda - \rho_0 \sin \varphi_0 \Delta \lambda \Delta \varphi - \frac{1}{6} \rho_0 \cos \varphi_0 (2 + 9e'^2 \sin^2 \varphi_0) \Delta \lambda \Delta \varphi^2 - \frac{1}{6} N_0 \cos \varphi_0 \sin^2 \varphi_0 \Delta \lambda^3$$

$$y = \rho_0 \Delta \varphi + \frac{1}{2} N_0 \cos \varphi_0 \sin \varphi_0 \Delta \lambda^2 + \frac{3}{2N_0} \rho_0^2 e'^2 \sin \varphi_0 \cos \varphi_0 \Delta \varphi^2 + \frac{1}{6} \rho_0 (1 - 4 \sin^2 \varphi_0 + e'^2 \cos^4 \varphi_0) \Delta \varphi \Delta \lambda^2$$

ή

$$x = d_1 \Delta \lambda + d_2 \Delta \lambda \Delta \varphi + d_3 \Delta \lambda \Delta \varphi^2 + d_4 \Delta \lambda^3$$

$$y = c_1 \Delta \varphi + c_2 \Delta \lambda^2 + c_3 \Delta \varphi^2 + c_4 \Delta \varphi \Delta \lambda^2$$

Οι συντελεστές $d_1, d_2, d_3, d_4, c_1, c_2, c_3, c_4$ για τό έλλειψοειδές του Bessel λαμβάνονται από τον Πίνακα (Α) με στοιχείο εισόδου τό πλάτος φ_0 του κέντρου του φύλλου.

$$\Delta \lambda = \Delta \lambda'' \cdot 10^{-3}$$

$$\Delta \varphi = \Delta \varphi'' \cdot 10^{-3}$$

Τά αποτελέσματα σε μέτρα.

2) Μετατροπή επίπεδων καρτεσιανών συντεταγμένων Hatt (x, y) σε γεωγραφικές (φ, λ) .

$$\Delta \varphi = \varphi - \varphi_0 = \frac{1}{\rho_0} y - \frac{\tan \varphi_0}{2\rho_0 N_0} x^2 - \frac{3e'^2 \tan \varphi_0 \cos^2 \varphi_0}{2\rho_0 N_0} y^2 - \frac{1 + 3 \tan^2 \varphi_0 + e'^2 \cos^2 \varphi_0 - 9e'^2 \sin^2 \varphi_0}{6\rho_0 N_0^2} x^2 y$$

$$\Delta \lambda = \lambda - \lambda_0 = \frac{1}{N_0 \cos \varphi_0} x + \frac{\tan \varphi_0}{N_0^2 \cos \varphi_0} xy + \frac{1 + 3 \tan^2 \varphi_0 + e'^2 \cos^2 \varphi_0}{3N_0^3 \cos \varphi_0} xy^2 -$$

$$\frac{\tan^2 \varphi_0}{3N_0^3 \cos \varphi_0} x^3$$

η

$$\Delta \varphi = \varphi - \varphi_0 = a_1 y + a_2 x^2 + a_3 y^2 + a_4 x^2 y$$

$$\Delta \lambda = \lambda - \lambda_0 = b_1 x + b_2 xy + b_3 xy^2 + b_4 x^3$$

Οι συντελεστές $a_1, a_2, a_3, a_4, b_1, b_2, b_3, b_4$ για τό έλλειψοειδές του Bessel λαμβάνονται από τον Πίνακα (B).

x καί y σέ χιλιόμετρα

Τά αποτελέσματα σέ δευτερόλεπτα τόξου

3) Σύγκλησις του μεσημβρινοῦ

$$\Delta A = \frac{\operatorname{tg} \varphi_0}{N_0} x + \frac{1 + 2 \operatorname{tg}^2 \varphi_0 + e'^2 \cos^2 \varphi_0}{2 N_0^2} xy + \frac{\operatorname{tg} \varphi_0 (5 + 6 \operatorname{tg}^2 \varphi_0 + e'^2 \cos^2 \varphi_0)}{6 N_0^3} xy^2 - \frac{\operatorname{tg} \varphi_0 (1 + 2 \operatorname{tg}^2 \varphi_0 + e'^2 \cos^2 \varphi_0)}{6 N_0^3} x^3$$

η

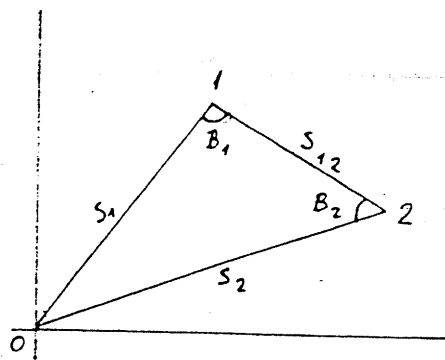
$$\Delta A = e_1 x + e_2 xy + e_3 xy^2 + e_4 x^3$$

Οι συντελεστές e_1, e_2, e_3, e_4 για τό έλλειψοειδές του Bessel λαμβάνονται από τον Πίνακα (Γ).

x καί y σέ χιλιόμετρα

4) Διόρθωση πλευρῶν

$$\delta S_{12} = \frac{S_{12} S_1^2}{6 R^2} \sin^2 B_1$$



5) Διόρθωση γωνιῶν

$$\delta B_1 = \frac{S_1}{6 R^2} \sin B_1 (S_1 \cos B_1 - 2 S_{12})$$

$$\delta B_2 = \frac{S_2}{6 R^2} \sin B_2 (S_2 \cos B_2 - 2 S_{12})$$

πίνακας Α

φ_0		d_1	d_2	d_3	d_4
41	45	23101.179	-99.5893	-.1827	-.0401
41	15	23279.553	-98.6032	-.1841	-.0396
40	45	23456.146	-97.6098	-.1854	-.0392
40	15	23630.944	-96.6092	-.1868	-.0386
39	45	23803.935	-95.6014	-.1881	-.0381
39	15	23975.105	-94.5865	-.1894	-.0376
38	45	24144.442	-93.5646	-.1906	-.0371
38	15	24311.933	-92.5358	-.1919	-.0365
37	45	24477.567	-91.5002	-.1931	-.0359
37	15	24641.330	-90.4578	-.1944	-.0354
36	45	24803.211	-89.4088	-.1956	-.0348
36	15	24963.198	-88.3531	-.1968	-.0342
35	45	25121.278	-87.2909	-.1980	-.0336
35	15	25277.441	-86.2223	-.1991	-.0330
34	45	25431.675	-85.1474	-.2003	-.0324

φ_0		c_1	c_2	c_3	c_4
41	45	30848.973	37.2886	.74606	-.09324
41	15	30846.290	37.2077	.74435	-.08903
40	45	30843.614	37.1155	.74242	-.08484
40	15	30840.945	37.0119	.74027	-.08066
39	45	30838.284	36.8971	.73789	-.07649
39	15	30835.632	36.7711	.73528	-.07234
38	45	30832.990	36.6339	.73245	-.06820
38	15	30830.359	36.4856	.72941	-.06408
37	45	30827.739	36.3261	.72614	-.05997
37	15	30825.131	36.1556	.72265	-.05589
36	45	30822.536	35.9741	.71894	-.05182
36	15	30819.955	35.7816	.71501	-.04778
35	45	30817.388	35.5783	.71087	-.04376
35	15	30814.837	35.3641	.70651	-.03976
...	34	30812.302	35.1392	.70194	-.03579

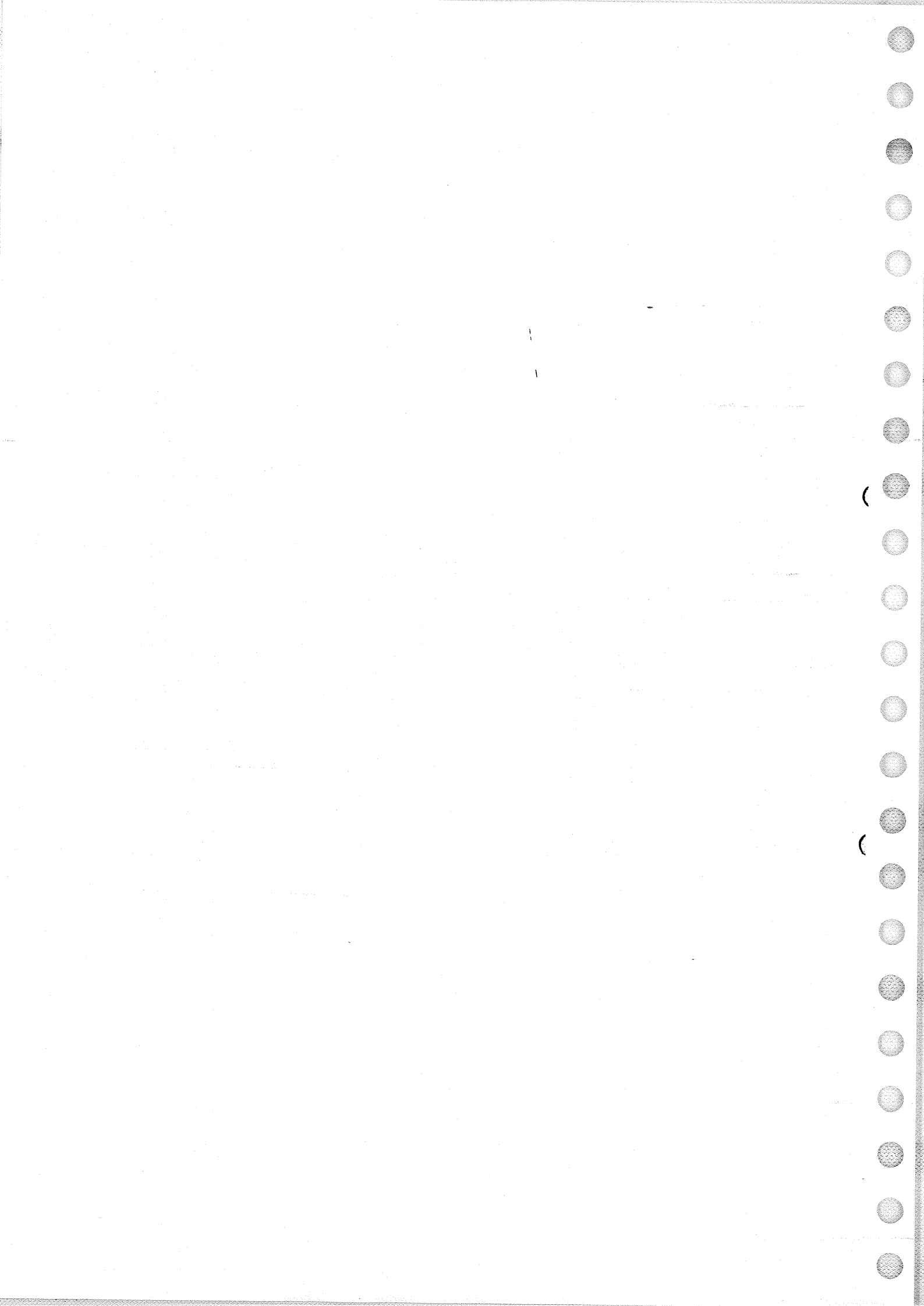
πίνακας Β

φ		a_1	a_2	a_3	a_4
41	45	32.415990	-.0022650	-.0000254	-.000000446
41	15	32.418809	-.0022258	-.0000254	-.000000435
40	45	32.421622	-.0021871	-.0000253	-.000000425
40	15	32.424428	-.0021491	-.0000252	-.000000415
39	45	32.427226	-.0021116	-.0000252	-.000000405
39	15	32.430014	-.0020746	-.0000251	-.000000395
38	45	32.432793	-.0020381	-.0000250	-.000000386
38	15	32.435561	-.0020022	-.0000249	-.000000377
37	45	32.438318	-.0019667	-.0000248	-.000000369
37	15	32.441062	-.0019317	-.0000247	-.000000360
36	45	32.443794	-.0018972	-.0000246	-.000000352
36	15	32.446511	-.0018631	-.0000244	-.000000344
35	45	32.449213	-.0018294	-.0000243	-.000000337
35	15	32.451900	-.0017961	-.0000241	-.000000329
34	45	32.454570	-.0017633	-.0000240	-.000000322

φ		b_1	b_2	b_3	b_4
41	45	43.287835	.00604928	.000001200	-.00000028
41	15	42.956151	.00589846	.000001162	-.00000027
40	45	42.632750	.00575195	.000001126	-.00000026
40	15	42.317395	.00560956	.000001091	-.00000025
39	45	42.009862	.00547112	.000001057	-.00000024
39	15	41.709933	.00533649	.000001025	-.00000023
38	45	41.417400	.00520549	.000000994	-.00000022
38	15	41.132064	.00507800	.000000965	-.00000021
37	45	40.853734	.00495386	.000000936	-.00000020
37	15	40.582225	.00483296	.000000909	-.00000019
36	45	40.317361	.00471515	.000000883	-.00000018
36	15	40.058471	.00460093	.000000857	-.00000018
35	45	39.806892	.00448838	.000000833	-.00000017
35	15	39.560966	.00437919	.000000810	-.00000016
34	45	39.321044	.00427265	.000000787	-.00000015
....					

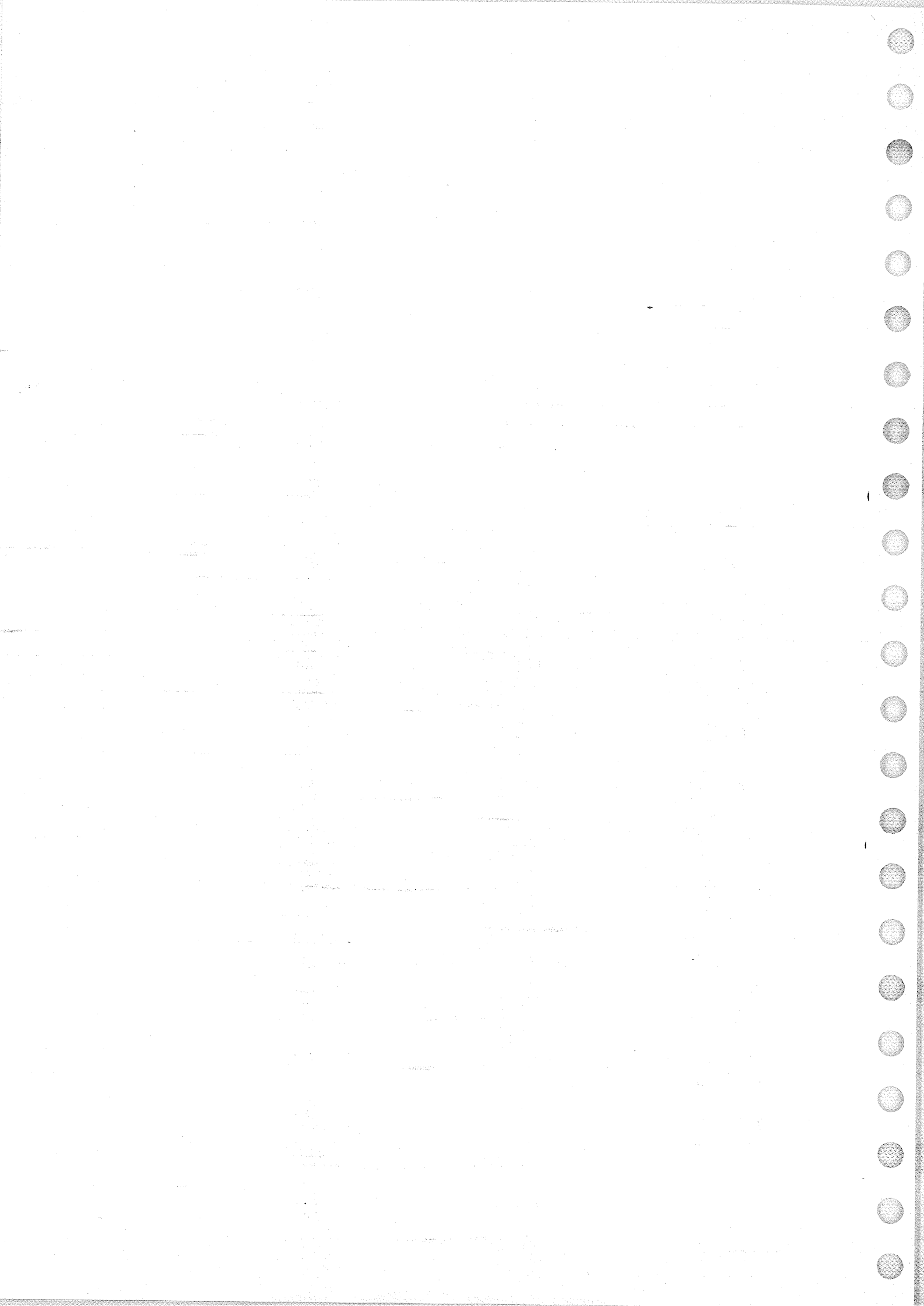
πίνακας Γ

φ_0		e_1	e_2	e_3	e_4
41	45	28.82458	.0065658	.00000115	-.0000003
41	15	28.32296	.0064271	.00000111	-.0000003
40	45	27.82494	.0062929	.00000108	-.0000003
40	15	27.34228	.0061631	.00000104	-.0000003
39	45	26.86274	.0060373	.00000100	-.0000003
39	15	26.39010	.0059156	.00000097	-.0000003
38	45	25.92412	.0057977	.00000094	-.0000002
38	15	25.46461	.0056835	.00000091	-.0000002
37	45	25.01136	.0055729	.00000088	-.0000002
37	15	24.56418	.0054657	.00000085	-.0000002
36	45	24.12287	.0053618	.00000082	-.0000002
36	15	23.68725	.0052611	.00000080	-.0000002
35	45	23.25716	.0051635	.00000077	-.0000002
35	15	22.83242	.0050689	.00000075	-.0000002
34	45	22.41287	.0049771	.00000072	-.0000002



ΠΑΡΑΡΤΗΜΑ Β

Τυπολόγιο καί αποσπάσματα πινάκων Έγκαρσίας
Μερκατορικής προβολής



ΤΥΠΟΛΟΓΙΟ ΕΓΚΑΡΣΙΑΣ ΜΕΡΚΑΤΟΡΙΚΗΣ ΠΡΟΒΟΛΗΣ

1) Μετατροπή Γεωδαιτικών συντεταγμένων (φ, λ) σε επίπεδες καρτεσιανές X, Y .

$$Y = K_0 M + K_0 \frac{N}{2} \cos \varphi \sin \varphi \Delta \lambda^2 + K_0 \frac{N}{24} \sin \varphi \cos^3 \varphi (5 - \operatorname{tg}^2 \varphi + 9e' \cos^2 \varphi) \Delta \lambda^4$$

$$+ K_0 \frac{N}{720} \sin \varphi \cos^5 \varphi (61 - 58 \operatorname{tg}^2 \varphi + \operatorname{tg}^4 \varphi) \Delta \lambda^6$$

$$X = X_0 + K_0 N \cos \varphi \Delta \lambda + K_0 \frac{N}{6} \cos^3 \varphi (1 - \operatorname{tg}^2 \varphi + e'^2 \cos^2 \varphi) \Delta \lambda^3 + \frac{K_0 N \cos^5 \varphi}{120} (5 - 18 \operatorname{tg}^2 \varphi +$$

$$\operatorname{tg}^4 \varphi + 14e'^2 \cos^2 \varphi - 58e'^2 \sin^2 \varphi) \Delta \lambda^5$$

όπου

K_0 = συντελεστής κλίμακας 0,9996 για U.T.M. και ΕΓΣΑ 87 και 0,9999 για το σύστημα 3⁰

M = τόξο μεσημβρινού από πλάτος φ_0 έως φ . Για U.T.M. και ΕΓΣΑ $\varphi_0 = 0$ ενώ για το σύστημα 3⁰ $\varphi_0 = 34^\circ$.

X_0 = τετμημένη κ.μ. Για UTM και ΕΓΣΑ 87 $X_0 = 500.000\text{m}$ ενώ για το σύστημα 3⁰ $X_0 = 200.000\text{m}$.

Χρήση πινάκων

α) Για το σύστημα U.T.M.

$$X = E, \quad X - X_0 = E', \quad Y = N$$

$$N = (I) + (II) p^2 + (III) p^4 + A_6$$

$$E' = (IV) p + (V) p^3 + B_5$$

$$E = E' + 500.000$$

όπου

$$p = 0,0001 \Delta \lambda'' \text{ ή } \Delta \lambda'' = 10^4 p$$

Οι συντελεστές (I), (II), (III), (IV), (V), B_5 , A_6 από τον πίνακα (1) με στοιχείο εισαγωγής το γεωγραφικό πλάτος φ .

β) Για το σύστημα 3⁰

$$E = X, \quad N = Y$$

$$N = (I) + (II) p^2 + (III) p^4$$

$$E = 200.000 + (IV)p + (V) p^3 + A$$

Οι συντελεστές (I), (II), (III), (IV), (V) από τον πίνακα (A) με στοιχείο εισαγωγής το πλάτος φ

$$\rho = 0,0001 \text{ Δλ}''$$

2) Μετατροπή επίπεδων καρτεσιανών X, Y σε Γεωδαιτικές φ, λ *

$$\varphi = \varphi' - \frac{\text{tg}\varphi'}{2K_0^2 N' \rho'} X^2 + \frac{\text{tg}\varphi' (5 + 3\text{tg}^2\varphi' + e'^2 \cos^2\varphi' - 4e'^4 \cos^4\varphi' - 9e'^2 \sin^2\varphi')}{24K_0^4 N'^3 \rho'} X^4 -$$

$$- \frac{\text{tg}\varphi' (61 + 90\text{tg}^2\varphi' + 46e'^2 \cos^2\varphi' + 45\text{tg}^4\varphi' - 252e'^2 \sin^2\varphi')}{720N'^5 \rho' K_0^6} X^6$$

$$\Delta\lambda = \lambda - \lambda_0 = \frac{X}{N' \cos\varphi' K_0} - \frac{(1 + 2\text{tg}^2\varphi' + e'^2 \cos^2\varphi')}{6N'^3 \cos\varphi' K_0^3} X^3 + \frac{(5 + 28\text{tg}^2\varphi' + 24\text{tg}^4\varphi' +$$

$$+ \frac{6e'^2 \cos^2\varphi' + 8e'^2 \sin^2\varphi')}{120N'^5 \cos\varphi' K_0^5} X^5$$

φ' = Πλάτος του ποδός της καθέτου από το σημείο προς τον κεντρικό μεσημβρινό, συνεπώς είναι το πλάτος που αντιστοιχεί σε τόξο μεσημβρινού ίσο με Y/K_0

Χρήση πινάκων

α) Για το σύστημα U.T.M.

$$\varphi = \varphi' - (\text{VII}) q^2 + (\text{VIII}) q^4 - D_6$$

$$\Delta\lambda = (\text{IX}) q - (\text{X}) q^3 + E_5$$

όπου

$$q = (E - 500.000) 10^{-6} = E' 10^{-6}$$

Οι συντελεστές (VII), (VIII), (IX), (X), D_6, E_5 από τον πίνακα (2) με στοιχείο εισόδου το πλάτος φ'

β) Για το σύστημα των 3^ο

$$\varphi = \varphi' + (\text{VI}) Q^2 + (\text{VII}) Q^4$$

$$\lambda = \lambda_0 + (\text{VIII}) Q + (\text{IX}) Q^3 + (\text{X}) Q^5$$

$$Q = (E - 200.000) 10^{-6}$$

Οι συντελεστές (VI), (VII), (VIII), (IX), (X) από τον πίνακα (B) με στοιχείο εισόδου το φ' .

Το φ' και στις 2 περιπτώσεις ευρίσκεται με αντίστροφη παρεμβολή από την στήλη (I) με στοιχείο εισόδου το N.

3) Σύγκλιση του μεσημβρινού

3.1. Από Γεωδαιτικές συντεταγμένες

$$\gamma = \sin\varphi\Delta\lambda + \frac{\sin\varphi\cos^2\varphi(1+3e'^2\cos^2\varphi+2e'^4\cos^4\varphi)}{3}\Delta\lambda^3 + \frac{\sin\varphi\cos^4\varphi(2-\text{tg}^2\varphi)}{15}\Delta\lambda^5$$

Χρήση πινάκων

α) Για U.T.M.

$$\gamma = (\text{XII})\rho + (\text{XIII})\rho^3 + C_5$$

Οι (XII), (XIII), C_5 από τον πίνακα (3) με στοιχείο εισόδου το πλάτος φ .

β) Για το σύστημα των 3^0 .

$$\gamma = (\text{XI})\rho + (\text{XII})\rho^3$$

Οι (XI) και (XII) από τον πίνακα (Γ) με στοιχείο εισαγωγής το πλάτος φ .

3.2. Από επίπεδες συντεταγμένες *

$$\gamma = \frac{\text{tg}\varphi'}{N'K_0} \chi - \frac{\text{tg}\varphi'(1+\text{tg}\varphi'^2-e'^2\cos^2\varphi'-2e'^4\cos^4\varphi')}{3N'^3K_0^3} \chi^3 + \frac{\text{tg}\varphi'(2+5\text{tg}\varphi'^2+3\text{tg}\varphi'^4)}{15N'^5K_0^5} \chi^5$$

Χρήση πινάκων

α) Για U.T.M.

$$\gamma = (\text{XV})\varrho - (\text{XVI})\varrho^3 + F_5$$

Οι (XV), (XVI), F_5 από τον πίνακα (4) με στοιχείο εισόδου το πλάτος φ' .

β) Για το σύστημα των 3^0

$$\gamma = (\text{XIII})Q + (\text{XIV})Q^3$$

Οι (XIII), (XIV) από τον πίνακα (Δ) με στοιχείο εισόδου το φ'

4) Υπολογισμός κλίμακας σε σημείο

4.1. Από γεωδαιτικές συντεταγμένες

$$K = K_0 + K_0 \frac{1}{2} \cos^2 \varphi (1 + e'^2 \cos^2 \varphi) \Delta \lambda^2 + K_0 \frac{1}{24} \cos^4 \varphi (1 - 4 \operatorname{tg}^2 \varphi + 14 e'^2 \cos^2 \varphi) \Delta \lambda^4$$

Οι πίνακες U.T.M. δεν δίνουν την κλίμακα K από γεωδαιτικές συντεταγμένες

Χρήση πινάκων

Για το σύστημα των 3⁰

$$F = F_0 + (XVI) p^2$$

$$F = K, F_0 = K_0$$

Ο συντελεστής (XVI) από τον πίνακα (E) με στοιχείο εισόδου το φ .

4.2. Από επίπεδες συντεταγμένες *

$$K = K_0 \left(1 + \frac{X^2}{2N' \rho' K_0^2} + \frac{X^4}{24N'^2 \rho'^2 K_0^4} \right)$$

Χρήση πινάκων

α) Για το σύστημα U.T.M.

$$K = K_0 (1 + XVIII q^2 + 0.00003 q^4)$$

Θ (XVIII) από τον πίνακα (5) με στοιχείο εισόδου το N του σημείου

β) Για το σύστημα των 3⁰

$$F = F_0 + (XVII) Q^2$$

Θ (XVII) από τον πίνακα (E) με στοιχείο εισόδου το N του σημείου

5) Υπολογισμός μέσης κλίμακας κατά μήκος πεπερασμένης απόστασης *

$$K_{12} = K_0 \left[1 + \frac{(X_1^2 + X_1 X_2 + X_2^2)}{6N \rho K_0^2} \left(1 + \frac{(X_1^2 + X_1 X_2 + X_2^2)}{36N \rho K_0^2} \right) \right]$$

Χρήση πινάκων

α) Για το σύστημα U, T.M.

$$K_{12} = K_0 (1 + (\text{XVIII}) q_M^2 + 0,00003 q_M^4)$$

$$\text{όπου } q_M^2 = \frac{q_1^2 + q_1 q_2 + q_2^2}{3}$$

Ο (XVIII) από τον πίνακα (5) με στοιχείο εισόδου το N που αντιστοιχεί στο μέσο της απόστασης.

β) Για το σύστημα των 3⁰

$$F_{12} = F_0 + \frac{1}{3} (Q_1^2 + Q_1 Q_2 + Q_2^2) \quad (\text{XVII})$$

Ο (XVII) από τον (E) με στοιχείο εισόδου το N στο μέσο της 1,2.

6) Αναγωγή τόξου σε χορδή, διευθύνσεως 1,2*

$$\delta_{12} = \frac{(Y_1 - Y_2)(2X_1 + X_2)}{6N\rho K_0^2} \left(1 - \frac{(2X_1 + X_2)^2}{27N\rho K_0^2}\right)$$

Χρήση πινάκων

α) Για U, T.M.

$$\delta_{12} = \delta_0 (1 - (2q_1 + q_2)^2) 0,91 \cdot 10^{-3}$$

$$\delta_0 = 6,8755 (\text{XVIII}) (N_1 - N_2) (2q_1 + q_2) 10^{-2}$$

Ο (XVIII) από τον πίνακα (5) με στοιχείο εισόδου το N στο 1/3 της απόστασης 1,2.

β) Για το σύστημα των 3⁰

$$\delta_{12} = (N_1 - N_2) (2Q_1 + Q_2) 10^{-6} \quad (\text{XVIII})$$

Ο XVIII από τον πίνακα (E) με στοιχείο εισόδου το N στο 1/3 της απόστασης 1,2.

* Σε όλες τις σχέσεις που υπολογίζονται στοιχεία συναρτήσεως των X, Y όπου X θεωρείται το X-X₀

Π(ναξ 1

38°

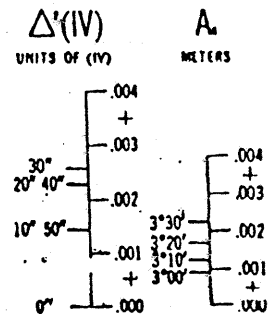
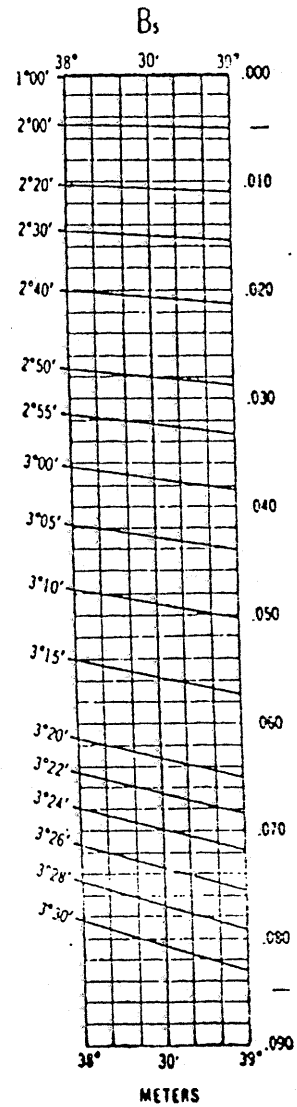
UNIVERSAL TRANSVERSE MERCATOR GRID

Latitude	p=.0001 Δλ "		N of Equator $N = (I) + (II)p^2 + (III)p^4 + A_4$		S of Equator $N = 10,000,000 - [(I) + (II)p^2 + (III)p^4 + A_4]$	
	(I)	Diff. 1"	(II)	Diff. 1"	(III)	
38°00'	4 205 884.765	30.82090				
01	4 207 734.019	30.82098	3 639.863	0.00885	1.960	
02	4 209 583.278	30.82108	3 640.394	0.00883	1.959	
03	4 211 432.543	30.82117	3 640.924	0.00881	1.958	
04	4 213 281.813	30.82125	3 641.452	0.00879	1.957	
			3 641.979	0.00876	1.956	
38 05	4 215 131.088	30.82133				
06	4 216 980.368	30.82142	3 642.505	0.00874	1.955	
07	4 218 829.653	30.82152	3 643.030	0.00872	1.954	
08	4 220 678.944	30.82160	3 643.553	0.00870	1.953	
09	4 222 528.240	30.82170	3 644.075	0.00868	1.953	
			3 644.596	0.00866	1.952	
38 10	4 224 377.542	30.82177				
11	4 226 226.848	30.82187	3 645.116	0.00864	1.951	
12	4 228 076.160	30.82195	3 645.635	0.00862	1.950	
13	4 229 925.477	30.82205	3 646.152	0.00860	1.949	
14	4 231 774.800	30.82213	3 646.668	0.00858	1.948	
			3 647.183	0.00856	1.947	
38 15	4 233 624.128	30.82222				
16	4 235 473.461	30.82230	3 647.696	0.00854	1.946	
17	4 237 322.799	30.82240	3 648.209	0.00852	1.945	
18	4 239 172.143	30.82248	3 648.720	0.00850	1.944	
19	4 241 021.492	30.82257	3 649.230	0.00848	1.943	
			3 649.738	0.00846	1.942	
38 20	4 242 870.846	30.82267				
21	4 244 720.205	30.82275	3 650.246	0.00844	1.941	
22	4 246 569.570	30.82283	3 650.752	0.00842	1.940	
23	4 248 418.940	30.82293	3 651.257	0.00840	1.939	
24	4 250 268.316	30.82302	3 651.761	0.00837	1.938	
			3 652.263	0.00835	1.937	
38 25	4 252 117.697	30.82310				
26	4 253 967.083	30.82318	3 652.764	0.00833	1.936	
27	4 255 816.474	30.82328	3 653.264	0.00831	1.935	
28	4 257 665.871	30.82337	3 653.763	0.00829	1.934	
29	4 259 515.273	30.82345	3 654.261	0.00827	1.933	
			3 654.757	0.00825	1.932	
38 30	4 261 364.680	30.82355				
31	4 263 214.093	30.82363	3 655.252	0.00823	1.931	
32	4 265 063.511	30.82372	3 655.746	0.00821	1.930	
33	4 266 912.934	30.82380	3 656.238	0.00819	1.930	
34	4 268 762.362	30.82390	3 656.730	0.00817	1.929	
			3 657.220	0.00815	1.928	
38 35	4 270 611.796	30.82398				
36	4 272 461.235	30.82407	3 657.709	0.00813	1.927	
37	4 274 310.679	30.82417	3 658.196	0.00811	1.926	
38	4 276 160.128	30.82425	3 658.683	0.00809	1.925	
39	4 278 009.583	30.82433	3 659.168	0.00807	1.924	
			3 659.652	0.00804	1.923	
38 40	4 279 859.043	30.82443				
41	4 281 708.509	30.82452	3 660.134	0.00802	1.922	
42	4 283 557.980	30.82460	3 660.616	0.00800	1.921	
43	4 285 407.456	30.82470	3 661.096	0.00798	1.920	
44	4 287 256.938	30.82478	3 661.575	0.00796	1.919	
			3 662.053	0.00794	1.918	
38 45	4 289 106.425	30.82487				
46	4 290 955.917	30.82497	3 662.529	0.00792	1.917	
47	4 292 805.415	30.82505	3 663.005	0.00790	1.916	
48	4 294 654.918	30.82513	3 663.479	0.00788	1.915	
49	4 296 504.426	30.82521	3 663.951	0.00786	1.914	
			3 664.423	0.00784	1.913	
38 50	4 298 353.938	30.82531				
51	4 300 203.457	30.82540	3 664.893	0.00782	1.912	
52	4 302 052.981	30.82548	3 665.362	0.00780	1.911	
53	4 303 902.510	30.82558	3 665.830	0.00778	1.910	
54	4 305 752.045	30.82566	3 666.297	0.00776	1.909	
			3 666.762	0.00774	1.908	
38 55	4 307 601.585	30.82575				
56	4 309 451.130	30.82585	3 667.226	0.00771	1.907	
57	4 311 300.681	30.82593	3 667.689	0.00769	1.906	
58	4 313 150.237	30.82601	3 668.151	0.00767	1.905	
59	4 314 999.797	30.82611	3 668.611	0.00765	1.904	
			3 669.070	0.00763	1.903	
39 00	4 316 849.364					
			3 669.528		1.902	

INTERNATIONAL SPHEROID
METERS

$$E' = (IV)p + (V)p^3 + B_s$$

Latitude	$p = .0001 \Delta \lambda$ "	(IV)	Diff. 1"	(V)	Diff. 1"
38°00'		243 892.375	-0.92012	23.363	-0.00099
01		243 837.168	0.92046	23.304	0.00099
02		243 781.940	0.92081	23.244	0.00099
03		243 726.692	0.92115	23.185	0.00099
04		243 671.423	0.92150	23.126	0.00099
38 05		243 616.133	-0.92184	23.066	-0.00099
06		243 560.823	0.92219	23.007	0.00099
07		243 505.492	0.92253	22.947	0.00099
08		243 450.140	0.92288	22.888	0.00099
09		243 394.767	0.92322	22.829	0.00099
38 10		243 339.374	-0.92356	22.769	-0.00099
11		243 283.960	0.92391	22.710	0.00099
12		243 228.526	0.92425	22.651	0.00099
13		243 173.070	0.92460	22.592	0.00099
14		243 117.595	0.92494	22.532	0.00099
38 15		243 062.098	-0.92528	22.473	-0.00099
16		243 006.581	0.92563	22.414	0.00099
17		242 951.043	0.92597	22.355	0.00099
18		242 895.485	0.92632	22.296	0.00099
19		242 839.906	0.92666	22.236	0.00099
38 20		242 784.307	-0.92700	22.177	-0.00099
21		242 728.686	0.92735	22.118	0.00099
22		242 673.045	0.92769	22.059	0.00099
23		242 617.384	0.92803	22.000	0.00098
24		242 561.702	0.92838	21.941	0.00098
38 25		242 505.999	-0.92872	21.882	-0.00098
26		242 450.276	0.92906	21.823	0.00098
27		242 394.532	0.92941	21.764	0.00098
28		242 338.768	0.92975	21.705	0.00098
29		242 282.983	0.93009	21.646	0.00098
38 30		242 227.177	-0.93044	21.587	-0.00098
31		242 171.351	0.93078	21.528	0.00098
32		242 115.504	0.93112	21.469	0.00098
33		242 059.637	0.93146	21.410	0.00098
34		242 003.749	0.93181	21.351	0.00098
38 35		241 947.841	-0.93215	21.292	-0.00098
36		241 891.912	0.93249	21.233	0.00098
37		241 835.963	0.93283	21.174	0.00098
38		241 779.993	0.93318	21.115	0.00098
39		241 724.002	0.93352	21.056	0.00098
38 40		241 667.991	-0.93386	20.998	-0.00098
41		241 611.959	0.93420	20.939	0.00098
42		241 555.907	0.93454	20.880	0.00098
43		241 499.834	0.93489	20.821	0.00098
44		241 443.741	0.93523	20.762	0.00098
38 45		241 387.628	-0.93557	20.704	-0.00098
46		241 331.494	0.93591	20.645	0.00098
47		241 275.339	0.93625	20.586	0.00098
48		241 219.164	0.93659	20.527	0.00098
49		241 162.968	0.93694	20.469	0.00098
38 50		241 106.752	-0.93728	20.410	-0.00098
51		241 050.515	0.93762	20.351	0.00098
52		240 994.258	0.93796	20.293	0.00098
53		240 937.981	0.93830	20.234	0.00098
54		240 881.683	0.93864	20.176	0.00098
38 55		240 825.364	-0.93898	20.117	-0.00098
56		240 769.025	0.93932	20.058	0.00098
57		240 712.666	0.93966	20.000	0.00098
58		240 656.286	0.94000	19.941	0.00098
59		240 599.886	0.94035	19.883	0.00097
39 00		240 543.465		19.824	



