

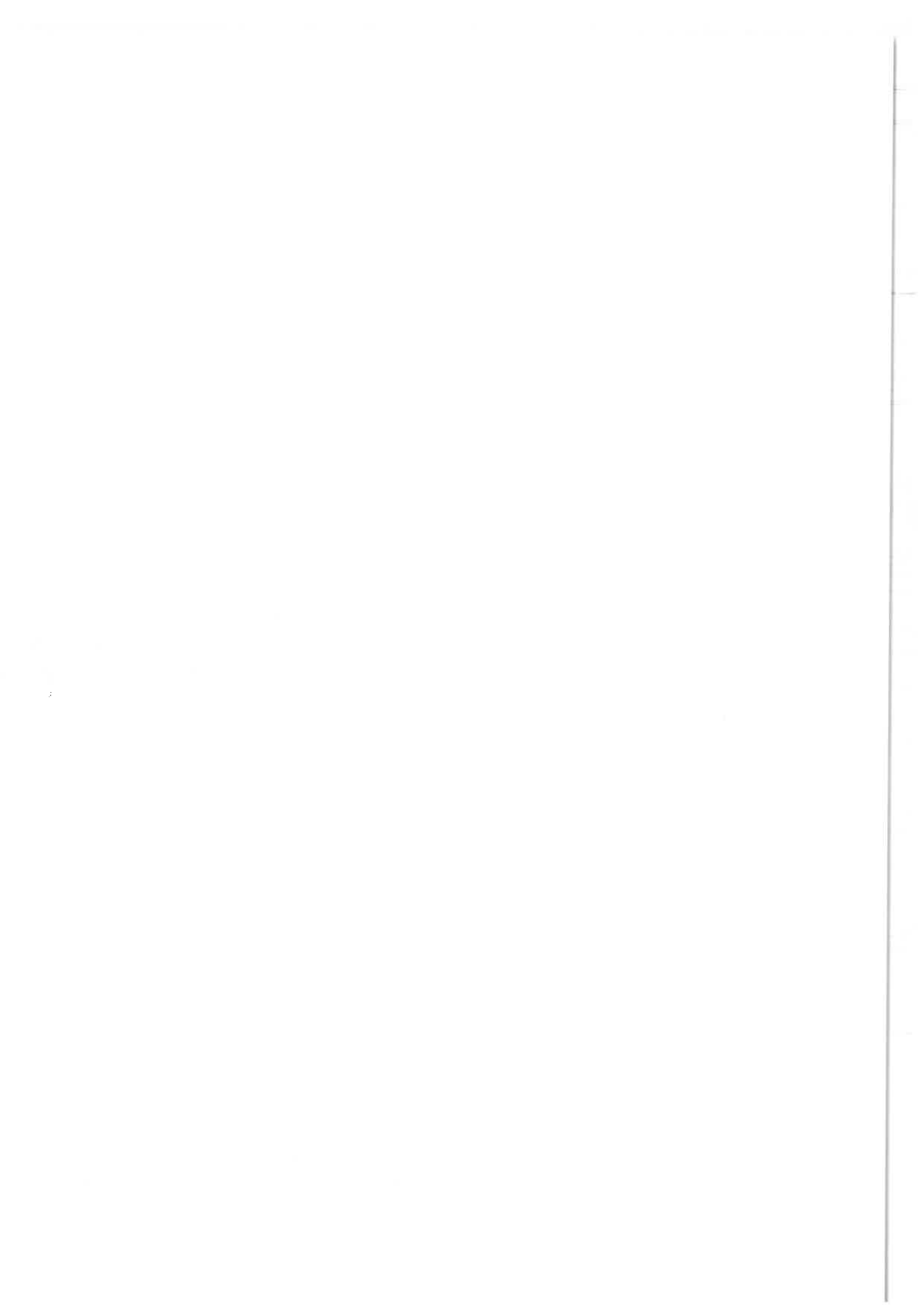
ΕΘΝΙΚΟ ΜΕΤΣΟΒΙΟ ΠΟΛΥΤΕΧΝΕΙΟ
ΤΜΗΜΑ ΠΟΛΙΤΙΚΩΝ ΜΗΧΑΝΙΚΩΝ
ΤΟΜΕΑΣ: ΜΕΤΑΦΟΡΩΝ & ΣΥΓΚΟΙΝΩΝΙΑΚΗΣ ΥΠΟΔΟΜΗΣ

ΜΑΘΗΜΑ: ΑΕΡΟΔΡΟΜΙΑ
ΚΑΘΗΓΗΤΗΣ: ΑΜΠΑΚΟΥΜΚΙΝ ΚΩΝΣΤΑΝΤΙΝΟΣ
ΜΕΡΤΖΑΝΗΣ ΦΩΤΙΟΣ

ΔΙΠΛΩΜΑΤΙΚΗ ΕΡΓΑΣΙΑ

ΜΕΘΟΔΟΙ ΕΚΤΙΜΗΣΗΣ ΤΟΥ ΘΟΡΥΒΟΥ ΤΩΝ ΑΕΡΟΣΚΑΦΩΝ ΣΤΗΝ
ΠΕΡΙΟΧΗ ΤΩΝ ΑΕΡΟΔΡΟΜΙΩΝ ΓΙΑ ΤΟ ΣΧΕΔΙΑΣΜΟ ΧΡΗΣΗΣ ΓΗΣ

ΑΔΑΜΟΠΟΥΛΟΣ ΚΩΝΣΤΑΝΤΙΝΟΣ
ΜΑΡΤΙΟΣ 1999



ΠΕΡΙΕΧΟΜΕΝΑ

	Σελίδα
ΟΝΟΜΑΤΟΛΟΓΙΑ	1
ΚΕΦΑΛΑΙΟ 1 ^ο	
ΗΧΟΣ-ΘΟΡΥΒΟΣ ΓΕΝΙΚΕΣ ΕΝΝΟΙΕΣ	3
1.1. Γενικά για το θόρυβο	3
1.6. Επιπτώσεις του θορύβου στην υγεία	13
1.7. Καρδιαγγειακό σύστημα	15
1.8. Αναπαραγωγικό σύστημα	16
ΚΕΦΑΛΑΙΟ 2 ^ο	
ΜΕΘΟΔΟΙ ΕΚΤΙΜΗΣΗΣ ΤΗΣ ΕΚΘΕΣΗΣ ΣΤΟ ΘΟΡΥΒΟ	17
2.1. Περιγραφή της μεθόδου ICAO	17
2.1.1. Βασικές αρχές	17
2.1.2. Διαδικασία υπολογισμού του όρου EPNL	18
2.1.3. Παράγοντες ημερήσιας & εποχιακής σημασίας	30
2.2. Περιγραφή της μεθόδου NEF	32
2.2.1. Βασικές αρχές	32
2.2.2. Μέθοδος καθορισμού του όρου NE	33
2.3. Περιγραφή της μεθόδου NNI	48
2.3.1. Εισαγωγή	48
2.3.2. Μέθοδος καθορισμού του δείκτη NNI	49
2.4. Περιγραφή της μεθόδου <i>N</i>	56
2.4.1. Εισαγωγή	56
2.4.2. Διαδικασία υπολογισμού του <i>N</i>	61
2.5. Περιγραφή της μεθόδου Q	62
2.5.1. Εισαγωγή	62

Περίληψη

Σ' αυτή τη Διπλωματική Εργασία παρουσιάζονται μέθοδοι εκτίμησης του θορύβου των αεροσκαφών στις περιοχές κοντά στα αεροδρόμια για τον σχεδιασμό χρήσης γης.

Η αναγκαιότητα της μελέτης αυτής προήλθε από το γεγονός ότι ο θόρυβος γενικά, εισβάλλει στην ζωή των ανθρώπων που ζουν κοντά στα αεροδρόμια καθορίζοντας ένα πρόσθετο είδος ρύπανσης, την ηχορύπανση. Δεν πρόκειται όμως για κάτι νέο μιας και η ηχορύπανση υφίσταται από καταβολής του ανθρώπινου είδους. Μόνο τα τελευταία χρόνια όμως έχουν γίνει σοβαρές έρευνες για την βλαβερότητα του φαινομένου, μιας και ειδικά στην σύγχρονη εποχή η ρύπανση της ατμόσφαιρας από το θόρυβο έχει φτάσει σε ανησυχητικά επίπεδα. Έτσι νεότερες μελέτες τείνουν να συνδέσουν το θόρυβο με σοβαρότατες ασθένειες του ανθρώπου.

Οι μέθοδοι εκτίμησης του αεροπορικού θορύβου, που εν προκειμένω είναι οι ICAO, NEF, NNI, *N* και Q, παρουσιάστηκαν μία προς μία με κύριο σκοπό την σύγκρισή τους. Λόγω των διαφορετικών παραδοχών αλλά και μεταβλητών που χρησιμοποιεί η κάθε μία απ' αυτές κρίθηκε σκόπιμο να συγκριθούν στην πράξη. Έτσι για ένα απλό παράδειγμα διαδρόμου ενός υποθετικού αεροδρομίου και για μία απλή σύνθεση αεροσκαφών (Boeing 727Q7 και 707320) που χρησιμοποιούν τον διάδρομο έγινε μία σύγκριση των αποτελεσμάτων που εξάγονται από κάθε μία από τις NEF, NNI, *N* και Q με την μέθοδο ICAO.

Στην συνέχεια έγινε μία σύγκριση των δεδομένων καθώς και μία αξιολόγηση των μεθόδων αυτών. Σκοπός μας ήταν να δώσουμε τα στοιχεία που χρειάζονται καθώς και ο βαθμός δυσκολίας στην εφαρμογή τους. Τα στοιχεία αυτά παρουσιάστηκαν ένα προς ένα και αναλύθηκαν διεξοδικά ώστε να πάρουμε μία εικόνα για την συνεισφορά τους στο τελικό αποτέλεσμα. Σ' αυτό το στάδιο λοιπόν εξετάσαμε τα εξής:

1. Μετεωρολογικές συνθήκες

α. Ατμοσφαιρική πίεση

Μηδαμινή επιρροή ατμοσφαιρικής πίεσης (μόνο κατά INM)

β. Άνεμος

Καμία μέθοδος δεν λαμβάνει υπ' όψιν άνεμο. Γενικά υπάρχουν όρια ανέμου για την λήψη μετρήσεων θορύβου (κατά Annex 16 & ISO3891)

γ. Θερμοκρασία περιβάλλοντος

Διαφοροποίηση ιδιαίτερα στις υψηλές συχνότητες θορύβου (κατά Annex 16). Μικρή διόρθωση (κατά INM).

δ. Σχετική υγρασία περιβάλλοντος

Για χαμηλή υγρασία προκύπτει υψηλότερη διόρθωση. Σε υψηλότερες τιμές υγρασίας σχεδόν σταθερή διόρθωση (κατά Annex 16). Δεν λαμβάνεται υπ' όψιν επιρροή Σ.Υ (κατά INM).

2. Θεμελιώδης όρος

ICAO	NEF	NNI	<i>N</i>	<i>Q</i>
EPNL	EPNL	PNL-dB(A)	PNL	dB(A)
WECPNL(2)	Δύο & Τριών			
WECPNL(3)	Περιοδών			

INM

Καμπύλες με θεμελιώδη όρο το dB(A)

DNL	L_{dn}	Μέσο επίπεδο θορύβου ημέρας-νύχτας
CNEL	L_{den}	Ισοδύναμο επίπεδο θορύβου
LAEQ	$L_{Aeq24hr}$	Ισοδύναμο επίπεδο θορύβου (24ωρο)
LAEQD	L_d	Ισοδύναμο επίπεδο θορύβου ημέρας (07:00-22:00)
LAEQN	L_n	Ισοδύναμο επίπεδο θορύβου νύχτας (22:00-07:00)
SEL	L_{AE}	Επίπεδο έκθεσης στο θόρυβο
LAMAX	L_{AStxk}	Μέγιστο επίπεδο θορύβου
TALA	TAL_A	Χρονικό διάστημα πάνω από ένα μέγεθος θορύβου

Καμπύλες με θεμελιώδη όρο το EPNL

NEF	L_{NEF}	Πρόβλεψη Έκθεσης στο θόρυβο
WECPNL	L_{WECPN}	Συνεχές αντιλειπτό επίπεδο θορύβου
EPNL	L_{EPN}	Αποτελεσματικό αντιλειπτό επίπεδο θορύβου
PNLTM	$L_{PNTStxk}$	Μέγιστο τονικά διορθωμένο επίπεδο θορύβου
TAPNL	TAL_{PNT}	Χρονικό διάστημα πάνω από μία τιμή PNLT.

3. Διαχωρισμός του 24ώρου σε περιόδους

Σύμφωνα με τις μεθόδους ICAO, NEF, NNI αλλά και κατά το INM ο διαχωρισμός ημέρας-νύχτας ή ημέρας-απογεύματος-νύχτας (όπου υφίσταται) είναι ο ίδιος. Μικρή διαφοροποίηση εμφανίζεται στην *N* και την *Q*.