Πύναξ 2

38°

UNIVERSAL TRANSVERSE MERCATOR GRID

$q = .000001E'$

$\phi = \phi' - (VII)q^2 + (VIII)q^4 - D_4$

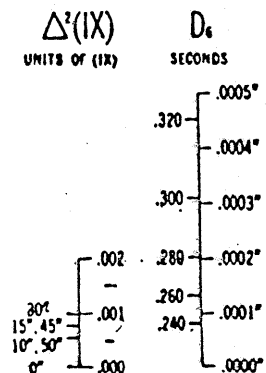
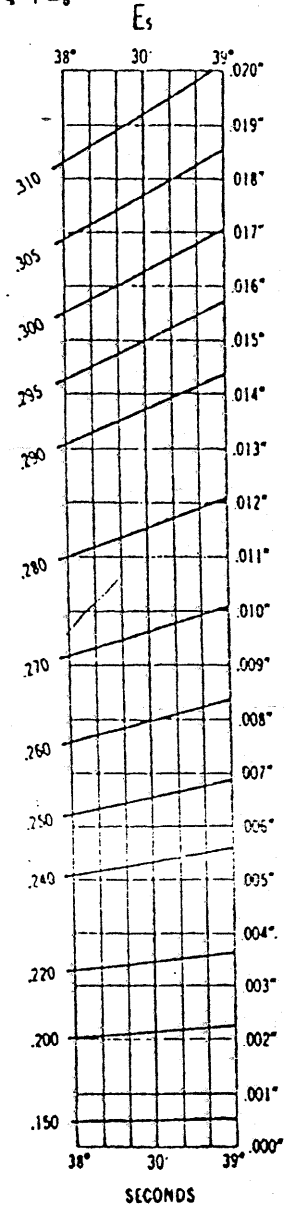
Latitude	(I) —	Diff. 1"	(VII)	Diff. 1"	(VIII)
38°00'	4 205 884.765	30.82090			
01	4 207 734.019	30.82098	1 985.381	0.01973	27.65
02	4 209 583.278	30.82108	1 986.565	0.01972	27.68
03	4 211 432.543	30.82117	1 987.748	0.01975	27.71
04	4 213 281.813	30.82125	1 988.933	0.01973	27.73
			1 990.117	0.01977	27.76
38 05	4 215 131.088	30.82133			
06	4 216 980.368	30.82142	1 991.303	0.01975	27.78
07	4 218 829.653	30.82152	1 992.488	0.01978	27.81
08	4 220 678.944	30.82160	1 993.675	0.01978	27.83
09	4 222 528.240	30.82170	1 994.862	0.01978	27.86
			1 996.049	0.01980	27.88
38 10	4 224 377.542	30.82177			
11	4 226 226.848	30.82187	1 997.236	0.01982	27.91
12	4 228 076.160	30.82195	1 998.425	0.01982	27.93
13	4 229 925.477	30.82205	1 999.614	0.01982	27.96
14	4 231 774.800	30.82213	2 000.803	0.01983	27.99
			2 001.993	0.01985	28.01
38 15	4 233 624.128	30.82222			
16	4 235 473.461	30.82230	2 003.184	0.01985	28.04
17	4 237 322.799	30.82240	2 004.375	0.01987	28.06
18	4 239 172.143	30.82248	2 005.567	0.01987	28.09
19	4 241 021.492	30.82257	2 006.759	0.01987	28.11
			2 007.951	0.01990	28.14
38 20	4 242 870.846	30.82267			
21	4 244 720.205	30.82275	2 009.145	0.01990	28.17
22	4 246 569.570	30.82283	2 010.339	0.01992	28.19
23	4 248 418.940	30.82293	2 011.534	0.01992	28.22
24	4 250 268.316	30.82302	2 012.729	0.01992	28.24
			2 013.924	0.01993	28.27
38 25	4 252 117.697	30.82310			
26	4 253 967.083	30.82318	2 015.120	0.01995	28.30
27	4 255 816.474	30.82328	2 016.317	0.01995	28.32
28	4 257 665.871	30.82337	2 017.514	0.01997	28.35
29	4 259 515.273	30.82345	2 018.712	0.01997	28.37
			2 019.910	0.01998	28.40
38 30	4 261 364.680	30.82355			
31	4 263 214.093	30.82363	2 021.109	0.01998	28.43
32	4 265 063.511	30.82372	2 022.303	0.02000	28.45
33	4 266 912.934	30.82380	2 023.507	0.02002	28.48
34	4 268 762.362	30.82390	2 024.708	0.02002	28.50
			2 025.909	0.02002	28.53
38 35	4 270 611.796	30.82398			
36	4 272 461.235	30.82407	2 027.110	0.02003	28.56
37	4 274 310.679	30.82417	2 028.312	0.02005	28.58
38	4 276 160.128	30.82425	2 029.515	0.02005	28.61
39	4 278 009.583	30.82433	2 030.718	0.02007	28.63
			2 031.922	0.02007	28.66
38 40	4 279 859.043	30.82443			
41	4 281 708.509	30.82452	2 033.126	0.02008	28.69
42	4 283 557.980	30.82460	2 034.331	0.02010	28.71
43	4 285 407.456	30.82470	2 035.537	0.02010	28.74
44	4 287 256.938	30.82478	2 036.743	0.02010	28.77
			2 037.949	0.02012	28.79
38 45	4 289 106.425	30.82487			
46	4 290 955.917	30.82497	2 039.156	0.02013	28.82
47	4 292 805.415	30.82505	2 040.364	0.02013	28.85
48	4 294 654.918	30.82513	2 041.572	0.02015	28.87
49	4 296 504.426	30.82521	2 042.781	0.02015	28.90
			2 043.990	0.02017	28.93
38 50	4 298 353.938	30.82531			
51	4 300 203.457	30.82540	2 045.200	0.02017	28.95
52	4 302 052.981	30.82548	2 046.410	0.02018	28.98
53	4 303 902.510	30.82558	2 047.621	0.02020	29.01
54	4 305 752.045	30.82566	2 048.833	0.02020	29.03
			2 050.045	0.02022	29.06
38 55	4 307 601.585	30.82575			
56	4 309 451.130	30.82585	2 051.258	0.02022	29.09
57	4 311 300.681	30.82593	2 052.471	0.02023	29.11
58	4 313 150.237	30.82601	2 053.685	0.02023	29.14
59	4 314 999.797	30.82611	2 054.899	0.02025	29.17
			2 056.114	0.02027	29.19
39 00	4 316 849.364		2 057.330		29.22

INTERNATIONAL SPHEROID
METERS

$q = .000001E'$

Latitude	(IX)	Diff. 1"	(X)	Diff. 1"
38°00'	41 001.692	0.15472	373.080	0.00548
01	41 010.975	0.15485	373.409	0.00549
02	41 020.266	0.15498	373.738	0.00550
03	41 029.564	0.15510	374.068	0.00551
04	41 038.871	0.15523	374.399	0.00551
38 05	41 048.185	0.15536	374.729	0.00552
06	41 057.506	0.15549	375.061	0.00553
07	41 066.836	0.15562	375.392	0.00554
08	41 076.173	0.15575	375.725	0.00554
09	41 085.518	0.15588	376.057	0.00555
38 10	41 094.870	0.15601	376.390	0.00556
11	41 104.231	0.15614	376.724	0.00557
12	41 113.599	0.15626	377.058	0.00557
13	41 122.975	0.15639	377.392	0.00558
14	41 132.358	0.15652	377.727	0.00559
38 15	41 141.750	0.15665	378.062	0.00560
16	41 151.149	0.15678	378.398	0.00560
17	41 160.556	0.15691	378.734	0.00561
18	41 169.971	0.15704	379.071	0.00562
19	41 179.393	0.15717	379.408	0.00563
38 20	41 188.824	0.15730	379.746	0.00563
21	41 198.262	0.15743	380.084	0.00564
22	41 207.708	0.15757	380.422	0.00565
23	41 217.162	0.15770	380.761	0.00566
24	41 226.624	0.15783	381.100	0.00566
38 25	41 236.093	0.15796	381.440	0.00567
26	41 245.571	0.15809	381.780	0.00568
27	41 255.056	0.15822	382.121	0.00569
28	41 264.549	0.15835	382.462	0.00569
29	41 274.050	0.15848	382.804	0.00570
38 30	41 283.559	0.15861	383.146	0.00571
31	41 293.076	0.15875	383.489	0.00572
32	41 302.601	0.15888	383.832	0.00572
33	41 312.133	0.15901	384.175	0.00573
34	41 321.674	0.15914	384.519	0.00574
38 35	41 331.222	0.15927	384.864	0.00575
36	41 340.779	0.15941	385.208	0.00576
37	41 350.343	0.15954	385.554	0.00576
38	41 359.915	0.15967	385.900	0.00577
39	41 369.495	0.15980	386.246	0.00578
38 40	41 379.084	0.15993	386.593	0.00579
41	41 388.680	0.16007	386.940	0.00579
42	41 398.284	0.16020	387.288	0.00580
43	41 407.896	0.16033	387.636	0.00581
44	41 417.516	0.16047	387.984	0.00582
38 45	41 427.144	0.16060	388.333	0.00583
46	41 436.780	0.16073	388.683	0.00583
47	41 446.424	0.16087	389.033	0.00584
48	41 456.076	0.16100	389.383	0.00585
49	41 465.736	0.16113	389.734	0.00586
38 50	41 475.404	0.16127	390.086	0.00587
51	41 485.080	0.16140	390.438	0.00587
52	41 494.764	0.16154	390.790	0.00588
53	41 504.457	0.16167	391.143	0.00589
54	41 514.157	0.16181	391.496	0.00590
38 55	41 523.865	0.16194	391.850	0.00591
56	41 533.582	0.16208	392.204	0.00591
57	41 543.306	0.16221	392.559	0.00592
58	41 553.039	0.16234	392.915	0.00593
59	41 562.780	0.16248	393.270	0.00594
39 00	41 572.528		393.626	

$\Delta\lambda = (IX)q - (X)q^2 + E_s$



Π(ναξ 3

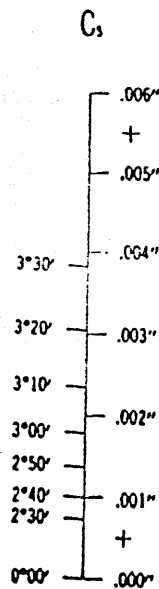
38°

UNIVERSAL TRANSVERSE MERCATOR GRID

$p = .0001 \Delta \lambda$ "

$C = (XII)p + (XIII)p^2 + C_1$

Latitude	(XII)	Diff. 1"	(XIII)
38°00'	6 156.615	0.03820	3.033
01	6 158.907	0.03818	3.033
02	6 161.198	0.03818	3.033
03	6 163.489	0.03818	3.032
04	6 165.780	0.03815	3.032
38 05	6 168.069	0.03817	3.032
06	6 170.359	0.03815	3.032
07	6 172.648	0.03813	3.031
08	6 174.936	0.03813	3.031
09	6 177.224	0.03812	3.031
38 10	6 179.511	0.03812	3.030
11	6 181.798	0.03810	3.030
12	6 184.084	0.03810	3.030
13	6 186.370	0.03808	3.030
14	6 188.655	0.03807	3.029
38 15	6 190.939	0.03808	3.029
16	6 193.224	0.03805	3.029
17	6 195.507	0.03805	3.028
18	6 197.790	0.03805	3.028
19	6 200.073	0.03803	3.028
38 20	6 202.355	0.03802	3.028
21	6 204.636	0.03802	3.027
22	6 206.917	0.03802	3.027
23	6 209.198	0.03800	3.027
24	6 211.478	0.03798	3.026
38 25	6 213.757	0.03798	3.026
26	6 216.036	0.03797	3.026
27	6 218.314	0.03797	3.025
28	6 220.592	0.03797	3.025
29	6 222.870	0.03793	3.025
38 30	6 225.146	0.03795	3.024
31	6 227.423	0.03792	3.024
32	6 229.698	0.03793	3.024
33	6 231.974	0.03790	3.024
34	6 234.248	0.03790	3.023
38 35	6 236.522	0.03790	3.023
36	6 238.796	0.03788	3.023
37	6 241.069	0.03788	3.022
38	6 243.342	0.03787	3.022
39	6 245.614	0.03785	3.022
38 40	6 247.885	0.03785	3.021
41	6 250.156	0.03785	3.021
42	6 252.427	0.03782	3.021
43	6 254.696	0.03783	3.020
44	6 256.966	0.03782	3.020
38 45	6 259.235	0.03780	3.020
46	6 261.503	0.03780	3.019
47	6 263.771	0.03778	3.019
48	6 266.038	0.03778	3.019
49	6 268.305	0.03777	3.018
38 50	6 270.571	0.03777	3.018
51	6 272.837	0.03775	3.018
52	6 275.102	0.03773	3.017
53	6 277.366	0.03775	3.017
54	6 279.631	0.03772	3.017
38 55	6 281.894	0.03772	3.016
56	6 284.157	0.03772	3.016
57	6 286.420	0.03770	3.016
58	6 288.682	0.03768	3.015
59	6 290.943	0.03768	3.015
39 00	6 293.204		3.014



Π(ναξ 4

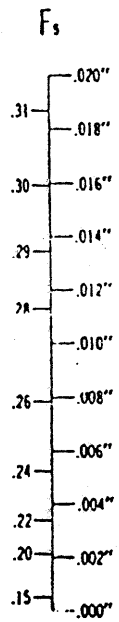
38°

UNIVERSAL TRANSVERSE MERCATOR GRID

$q = .000001E'$

$C = (XV)q - (XVI)q^2 + F_0'$

Latitude	(XV)	Diff. 1"	(XVI)
38°00'	25 243.16	0.2519	331.6
01	25 258.28	0.2520	332.0
02	25 273.40	0.2521	332.3
03	25 288.53	0.2523	332.7
04	25 303.66	0.2524	333.0
38 05	25 318.81	0.2525	333.4
06	25 333.95	0.2526	333.7
07	25 349.11	0.2527	334.1
08	25 364.27	0.2528	334.4
09	25 379.44	0.2529	334.8
38 10	25 394.62	0.2531	335.1
11	25 409.80	0.2532	335.5
12	25 424.99	0.2533	335.8
13	25 440.19	0.2534	336.2
14	25 455.40	0.2535	336.5
38 15	25 470.61	0.2536	336.9
16	25 485.83	0.2538	337.3
17	25 501.05	0.2539	337.6
18	25 516.28	0.2540	338.0
19	25 531.52	0.2541	338.3
38 20	25 546.77	0.2542	338.7
21	25 562.02	0.2543	339.0
22	25 577.28	0.2545	339.4
23	25 592.55	0.2546	339.8
24	25 607.83	0.2547	340.1
38 25	25 623.11	0.2548	340.5
26	25 638.40	0.2549	340.8
27	25 653.69	0.2550	341.2
28	25 668.99	0.2552	341.6
29	25 684.30	0.2553	341.9
38 30	25 699.62	0.2554	342.3
31	25 714.94	0.2555	342.7
32	25 730.27	0.2556	343.0
33	25 745.61	0.2557	343.4
34	25 760.96	0.2559	343.7
38 35	25 776.31	0.2560	344.1
36	25 791.67	0.2561	344.5
37	25 807.03	0.2562	344.8
38	25 822.41	0.2563	345.2
39	25 837.79	0.2565	345.6
38 40	25 853.18	0.2566	345.9
41	25 868.57	0.2567	346.3
42	25 883.97	0.2568	346.7
43	25 899.38	0.2569	347.0
44	25 914.80	0.2571	347.4
38 45	25 930.22	0.2572	347.8
46	25 945.65	0.2578	348.2
47	25 961.09	0.2574	348.5
48	25 976.54	0.2575	348.9
49	25 991.99	0.2577	349.3
38 50	26 007.45	0.2578	349.6
51	26 022.91	0.2579	350.0
52	26 038.39	0.2580	350.4
53	26 053.87	0.2581	350.8
54	26 069.36	0.2583	351.1
38 55	26 084.85	0.2584	351.5
56	26 100.36	0.2585	351.9
57	26 115.87	0.2586	352.2
58	26 131.38	0.2587	352.6
59	26 146.91	0.2589	353.0
39 00	26 162.44		353.4



UNIVERSAL TRANSVERSE MERCATOR GRID
INTERNATIONAL SPHEROID
METERS

$q=0.000001E'$
 $k_0=0.9996$

Scale Factor
 $k=k_0 [1+(XVIII)q^2+0.00003q^4]$

NORTHING			NORTHING		
Southern Hemisphere	Northern Hemisphere	(XVIII)	Southern Hemisphere	Northern Hemisphere	(XVIII)
10 000 000	000 000	0.012383	5 500 000	4 500 000	0.012312
9 900 000	100 000	0.012383	5 400 000	4 600 000	0.012310
9 800 000	200 000	0.012383	5 300 000	4 700 000	0.012307
9 700 000	300 000	0.012383	5 200 000	4 800 000	0.012305
9 600 000	400 000	0.012382	5 100 000	4 900 000	0.012302
9 500 000	500 000	0.012382	5 000 000	5 000 000	0.012299
9 400 000	600 000	0.012381	4 900 000	5 100 000	0.012297
9 300 000	700 000	0.012381	4 800 000	5 200 000	0.012294
9 200 000	800 000	0.012380	4 700 000	5 300 000	0.012292
9 100 000	900 000	0.012380	4 600 000	5 400 000	0.012289
9 000 000	1 000 000	0.012379	4 500 000	5 500 000	0.012286
8 900 000	1 100 000	0.012378	4 400 000	5 600 000	0.012284
8 800 000	1 200 000	0.012377	4 300 000	5 700 000	0.012281
8 700 000	1 300 000	0.012376	4 200 000	5 800 000	0.012279
8 600 000	1 400 000	0.012375	4 100 000	5 900 000	0.012276
8 500 000	1 500 000	0.012374	4 000 000	6 000 000	0.012274
8 400 000	1 600 000	0.012373	3 900 000	6 100 000	0.012271
8 300 000	1 700 000	0.012371	3 800 000	6 200 000	0.012269
8 200 000	1 800 000	0.012370	3 700 000	6 300 000	0.012267
8 100 000	1 900 000	0.012368	3 600 000	6 400 000	0.012264
8 000 000	2 000 000	0.012357	3 500 000	6 500 000	0.012262
7 900 000	2 100 000	0.012365	3 400 000	6 600 000	0.012260
7 800 000	2 200 000	0.012364	3 300 000	6 700 000	0.012257
7 700 000	2 300 000	0.012362	3 200 000	6 800 000	0.012255
7 600 000	2 400 000	0.012360	3 100 000	6 900 000	0.012253
7 500 000	2 500 000	0.012358	3 000 000	7 000 000	0.012251
7 400 000	2 600 000	0.012356	2 900 000	7 100 000	0.012249
7 300 000	2 700 000	0.012355	2 800 000	7 200 000	0.012247
7 200 000	2 800 000	0.012353	2 700 000	7 300 000	0.012245
7 100 000	2 900 000	0.012351	2 600 000	7 400 000	0.012243
7 000 000	3 000 000	0.012348	2 500 000	7 500 000	0.012241
6 900 000	3 100 000	0.012346	2 400 000	7 600 000	0.012239
6 800 000	3 200 000	0.012344	2 300 000	7 700 000	0.012238
6 700 000	3 300 000	0.012342	2 200 000	7 800 000	0.012236
6 600 000	3 400 000	0.012340	2 100 000	7 900 000	0.012234
6 500 000	3 500 000	0.012337	2 000 000	8 000 000	0.012233
6 400 000	3 600 000	0.012335	1 900 000	8 100 000	0.012231
6 300 000	3 700 000	0.012333	1 800 000	8 200 000	0.012230
6 200 000	3 800 000	0.012330	1 700 000	8 300 000	0.012228
6 100 000	3 900 000	0.012328	1 600 000	8 400 000	0.012227
6 000 000	4 000 000	0.012325	1 500 000	8 500 000	0.012226
5 900 000	4 100 000	0.012323	1 400 000	8 600 000	0.012225
5 800 000	4 200 000	0.012320	1 300 000	8 700 000	0.012224
5 700 000	4 300 000	0.012318	1 200 000	8 800 000	0.012223
5 600 000	4 400 000	0.012315	1 100 000	8 900 000	0.012222

TABLES

25399	0.2519	0.3511
25400	0.2520	0.3512
25401	0.2521	0.3513
25402	0.2522	0.3514
25403	0.2523	0.3515
25404	0.2524	0.3516
25405	0.2525	0.3517
25406	0.2526	0.3518
25407	0.2527	0.3519
25408	0.2528	0.3520
25409	0.2529	0.3521
25410	0.2530	0.3522
25411	0.2531	0.3523
25412	0.2532	0.3524
25413	0.2533	0.3525
25414	0.2534	0.3526
25415	0.2535	0.3527
25416	0.2536	0.3528
25417	0.2537	0.3529
25418	0.2538	0.3530
25419	0.2539	0.3531
25420	0.2540	0.3532
25421	0.2541	0.3533
25422	0.2542	0.3534
25423	0.2543	0.3535
25424	0.2544	0.3536
25425	0.2545	0.3537
25426	0.2546	0.3538
25427	0.2547	0.3539
25428	0.2548	0.3540
25429	0.2549	0.3541
25430	0.2550	0.3542
25431	0.2551	0.3543
25432	0.2552	0.3544
25433	0.2553	0.3545
25434	0.2554	0.3546
25435	0.2555	0.3547
25436	0.2556	0.3548
25437	0.2557	0.3549
25438	0.2558	0.3550
25439	0.2559	0.3551
25440	0.2560	0.3552
25441	0.2561	0.3553
25442	0.2562	0.3554
25443	0.2563	0.3555
25444	0.2564	0.3556
25445	0.2565	0.3557
25446	0.2566	0.3558
25447	0.2567	0.3559
25448	0.2568	0.3560
25449	0.2569	0.3561
25450	0.2570	0.3562
25451	0.2571	0.3563
25452	0.2572	0.3564
25453	0.2573	0.3565
25454	0.2574	0.3566
25455	0.2575	0.3567
25456	0.2576	0.3568
25457	0.2577	0.3569
25458	0.2578	0.3570
25459	0.2579	0.3571
25460	0.2580	0.3572
25461	0.2581	0.3573
25462	0.2582	0.3574
25463	0.2583	0.3575
25464	0.2584	0.3576
25465	0.2585	0.3577
25466	0.2586	0.3578
25467	0.2587	0.3579
25468	0.2588	0.3580
25469	0.2589	0.3581
25470	0.2590	0.3582
25471	0.2591	0.3583
25472	0.2592	0.3584
25473	0.2593	0.3585
25474	0.2594	0.3586
25475	0.2595	0.3587
25476	0.2596	0.3588
25477	0.2597	0.3589
25478	0.2598	0.3590
25479	0.2599	0.3591
25480	0.2600	0.3592
25481	0.2601	0.3593
25482	0.2602	0.3594
25483	0.2603	0.3595
25484	0.2604	0.3596
25485	0.2605	0.3597
25486	0.2606	0.3598
25487	0.2607	0.3599
25488	0.2608	0.3600
25489	0.2609	0.3601
25490	0.2610	0.3602
25491	0.2611	0.3603
25492	0.2612	0.3604
25493	0.2613	0.3605
25494	0.2614	0.3606
25495	0.2615	0.3607
25496	0.2616	0.3608
25497	0.2617	0.3609
25498	0.2618	0.3610
25499	0.2619	0.3611
25500	0.2620	0.3612

PIVAS E

REF: (XVI) 0000
F000 0900

LATITUDE (XVI)	LATITUDE (XVI)	LATITUDE (XVI)	LATITUDE (XVI)
14° 0' 0.0000114	16° 0' 0.00071250	34° 0' 0.00014327	40° 0' 0.00040230
10 0.00000014	10 0.00070922	30 0.00072201	30 0.00060000
20 0.00000407	20 0.00070403	20 0.00072201	20 0.00060000
30 0.00000175	30 0.00070403	20 0.00072201	30 0.00060000
40 0.00070403	40 0.00070403	40 0.00070403	40 0.00060000
50 0.00070403	50 0.00070403	50 0.00070403	50 0.00060000
35° 0 0.00070204	37° 0 0.00070272	30° 0 0.00071209	41° 0 0.00067182
10 0.00070807	10 0.00070403	10 0.00070922	10 0.00060000
20 0.00070807	20 0.00070403	20 0.00070504	20 0.00060000
30 0.00070807	30 0.00070403	30 0.00070403	30 0.00060000
40 0.00070906	40 0.00070403	40 0.00060000	40 0.00060000
50 0.00070906	50 0.00070403	50 0.00060000	50 0.00060000
16° 0 0.00070272	18° 0 0.00070272	40° 0 0.00060000	42° 0 0.00060000

F000 (XVII) 0000 F000 (XVII) 0000 G000 (XVII) 0000

NOTHING (XVII)	NOTHING (XVII)	NOTHING (XVII)	NOTHING (XVII)
0 0.01232250	0 0.01232250	0 0.01232250	0 0.01232250
100000 0.01232250	100000 0.01232250	100000 0.01232250	100000 0.01232250
200000 0.01232250	200000 0.01232250	200000 0.01232250	200000 0.01232250
300000 0.01232250	300000 0.01232250	300000 0.01232250	300000 0.01232250
400000 0.01232250	400000 0.01232250	400000 0.01232250	400000 0.01232250
500000 0.01232250	500000 0.01232250	500000 0.01232250	500000 0.01232250
600000 0.01232250	600000 0.01232250	600000 0.01232250	600000 0.01232250
700000 0.01232250	700000 0.01232250	700000 0.01232250	700000 0.01232250
800000 0.01232250	800000 0.01232250	800000 0.01232250	800000 0.01232250
900000 0.01232250	900000 0.01232250	900000 0.01232250	900000 0.01232250

... ..



ΤΡΙΔΙΑΣΤΑΤΗ ΓΕΩΔΑΙΤΙΚΗ ΜΕΤΑΦΟΡΑ

- ⊖ Κλασσική Γεωδαισία → μετράμε S, A αναγμένα στο ελλειψοειδές αναφοράς
- ⊖ Δορυφορική Γεωδαισία (GPS) → μετράμε $\Delta X, \Delta Y, \Delta Z$ αναγμένα σε γεωκεντρικό (συνήθως ψευτογεωκεντρικό) σύστημα αναφοράς προσανατολισμένο σε παγκόσμιο γεωδαιτικό (δορυφορικό) σύστημα αναφοράς (π.χ. WGS'84)
- ⊖ Αν X, Y, Z , οι συντεταγμένες του σημείου 1 στο γεωδαιτικό σύστημα αναφοράς εργασίας παράλληλο με το δορυφορικό σύστημα αναφοράς με την απαιτούμενη ακρίβεια

$$X_2 = X_1 + \Delta X, \quad Y_2 = Y_1 + \Delta Y, \quad Z_2 = Z_1 + \Delta Z$$

* Αυτό ισχύει για το ΕΓΣΑ'87 και το WGS'84 (ακρίβεια καλύτερη από 10^{-6})

- ⊖ Συνήθως οι συντεταγμένες δίνονται σε φ, λ, h τότε

$$\begin{array}{ccc} \text{δίδεται} & \text{μετρήθηκε} & \text{ζητείται} \\ \nabla & \nabla & \nabla \\ \begin{pmatrix} \varphi_1 \\ \lambda_1 \\ h_1 \end{pmatrix} & \Rightarrow \begin{pmatrix} X_1 \\ Y_1 \\ Z_1 \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} \Delta X \\ \Delta Y \\ \Delta Z \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} X_2 \\ Y_2 \\ Z_2 \end{pmatrix} & \Rightarrow \begin{pmatrix} \varphi_2 \\ \lambda_2 \\ h_2 \end{pmatrix} \end{array}$$



⊕ Ισορροπία των βαθμίδων

⊕ Σκοπός - Πηγήρας -

⊕ Γιατί εφάρμοζα οι υπολογισμοί

⊕ Γιατί η ανάλυση γύρω στο $f-d$

⊕ Χαρακτηριστικά των βαθμίδων (εφαρμογή/δύο άκρια/οριζόντιο)

⊕ Τεχνικές αρχή γύρω τους υπολογισμούς - πράξης.

⊕ $\log \rightarrow$ αριθμομηχανή \rightarrow H/V (nestet) απόδοση των πράξεων (κλασικός ορθός - εσφαλμένος)

⊕ ανεπιτόμητος αριθμός (οχι παραπάνω)

phm $1m$ $1da$ $1an$ $1mm$ $10m$ $100m$ $1k$

⊕ εφάρμοζα αριθμούς φυσικών. (σημ. tan)

⊕ σχέση με αριθμούς των βαθμίδων

Ταξής ταξιδιών

ΓΕΩΔΑΙΤΙΚΟΙ & ΧΑΡΤΟΓΡΑΦΙΚΟΙ

ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ

Σκοπος: Να δώσει τις απαραίτητες γνώσεις

- για υπολογισμούς θέσεων στο ελλειφοειδές και των προβολών καθώς και
- για μετατροπές συντεταγμένων μεταξύ διαφόρων συστημάτων αναφοράς

Εμφαση στο τι γίνεται στην Ελλάδα.

Υλη:

- Γεωμετρία ελλειφοειδούς *
- Γεωδαιτικοί υπολογισμοί στο ελλειφοειδές
- Απεικονίσεις · Παραμορφώσεις
- Τι χρησιμοποιείται στην Ελλάδα
- Γεωδαιτικά Συστήματα Αναφοράς
- Τι χρησιμοποιείται στην Ελλάδα

Benel
 Hayford
 * GRS 80 (WGS 84)
 WGS 72

a e² | 1/f b e²

GRS 80

a = 6 378 137.000
 e² = 0.006 694 380 023

1/f = 298.257 222 101
 e²

b = 6 356 752.314
 e² = 0.006 739 496 775

(J₂ 108 263 × 10⁻⁸)

1/e
 R_S = 6 371 007.181
 R_V = 6 371 000.790
 R_H = 6 371 008.770

Benel

a = 6 377 397.155 e² = 0.006 674 372

Hayford

a = 6 378 388.000 e² = 0.006 722 670

ΕΛΛΙΨΟΕΙΔΕΣ (ΕΚ ΠΑΡΙΕΥΡΟΦΗΣ)

→ (κλασική Γαλιλαίου)

* Γιατί? Πρώτες δεξαίστες, α f υπό φωνές.

↳ Παραμ. | a b f = (a-b)/a e^2 = (a^2-b^2)/a^2 e'^2 = (a^2-b^2)/b^2

x^2/a^2 + y^2/a^2 + z^2/b^2 = 1

↳ Παραμ. | φ, λ (mei h.) τι είναι (ψ γωνία)

↳ Καμπύλιση | υπάρχει δύο κίβια (άκρες σε Α)

p = (a(1-e^2))/(1-e^2 sin^2 γ)^3/2 N = a/(1-e^2 sin^2 γ)^1/2 (r = Na)

N/p = 1 + e^2 cos^2 γ = 1 + u^2, Np = p^2(1 + u^2) = N^2 (1-e^2)/(1-e^2 sin^2 γ)

R_A = (cos^2 A)/p + (sin^2 A)/N K_A = K_M cos^2 A + K_R sin^2 A

R = R_M = 1/(2π) ∫_0^2π R_A dA = √(pN) = p√(1+u^2)

- χρησιμ. • γωνομετρική (ε)πί μετράει κάρτες + χορδή! τι είναι πώς υπολογίζεται

• Μεταβρύση (γωνομετρική) τριγωνομετρική

M = a(1-e^i) [M_0 φ + M_2 sin 2γ + M_4 sin 4γ - M_6 sin 6γ + ...]

Γιατι ελλειφοειδες εκ περιστροφης.

Πως οριζεται : $a, b, f = \frac{a-b}{a}, e^2 = \frac{a^2-b^2}{a^2}, e'^2 = \frac{a^2-b^2}{b^2}$

Θεση στο ελλειφοειδες : $\varphi, \lambda (h)$ - αλλα και X, Y, Z

Εξισωση : $\frac{X^2}{a^2} + \frac{Y^2}{a^2} + \frac{Z^2}{b^2} = 1$

Καμπυλοζωτες : Σε καθε σημείο διαφορετικες σε καθε διεκδυση (Αξ.φαιδιο) R_A αλλα υπαρχουν δυο κυρι

• σε μεσηφρυν $\rho = \frac{a(1-e^2)}{(1-e^2\sin^2\varphi)^{3/2}}$ • σε καθετο $N = \frac{a}{(1-e^2\sin^2\varphi)^{1/2}}$

$\frac{N}{\rho} = 1 + e'^2 \cos^2\varphi = 1 + \eta^2, N\rho = \rho^2(1 + \eta^2) = N^2 \frac{1-e^2}{1-e^2\sin^2\varphi}$

• $R_A = \frac{\rho N}{N \cos^2 A + \rho \sin^2 A}$ η $\frac{1}{R_A} = \frac{\cos^2 A}{\rho} + \frac{\sin^2 A}{N}$

• Μεση ακτινα $R = R_M = \bar{R} = \frac{1}{2\pi} \int_0^{2\pi} R_A dA = \sqrt{\rho N} = \rho \sqrt{1 + \eta^2}$

• Γραμμες στο ελλειφοειδες : Υπαρχουν απαρης αλλα :

• γεωδαισιακη γραμμη (η γραμμη με το μικροτερο μηκος

$N \cos\varphi \sin A = \text{σταθερο} = a \sin A_0$

• καθετη τομη

• χορδη

* Ακτινα καμπυλοζωτας μικρω κυκλων $r = N \cos\varphi$

$$a \sim b \sim R \sim 6 \cdot 10^6 \text{ m} \sim 6 \times 10^9 \text{ mm} \quad (e, N)$$

$$f = \sim \frac{1}{300} \sim 0.030 \sim 30 \times 10^{-3}$$

$$e^2 \sim e'^2 \sim 2f \sim \frac{1}{150} \sim 0.066 \sim 66 \times 10^{-3}$$

$e^4 \sim 44$
 $e^6 \sim 300$
 $e^8 \sim 2$
 $e^{10} \sim 13$

kurv frekvens m jris

1°	$\sim 110 \text{ km}$	(100)	1 Mm	~ 0.1	$9'$
$1'$	$\sim 1.8 \text{ km}$	(2)	1 km	$\sim 0.54 \sim 32''$	$3'$
$1''$	$\sim 30 \text{ m}$	(30)	1 m	~ 0.032	$1.1''$
			1 cm	0.00032	
			1 mm	0.000032	

$$1'' \approx \frac{1}{200000} = 5 \times 10^{-6} \left\{ \begin{array}{l} 10^{-6} (= 1 \mu\text{rad}) \sim 0.2 \\ 10^{-3} (= 1 \text{ mrad}) \sim 3' \end{array} \right.$$

Kurvas raski pinynd I_{70}^{M} $\sim 60 \text{ km} = 0.01 R$

$$\left(\frac{s}{R} \sim \frac{s}{a} \sim \frac{s}{b} \sim 10^{-2} \right)$$

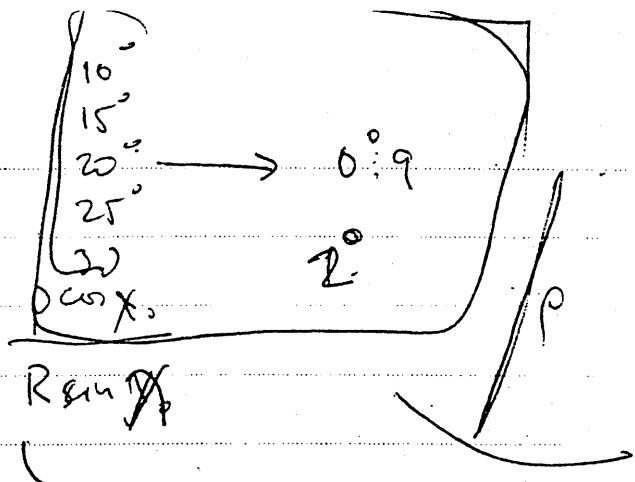
$$\frac{s}{a} \frac{s}{p} / \frac{s}{N} / \left(\frac{s}{R} \right)^2 \sim 10^{-4}$$

$$\left(\frac{s}{R} \right)^3 \sim 10^{-6}$$

$$\sin E = \frac{1 - \cos^2 \frac{x}{2}}{1 + \cos^2 \frac{x}{2}}$$

$$m_n = \frac{dp}{R dx}$$

$$m_p = \frac{R \sin \theta}{N}$$



$$\int p dp = \frac{R^2}{\cos x_0} \int \sin x dx$$

$$p = \frac{R}{\cos x_0} \cos x$$

$$x = x_0 \rightarrow p = R \tan x_0$$

$$p = C - \frac{R \cos x}{\cos x_0}$$

$$p = C - R$$

$$C = p + R = R \tan x + R$$

$$p = R \tan x_0 - \frac{R \cos x}{\cos x_0}$$

$$C = R \tan x_0 + R = R (\tan x_0 + 1)$$

$$p = R (\tan x_0 - 1) - R \left(\frac{\cos x}{\cos x_0} \right)$$

$$R \left(\tan x_0 - \frac{\cos x}{\cos x_0} - 1 \right)$$

ΕΛΛΗΝΙΚΗ ΑΝΑΦΟΡΑ

Bessel :	$a = 6377\ 397.155\ \text{m}$	$e^2 = 0.006\ 674\ 372$
Hayford :	$a = 6\ 378\ 388.000\ \text{m}$	$e^2 = 0.006\ 722\ 670$
ERS 80:	$a = 6\ 378\ 137.000\ \text{m}$	$e^2 = 0.006\ 694\ 380$
	$b = 6\ 356\ 752.314\ \text{m}$	$e'^2 = 0.006\ 739\ 497$
	$V_f = 298.257\ 222\ 101$	
	$M = 10\ 001\ 965.729\ \text{m}$	
	$R_s = 6\ 371\ 007.181\ \text{m}, R_v = 6\ 371\ 000.790$	

Ταξείς μεγέθους

- $a \sim b \sim R \sim \rho \sim N \sim 6000\ \text{km} \dot{\sim} 6 \cdot 10^6\ \text{m} \dot{\sim} 6 \cdot 10^9\ \text{m}$
- $f \sim \frac{1}{300} \sim 0.0033 \dot{\sim} 3.3 \times 10^{-3}$
- $e^2 \sim e'^2 \sim 2f \sim \frac{1}{150} \sim 0.0066 \dot{\sim} 6.6 \times 10^{-3}$

$$(e^4 \sim 44 \times 10^{-6}, e^6 \sim 300 \times 10^{-9}, e^8 \sim 2 \times 10^{-9}, e^{10} \sim 13 \times 10^{-12})$$

- Συνω ΕΜΣωφια αυ, γις :

$$1^\circ \approx 110\ \text{km}, \quad 1' \approx 1.9\ \text{km}, \quad 1'' \approx 31\ \text{m}$$

$$1\ \text{Mm} \approx 9^\circ, \quad 1\ \text{km} \sim 0.54 \sim 32'', \quad 1\ \text{m} \sim 0.032''$$

- Πλωρη ριγωνιστω Ι^α τωσ, $\sim 60\ \text{km} \sim 0.01R$

$$\frac{S}{R} \sim 10^{-2} (600\ \text{m}), \quad \left(\frac{S}{R}\right)^2 \sim 10^{-4} (6\ \text{m}), \quad \left(\frac{S}{R}\right)^3 \sim 10^{-6} (6\ \text{cm})$$

- Πλωρη ριγωνιστω ΙΙ^α τωσ, $\sim 6\ \text{km} \sim 0.001R$

$$\frac{S}{R} \sim 10^{-3} (6\ \text{m}), \quad \left(\frac{S}{R}\right)^2 \sim 10^{-6} (6\ \text{mm}), \quad \left(\frac{S}{R}\right)^3 \sim 10^{-9} (6\ \mu)$$

Συντεταγμένες

$\varphi, \lambda, h(H)$

Χρήση καρτεσιανών X, Y, Z
Μαθηματική έκφραση

$$\begin{aligned} X &= (N+h) \cos \varphi \cos \lambda \\ Y &= (N+h) \cos \varphi \sin \lambda \\ Z &= [N(1-e^2) + h] \sin \varphi \end{aligned}$$

$$P = \sqrt{X^2 + Y^2} = (N+h) \cos \varphi$$

$$\left(N = \frac{a}{\sqrt{1 - e^2 \sin^2 \varphi}} \right)$$

Αντίστροφο

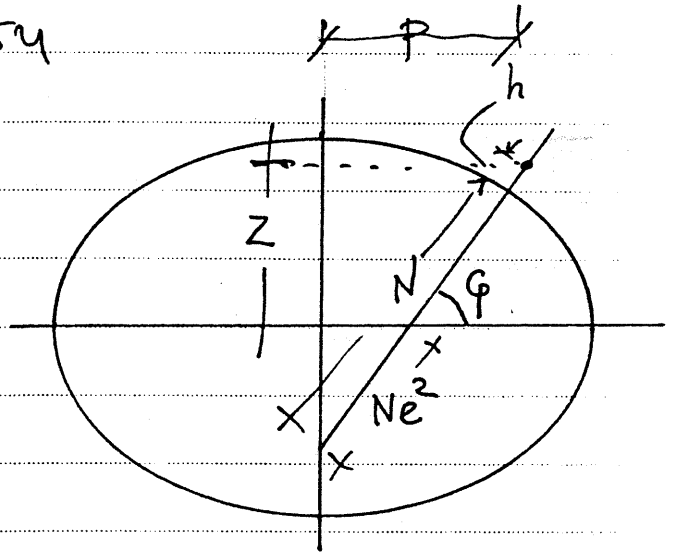
$$\tan \lambda = \frac{Y}{X}$$

$$\tan \varphi = \frac{Z}{P} \frac{N+h}{N(1-e^2)+h}$$

$$h = \sqrt{(Ne^2 \sin \varphi + Z)^2 + P^2} - N$$

$$\tan \varphi = \frac{Z + e^2 N \sin \varphi}{P}$$

$$h = \frac{P}{\cos \varphi} - N$$



ΜΗΚΟΣ ΤΟΞΟΥ ΚΕΚΗΜΒΡΙΟΥ

$$dM = \rho d\varphi$$

$$M_0^{\varphi} = \int_0^{\varphi} \rho d\varphi = a(1-e^2) \int_0^{\varphi} \frac{d\varphi}{(1-e^2 \sin^2 \varphi)^{3/2}}$$

(ανάπτυξη σε σειρά) *

$$M = a(1-e^2) \left[M_0 \varphi - M_2 \sin 2\varphi + M_4 \sin 4\varphi - \dots \right]$$

$$M_0 = 1 + \frac{3}{4} e^2 + \frac{45}{64} e^4 + \frac{175}{256} e^6 + \frac{11025}{16384} e^8 + \dots$$

$$M_2 = \frac{3}{8} e^2 + \frac{15^3}{32} e^4 + \frac{525}{1024} e^6 + \frac{2205}{4096} e^8 + \dots$$

$$M_4 = \frac{15}{256} e^4 + \frac{105}{1024} e^6 + \frac{2205}{8820} e^8 + \dots$$

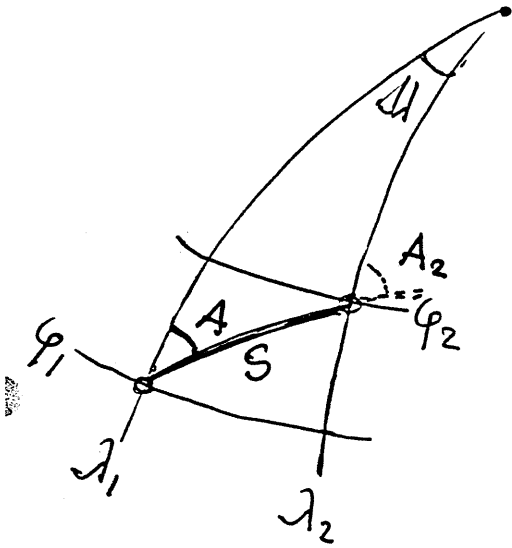
$$M_6 = \frac{35}{3072} e^6 + \frac{315}{12288} e^8 + \dots$$

$$M_8 = \frac{315}{130784} e^8 + \dots$$

$$* (1-\varepsilon)^{-n} = 1 + n\varepsilon + \frac{n(n+1)}{2!} \varepsilon^2 + \frac{n(n+1)(n+2)}{3!} \varepsilon^3 + \dots$$

ΓΕΩΔΑΙΤΙΚΗ ΜΕΤΑΦΟΡΑ

(8^ο φυλ. § 8.4.1)

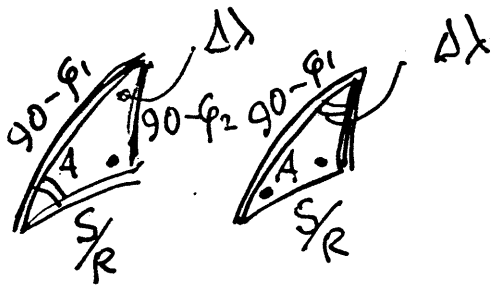


$$\begin{Bmatrix} \varphi_1 \\ \lambda_1 \end{Bmatrix} + \begin{Bmatrix} S \\ A \end{Bmatrix} \rightarrow \begin{Bmatrix} \varphi_2 \\ \lambda_2 \end{Bmatrix}$$

$$\begin{Bmatrix} \varphi_1 \\ \lambda_1 \end{Bmatrix} + \begin{Bmatrix} \varphi_2 \\ \lambda_2 \end{Bmatrix} \rightarrow \begin{Bmatrix} S \\ A \end{Bmatrix}$$

(γεωγραφικές συντεταγμένες) \rightleftharpoons (πολικές συντεταγμένες)

* Αν σφαίρα τότε σφαιρική τριγωνομετρία

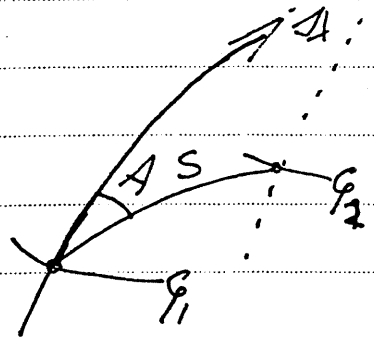


Σημ. Το τρίγωνο πολύ στενόμακρο (n=100)

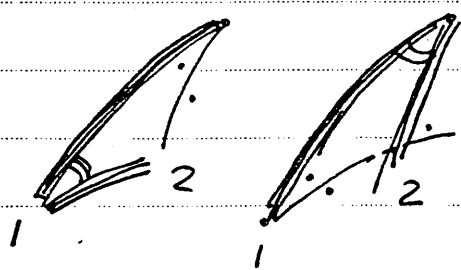
Γεωδαιτική Μεταφορά (8° φύλλο)

Συντεταγμένες / Αψή και γωνίες
 πολικές συντεταγμένες (τοπ)

σχέση $\begin{pmatrix} \varphi \\ \lambda \end{pmatrix} \leftrightarrow \begin{pmatrix} S \\ A \end{pmatrix}$



επίπεδο = (θεμελιώδης)
σφαίρα = σφ. τριγ.