4. Παράγοντες εποχιακής σημασίας

Μόνο η μέθοδος ICAO αναφέρει επιρροή εποχιακών συνθηκών για σχεδιασμό σε ετήσια βάση.

5. Καθορισμός διάρκειας

Πλήρης ασυμφωνία μεταξύ των μεθόδων σε ότι αφορά την διάρκεια. Η κάθε μία σχεδόν θεωρεί την διάρκεια σαν παράμετρο που λειτουργεί διαφορετικά κατά τους υπολογισμούς. Άλλωστε πρέπει να τονιστεί ότι είναι κάτι καθαρά υποκειμενικό.

6. Διορθώσεις

Και ως προς την διόρθωση για διάφορους λόγους, εμφανίζεται πλήρης ασυμφωνία μεταξύ των μεθόδων. Δεν θα πρέπει να ξεχνάμε ότι ολόκληρος ο σχεδιασμός και η ανάπτυξή τους προέκυψε από στατιστικές έρευνες με διαφορετικές παραμέτρους.

Από την διερεύνηση όλων των παραπάνω προκύπτουν χρήσιμα συμπεράσματα που διαφοροποιούν την μία μέθοδο από την άλλη, πολλές φορές μάλιστα σε μεγάλο βαθμό.

Στην συνέχεια έγινε χρήση του μοντέλου INM. Πρόκειται για ένα σύγχρονο λογισμικό εκτίμησης του θορύβου των αεροσκαφών όπου στις νεότερες εκδόσεις του παρουσιάζεται εξαιρετικά βελτιωμένο και πλήρες. Έχει την δυνατότητα σχεδιασμού ισοθορυβικών καμπυλών διαφόρων ειδών, αλλά το σημαντικότερο είναι οι εκτεταμένες βάσεις δεδομένων που χρησιμοποιεί. Καλύπτει σήμερα όλους σχεδόν τους τύπους των αεροσκαφών, μεταφορικών, εμπορικών αλλά και στρατιωτικών. Σχεδιάστηκαν ισοθορυβικές καμπύλες NEF δύο περιόδων και WECPNL τριών περιόδων, με χρήση δεδομένων θορύβου για τα δύο αεροσκάφη της επίσημης αναφοράς, καθώς και προφίλ προσγείωσης-απογείωσης που προήλθαν από τις βάσεις δεδομένων του INM. Συμπερασματικά σε ότι αφορά τις προσγειώσεις, οι καμπύλες INM σχεδόν ταυτίζονται με αυτές της επίσημης αναφοράς. Όσο για αυτές των απογειώσεων εμφανίζονται διαφοροποιημένες κάτι που οφείλεται κυρίως στις πολύ γενικευμένες πληροφορίες θορύβου και προφίλ απογείωσης που χρησιμοποιήθηκαν στην επίσημη αναφορά σε σχέση με αυτές του INM.

Τέλος κρίνεται αναγκαία η ανάπτυξη ενός Ελληνικού Μοντέλου εκτίμησης του αεροπορικού θορύβου που θα βασίζεται σε παρατηρήσεις στον Ελληνικό χώρο και θα λαμβάνει υπ' όψιν όλες τις ιδιαιτερότητες που εμφανίζονται στην πατρίδα μας (κλιματολογικές, κοινωνικές, κλπ).

Abstract

In this thesis noise assessment methods near airports for land use planning have been presented.

The necessity of such a study has become determining because of the fact that noise, in general, invades the life of people living near airports. An additional type of pollution is thus, presented: the noise pollution. It's not something new, as noise pollution exists since the beginning of mankind. However only recently serious studies on the harmful effects of this phenomenon, have been made despite the fact that, especially nowadays noise pollution of the atmosphere has become very dangerous. As a result newly done studies are trying to connect noise with some serious diseases.

The methods of assessment of aircraft noise, which in this case are ICAO, NEF, NNI, *N* and *Q*, have been presented extensively with their comparison as our main purpose. Because of the different variables used by every method it has been intentional to be compared over an example. For a simple example, thus of a runway of a hypothetical airport and for a simple synthesis of aircraft (Boeing 727Q7 and 707320) which are using the runway a comparison has been done of the results of the NEF, NNI, *N* and *Q* methods with the ICAO method.

A comparison of the input-data has been also made as well as an evaluation of these methods. Our purpose was to examine the factors needed, and the difficulty level in their usage. These factors have been presented one by one and they have been analyzed thoroughly so as to get a picture of their contribution in the final results. At this point we have examined these:

1. Meteorological conditions

a. Atmospheric pressure

Nearly zero influence of the atmospheric pressure (only for INM)

β. Wind

No method takes under consideration the wind. Generally there are lowest limits of wind for tests (according to Annex 16 & ISO3891)

c. Temperature

There are differences especially for hi frequencies of noise (according to Annex 16). Very small correction (according to INM).

d. Relative Humidity

For low relative humidity we have higher correction. For higher values of humidity the correction is almost constant (according to Annex 16). Relative humidity is not taken under consideration (according to INM).

2. Fundamental term

ICAO	NEF	NNI	N	Q
EPNL	EPNL	PNL-dB(A)	PNL	dB(A)
WECPNL(2)	Tow & Three			
WECPNL(3)	periods of time			

INM

A-weighted noise Metrics

DNL	L_{dn}	Day-Night average sound level
CNEL	L_{den}	Community Noise Equivalent Level
LAEQ	$L_{Aeq24hr}$	Equivalent sound level (24 hours)
LAEQD	L_d	Equivalent sound level for day time (07:00-22:00)
LAEQN	L_n	Equivalent sound level for night time (22:00-07:00)
SEL	L_{AE}	Sound Exposure Level
LAMAX	L_{ASmx}	Maximum sound level
TALA	TAL_A	Time-Above a sound level threshold

Tone-corrected perceived-noise Metrics

NEF	L_{NEF}	Noise Exposure Forecast
WECPNL	L_{WECPN}	Weighted Equivalent Continuous Perceived Noise Level
EPNL	L_{EPN}	Effective Perceived Noise Level
PNLTM	L_{PNTsmx}	Maximum PNLT sound level
TAPNL	TAL_{PNT}	Time-Above a PNLT threshold

3. Daily factors

According to the ICAO, NEF, and NNI methods and also

according to the INM model the separation day-night or day-evening-night (wherever there is) is the same. Small differentiation appears at N and Q method.

4. Seasonal weighting factors

Only ICAO method describes seasonal factors.

5. Definition of Duration

Total disagreement between the noise assessment methods in the definition of duration. Each one considers the duration as a different factor for the calculations. Although it has to be emphasized that this is clearly subjective.

6. Corrections

The corrections for any purpose are also different in every method. The fact that these methods are made and developed from statistical researches with many different parameters has to be taken under consideration.

From the examination of the above, useful conclusions can be reached on the differences of the methods.

In addition the INM model has also been used. It is a modern program for assessment of aircraft noise that in its newer versions is quite improved and complete. It has the ability to create isopsophic contours of different types, but the most important are the extensive databases it uses. These databases contain today nearly all the types of aircrafts: commercial, transport, and military. We produced isopsophic contours NEF (two periods of time) and WECPNL (three periods of time). We used noise data, for the two aircrafts of the Standard Reference Situation, and also the take-off and landing profiles data, from the INM database. In conclusion, for the landing results, the INM contours are almost the same with those of the Standard Reference Situation. On the contrary, the take-off results present some differences. This has to do with the general information of noise distribution and the take-off profiles that have been used in the Standard Reference Situation in relation with the INM model.

Finally the development of a Greek model for assessment of the aircraft noise that is based on observations in Greece is necessary. This model has to take into consideration all the particularities of our Country (climatic, social, etc).

ΟΝΟΜΑΤΟΛΟΓΙΑ

Μέθοδος ICAO

Σύμβολα και Μονάδες

Σύμβολο	Μονάδα	Σημασία
C(k)	dB	<i>Tone Correction</i> : Τονική διόρθωση. Ο παράγοντας που πρέπει να προστεθεί στο PNL(k) για να ληφθεί υπ' όψιν η παρουσία φασματικών ανωμαλιών.
D	dB	<i>Duration Correction</i> : Διόρθωση διάρκειας. Ο παράγοντας που πρέπει να προστεθεί στο PNLTM για να ληφθεί υπ' όψιν η διάρκεια του θορύβου.
EPNL	EPNdB	<i>Effective Perceived Noise Level</i> : Αποτελεσματικό αντιληπτό επίπεδο θορύβου. Η τιμή του PNL διορθωμένη λόγω φασματικών ανωμαλιών αλλά και λόγω διάρκειας. (Η μονάδα EPNdB χρησιμοποιείται αντί του dB)
n	noy	<i>Perceived Noisiness</i> : Αντιληπτός θόρυβος. Ο αντιληπτός θόρυβος σε κάθε χρονική στιγμή που εμφανίζεται σε μία συγκεκριμένη περιοχή συχνοτήτων
PNL	PNdB	<i>Perceived Noise Level</i> : Αντιληπτό επίπεδο θορύβου. (Η μονάδα PNdB χρησιμοποιείται αντί του dB)
PNLT	TPNdB	<i>Tone Corrected Perceived Noise Level</i> . Η τιμή του PNL διορθωμένη τονικά λόγω των φασματικών ανωμαλιών που εμφανίζονται σε κάθε χρονική στιγμή. (Η μονάδα TPNdB χρησιμοποιείται αντί του dB)
SPL	dB re 20 μPa	<i>Sound Pressure Level</i> : Το επίπεδο ηχητικής πίεσης σε κάθε χρονική στιγμή που εμφανίζεται σε μία συγκεκριμένη περιοχή συχνοτήτων.

Μέθοδος NEF

Σύμβολα και Μονάδες

Σύμβολο	Μονάδα	Σημασία
NE(ij)	DB	<i>Noise exposure (ij)</i> : Έκθεση στο θόρυβο (ij). Είναι η τιμή της έκθεσης στο θόρυβο για κάποιο σημείο του εδάφους οφειλόμενο στα αεροσκάφη τύπου i που πετούν κατά μήκος της διαδρομής j.
NE	DB	<i>Noise exposure</i> : Είναι ο αθροιστικός παράγοντας έκθεσης στο θόρυβο στο υπό εξέταση σημείο οφειλόμενος στη σύνθεση των αεροσκαφών για όλες τις διαδρομές πτήσης.
EPNL(ij)	EPNdB	<i>Effective Perceived Noise Level (ij)</i> : Αποτελεσματικό αντιληπτό επίπεδο θορύβου στο υπό εξέταση σημείο του εδάφους οφειλόμενο στα αεροσκάφη τύπου i που πετούν κατά μήκος της διαδρομής j. (Η μονάδα EPNdB χρησιμοποιείται αντί του dB)
N(ij)	Αριθμός	<i>Number (ij)</i> : Είναι ο αριθμός αεροσκαφών τύπου i που πετούν κατά μήκος της διαδρομής j
NEM	DB	<i>Noise Exposure Measure</i> : Μέτρηση της έκθεσης στο θόρυβο. Είναι ο δείκτης που καθορίζει την συνολική έκθεση στο θόρυβο που δέχονται οι κοινότητες κοντά στην περιοχή του αεροδρομίου από μετρήσεις τιμών EPNL για τους συγκεκριμένους τύπους αεροσκαφών.