(το τρίγωνο πολύ στενόγωνο)

ελλειφοειδής

2 κάθετη τομή / γεωδαιτική γραμμή $(0.017 \frac{S_k}{100})^2 \sin$
 1 μεταβλητή καμπυλότητα
 ακρίβεια που ζητείται

(φ, λ)	$0.001 \triangleq 3 \text{ cm}$	(A)	$0.01 \triangleq 1 \text{ cm}$
	$0.0001 \triangleq 3 \text{ mm}$	(για 200km)	

ακρίβεια για $\rho = 0.3$ για 20km $0.1 \triangleq 1 \text{ cm}$

Α) Περὶ τῶν κρούσεων εἰς τὴν σφαίρα

$$R_m = \sqrt{\rho N_m} \quad \rho \text{ (μετρητὴ Gauss ἢ Ἐγγυρὰτῆ)$$

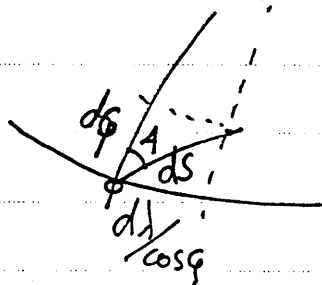
ἢ ἀκτίνα ρ γὰρ τὰ πλάτη
 N γὰρ τὰ μήκη + Ἀκτινωδία

β) Ἀνάπτυξη ἀπ' αὐθιγῶν ἢ ἄλλων ὡς

$$\Delta q = \left(\frac{\partial q}{\partial s}\right) s + \frac{1}{2!} \left(\frac{\partial^2 q}{\partial s^2}\right) s^2 + \frac{1}{3!} \left(\frac{\partial^3 q}{\partial s^3}\right) s^3 + \dots$$

$$\Delta \lambda = \left(\frac{\partial \lambda}{\partial s}\right) s + \frac{1}{2!} \left(\frac{\partial^2 \lambda}{\partial s^2}\right) s^2 + \frac{1}{3!} \left(\frac{\partial^3 \lambda}{\partial s^3}\right) s^3 + \dots$$

$$\Delta A = \left(\frac{\partial A}{\partial s}\right) s + \frac{1}{2!} \left(\frac{\partial^2 A}{\partial s^2}\right) s^2 + \frac{1}{3!} \left(\frac{\partial^3 A}{\partial s^3}\right) s^3 + \dots$$



$$\rho dq = ds \cos A$$

$$\rho d\lambda = ds \sin A = N \cos \phi d\lambda$$

$$\frac{dq}{ds} = \frac{1}{\rho} \cos A \quad \frac{d\lambda}{ds} = \frac{1}{N \cos \phi}$$

$$\Delta q = \frac{1}{\rho_1} S_{12} \cos A_{12} - \frac{1}{2N_1 \rho_1} \tan \phi_1 S_{12}^2 \sin^2 A_{12} + \dots$$

$$\Delta \lambda = \frac{1}{N_1 \cos \phi_1} S_{12} \sin A_{12} + \frac{1}{N_1^2 \cos \phi_1} \tan \phi_1 S_{12}^2 \sin A_{12} \cos A_{12} + \dots$$

$$\Delta A = \frac{1}{N_1} \tan \phi_1 S_{12} \sin A_{12} + \dots$$

A) Περικύκλιση χριστός σφαίρας

$$R_m = \sqrt{\rho N} \quad \varphi(\text{ήττα}) \text{ Gauss } \vec{n} \text{ Εγγυσατη}$$

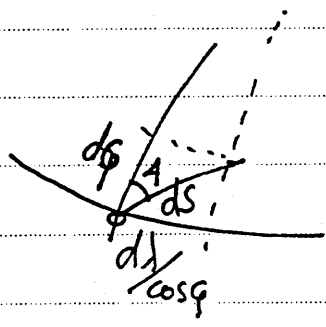
" κλίση ρ για τα πλάτη
 N για τα πυκν + Αξιοβολία

B) Αναπτυξη αν' εδοκας σε σειρά ως

$$\Delta q = \left(\frac{\partial q}{\partial s}\right) s + \frac{1}{2!} \left(\frac{\partial^2 q}{\partial s^2}\right) s^2 + \frac{1}{3!} (\dots$$

$$\Delta \lambda = \dots$$

$$\Delta A = \dots$$



$$\rho dq = ds \cos A$$
$$\rho d\lambda = ds \sin A = N \cos \varphi d\lambda$$

$$\Delta q = \frac{1}{\rho_1} S_{12} \cos A_{12} - \frac{1}{2N_1 \rho_1} \tan \varphi_1 S_{12}^2 \sin^2 A_{12} + \dots$$

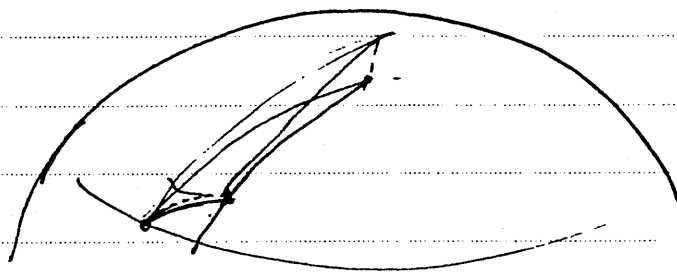
$$\Delta \lambda = \frac{1}{N_1 \cos \varphi_1} S_{12} \sin A_{12} + \frac{1}{N_1^2 \cos \varphi_1} \tan \varphi_1 S_{12}^2 \sin A_{12} \cos A_{12} + \dots$$

$$\Delta A = \frac{1}{N_1} \tan \varphi_1 S_{12} \sin A_{12} + \dots$$

© Γεωμετρικη προσεγγιση - Puissant

1. υπολογισμος φ_2

- α. σφαιρα που εφαπτ. φ_1 (ακτινα N_1)
- β. υπολογισμος φ_2 στη σφαιρα με αναγωγή σε σφαι.
- γ. αναγωγή σε ακτινα ρ_m ($\rho_a \sim \Delta\varphi$)



2. υπολογισμος λ_2

- α. σφαιρα που εφαπτεται στο φ_2 (τυρωγωνο)
- β. επιδωση στη σφαιρα με δωκ. $\Delta\lambda$
- γ. αναγωγή σε σφαιρα (οχι αναγκαστικω)

3. υπολογισμος A_{21}

- α. σφαιρα με ακτινα ρ στο φ_2
- β. επιδωση στη σφαιρα (αναλογισμος Napier)
- γ. αναγωγή σε σφαιρα.

D) Ολοκλήρωση γεωδαισιακών γραμμών.
 τύποι Rainsford - Vincenty

Γεωδαισιακή γραμμή

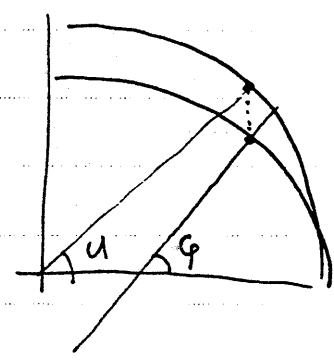
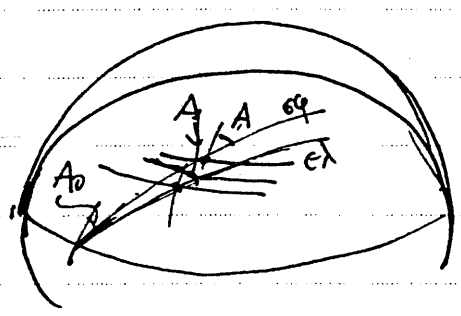
Clairaut: $r \sin A = C = a \sin A_0$
 $N \cos \varphi \sin A = a \sin A_0$

$\sin A = a \sin A_0 \frac{1}{N \cos \varphi}$

καμπυλότητα:

$R_{\gamma} = \frac{\rho}{1 - e'^2 \sin^2 A_0}$

Χρήση περιβάλλουσας εσφαιρας



ελλειψ

εσφαιρα

φ

ιδιο A_0
 η A

u

(η Clairaut)

λ
 s

→ η λ
 → η σ

$(dA = d\lambda \sin \varphi = d\lambda' \sin u)$

$\varphi > u$
 $d\lambda' > d\lambda$

$$\Delta\lambda' = \Delta\lambda + f \sin A_0 \sigma + \dots$$

$$\left(\begin{array}{l} \Delta\lambda' > \Delta\lambda \\ \text{je } \sigma = 360^\circ \end{array} \quad \Delta\lambda' - \Delta\lambda = f \sin A_0 \cdot 360^\circ \right)$$

$$\sigma = \frac{S}{A \cdot b} + \Delta\sigma$$

$$\Delta\sigma = \frac{1}{4} e^2 \cos^2 A_0 \cos 2\sigma_m \sin \sigma + \dots$$

ΤΥΠΟΙ ΠΥΙΣΑΝΤ

$$\Delta\varphi = B \cdot S \cos A - C S^2 \sin^2 A - E (B S \cos A) S^2 \sin^2 A - D (\Delta\varphi_0'')^2$$

$$B = \frac{1}{\rho_1 \text{ arc} 1''} \quad \sim 3240 \quad \text{arcsec}/100 \text{ km}$$

$$C = \frac{\tan \varphi_1}{2 N_1 \rho_1 \text{ arc} 1''} \quad \sim 20 \quad \text{arcsec}/(100 \text{ km})^2$$

$$D = \frac{3}{2} \cdot \frac{e^2 \sin \varphi_1 \cos \varphi_1}{1 - e^2 \sin^2 \varphi_1} \text{ arc} 1'' \quad \sim 2 \quad \text{arcsec}/(10000 \text{ arcsec})^2$$

$$E = \frac{1 + 3 \tan^2 \varphi_1}{6 N_1^2} \quad \sim 0.0001 \quad 1/(100 \text{ km})^2$$

$$\Delta\lambda = A S \sin A \sec \varphi_2 - (G S^2 + H S^2 \sin^2 A) S \sin A \sec \varphi_2$$

$$A = \frac{1}{N_2 \text{ arc} 1''} \quad \sim 3230 \quad \text{arcsec}/100 \text{ km}$$

$$G = \frac{A}{6 N_2^2} \quad \sim 0.1 \quad \text{arcsec}/(100 \text{ km})^3$$

$$H = \frac{G}{\cos^2 \varphi_2} \quad \sim 0.2 \quad \text{arcsec}/(100 \text{ km})^3$$

$$\Delta A = \Delta\lambda \sin \varphi_m \sec \frac{\Delta\varphi}{2} + F (\Delta\lambda)^3$$

$$F = \frac{1}{12} \sin \varphi_m \cos^2 \varphi_m \text{ arc}^2 1'' \quad \sim 0.7 \quad \text{arcsec}/(10 \text{ arcsec})^3$$

Απ' εθείας υπολογισμός $\Delta\lambda$

$$\sin \Delta\lambda = \sin \frac{S}{N_2} \cdot \frac{\sin A}{\cos \varphi_2}$$

ΑΝΤΙΣΤΡΟΦΟ ΠΡΟΒΛΗΜΑ.

$$S_{12} \sin A_{12} = \frac{1}{A_2} \cos \varphi_2 \Delta\lambda \left(1 + \frac{S_{12}^2}{6N_2^2} - \frac{\Delta\lambda^2}{6} \right)$$

$$S_{12} \cos A_{12} = \frac{1}{B_m} \Delta\varphi + \frac{C_m}{B_m} (S_{12} \sin A_{12})^2 + E (S_{12} \sin A_{12})^2 (S_{12} \cos A_{12})$$

$$\tan A_{12} = \frac{X}{Y}$$

$$S_{12} = \sqrt{X^2 + Y^2}$$

D) Ολοκλήρωση γεωδαισιακών γραμμών.
 τύποι Rainford - Vincenty

Γεωδαισιακή γραμμή:

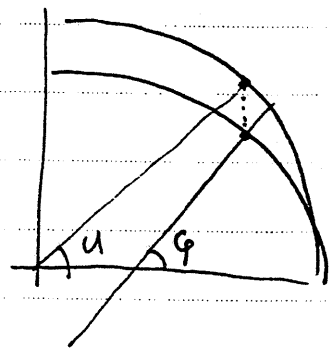
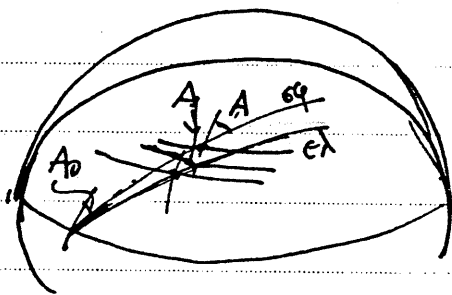
Clairaut: $r \sin A = c = a \sin A_0$
 $N \cos \varphi \sin A = a \sin A_0$

$\sin A = a \sin A_0 \frac{1}{N \cos \varphi}$

καμπύλωση:

$R_{\gamma} = \frac{\rho}{1 - e'^2 \sin^2 A_0}$

Χρήση περιβάλλουσας σφαίρας



ελλειψ.

σφαίρα

φ ίδιο A_0 u (γιε Clairaut)
 γιε ίδιο A .

$\lambda \rightarrow$ γρηγορ. λ'
 $s \rightarrow$ κοσμηρ. σ

$(dA = d\lambda \sin \varphi = d\lambda' \sin u)$ $\varphi > u$
 $d\lambda' \downarrow < d\lambda$

E)

$$\Delta\lambda' = \Delta\lambda + f \sin A_0 \sigma + \dots$$

$$\begin{array}{l} \Delta\lambda' > \Delta\lambda \\ \text{je } \sigma = 360^\circ \quad \Delta\lambda' - \Delta\lambda = f \sin A_0 \cdot 360^\circ \end{array}$$

$$\sigma = \frac{S}{A \cdot b} + \Delta\sigma$$

$$\Delta\sigma = \frac{1}{4} e^2 \cos^2 A_0 \cos 2\sigma_m \sin \sigma + \dots$$

ΓΕΝΙΚΑ ΠΕΡΙ ΑΠΕΙΚΟΝΙΣΕΩΝ

(Γενική Χαρτογραφία)

Δυσκολία υπολογισμών σε ελλειφοειδείς
Ευολία σε επίπεδο

Αρα αν απεικονίσουμε ελλειψ \rightarrow ευλ.

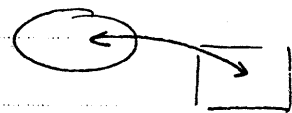
Οι απεικονίσεις με τη χαρτογραφία
οριζοντιογραφία κλάσση

Η εξέταση των όψεων με γεωμετρία

Μαθηματικός πρόβλημα (οχι γεωμ.) ~~π~~

απλοποιούνται αλληλοχρονία

γεωμετρία \neq αναλυτική (προβολή!!)



Αρα σε ελλειφοειδείς δώ αλλη αναγωγική επιφάνεια

αρα παραμορφώσεις (των γεωμ μεγεθών)

πλάκη
γωνίες
(διωδύσεις)
επιπέδα

κλίμακα $\frac{s}{S}$

Τι εμβαζονται?

ϕ θέση

\oplus παραμορφώσεις

$(\phi \lambda)$

$S \rightleftharpoons s$

$E \rightleftharpoons e$

$\downarrow \uparrow$

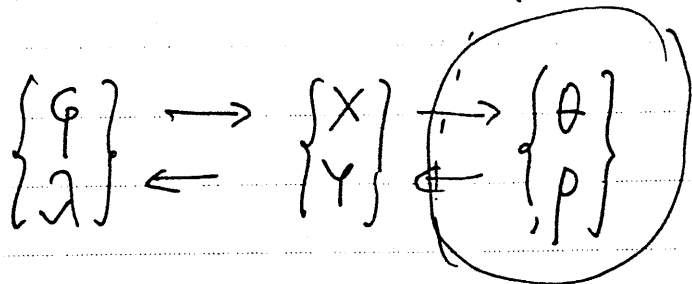
$B \rightleftharpoons b$

$A \rightleftharpoons a$

$(X Y)$

B)

16 ΓΝΩΣΤΕΡΑ

ΘΕΣΗγια α ~~αποφασισ~~ (γ.λ) (x, y)

$$\left. \begin{array}{l} x = f(\varphi, \lambda) \\ y = g(\varphi, \lambda) \end{array} \right\} \begin{array}{l} (a, f) \\ (a, f) \end{array}$$

"Α/μει" ανή

$$\begin{array}{l} \varphi = \varphi(x, y) \\ \lambda = \lambda(x, y) \end{array}$$

χρησιμότηταΟι συναρτήσεις που δίνονται ~~αποφασισ~~ ~~αποφασισ~~Διτάξι ~~αποφασισ~~ $f_1 \rightarrow f_2 \rightarrow f_3$ καμπύλιςεπιπέδες • κυλινδρικές • κωνικές

ορθές • εγχεύσεις • πλάγιες

επιμορφές • ισοδύναμες

C

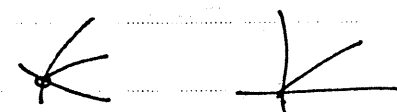
ΠΑΡΑΜΟΡΦΩΣΕΙΣ

Στοιχειώδεις

• κλίση $m = \frac{\Delta S}{\Delta S} \quad (\text{επιπέδιο} - \text{διδύμεο})$
 $\Delta S \rightarrow 0$

• κυρίως διδύμεο \perp

• κυρίως κλίση $\max - \min \quad m_1, m_2$

• παρατηρούμε γωνία (διδύμεο) 

• εμβαδόν κλίση $M = m_1, m_2$

Δευτερεύουσα: Tissot (ελλαψα)

Πληροφορίες ΑΑ

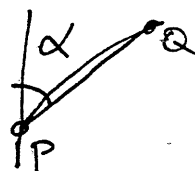
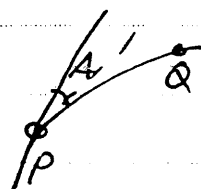
$$s = \int_S m ds = \bar{m} S$$

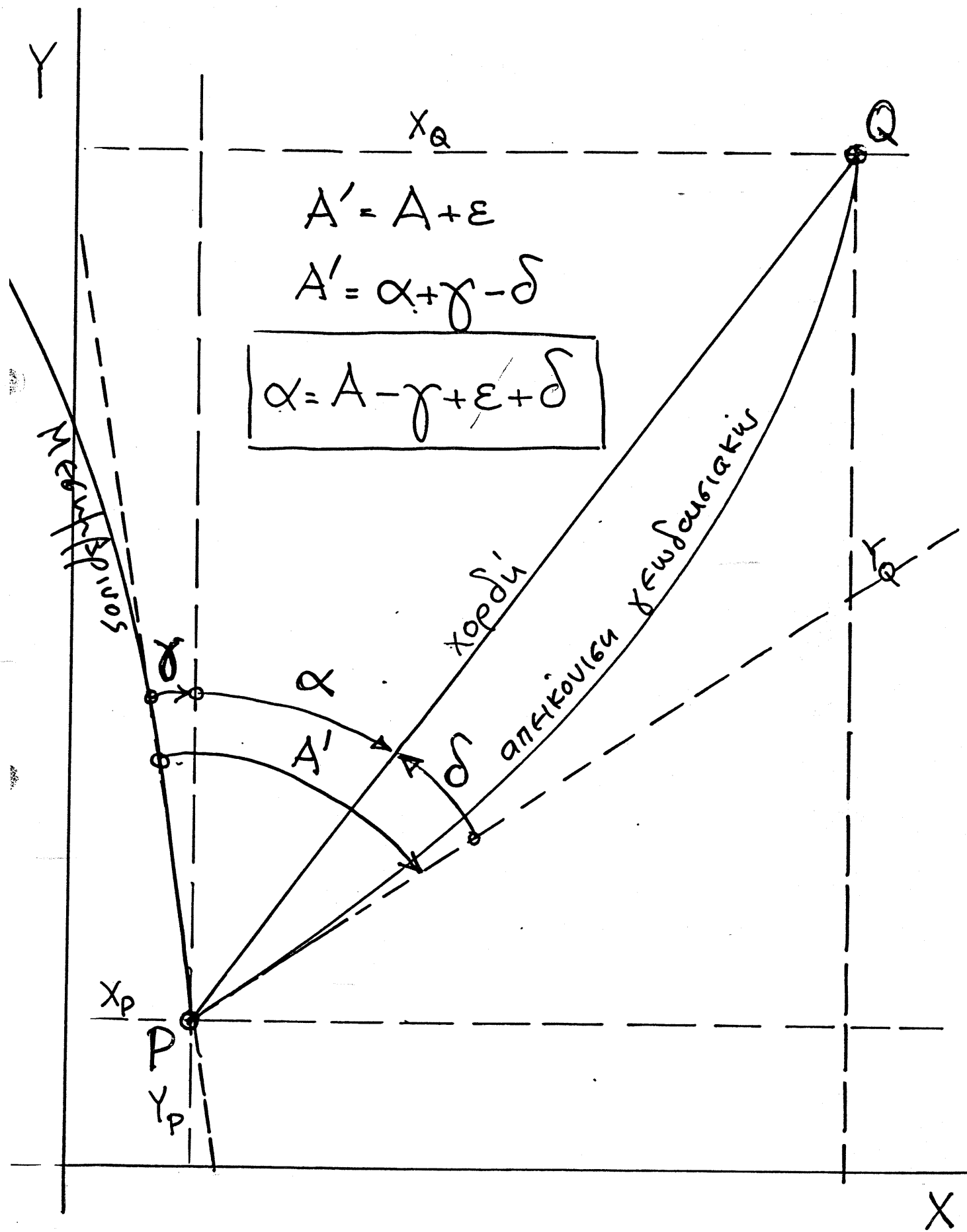
$$E = \int_E M dE = \bar{M} E$$

γωνία ή μετακίνηση \rightarrow χορδές

Προβλεπτικότητα

Αξιοπλοία A
 γωνία δίδυμο α





$$A' = A + \epsilon$$

$$A' = \alpha + \gamma - \delta$$

$$\alpha = A - \gamma + \epsilon + \delta$$

Νεωτεριανός

χορδή

αλληλκίνηση δυνάμεων

X_p

Y_p

X_q

Q

X

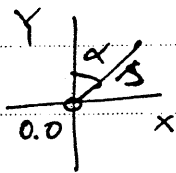
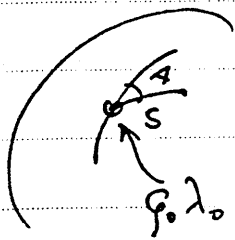
Y

ΠΡΟΒΟΛΗ ΗΑΤΤ

(πλάγια αζιμουδιακή ισοπέδωση)

Προς προκύπτει.

πολικές ελλειφοειδή \equiv πολικές επιπέδα



$$\begin{aligned} x &= S \sin \alpha = S \sin A \\ y &= S \cos \alpha = S \cos A \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} S &= S \\ \alpha &= A \end{aligned}$$

Για να πάμε από $q \lambda \rightarrow x y$.

πρέπει να βρούμε S και A ως προς $q_0 \lambda_0$
από αντίστοιχα γεωδαιτικά μετασφαιρίσματα

Από $x y \rightarrow q \lambda =$ γεωδαιτική μετασφαιρίσματος

Σφαίρα.

$$S = R \arccos (\sin q_0 \sin q + \cos q_0 \cos q \cos (\lambda - \lambda_0))$$

$$A = \arcsin \frac{\sin (\lambda - \lambda_0) \cos q}{\sin \left(\frac{S}{R} \right)}$$

και

$$q = \arcsin \left(\sin q_0 \cos \frac{S}{R} + \cos q_0 \sin \frac{S}{R} \cos A \right)$$

$$\lambda - \lambda_0 = \arcsin \frac{\sin A \sin \frac{S}{R}}{\cos q}$$

3)

Kupier elihakes

6E A

6E A+90°

 $k_{\min} = 1$

$$k_{\max} = \frac{\arcsin \frac{S}{R}}{\sin \frac{S}{R}}$$

$$= 1 + \frac{1}{6} \left(\frac{S}{R} \right)^2 + \dots$$

S = 10 km	$k_{\max} = 0.4$	ft~
20	1.6	ft~
30	3.7	
50 km	10.2	

Ελλειψοειδής

$$\text{ano } \frac{dq}{ds} = \frac{\cos A}{p}, \quad \frac{d\lambda}{ds} = \frac{\sin A}{N \cos q}$$

$$\Delta q = \frac{dq}{ds} s + \frac{1}{2!} \frac{d^2 q}{ds^2} s^2 + \frac{1}{3!} \dots$$

$$\Delta \lambda = \frac{d\lambda}{ds} s + \frac{1}{2} \frac{d^2 \lambda}{ds^2} s^2 + \dots$$

όταν εφαρμόζουμε τα $(S \cos A)^n, (S \sin A)^n = Y^n, X^n$

Μηδίο του κεκλιμένου

ПРОБЛЕМА ХАТТ.

$$X = (N_0 \cos \varphi_0) \Delta \lambda - (\rho_0 \sin \varphi_0) \Delta \lambda \Delta \varphi - \left(\frac{1}{6} \rho_0 \cos \varphi_0 (2 + 9e'^2 \sin^2 \varphi_0) \right. \\ \left. \cdot \Delta \lambda \Delta \varphi^2 - \left(\frac{1}{6} N_0 \cos \varphi_0 \sin^2 \varphi_0 \right) \Delta \lambda^3 + \dots \right.$$

$$Y = (\rho_0) \Delta \varphi + \left(\frac{1}{2} N_0 \cos \varphi_0 \sin \varphi_0 \right) \Delta \lambda^2 + \left(\frac{3}{2N_0} \rho_0^2 e'^2 \sin \varphi_0 \cos \varphi_0 \right) \Delta \varphi^2 - \\ + \left(\frac{1}{6} \rho_0 (1 - 4 \sin^2 \varphi_0 + e'^2 \cos^2 \varphi_0) \right) \Delta \varphi \Delta \lambda^2 + \dots$$

$$X = d_1 \Delta \lambda + d_2 \Delta \lambda \Delta \varphi + d_3 \Delta \lambda \Delta \varphi^2 + d_4 \Delta \lambda^3 + \dots$$

$$Y = c_1 \Delta \varphi + c_2 \Delta \lambda^2 + c_3 \Delta \varphi^2 + c_4 \Delta \varphi \Delta \lambda^2 + \dots$$

$$\varphi = \varphi_0 + \left(\frac{1}{\rho_0} \right) Y - \left(\frac{\tan \varphi_0}{2 \rho_0 N_0} \right) X^2 - \left(\frac{3e'^2 \tan \varphi_0 \cos^2 \varphi_0}{2 \rho_0 N_0} \right) Y^2 - \\ - \left(\frac{1 + 3 \tan^2 \varphi_0 + e'^2 \cos^2 \varphi_0 - 9e'^2 \sin^2 \varphi_0}{6 \rho_0 N_0^2} \right) X^2 Y + \dots$$

$$\lambda = \lambda_0 + \left(\frac{1}{N_0 \cos \varphi_0} \right) X + \left(\frac{\tan \varphi_0}{N_0^2 \cos \varphi_0} \right) X Y + \left(\frac{1 + 3 \tan^2 \varphi_0 + e'^2 \cos^2 \varphi_0}{3 N_0^2 \cos \varphi_0} \right) X Y^2 - \\ - \left(\frac{\tan^2 \varphi_0}{3 N_0^3 \cos \varphi_0} \right) X^3 + \dots$$

$$\varphi = \varphi_0 + a_1 Y + a_2 X^2 + a_3 Y^2 + a_4 X^2 Y + \dots$$

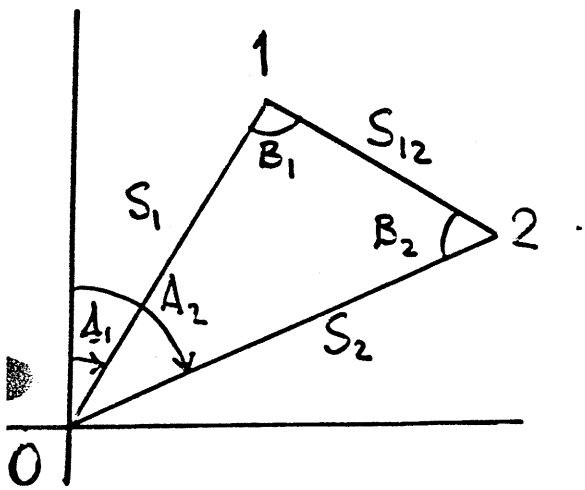
$$\lambda = \lambda_0 + b_1 X + b_2 X Y + b_3 X Y^2 + b_4 X^3 + \dots$$

$$\gamma = \left(\frac{\tan \zeta_0}{N_0} \right) X + \left(\frac{1 + 2 \tan^2 \zeta_0 + e'^2 \cos^2 \zeta_0}{2 N_0^2} \right) X Y +$$

$$+ \left(\frac{\tan \zeta_0 (5 + 6 \tan^2 \zeta_0 + e'^2 \cos^2 \zeta_0)}{6 N_0^3} \right) X Y^2 - \left(\frac{\tan \zeta_0 (1 + 2 \tan^2 \zeta_0 + e'^2 \cos^2 \zeta_0)}{6 N_0^3} \right) X^3$$

$$\gamma = e_1 X + e_2 X Y + e_3 X Y^2 + e_4 X^3$$

ΑΝΑΓΩΓΕΣ



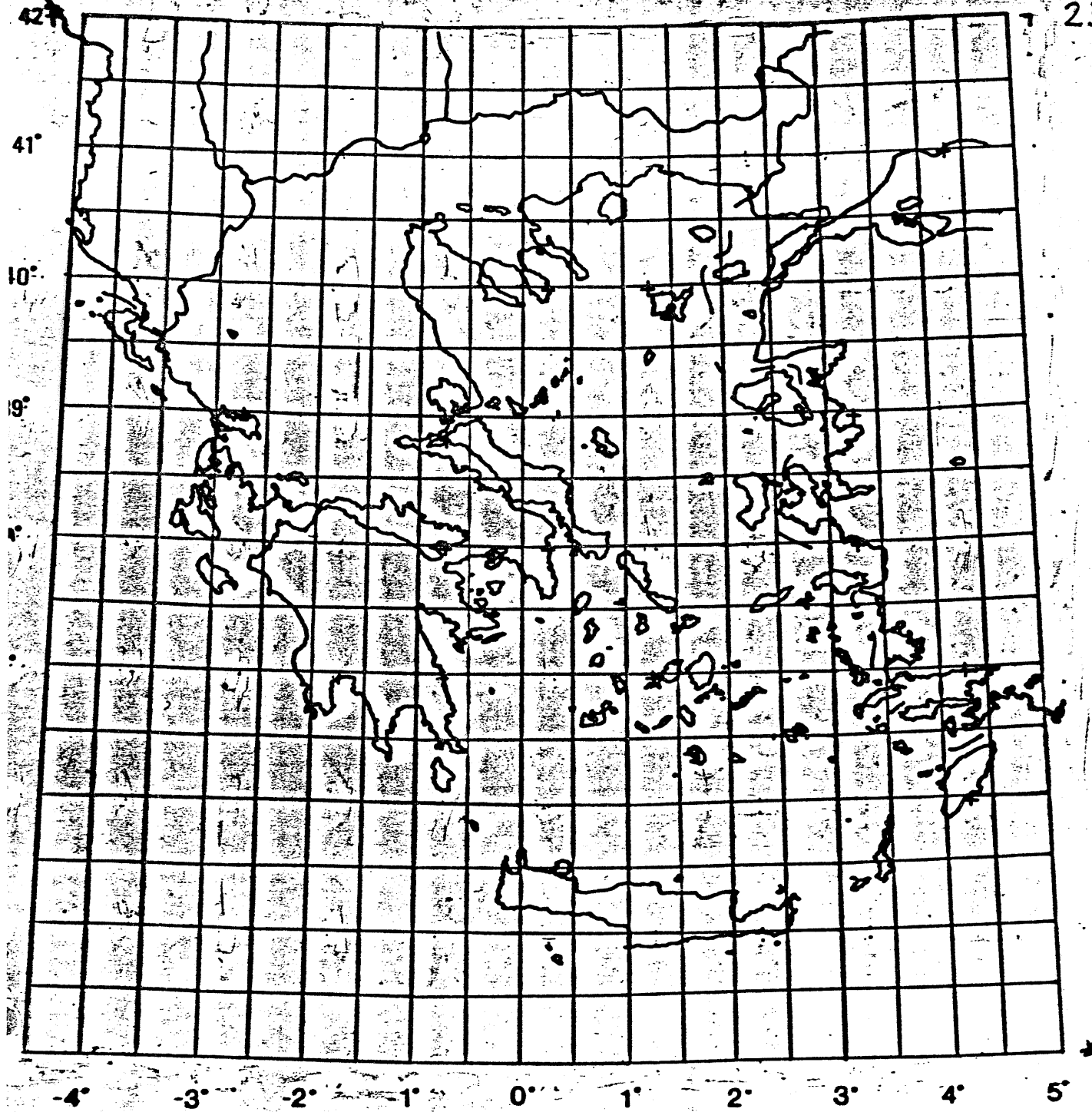
$$\delta S_{12} = \frac{S_{12} \cdot S_1^2}{6 R^2} \sin^2 B_1$$

$$\chi_{12} = 1 + \frac{S_1^2 \sin^2 B_1}{6 R^2} *$$

$$\delta B_1 = \frac{S_1}{6 R^2} \sin B_1 (S_1 \cos B_1 - 2 S_{12})$$

$$\delta B_2 = \frac{S_2}{6 R^2} \sin B_2 (S_2 \cos B_2 - 2 S_{12})$$

* $S_1 \sin B_1 = \text{απόσταση } S_{12} \text{ από } O$

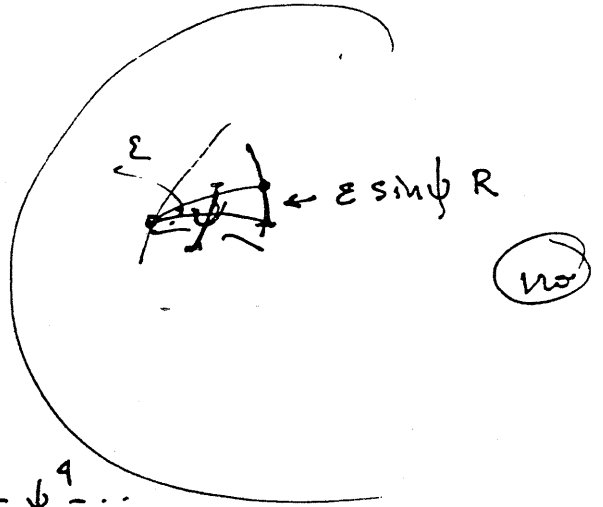


ΔΙΑΝΟΜΗ ΚΕΝΤΡΩΝ ΚΑΙ ΦΥΛΛΩΝ ΠΡΟΒΟΛΗΣ ΝΑΤΤ

ΣΧΕΣΗ ΜΕ ΙΣΟΔΥΝΑΜΗ + ΣΥΜΒΟΡΦΗ
(για ελαίρα)

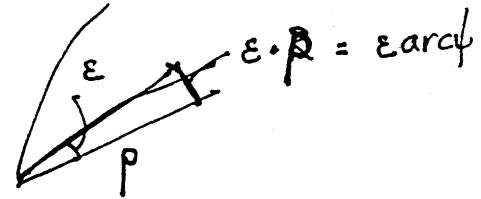
Ισοδυναμία (Haff)

$$\rho = R \arccos \psi$$



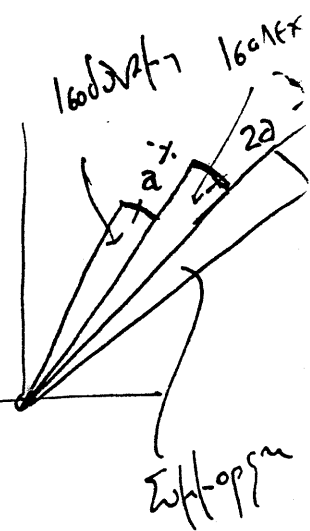
κλίση | ακτ. $\frac{1}{\sin}$
 ελαίρα. $\frac{\arccos}{\sin} = 1 / (1 - \frac{1}{6}\psi^2 + \frac{1}{24}\psi^4 - \dots)$
 $\approx 1 + \frac{1}{6}\psi^2 - \dots$

$\rho = 2R \arccos \frac{\psi}{2}$; $\rho = R(\psi + \dots)$



Ισοδυναμία
 ανοαία τρυαίρα κλίση $\approx \frac{\sin}{\arccos}$

$\rho = 2R \sin \frac{\psi}{2}$; $\rho = R(\psi - \frac{1}{24}\psi^3 + \dots)$



Συμφορμή
 ανοαία τρυαίρα κλίση $\approx \frac{\arccos}{\sin} \dots$

$\rho = 2R \tan \frac{\psi}{2}$; $\rho = R(\psi + \frac{1}{12}\psi^2 + \dots)$

$\rho_{max} = 2R$ (1)

$\rho_{max} = \infty$ (α)

$\rho_{max} = \pi R$ (1)