Μέθοδος NNI

Σύμβολα και Μονάδες

Σύμβολο	Μονάδα	Σημασία
NNI	NNI	<i>Noise and Number Index</i> : Δείκτης NNI. Ο δείκτης της έκθεσης στο θόρυβο αποτελεί τον αριθμό για την Περιγραφή του θορύβου ως μέγεθος και ως ενόχληση.
\bar{L}	PNdB	Είναι το μέσο επίπεδο θορύβου αιχμής.
N	Αριθμός	Αριθμός πτήσεων ανά ημέρα.
L ή L_{PN}	PNdB	Το επίπεδο θορύβου αιχμής για κάθε διέλευση.
L_A	dB(A)	Το επίπεδο θορύβου αιχμής για κάθε διέλευση όταν η μέτρηση γίνεται σε dB(A)
\bar{L}_A	dB(A)	Είναι το μέσο επίπεδο θορύβου αιχμής σε dB(A)

Μέθοδος N

Σύμβολα και Μονάδες

Σύμβολο	Μονάδα	Σημασία
N	PNdB	<i>Isosophic Index</i> : Ισοθορυβικός Δείκτης.
$N_{(PNdB)}$	PNdB	Επίπεδο θορύβου εκφρασμένο σε PNdB για μία μετακίνηση ενός δεδομένου αεροσκάφους, κατά μήκος μίας δεδομένης διαδρομής
T	sec	Διάρκεια περιόδου υπό εξέταση (μέρα - νύχτα) ή μέγιστος αριθμός μετακινήσεων
t	sec	Ακριβής διάρκεια έκθεσης στο θόρυβο ή ακριβής αριθμός μετακινήσεων
n_1	sec	Διάρκεια πρώτου μισού νύχτας (4 ώρες)
n_2	sec	Διάρκεια δεύτερου μισού νύχτας (4 ώρες)

Μέθοδος Q

Σύμβολα και Μονάδες

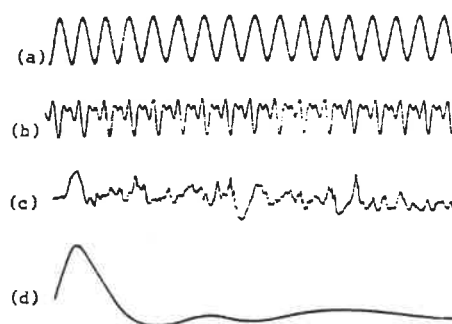
Σύμβολο	Μονάδα	Σημασία
\bar{Q}	dB(A)	<i>Noise exposure index</i> : Δείκτης έκθεσης στο θόρυβο.
$Q_i(t)$	dB(A)	Επίπεδο έκθεσης στο θόρυβο λόγω μίας μετακίνησης τύπου i
Q_{imax}	dB(A)	Μέγιστο του $Q_i(t)$
T	sec	Οι 6 μήνες του χρόνου που λαμβάνουν χώρα οι περισσότερες μετακινήσεις
t_i	sec	Ο χρόνος κατά τον οποίο το $Q_i(t)$ παραμένει έως 10 dB κάτω από την Q_{imax}

κεφαλαίο 1ο

ΗΧΟΣ - ΘΟΡΥΒΟΣ ΓΕΝΙΚΕΣ ΕΝΝΟΙΕΣ

1.1. Γενικά για τον θόρυβο

Κάθε περιοδική μεταβολή της ατμοσφαιρικής πίεσης δημιουργεί ένα διάμηκες κύμα, το ηχητικό κύμα ή απλώς ήχο. Ανάλογα με τη μορφή που έχει η περιοδική αυξομείωση της πίεσης οι ήχοι διακρίνονται σε απλούς και σύνθετους. Οι απλοί ήχοι αποτελούνται από μία θεμελιώδη συχνότητα όπως π.χ. είναι ο ήχος του διαπασών (a). Ο ήχος (b) περιέχει ανώτερες αρμονικές με διάφορο πλάτος για μουσικού οργάνου). Στο σχήμα 1.1c έχουμε μια συνεχή χρονική μεταβολή της πίεσης χωρίς περιοδικότητα. Τέτοιοι είναι οι ήχοι που ακούμε καθημερινά και μπορεί να προέρχονται από μία αστική οδό, μία διέλευση ενός αεροσκάφους κοντά σε ένα αεροδρόμιο κλπ. Το σχήμα 1.1.d παριστάνει ένα κρότο, δηλαδή μία μεμονωμένη απεριοδική αυξομείωση της πίεσης (π.χ. μία έκρηξη, το χτύπημα ενός σφυριού κλπ.).



Σχήμα 1.1.

Πηγή: Φυσική για Αρχιτέκτονες
111
την κάθε μία (π.χ. ο ήχος ενός μουσικού οργάνου). Στο σχήμα 1.1c έχουμε μια συνεχή χρονική μεταβολή της πίεσης χωρίς περιοδικότητα. Τέτοιοι είναι οι ήχοι που ακούμε καθημερινά και μπορεί να προέρχονται από μία αστική οδό, μία διέλευση ενός αεροσκάφους κοντά σε ένα αεροδρόμιο κλπ. Το σχήμα 1.1.d παριστάνει ένα κρότο, δηλαδή μία μεμονωμένη απεριοδική αυξομείωση της πίεσης (π.χ. μία έκρηξη, το χτύπημα ενός σφυριού κλπ.).

Ο θόρυβος ορίζεται γενικά σαν κάθε ανεπιθύμητος ήχος. Ο ορισμός όμως αυτός ενέχει μία μεγάλη δόση υποκειμενικότητας. Κάτι που για κάποιον είναι ίσως μια ευχάριστη μουσική, για κάποιον άλλο αποτελεί ανυπόφορο θόρυβο. Και η ομιλία πολλές φορές για κάποιον που δεν τον ενδιαφέρει, αποτελεί ενοχλητικό θόρυβο. Έτσι η έννοια του θορύβου που περιέχεται στη γενική έννοια του ήχου, μόνο υποκειμενικά μπορεί να διαχωριστεί από αυτόν.

Ο ήχος άρα και ο θόρυβος παράγονται από μία τοπική μεταβολή της πίεσης που λαμβάνει χώρα σε κάποιο σημείο ενός μέσου και διαδίδεται δια του μέσου αυτού. Απαραίτητες ιδιότητες του μέσου για να παραχθεί και να διαδοθεί ο ήχος είναι η μάζα και η ελαστικότητα. Μέσα μεταδόσεως του ήχου είναι τα αέρια, τα υγρά και τα στερεά. Όπως είναι

φυσικό στο κενό δεν μπορεί να παραχθεί ούτε να μεταδοθεί ήχος. Θα εξετάσουμε λίγο αναλυτικότερα δύο κύρια χαρακτηριστικά των ήχων: τη συχνότητα και την ένταση.

Η συχνότητα είναι το χαρακτηριστικό εκείνο των ήχων που μας επιτρέπει να τους κατατάξουμε σε οξείς και βαρείς. Το πεδίο των συχνοτήτων μέσα στο οποίο κυμαίνονται οι ήχοι που μπορεί να ακούσει ο άνθρωπος, είναι από 20Hz έως 20000Hz, για ένα κανονικό αυτί. Βλάβες του αυτιού αλλά και η παρέλευση της ηλικίας μειώνουν αυτό το πεδίο. Οι ήχοι συχνότητας μεγαλύτερης των 20000Hz λέγονται υπέρηχοι και μικρότερης των 20Hz υπόηχοι. Ο θόρυβος αποτελείται συνήθως από ένα "μίγμα" ήχων διαφόρων συχνοτήτων.

Πριν έρθουμε στο δεύτερο χαρακτηριστικό των ήχων, την ένταση, ας ξαναθυμηθούμε πως παράγεται ένας ήχος ή θόρυβος. Είπαμε λοιπόν πως για να παραχθεί ένας θόρυβος πρέπει να γίνει μία τοπική μεταβολή της πίεσης, συνήθως του ατμοσφαιρικού αέρα. Το μέγεθος της μεταβολής αυτής της πίεσης εκφράζει την ένταση του θορύβου. Ένας θόρυβος που μόλις ακούγεται προέρχεται από μία μεταβολή της πίεσης κατά 0,0002μbar. Από την άλλη μεριά, ο μεγαλύτερος θόρυβος που μπορεί να ακούσει ένα αυτί χωρίς πόνο, προέρχεται από μία μεταβολή της πίεσης της τάξεως των 1000μbar. Βλέπουμε λοιπόν ότι η κλίμακα των ηχητικών πιέσεων που προκαλούν τους ακουστικούς ήχους, καλύπτει ένα πεδίο τάξεως μεγέθους 1:1.000.000. Αυτός είναι ένας από τους λόγους που ώθησαν στη χρησιμοποίηση μιας σχετικής κλίμακας μετρήσεως των ηχητικών εντάσεων. Αυτή είναι η κλίμακα των Decibels (dB). Το Decibel ορίζεται σαν δέκα φορές ο λογάριθμος του λόγου των τετραγώνων δύο ηχητικών πιέσεων.

Έχουμε λοιπόν:

$$\text{Στάθμη ηχητικής πίεσης: } L_p = 10 \log\left(\frac{P^2}{P_0^2}\right) = 20 \log\left(\frac{P}{P_0}\right) \quad \text{σε dB}$$

όπου:

P η ηχητική πίεση του υπό μέτρηση θορύβου.

P₀ μία σταθερή πίεση αναφοράς 0,0002μbar ($2 \cdot 10^{-5}$ Pa).

ή

$$\text{Στάθμη ηχητικής έντασης: } L_I = 10 \log\left(\frac{I}{I_0}\right) \quad \text{σε dB}$$

όπου:

I η ένταση του υπό μέτρηση θορύβου

I₀ μία σταθερή ένταση αναφοράς 10^{-12} Watts/m²

Σημείωση: Η Στάθμη Ηχητικής Έντασης L_i και η Στάθμη ηχητικής πίεσης L_p είναι ίσες.

Η χρήση των Decibels μειώνει την κλίμακα των ηχητικών εντάσεων από 1:1.000.000 σε 0 έως 120dB. Μερικές χαρακτηριστικές Στάθμες Ηχητικής Πίεσης δίδονται παρακάτω:

Στάθμη θορύβου σε dB	
160	
150	Εκτόξευση πυραύλων
140	
130	Όριο πόνου
120	Αερόσφυρα
110	Απογείωση JET
100	
90	Εσωτερικό υπόγειου σιδηροδρόμου
80	Εσωτερικό λεωφορείων
70	Αυτοκινητόδρομος
60	Κανονική ομιλία
50	Τυπικό γραφείο
40	
30	Βιβλιοθήκη
20	Υπνοδωμάτιο
10	
0	Κατώφλι ακουστικότητας

Πηγή: Σεμινάριο

[5] «Ακουστική & Ηχομονώσεις»

Η Στάθμη Ηχητικής Πίεσης δεν είναι όμως αρκετή για να καθορίσει πλήρως έναν ήχο ή ένα θόρυβο, χωρίς να αναφερθεί και η συχνότητά του. Γνωρίζουμε από την πείρα ότι η συχνότητα ενός θορύβου παίζει πολύ μεγάλο ρόλο στο πως αντιλαμβάνεται ο άνθρωπος αυτό το θόρυβο. Για παράδειγμα αναφέρουμε ότι αν ακούσουμε τον ένα μετά τον άλλο δύο ήχους ίσης στάθμης (π.χ. 60dB), αλλά διαφορετικών συχνοτήτων (π.χ. 125Hz και 1000Hz), θα νομίζουμε ότι ο δεύτερος είναι κατά πολύ ισχυρότερος.

Επειδή λοιπόν ο θόρυβος αποτελείται από "μίγμα" διαφόρων συχνοτήτων κανονικά θα έπρεπε να μετρούσαμε την στάθμη του για κάθε συχνότητα και να δίνουμε ένα πίνακα αποτελεσμάτων. Λόγω όμως του τεράστιου αριθμού των ακουστικών συχνοτήτων μία τέτοια εργασία θα ήταν αδύνατη. Για το λόγο αυτό διαιρούμε το φάσμα των ακουστικών συχνοτήτων σε διαδοχικά μέρη που ονομάζουμε οκτάβες και

πραγματοποιούμε από μία μέτρηση της στάθμης του θορύβου σε κάθε οκτάβα.

Κάθε οκτάβα παίρνει το όνομα της κεντρικής συχνότητας της περιοχής των συχνοτήτων που αντιπροσωπεύει. Έτσι οι οκτάβες ονομάζονται κατά σειρά 31,5-63-125-250-500-1K-2K-4K-8K. Παρατηρούμε ότι η κεντρική συχνότητα κάθε οκτάβας (απ' όπου προέρχεται και το όνομα της οκτάβας) ισούται με το διπλάσιο της κεντρικής συχνότητας της προηγούμενης οκτάβας.

Έτσι με τη δήλωση του αριθμού της οκτάβας στην οποία έγινε η μέτρηση ενός θορύβου και της ΣΗΠ του θορύβου σε αυτήν την οκτάβα, τα αποτελέσματα της μετρήσεως είναι πλήρη ορισμένα και σαφή. Είναι αυτονόητο ότι θα πρέπει να μετριοούνται οι στάθμες ενός θορύβου σε όλες τις οκτάβες των συχνοτήτων οι οποίες περιέχονται σ' αυτό το θόρυβο και να δίνεται ο αντίστοιχος πίνακας.

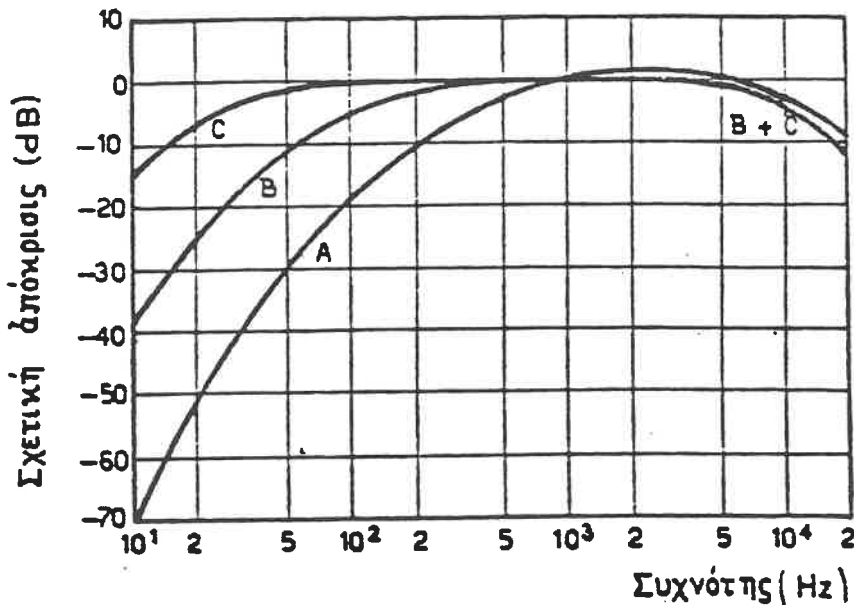
Εδώ θα πρέπει να πούμε ακόμα ότι η διαίρεση του φάσματος των συχνοτήτων μπορεί να γίνει και σε μικρότερα μέρη, τις τριτοκτάβες (κάθε οκτάβα διαιρείται σε τρία μέρη) ή και ακόμα μικρότερα οπότε αναφερόμαστε στην λεγόμενη "στενοζωνική" ανάλυση του θορύβου.

Αυτός ο τρόπος μέτρησης της εντάσεως ενός θορύβου είναι απαραίτητος κυρίως στις περιπτώσεις που θέλουμε να επιτύχουμε Έλεγχο του θορύβου, δηλ. να μειώσουμε το θόρυβο που προκαλεί μία πηγή (π.χ. ένα μηχάνημα) με κατάλληλη χρησιμοποίηση ηχομονωτικών υλικών, που συνήθως είναι αποτελεσματικά για μία ορισμένη περιοχή συχνοτήτων. Με τον προσδιορισμό, λοιπόν, βάσει του προηγούμενου τρόπου μετρήσεως, της περιοχής συχνοτήτων (οκτάβες) στις οποίες έχουμε τις μεγαλύτερες στάθμες του εκπεμπόμενου θορύβου, μπορούμε να εκλέξουμε το κατάλληλο ηχομονωτικό υλικό.

Στις περιπτώσεις όμως στις οποίες σκοπός μας είναι η μέτρηση των αστικών θορύβων και γενικά των θορύβων που ενοχλούν ή απειλούν τον άνθρωπο, συνήθως χρησιμοποιούμε έναν άλλο τρόπο μέτρησης της εντάσεώς τους. Είπαμε προηγουμένως ότι, αν ο άνθρωπος ακούσει δύο ήχους της αυτής στάθμης αλλά διαφορετικών συχνοτήτων, θα νομίσει ότι ο ήχος της μικρότερης συχνότητας είναι χαμηλότερος. Έτσι αν θέλαμε να μετράμε την ενόχληση που προκαλούν οι θόρυβοι, θα έπρεπε από τη στάθμη που μετράμε στους ήχους χαμηλής συχνότητας, να αφαιρούμε έναν ορισμένο (ανάλογα με τη συχνότητα) κάθε φορά αριθμό decibels. Και μάλιστα όσο μικρότερη θα ήταν η συχνότητα τόσο μεγαλύτερο αριθμό dB θα έπρεπε να αφαιρούμε από την πραγματική ένδειξη της στάθμης. Η εργασία αυτή γίνεται αυτόματα από τα όργανα μετρήσεως των θορύβων, με την προσθήκη ενός ηλεκτρονικού κυκλώματος

(Σταθμιστικό κύκλωμα A), το οποίο χωρίζει αυτόματα το θόρυβο στις οκτάβες συχνοτήτων που περιέχει, αφαιρεί από τις χαμηλές οκτάβες τον απαιτούμενο κάθε φορά αριθμό dB και παρέχει τη στάθμη του υπό μέτρηση θορύβου, ως ένα αριθμό που "αντιπροσωπεύει" όμως ολόκληρο το φάσμα συχνοτήτων αυτού του θορύβου. Χαρακτηριστικό είναι ότι το σταθμιστικό κύκλωμα A έχει περίπου την απόκριση του ανθρώπινου αυτιού πράγμα πολύ σημαντικό για τις περιπτώσεις των θορύβων που αναφέραμε πιο πάνω.

Όταν χρησιμοποιείται το κύκλωμα A, η στάθμη του θορύβου εκφράζεται σε dB(A). Εκτός από το κύκλωμα A, υπάρχουν και τα κυκλώματα B και C, που χρησιμοποιούνται σπάνια και το κύκλωμα D που χρησιμοποιείται σήμερα για τις περιπτώσεις του αεροπορικού θορύβου. Στο παρακάτω σχήμα εμφανίζονται οι διορθώσεις που επιφέρουν τα σταθμιστικά κυκλώματα A, B και C στις διάφορες στάθμες, ανάλογα με τη συχνότητα.

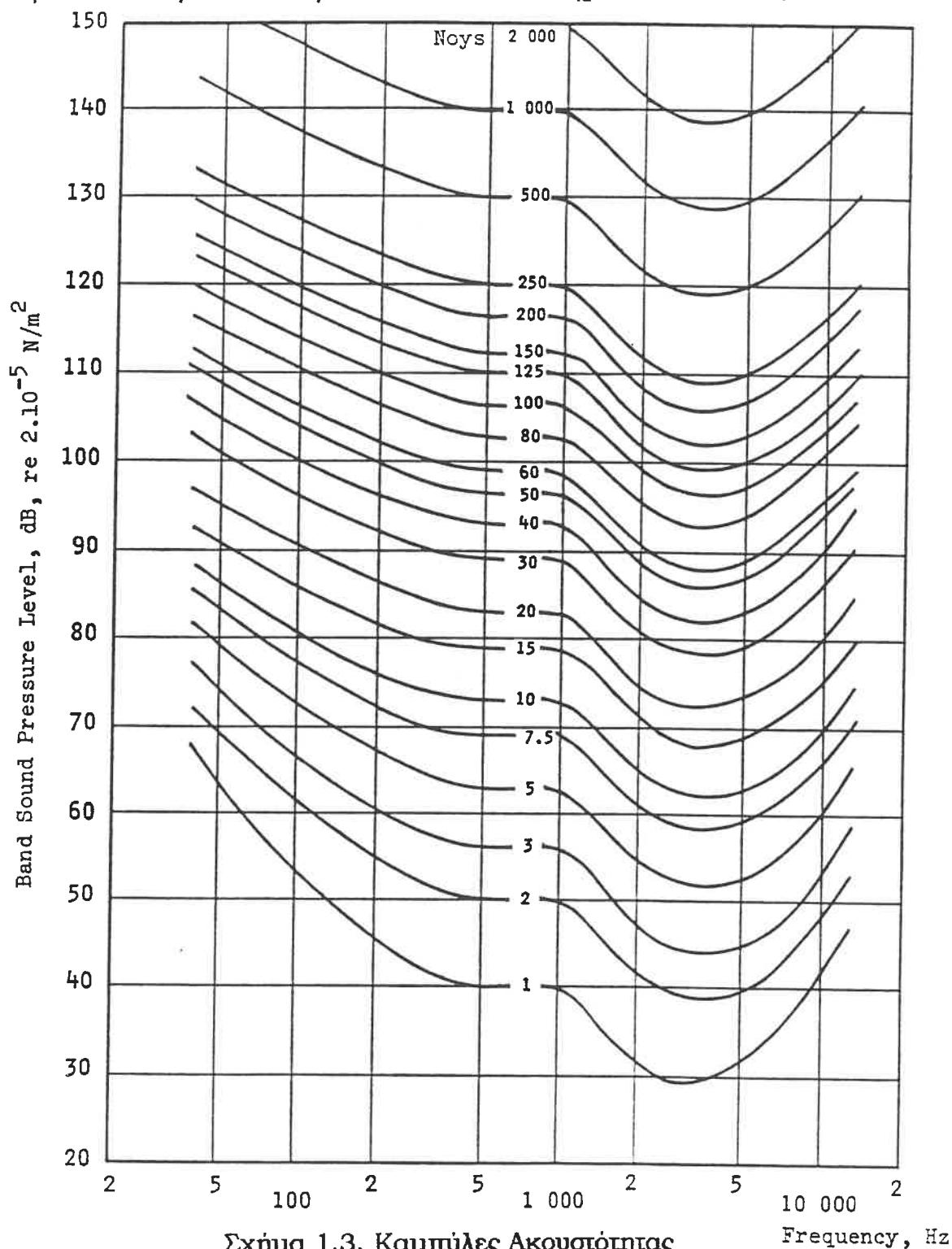


Σχήμα 1.3. A, B και C φίλτρα αποκρίσεως

Πηγή: Σεμινάριο "Ακουστική και Ηχομονώσεις"

Ένα δεύτερο υποκειμενικό χαρακτηριστικό ενός ήχου με αντίστοιχο φυσικό χαρακτηριστικό την ένταση είναι η Ακουστότητα. Πιο πάνω είδαμε ότι η ένταση ενός κύματος μετριέται σε σχέση με μία δεύτερη, που παίρνουμε σαν ένταση αναφοράς. Η σύγκρισή τους γίνεται λογαριθμικά και η αντίστοιχη μονάδα είναι το dB. Σαν ένταση αναφοράς για τα ηχητικά κύματα πήραμε το $10^{-12} \text{ Watts/m}^2$. Έστω λοιπόν τώρα ότι ένας ήχος κάποιας συχνότητας $f=200\text{Hz}$ έχει ένταση 40dB. Δύο διαφορετικοί παρατηρητές θ' ακούσουν αυτό τον ήχο διαφορετικά ή με διαφορετική ένταση. Για να μπορέσουμε να συγκρίνουμε το τι ακούνε αυτοί οι παρατηρητές ζητάμε από τον καθένα να προκαλέσει στο αυτί

του την ίδια υποκειμενική ένταση, χρησιμοποιώντας μια πρότυπη πηγή συχνότητας $f_0=1000\text{Hz}$. Η ένταση της f_0 σε μονάδες dB, που θα χρειαστούν οι δύο παρατηρητές, θα είναι γενικά διαφορετική. Έχει βρεθεί ότι ο παρατηρητής με το φυσιολογικό αυτί θα χρειαστεί 20dB της πρότυπης συχνότητας (των 1000Hz), για να δημιουργήσει στο αυτί του την ίδια υποκειμενική ένταση όπως τα 40dB της συχνότητας των 200Hz. Λέμε τότε ότι η ακουστότητα των 200Hz έντασης 40dB είναι 20phon.



Σχήμα 1.3. Καμπύλες Ακουστότητας

Για διάφορες συχνότητες και εντάσεις ήχων έχουν κατασκευαστεί καμπύλες ακουστότητας για όλους τους συνδυασμούς που δίνουν σε ένα φυσιολογικό αυτί την ίδια υποκειμενική ένταση όπως και ένας ήχος 1000Hz. Σήμερα η μονάδα phon δεν χρησιμοποιείται και έχει αντικατασταθεί από το Noys. Η σχέση που συνδέει αυτά τα δύο είναι:

$$\text{Noys} = 2^{\frac{\text{phon} - 4}{10}}$$

Καμπύλες Noys φαίνονται στο σχήμα 1.3 παραπάνω.