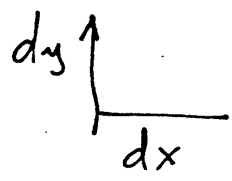
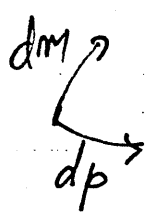
ΟΡΘΗ ΜΕΓΑΛΟΤΙΚΗ

(66 σφαίρα)

Αρχή

$$x = R\lambda$$

$y =$ ετσι για εύφορη



(or $y = R\varphi$?)

$$x_m = 1$$

$$x_p = \frac{1}{\cos\varphi}$$

$$dm = R d\varphi$$

$$dp = R \cos\varphi d\lambda$$

$$dx = R d\lambda$$

$$dy = ?$$

πρην

$$x_m = x_p \quad \frac{dy}{dm} = \frac{dx}{dp}$$

$$dy = \frac{R d\varphi}{\cos\varphi}$$

$$y = R \int \frac{1}{\cos\varphi} d\varphi$$

αφφ

$$x_m = x_p = \frac{1}{\cos\varphi}$$

$$y = R \ln \tan\left(\frac{\pi}{4} + \frac{\varphi}{2}\right)$$

εναdm $\frac{1}{\cos\varphi} = 1 + \frac{1}{2}\varphi^2 + \frac{5}{24}\varphi^4 + \dots \therefore y = R \int \left(1 + \frac{1}{2}\varphi^2 + \frac{5}{24}\varphi^4 + \dots\right)$

$$y = R \left(\varphi + \frac{1}{6}\varphi^3 + \frac{1}{24}\varphi^5 + \dots \right)$$

$$= M + \frac{M^3}{6R^2} + \frac{M^5}{24R^4} + \dots$$

Σε ελλαφοαδι

26

$$x = a \lambda$$

$$y = a \ln \left[\tan \left(\frac{\pi}{4} + \frac{\varphi}{2} \right) \left(\frac{1 - e \sin \varphi}{1 + e \sin \varphi} \right)^{\frac{e}{2}} \right]$$

$$dm = p d\varphi$$

$$dp = N \cos \varphi d\lambda$$

↓

$$dm = \frac{a(1-e^2) d\varphi}{(1-e^2 \sin^2 \varphi)^{\frac{3}{2}}}$$

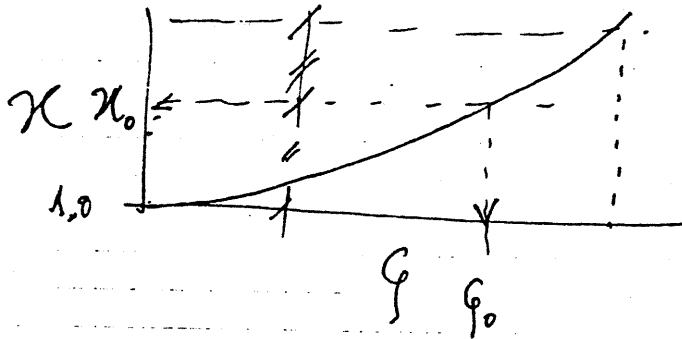
$$dp = \frac{a \cos \varphi d\lambda}{(1-e^2 \sin^2 \varphi)^{\frac{1}{2}}}$$

$$\chi_m = \chi_p = \frac{(1 - e^2 \sin^2 \varphi)^{\frac{1}{2}}}{\cos \varphi}$$

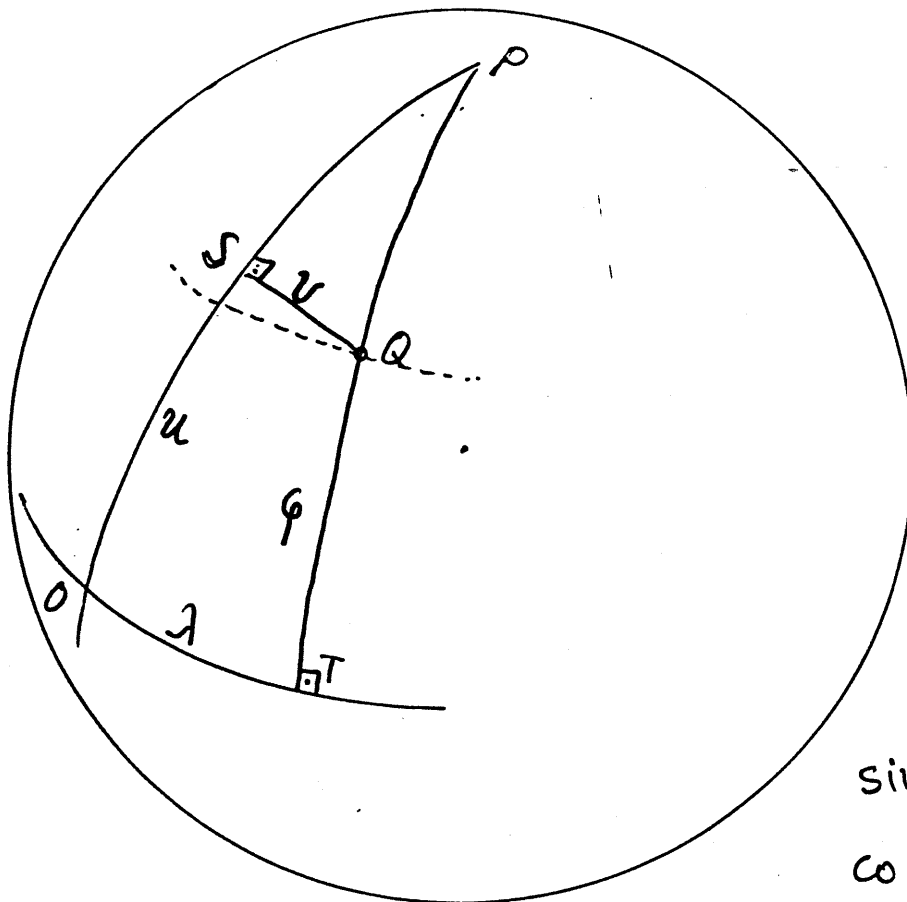
ΠΡΟΒΟΛΗ ΚΑΛΗ ΓΙΑ ΙΣΗΜΕΡΙΝΟ

1° ~ 150 μm 2° ~ 600 μm 3° ~ 1400 (60° x 2.1)

ΑΝΑΓΡΕΓΗ ΚΛΙΜΑΚΑΣ



ΕΓΚΑΡΣΙΑ ΜΕΡΚΑΤΟΡΙΚΗ



$$\cot u = \cot \varphi \cos \lambda$$

$$\sin \nu = \cos \varphi \sin \lambda$$

$$\sin \varphi = \cos \nu \sin u$$

$$\cot \lambda = \cot \nu \cos u$$

ΠΡΟΒΛΗΣΕΙΣ

$$x = R \nu \quad \ddot{\nu} \quad x = R(\lambda \cos \varphi) - \frac{1}{6} R (\lambda \cos \varphi)^3 \tan^2 \varphi + \dots$$

$$y = R u \quad \ddot{u} \quad y = R \varphi + \frac{1}{2} R (\lambda \cos \varphi)^2 \tan \varphi + \dots$$

$$x = R \ln \tan \left(\frac{\pi}{4} + \frac{\varphi}{2} \right) = R \left(\nu + \frac{1}{6} \nu^3 + \frac{1}{24} \nu^5 + \dots \right)$$

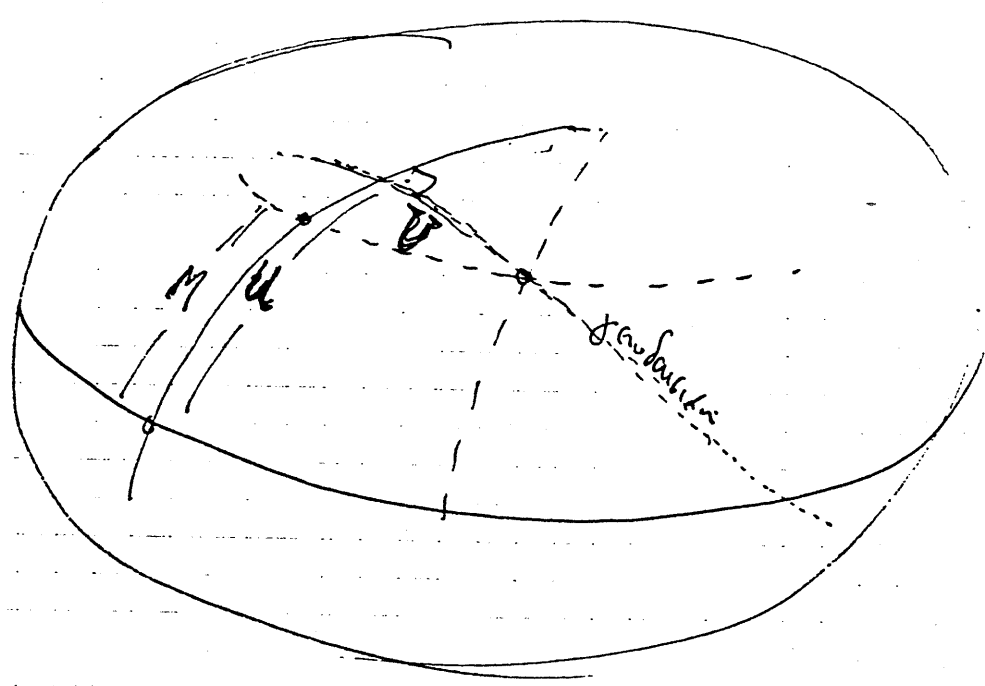
$$y = R u$$

\ddot{u}

$$x = R(\lambda \cos \varphi) + \frac{1}{6} R (\lambda \cos \varphi)^3 (1 - \tan \varphi) + \dots$$

$$y = R \varphi + \frac{1}{2} R (\lambda \cos \varphi)^2 \tan \varphi + \dots$$

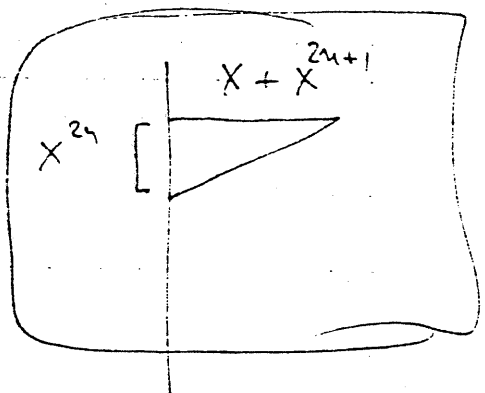
Ευαρίσις Μικροσπινι Ελαφονόμι



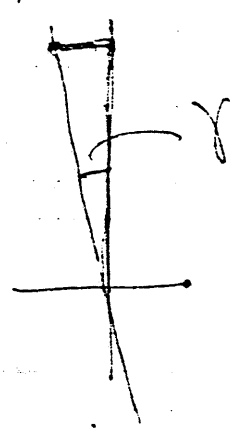
Αρχή

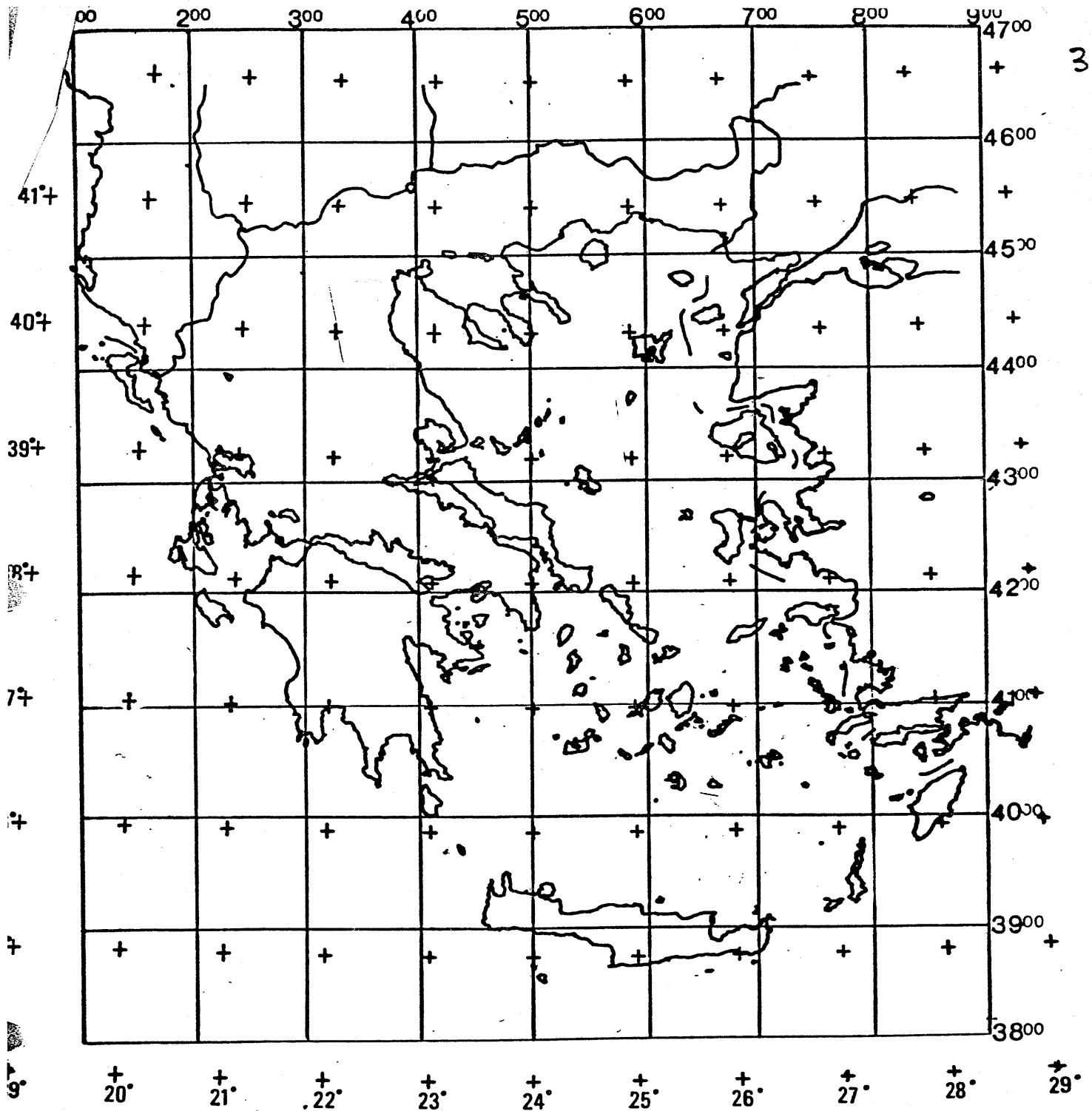
$$y = u$$

$$x = v + \dots$$



$$\gamma = \frac{\frac{\partial x}{\partial y}}{\frac{\partial y}{\partial \xi}}$$





ΔΙΚΤΥΟ ΤΕΤΡΑΓΩΝΙΚΟΥ ΚΑΝΑΒΟΥ
 ΤΗΣ ΕΓΚΑΡΣΙΑΣ ΜΕΡΚΑΤΟΡΙΚΗΣ ΠΡΟΒΟΛΗΣ
 $\lambda_0 = 24^\circ$ $K_0 = 0.999600$
 ΚΑΙΜΑΚΑ 1:5M

ΤΥΠΟΛΟΓΙΟ ΕΓΚΑΡΣΙΑΣ ΜΕΡΚΑΤΟΡΙΚΗΣ ΠΡΟΒΟΛΗΣ

$$Y = Y_0 + A_2 \Delta\lambda^2 + A_4 \Delta\lambda^4 + A_6 \Delta\lambda^6 \quad (Y_0 = K_0 M)$$

$$X = X_0 + B_1 \Delta\lambda + B_3 \Delta\lambda^3 + B_5 \Delta\lambda^5 \quad * \quad (X_0 = 0.5 Mm)$$

$$\varphi = \varphi_0 + D_2 \Delta X^2 + D_4 \Delta X^4 + D_6 \Delta X^6$$

$$\lambda = \lambda_0 + E_1 \Delta X + E_3 \Delta X^3 + E_5 \Delta X^5 \quad (\lambda_0 = 24^\circ)$$

$$Y = C_1 \Delta\lambda + C_3 \Delta\lambda^3 + C_5 \Delta\lambda^5$$

$$= F_1 \Delta X + F_3 \Delta X^3 + F_5 \Delta X^5$$

$$\delta_{12} = G_1 (Y_2 - Y_1) \Delta X_{\frac{1}{3}} + G_3 (Y_2 - Y_1) \Delta X_{\frac{1}{3}}^3$$

$$K = K_0 + K_2 \Delta X^2 + K_4 \Delta X^4 \quad * \quad (K_0 = 0.999600)$$

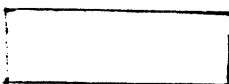
$$= K_0 + L_2 \Delta\lambda^2 + L_4 \Delta\lambda^4$$

Οι συντελεστές A, B, C, D, E, F, G, K, L είναι συναρτήσεις του πλάτους και των παραμέτρων του ελλειψοειδούς αναφοράς.

M είναι το μήκος του μεσημβρινού από τον Ισημερινό μέχρι το πλάτος φ

$$\Delta\lambda = \lambda - \lambda_0, \quad \Delta X = X - X_0$$

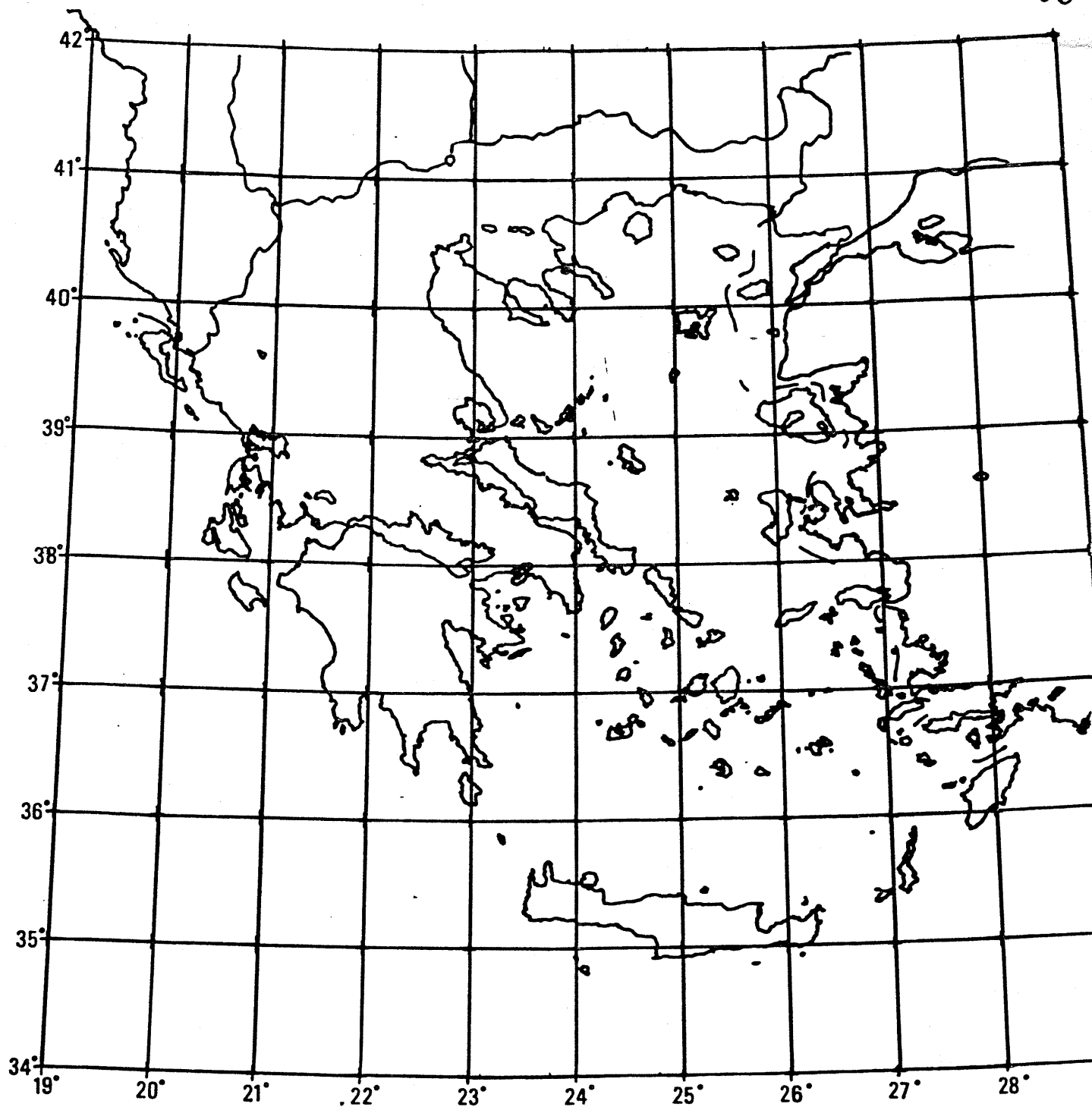
φ_0 είναι το πλάτος που αντιστοιχεί σε τόξο μεσημβρινού Y ανηγμένο στην κλίμακα K_0 .



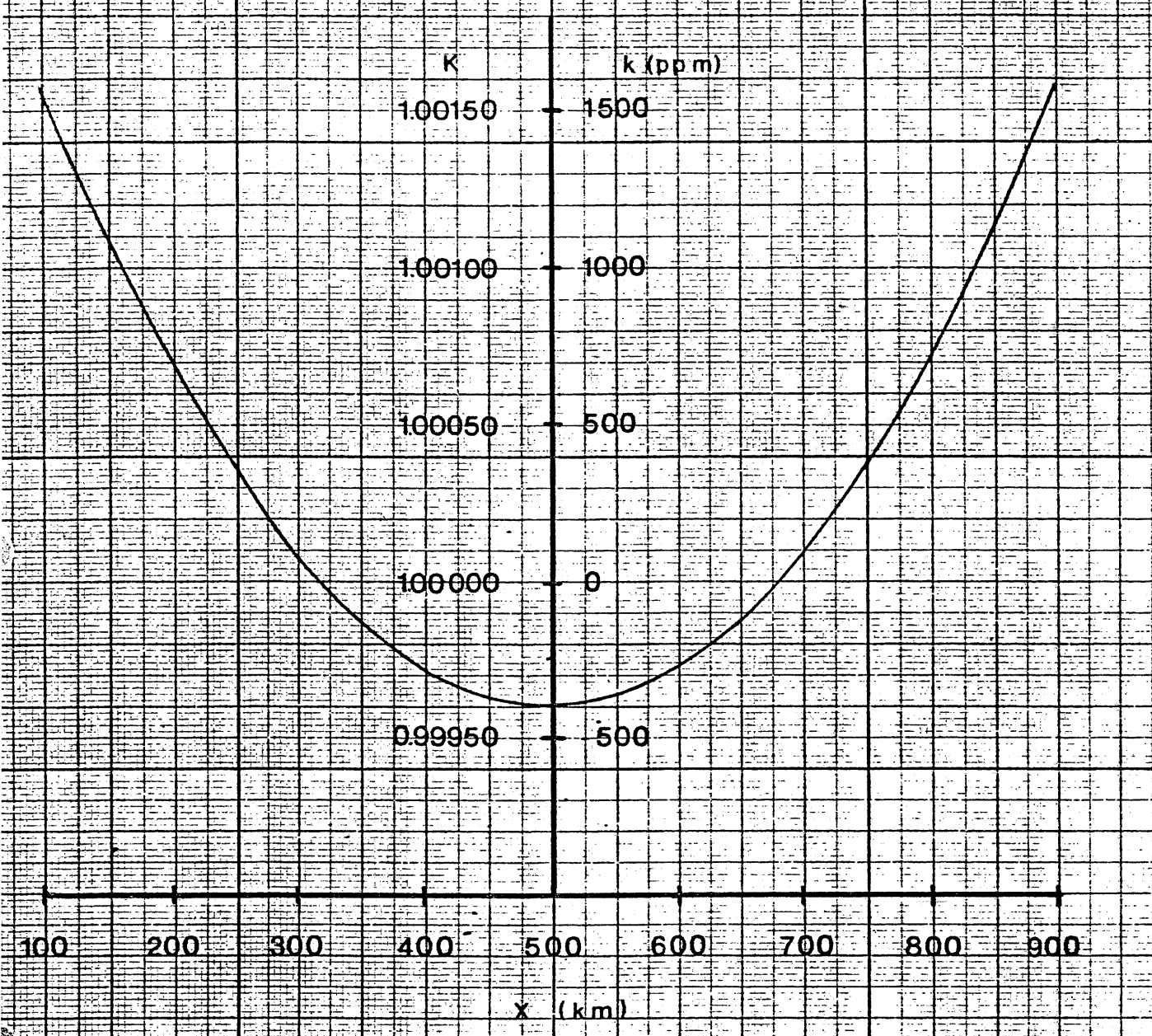
ΕΓΣΑ'87

* ΙΤΜ

ΠΙΝΑΚΑΣ ΙΙ



ΧΑΡΤΗΣ ΤΗΣ ΕΛΛΑΔΑΣ
ΣΕ ΕΓΚΑΡΣΙΑ ΜΕΡΚΑΤΟΡΙΚΗ ΠΡΟΒΟΛΗ
($\lambda_0 = 24^\circ$, $K_0 = 0.999600$)
ΚΛΙΜΑΚΑ 1:5M



+1200
+1000
+800
+600
+400
+200
0
-200
-400
-200
0
+200
+400
+600
+800
+1000
+1200

ΠΑΡΑΜΟΡΦΩΣΗ ΚΛΙΜΑΚΑΣ (ΣΕ ppm)
 ΤΗΣ ΕΓΚΑΡΣΙΑΣ ΜΕΡΚΑΤΟΡΙΚΗΣ ΠΡΟΒΟΛΗΣ
 $\lambda_0 = 24^\circ$ $K_0 = 0.999600$

$$X = X_0 + [N \cos \varphi] \Delta \lambda + \left[\frac{N \cos^3 \varphi}{6} (1 - t^2 + n^2) \right] \Delta \lambda^3 \\ + \left[\frac{N \cos^5 \varphi}{120} (5 - 18t^2 + t^4 + 14n^2 - 58t^2n^2) \right] \Delta \lambda^5$$

$$Y = Y_0 + \left[\frac{N \tan \varphi \cos^3 \varphi}{2} \right] \Delta \lambda^2 + \left[\frac{N \tan \varphi \cos^5 \varphi}{24} (5 - t^2 + 9n^2 + 4n^4) \right] \Delta \lambda^4 \\ + \left[\frac{N \tan \varphi \cos^7 \varphi}{720} (61 - 58t^2) \right] \Delta \lambda^6$$

$$t = \tan \varphi \quad n = e'^2 \cos^2 \varphi$$

$$X = X_0 + [K_0 N] L + \left[K_0 \frac{N}{6} (1 - t^2 + n^2) \right] L^3 \\ + \left[K_0 \frac{N}{120} (5 - 18t^2 + t^4 + 14n^2 - 58t^2n^2) \right] L^5$$

$$Y = K_0 M + \left[K_0 \frac{N \tan \varphi}{2} \right] L^2 + \left[K_0 \frac{N \tan \varphi}{24} (5 - t^2 + 9n^2 + 4n^4) \right] L^4 \\ + \left[K_0 \frac{N \tan \varphi}{720} (61 - 58t^2) \right] L^6$$

$$L = \Delta \lambda \cos \varphi$$

$$= \lambda_0 + \left[\frac{1}{N_0 \cos \varphi_0 K_0} \right] \Delta X - \left[\frac{1}{\epsilon K_0^3 N_0^3 \cos \varphi_0} (1 + 2 \frac{L^2}{6} + n_0^2) \right] \Delta X^3$$

$$+ \left[\frac{1}{120 K_0^5 N_0^5 \cos \varphi_0} (5 + 6n_0^2 - 28t_0^2 - 8t_0^2 n_0^2 + 24t_0^4) \right] \Delta X^5$$

$$= \varphi_0 - \left[\frac{\tan \varphi_0}{2 K_0^2 N_0^2} (1 + n_0^2) \right] \Delta X^2 + \left[\frac{\tan \varphi_0}{24 K_0^4 N_0^4} (5 + 3t_0^2 + 6n_0^2 - 3n_0^4 - 6t_0^2 n_0^2 - 9t_0^4 n_0^2) \right] \Delta X^4$$

$$- \left[\frac{\tan \varphi_0}{720 K_0^6 N_0^6} (61 + 90t_0^2 + 45t_0^4) \right] \Delta X^6$$

$$= \left\{ \left[\frac{(5 - 18t_0^2 + t_0^4 + 4n_0^2 - 58t_0^2 n_0^2)}{120} L^2 + \left(\frac{1 - t_0^2 + n_0^2}{6} \right) \right] L^2 + 1 \right\} L N K_0 + X_0$$

$$= \left\{ \left[\left(\frac{61 - 58t_0^2}{720} \right) L^2 + \left(\frac{5 - t_0^2 + 9n_0^2 + 4n_0^4}{24} \right) L^2 + \frac{1}{2} \right] L^2 N \tan \varphi_0 + M \right\} K_0$$

$$= \left\{ \left[\left(\frac{61 + 90t_0^2 + 45t_0^4}{720} \right) P^2 + \left(\frac{5 + 3t_0^2 + 6n_0^2 - 3n_0^4 - 6t_0^2 n_0^2 - 9t_0^4 n_0^2}{24} \right) P^2 - \left(\frac{1 + n_0^2}{2} \right) \right] P^2 \right\} \tan \varphi_0 + \varphi_0$$

$$= \left\{ \left[\left(\frac{5 + 6n_0^2 - 28t_0^2 - 8t_0^2 n_0^2 + 24t_0^4}{120} \right) P^2 - \left(\frac{1 + 2t_0^2 + n_0^2}{6} \right) P^2 + 1 \right] P \right\} \frac{1}{\cos \varphi_0} + \dots$$

$$P = \frac{X - X_0}{K_0 N_0}$$

$$L = \Delta \lambda \cos \varphi$$

$$\gamma = \left[\frac{\tan \phi_0}{K_0 N_0} \right] \Delta X - \left[\frac{\tan \phi_0}{3K_0^3 N_0^3} (1 + t_0^2 - v_0^2 - 2v_0^4) \right] \Delta X^3 + \\ + \left[\frac{\tan \phi_0}{15K_0^5 N_0^5} (2 + 5t_0^2 - 3t_0^4) \right] \Delta X^5$$

$$K = K_0 + \left[\frac{1}{2K_0 N_0^2} (1 + v_0^2) \right] \Delta X^2 + \left[\frac{1}{24K_0^3 N_0^4} (1 + 6v_0^2) \right] \Delta X^4$$

$$\delta_{12} = -\frac{1}{6R^2} (\gamma_2 - \gamma_1) (2\Delta X_1 + \Delta X_2) \left[1 - \frac{(2\Delta X_1 + \Delta X_2)^2}{27R^2} \right]$$

$$K_{12} = K_0 \left[1 + \left(\frac{\Delta X_1^2 + \Delta X_1 \Delta X_2 + \Delta X_2^2}{6K_0^2 R^2} \right) \left(1 + \frac{\Delta X_1^2 + \Delta X_1 \Delta X_2 + \Delta X_2^2}{36K_0^2 R^2} \right) \right]$$

$$\delta_{12} = -2.539 (\gamma_2 - \gamma_1) (x_{\frac{1}{2}} - 0.5)$$

$$K = 12311 \left(x_{\frac{1}{2}} - 0.5 \right)^2 - 400 \quad \text{ppm}$$

$$(X \text{ cc Nm.} \quad Y \text{ cc Km.})$$

1. ΤΙ ΕΙΝΑΙ ΕΝΑ ΓΕΩΔΑΙΤΙΚΟ ΣΥΣΤΗΜΑ ΑΝΑΦΟΡΑΣ
2. ΤΙ ΓΙΝΕΤΑΙ ΣΤΗΝ ΕΛΛΑΔΑ
3. ΠΩΣ ΕΠΙΛΕΓΕΤΑΙ ΕΝΑ ΓΕΩΔΑΙΤΙΚΟ ΣΥΣΤΗΜΑ ΑΝΑΦΟΡΑΣ
4. ΠΩΣ ΕΓΙΝΕ Η ΕΠΙΛΟΓΗ
5. ΠΟΙΟ ΕΙΝΑΙ ΤΟ ΕΓΣΑ '87
6. ΠΩΣ ΥΛΟΠΟΙΕΙΤΑΙ ΤΟ ΕΓΣΑ '87
7. ΤΙ ΣΗΜΑΙΝΕΙ ΣΤΗ ΠΡΑΞΗ ΤΟ ΕΓΣΑ '87
8. ΠΩΣ ΣΥΝΔΕΕΤΑΙ ΜΕ ΤΑ ΥΠΑΡΧΟΝΤΑ ΣΥΣΤΗΜΑΤΑ ΤΟ ΕΓΣ

ΟΙ ΘΕΣΕΙΣ ΣΗΜΕΙΩΝ ΣΤΟ ΧΩΡΟ =
= ΕΝΤΟΠΙΣΜΟΣ

ΣΧΕΤΙΚΟΣ! (ως προς....)

ΕΚΦΡΑΣΗ της θέσης ενός σημείου

με συντεταγμένες σε σύστημα συντεταγμένων

ΔΙΑΔΙΚΑΣΙΑ για την εύρεση της θέσης σημείου

με μετρήσεις στο σύστημα συντεταγμένων

με μεθόδους επιγής γεωδαισίας, φωτογραμμετρίας
δορυφορικές, κλπ.

ΓΕΩΔΑΙΤΙΚΟ ΣΥΣΤΗΜΑ ΑΝΑΦΟΡΑΣ

ορισμός

με Datum

υλοποίηση

με Γεωδαιτικό δίκτυο

εφαρμογή

με επίπεδες (συνήδως) συντεταγμένες

(Συνήδως)

ΓΕΩΔΑΙΤΙΚΟ ΣΥΣΤΗΜΑ ΑΝΑΦΟΡΑΣ

- ορίζεται με το Datum
- υλοποιείται με γεωδαιτικά δίκτυα
- εφαρμόζεται με επίπεδες συντεταγμένες

ΓΕΩΔΑΙΤΙΚΑ ΣΥΣΤΗΜΑΤΑ ΑΝΑΦΟΡΑΣ ΠΟΥ ΧΡΗΣΙΜΟΠΟΙΟΥΝΤΑΙ ΣΤΗΝ ΕΛΛΑΔΑ

DATUM	ΑΦΕΤΗΡΙΑ	ΕΛΛΕΙΨΟΕΙΔΕΙΣ	ΔΙΚΤΥΟ	ΣΥΝΘΕΣΗ	ΠΡΟΒΛΗ	ΠΑΡΑΤΗΡΗΣΕΙΣ
ΕΛΛΗΝΙΚΟ (ΠΑΛΑΙΟ BESSSEL)	ΑΣΤΕΡΟΣΚΟΠΕΙΟ	BESSEL	ΠΑΛΑΙΟ (ΠΡΟ 1940) ΜΕ ΣΥΜΠΛΗΡΩΣΕΙΣ ΚΑΙ ΑΝΑΘΕΩΡΗΣΕΙΣ	ΠΡΟ ΤΟΥ 1940 ΜΕ ΣΥΝΕΧΕΙΣ ΑΝΑΘΕΩΡΗΣΕΙΣ	HAIT	ΕΙΝΑΙ ΤΟ ΠΙΟ ΔΙΑΔΕΔΟΜΕΝΟ
"	"	"	"	"	ΕΜΠ 3	ΥΠ.ΠΕ.ΧΩ.-Δ.Ε.
ΕΛΛΗΝΙΚΟ (NEO BESSSEL)	ΚΤΥΠΑΣ	"	ΜΕΤΡΗΣΕΙΣ ΜΕΤΑ ΤΟ 1975	1982	HAIT	Γ.Υ.Σ. ΔΕΝ ΕΧΕΙ ΑΚΟΜΑ ΕΦΑΡΜΟΣΤΕΙ
ED 50	POTSDAM	MAYFORD	ΠΑΛΑΙΟ (ΠΡΟ 1940) ΜΕ ΣΥΜΠΛΗΡΩΣΕΙΣ ΚΑΙ ΑΝΑΘΕΩΡΗΣΕΙΣ.	1950 ΜΕ ΣΥΝΕΧΕΙΣ ΑΝΑΘΕΩΡΗΣΕΙΣ	UTM	ΕΥΡΩΠΑΙΚΟ
WGS 72	ΓΕΩΚΕΝΤΡΟ	WGS 72	ΔΟΥΦΟΡΙΚΟ (DOPPLER)	1972	_____	ΠΑΓΚΟΣΜΙΟ
WGS 84	ΓΕΩΚΕΝΤΡΟ	GRS 80	ΔΟΥΦΟΡΙΚΟ (DOPPLER + GPS)	1984	_____	ΠΑΓΚΟΣΜΙΟ
BTS	ΓΕΩΚΕΝΤΡΟ	GRS 80	ΔΟΥΦΟΡΙΚΟ	ΝΕΑ ΣΥΝΘΕΣΗ ΚΑΘΕ ΧΡΟΝΟ	_____	ΠΑΓΚΟΣΜΙΟ
ΕΓΣΑ 87	ΓΕΩΚΕΝΤΡΟ ΜΕΤΑΤΕΘΗΜΕΝΟ	GRS 80	ΜΕΤΡΗΣΕΙΣ ΜΕΤΑ 75 ΜΑΖΙ ΜΕ ΔΟΥΦΟΡΙ- ΚΕΣ	1987	ΕΜΠ (UTM με λ.=24°)	ΕΛΛΗΝΙΚΟ + ΔΟΥΦΟΡΙΚΟ

ΕΠΙΛΕΙΑ

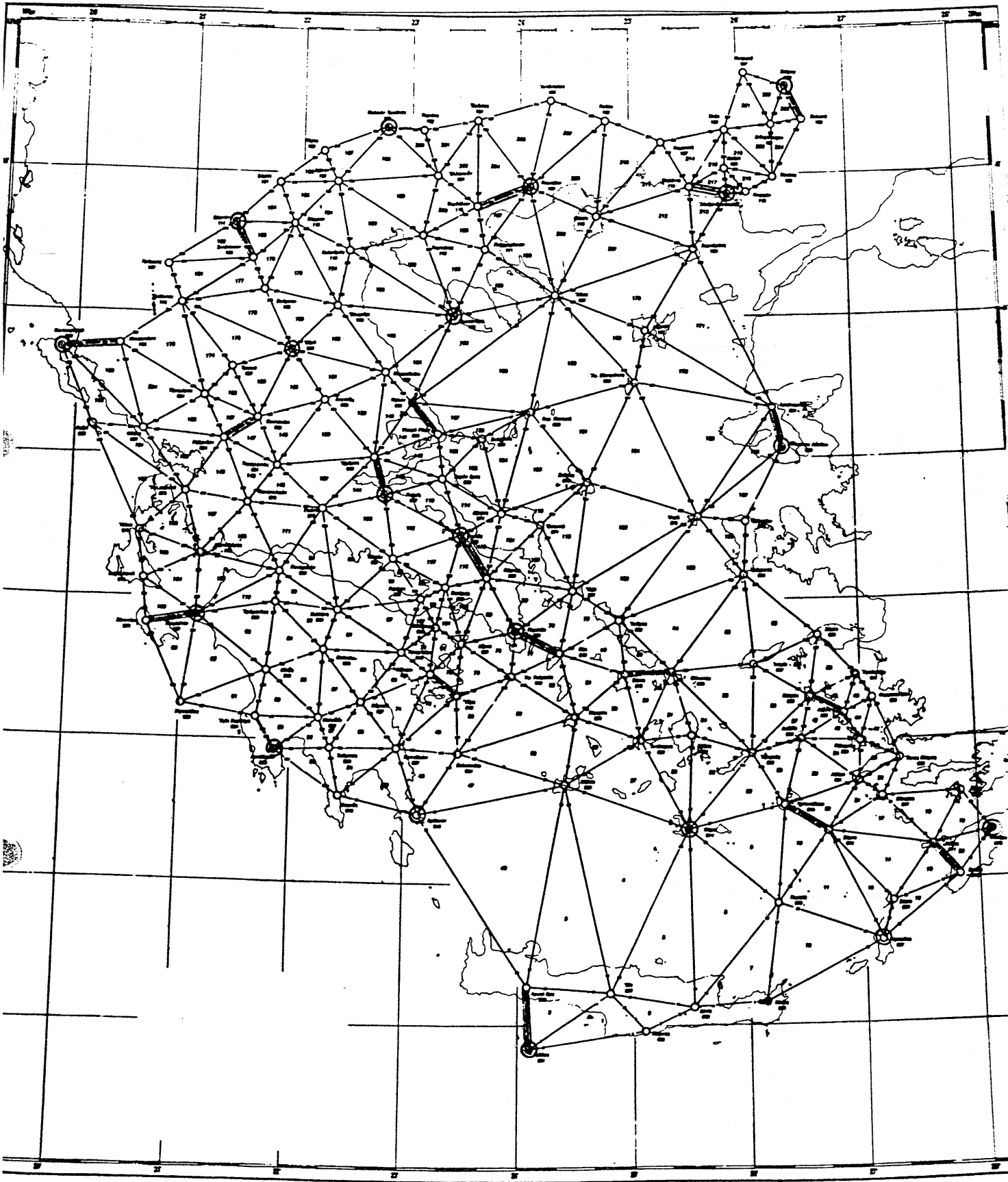
ΔΟΥΦΟΡΙΚΑ

* BESSSEL a=6 377 397.155 f=1/299.1528128
 HAYFORD a=6 378 388 f=1/297
 WGS 72 a=6 378 135 f=1/298.26
 GRS 80 a=6 378 137 f=1/298.2572236

ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ

ΓΕΩΓΡ. ΥΠΗΡ. ΣΤΡΑΤΟΥ

ΤΡΙΓΩΝΟΜΕΤΡΙΚΟΥ ΔΙΚΤΥΟΥ 1ης ΤΑΞΕΩΣ



- ΤΡΙΓΩΝΟΜΕΤΡΙΚΟ ΣΗΜΕΙΟ (137)
- ⊙ ΣΗΜΕΙΟ LAPLACE (20)
- ΜΕΤΡΗΜΕΝΗ ΔΙΕΥΘΥΝΣΗ (720)
- ▬ ΜΕΤΡΗΜΕΝΗ ΑΠΟΣΤΑΣΗ (17)

ΤΟ ΤΡΙΓΩΝΟΜΕΤΡΙΚΟ ΔΙΚΤΥΟ 1ης

ΠΩΣ ΕΠΙΛΕΓΕΤΑΙ ΕΝΑ ΓΣΑ

ΤΟ DATUM

καλύτερη προσαρμογή του ελλειφοειδούς στο γεωειδές της περιοχής.*

Συνήθως χρησιμοποιείται το GRS 80

ΤΟ ΔΙΚΤΥΟ

το δυνατότερο σχήμα με τις καλύτερες μετρήσεις και σωστή συνόρδωση

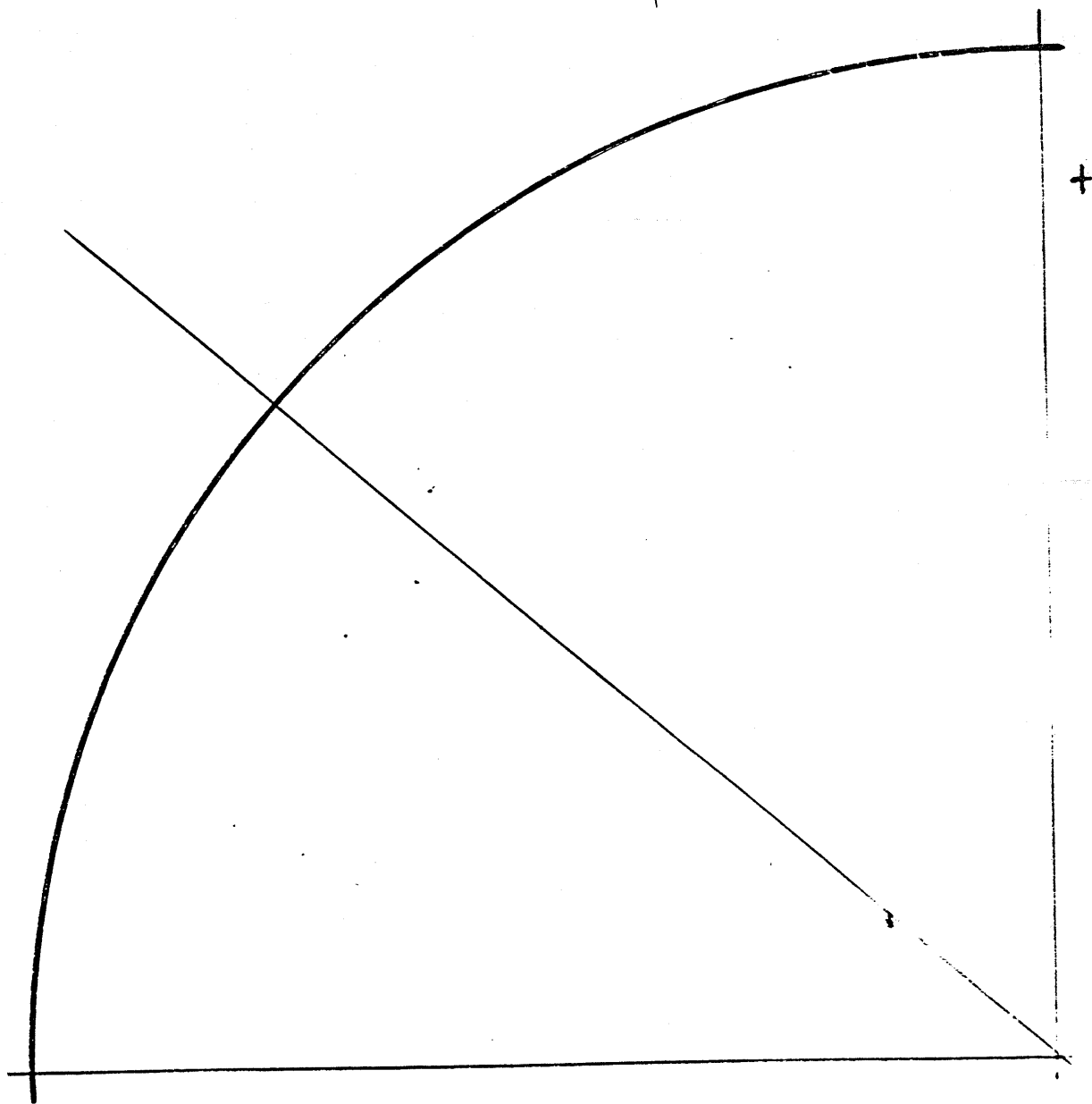
Συνήθως χρησιμοποιείται δίτυο 0^{ης} τάξεως με δορυφόρους

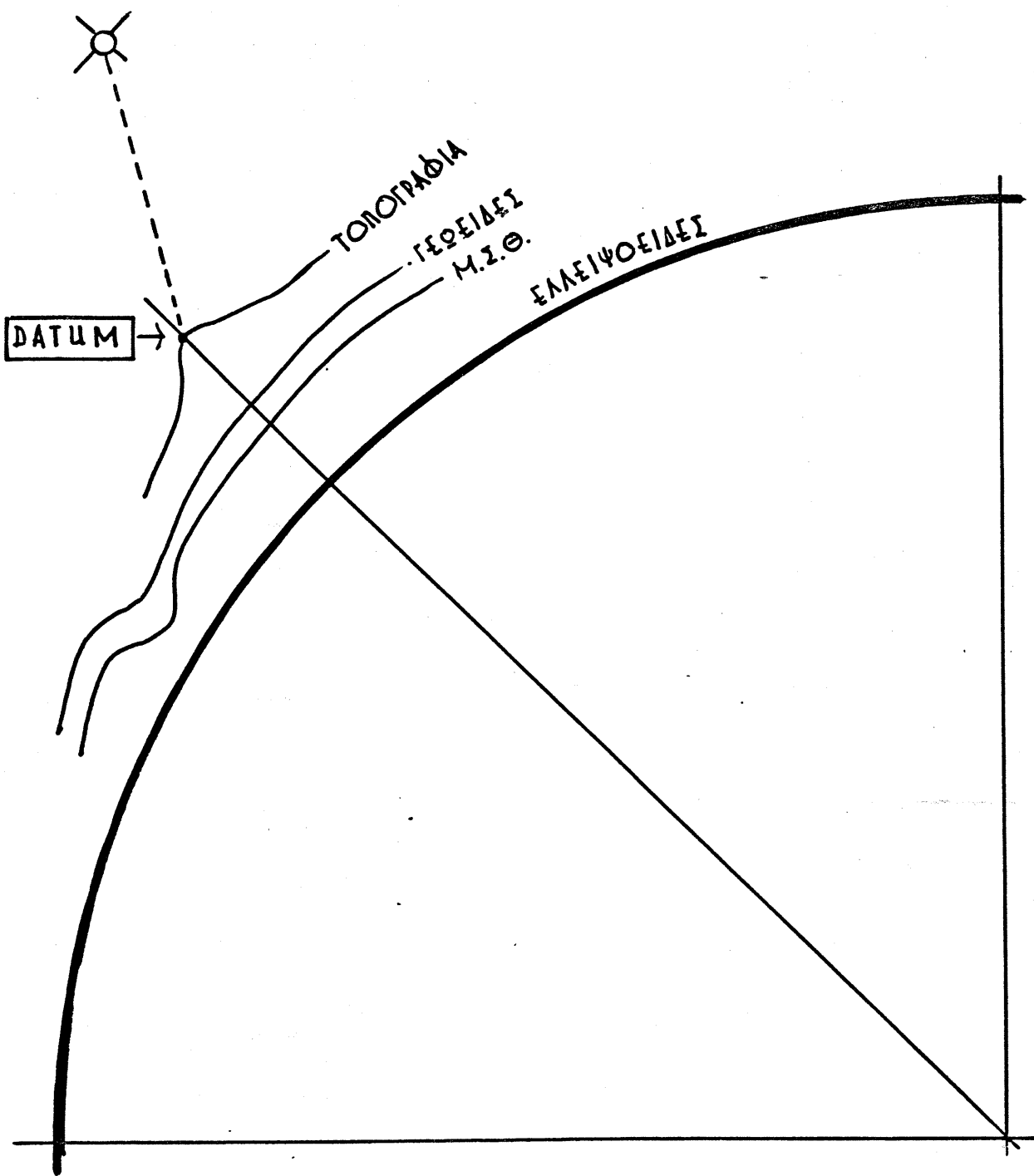
ΤΟ ΠΡΟΒΟΛΙΚΟ

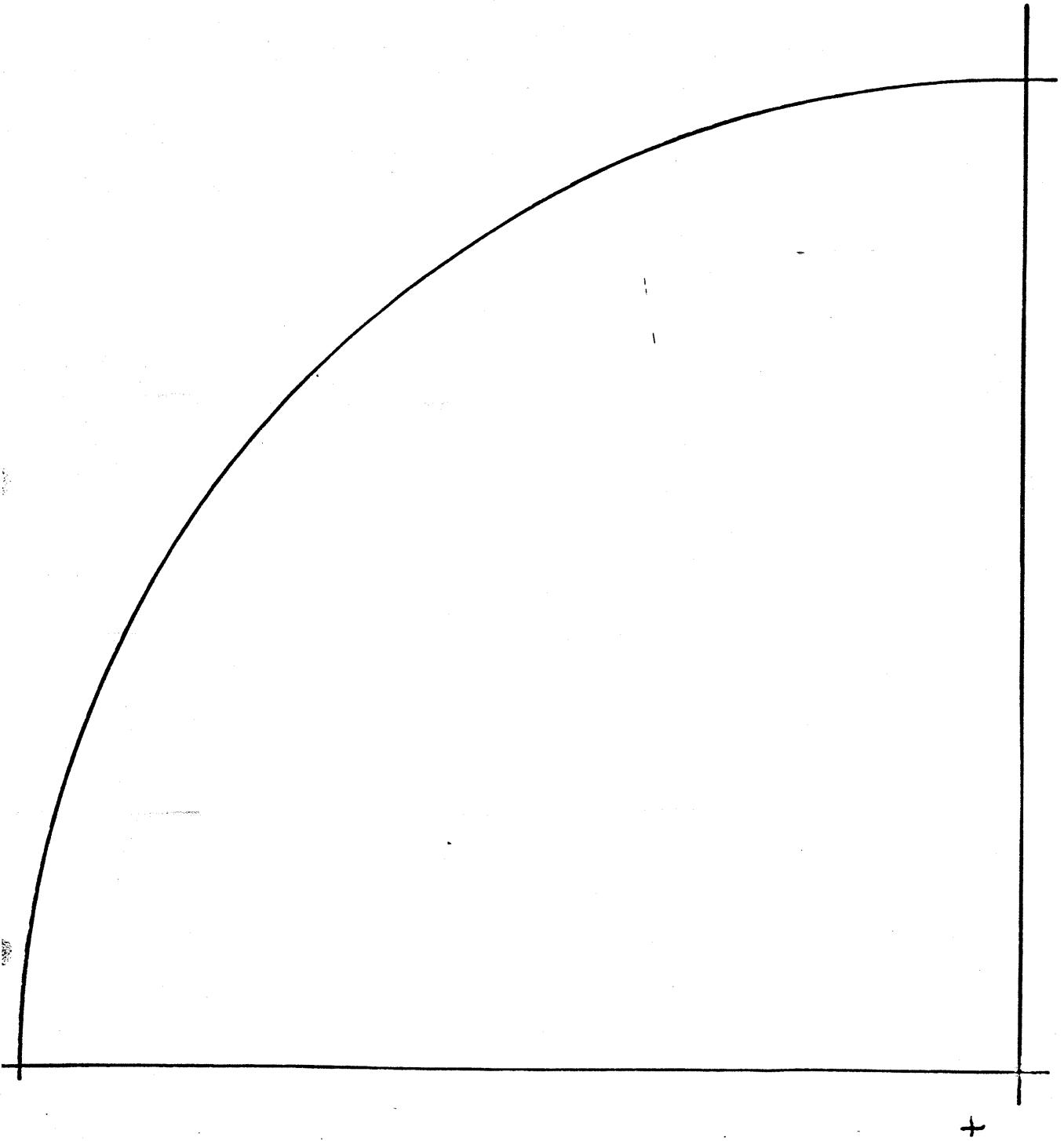
ελαχιστοποίηση των παραμορφώσεων στη πηγή

Συνήθως χρησιμοποιείται Εμφανεια Μερκατορική (με παραλλοχίς)

* Αν πρόκειται για χρησιμοποίηση μόνο δορυφορικός (ή άλλος 3-D) επιφανειακός αλγόριθμος είναι καλύτερος







ΔΑΤΑ

• Ελλειψοειδές GRS 80

$$a = 6\,378\,137 \text{ (m)}$$

$$f = 1/298.2572236$$

• Συμβατική αφετηρία Διόνυσος

$$\varphi = 38^\circ 04' 33''.8000$$

$$\lambda = 23^\circ 55' 51''.0000$$

ΔΙΚΤΥΟ

• Το Δίκτυο I^{ης} (και II^{ης}, III^{ης}....) της ΓΥΣ ενισχυμένο με (30) δορυφορικά σημεία

• Κλίμακα και προσανατολισμός των ΒΤΣ μέσω δορυφόρων

ΠΡΟΒΟΛΗ

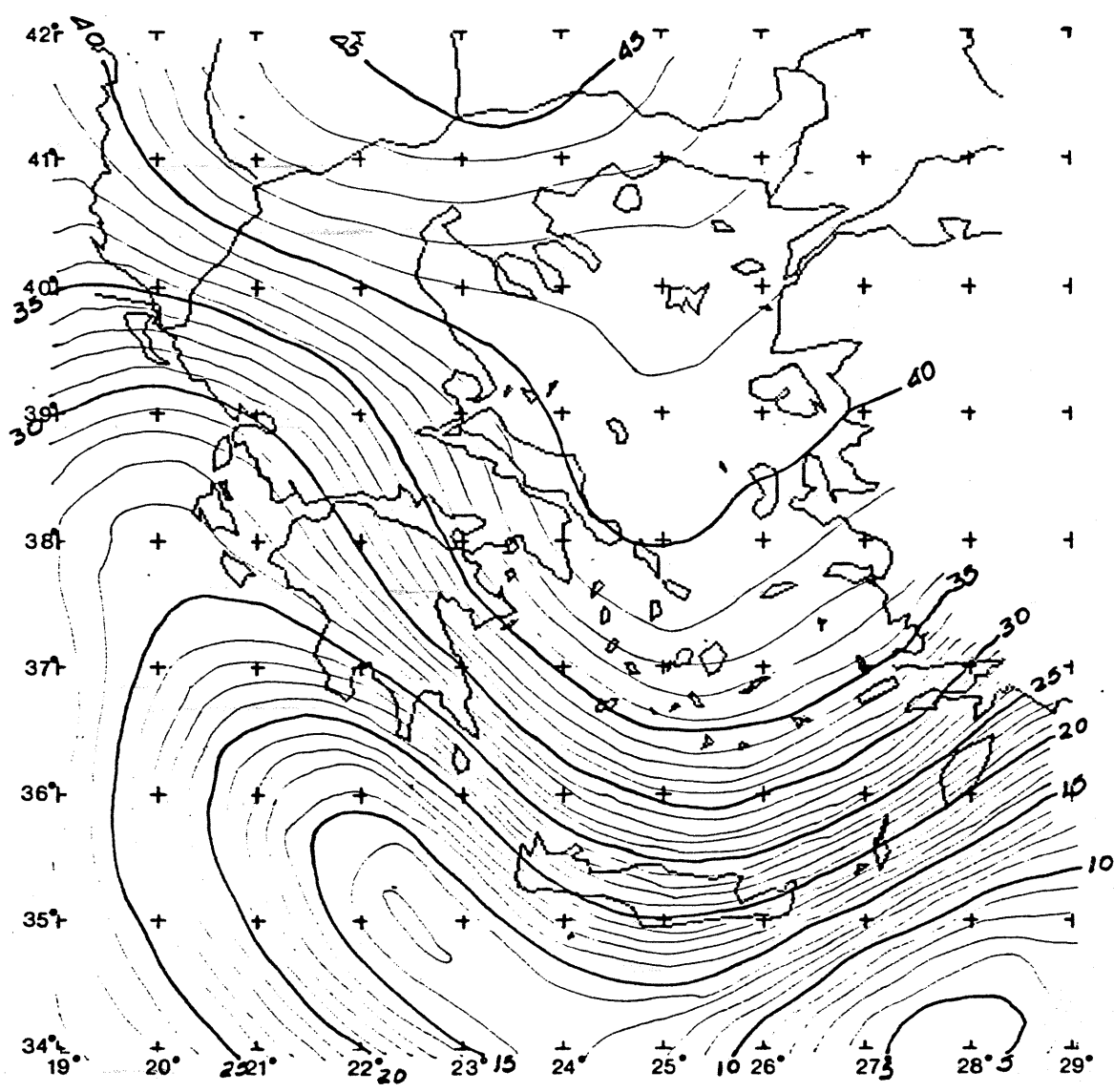
• Εγκάρσια Μερκατορική Προβολή

$$\lambda_0 = 24^\circ$$

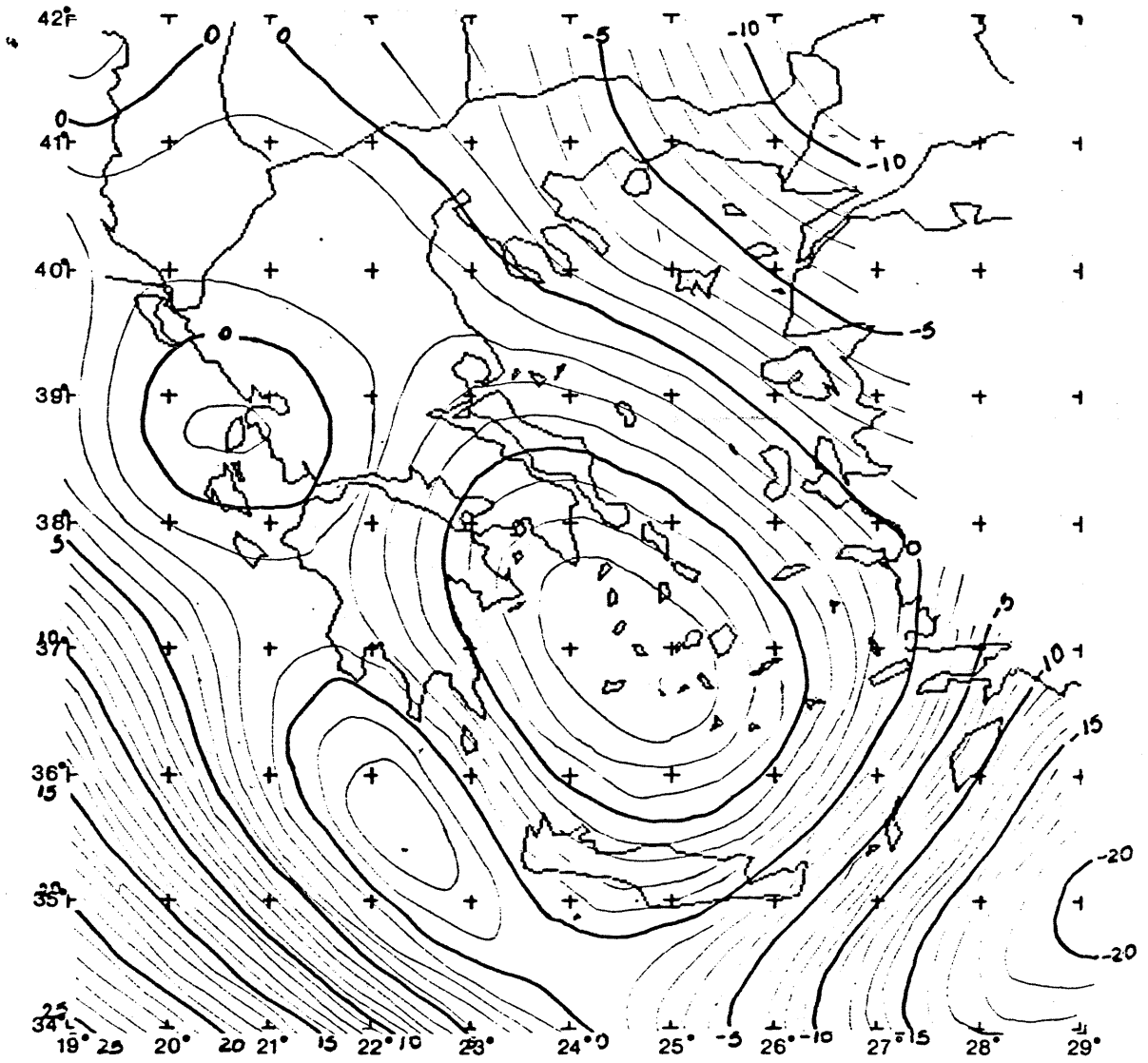
$$K = 0.999600$$

$$X_0 = 500\,000.$$

* Ελληνικό ή Ευρωπαϊκό



ΟΜΑΛΟΠΟΙΗΜΕΝΟ (50km) ΓΕΩΕΙΔΕΣ, ΑΝΑΦΕΡΟΜΕΝΟ ΣΤΟ ΕΛΛΕΙΨΟΕΙΔΕΣ
ΤΟΥ GRS 80 ($a=6.378.137$ m, $f=1/298.25722$)



ΑΝΑΜΕΝΟΜΕΝΟ (ΟΜΑΛΟΠΟΙΗΜΕΝΟ) ΓΕΩΕΙΔΕΣ ΣΤΟ ΕΓΕΑ '87

Το δίκτυο I^{ης} τάξεως της ΓΥΣ
 (137 σημεία, 720 διασυνδέσεις, 17 ζεύξεις, 20 Λαβές
 αναγκάσιμο, συννορθωμένο και υπολογισμένο στο
 νέο Datum έδωσε αποτελέσματα ιδιαίτερα
 ικανοποιητικά σε σύγκριση με δορυφορικά (laser,
 doppler, GPS) αποτελέσματα σε 30 κοινά σημεία

ΚΑΤΟΠΙΝ ΤΟΥΤΟΥ

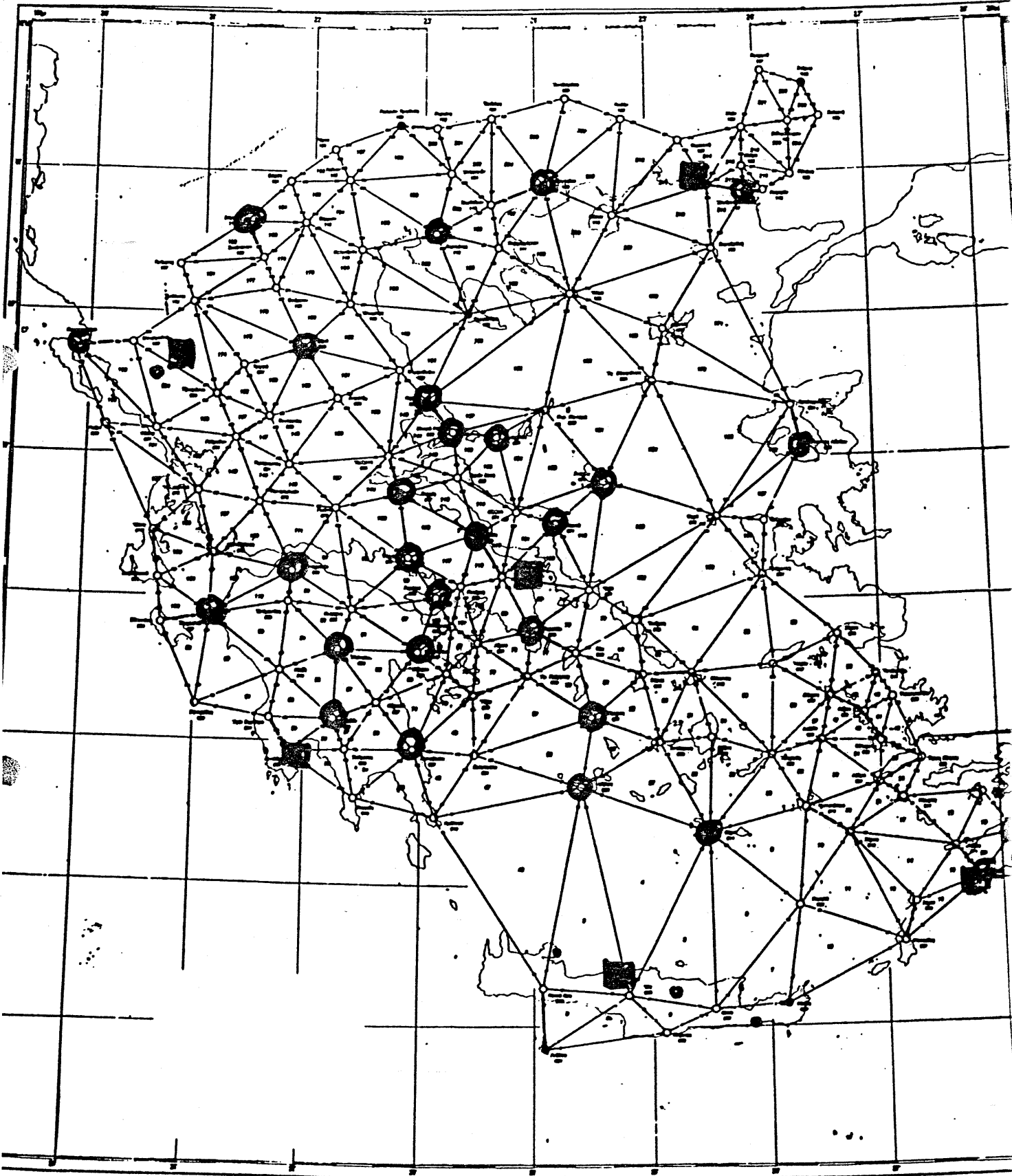
Το δίκτυο αυτό προσαρμόστηκε με στροφή
 ($\epsilon = -0''.16 \pm 0''.06$) και κλίμακα ($\kappa = +1.3 \pm 0.3 \mu\text{m}$)
 στο δορυφορικό που έχει εωστότερο προανατολισμό
 και κλίμακα στο παγκόσμιο σύστημα BTS και
 θεωρήθηκε ως βάση για την υλοποίηση του ΕΓΣΑ:

Το δίκτυο αυτό έχει συστηματικά σφάλματα
 μικρότερα από 1 μm

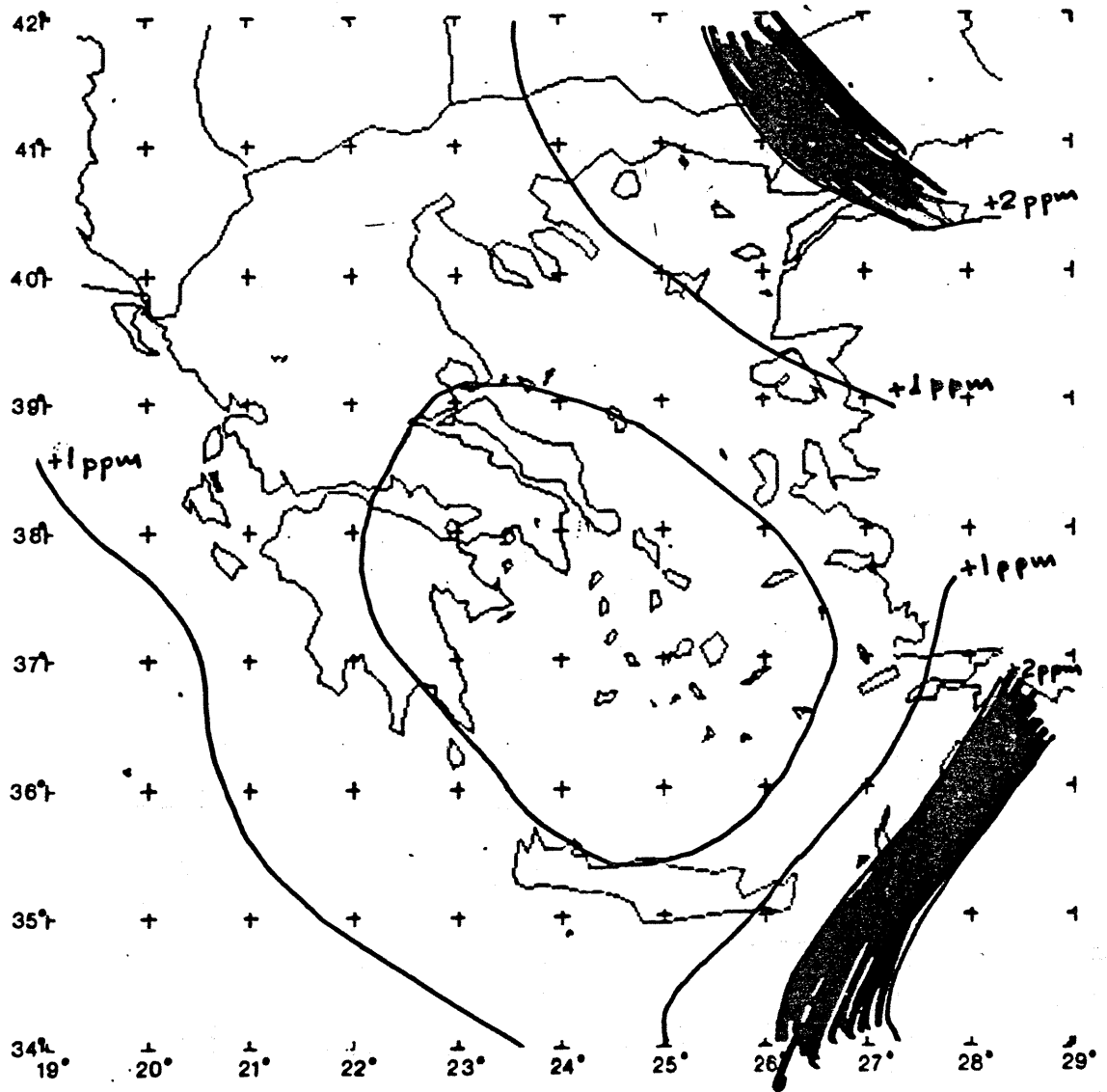
ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ

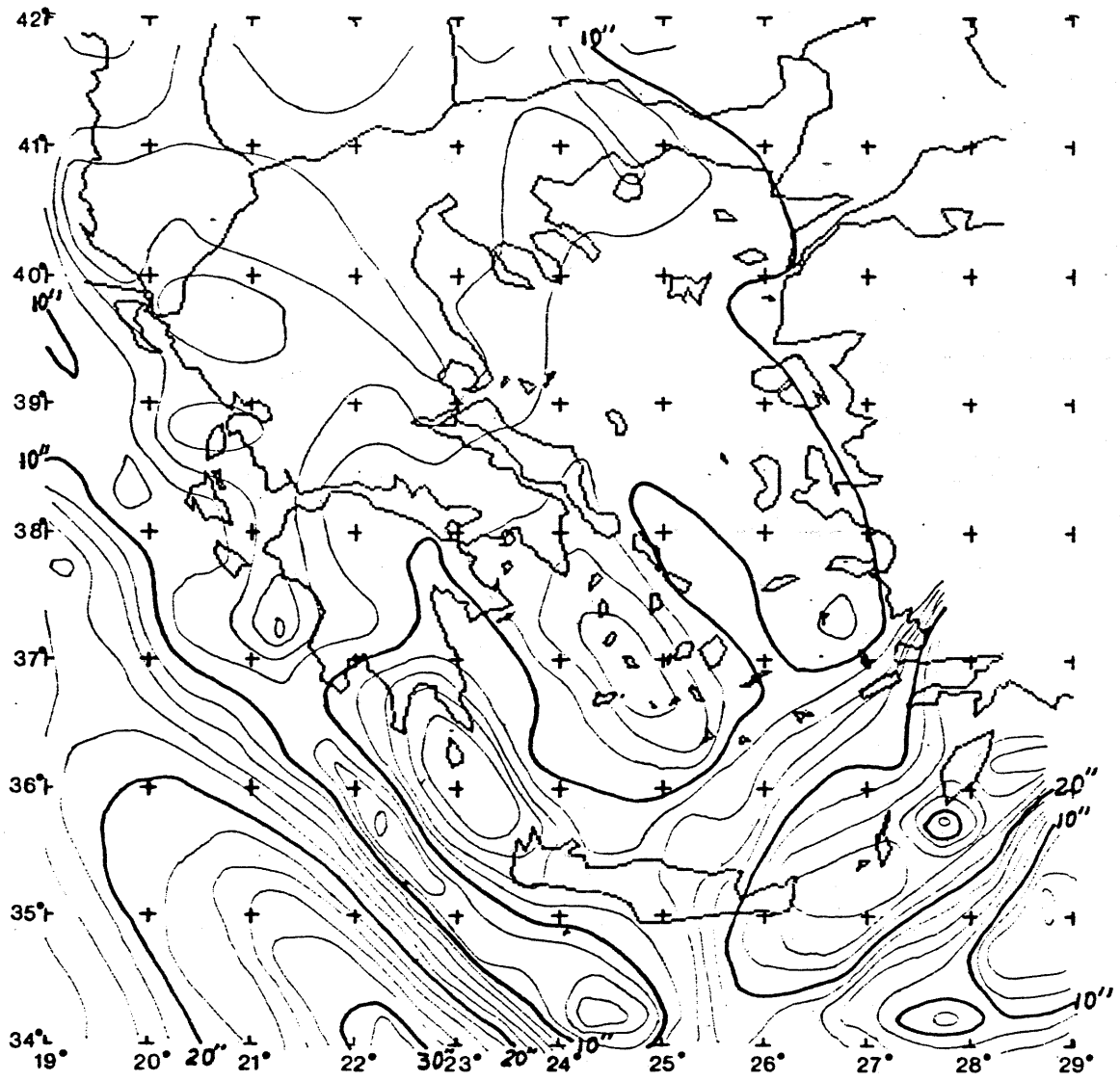
ΓΕΩΓΡ. ΥΠΗΡ. ΣΤΡΑΤΟΥ

ΤΡΙΓΩΝΟΜΕΤΡΙΚΟΥ ΔΙΚΤΥΟΥ 1ης ΤΑΞΕΩΣ

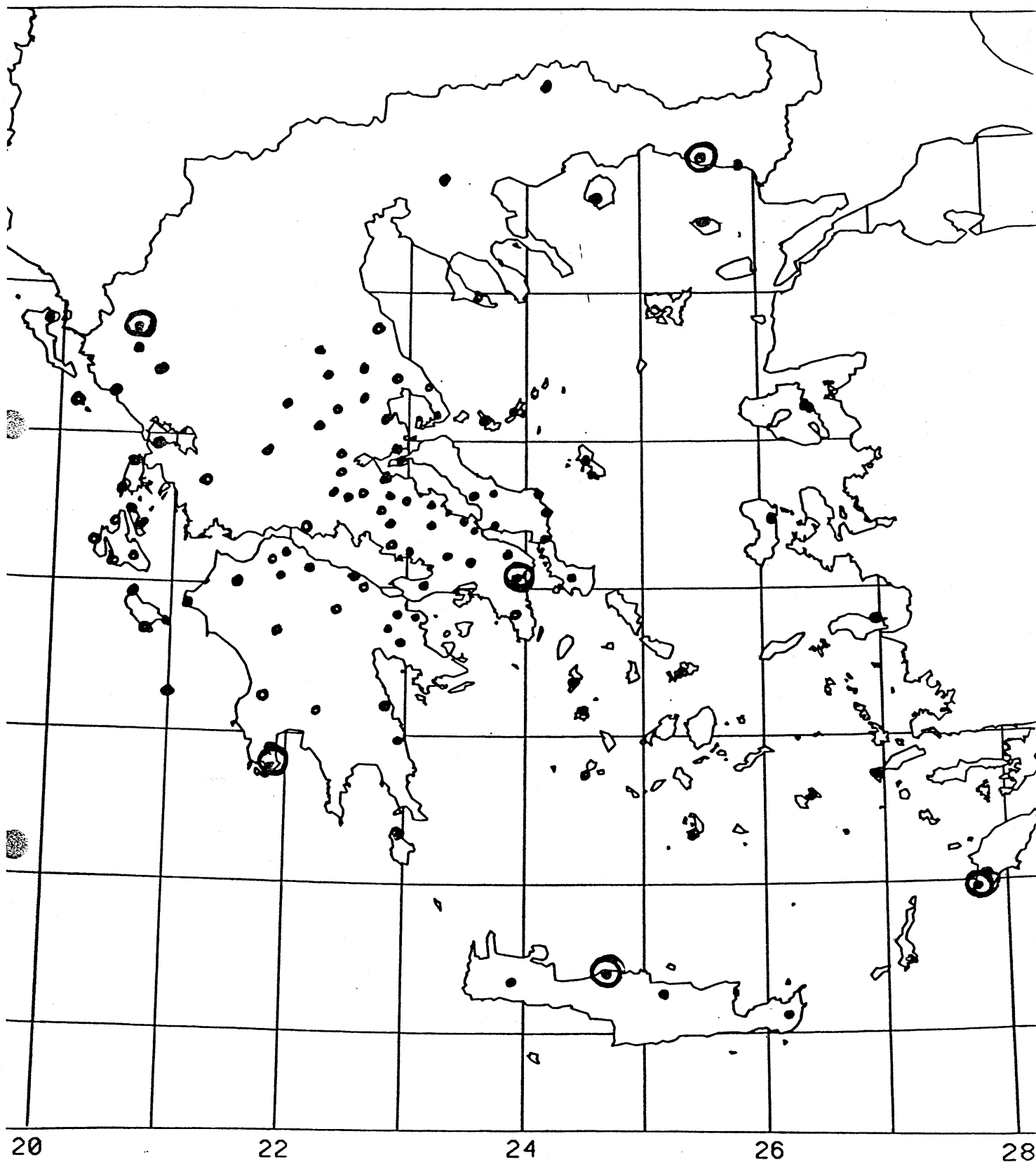


Σημεία Δορυφορικού Εντοπισμού

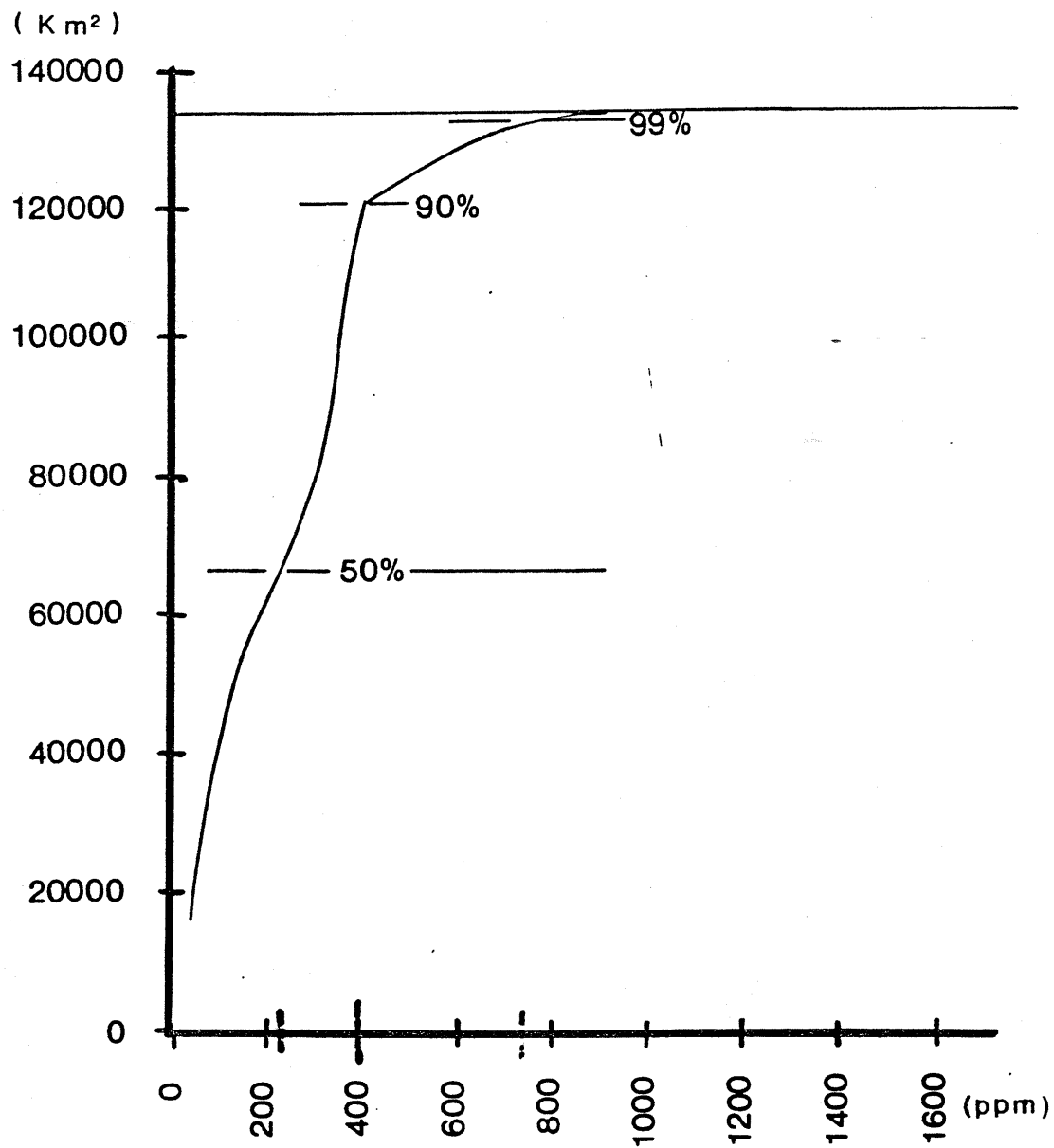




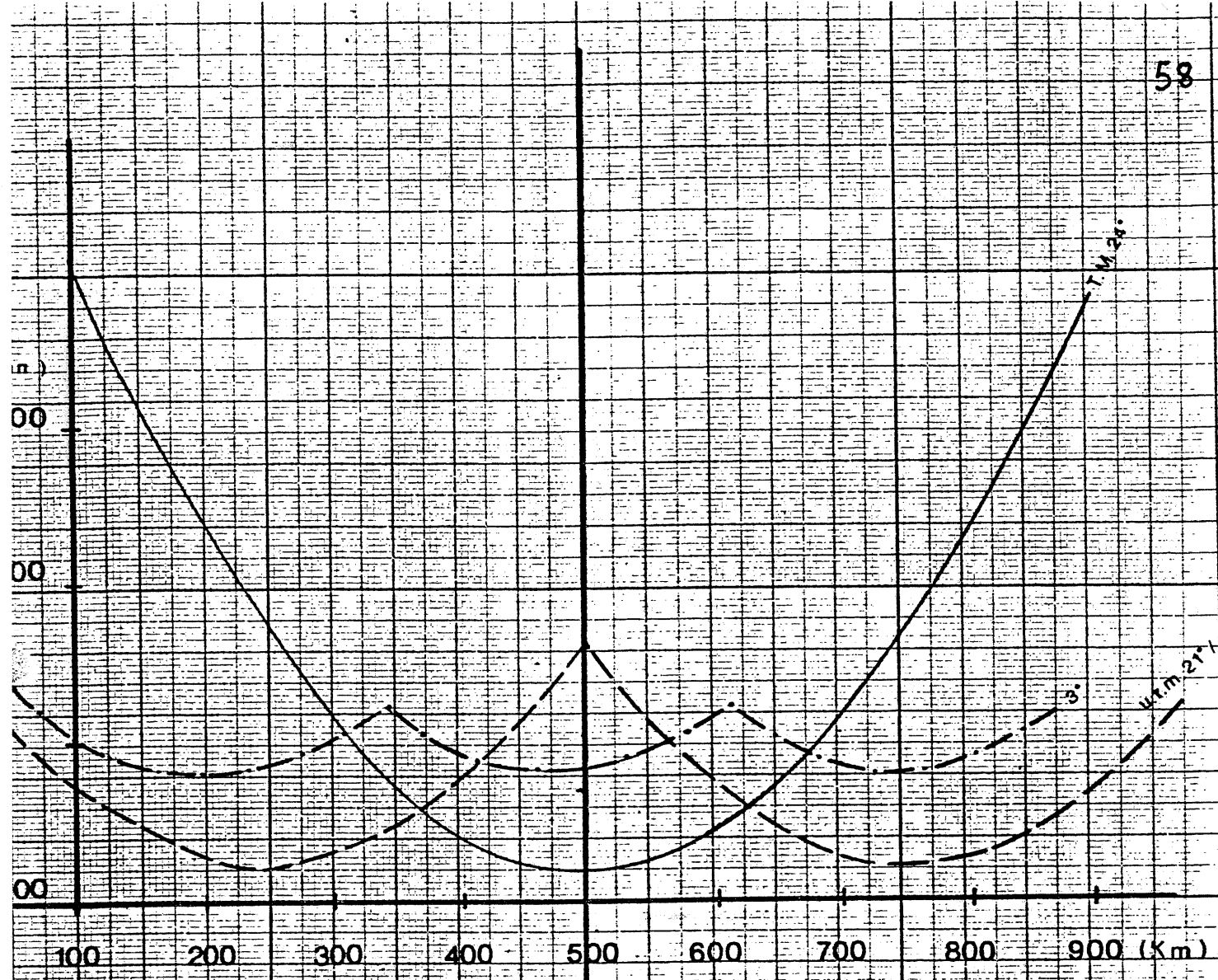
ΑΝΑΜΕΝΟΜΕΝΗ ΟΛΙΚΗ ΑΠΟΚΛΙΣΗ Θ ΕΤΟΣ ΕΓΓΑ ' 87



- ⊙ SLR/GPS stations
- GPS stations



ΚΑΤΑΝΟΜΗ ΤΗΣ ΚΛΙΜΑΚΑΣ ΠΑΡΑΜΟΡΦΩΣΗΣ (κ)
ΣΤΗΝ ΕΚΤΑΣΗ ΤΗΣ ΧΩΡΑΣ



	ΘΕΩΡΙΑ	ΑΣΚΗΣΕΙΣ
10.90	Γεωμετρία - Ελλειψοειδές και περιστροφές	—
10.90	Ελλειψοειδής και περιστροφές Ελλειψοειδής καθ' ύψος και καθ' άξονα	Άσκηση 1 ^η (Ελλειψοειδής)
10.90	Γεωμετρία Μεταφορά	- 11 -
11.90	Τριγωνομετρία γεωμετρική και ασκήσεις για τους κλασικούς	Άσκηση 2 ^η (από ασκήσεις για το τριγωνομετρία - Paissant)
11.90	Ασκήσεις	Άσκηση 2 ^η καθ' ύψος και καθ' άξονα
11.90	Δεσφύνη λόγω πόρ. Νότ	—
11.90	Ασκήσεις - τμήρ. Ιαττ	Άσκηση 2 ^η Άσκηση 3 ^η
11.90	Δεσφύνη λόγω κλίσης γωνία	—
2.90	Δεσφύνη λόγω κλίσης καθ' ύψος και καθ' άξονα	—
12.90	Δεσφύνη λόγω κλίσης	—
12.90	Δεσφύνη λόγω κλίσης	—
	Γωνία κλίσης	
3.90	Γωνία κλίσης	—

ΕΡΓΑΣΤΗΡΙΟ ΑΝΩΤΕΡΗΣ ΓΕΩΔΑΙΣΙΑΣ
ΓΕΩΔΑΙΤΙΚΟΙ ΚΑΙ ΧΑΡΤΟΓΡΑΦΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ

ΑΣΚΗΣΗ 1

1. Προκειμένου να υπολογιστεί η θέση ενός αγνώστου σημείου από ένα γνωστό μετράμε την απόσταση και το αζιμουθιο.

Αν η θέση του αγνώστου σημείου θέλουμε να προσδιοριστεί με ακρίβεια 10m, 1m, 1cm, 1mm αντίστοιχα, δώστε την ακρίβεια με την οποία πρέπει να μετρηθεί το αζιμουθιο (εκφρασμένη σε rad και arcsec) και η απόσταση (εκφρασμένη σε ppm) για σημεία που απέχουν 1, 10, 20, 50, 100 και 200km μεταξύ τους.

Συγκρινατέ την σχέση των rad και ppm.

2. Προσδιορίστε το μήκος τόξου 1 arcsec σε μέτρα κατά μεσημβρινο και παράλληλο στην περιοχή Ηρακλείου, Αθηνών και Θεσσαλονίκης στο σύστημα GRS-80. Επαναλάβετε την διαδικασία για τα ίδια πλάτη, χρησιμοποιώντας την μέση ακτίνα καμπυλότητας.

Δίνονται:

$$a = 6\,378\,137 \text{ m}$$

$$1/f = 298.257\,222 \text{ 1}$$

$$e^2 = 0.006\,694\,380\,023$$

$$\rho = \frac{a(1-e^2)}{(1-e^2\sin^2\varphi)^{3/2}}$$

$$N = \frac{a}{(1-e^2\sin^2\varphi)^{1/2}}$$

$$R_G^2 = \rho N$$

Εάν θέλουμε να χρησιμοποιήσουμε, για απλοστευση, μια και μόνο, ενιαία για όλη την Ελλάδα, τιμή για το μήκος τόξου 1 arcsec στο μεσημβρινο και παράλληλο, ποια πρέπει να είναι αυτή η τιμή και για ποσης ακρίβειας υπολογισμούς μπορεί να χρησιμοποιηθεί.

Δεδομένου ότι η μεταβολή του μήκους τόξου 1 arcsec στον παραλληλο είναι μεγάλη για την έκταση της χώρας, τι μπορεί να γίνει ώστε να βελτιωθεί η ακρίβεια της χρησιμοποιούμενης τιμής.

3. Η σχέση που προσδιορίζει το μήκος τόξου στον μεσημβρινο, από τον ισημερινό μέχρι πλάτους φ , είναι η επομένη (σχέση 1):

$$M = a(1 - e^2) (M_0\varphi - M_2\sin 2\varphi + M_4\sin 4\varphi - M_6\sin 6\varphi + M_8\sin 8\varphi - \dots)$$

όπου:

$$M_0 = 1 + \frac{3}{4} e^2 + \frac{45}{64} e^4 + \frac{175}{256} e^6 + \frac{11025}{16384} e^8 + \dots$$

$$M_2 = \frac{3}{8} e^2 + \frac{15}{32} e^4 + \frac{525}{1024} e^6 + \frac{2205}{4096} e^8 + \dots$$

$$M_4 = \frac{15}{256} e^4 + \frac{105}{1024} e^6 + \frac{2205}{8820} e^8 + \dots$$

$$M_6 = \frac{35}{3072} e^6 + \frac{315}{12288} e^8 + \dots$$

$$M_8 = \frac{315}{130784} e^8 + \dots$$

α. Να απλουστευθεί η σχέση 1 για το GRS-80 όσο το δυνατό περισσότερο.

β. Δώστε την τάξη μεγέθους του κάθε όρου της μορφής $a_i e^{2i}$ για τον υπολογισμό των M_i όπου $i=0,2,4,6,8$.

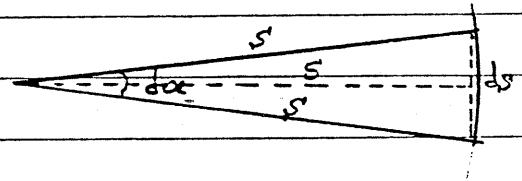
γ. Ποιους όρους M_i της σειράς που δίνει το M , πρέπει να χρησιμοποιήσουμε και μέχρι ποια δύναμη του e στον κάθε όρο ώστε η ακρίβεια προσδιορισμού του τόξου μεσημβρινού μέχρι πλάτος $\varphi=42^\circ$ (το μέγιστο για τον ελληνικό χώρο), να είναι αντίστοιχα 20, 0.05, 0.01, 0.001m.

* Όπου είναι δυνατό να πινακοποιηθούν τα αποτελέσματα.

Παραδοση: 01/11/90

ΓΒ/ΧΛ/ΒΜ 17/10/90

Για δεδομένη απόσταση S να
 για μια επιθυμητή ακρίβεια dS
 η ακρίβεια με την οποία πρέπει
 να μετρηθεί το άνω γωνία είναι:



$$d\alpha = \frac{dS}{S} \quad (\text{σε rad})$$

Η παραπάνω σχέση λέει πως για μικρή γωνία δίνει ένα μέγεθος
 η ακρίβεια απαιτούμενη δκ να είναι ίδια β'όσο το μήκος του τμήμα και
 ευναντιών είναι 16x10⁶. Εδώ είναι δε να, ποδι μικρό το τμήμα δS είναι
 160 με την τμήμα.

Σε δεδομένη απόσταση S να επιθυμητή ακρίβεια α , η ακρίβεια dS
 με την οποία πρέπει να μετρηθεί η S σε ppm δίνεται

$$dS = \frac{\alpha * 1000000}{S}$$

Για διευκρίνιση των σχέσεων δίνουμε:

Α/Α	10 m			1 m			1 cm			1 mm	
	ΑΖΙΜΟΥΘΙΟ		[S]	ΑΖΙΜΟΥΘΙΟ		[S]	ΑΖΙΜΟΥΘΙΟ		[S]	ΑΖΙΜΟΥΘΙΟ	
	rad	arcsec	ppm	rad	arcsec	ppm	rad	arcsec	ppm	rad	arcsec
km	0,01	2062,65	10.000	0,001	206,265	1000	0,00001	2062,65	10	10 ⁻⁶	2062,65
10 -11-	0,001	206,265	1000	0,0001	20,6265	100	0,000001	0,2063	1	0,0000001	0,2066
0 -11-	0,0005	103,132	500	0,00005	10,3132	50	0,0000005	0,1031	0,5	0,00000005	0,1033
0 -11-	0,0002	41,253	200	0,00002	4,12530	20	0,0000002	0,0413	0,2	0,00000002	0,0411
0 -11-	0,0001	20,6265	100	0,00001	2,06265	10	0,0000001	0,0206	0,1	0,00000001	0,0202
10 -11-	0,00005	10,3132	50	0,000005	1,03132	5	5·10 ⁻⁸	0,0103	0,05	5·10 ⁻⁹	0,0103

6η σχέση 21: 1 arcsec = 206265 rad (= ρ rad)

Συμπλήρωση το PPH/RAD ακριβώς σε τιμές 160 με 10^6

το μήκος τόξου dm κατά μικρή γωνία $d\varphi$:

$dm = \rho \cdot d\varphi$ (1), $\rho =$ ακτίνα κεντροδότησης της μικρογωνίας $d\varphi$ (cm)
 $d\varphi = 6E \text{ rad}$

το μήκος τόξου $dP = r \cdot d\alpha$, $\cos \alpha = \frac{N}{R_G}$
 $N =$ ακτ. κεντροδότησης της σφαιρ. κούρας (cm)

εφα: $dP = N \cdot \cos \varphi \cdot d\alpha$ (2) ($d\alpha$ σε rad)

σε εξής τις ακτίνας κεντροδότησης ρ, N, R_G για: ΗΡΑΚΛΕΙΟ ($\varphi = 35^\circ$)
 ΑΘΗΝΑ ($\varphi = 38^\circ$)
 ΘΕΣΣΑΛΟΝΙΚΗ ($\varphi = 41^\circ$)

φ	ρ (m)	N (m)	R_G (m)	r (m)
35°	6356426,696	6385172,175	6370783,223	5 230 426.840
38°	6359629,652	6386244,475	6372923,170	5 032 429.321
41°	6362920,219	6387345,731	6375121,277	4 820 591.016

από την μέση ακτίνα κεντροδότησης R_G , το μήκος τόξου dP :

$dm = R_G \cdot d\varphi$, $dP = R_G \cdot \cos \varphi \cdot d\alpha$

Πολύπλοκο ότι $1 \text{ arcsec} = 1/206265 \text{ rad}$ έχουμε 6 km ακουσίση α 24.

φ	ΜΕΣΗ ΜΕΣΟΡΡΟΝΟ		ΠΑΡΑΠΛΗΝΟ	
	$dm = \rho \cdot d\varphi$ [m]	$dm = R_G d\varphi$ [m]	$dP = N \cos \varphi \cdot d\alpha$ [m]	$dP = R_G \cdot \cos \varphi \cdot d\alpha$ [m]
35°	30,817	30,886	25,358	25,301
38°	30,832	30,897	24,398	24,347
41°	30,348	30,907	23,371	23,326

Όπως φαίνεται στον παραπάνω πίνακα, μπορεί να δοθούν και ενιαία τιμή για μήκος τόξου 1 arcsec στον μεσημέριό της γης που αλληλοεισέρχεται $\varphi = 36^\circ$ δηλ. $m = dm = 30,832$. Έχοντας αυτή την τιμή και ενιαία έγκλιση σε $\pm 0,015 \text{ m}$ σε κλίση $35^\circ \sim 41^\circ$. Η ακρίβεια που δίνει αυτή η τιμή είναι:

$$\frac{0,015}{30,832} \approx \frac{1}{2000} \text{ m} \quad 500 \text{ PPM}$$

Ανάλυση για το μήκος τόξου 1 arcsec και παράλληλο παράλληλο ενιαία τιμή του $24,398$ που αλληλοεισέρχεται στο $\varphi = 36^\circ$. Η μεσοκλίση αυτής της τιμής από $35^\circ \sim 41^\circ$ και κλίση 1 m . Η δτ αλληλοεισέρχεται που δίνει στο υπολογισμό είναι:

$$\frac{1}{24,398} \approx \frac{1}{25} \text{ m} \quad 40.000 \text{ PPM}$$

Το μήκος τόξου και παράλληλο δίνεται: $dP = N \cos \varphi \cdot d\lambda$. Για να βεβαιωθεί η αλληλοεισέρχηση της χημειομετρικής τιμής φ στο 1 arcsec μπορεί να δώσει την τιμή του $N_{\varphi=36^\circ}$ και στο λ του 35° και 41° όπως δόσω:

Για $\varphi = 35^\circ \rightarrow dP = N_{36^\circ} \cos_{35^\circ} \cdot d\lambda \Rightarrow dP = 25,362 \text{ m}$

Για $\varphi = 41^\circ \rightarrow dP = N_{36^\circ} \cos_{41^\circ} \cdot d\lambda \Rightarrow dP = 23,368 \text{ m}$

Παρατηρείται ότι η διαφορά του dP στο N παραμένει αυτή. Είναι κλίση $\pm 0,004 \text{ m}$. Από η αλληλοεισέρχηση και βεβαιωθεί με είναι:

$$\frac{0,004}{24,398} \approx \frac{1}{6000} \text{ m} \quad 170 \text{ PPM}$$

(*) Για να βρω την τιμή μεγάλων και όταν την μετρήσει $a \cdot e^2$, βέβαια την τιμή $a \cdot e^2$, που πολλαπλασιάζω με 10^6 και βέβαια πολλαπλάσιο είναι ο αριθμός.

$$GRS' 80 \ a(1-e^2) = 6\,335\,439,32$$

	$a_0 e^0$ (PPM)	$a_1 e^2$ (PPM)	$a_2 e^4$ (PPM)	$a_3 e^6$ (PPM)	$a_4 e^8$ (PPM)
M_0	1000.000	5.02×10^3 5021	3.15×10^5 31,5	2.05×10^{-7} 0,2	1.34×10^{-9} 0,0013
M_2	0	2.51×10^3 2510	2.10×10^5 21	1.53×10^{-7} 0,15	1.08×10^{-9} 0,0011
M_4	0	0	2.63×10^5 2,63	3.08×10^{-8} 0,031	5.02×10^{-10} 0,0005
M_6	0	0	0	3.42×10^{-9} 0,0034	5.15×10^{-11} 0,00005
M_8	0	0	0	0	4.84×10^{-12} 0,000005

Πολλοί άνθρωποι χρησιμοποιούν τις σειρές M_0, M_2, M_4, M_6, M_8 με $\alpha(1-e^2)^4, \alpha(1-e^2) \sin 2\varphi, \alpha(1-e^2) \sin 4\varphi, \alpha(1-e^2) \sin 6\varphi, \alpha(1-e^2) \sin 8\varphi$ αντίστοιχα και είναι στην πραγματικότητα βήματα των μικρών όρων. Για τον υπολογισμό των M_i είναι εύκολο να φέρουμε τις παρακάτω τιμές:

	$[m]$ Όρος με e^0	$[m]$ Όρος με e^2	$[m]$ Όρος με e^4	$[m]$ Όρος με e^6	$[m]$ Όρος με e^8
2	4644119,589	23317,186	146,337	0,952	0,006
2	0	15817,313	132,359	0,969	0,007
4	0	0	3,459	0,041	0,0004
6	0	0	0	0,021	0,000
8	0	0	0	0	0,0004

ότι: Αντίθετα 20m: κρατάω M_0 μέχρι να e^4 , M_2 μέχρι να e^4
 -11- 0,05 m κρατάω M_0 μέχρι να e^6 , M_2 μέχρι να e^6 , M_4 μέχρι να e^4

-11- 0,001 m : κρατάω M_0, M_2 μέχρι να e^8 , M_4 και M_6 μέχρι να e^6

-11- 0,01 m : κρατάω M_0, M_2, M_4, M_6 μέχρι να e^6

Αντικαθιστώντας τα $a_i e^i, M_i, i=0,2,4,6,8$ με τα του GR5-80 από την εξίσωση μας έχουμε:

$$M = 6,267449146 \cdot 10^6 \cdot \varphi - 1,603850869 \cdot 10^4 \cdot \sin 2\varphi + 4,683406697 \cdot 10^2 \cdot \sin 4\varphi - 2,198099656 \cdot 10^{-2} \cdot \sin 6\varphi + 3,061602306 \cdot 10^{-7} \cdot \sin 8\varphi$$

Υποθέτουμε ότι είναι μικρότερο το αέριο από τα διαλύματα υδίου
 σε M μικρότερη τιμή τα $\sin \alpha \varphi$ ($\alpha = 2, 4, 6, 8$) έχουμε ± 1 $\varphi = \text{από}$
 '64 M_6 κατανομή. από φ μm .

$$M = 6,367449146 \cdot 10^6 \cdot \varphi - 1,6038509 \cdot 10^4 \cdot \sin 2\varphi + 1,68341 \cdot 10 \cdot \sin 4\varphi - 2,20 \cdot 10^{-2} \cdot \sin 6\varphi$$

M_1	20m	0.05	0.01	0.001	u
M_0	3	4	4	5	
M_2	2	3	3	4	
M_4		2	2	3	
M_6			1	1	
M_8					

ΡΓΑΣΤΗΡΙΟ ΑΝΩΤΕΡΗΣ ΓΕΩΔΑΙΣΙΑΣ
 ΩΔΑΙΤΙΚΟΙ ΚΑΙ ΧΑΡΤΟΓΡΑΦΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ

ΑΣΚΗΣΗ 2

Οι ελλειψοειδείς γεωδαιτικές συντεταγμένες του Κεντρικού άθρου (CP) του Κέντρου Δορυφόρων του Διονύσου (ΚΔΔ) στο σύστημα ΓΣΑ'87 είναι:

$$\begin{aligned}\varphi &= 38\ 04\ 33.8000 \\ \lambda &= 23\ 55\ 51.0000 \\ h &= 481.67\end{aligned}$$

ο σύστημα ΕΓΣΑ'87 χρησιμοποιεί το ελλειψοειδές GRS'80 ($a=6\ 378\ 137\text{m}$ και $1/f=298.2572221$). Το Ελληνικό (παλιό) Σύστημα ναφοράς (GD) που χρησιμοποιεί το ελλειψοειδές του Bessel ($a=6\ 377\ 397.155$ και $1/f=299.153$) μπορεί να θεωρηθεί παράλληλο ως το ΕΓΣΑ'87.

Το κέντρο του ΕΓΣΑ'87 διαφέρει από αυτό του GD κατά:

$$\begin{aligned}\Delta X &= -655.22 & X_{GD} &= X_{EGSA} + \Delta X \\ \Delta Y &= -299.35 & Y_{GD} &= Y_{EGSA} + \Delta Y \\ \Delta Z &= -252.09 & Z_{GD} &= Z_{EGSA} + \Delta Z\end{aligned}$$

που X, Y, Z είναι οι καρτεσιανές γεωδαιτικές συντεταγμένες του σημείου στα δύο συστήματα αντίστοιχα.

Ζητείται η μετατροπή των συντεταγμένων (φ, λ, h) του κεντρικού άθρου (CP) από το σύστημα ΕΓΣΑ'87 στο GD. Στη διαδικασία προσδιορισμού των φ, λ, h από τα X, Y, Z απαιτούνται διαδοχικές προσεγγίσεις. Ξεκινήστε τις προσεγγίσεις αυτές με αρχική τιμή του $h=0$, δώστε το πλήθος των προσεγγίσεων και την τάξη μεγέθους της κάθε διόρθωσης. Σταματείστε τις διαδοχικές προσεγγίσεις όταν η διόρθωση είναι μικρότερη από $0''.0001$ ή 0.001 m .

Με τη γεωδαιτική μεταφορά (ευθύ πρόβλημα) προσδιορίζονται οι συντεταγμένες ενός σημείου (φ_2, λ_2) και το γεωδαιτικό αζιμούθιο A_{12} όταν δίνονται οι συντεταγμένες ενός σημείου φ_1, λ_1 , η πλευρά S_{12} και το αζιμούθιο A_{12} .

Μία μέθοδος για τον προσδιορισμό των συντεταγμένων φ_2, λ_2 είναι η χρήση των τύπων του Puissant. Οι τύποι αυτοί έχουν προκύψει από ανάλυση σε σειρά και προσδιορίζουν με ικανοποιητική ακρίβεια για γεωδαιτικές εφαρμογές τις συντεταγμένες για μήκη πλευρών της τάξης των 40-50 Km.

Τύποι του Puissant

$$\begin{aligned}\lambda_2 &= 1/\rho_1 * S_{12} * \cos A_{12} - (\tan \varphi_1 / (2N_1 \rho_1)) * S_{12} * \sin^2 A_{12} - \\ & - (1 + 3 \tan^2 \varphi_1 / (6N_1^2)) * 1/\rho_1 * S_{12}^3 * \sin^2 A_{12} * \cos A_{12} - \\ & - 3/2 * (e^2 * \sin \varphi_1 * \cos \varphi_1) / (1 - e^2 * \sin^2 \varphi_1) * (\Delta \varphi_0)^2\end{aligned}$$

Το $\Delta \varphi_0$ υπολογίζεται ικανοποιητικά από τους 3 πρώτους όρους.

ΕΡΓΑΣΤΗΡΙΟ ΑΝΩΤΕΡΗΣ ΓΕΩΔΑΙΣΙΑΣ
ΓΕΩΔΑΙΤΙΚΟΙ ΚΑΙ ΧΑΡΤΟΓΡΑΦΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ

ΑΣΚΗΣΗ 3

Όταν είναι γνωστές οι ελλειψοειδείς γεωδαιτικές συντεταγμένες των σημείων 1 και 2 μπορούμε χρησιμοποιώντας το αντιστροφο πρόβλημα της γεωδαιτικής μεταφοράς να προσδιορίσουμε την απόσταση S_{12} (μήκος γεωδαισιακής γραμμής) καθώς και τα γεωδαιτικά αζιμουθια A_{12} και A_{21} .

Ένας τρόπος προσδιορισμού της απόστασης και των γεωδαιτικών αζιμουθίων είναι με την αντιστροφή χρήση των τύπων του Prisiant. Οι τύποι αυτοί είναι ικανοποιητικοί για γεωδαιτικές εφαρμογές για μηκη πλευρών μέχρι περίπου 50 Km και είναι οι παρακάτω :

$$S_{12} \sin A_{12} = N_2 \Delta\lambda \cos\varphi_2 \left(1 + \frac{S_{12}^2}{6N_2^2} - \frac{(\Delta\lambda)^2}{6} \right)$$

$$S_{12} \cos A_{12} = \rho_{\perp} \Delta\varphi + \tan\varphi_1 / 2N_1 (S_{12} \sin A_{12})^2 + \left(\frac{1+3\tan^2\varphi_1}{6N_1^2} \right) (S_{12} \sin A_{12})^2 (S_{12} \cos A_{12}) + \left(\frac{3}{2} \right) \rho_{\perp} (e^2 \sin\varphi_1 \cos\varphi_1) / (1 - e^2 \sin^2\varphi_1) \Delta\varphi^2$$

$$\tan A_{12} = (S_{12} \sin A_{12}) / (S_{12} \cos A_{12})$$

$$S_{12} = \left((S_{12} \sin A_{12})^2 + (S_{12} \cos A_{12})^2 \right)^{1/2}$$

$$\Delta A = \Delta\lambda \sin\varphi_m \sec(\Delta\varphi/2) + (\Delta\lambda^3/12) (\sin\varphi_m - \sin^3\varphi_m)$$

Αν οι συντεταγμένες του πρώτου σημείου είναι :

$$\varphi_0 = 38^\circ 04' 33''.800$$

$$\lambda_0 = 23^\circ 55' 51''.000$$

υπολογίστε την απόσταση και τα γεωδαιτικά αζιμουθια , στο σύστημα GRS 80 ($a = 6\,378\,137$ m και $1/f = 298.257222101$) , προς τα σημεία με ελλειψοειδείς γεωδαιτικές συντεταγμένες :

	φ	λ
1	38° 10' 20" .157	24° 07' 13" .524
2	38° 12' 33" .163	23° 47' 18" .823
3	37° 54' 10" .656	24° 04' 21" .752
4	37° 57' 13" .743	23° 46' 59" .443

Παραδοση : 23/11/89

ΓΒ/ΧΛ/ΒΜ 07/11/89

ΕΡΓΑΣΤΗΡΙΟ ΑΝΩΤΕΡΗΣ ΓΕΩΔΑΙΣΙΑΣ ΚΑΙ ΧΑΡΤΟΓΡΑΦΙΑΣ
ΓΕΩΔΑΙΤΙΚΟΙ ΚΑΙ ΧΑΡΤΟΓΡΑΦΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙΑΣΚΗΣΗ 5
(Μέρος Α)

Δίνονται οι συντεταγμένες του σημείου 1, στο Σύστημα Αναφοράς ΕΓΣΑ-87, που βασίζεται στο ελλειψοειδές του GRS-80 ($a = 6378137$ m, $1/f = 298.2572221$),

$$\varphi = 39^{\circ} 43' \underline{04.518}''$$

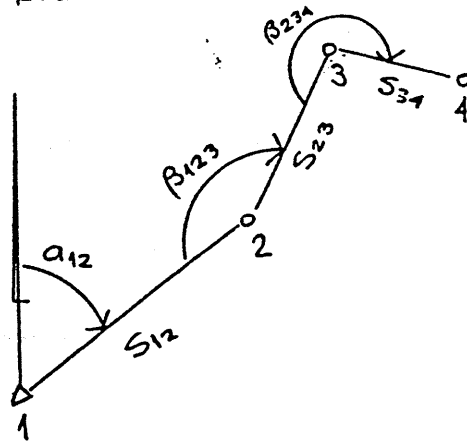
$$\lambda = 20^{\circ} 39' \underline{04.637}''$$

Ζητείται να υπολογισθούν οι συντεταγμένες του σημείου στην Εγκάρσια Μερκατορική Προβολή, που χρησιμοποιεί το ΕΓΣΑ-87 σαν σύστημα απεικόνισης (κεντρικός μεσημβρινός $\lambda_0 = 24^{\circ}$, με κλίμακα σε αυτόν $K_0 = 0.999600$).

ΕΡΓΑΣΤΗΡΙΟ ΑΝΩΤΕΡΗΣ ΓΕΩΔΑΙΣΙΑΣ ΚΑΙ ΧΑΡΤΟΓΡΑΦΙΑΣ
 ΓΕΩΔΑΙΤΙΚΟΙ ΚΑΙ ΧΑΡΤΟΓΡΑΦΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ

ΑΣΚΗΣΗ 5
 (Μέρος Β)

Στο σχήμα δίνεται μια ανοικτή όδευση με τέσσερις κορυφές.



Στην όδευση αυτή είναι γνωστές οι συντεταγμένες X_1 , Y_1 του σημείου 1 (Άσκηση 5, Μέρος Α) στην Εγκάρσια Μερκατορική Προβολή στο σύστημα ΕΓΣΑ-87, η γωνία διεύθυνσεως α_{12} καθώς και οι μετρημένες γωνίες β_{123} , β_{234} και αποστάσεις S_{12} , S_{23} , S_{34} .

$\alpha_{12} = 65^\circ.33870$	$S_{12} = 21187.47 \text{ m}$
$\beta_{123} = 160^\circ.87806$	$S_{23} = 25207.59 \text{ m}$
$\beta_{234} = 229^\circ.14108$	$S_{34} = 4128.44 \text{ m}$

Ζητούνται οι καρτεσιανές συντεταγμένες των σημείων 2, 3, 4 στην Εγκάρσια Μερκατορική Προβολή στο ΕΓΣΑ-87, οι γεωδαιτικές συντεταγμένες του σημείου 4 στο ίδιο σύστημα και το γεωδαιτικό αζιμούθιο A_{12} .

Σημείωση : Οι αποστάσεις και οι γωνίες έχουν ήδη αναχθεί στο ελλειψοειδές.

ΛΥΣΗ ΑΣΚΗΣΗΣ 5 (ΜΕΡΟΣ Α')

Οι δύο μισοί της γωνίας των γωνιών των βω/των (φ₁₂) σε ενήλικες αμφίβιους βω/τες Ε.Μ.Ρ. (x, y) δίδονται από τις σχέσεις:

$$x = x_0 + k_0 \cdot N \cdot \cos \varphi \cdot \Delta \lambda + k_0 \left(\frac{N}{6} \right) \cos^3 \varphi (1 - \tan^2 \varphi + e'^2 \cos^2 \varphi) \cdot \Delta \lambda^3 + \left(k_0 N \cos^3 \varphi / 120 \right) (5 - 18 \tan^2 \varphi + \tan^4 \varphi + 14 e'^2 \cos^2 \varphi - 58 e'^2 \sin^2 \varphi) \Delta \lambda^5$$

$$y = k_0 M + k_0 \left(\frac{N}{2} \right) \cos \varphi \sin \varphi \Delta \lambda^2 + k_0 \left(\frac{N}{24} \right) \sin \varphi \cos^3 \varphi (5 - \tan^2 \varphi + 9 e'^2 \cos^2 \varphi) \Delta \lambda^4 + k_0 \left(\frac{N}{720} \right) \sin \varphi \cos^5 \varphi (61 - 58 \tan^2 \varphi + \tan^4 \varphi) \Delta \lambda^6$$

όπου: k_0 = συντελεστής αλίμανσης στον μεγιστό μεταβρισμό = 9,999600

x_0 = συνβαθμική τετραμύνη μεγιστού μεταβρισμού = 500.000 m

M = τόσο μεταβρισμός από ηδ'ατος φ_0 έως φ (εδώ $\varphi_0 = 0^\circ$).

και δίνονται από την σχέση:

$$M = a(1 - e^2) (M_0 \varphi - M_2 \sin 2\varphi + M_4 \sin 4\varphi - M_6 \sin 6\varphi + M_8 \sin 8\varphi) \text{ όπου}$$

$$M_0 = 1 + \frac{3}{4} e^2 + \frac{45}{64} e^4 + \frac{175}{256} e^6 + 11025/16384 e^8$$

$$M_2 = 3/8 e^2 + 15/32 e^4 + 525/1024 e^6 + 2205/4096 e^8$$

$$M_4 = 15/256 e^4 + 105/1024 e^6 + 2205/8620 e^8$$

$$M_6 = 35/3072 e^6 + 315/12288 e^8$$

$$M_8 = 315/130784 e^8$$

(πίεση) : $e^2 = 0,006694380023$

$M = 6386872,322 \text{ m}$

$e'^2 = 0,006739496755$

Αποσβέσιμους βλως Αφαιρούω ύψους Αίριου Πα 2
 Σημείο 1.

$x_1 = 212951,9751 \text{ m}$ $y_1 = 4401813,6713 \text{ m}$	✓
---	---

(ΜΕΡΟΣ Β')

2/ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΠΡΟΣΔΡΑΜΕΝΩΝ ΣΥΝΙΝΕΩΝ ΤΩΝ ΚΟΡΥΦΩΝ 2, 3, 4

Αρχικά ληφθῆναι υπό ψευδή κέρμια αναζωγῆς τῶν μετρηθέντων μεγεθῶν υπολογιστῆς τῆς βουλῆς τῶν κορυφῶν 2, 3, 4.

ε.π.ω: $\alpha_{12} = 65^\circ, 33870$, $S_{12} = 21187,47 \text{ m}$

Αρα:

$$x_2 = x_1 + S_{12} \cos \alpha_{12} = 231075,90 \text{ m}$$

$$y_2 = y_1 + S_{12} \sin \alpha_{12} = 4412787,82 \text{ m}$$

Ανάλογα ε.π.ω: $\alpha_{23} = \alpha_{12} + \tilde{\beta}_{123} = 26^\circ, 21676$

$$x_3 = 241165,76 \text{ m}$$

$$y_3 = 4435887,99 \text{ m}$$

καὶ $\alpha_{34} = \alpha_{23} + \tilde{\beta}_{234} = 55^\circ, 35784$

$$x_4 = 244320,07 \text{ m}$$

$$y_4 = 4438551,51 \text{ m}$$

2/ ΑΝΑΙΩΡΙΚΕΣ ΜΕΤΡΗΣΕΙΣ ΜΕΤΕΘΕΣ

α. Αναγωγή λωρίων

(1) λωρία β₁₂₃

$$f_{2w}: \quad x_{113}(21) = 0,225 \text{ Mm}$$

$$\delta_{21} = 7,836 (y_2 - y_1) (x_{113} - 0,5) = -23,648$$

$$x_{113}(23) = 0,234 \text{ Mm}$$

$$\delta_{23} = 48,149$$

$$\text{Άρα: } \overline{\beta_{123}} = \widetilde{\beta_{123}} + (\delta_{23} - \delta_{21}) = 160^{\circ}, 8852397$$

(2) λωρία β₂₃₄

$$x_{113}(32) = 0,238 \text{ Mm}$$

$$\delta_{32} = -47,425$$

$$x_{113}(34) = 0,242 \text{ Mm}$$

$$\delta_{34} = 5,385$$

$$\overline{\beta_{234}} = \widetilde{\beta_{234}} + (\delta_{34} - \delta_{32}) = 229^{\circ}, 146361$$

β. Αναγωγή μηνιών

(1) Μηνιά S₁₂

$$K = k \cdot 10^6 + 1, \quad k = 12311 (x - 0,5)^{-400}, \quad x = \frac{1}{2} (21 + 22)$$

$$\text{Άρα: } x_{12} = 0,222 \text{ Mm}$$

$$k = 551,3479247$$

$$K = 1,000551348$$

$$\text{Άρα: } \overline{S_{12}} = S_{12} \cdot K = 21199,15 \text{ m}$$

(2) Μηνιά S₂₃

$$x_{23} = 0,236 \text{ Mm}$$

$$k = 457,2422156$$

$$K = 1,000457242$$

$$\overline{S_{23}} = S_{23} \cdot K = 25219,116 \text{ m}$$

(3) Πλευρά S₃₄

$$s_{34} = 0,243 \text{ Mm}$$

$$k = 414,756849$$

$$K = 1,000414757$$

$$Αφά \quad S_{34} = S_{34} * K = 4130,15 \text{ m}$$

3/ ΕΠΙΛΥΣΗ ΤΗΣ ΟΔΕΥΣΗΣ

Σημείο -2-

$$\alpha_{12} = 65^{\circ}, 33870 \quad S_{12} = 21199,15 \text{ m}$$

$$Αφά: \quad x_2 = x_1 + S_{12} \cos \alpha_{12} \Rightarrow$$

$$231085,90 \text{ m} = x_2$$

$$y_2 = y_1 + S_{12} \sin \alpha_{12} \Rightarrow$$

$$4412793,875 \text{ m} = y_2$$

Σημείο -3-

$$\alpha_{23} = \alpha_{21} + \beta_{123} = 26^{\circ}, 2239397, \quad S_{23} = 25219,116 \text{ m}$$

$$x_3 = 241182,97 \text{ m}$$

$$y_3 = 4435903,46 \text{ m}$$

Σημείο -4-

$$\alpha_{34} = \alpha_{32} + \beta_{234} = 55^{\circ}, 3703007, \quad S_{34} = 4130,15 \text{ m}$$

$$x_4 = 244339,11 \text{ m}$$

.108

$$y_4 = 4438567,47 \text{ m}$$

.469 ✓

Παρατηρείμε λοιπόν ότι αν είναι αίσθη μας ότι κλείνει
το τετράγωνο διορθώεις τα στοιχεία τα αρχικότερα βυθίσματα:
Στις άνοιξιες των 20 ~ 25 km → 12 m βυθίσμα
14 4 km → 2 m 14
Εάν δε κλείνει των βυθίσμα διορθώεις μέχρι και 20 m

4/ Μεγιστοποίηση των (x_4, y_4) της Ε.Μ.Π. βλ. ανάλυση
Γεωδαιτικής (ΕΙΣΑ '87, Μηχανική ΓΡΣ '80)

$$\varphi = \varphi_0 + D_2 \cdot \Delta x^2 + D_4 \cdot \Delta x^4 + D_6 \cdot \Delta x^6$$

$$\alpha = \alpha_0 + E_1 \cdot \Delta x + E_3 \cdot \Delta x^3 + E_5 \cdot \Delta x^5$$

όπου D, E είναι συντελεστές που εξαρτώνται από το μήκος
 και τις παραμέτρους του Μηχανισμού αναφοράς

οπότε είναι:

$$\varphi_4 = 40^\circ 3' 30,966''$$

$$\alpha_4 = 21^\circ 0' 9,261''$$

5/ Υπολογισμοί του γεωδαιτικού Αξιμοσθίου ($A_{12} = a_{12} + \gamma_1 + \delta_{12}$)

α. Υπολογισμός της δ_{12}

$$\text{βλ. } \delta_{12} = 7,836 (y_1 - y_2) (x_{112} - 0,5)$$

$$x_{112} = 0,219 \text{ Mm}$$

$$\delta_{12} = 24,178 = 7,834''$$

β. Υπολογισμός της σύζυγης γ_1

Από την σχέση:

$$\gamma = \sin \varphi \cdot \Delta l + \sin \varphi \cdot \omega_2^2 \varphi (1 + 3e'^2 \cdot \omega_2^2 \varphi + 2e'^4 \cdot \omega_2^4 \varphi) \frac{\Delta l^3}{3} + \dots \quad \text{βλέπω την}$$

$$\text{σύζυγης: } \gamma_1 = -2^\circ 8' 28,734''$$

γ. Υπολογισμός του A_{12}

$$\alpha_{12} = 65^{\circ} 33' 870'' = 58^\circ 48' 17,39'' \quad \text{οπότε:}$$

$$A_{12} = a_{12} + \gamma_1 + \delta_{12} = (58^\circ 48' 17,39'') - (2^\circ 8' 28,734'') + (0^\circ 0' 7,834'') \Rightarrow$$

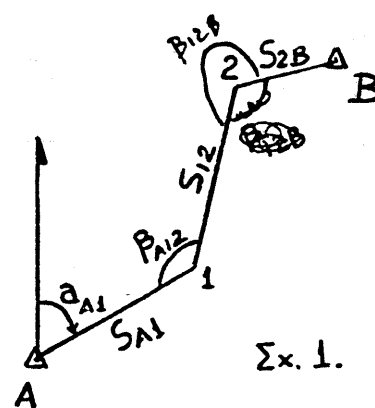
$$\Rightarrow A_{12} = 56^\circ 39' 56,49''$$

Η Εγκάρσια Μερκατορική Προβολή (ΕΜΠ) που αναφέρεται στο ΕΓΣΑ 87 και χρησιμοποιεί το ελλειψοειδές GRS'80 ($a=6\ 378\ 137$, $1/f=298.2572221$, $e=.08181919104$) έχει το βασικό πλεονέκτημα σε σχέση με τη προβολή Hatt ότι χρησιμοποιεί ένα κέντρο προβολής σε όλο τον Ελληνικό χώρο. Η χρήση πολλών κέντρων προβολής στην Hatt έχει σαν αποτέλεσμα οι παραμορφώσεις στην απεικόνιση της φ.γ.ε. να είναι αμελητέες ($<5ppm$) και κατά συνέπεια δεν χρειάζονται αναγωγές γωνιών και αποστάσεων στους υπολογισμούς πάνω στη προβολή. Πρέπει να γίνει σαφές ότι αντίθετα στην ΕΜΠ οι μετρήσεις που πραγματοποιούνται στο πεδίο πρέπει να υπόκεινται προηγουμένα σε κάποιες αναγωγές πριν να χρησιμοποιηθούν για υπολογισμούς πάνω στην προβολή.