Μέχρι στιγμής έχουμε εκφράσει την ένταση ενός ήχου χρησιμοποιώντας τη στάθμη ηχητικής πίεσης, φυσικό άλλωστε, δεδομένου ότι τόσο το αυτί όσο και το μικρόφωνο που χρησιμοποιείται για τις σχετικές μετρήσεις, είναι ευαίσθητα στις διακυμάνσεις της πίεσης. Για μία δεδομένη όμως ηχητική πηγή, η στάθμη ηχητικής πίεσης, όπως μετριέται σε κάποιο σημείο του χώρου, εξαρτάται από το ακουστικό περιβάλλον, τις ακουστικές ιδιότητες δηλαδή του χώρου, από την απόσταση του σημείου μετρήσεων από την πηγή και από την κατευθυντικότητα της πηγής. Δεδομένου λοιπόν ότι η ηχητική ένταση είναι ανάλογη προς το τετράγωνο της ηχητικής πίεσης και ότι ένταση είναι το ποσό της ενέργειας που περνά από μία μονάδα επιφάνειας στη μονάδα του χρόνου, είναι δυνατό να υπολογιστεί η συνολική ενέργεια ή ηχητική ισχύς μιας πηγής ξεκινώντας από την ηχητική πίεση σε κάποιο σημείο του χώρου γύρω από την πηγή. Αυτό είναι πολύ σημαντικό επειδή η ηχητική ισχύς είναι μία συνάρτηση μόνο της πηγής και είναι ανεξάρτητη από το ακουστικό περιβάλλον. Αντίστροφα, η στάθμη ηχητικής πίεσης, σε οποιοδήποτε σημείο ενός δεδομένου ακουστικού περιβάλλοντος μπορεί να υπολογιστεί, αν γνωρίζουμε τη στάθμη ηχητικής ισχύος της πηγής. Η χρησιμοποίηση της στάθμης ηχητικής ισχύος τείνει σήμερα να γενικευτεί σε όλες τις τεχνικές νομοθεσίες που καθιερώνουν ανώτατα επιτρεπόμενα όρια εκπομπής θορύβου, σε συγκεκριμένες πηγές (δομικά μηχ/τα, οικιακές συσκευές, κλπ). Ο τύπος που ορίζει τη στάθμη ηχητικής ισχύος είναι:

$$\text{Στάθμη Ηχητικής Ισχύος: } L_w = 10 \log \frac{W}{W_0} \quad \text{σε dB}$$

όπου:

W είναι η ισχύς της θεωρούμενης πηγής

W_0 είναι μία ισχύς αναφοράς ίση με 10^{-12} Watts

Ο τύπος που συνδέει τη στάθμη ηχητικής ισχύος, L_w , μίας πηγής και τη στάθμη ηχητικής πίεσης, L_p , που μετριέται σε κάποιο σημείο που βρίσκεται πάνω σε μία επιφάνεια εμβαδού S (σε m^2) που περικλείει την πηγή προκύπτει ως εξής:

Η Στάθμη Ηχητικής Πίεσης που ισούται με την Στάθμη Ηχητικής Έντασης είναι:

$$L_p = L_i = 10 \log\left(\frac{I}{I_0}\right) = 10 \log\left(\frac{I}{10^{-12}}\right) \quad \text{με } I_0 = 10^{-12} \text{ Watts/m}^2 \text{ (στάθμη αναφοράς)}$$

$$I = \frac{W}{S} \Rightarrow L_p = 10 \log\left(\frac{W}{10^{-12} \cdot S}\right) = 10 \log\left(\frac{W}{10^{-12} \cdot S}\right) = 10 \log\left(\frac{W}{W_0}\right) + 10 \log\left(\frac{1}{S}\right) = L_w - 10 \log S$$

Άρα:

$$L_w = L_p + 10 \log S \quad \text{σε dB}$$

Θεωρώντας την πιο απλή περίπτωση μίας σημειακής ηχητικής πηγής που εκπέμπει σφαιρικά σε έναν ανοικτό χώρο, μπορούμε να υπολογίσουμε τη στάθμη ηχητικής ισχύος της πηγής μετρώντας τη στάθμη ηχητικής πίεσης σε μία απόσταση r από την πηγή (ή αντίστροφα να υπολογίσουμε τη στάθμη ηχητικής πίεσης αν γνωρίζουμε τη στάθμη ηχητικής ισχύος) ως εξής:

$$\begin{aligned} L_w &= L_p + 10 \log 4\pi r^2 \\ &= L_p + 10 \log r^2 + 10 \log 4\pi \\ &= L_p + 20 \log r + 10,99 \quad \text{dB} \end{aligned}$$

Η μέτρηση του θορύβου που εκπέμπει μία πηγή είναι σχετικά απλή υπόθεση αν ο θόρυβος είναι σταθερός δηλαδή η στάθμη του δεν αλλάζει με το χρόνο. Οι περιπτώσεις αυτές όμως είναι σπάνιες κυρίως στον τομέα των αστικών θορύβων όπου οι στάθμες μεταβάλλονται συνεχώς, όπως για παράδειγμα στον αστικό, βιομηχανικό, αεροπορικό θόρυβο κλπ. Στις περιπτώσεις αυτές, μία στιγμιαία μέτρηση της στάθμης του θορύβου δεν μπορεί παρά να έχει ενδεικτική μόνο αξία και η παρακολούθηση των αυξομειώσεων της στάθμης δεν μπορεί παρά να επισημάνει μόνο τις ακραίες συνθήκες (μέγιστα, ελάχιστα). Συνήθως στις περιπτώσεις αυτές, όπου είναι απαραίτητο να εκφραστεί η κατάσταση με μία "μέση" στάθμη, χρησιμοποιείται η "ενεργειακά ισοδύναμη στάθμη ηχητικής πίεσης" ή απλά "ισοδύναμη στάθμη" που συμβολίζεται με L_{eq} και ορίζεται με τον τύπο:

$$L_{eq} = 10 \log \frac{1}{T} \int_{t_2}^{t_1} 10^{L/10} dt$$

όπου T είναι ο συνολικός χρόνος (π.χ. μία ώρα, ένα 24ωρο, κλπ) μέσα στο οποίο υπολογίζεται η ισοδύναμη στάθμη, t_1 και t_2 τα όρια του χρόνου αυτού και L η κυμαινόμενη στιγμιαία στάθμη.

Όπως είναι φανερό και από το όνομά της η στάθμη L_{eq} αντιπροσωπεύει, για ένα ορισμένο χρόνο, μία σταθερή στάθμη που έχει την ίδια ενέργεια με την κυμαινόμενη, μέσα στον ίδιο χρόνο. Στην πράξη, η L_{eq} στάθμη δεν υπολογίζεται με την εφαρμογή της συνεχούς ολοκλήρωσεως, σύμφωνα με τον παραπάνω τύπο, αλλά χωρίζεται το πεδίο μεταβολής της στάθμης σε ίσα διαστήματα (κλάσεις) συνήθως των 5dB και εφαρμόζεται μία μέθοδος αναλύσεως σύμφωνα με τον τύπο:

$$L_{eq} = 10 \log \frac{1}{N} \sum_{i=1}^N N_i \cdot 10^{L_i/10}$$

όπου N είναι ο συνολικός αριθμός των δειγμάτων της στατιστικής ανάλυσης, N_i είναι ο αριθμός των δειγμάτων που έχουν απαριθμηθεί στην κλάση i και L_i είναι η αριθμητική μέση τιμή των σταθμών της κλάσεως i .

1.2. Η ενόχληση του θορύβου των αεροσκαφών για τους ανθρώπους που κατοικούν κοντά σε αεροδρόμια βασίζεται πάνω σε πολλούς παράγοντες, συμπεριλαμβανομένων και των παρακάτω:

- επίπεδο ηχητικής πίεσης
- εύρος κατανομής συχνότητας
- φασματικές ανωμαλίες
- διάρκεια θορύβου
- πορεία πτήσεως, συμπεριλαμβανομένων απογείωσης και προσγείωσης
- αριθμός λειτουργιών
- διαδικασίες λειτουργιών (όπως ρυθμίσεις ισχύος μηχανών)
- σύνθεση αεροσκαφών
- χρησιμοποίηση διαδρόμου
- χρόνος ημέρας και χρόνου συμπεριλαμβανομένων και των μετεωρολογικών συνθηκών

Όλοι αυτοί οι παράγοντες συνεισφέρουν στην συνολική έκθεση στον θόρυβο των αεροσκαφών, των κατοίκων που ζουν κοντά σε αεροδρόμια.

1.3. Η ανοχή των κατοίκων στην έκθεση στο θόρυβο των αεροσκαφών, εξαρτάται από παράγοντες όπως:

- χρήση γης

- χρήση κτιρίων
- είδος κατασκευής κτιρίων
- απόσταση από το αεροδρόμιο
- θόρυβος περιβάλλοντος απουσία των αεροσκαφών
- διάθλαση και ανάκλαση του ήχου οφειλόμενη στα κτίρια και στις τοπογραφικές και μετεωρολογικές συνθήκες.

- παράγοντες κοινωνιολογικής φύσεως

Όλοι αυτοί οι παράγοντες συνεισφέρουν στην ευαισθησία των κατοίκων, του περιβάλλοντος του αεροδρομίου.

1.4. Μέθοδοι πρόβλεψης έκθεσης στον θόρυβο των αεροσκαφών και πρόβλεψη της ανοχής των κατοίκων έχουν αναπτυχθεί:

- για τον καθορισμό των σχετικών αξιών, των διαφορετικών διαδικασιών, λειτουργίας των αεροσκαφών και χρησιμοποίησης του διαδρόμου για την μείωση της έκθεσης στον θόρυβο των αεροσκαφών.

- για να εξυπηρετήσουν τους μελετητές των αεροδρομίων και τους κατοίκους σαν οδηγός στον σχεδιασμό χρήσης γης και κατασκευής κτιρίων πολύ κοντά στα αεροδρόμια.

1.5. Οι προβλέψεις της έκθεσης στο θόρυβο των αεροσκαφών είναι αναγκαίο να αναπτύξουν προγράμματα για να:

- περιορίσουν την συνολική έκθεση στον θόρυβο των αεροσκαφών που βιώνουν οι κάτοικοι του περιβάλλοντος του αεροδρομίου.

- κάνουν τις λειτουργίες των αεροδρομίων και τη ζωή των κατοίκων αμοιβαία συμβατές.

Αυτά τα προγράμματα πρέπει να συντονίζουν διάφορες μετρήσεις όπως την παρακολούθηση του θορύβου που προκαλείται από τις κινήσεις των αεροσκαφών και τον σχεδιασμό και έλεγχο της χρήσης γης. Αποτελεσματικά προγράμματα μπορούν μόνο να πιστοποιήσουν αν οι βασικές αρχές ισχύουν, δηλαδή ο θόρυβος των αεροσκαφών γύρω από ένα αεροδρόμιο θα πρέπει να περιγράφεται, να μετριέται και αν είναι αναγκαίο να παρακολουθείται με μεθόδους που δείχνουν που οφείλονται τα αποτελέσματα που έχει ο θόρυβος στον άνθρωπο.

1.6. Επιπτώσεις του θορύβου στην υγεία

Η πιθανότητα ότι ο θόρυβος έχει καθοριστικά δυσμενείς επιπτώσεις στην ανθρώπινη υγεία ήταν για πολλά χρόνια ένα από τα βασικά πεδία έρευνας και μελέτης. Για ότι αφορά τις επιπτώσεις βιομηχανικών θορύβων σε αντίστοιχους εργασιακούς χώρους το θέμα είναι πολύ καλά τεκμηριωμένο και θεωρείται δεδομένο.

Όμως όσον αφορά τις επιπτώσεις στην υγεία από το θόρυβο των μέσων μεταφοράς και ιδίως αυτών του αεροπλάνου υπάρχουν ακόμη αρκετές αμφιβολίες και αντικρουόμενες απόψεις.

Πολλές φορές υπάρχουν και σε ότι αφορά τον ορισμό της υγείας. Σύμφωνα με τον Παγκόσμιο Οργανισμό Υγείας, "υγεία" δεν θεωρείται μόνο η απουσία αρρώστιας αλλά γενικότερα η φυσική και ψυχολογική ευημερία.

Σίγουρα το αντικείμενο αυτής της Διπλωματικής Εργασίας δεν είναι να παρουσιασθεί η ιατρική πλευρά του προβλήματος "επιπτώσεις του θορύβου στην υγεία", πρέπει όμως να δοθούν ορισμένα βασικά στοιχεία ώστε να καταστούν κατανοητές κάποιες σοβαρές διαστάσεις του θέματος. Τρεις υποθετικές περιπτώσεις που συνδέουν το θόρυβο με την υγεία είναι αναγνωρισμένες πλέον διεθνώς, και είναι οι ακόλουθες:

α.) Η πρώτη περίπτωση είναι ότι ο θόρυβος επιδρά δυσμενώς επί του συστήματος ακοής του ανθρώπου (AUDITORY SYSTEM). Εδώ μπορούμε να πούμε ότι υπάρχει αποδεδειγμένα ένας βιολογικός μηχανισμός που υποστηρίζει το γεγονός ότι ο θόρυβος προκαλεί ουσιαστικές δυσμενείς επιπτώσεις και εννοείται είτε η περιορισμένη χρονικά ακουστική απώλεια (temporary hearing loss) ή η μόνιμη ακουστική απώλεια (permanent hearing loss).

β.) Η δεύτερη περίπτωση είναι ότι ο θόρυβος επιδρά δυσμενώς στην υγεία μέσω μεταβατικών διαδικασιών. Συγκεκριμένα η πλέον διαδεδομένη είναι η περίπτωση του "άγχους" (stress), δηλαδή ο θόρυβος δημιουργεί άγχος το οποίο στη συνέχεια έχει επιπτώσεις στην υγεία. Φυσικά είναι αυτονόητο πόσο δύσκολο είναι να στηριχτεί επιστημονικά κάτι τέτοιο και ο βιολογικός μηχανισμός που θα το αποδείκνυε δεν είναι, σαν την πρώτη περίπτωση, απλός αλλά πολυσύνθετος ενώ κρύβει και αποπροσανατολιστικούς κινδύνους.

γ.) Η τρίτη περίπτωση υποθέτει ότι ο θόρυβος έχει καθοριστική επίπτωση στους ανθρώπους που ήδη έχουν κάποια αρρώστια ή μη ομαλή φυσιολογία. Δηλαδή, ότι ορισμένα μέρη του πληθυσμού είναι περισσότερο ευπαθή στις ψιλότερες στάθμες θορύβου, π.χ. αυτοί που πάσχουν από υπέρταση ή τμήμα του πληθυσμού με ψυχιατρικά προηγούμενα κλπ. Στην περίπτωση αυτή, ο ρόλος πλέον του θορύβου είναι ότι προωθεί κάποιες επιπτώσεις στην υγεία παρά τις προκαλεί. Έτσι και εδώ ο βιολογικός μηχανισμός δεν είναι απλός, γιατί οι επιπτώσεις δεν είναι άμεσες σαν την πρώτη περίπτωση αλλά έμμεσες.

Εκτός αυτού άλλωστε, ας μην ξεχνάμε ότι η πολύ μεγάλη δυσκολία ορισμού του "στρες" πολλές φορές ενοποιεί τις περιπτώσεις (β) και (γ).

Ένα σημαντικό πρόβλημα στις έρευνες τέτοιου είδους, που πρέπει να επισημάνουμε - είναι τα μεθοδολογικά κριτήρια (υπολογισμός όλων των παραγόντων, στατιστική ακρίβεια, επιλογή δείγματος κλπ.).

Έχοντας τώρα μια αρκετά συνοπτική εικόνα των περιπτώσεων που συνδέουν το θόρυβο με την υγεία θα λέγαμε ότι αυτές ξεχωρίζουν σε δύο βασικές ενότητες:

- * στις επιπτώσεις στο ανθρώπινο σύστημα ακοής (Auditory effects) και
- * στις επιπτώσεις που δεν ανήκουν στο σύστημα ακοής (non-Auditory effects-N.A.E).

Λόγω του ότι οι επιπτώσεις στο ανθρώπινο σύστημα ακοής είναι αρκετά γνωστές και τεκμηριωμένες, θα αναφερθούν δύο λιγότερο γνωστές επιπτώσεις που δεν ανήκουν στο σύστημα ακοής. Αυτές είναι οι επιπτώσεις στο καρδιαγγειακό και στο αναπαραγωγικό σύστημα.

1.7. Καρδιαγγειακό σύστημα

Εδώ τα επιχειρήματα είναι πολύ κατανοητά. Με απλά λόγια, ο θόρυβος προωθεί την υπέρταση η οποία με τη σειρά της αυξάνει την πιθανότητα καρδιαγγειακών επιπτώσεων. Και εδώ όμως υπάρχουν μελέτες που αναφέρουν σχέση μεταξύ θορύβου και υπέρτασης και άλλες όχι. Ίσως αντί να αναφέρουμε όλες τις μελέτες αυτές θα ήταν προτιμότερο να δώσουμε ένα μόνο παράδειγμα:

Στην περιοχή του Λος Άντζελες ερευνήθηκαν οι ρυθμοί θνησιμότητας από εμφράγματα για διάφορες υποπεριοχές με διάφορες στάθμες θορύβου. Οι ερευνητές κατέληξαν ότι οι ρυθμοί είναι μεγαλύτεροι στις περιοχές με υψηλές στάθμες, μεγαλύτερες και από 90 dB(A). Οι αμφιβολίες που υπήρξαν για την μεθοδολογική ακρίβεια της μελέτης αυτής ώθησαν άλλους ερευνητές να ασχοληθούν με το ίδιο θέμα, οι οποίοι στη δική τους μελέτη με κατάλληλες διορθώσεις για ηλικίες, φύλο και εθνικότητα κατάφεραν να αποδείξουν πως δεν υπήρχαν διαφορές στους ρυθμούς θνησιμότητας.

Αναφέρθηκε αυτό το παράδειγμα έτσι ώστε να γίνει κατανοητό πόσο δύσκολο είναι να στηριχθούν επιστημονικά κάποιες -έσω λογικές- απόψεις. Πάντως ο THOMPSON (1981), αφού εξέτασε πάρα πολλές περιπτώσεις επιπτώσεων θορύβου σε N.A.E, κατέληξε ότι οι συχνότερα παρατηρούμενες επιπτώσεις είναι αυτές των καρδιαγγειακών και το στήριξε επιδημιολογικά.

1.8. Αναπαραγωγικό σύστημα

Η πιθανότητα ότι, οι υψηλές στάθμες θορύβου επηρεάζουν τη μητέρα και το έμβρυο υπήρξε θέμα αρκετών μελετών. Οι περισσότερες από αυτές αναφέρουν ως πιθανές επιπτώσεις την πρόωρη γέννηση, ελλειποβαρή νεογέννητα, μεταγεννητική προσαρμογή κλπ.

Μελέτες που έγιναν για το θέμα αυτό, με αφορμή τον αεροπορικό θόρυβο, καταλήγουν στο συμπέρασμα ότι όσο πιο υψηλός ο θόρυβος τόσο πιο μεγάλη η πιθανότητα να παρουσιαστούν τα προβλήματα που αναφέρθηκαν.

κεφαλαιο 2ο

ΜΕΘΟΔΟΙ ΕΚΤΙΜΗΣΗΣ ΤΗΣ ΕΚΘΕΣΗΣ ΣΤΟΝ ΘΟΡΥΒΟ

2.1. Περιγραφή της μεθόδου ICAO

2.1.1. Βασικές αρχές

2.1.1.1. Η μέθοδος ICAO (Annex 16) βασίζεται στην προϋπόθεση ότι τρεις βασικές φυσικές ιδιότητες του θορύβου πρέπει να μετρηθούν, δηλαδή:

- στιγμιαίο επίπεδο πίεσης θορύβου
- η κατανομή συχνότητας του θορύβου
- η χρονική μεταβολή του στιγμιαίου επιπέδου πίεσης θορύβου έτσι ώστε να δημιουργηθεί μια αριθμητική εκτίμηση των αντικειμενικών επιδράσεων από τον θόρυβο των αεροσκαφών στον άνθρωπο.

2.1.1.2. Υπολογίζοντας τη συνολική έκθεση στον θόρυβο που παράγεται από την αλληλουχία αεροσκαφών σ' ένα δεδομένο σημείο στο έδαφος κατά τη διάρκεια μιας δεδομένης χρονικής περιόδου (μέρα, νύχτα, 24ωρο, μια σειρά τυπικών ημερών, ένα χρόνο κλπ.) απαιτείται μέτρηση των βασικών φυσικών ιδιοτήτων του θορύβου και υπολογισμός του πραγματικού αντιληπτού επιπέδου θορύβου για όλα τα αεροσκάφη κατά τη διάρκεια των συγκεκριμένων χρονικών περιόδων. Το συνολικό επίπεδο έκθεσης στον θόρυβο (TNEL) που παράγεται από την αλληλουχία αεροσκαφών εκφράζεται σε μονάδες EPNdB από τον τύπο:

$$TNEL = 10 \log \sum_1^n \text{anti log} \frac{EPN(n)}{10} + 10 \log \frac{T_o}{t_o}$$

Όπου:

EPN(n) είναι το πραγματικό αντιληπτό επίπεδο θορύβου για το n-οστό γεγονός όπως εξηγείται παρακάτω.

Για λόγους σύγκρισης το συνολικό επίπεδο έκθεσης στο θόρυβο (TNEL) που παράγεται από την αλληλουχία αεροσκαφών θα πρέπει να εκφραστεί σε όρους ισοδύναμου συνεχούς αντιληπτού επιπέδου θορύβου (ECPNL) το οποίο δίδεται από τον παρακάτω τύπο:

$$ECPNL = TNEL - 10 \log \frac{T}{t_0}$$

Όπου T: η υπό εξέταση χρονική περίοδος.

Σημείωση: Η άθροιση μπορεί για διαφορετικούς λόγους να διεξαχθεί για περιόδους όπως μία μέρα, μία νύχτα, μία σειρά από τυπικές ημέρες, ένα χρόνο κλπ. (βλέπε 2.2.3. για προτεινόμενες μεθόδους.)

2.1.2. Διαδικασία υπολογισμού του όρου EPNL

Βασική μέθοδος:

2.1.2.1. Η διαδικασία υπολογισμού η οποία χρησιμοποιεί φυσικές μετρήσεις του θορύβου για την εύρεση υπολογιστικής μέτρησης του EPNL για υποκειμενική αντίδραση αποτελείται από τα παρακάτω 5 βήματα:

(α) Οι 24, τριτοκτάβες του επιπέδου πίεσης θορύβου μετατρέπουν τον αντιληπτό θόρυβο με την βοήθεια πίνακα. Οι τιμές του πίνακα συνδυάζονται και μετατρέπονται σε στιγμιαίο αντιληπτό επίπεδο θορύβου, PNK(k).

(β) Ένας διορθωτικός παράγοντας τόνου, C(k) υπολογίζεται για κάθε φάσμα για να εξηγήσει την υποκειμενική αντίδραση στην παρουσία φασματικών ανωμαλιών.

(γ) Ο διορθωτικός παράγοντας προστίθεται στο αντιληπτό επίπεδο θορύβου για να εξασφαλίσει τονική διόρθωση αντιληπτού επιπέδου θορύβου PNL(k), σε κάθε μισό δευτερόλεπτο προσαύξησης χρόνου.

$$PNLT(k) = PNL(k) + C(k)$$

Έτσι βρίσκονται οι στιγμιαίες τιμές τονικά διορθωμένου αντιληπτού επιπέδου θορύβου και καθορίζεται η μέγιστη τιμή PNLTM.

(δ) Ο διορθωτικός παράγοντας διάρκειας D υπολογίζεται με ολοκλήρωση κάτω από την καμπύλη της τονικής διόρθωσης αντιληπτού επιπέδου θορύβου με τον χρόνο.

(ε) Το αποτελεσματικό αντιληπτό επίπεδο θορύβου, EPNL καθορίζεται από το αλγεβρικό άθροισμα του μέγιστου τονικά διορθωμένου αντιληπτού επιπέδου θορύβου και του διορθωτικού παράγοντα διάρκειας.

$$EPNL = PNLTM + D$$

Η λεπτομερής διαδικασία υπολογισμού για κάθε βήμα εμφανίζεται στην 2.1.2.2. παρακάτω.