Ένα παράδειγμα για τις απαιτούμενες αναγωγές των μετρουμένων μεγεθών προκειμένου να χρησιμοποιηθούν για την επίλυση μιας όδευσης πάνω στην προβολή δίνεται στη συνέχεια. Είναι προφανές ότι οι ίδιες ακριβώς αναγωγές απαιτούνται για την επίλυση κάποιου δίκτυου ή οποιασδήποτε άλλης γεωδαιτικής εφαρμογής.

Το παράδειγμα είναι μία ανοικτή όδευση με 4 κορυφές που δίνεται στο σχήμα (1).

Στην όδευση αυτή είναι γνωστές οι συντεταγμένες του πρώτου σημείου (Α), η αρχική γωνία διεύθυνσης α_{A1} , καθώς και οι μετρήσεις των γωνιών β_{A12} , β_{12B} και των αποστάσεων S_{A1} , S_{12} , S_{2B} . Στις αποστάσεις έχουν προηγουμένα γίνει διορθώσεις για τη ταχύτητα διάδοσης του σήματος (ατμοσφαιρική διόρθωση), την κλίση και έχει γίνει αναγωγή στο Ελλειψοειδές Αναφοράς.



Για τον έλεγχο του κλεισίματος της όδευσης δίνονται επιπλέον οι

συντεταγμένες του σημείου (B).

Για την αναγωγή των γωνιών που μετρούνται στο πεδίο (και ουσιαστικά ταυτίζονται με τη γωνία πάνω στο ελλειψοειδές αν θεωρηθούν αμελητέες η απόκλιση της κατακορύφου και η διαφορά της γεωδαισιακής γραμμής από την κάθετη τομή) στις αντίστοιχες γωνίες πάνω στην απεικόνιση ισχύει η σχέση:

$$\begin{aligned} \beta_{123} &= \alpha_{23} - \alpha_{21} = A_{23} - \gamma_2 + \delta_{23} - A_{21} + \gamma_2 - \delta_{21} \\ &= (A_{23} - A_{21}) + (\delta_{23} - \delta_{21}) \\ &= \beta_{123}^{\sim} + (\delta_{23} - \delta_{21}) \end{aligned}$$

όπου β_{123}^{\sim} είναι η γωνία που μετράται στο πεδίο.
και δ_{23}, δ_{21} είναι η αναγωγή της εφαπτόμενης της γεωδαισιακής γραμμής στη χορδή και δίνεται από την απλοποιημένη σχέση:

$$\delta_{12} = 7.836 \cdot 10^{-6} (\gamma_1 - \gamma_2) (X_{1/3} - 0.5)$$

όπου γ_1, γ_2 οι τεταγμένες των σημείων εκφρασμένες σε Km και

$$X_{1/3} = \frac{2X_1 + X_2}{3} \text{ εκφρασμένο σε Mm.}$$

Οι πλευρές επίσης μετά την αναγωγή τους για τις ατμοσφαιρικές καθυστερήσεις, τη κλίση και την αναγωγή στο ελλειψοειδές μετατρέπονται σε μήκη πάνω στην προβολή προσδιορίζοντας την κλίμακα παραμόρφωσης των μηκών K.

$$K = \kappa \cdot 10^{-6} + 1$$

$$\text{όπου } \kappa = 12 \cdot 311 (X - 0.5)^2 - 400 \text{ (σε ppm)}$$

Το X είναι εκφρασμένο σε Mm στην σχέση αυτή και για πεπερασμένα μήκη (<25 Km) μπορεί να προσδιοριστεί μία ενιαία κλίμακα για το μήκος αν σαν X δοθεί $X = \frac{1}{2} (X_1 + X_2)$.

Χρησιμοποιώντας τις δύο παραπάνω αναγωγές ζητείται η επίλυση της όδευσης όταν δίνονται τα παρακάτω στοιχεία:

$$\begin{aligned}
 X_A &= 313\,259.17\text{m} & Y_A &= 4\,356\,006.55\text{m} & a_{A1} &= 68^\circ.19450 \\
 S_{A1} &= 22\,166.25\text{m} & S_{12} &= 25\,187.12\text{m} & S_{2B} &= 4\,358.44\text{m} \\
 \beta_{A12} &= 166^\circ.50947 & \beta_{12B} &= 229^\circ.20041
 \end{aligned}$$

Για τον έλεγχο κλεισίματος της όδευσης τέλος δίνονται οι συντεταγμένες του σημείου (B) :

$$X_B = 349\,452.73\text{m} \quad Y_B = 4\,390\,499.79\text{m}$$

Προσδιορίστε το γεωδαιτικό αζιμούθιο A_{A1} της διεύθυνσης A-1 από την γωνία διεύθυνσης a_{A1} .

$$A_{A1} = a_{A1} + \gamma_A - \delta_{A1}$$

$$\gamma_1 = \frac{(X - X_0 \cos \omega')}{N' K_0} - \frac{(X - X_0 \cos \omega')^3}{3N'^3 K_0^3} (1 + \tan^2 \omega' - e'^2 \cos^2 \omega')$$

Όπου το ω' προσδιορίζεται με διαδοχικές προσεγγίσεις από τη σχέση που δίνει το τόξο μεσημβρινού:

$$M_0' = M_0 \omega' - 2M_2 \sin \omega' \cos \omega' + 2M_4 \sin 2\omega' \cos 2\omega' - 2M_6 \sin 3\omega' \cos 3\omega'$$

$$\text{και } N' = \frac{a}{(1 - e^2 \sin^2 \omega')^{1/2}}, \quad e' = \frac{e}{(1 - e^2)^{1/2}}$$

Παράδοση:

ΓΒ/ΒΜ/ΧΛ: 14/11/89

39° 20'	21° 50'	39°.33333333	21°.83333333
39° 25' 58".6107	22° 03' 22".6803	39°.43294741	22°.05630008
39° 37' 45".5534	22° 12' 10".7495	39°.62932039	22°.20298598
39° 39' 03".7846	22° 14' 42".9728	39°.65105127	22°.24527022

$\alpha_{A1} = 60^\circ$
 $S_{A1} = 22\ 166.251$
 $S_{12} = 25\ 187.123$
 $S_{2B} = 4\ 358.435$

$\beta_{A12} = 149^\circ.8585268$
 $= 166^\circ.5094742$
 $\beta_{12B} = 206^\circ.2803670$
 $= 229^\circ.2004078$

$\lambda = 6378\ 137$
 $1/f = 298.2572221$
 $e = 0.08181919104$

$a = A - \delta + \delta'$

Absolut G^m

$\beta_{A12} = \alpha_{12} - \alpha_{1A} = A_{12} - \delta_{12} - A_{1A} + \delta_{1A} - \delta_{1A}$
 $= A_{12} - A_{1A} - (\delta_{12} - \delta_{1A})$
 $= \beta_{A12} + (\delta_{12} - \delta_{1A})$



$\delta_{12} = 7'' \cdot 833 \cdot (y_1 - y_2) (x - x_0)$
 $\rightarrow x = \frac{2x_1 + x_2}{3}$

$S_{12} = k_{12} S_{12}$
 $k_{12} = k_0 + 0.012311 (x - x_0)^2$
 $\rightarrow x = \frac{x_1 + x_2}{2}$

TRANSVERSE M.P

	X	Y
a/a	$\frac{313\ 259.17}{313\ 259.169}$	$\frac{4\ 356\ 006.55}{4\ 356\ 006.552}$
A	$\frac{332\ 715.87}{332\ 715.869}$	$\frac{4\ 366\ 625.68}{4\ 366\ 625.684}$
1	$\frac{345\ 776.45}{345\ 776.454}$	$\frac{4\ 388\ 159.581}{4\ 388\ 159.581}$
2	$\frac{349\ 452.73}{349\ 452.734}$	$\frac{4\ 390\ 499.791}{4\ 390\ 499.791}$
B		

$da = -2.397553377 \cdot 10^{-2}$
 $k = 1.0000292608$
 $da = -2.15526368829 \cdot 10^{-2}$
 $k = 0.99994447699955$
 $da = -2.00083482390 \cdot 10^{-2}$
 $k = 0.999892781406$
 $da = -1.9546311499 \cdot 10^{-2}$
 $k = 0.99987898999$

Aoknon Gu Anozeghaza

$$\begin{aligned}
 \hat{\beta}_{A12} &= \hat{\beta}_{A12} + (\delta_{12} - \delta_{1A}) \\
 &= 166^{\text{a}} \cdot 5094742 + 7.832^{\text{b}} \cdot 10^{-4} (4366.625684 - 4388.159581) \left(\frac{0.33706940}{0.339246162 - 0.5} \right) \\
 &\quad - 7.832^{\text{b}} \cdot 10^{-4} (4366.625684 - 4356.006552) \left(\frac{0.32623030}{0.322987519 - 0.5} \right) \\
 &= 166^{\text{a}} \cdot 5094742 + 0.0027493 + 0.001472384 \\
 &= 166^{\text{a}} \cdot 5136808
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 \hat{\beta}_{12B} &= \hat{\beta}_{12B} + (\delta_{2B} - \delta_{21}) \\
 &= 229^{\text{a}} \cdot 2004078 + 7.832^{\text{b}} \cdot 10^{-4} (4388.159581 - 4390.499791) \left(\frac{0.34700188}{0.347614594 - 0.5} \right) \\
 &\quad - 7.832^{\text{b}} \cdot 10^{-4} (4388.159581 - 4366.625684) \left(\frac{0.341422923}{0.339246162 - 0.5} \right) \\
 &= 229^{\text{a}} \cdot 2004078 + 0.000279338 + 0.00271516 \\
 &= 229^{\text{a}} \cdot 203398654
 \end{aligned}$$

$$\theta_{A1} = 60^{\circ} = 66^{\text{a}} \cdot 66666667$$

$$a_{A1} = A - \gamma + \delta$$

$$\hat{\gamma} = -1^{\text{a}} \cdot 526329880 = -1^{\circ} \cdot 3736969 = -1^{\circ} 22' 25''.31$$

$$\delta = 7.832^{\text{b}} \cdot 10^{-4} (-4356.006552 - 4366.625684) \left(\frac{0.31974474}{0.322987519 - 0.5} \right)$$

$$\delta = 0^{\text{a}} \cdot 20417350$$

$$a_{A1} = 68^{\text{a}} \cdot 19^{\circ} 44' 62''$$

$$k_{A1} = 0.9996 + 0.012311 \frac{\sum (X - X_0)^2}{(0.322987519 - 0.5)^2} = 0.999985746$$

$$k_{12} = 0.9996 + 0.012311 (0.339246162 - 0.5)^2 = 0.999918138$$

$$k_{2B} = 0.9996 + 0.012311 (0.347614594 - 0.5)^2 = 0.999885878$$

↳ \otimes D zindos avzozos zavzifetlari je avzov zus okon Gu!

$$S_{A1} = \hat{\beta}_{A1} \cdot k_{A1} = 22166.251 \cdot 0.999985746 = 22165.935$$

$$S_{12} = \hat{\beta}_{12} \cdot k_{12} = 25187.123 \cdot 0.999918138 = 25185.061$$

$$S_{2B} = \hat{\beta}_{2B} \cdot k_{2B} = 4358.435 \cdot 0.999885878 = 4357.938$$

	X	Y	Av. Estimated	
A	313 259.17	4 356 006.55	$S_{A1} = 22165.94$	$a_{A1} = 68^{\circ} 19447$
1	332 715.86	4 366 625.69	$S_{12} = 25185.06$	$a_{12} = 34^{\circ} 70815$
			$a_{12} = \frac{B}{A_{12}} + a_{A1} - 200^{\circ} \Rightarrow a_{12} = 34^{\circ} 70815$	
2	345 776.44	4 388 159.58	$S_{2B} = 4357.94$	$a_{2B} = 63^{\circ} 91155$
			$a_{2B} = \frac{B}{12B} + a_{12} - 200^{\circ} = a_{2B} = 63^{\circ} 91155$	
B	349 452.72	4 390 499.79		

ΣETA

A	313 259.17	4 356 006.55	$S_{A1} = 22165.935$	$a_{A1} = 68^{\circ} 194496$
1	332 715.86	4 366 625.68	$S_{12} = 25185.061$	$a_{12} = 34^{\circ} 708166$
2	345 776.44	4 388 159.57	$S_{2B} = 4357.938$	$a_{2B} = 63^{\circ} 911530$
B	349 452.72	4 390 499.78		

Οι περιπτώσεις ελαστικές και πλαστικές εφελκυστικές αντιστοιχούν πάντοτε σε κάποιο σύστημα αντιστοίχων

Η ικανότητα σε ελαστικές είναι η πιθανή καταπόνηση των κατασκευαστικών υλικών και διαρθρώσεων που απαιτούνται έτσι ώστε οι μεταφορές που πραγματοποιούνται στο ΑΙ-ΠΟ να αναχθούν ^{σε αντιστοίχων} στην αντιστοίχηση

Για μεγάλες αποστάσεις όπως είναι γνωστό τα μεγέθη που χρησιμοποιούνται είναι τόσο μικρά να αναχθούν στο ελαστικό σύστημα.

Εξο οι χωρικές αναχθούν στο ελαστικό εφαρμογές

- 1) Η διαμόρφωση ϵ λόγω υπερφόρτωσης σκόντωσης $\epsilon = \frac{\sigma}{E} \frac{L_0}{L}$
- 2) Η διαμόρφωση λόγω ^{σύνταξης} κατεξού τρέψης - θεωρητικής γραμμής
- 3) Η απόκριση ως κατακόρυφον ανάλυση σε κοινά σε μεταβολή δυο διαστάσεων για 2 προσδιορισμό της χωρικής.

Ανεξάρτητα για τις αποστάσεις ~~εφαρμογές~~ που προκύπτει (το ~~πρόβλημα~~ που έχει γίνει με EDM) απαιτούνται διαφορές αμετάβλητες και διαστάσεις που συνολικά είναι

- 1) Διαμόρφωση λόγω αμφοτεροεπίσης καταπονήσεων
- 2) Διαμόρφωση για η κλίση των ως γραμμών από διαστάση
- 3) Διαμόρφωση για τις κλίση $\Delta_{κλίση}$
- 4) Αναγωγή στη διατήρηση της διαστάσης $\Delta_{διαστάση}$
- 5) Αναγωγή στο ελαστικό $\Delta_{ελαστικό}$

Η. τις τις παραπάνω διαστάσεις αναχθούν στο αντιστοίχων

Στις καλύτερες εφαρμογές οι αναχθούν στο τις χωρικές ~~αναχθούν~~

Στις ~~παραπάνω~~ αναχθούν ~~αναχθούν~~ (1) (3)

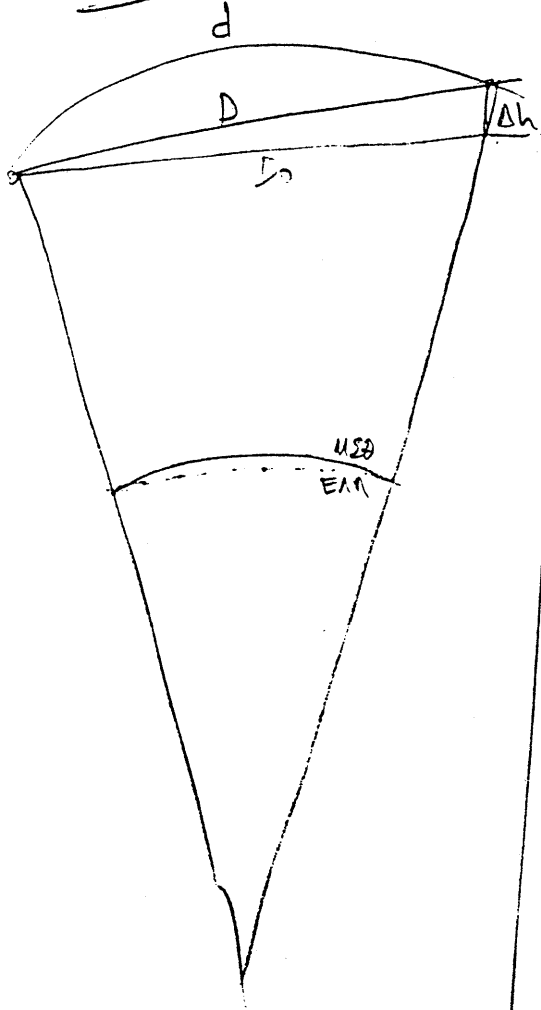
19 γουλις και οι ανοργανες ηροπου να χριστικοποιουμ
μεθδγας ~~ε~~ επι Ηαττ για ομοιασμοτε γεωδαιρική εργασία

21 επι ~~α~~ ομοιοσμο ηααοουαη ηροηουφουα κηοιησ αβοιγωησ

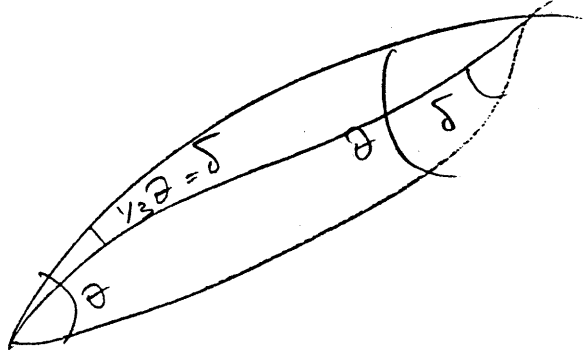
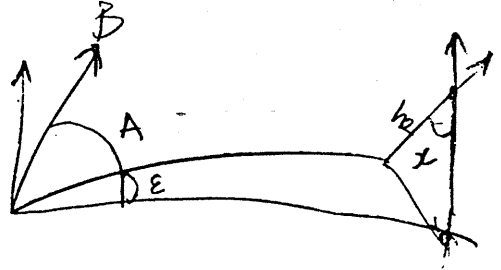
22 ησ ανοεραεησ και ησ ηουηησ

24 γεηδω αελεμωη

Anggians



Twigs



ΑΣΚΗΣΗ 1

1. Προκειμένου να υπολογιστεί η θέση ενός αγνώστου σημείου από ένα γνωστό μετράμε την απόσταση και το αζιμουθιο.

Αν η θέση του αγνώστου σημείου θέλουμε να προσδιοριστεί με ακρίβεια 1 m , ^{10⁻⁴m} 1 cm , 1 mm αντιστοίχα δώστε την ακρίβεια με την οποία πρέπει να μετρηθεί το αζιμουθιο (εκφρασμένη σε rad και arcsec) και η απόσταση (εκφρασμένη σε ppm) για σημεία που απέχουν 10 , 20 , 50 , 100 km μεταξύ τους.

Συγκρίνατε την σχέση των rad και ppm.

2. Προσδιορίστε το μήκος τόξου 1 arcsec σε μέτρα κατά μεσημβρινο και παράλληλο για γεωδαιτικά πλάτη 35° , 38° , 41° στο σύστημα αναφοράς GRS 80 , Επαναλάβετε την διαδικασία , για τα ίδια πλάτη, χρησιμοποιώντας την μεση ακτίνα καμπυλότητας.

Δίνονται :

$$a = 6\,378\,137 \text{ m}$$

$$1/f = 298.257222101$$

$$e^2 = 0.006694380023$$

$$\rho = \frac{a(1-e^2)}{(1-e^2\sin^2\varphi)^{3/2}}$$

$$N = \frac{a}{(1-e^2\sin^2\varphi)^{1/2}}$$

$$R_G^2 = \rho N \quad r = N \cdot \cos\varphi$$

$\approx 34^{\circ} 45' \div 41^{\circ} 45'$

Εάν θέλουμε να χρησιμοποιήσουμε, για απλοστευση, μια και μονο-
ενιαία, για όλη την Ελλάδα, τιμή για το μήκος τόξου 1 arcsec στο
μεσημβρινό και παράλληλο, ποια πρέπει να είναι αυτή η τιμή και για
ποσής ακριβείας υπολογισμούς μπορεί να χρησιμοποιηθεί.

Δεδομένου ότι η μεταβολή του μήκους τόξου 1 arcsec στον παράλληλο
είναι μεγάλη για την έκταση της χώρας τι μπορεί να γίνει ώστε να
βελτιωθεί η ακρίβεια της χρησιμοποιούμενης τιμής.

3. Η σχέση που προσδιορίζει το μήκος τόξου στο μεσημβρινό, από το
ισημερινό μέχρι πλάτους φ , είναι η επομένη :

$$M = a(1-e^2) (M_0\varphi - M_2\sin 2\varphi + M_4\sin 4\varphi - M_6\sin 6\varphi + M_8\sin 8\varphi - \dots)$$

όπου :

$$M_0 = 1 + \frac{3}{4} e^2 + \frac{45}{64} e^4 + \frac{175}{256} e^6 + \frac{11025}{16384} e^8 + \dots$$

$$M_2 = \frac{3}{8} e^2 + \frac{15}{32} e^4 + \frac{525}{1024} e^6 + \frac{2205}{4096} e^8 + \dots$$

$$M_4 = \frac{15}{256} e^4 + \frac{105}{1024} e^6 + \frac{2205}{8820} e^8 + \dots$$

$$M_6 = \frac{35}{3072} e^6 + \frac{315}{12288} e^8 + \dots$$

$$M_8 = \frac{315}{130784} e^8 + \dots$$

δ. Να υπολογιστούν οι τιμές (Α) για το GIS-80 στο Διόνισο.

α. Δώστε την τάξη μεγέθους του κάθε όρου της μορφής $a_i e^{2i}$ για το
υπολογισμό των M_i όπου $i=0,2,4,6,8$.

β. Ποιους όρους M_i , της σειράς που δίνει το M , πρέπει να
χρησιμοποιήσουμε και μέχρι ποια δύναμη του e στον κάθε όρο ώστε
ακρίβεια προσδιορισμού του τόξου μεσημβρινού μέχρι πλάτος $\varphi=42^{\circ}$
(το μέγιστο για τον ελληνικό χώρο), να είναι αντιστοίχα 20m
0.05m, 0.001m.

Παραδοση : 02/11/89

ΓΒ/ΧΛ/ΒΜ 16/10/89

μικρές αψευδαισθητικές $\sigma_x = \sigma_y = \sigma_0 = 1 \text{ m}$.

1. Αν η θέση του άγνωστου σημείου (A) πρέπει να προσδιοριστεί με ακρίβεια $\sigma_0 = 1 \text{ m}, 1 \text{ cm}, 1 \text{ mm}$ τότε για σημεία που απέχουν $S = 10, 20, 50, 100 \text{ km}$ μεταξύ τους

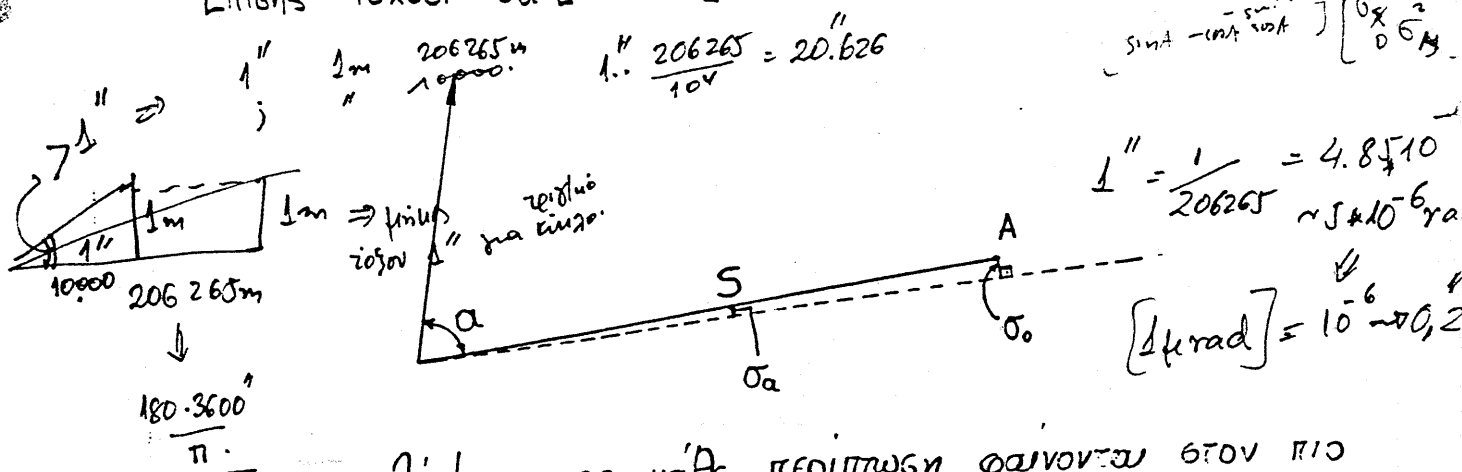
τότε το αζιμούθιο πρέπει να μετρηθεί με ακρίβεια

$$\sigma_a = \arcsin \frac{\sigma_0^{(m)}}{S^{(m)}} \text{ [rad]} \quad \text{μικαίλοφα } \arcsin(\text{rad}) = \frac{\sigma_0}{S}$$

ενώ η απόσταση πρέπει να μετρηθεί με ακρίβεια

$$\sigma_s = \frac{\sigma_0 \cdot 10^6}{S} \text{ [ppm]} \quad \text{αν αλογιστεί } \sigma \text{ τότε άνοσλασ$$

Επίσης ισχύει $\sigma_a \text{ [arcsec]} = \sigma_a \text{ [rad]} \cdot 206264.8063$



Τα αποτελέσματα σε υσθε περίπτωση φαίνονται στον πιο κάτω πίνακα:

Απόσταση S	10 Km			20 Km			50 Km			100 Km		
	1m	1cm	1mm	1m	1cm	1mm	1m	1cm	1mm	1m	1cm	1mm
ακρίβεια σ_0	1m	1cm	1mm	1m	1cm	1mm	1m	1cm	1mm	1m	1cm	1mm
σ_a [rad]	10^{-4}	10^{-6}	10^{-7}	$5 \cdot 10^{-5}$	$5 \cdot 10^{-7}$	$5 \cdot 10^{-8}$	$2 \cdot 10^{-5}$	$2 \cdot 10^{-7}$	$2 \cdot 10^{-8}$	10^{-5}	10^{-7}	10^{-8}
σ_s [ppm]	10^2	1	10^{-1}	50	$5 \cdot 10^{-1}$	$5 \cdot 10^2$	20	$2 \cdot 10^{-1}$	$2 \cdot 10^2$	10	10^{-1}	10^2
σ_a [arcsec]	20,626	0,206	0,021	10,103	0,103	0,010	4,125	0,041	0,004	2,063	0,021	0,002

$$\sigma_a = 10^{-4} \cdot 10^6 = \sigma_a \text{ (ppm)} \approx \sigma_s$$

Παρατηρούμε ότι η ακρίβεια σ_a σε rad προκύπτει αν πολλαπλασιάσουμε την ακρίβεια σ_s σε ppm με το 10^{-6} .

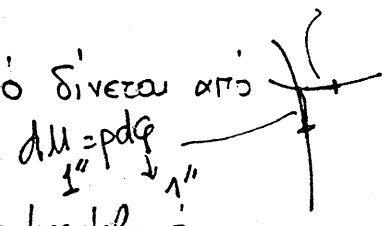
$$\sigma_a \text{ (rad)} \cdot 10^6 = \sigma_s \text{ (ppm)}$$

2. Από τους τύπους που δίνονται (μαζί και με τον $r = N \cos \varphi$) βρούμε τις τιμές των αυτιών ρ , N , r , R_G για τα γεωδαιτικά πλάτη 35° , 38° , 41° . Τα αποτελέσματα φαίνονται στον πιο κάτω πίνακα:

φ	ρ (m)	N (m)	r (m)	R_G (m)
35°	6356427	6385172	5230427	6370783
38°	6359630	6386244	5032429	6372923
41°	6362920	6387346	4820591	6375121

$d\mu = r \cdot d\varphi$

Το μήκος τόξου 1 arcsec σε μέτρα στον μεσημβρινό δίνεται από τη σχέση $dS_m = d\mu \cdot 1 = \rho d\varphi \sim 1''$.



όπου $d\varphi$ η γωνία που αντιστοιχεί σε τόξο 1 arcsec στον μεσημβρινό.

Όμοια το μήκος τόξου 1 arcsec στον παράλληλο δίνεται από τη σχέση:

$$dS_\varphi = d\eta \cdot 1 = r d\varepsilon \sim 1'' = N \cos \varphi d\varepsilon$$

όπου $d\varepsilon$ η γωνία που αντιστοιχεί σε τόξο 1 arcsec στον παράλληλο.

Αν χρησιμοποιήσουμε τη μέση αυτινή ακριβεία τότε θα έχουμε:

$$d\mu = R_G \cdot d\varphi \quad R_G \sim \rho$$

$$d\eta = R_G \cos \varphi d\varepsilon, \quad \text{θέτοντας } \underline{N = R_G} \text{ στον τύπο } r = N \cos \varphi.$$

Επίσης ισχύει $d\varepsilon = d\varphi = \frac{1'' \sim 1}{206264,8065} \text{ rad}$

$$d\mu = \rho d\varphi \sim 1''$$

$$d\mu^{(m)} = \rho \cdot \frac{1''}{180 \cdot 3600} \pi$$

Τα αποτελέσματα φαίνονται στον παρακάτω πίνακα:

φ	$d\mu \cdot dS_m$	$d\eta \cdot dS_\varphi$	$d\mu \cdot dS'_m$	$d\eta \cdot dS'_\varphi$
35°	30.817	25.358 ↗	30.886	25.300
38°	30.832	24.398	30.897	24.347
41°	30.848	23.571 ↘	30.907	23.326

Αν πάρουμε υπ' όψη μας ότι η Ελλάδα ετερείται από πλάτος $\varphi = 34^{\circ}45'$ έως $\varphi = 41^{\circ}45'$ τότε για αλόκληρη τη χώρα μπορούμε να χρησιμοποιήσουμε τον μέσο όρο των παραπάνω τιμών.

Έτσι θα έχουμε:

$$\text{Μήκος τόξου 1arcsec στον μεσημβρινό} = \bar{d}_{\mu} \overset{dS_{\mu}}{\Delta} = 30.832$$

$$\text{Μήκος τόξου 1arcsec στον παράλληλο} = \bar{d}_{\pi} \overset{dS_{\pi}}{\Delta} = 24.376 \quad \checkmark$$

$$\text{Μήκος τόξου 1arcsec στον μεσημβρινό με τη μέση ακτίνα υαμπίλοτητας} = \bar{d}'_{\mu} \overset{dS'_{\mu}}{\Delta} = 30.897 \quad \checkmark \quad \text{Pg}$$

$$\text{Μήκος τόξου 1arcsec στον παράλληλο με τη μέση ακτίνα υαμπίλοτητας} = \bar{d}'_{\pi} \overset{dS'_{\pi}}{\Delta} = 24.324 \quad \checkmark$$

Αν παρατηρήσουμε τις τιμές των \bar{d}_{μ} και \bar{d}'_{μ} θα δούμε ότι διαφέρουν από τις d_{μ} και d'_{μ} για τα διάφορα πλάτη $\varphi \pm 2\text{cm}$ περίπου. Αυτή είναι και η αμπίλοτητα των υαμπίλοτητας με τη χρήση των \bar{d}_{μ} ή \bar{d}'_{μ} . (Και αυτό στη χειρότερη περίπτωση). \checkmark

Όσο αφορά τις τιμές των \bar{d}_{π} και \bar{d}'_{π} αυτές διαφέρουν μέχρι $\pm 1\text{m}$ περίπου από τις τιμές των d_{π} και d'_{π} για τα διάφορα πλάτη φ . Επειδή η μεταβολή τους είναι γραμμική μπορούμε να χρησιμοποιήσουμε τις τιμές των \bar{d}_{π} και \bar{d}'_{π} για όλη την Ελλάδα με αμπίλοτητα στους υαμπίλοτικούς $\pm 1\text{m}$. \checkmark

3. α) Οι τάξεις μεγέθους φαίνονται παρακάτω:

$$M_0 = 1 + 5,02 \cdot 10^{-3} + 3,15 \cdot 10^{-5} + 2,05 \cdot 10^{-7} + 1,34 \cdot 10^{-9}$$

$$M_2 = 2,51 \cdot 10^{-3} + 2,10 \cdot 10^{-5} + 1,53 \cdot 10^{-7} + 1,08 \cdot 10^{-9}$$

$$M_4 = 2,63 \cdot 10^{-6} + 3,08 \cdot 10^{-8} + 5,02 \cdot 10^{-10}$$

$$M_6 = 3,42 \cdot 10^{-9} + 5,15 \cdot 10^{-11}$$

$$M_8 = 4,24 \cdot 10^{-12}$$

.β). Κάθε συντελεστής των M_i πολλαπλασιάζεται με $a(1-e^2)$ υψους και με μια σχέση που είναι συνάρτηση της γωνίας φ .

Έτσι έχουμε

κάθε όρος του M_0	πολλαπλασιάζεται με	$a(1-e^2)\varphi$
—//— M_2	—//—	$a(1-e^2)\sin 2\varphi$
—//— M_4	—//—	$a(1-e^2)\sin 4\varphi$
—//— M_6	—//—	$a(1-e^2)\sin 6\varphi$
—//— M_8	—//—	$a(1-e^2)\sin 8\varphi$

Πολλαπλασιάζοντας τον κάθε όρο των M_i με τις αντίστοιχες παραπάνω ποσότητες βρίσκω την συνεισφορά του κάθε όρου για κάθε M_i στην τελική τιμή του M (σε μέτρα):

$$M_0 = 4644119,584 + 23317,126 + 146,338 + 0,952 + 0,006$$

$$M_2 = 15817,313 + 132,359 + 0,969 + 0,007$$

$$M_4 = 3,459 + 0,041 + 0,001$$

$$M_6 = -0,021 - 0,000$$

$$M_8 = -0,000 \quad \checkmark$$

Μετά από αυτούς τους υπολογισμούς μπορούμε να πούμε ότι για να πτύχουμε ακρίβεια:

20m χρησιμοποιούμε τους 3 πρώτους όρους του M_0 και

τους 2 πρώτους όρους του M_2

0,05m —//— τους 4 πρώτους όρους του M_0

τους 3 πρώτους όρους του M_2 και

τον 1^ο όρο του M_4 , και των 2^ο

0,001m —//— τους 5 πρώτους όρους του M_0

τους 4 πρώτους όρους του M_2

τους 3 πρώτους όρους του M_4

και τον 1^ο όρο του M_6

ΑΣΚΗΣΗ 5

Το γεωδαιτικό σύστημα αναφοράς που προκειται να χρησιμοποιηθεί για όλες τις γεωδαιτικές εργασίες στον ελληνικό χώρο τα επομένα χρόνια είναι το ΕΓΣΑ 87.

Το σύστημα απεικόνισης (προβολή) που χρησιμοποιεί το ΕΓΣΑ 87 είναι η Εγκάρσια Μερκατορική Προβολή (Ε.Μ.Π.) με κεντρικό μεσημβρινό $\lambda_0 = 24^\circ$ και κλίμακα σε αυτόν $K_0 = 0.999600$. Οι τιμές αυτές επιλεχθηκαν έτσι ώστε αφ' ενός μιν να ελαχιστοποιουν τις παραμορφώσεις στην εκταση της ηπειρωτικής χώρας και αφ' ετερου να έχουμε ακεραίο μεσημβρινό σαν κεντρικό μεσημβρινό της προβολής και μιν τιμή κλίμακας που χρησιμοποιείται ευρυτάτα στις εφαρμογές της Ε.Μ.Π.

Πλεονεκτήμα της Ε.Μ.Π. είναι η ενιαία αντιμετώπιση του συστήματος απεικόνισης για όλον τον ελληνικό χώρο σε αντίθεση με την προβολή HATT. Σχετικό μειονεκτήμα της Ε.Μ.Π. είναι: η ανάγκη να γίνονται αναγωγές στις μετρήσεις κατι που στην προβολή HATT (σε φύλλα 30' X 30') δεν γίνονταν επειδή αυτές ήταν αμελητέες.