SPL (dB)	1/2 Octave band centre frequencies (Hz)																									
	50	63	80	100	125	160	200	250	315	400	500	630	800	1000	1250	1600	2000	2500	3150	4000	5000	6300	8000	10000		
29																			1.00	1.00						
30																			1.00	1.07	1.07	1.00				
31																			1.00	1.15	1.23	1.23	1.15	1.07		
32																			1.07	1.23	1.32	1.32	1.23	1.15		
33																			1.00	1.15	1.32	1.41	1.41	1.32	1.23	
34																			1.07	1.23	1.41	1.51	1.51	1.41	1.32	
35																			1.15	1.32	1.51	1.62	1.62	1.51	1.41	
36																			1.23	1.41	1.62	1.74	1.74	1.62	1.51	1.00
37																			1.00	1.32	1.51	1.74	1.86	1.86	1.74	1.62
38																			1.07	1.41	1.62	1.86	1.99	1.99	1.86	1.74
39																			1.07	1.41	1.62	1.86	1.99	1.99	1.86	1.74
40										1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.15	1.51	1.74	1.99	2.14	2.14	1.99	1.86	1.86	1.74	1.62	
41										1.07	1.07	1.07	1.07	1.07	1.23	1.62	1.86	2.14	2.29	2.29	2.14	1.99	1.99	1.86	1.74	
42									1.00	1.15	1.15	1.15	1.15	1.15	1.32	1.74	1.99	2.29	2.45	2.45	2.29	2.14	1.99	1.86	1.74	
43									1.07	1.23	1.23	1.23	1.23	1.23	1.41	1.86	2.14	2.45	2.63	2.63	2.45	2.29	2.14	1.99	1.86	
44									1.00	1.15	1.32	1.32	1.32	1.32	1.52	1.99	2.29	2.63	2.81	2.81	2.63	2.45	2.29	2.14	1.99	
45										1.08	1.24	1.41	1.41	1.41	1.62	2.14	2.45	2.81	3.02	3.02	2.81	2.63	2.45	2.29	2.14	
46										1.06	1.25	1.42	1.42	1.42	1.62	2.14	2.45	2.81	3.02	3.23	3.23	3.02	2.81	2.63	2.45	
47										1.08	1.25	1.42	1.42	1.42	1.62	2.14	2.45	2.81	3.02	3.23	3.46	3.46	3.23	3.02	2.81	
48										1.08	1.26	1.45	1.64	1.64	1.87	2.14	2.45	2.81	3.23	3.71	3.97	3.97	3.71	3.46	3.23	
49										1.08	1.26	1.45	1.64	1.64	1.87	2.14	2.45	2.81	3.23	3.71	3.97	4.26	4.26	3.97	3.71	
50										1.17	1.36	1.56	1.76	2.00	2.30	3.02	3.46	3.97	4.26	4.26	3.97	3.71	3.46	3.23	2.81	
51										1.26	1.47	1.68	1.89	2.14	2.45	3.23	3.71	4.26	4.56	4.56	4.26	3.97	3.71	3.46	3.23	
52										1.36	1.58	1.80	2.03	2.30	2.64	3.46	3.97	4.56	4.89	4.89	4.56	4.26	3.97	3.71	3.46	
53										1.47	1.71	1.94	2.17	2.46	2.81	3.64	4.26	4.89	5.24	5.24	4.89	4.56	4.26	3.97	3.71	
54										1.58	1.85	2.09	2.33	2.64	2.99	3.87	4.56	5.24	5.61	5.61	5.24	4.89	4.56	4.26	3.97	
55										1.71	2.00	2.25	2.50	2.83	3.25	4.26	4.89	5.61	6.01	6.01	5.61	5.24	4.89	4.56	4.26	
56										1.85	2.15	2.42	2.69	3.03	3.53	4.56	5.24	6.01	6.44	6.44	6.01	5.61	5.24	4.89	4.56	
57										2.00	2.33	2.61	2.88	3.25	3.75	4.89	5.61	6.44	6.90	6.90	6.44	6.01	5.61	5.24	4.89	
58										2.15	2.51	2.81	3.10	3.48	3.98	5.24	6.01	6.90	7.39	7.39	6.90	6.44	6.01	5.61	5.24	
59										2.33	2.71	3.03	3.32	3.73	4.29	5.61	6.44	7.39	7.92	7.92	7.39	6.90	6.44	6.01	5.61	
60										2.50	2.93	3.26	3.57	4.00	4.59	6.01	6.90	7.92	8.49	8.49	7.92	7.39	6.90	6.44	6.01	
61										2.69	3.16	3.51	3.83	4.29	4.92	6.44	7.39	8.49	9.09	9.09	8.49	7.92	7.39	6.90	6.44	
62										2.88	3.41	3.78	4.11	4.59	5.24	6.90	7.92	9.09	9.74	9.74	9.09	8.49	7.92	7.39	6.90	
63										3.10	3.64	4.01	4.34	4.82	5.56	7.39	8.49	9.74	10.4	10.4	9.74	9.09	8.49	7.92	7.39	
64										3.32	3.98	4.37	4.73	5.28	6.06	7.92	9.09	10.4	11.2	11.2	10.4	9.74	9.09	8.49	7.92	
65										3.57	4.30	4.71	5.08	5.66	6.50	8.49	9.74	11.2	12.0	12.0	11.2	10.4	9.74	9.09	8.49	
66										4.00	4.71	5.14	5.51	6.06	7.06	9.09	10.4	12.0	12.8	12.8	12.0	11.2	10.4	9.74	9.09	
67										4.29	5.08	5.53	5.90	6.46	7.56	9.74	11.2	12.8	13.8	13.8	12.8	12.0	11.2	10.4	9.74	
68										4.59	5.41	5.88	6.27	6.86	8.06	10.4	12.0	13.8	14.7	14.7	13.8	12.8	12.0	11.2	10.4	
69										4.92	5.78	6.27	6.67	7.28	8.56	10.4	12.8	14.7	15.8	15.8	14.7	13.8	12.8	12.0	11.2	
70										5.08	6.01	6.51	6.93	7.56	8.90	11.2	12.8	15.8	16.9	16.9	15.8	14.7	13.8	12.8	12.0	
71										5.51	6.51	7.03	7.47	8.14	9.56	12.0	13.8	16.9	18.1	18.1	16.9	15.8	14.7	13.8	12.8	
72										5.90	6.93	7.47	7.93	8.62	10.14	12.8	14.7	18.1	19.4	19.4	18.1	16.9	15.8	14.7	13.8	
73										6.27	7.33	7.89	8.37	9.08	10.6	12.8	14.7	19.4	20.8	20.8	19.4	18.1	16.9	15.8	14.7	
74										6.67	7.76	8.33	8.83	9.56	11.2	13.8	15.8	20.8	22.3	22.3	20.8	19.4	18.1	16.9	15.8	
75										7.06	8.17	8.75	9.27	10.0	11.7	13.8	15.8	22.3	23.9	23.9	22.3	20.8	19.4	18.1	16.9	
76										7.47	8.59	9.18	9.72	10.4	12.1	14.7	16.9	23.9	25.6	25.6	23.9	22.3	20.8	19.4	18.1	
77										7.93	9.06	9.66	10.21	11.0	12.7	14.7	16.9	25.6	27.4	27.4	25.6	23.9	22.3	20.8	19.4	
78										8.37	9.51	10.12	10.69	11.4	13.1	15.8	17.9	27.4	29.4	29.4	27.4	25.6	23.9	22.3	20.8	
79										8.83	10.0	10.62	11.21	12.0	13.9	16.9	19.4	29.4	31.5	31.5	29.4	27.4	25.6	23.9	22.3	
80										9.27	10.4	11.03	11.64	12.4	14.3	18.1	20.8	31.5	33.7	33.7	31.5	29.4	27.4	25.6	23.9	
81										9.72	10.8	11.43	12.05	12.8	14.8	19.4	22.3	33.7	36.1	36.1	33.7	31.5	29.4	27.4	25.6	
82										10.21	11.2	11.81	12.44	13.2	15.2	20.8	23.9	36.1	38.7	38.7	36.1	33.7	31.5	29.4	27.4	
83										10.62	11.6	12.21	12.84	13.6	15.6	22.3	25.6	38.7	41.5	41.5	38.7	36.1	33.7	31.5	29.4	
84										11.03	12.0	12.61	13.24	14.0	16.0	23.9	27.4	41.5	44.4	44.4	41.5	38.7	36.1	33.7	31.5	
85										11.43	12.4	13.03	13.66	14.4	16.4	25.6	29.4	44.4	47.6	47.6	44.4	41.5	38.7	36.1	33.7	
86										11.81	12.8	13.41	14.04	14.8	16.8	27.4	31.5	47.6	51.0	51.0	47.6	44.4	41.5	38.7	36.1	
87										12.21	13.2	13.81	14.44	15.2	17.2	29.4	33.7	51.0	54.7	54.7	51.0	47.6	44.4	41.5	38.7	
88										12.61	13.6	14.21	14.84	15.6	17.6	31.5	36.1	54.7	58.6	58.6	54.7	51.0	47.6	44.4	41.5	
89										13.03	14.0	14.61	15.24	16.0	18.0	33.7	38.7	58.6	62.7	62.7	58.6	54.7	51.0	47.6	44.4	

Πίνακας 1-1. - Νοys συναρτήση του επιπέδου ηχητικής πίεσης

SPL (dB)	1/3 Octave band centre frequencies (Hz)																							
	50	63	80	100	125	160	200	250	315	400	500	630	800	1000	1250	1600	2000	2500	3150	4000	5000	6300	8000	10000
90	13.5	14.9	17.1	19.7	21.1	22.6	26.0	27.9	29.7	32.0	32.0	32.0	32.0	32.0	36.8	47.6	54.7	52.7	67.2	67.2	62.7	58.6	47.6	38.0
91	14.9	16.0	18.4	21.1	22.6	24.3	27.9	29.9	31.8	34.3	34.3	34.3	34.3	34.3	39.4	51.0	58.6	57.2	72.0	72.0	67.2	62.7	51.0	41.0
92	16.0	17.1	19.7	22.6	24.3	26.0	29.9	32.0	34.2	36.8	36.8	36.8	36.8	36.8	42.2	54.7	62.7	62.0	77.2	77.2	72.0	67.2	54.7	44.0
93	17.1	18.4	21.1	24.3	26.0	27.9	32.0	34.3	36.7	39.4	39.4	39.4	39.4	39.4	45.3	58.6	67.2	67.2	82.7	82.7	77.2	72.0	58.6	47.6
94	18.4	19.7	22.6	26.0	27.9	29.9	34.3	36.8	39.4	42.2	42.2	42.2	42.2	42.2	48.5	62.7	72.0	72.0	88.6	88.6	82.7	77.2	62.7	51.0
95	19.7	21.1	24.3	27.9	29.9	32.0	36.8	39.4	42.2	45.3	45.3	45.3	45.3	45.3	52.0	67.2	77.2	77.2	94.9	94.9	88.6	82.7	67.2	54.7
96	21.1	22.6	26.0	29.9	32.0	34.3	39.4	42.2	45.3	48.5	48.5	48.5	48.5	48.5	55.7	72.0	82.7	82.7	102	102	94.9	88.6	72.0	58.6
97	22.6	24.3	27.9	32.0	34.3	36.8	42.2	45.3	48.5	52.0	52.0	52.0	52.0	52.0	59.7	77.2	88.6	88.6	109	109	102	94.9	77.2	62.7
98	24.3	26.0	29.9	34.3	36.8	39.4	45.3	48.5	52.0	55.7	55.7	55.7	55.7	55.7	64.0	82.7	94.9	94.9	117	117	109	102	82.7	67.2
99	26.0	27.9	32.0	36.8	39.4	42.2	48.5	52.0	55.7	59.7	59.7	59.7	59.7	59.7	68.6	88.6	102	117	125	125	117	109	82.7	67.2
100	27.9	29.9	34.3	39.4	42.2	45.3	52.0	55.7	59.7	64.0	64.0	64.0	64.0	64.0	73.5	94.9	109	125	134	134	125	117	94.9	77.2
101	29.9	32.0	36.8	42.2	45.3	48.5	55.7	59.7	64.0	68.6	68.6	68.6	68.6	68.6	78.8	102	117	134	144	144	134	125	102	82.7
102	32.0	34.3	39.4	45.3	48.5	52.0	59.7	64.0	68.6	73.5	73.5	73.5	73.5	73.5	84.4	109	125	144	154	154	144	134	109	88.6
103	34.3	36.8	42.2	48.5	52.0	55.7	64.0	68.6	73.5	78.8	78.8	78.8	78.8	78.8	90.5	117	134	154	165	165	154	144	117	94.9
104	36.8	39.4	45.3	52.0	55.7	59.7	68.6	73.5	78.8	84.4	84.4	84.4	84.4	84.4	97.0	125	144	165	177	177	165	154	125	102
105	39.4	42.2	48.5	55.7	59.7	64.0	73.5	78.8	84.4	90.5	90.5	90.5	90.5	90.5	104	134	154	177	189	189	177	165	134	109
106	42.2	45.3	52.0	59.7	64.0	68.6	78.8	84.4	90.5	97.0	97.0	97.0	97.0	97.0	111	144	165	189	203	203	189	177	144	117
107	45.3	48.5	55.7	64.0	68.6	73.5	84.4	90.5	97.0	104	104	104	104	104	119	154	177	203	217	217	203	189	154	125
108	48.5	52.0	59.7	68.6	73.5	78.8	90.5	97.0	104	111	111	111	111	111	128	165	189	217	233	233	217	203	165	134
109	52.0	55.7	64.0	73.5	78.8	84.4	97.0	104	111	119	119	119	119	119	137	177	203	233	249	249	233	217	165	134
110	55.7	59.7	68.6	78.8	84.4	90.5	104	111	119	128	128	128	128	128	144	189	217	249	267	267	249	233	189	154
111	59.7	64.0	73.5	84.4	90.5	97.0	111	119	128	137	137	137	137	137	154	203	233	267	286	286	267	249	203	165
112	64.0	68.6	78.8	90.5	97.0	104	119	128	137	147	147	147	147	147	169	217	249	286	307	307	286	267	217	177
113	68.6	73.5	84.4	97.0	104	111	128	137	147	158	158	158	158	158	181	233	267	307	329	329	307	286	233	189
114	73.5	78.8	90.5	104	111	119	137	147	158	169	169	169	169	169	194	249	286	329	352	352	329	307	249	203
115	78.8	84.4	97.0	111	119	128	147	158	169	181	181	181	181	181	208	267	307	352	377	377	352	329	267	217
116	84.4	90.5	104	119	128	137	158	169	181	194	194	194	194	194	223	286	329	377	404	404	377	352	286	233
117	90.5	97.0	111	128	137	147	169	181	194	208	208	208	208	208	239	307	352	404	433	433	404	377	307	249
118	97.0	104	119	137	147	158	181	194	208	223	223	223	223	223	256	329	377	433	464	464	433	404	329	267
119	104	111	128	147	158	169	194	208	223	239	239	239	239	239	274	352	404	464	497	497	464	433	352	286
120	111	119	137	158	169	181	208	223	239	256	256	256	256	256	294	377	433	497	533	533	497	464	377	307
121	119	128	147	169	181	194	223	239	256	274	274	274	274	274	315	404	464	533	571	571	533	497	404	329
122	128	137	158	181	194	208	239	256	274	294	294	294	294	294	338	433	497	571	611	611	571	533	433	352
123	137	147	169	194	208	223	256	274	294	315	315	315	315	315	362	464	533	611	655	655	611	571	464	377
124	147	158	181	208	223	239	274	294	315	338	338	338	338	338	388	497	571	655	702	702	655	611	497	404
125	158	169	194	223	239	256	294	315	338	362	362	362	362	362	416	533	611	702	752	752	702	655	533	433
126	169	181	208	239	256	274	315	338	362	388	388	388	388	388	446	571	655	752	806	806	752	702	571	464
127	181	194	223	256	274	294	338	362	388	416	416	416	416	416	478	611	702	806	863	863	806	752	611	497
128	194	208	239	274	294	315	362	388	416	446	446	446	446	446	512	655	752	863	925	925	863	806	655	533
129	208	223	256	294	315	338	388	416	446	478	478	478	478	478	549	702	806	925	991	991	925	863	702	571
130	223	239	274	315	338	362	416	446	478	512	512	512	512	512	588	752	863	991	1062	1062	991	925	752	611
131	239	256	294	338	362	388	446	478	512	549	549	549	549	549	630	806	925	1062	1137	1137	1062	991	806	655
132	256	274	315	362	388	416	478	512	549	588	588	588	588	588	676	863	991	1137	1219	1219	1137	1062	863	702
133	274	294	338	388	416	446	512	549	588	630	630	630	630	630	724	925	1062	1219	1306	1306	1219	1137	925	752
134	294	315	362	416	446	478	549	588	630	676	676	676	676	676	776	991	1137	1306	1399	1399	1306	1219	991	806
135	315	338	388	446	478	512	588	630	676	724	724	724	724	724	832	1062	1219	1399	1499	1499	1399	1306	1062	863
136	338	362	416	478	512	549	630	676	724	776	776	776	776	776	891	1137	1306	1499	1606	1606	1499	1399	1137	925
137	362	388	446	512	549	588	676	724	776	832	832	832	832	832	955	1219	1399	1606	1721	1721	1606	1499	1219	991
138	388	416	478	549	588	630	724	776	832	891	891	891	891	891	1024	1306	1499	1721	1844	1844	1721	1606	1306	1062
139	416	446	512	588	630	676	776	832	891	955	955	955	955	955	1098	1399	1606	1844	1975	1975	1844	1721	1399	1137
140	446	478	549	630	676	724	832	891	955	1024	1024	1024	1024	1024	1176	1499	1721	1975			1975	1844	1499	1219
141	478	512	588	676	724	776	891	955	1024	1098	1098	1098	1098	1098	1261	1606	1844				1975	1806	1306	
142	512	549	630	724	776	832	955	1024	1098	1176	1176	1176	1176	1176	1351	1721	1975					1721	1399	
143	549	588	676	776	832	891	1024	1098	1176	1261	1261	1261	1261	1261	1444	1844						1844	1499	
144	588	630	724	832	891	955	1098	1176	1261	1351	1351	1351	1351	1351	1552	1975						1975	1606	
145	630	676	776	891	955	1024	1176	1261	1351	1448	1448	1448	1448	1448	1664								1721	
146	676	724	832	955	1024	1098	1261	1351	1448	1552	1552	1552	1552	1552	1783								18	