Μετατροπή ελλειψοειδών γεωδαιτικών συντεταγμένων (φ, λ) σε επίπεδες καρτεσιανές συντεταγμένες Ε.Μ.Π. (x, y)

$$x = x_0 + K_0 N \cos \varphi \Delta \lambda + K_0 (N/6) \cos^3 \varphi (1 - \tan^2 \varphi + e'^2 \cos^2 \varphi) \Delta \lambda^3 \\ + ((K_0 N \cos^3 \varphi) / 120) (5 - 18 \tan^2 \varphi + \tan^4 \varphi + 14 e'^2 \cos^2 \varphi - 58 e'^2 \sin^2 \varphi) \Delta \lambda^5$$

$$y = K_0 M + K_0 (N/2) \cos \varphi \sin \varphi \Delta \lambda^2 + K_0 (N/24) \sin \varphi \cos^3 \varphi (5 - \tan^2 \varphi + 9 e'^2 \cos^2 \varphi) \Delta \lambda^4 \\ + K_0 (N/720) \sin \varphi \cos^5 \varphi (61 - 58 \tan^2 \varphi + \tan^4 \varphi) \Delta \lambda^6$$

οπου

K_0 = συντελεστής κλίμακας στον κεντρικό μεσημβρινό = 0.999600

M = μήκος τόξου μεσημβρινού από $\varphi_0 = 0^\circ$ έως φ

x_0 = συμβατική τετμημένη κεντρικού μεσημβρινού = 500 000 m
(για να μην υπάρχουν αρνητικές τιμές στις τετμημένες)

Μετατροπή επιπέδων καρτεσιανών συντεταγμένων Ε.Μ.Π. (x,y) σε ελλειψοειδείς γεωδαιτικές συντεταγμένες (φ,λ).

$$\varphi = \varphi' - \frac{\tan \varphi'}{2K_0^2 N' \rho'} x^2 + \frac{\tan \varphi' (5 + 3 \tan^2 \varphi' + e'^2 \cos^2 \varphi' - 4e'^4 \cos^4 \varphi' - 9e'^2 \sin^2 \varphi')}{24K_0^4 N'^3 \rho'}$$

$$- \frac{\tan \varphi' (61 + 90 \tan^2 \varphi' + 46e'^2 \cos^2 \varphi' + 45 \tan^4 \varphi' - 252e'^2 \sin^2 \varphi')}{720N'^3 \rho' K_0^6} x^4$$

$$\Delta \lambda = \lambda - \lambda_0 = \frac{x}{N' \cos \varphi' K_0} - \frac{(1 + 2 \tan^2 \varphi' + e'^2 \cos^2 \varphi')}{6N'^3 \cos \varphi' K_0^3} x^3$$

$$+ \frac{(5 + 28 \tan^2 \varphi' + 24 \tan^4 \varphi' + 6e'^2 \cos^2 \varphi' + 8e'^2 \sin^2 \varphi')}{120N'^3 \cos \varphi' K_0^5} x^5$$

οπου

φ' = πλατος ποδος της καθετου απο το σημειο προς τον κεντρικο μεσημβρινο συνεπως το πλατος που αντιστοιχει σε τοξο μεσημβρινου ισο με y/K_0

$x = x - x_0$ = με x την τετμημενη του σημειου στην Ε.Μ.Π. και x_0 την συμβατικη τετμημενη του κεντρικου μεσημβρινου .

Δεδομενου οτι στον ελληνικο χωρο τα επομενα χρονια θα συνυπαρχουν τα δυο συστημα αναφορας (GD και ΕΓΣΑ 87) με δυο διαφορετικα συστημα απεικονισης (HATT και Ε.Μ.Π.) θα ειναι αναγκαια η μετατροπη συντεταγμενων απο το ενα συστημα στο αλλο.

Σημειωνεται οτι

Οι επιπεδες καρτεσιανες συντεταγμενες στην προβολη HATT αναφeρονται στο παλαιο ελληνικο συστημα αναφορας (GD) που χρησημοποιει το ελλειψοειδες του Bessel ($a=6377397.155$ και $1/f=299.153$)

Οι επιπεδες καρτεσιανες συντεταγμενες στην Ε.Μ.Π. αναφeρονται στο συστημα ΕΓΣΑ 87 που χρησημοποιει το ελλειψοειδες GRS 80 ($a=6378137$ και $1/f=298.257222101$)

Η εκκεντροτητα των δυο συστηματων αναφορας δινεται απο τις :

$$X_{GD} = X_{ΕΓΣΑ 87} + \Delta X$$

$$\Delta X = -655.22$$

$$Y_{GD} = Y_{ΕΓΣΑ 87} + \Delta Y$$

$$\Delta Y = -299.35$$

$$Z_{GD} = Z_{ΕΓΣΑ 87} + \Delta Z$$

$$\Delta Z = -252.09$$

Υπολογιστε τις επιπεδες καρτεσιανες συντεταγμενες στην Ε.Μ.Π. των σημειων 1 και 2 της ασκησης 4.

) Υπολογιστε τη γωνια διευθυνσης α_{12} και την αποσταση s_{12} στην Ε.Μ.Π. αναμεσα στα σημεια 1 και 2.

) Υπολογιστε τις παραμορφωσεις που εισαγει η Ε.Μ.Π. στη γωνια διευθυνσης και την αποσταση και συγκρινετε αυτες με τις αντιστοιχες της προβολης HATT.

ΠΑΡΑΔΟΣΗ : 14/12/89

Β/ΧΛ/ΒΜ : 27/11/89

Από την άσκηση 4 έχουμε τις ελλειγοειδείς συντεταχμένες των δύο σημείων:

$$1 (\Phi_1, \Lambda_1) = (38^\circ 25' 55'', 9175 \quad 23^\circ 31' 50'', 2781).$$

$$2 (\Phi_2, \Lambda_2) = (38^\circ 12' 10'', 4127 \quad 24^\circ 8' 20'', 5012).$$

α) μετατρέπουμε τις ελλειγοειδείς συντεταχμένες των δύο σημείων σε ορθογωνιανές. Οι μετατροπές γίνονται με τους τύπους (για το παλαιό ελληνικό σύστημα αναφοράς GD):

$$X_{GD} = (N+h) \cos \Phi \cdot \cos \Lambda$$

$$Y_{GD} = (N+h) \cos \Phi \cdot \sin \Lambda$$

$$Z_{GD} = [N(1-e^2)+h] \cdot \sin \Phi$$

Στο GD έχουμε

[θεωρούμε το σημείο βρίσκονταν πάνω στο ελλειγοειδές, ορα $h=0$]

$$\left. \begin{array}{l} a = 6377397,155 \text{ m} \\ \frac{1}{f} = 299,155 \Rightarrow e^2 = 2f - f^2 = 0,006674368 \end{array} \right\} \Rightarrow N = \frac{a}{(1 - e^2 \sin^2 \Phi)^{1/2}} \begin{cases} \text{για } \Phi_1: N_1 = 6385636,069 \text{ m} \\ \text{για } \Phi_2: N_2 = 6385552,880 \text{ m} \end{cases}$$

Έτσι έχουμε:

για το σημείο 1: $X_{GD1} = N_1 \cos \Phi_1 \cdot \cos \Lambda_1 \Rightarrow X_{GD1} = 4586206,23 \text{ m}$.

$$Y_{GD1} = N_1 \cos \Phi_1 \cdot \sin \Lambda_1 \Rightarrow Y_{GD1} = 1997355,46 \text{ m}$$

$$Z_{GD1} = N_1 (1 - e^2) \cdot \sin \Phi_1 \Rightarrow Z_{GD1} = 3942743,289 \text{ m}$$

για το σημείο 2: $X_{GD2} = N_2 \cdot \cos \Phi_2 \cdot \cos \Lambda_2 \Rightarrow X_{GD2} = 4579142,51 \text{ m}$.

$$Y_{GD2} = N_2 \cdot \cos \Phi_2 \cdot \sin \Lambda_2 \Rightarrow Y_{GD2} = 2052093,88 \text{ m}$$

$$Z_{GD2} = N_2 (1 - e^2) \cdot \sin \Phi_2 \Rightarrow Z_{GD2} = 3922774,365 \text{ m}$$

Μεταφέρουμε αυτές τις συντεταχμένες στο σύστημα ΕΓΣΑ 87 (6την Ε.Μ.):

για το σημείο 1: $X_{ΕΓΣΑ 871} = X_{GD1} - (-655,22) \Rightarrow X_{ΕΓΣΑ 871} = 4586861,45 \text{ m}$

$$Y_{ΕΓΣΑ 871} = Y_{GD1} - (-299,35) \Rightarrow Y_{ΕΓΣΑ 871} = 1997354,81 \text{ m}$$

$$Z_{ΕΓΣΑ 871} = Z_{GD1} - (-252,09) \Rightarrow Z_{ΕΓΣΑ 871} = 3942995,39 \text{ m}$$

για το σημείο 2: $X_{ΕΓΣΑ87^2} = X_{GD^2} - (-655,22) \Rightarrow X_{ΕΓΣΑ87^2} = 4579797,735 \text{ m}$
 $Y_{ΕΓΣΑ87^2} = Y_{GD^2} - (-299,35) \Rightarrow Y_{ΕΓΣΑ87^2} = 2059393,234 \text{ m}$ ✓
 $Z_{ΕΓΣΑ87^2} = Z_{GD^2} - (-252,09) \Rightarrow Z_{ΕΓΣΑ87^2} = 3923026,755 \text{ m}$

Μετατρέπουμε τις καρτεσιανές συντεταγμένες που βρήκαμε σε ελλειψοειδείς, στο σύστημα ΕΓΣΑ 87 που χρησιμοποιεί το GRS80. Η μετατροπή γίνεται με τους τύπους:

$$\tan \lambda = \frac{Y_{ΕΓΣΑ87}}{X_{ΕΓΣΑ87}}$$

$$\tan \varphi = \frac{Z_{ΕΓΣΑ87} + e^2 N \cdot \sin \bar{\varphi}}{\left[(X_{ΕΓΣΑ87})^2 + (Y_{ΕΓΣΑ87})^2 \right]^{1/2}} = \frac{Z_{ΕΓΣΑ87} + e^2 \frac{a}{(1 - e^2 \sin^2 \bar{\varphi})^{1/2}} \sin \bar{\varphi}}{\left[(X_{ΕΓΣΑ87})^2 + (Y_{ΕΓΣΑ87})^2 \right]^{1/2}}$$

Για το GRS80 έχω:

$$a = 6378137 \text{ m}$$

$$1/f = 298,257222101 = e^2 = 2f - f^2 = 0,00669438$$

Για το σημείο 1:

$$\tan \lambda_1 = 0,435451306 \Rightarrow \lambda_1 = 23^\circ 31' 50",8086$$

Το φ_1 θα το βρούμε κάνοντας διαδοχικές προσεγγίσεις ξεκινώντας από μια τιμή του $\bar{\varphi}_1$. Έστω $\bar{\varphi}_1 = 38^\circ$.

Άρα

$$\tan \varphi_1' = \frac{Z_{ΕΓΣΑ87^1} + e^2 \frac{a}{(1 - e^2 \sin^2 \bar{\varphi}_1)^{1/2}} \cdot \sin \bar{\varphi}_1'}{\left[(X_{ΕΓΣΑ87^1})^2 + (Y_{ΕΓΣΑ87^1})^2 \right]^{1/2}} \Rightarrow \varphi_1' = 38^\circ 25' 43",4988$$

Θέτω αυτή την τιμή της φ_1' στον ίδιο τύπο στη θέση της $\bar{\varphi}_1$:

$$\tan \varphi_1'' = 0,793457923 \Rightarrow \varphi_1'' = 38^\circ 25' 49",8749$$

Επαναλαμβάνοντας έχω:

$$\tan \varphi_1'' = 0,79345813 \Rightarrow \varphi_1'' = 38^\circ 25' 49'',9011.$$

$$\text{και } \tan \varphi^{(4)} = 0,793458131 \Rightarrow \varphi^{(4)} = 38^\circ 25' 49'',9013.$$

Επειδή η διαφορά $\varphi^{(4)} - \varphi_1''$ είναι αμελητέα δεχόμαστε ότι:

$$\varphi_1 = \varphi^{(4)} = 38^\circ 25' 49'',9013$$

Έχουμε λοιπόν:

$\varphi_1 = 38^\circ 25' 49'',9013$	Ελλειψοειδείς συντεταγμένες του
$\lambda_1 = 23^\circ 31' 50'',8086$	σημείου 1 στο ΕΓΣΑ 87.

Για το σημείο 2:

$$\tan \lambda_2 = \frac{Y_{\text{ΕΓΣΑ 87}}^2}{X_{\text{ΕΓΣΑ 87}}^2} = 0,448140584 \Rightarrow \lambda_2 = 24^\circ 08' 20'',7157$$

Το φ_2 θα υπολογιστεί από διαδοχικές προεξάψεις όπως και το φ_1 .
Έστω ότι αρχική τιμή $\bar{\varphi}_2 = 38^\circ 12'$

$$\tan \varphi_2' = \frac{Z_{\text{ΕΓΣΑ 87}} + e^2 \frac{a}{(1 - e^2 \sin^2 \bar{\varphi}_2)^{3/2}} \sin \bar{\varphi}_2}{[(X_{\text{ΕΓΣΑ 87}})^2 + (Y_{\text{ΕΓΣΑ 87}})^2]^{1/2}} \Rightarrow \varphi_2' = 38^\circ 12' 4'',4653$$

$$\tan \varphi_2'' = 0,786957604 \Rightarrow \varphi_2'' = 38^\circ 12' 4'',4838$$

$$\tan \varphi_2''' = 0,786957604 \Rightarrow \varphi_2''' = 38^\circ 12' 4'',4839$$

$$\text{Άρα } \varphi_2 = 38^\circ 12' 4'',4839$$

Έχουμε λοιπόν

$\varphi_2 = 38^\circ 12' 4'',4839$	Ελλειψοειδείς συντεταγμένες του
$\lambda_2 = 24^\circ 08' 20'',7157$	σημείου 2 στο ΕΓΣΑ 87.

Θα μετατρέψω τώρα τις ελλειψοειδείς συντεταγμένες του υάδε σημείου στο ΕΓΣΑ 87, σε επίπεδες καρτεσιανές συντεταγμένες.

$$X_i = X_0 + [K_0 N_i] L_i + \left[K_0 \frac{N_i}{6} (1 - t_i^2 + n_i^2) \right] L_i^3 + \left[K_0 \frac{N_i}{120} (5 - 18t_i^2 + t_i^4 + 14n_i^2 - 58t_i^2 n_i^2) \right] L_i^5.$$

$$Y_i = K_0 M_i + \left[K_0 \frac{N_i \tan \varphi_i}{2} \right] L_i^2 + \left[K_0 \frac{N_i \tan \varphi_i}{24} (5 - t_i^2 + 9n_i^2 + 4n_i^4) \right] L_i^4 + \left[K_0 \frac{N_i \tan \varphi_i}{720} (61 - 58t_i^2) \right] L_i^6$$

για $i = 1, 2$.

Για το σημείο 1

$$X_0 = 500000 \text{ m}$$

$$K_0 = 0,9996$$

$$N_1 = 6386401,015 \text{ m. (στο GRS 80)}$$

$$L_1 = \Delta \lambda_1 \cdot \cos \varphi_1 = (\lambda_1 - \lambda_0) \cdot \cos \varphi_1 = (\lambda_1 - 24^\circ) \cdot \cos \varphi_1 = -0,006415292 \text{ rad}$$

$$t_1 = \tan \varphi_1 = 0,793458131$$

$$n_1^2 = \frac{e^2}{1 - e^2} \cos^2 \varphi_1 = 0,004135736$$

M_{D} = μήκος τόξου μεσημβρινού από $\varphi = 0^\circ$ έως $\varphi = \varphi_1$.

υπολογίζουμε με βάση το τυπολόγιο της 1ης ΑΣΚΗΣΗΣ.

$$M_{\text{D}} = a(1 - e^2) (M_0 \varphi_1 - M_2 \sin 2\varphi_1 + M_4 \sin 4\varphi_1 - M_6 \sin 6\varphi_1)$$

$$M_0 = 1 + \frac{3}{4} e^2 + \frac{45}{64} e^4 + \frac{175}{256} e^6 + \frac{11025}{16384} e^8 \Rightarrow M_0 = 1,005052502$$

$$M_2 = \frac{3}{8} e^2 + \frac{15}{32} e^4 + \frac{525}{1024} e^6 + \frac{2205}{4096} e^8 \Rightarrow M_2 = 0,002531554$$

$$M_4 = \frac{15}{256} e^4 + \frac{105}{1024} e^6 + \frac{2205}{8820} e^8 \Rightarrow M_4 = 0,00002657$$

$$M_6 = \frac{35}{3072} e^6 \Rightarrow M_6 = 0,000000003$$

$$\Rightarrow \text{Μετά τις πράξεις είναι } M_{\text{D}} = 4255286,881 \text{ m.}$$

Μετά τις αντιστάσεις έχω:

$$X_1 = 500.000 - 40954,23909 - 0,105220844 + 0,000003485 \Rightarrow$$

$$\Rightarrow X_1 = 459045,656 \text{ m}$$

$$Y_1 = 4253534,766 + 104,2339773 + 0,000357487$$

$$\Rightarrow Y_1 = 4253689 \text{ m}$$

$X_1 = 459045,656 \text{ m}$ $Y_1 = 4253689,000 \text{ m}$	Επίπεδες υορτεγιογές συκταρχόμενες του εμβείου 1 στην ΕΜΠ.
---	---

Για το εμβείο 2:

$$X_0 = 500000 \text{ m}$$

$$K_0 = 0,9996$$

$$N_2 = 6386317,576 \text{ m}$$

$$L_2 = \Delta\lambda_2 \cdot \cos\varphi_2 = (\lambda_2 - \lambda_0) \cdot \cos\varphi_2 = (\lambda_2 - 24^\circ) \cos\varphi_2 = 0,001907665 \text{ rad}$$

$$t_2 = \tan\varphi_2 = 0,786937604$$

$$n_2^2 = \frac{e^2}{1-e^2} \cdot \cos^2\varphi_2 = 0,004161975$$

$$M_2 = \alpha(1-e^2) \left(M_0 \varphi_2 - M_2 \sin 2\varphi_2 + M_4 \sin 4\varphi_2 - M_6 \sin 6\varphi_2 \right)$$

$$M_0 = 1,005052502$$

$$M_2 = 0,002531554$$

$$M_4 = 0,000002657$$

$$M_6 = 0,000000003$$

$$\Rightarrow M_2 = 4229835,947 \text{ m}$$

Μετά τις αντιστάσεις έχω:

$$X_2 = 500000 + 12178,08134 + 0,002842721$$

$$\Rightarrow X_2 = 512178,084 \text{ m}$$

$$Y_2 = 4228144,013 + 9,441181303$$

$$\Rightarrow Y_2 = 4228153,454 \text{ m}$$

$X_2 = 512178,088 \text{ m}$ $Y_2 = 4228153,454 \text{ m}$	Επίπεδες υορτεγιογές συκταρχόμενες του εμβείου 2 στην ΕΜΠ.
---	---

β). Η γωνία διεύθυνσης α_{12} στην Ε.Μ.Π. είναι:

$$\tan \alpha_{12} = \frac{X_2 - X_1}{Y_2 - Y_1} \Rightarrow \alpha_{12} = -64^\circ 19' 50'', 5533 \xrightarrow{+180}$$

$$\Rightarrow \boxed{\alpha_{12} = 115^\circ 40' 9'', 4467} \checkmark$$

Και η απόσταση είναι:

$$S_{12} = \left[(X_2 - X_1)^2 + (Y_2 - Y_1)^2 \right]^{1/2} \Rightarrow \boxed{S_{12} = 58950,270} \checkmark$$

δ). Από την 4^η ΑΣΚΗΣΗ έχουμε τα αποτελέσματα που δίνουν οι τύποι του Puissant. Επίσης έχουμε και τα αποτελέσματα στην προβολή Hatt θεωρώντας ωςτά τα αποτελέσματα του Puissant να συσχετίζονται τις παραμορφώσεις που έχει η προβολή Hatt μ' αυτές της Ε.Μ.Π.

	S_{12} (m)	α_{12}	Παραμορφώσεις.	
			ΔS_{12} (m)	$\Delta \alpha_{12}$
Puissant	58973,60	115° 22' 40'', 6370		
Hatt	58973,61	115° 38' 53'', 7972	+0,01	+0° 16' 13'', 1602
Ε.Μ.Π.	58950,27	115° 40' 9'', 4467	-23,33	+0° 17' 28'', 8097

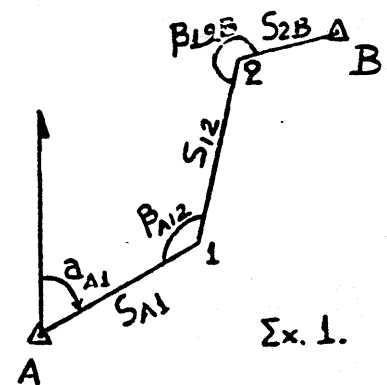
Παρατηρούμε ότι οι παραμορφώσεις που επιφέρει η Ε.Μ.Π. στην απόσταση S είναι εκατονταπλάσιες απ' αυτές που επιφέρει η προβολή Hatt. Αντίθετα, οι παραμορφώσεις στη γωνία διεύθυνσης κινούνται περίπου στα ίδια επίπεδα.

Η Εγκάρσια Μερκατορική Προβολή (ΕΜΠ) που αναφέρεται στο ΕΓΣΑ 87 και χρησιμοποιεί το ελλειψοειδές GRS'80 ($a=6\ 378\ 137$, $1/f=298.2572221$, $e=.08181919104$) έχει το βασικό πλεονέκτημα σε σχέση με τη προβολή Hatt ότι χρησιμοποιεί ένα κέντρο προβολής σε όλο τον Ελληνικό χώρο. Η χρήση πολλών κέντρων προβολής στην Hatt έχει σαν αποτέλεσμα οι παραμορφώσεις στην απεικόνιση της φ.γ.ε. να είναι αμελητέες ($<5ppm$) και κατά συνέπεια δεν χρειάζονται αναγωγές γωνιών και αποστάσεων στους υπολογισμούς πάνω στη προβολή. Πρέπει να γίνει σαφές ότι αντίθετα στην ΕΜΠ οι μετρήσεις που πραγματοποιούνται στο πεδίο πρέπει να υπόκεινται προηγουμένα σε κάποιες αναγωγές πριν να χρησιμοποιηθούν για υπολογισμούς πάνω στην προβολή.

Ένα παράδειγμα για τις απαιτούμενες αναγωγές των μετρομένων μεγεθών προκειμένου να χρησιμοποιηθούν για την επίλυση μιας όδευσης πάνω στην προβολή δίνεται στη συνέχεια. Είναι προφανές ότι οι ίδιες ακριβώς αναγωγές απαιτούνται για την επίλυση κάποιου δικτύου ή οποιασδήποτε άλλης γεωδαιτικής εφαρμογής.

Το παράδειγμα είναι μιά ανοικτή όδευση με 4 κορυφές που δίνεται στο σχήμα (1).

Στην όδευση αυτή είναι γνωστές οι συντεταγμένες του πρώτου σημείου (Α), η αρχική γωνία διεύθυνσης α_{A1} , καθώς και οι μετρήσεις των γωνιών β_{A12} , β_{12B} και των αποστάσεων S_{A1} , S_{12} , S_{2B} . Στις αποστάσεις έχουν προηγουμένα γίνει διορθώσεις για τη ταχύτητα διάδοσης του σήματος (ατμοσφαιρική διόρθωση), την κλίση και έχει γίνει αναγωγή στο Ελλειψοειδές Αναφοράς.



Για τον έλεγχο του κλεισίματος της όδευσης δίνονται επιπλέον οι

συντεταγμένες του σημείου (B).

Για την αναγωγή των γωνιών που μετρούνται στο πεδίο (και ουσιαστικά ταυτίζονται με τη γωνία πάνω στο ελλειψοειδές αν θεωρηθούν αμελητέες η απόκλιση της κατακορύφου και η διαφορά της γεωδαισιακής γραμμής από την κάθετη τομή) στις αντίστοιχες γωνίες πάνω στην απεικόνιση ισχύει η σχέση:

$$\begin{aligned}\beta_{123} &= \alpha_{23} - \alpha_{21} = A_{23} - \gamma_2 + \delta_{23} - A_{21} + \gamma_2 - \delta_{21} \\ &= (A_{23} - A_{21}) + (\delta_{23} - \delta_{21}) \\ &= \beta_{123}^{\sim} + (\delta_{23} - \delta_{21})\end{aligned}$$

όπου β_{123}^{\sim} είναι η γωνία που μετράται στο πεδίο.
και δ_{23}, δ_{21} είναι η αναγωγή της εφαπτόμενης της γεωδαισιακής γραμμής στη χορδή και δίνεται από την απλοποιημένη σχέση:

$$\delta_{12} = 7^{\circ} 836 (Y_1 - Y_2)(X_{1/3} - 0.5)$$

όπου Y_1, Y_2 οι τεταγμένες των σημείων εκφρασμένες σε Km και

$$X_{1/3} = \frac{2X_1 + X_2}{3} \quad \text{εκφρασμένο σε Mm.}$$

Οι πλευρές επίσης μετά την αναγωγή τους για τις ατμοσφαιρικές καθυστερήσεις, τη κλίση και την αναγωγή στο ελλειψοειδές μετατρέπονται σε μήκη πάνω στην προβολή προσδιορίζοντας την κλίμακα παραμόρφωσης των μηκών K.

$$K = \kappa 10^{-6} + 1$$

$$\text{όπου } \kappa = 12\,311(X - 0.5)^2 - 400 \quad (\text{σε ppm})$$

Το X είναι εκφρασμένο σε Mm στην σχέση αυτή και για πεπερασμένο μήκη (<25 Km) μπορεί να προσδιοριστεί μία ενιαία κλίμακα για το μήκος αν σαν X δοθεί $X = \frac{1}{2}(X_1 + X_2)$.

Χρησιμοποιώντας τις δύο παραπάνω αναγωγές ζητείται η επίλυση της όδευσης όταν δίνονται τα παρακάτω στοιχεία:

$$X_A = 313\,259.17\text{m} \quad Y_A = 4\,356\,006.55\text{m} \quad a_{A1} = 68^{\circ}.19450$$

$$S_{A1} = 22\,166.25\text{m} \quad S_{12} = 25\,187.12\text{m} \quad S_{2B} = 4\,358.44\text{m}$$

$$\beta_{A12} = 166^{\circ}.50947 \quad \beta_{12B} = 229^{\circ}.20041$$

Για τον έλεγχο κλεισίματος της όδευσης τέλος δίνονται οι συντεταγμένες του σημείου (B) :

$$X_B = 349\,452.73\text{m} \quad Y_B = 4\,390\,499.79\text{m}$$

Προσδιορίστε το γεωδαιτικό αζιμούθιο A_{A1} της διεύθυνσης A-1 από την γωνία διεύθυνσης a_{A1} .

$$A_{A1} = a_{A1} + \gamma - \delta_{A1}$$

$$\gamma_1 = \frac{X}{N'} \tan \omega' + \frac{X^3}{3N'^3} \tan \omega' (1 + \tan^2 \omega' - e'^2 \cos^2 \omega')$$

$$X = X - X_0$$

Όπου το ω' προσδιορίζεται με διαδοχικές προσεγγίσεις από τη σχέση που δίνει το τόξο μεσημβρινού:

$$M_0' = M_0 \omega' - 2M_2 \sin \omega' \cos \omega' + 2M_4 \sin 2\omega' \cos 2\omega' - 2M_6 \sin 3\omega' \cos 3\omega'$$

$$\text{και } N' = \frac{a}{(1 - e^2 \sin^2 \omega')^{1/2}}, \quad e' = \frac{e}{(1 - e^2)^{1/2}}$$

Παράδοση:

ΓΒ/ΒΜ/ΧΛ: 14/11/89

Αρχικά προδιορίζω κατά προέκταση τη θέση των σημείων 1 και 2.

$$\Delta X_{A1} = X_1 - X_A = S_{A1} \cdot \sin \alpha_{A1} \Rightarrow X_1 = 332716,14 \text{ m.}$$

$$\Delta Y_{A1} = Y_1 - Y_A = S_{A1} \cdot \cos \alpha_{A1} \Rightarrow Y_1 = 4366625,83 \text{ m.}$$

$$\alpha_{12} = \alpha_{A1} + \beta_{A12} + 200 - 400 \Rightarrow \alpha_{12} = 34^{\circ} 7' 03,97''$$

$$\Delta X_{12} = X_2 - X_1 = S_{12} \cdot \sin \alpha_{12} \Rightarrow X_2 = 345776,37 \text{ m.} \quad \checkmark$$

$$\Delta Y_{12} = Y_2 - Y_1 = S_{12} \cdot \cos \alpha_{12} \Rightarrow Y_2 = 4388162,34 \text{ m.}$$

Διόρθωση της γωνίας θέσης β_{A12} :

$$\beta_{A12} = \beta_{A12} + (\delta_{12} - \delta_{1A})$$

$$\left. \begin{array}{l} \delta_{12} = 7^{\circ} 836 (Y_1 - Y_2) \left(\frac{2X_1 + X_2}{3} - 0,5 \right) \\ Y_1 - Y_2 = -21,53651 \text{ Km.} \\ \frac{2X_1 + X_2}{3} = 0,33706955 \text{ Mm} \end{array} \right\} \Rightarrow \delta_{12} = 27^{\circ} 496 = 0^{\circ} 0027496 \quad \checkmark$$

$$\left. \begin{array}{l} \delta_{1A} = 7^{\circ} 836 (Y_1 - Y_A) \left(\frac{2X_1 + X_A}{3} - 0,5 \right) \\ Y_1 - Y_A = +10,61928 \text{ Km.} \\ \frac{2X_1 + X_A}{3} = 0,3262304833 \text{ Mm.} \end{array} \right\} \Rightarrow \delta_{1A} = -14^{\circ} 460 = -0^{\circ} 0014460 \quad \checkmark$$

$$\text{Άρα } \beta_{A12} = 166^{\circ} 51367 \quad \checkmark$$

Προδιορίζω της υψόμετρας παραμόρφωσης K_{A1} του μήκους S_{A1} :

$$\left. \begin{array}{l} K_{A1} = \kappa \cdot 10^{-6} + 1 \\ \kappa = 12311 \left(\frac{X_A + X_1}{2} - 0,5 \right)^2 - 400 \\ \frac{X_A + X_1}{2} = 0,322987655 \text{ Mm} \end{array} \right\} \Rightarrow K_{A1} = 0,999986 \quad \checkmark$$

Επαναπροδιορίζω της γωνίας διεύθυνσης α_{12}

$$\alpha'_{12} = \alpha_{A1} + \beta_{A12} + 200 - 400 = 34^{\circ} 7' 08,17'' \quad \checkmark$$

και των συντεταγμένων του σημείου 2:

$$\Delta X'_{12} = X'_2 - X_1 = S_{12} \cdot \sin \alpha'_{12} \Rightarrow X'_2 = 345777,79 \text{ m}$$

$$\Delta Y'_{12} = Y'_2 - Y_1 = S_{12} \cdot \cos \alpha'_{12} \Rightarrow Y'_2 = 4388161,48 \text{ m}$$

Επειδή $S_{12} > 25 \text{ Km}$ χωρίζω στα δύο την απόσταση:

$$S_{1M} = 13 \text{ Km} = 13000 \text{ m} \quad \text{και} \quad S_{M2} = 12187,12 \text{ m}.$$

Υπολογίζω τις συντεταγμένες του σημείου Μ σε απόσταση 13000 m από το σημείο 1.

$$X_M - X_1 = S_{1M} \cdot \sin \alpha'_{12} \Rightarrow X_M = 339457,74 \text{ m}$$

$$Y_M - Y_1 = S_{1M} \cdot \cos \alpha'_{12} \Rightarrow Y_M = 4377741,17 \text{ m}.$$

Προσδιορίζω τις αλλαγές παραμόρφωσης K_{1M} και K_{M2} των μηκών S_{1M} και S_{M2} αντίστοιχα:

$$\left. \begin{aligned} K_{1M} &= k \cdot 10^{-6} + 1 \\ k &= 12311 \left(\frac{X_1 + X_M}{2} - 0,5 \right)^2 - 400 \\ \frac{X_1 + X_M}{2} &= 0,33608694 \text{ Mm} \end{aligned} \right\} \Rightarrow K_{1M} = 0,999931$$

$$\left. \begin{aligned} K_{M2} &= k \cdot 10^{-6} + 1 \\ k &= 12311 \left(\frac{X_M + X_2}{2} - 0,5 \right)^2 - 400 \\ \frac{X_M + X_2}{2} &= 0,342617765 \text{ Mm} \end{aligned} \right\} \Rightarrow K_{M2} = 0,999905$$

Τα παραπάνω μήκη πάνω στην προβολή είναι:

$$S'_{A1} = K_{A1} \cdot S_{A1} = 22165,94 \text{ m}$$

$$S'_{1M} = K_{1M} \cdot S_{1M} = 12999,10 \text{ m}$$

$$S'_{M2} = K_{M2} \cdot S_{M2} = 12185,96 \text{ m} \quad \left. \right\} \Rightarrow S'_{12} = S'_{1M} + S'_{M2} \Rightarrow S'_{12} = 25185,06$$

Διόρθωση της γωνίας θέσεως β'_{12B} :

$$\left. \begin{aligned} \beta'_{12B} &= \beta_{12B} + (\delta_{2B} - \delta_{21}) \\ \delta_{2B} &= 7'' \cdot 836 \left(Y_2 - Y_B \right) \left(\frac{2X_2 + X_B}{3} - 0,5 \right) \\ Y_2 - Y_B &= -2,33831 \text{ Km} \\ \frac{2X_2 + X_B}{3} &= 0,34700277 \text{ Mm} \end{aligned} \right\} \Rightarrow \delta_{2B} = +2'' \cdot 803 = +0,0002803$$

$$\left. \begin{aligned} \delta_{21} &= 7^{\circ}, 836 (Y_2' - Y_1) \left(\frac{2X_2' + X_1}{3} - 0,5 \right) \\ Y_2' - Y_1 &= +21,53565 \text{ Km} \\ \frac{2X_2' + X_1}{3} &= 0,341423906 \text{ Mm} \end{aligned} \right\} \Rightarrow \delta_{21} = -26^{\circ}, 760 = -0^{\circ}, 0026760 \quad \checkmark$$

$$\text{Άρα } \beta_{12B} = 229^{\circ}, 20337 \quad \checkmark$$

Προσδιορισμός της γωνίας διεύθυνσης α_{2B}

$$\alpha_{2B} = \alpha_{12} + \beta_{12B} + 200 - 400 \Rightarrow \alpha_{2B} = 63^{\circ}, 91154 \quad \checkmark$$

Προσδιορισμός της υψόμενης παραμόρφωσης K_{2B} του μήκους S_{2B} :

$$\left. \begin{aligned} K_{2B} &= \kappa 10^{-6} + 1 \\ \kappa &= 12311 \left(\frac{X_2' + X_B}{2} - 0,5 \right)^2 - 400 \\ \frac{X_2' + X_B}{2} &= 0,34761526 \text{ Mm} \end{aligned} \right\} \Rightarrow K_{2B} = 0,999886 \quad \checkmark$$

Πάνω στην προβολή το μήκος αυτό είναι:

$$S'_{2B} = K_{2B} \cdot S_{2B} \Rightarrow S'_{2B} = 4357,94 \text{ m} \quad \checkmark$$

Έχοντας λοιπόν τις διορθωμένες γωνίες θέσεως

$$\beta_{A12} = 166^{\circ}, 51367 \quad \beta_{12B} = 229^{\circ}, 20337 \quad \checkmark$$

τις τελικές γωνίες διεύθυνσης

$$\alpha_{A1} = 68^{\circ}, 19450 \quad \text{της πλευράς } A1$$

$$\alpha_{12} = 34^{\circ}, 70817 \quad \text{της πλευράς } 1-2$$

$$\alpha_{2B} = 63^{\circ}, 91154 \quad \text{της πλευράς } 2-B \quad \checkmark$$

τα διορθωμένα μήκη των πλευρών

$$S'_{A1} = 22165,94 \text{ m} \quad \text{της πλευράς } A-1$$

$$S'_{12} = 25185,06 \text{ m} \quad \text{της πλευράς } 1-2$$

$$S'_{2B} = 4357,94 \text{ m} \quad \text{της πλευράς } 2-B \quad \checkmark$$

και τις συντεταγμένες του σημείου A

$$X_A = 313259,17 \text{ m} \quad Y_A = 4356006,55 \text{ m}$$

υπολογίζω τις τελικές συντεταγμένες των σημείων 1,2:

$$X_1 - X_A = S'_{A1} \cdot \sin \alpha_{A1} \Rightarrow X_1 = 332715,87 \text{ m}$$

$$Y_1 - Y_A = S'_{A1} \cdot \cos \alpha_{A1} \Rightarrow Y_1 = 4366625,68 \text{ m} \quad \checkmark$$

$$X_2 - X_1 = S'_{12} \cdot \sin \alpha'_{12} \Rightarrow X_2 = 345776,45 \text{ m}$$

$$Y_2 - Y_1 = S'_{12} \cdot \cos \alpha'_{12} \Rightarrow Y_2 = 4388159,57 \text{ m} \quad \checkmark$$

$$X_B - X_2 = S'_{2B} \cdot \sin \alpha'_{12} \Rightarrow X_B = 349452,73 \text{ m} \quad (\text{για τον έλεγχο})$$

$$Y_B - Y_2 = S'_{2B} \cdot \cos \alpha'_{12} \Rightarrow Y_B = 4390499,78 \text{ m}$$

Προσδιορισμός του αψιμάθιου A_{A1} της διεύθυνσης A-1.
θα προσδιορίσω πρώτα με διαδοχικές προεξάψεις το φ' από τη σχέση:

$$M_0 \varphi' = M_0 \varphi' - 2M_2 \sin \varphi' \cos \varphi' + 2M_4 \sin 2\varphi' \cos 2\varphi' - 2M_6 \sin 3\varphi' \cos 3\varphi' \Rightarrow$$

$$\Rightarrow M = M_0 \varphi' - M_2 \cdot \sin 2\varphi' + M_4 \cdot \sin 4\varphi' - M_6 \cdot \sin 6\varphi' \quad (I)$$

στο GRS'80 έχω: $e^2 = 0,00669438$.

$$M_0 = 1 + \frac{3}{4} e^2 + \frac{45}{64} e^4 + \frac{175}{256} e^6 + \frac{11025}{16384} e^8 \Rightarrow M_0 = 1,005052502$$

$$M_2 = \frac{3}{8} e^2 + \frac{15}{32} e^4 + \frac{525}{1024} e^6 + \frac{2205}{4096} e^8 \Rightarrow M_2 = 0,002531554$$

$$M_4 = \frac{15}{256} e^4 + \frac{105}{1024} e^6 + \frac{2205}{8820} e^8 \Rightarrow M_4 = 0,000002657$$

$$M_6 = \frac{35}{3072} e^6 \Rightarrow M_6 = 0,000000003$$

Με αρχικό $\varphi' = 39^\circ = 0,680678408 \text{ rad}$ έχω $M' = 0,681642386$.

Το φ' θα διορθωθεί κατά

$$\Delta \varphi' = \frac{Y_1}{K} \frac{1}{R} - M' \frac{R = \alpha = 6378137}{K = 0,0006} \Rightarrow \Delta \varphi' = 0,003255575 \text{ rad}$$

Τότε θα έχω $\varphi'' = \varphi' + \Delta\varphi = 0,683933983 \text{ rad} \Rightarrow \varphi'' = 39^\circ 11' 11'',5104$.
Αντιυαθιστώ το φ'' ξανά στον τύπο (I) και έχω

$$M'' = 0,684911004$$

Το φ'' θα διορθωθεί κατά

$$\Delta\varphi'' = \frac{Y_1}{K} \frac{1}{R} - M'' \Rightarrow \Delta\varphi'' = -0,000013042 \text{ rad}$$

$$\varphi''' = \varphi'' + \Delta\varphi'' = 0,68392094 \text{ rad} \Rightarrow \varphi''' = 39^\circ 11' 8'',8202$$

Αντιυαθιστώ το φ''' στον τύπο (I):

$$M''' = 0,684897908$$

Διορθώνω το φ''' κατά

$$\Delta\varphi''' = \frac{Y_1}{K} \frac{1}{R} - M''' \Rightarrow \Delta\varphi''' = 0,000000052 \text{ rad}$$

$$\varphi^{(4)} = \varphi''' + \Delta\varphi''' = 0,683920992 \text{ rad} \Rightarrow \varphi^{(4)} = 39^\circ 11' 8'',8310$$

Αντιυαθιστώ το $\varphi^{(4)}$ στον τύπο (I):

$$M^{(4)} = 0,684897961$$

Διορθώνω το $\varphi^{(4)}$ κατά

$$\Delta\varphi^{(4)} = \frac{Y_1}{K} \frac{1}{R} - M^{(4)} \Rightarrow \Delta\varphi^{(4)} = 0$$

Άρα τελικά το $\varphi' = \varphi^{(4)} = 39^\circ 11' 8'',8310$

$$39^\circ 21' 12'',6163$$

$$N' = \frac{a}{(1 - e^2 \sin^2 \varphi')^{1/2}} \Rightarrow N' = 6386676,962 \text{ m}$$

$$e' = \frac{e}{(1 - e^2)^{1/2}} \Rightarrow e' = 0,082094438$$

$$\delta_1 = \frac{X_1 - 500000}{N'} \tan \varphi' + \frac{(X_1 - 500000)^3}{3N'^3} \tan \varphi' (1 + \tan \varphi' - e'^2 \cos^2 \varphi') \Rightarrow \delta_1 = -0,021360246 \text{ rad} \Rightarrow$$

$$\Rightarrow \delta_1 = -1^s 3,35983'$$

$$\delta_{A1} = 7^s 836' (Y_A - Y_1) \left(\frac{2X_A + X_1}{3} - 0,5 \right)$$

$$Y_A - Y_1 = -10,61913 \text{ Km}$$

$$\frac{2X_A + X_1}{3} = 0,319744736 \text{ Mm}$$

$$\Rightarrow \delta_{A1} = 14^s 999' = 0^s 0014999'$$

Τελικά $A_{A1} = a_{A1} + \delta_1 - \delta_{A1} \Rightarrow A_{A1} = 66^s 83317'$

$$7^s 533'$$