2.1.2.2. Τα στιγμιαία αντιληπτά επίπεδα θορύβου PNL(k), θα υπολογιστούν από τα στιγμιαία τριτοκταβικά επίπεδα πίεσης ήχου SPL(i, k) όπως φαίνεται παρακάτω:

βήμα 1. Μετατρέπουμε κάθε τριτοκτάβα SPL(i, k), από 50 έως 10.000 Hz, σε αντιληπτό θόρυβο n(i, k), σύμφωνα με τον πίνακα 1-1.

βήμα 2. Ενώνουμε τις τιμές αντιληπτού θορύβου n(i, k) που βρέθηκαν στο βήμα 1 με τον ακόλουθο τύπο:

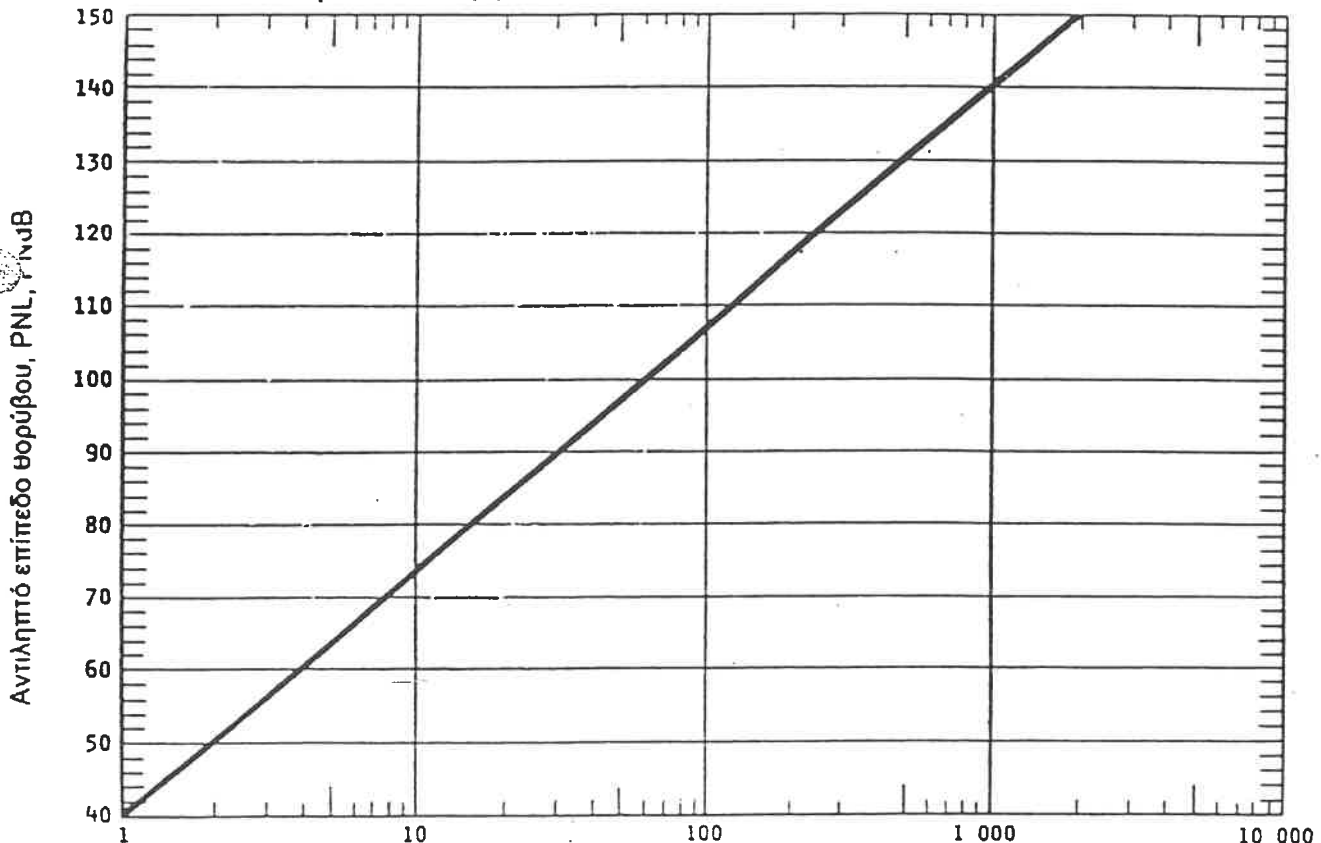
$$N(k) = n(k) + 0,15 \left\{ \left[\sum_{i=1}^{24} n(i,k) \right] - n(k) \right\} = 0,85n(k) + 0,15 \sum_{i=1}^{24} n(i,k)$$

όπου n(k) είναι η μεγαλύτερη από τις 24 τιμές του n(i, k) και N(k) είναι ο συνολικός αντιληπτός θόρυβος.

βήμα 3. Μετατρέπουμε το συνολικό αντιληπτό θόρυβο N(k), σε αντιληπτό επίπεδο θορύβου PNL(k), με τον παρακάτω τύπο:

$$PNL(k) = 40,0 + 33,2 \log N(k)$$

το οποίο είναι σχεδιασμένο στο σχήμα 1-1. Το PNL(k) μπορεί ακόμα να εξασφαλιστεί εκλέγοντας N(k) στην 1000ων Hz στήλη του πίνακα 1-1 και μετά διαβάζοντας την τιμή SPL(i, k) που αντιστοιχεί, η οποία στα 1000 Hz ισούται με το PNL(k).



Συνολικός αντιληπτός θόρυβος, N, ποys

Σχήμα 1-3. - Αντιληπτό επίπεδο θορύβου συναρτήση του συνολικού θορύβου

- Διόρθωση λόγω ανωμαλιών φάσματος.

Ο θόρυβος παρουσιάζει φασματικές ανωμαλίες (για παράδειγμα, η μέγιστη διακριτή συχνότητα) θα προσαρμοστεί από τον διορθωτικό παράγοντα $C(k)$ που υπολογίζεται όπως παρακάτω:

βήμα 1. Αρχίζοντας με το διορθωμένο επίπεδο πίεσης ήχου στην τριτοκτάβα των 80 Hz (μπάντα νούμερο 3), υπολογίζουμε τις αλλαγές στο επίπεδο πίεσης ήχου (ή "κλίσεις") στο υπόλοιπο των τριτοκτάβων όπως παρακάτω:

$$\begin{aligned} s(3, k) &= \text{χωρίς τιμή} \\ s(4, k) &= \text{SPL}(4, k) - \text{SPL}(3, k) \\ &\vdots \\ &\vdots \\ s(i, k) &= \text{SPL}(i, k) - \text{SPL}[(i-1), k] \\ &\vdots \\ &\vdots \\ s(24, k) &= \text{SPL}(24, k) - \text{SPL}(23, k) \end{aligned}$$

βήμα 2. Βάζουμε σε κύκλο την τιμή της κλίσης $s(i, k)$, όπου η απόλυτη τιμή της μεταβολής της κλίσης είναι μεγαλύτερη από 5, και αυτό γίνεται όταν:

$$|\Delta s(i, k)| = |s(i, k) - s[(i-1), k]| > 5$$

βήμα 3. α) Εάν η τιμή της κλίσης μέσα στον κύκλο $s(i, k)$, είναι θετική και αλγεβρικά μεγαλύτερη από την κλίση $s[(i-1), k]$ βάζουμε σε κύκλο την τιμή $\text{SPL}(i, k)$.

β) Εάν η τιμή της κλίσης μέσα στον κύκλο $s(i, k)$ είναι μηδέν ή αρνητική και η κλίση $s[(i-1), k]$ είναι θετική, βάζουμε σε κύκλο την τιμή $\text{SPL}[(i-1), k]$.

γ) Για κάθε άλλη περίπτωση, καμία τιμή επιπέδου πίεσης ήχου δεν μπαίνει σε κύκλο.

βήμα 4. Παραλείπουμε όλες τις τιμές $\text{SPL}(i, k)$ που είναι σε κύκλο από το βήμα 3 και υπολογίζουμε νέα προσαρμοσμένα επίπεδα πίεσης ήχου $\text{SPL}'(i, k)$ όπως παρακάτω:

α) Για τα επίπεδα πίεσης ήχου που δεν είναι σε κύκλο, θέτουμε τα νέα επίπεδα πίεσης ήχου ίσα με τα αρχικά $\text{SPL}'(i, k) = \text{SPL}(i, k)$.

β) Για τα επίπεδα πίεσης ήχου που είναι σε κύκλο και συμπεριλαμβάνονται στις μπάντες από 1 έως 23, θέτουμε το νέο επίπεδο πίεσης ήχου τον αριθμητικό μέσο όρο του προηγούμενου και του επόμενου επιπέδου πίεσης ήχου:

$$SPL'(i, k) = (1/2)[SPL[(i-1), k] + SPL[(i+1), k]]$$

γ) Εάν το επίπεδο πίεσης ήχου στην υψηλότερη συχνότητα (μπάντα $i=24$) είναι σε κύκλο, θέτουμε το νέο επίπεδο πίεσης ήχου σ' αυτή την μπάντα ίσο με:

$$SPL'(24, k) = SPL(23, k) + s(23, k)$$

βήμα 5. Ξαναυπολογίζουμε νέες κλίσεις $s'(i, k)$, συμπεριλαμβανομένης μίας νοητής ως 25ης μπάντας όπως παρακάτω:

$$s'(3, k) \equiv s'(4, k)$$

$$s'(4, k) = SPL'(4, k) - SPL'(3, k)$$

.

.

.

$$s'(i, k) = SPL'(i, k) - SPL'[(i-1), k]$$

.

.

$$s'(24, k) = SPL'(24, k) - SPL'(23, k)$$

$$s'(25, k) \equiv s'(24, k)$$

βήμα 6. Για i από 3 έως 23, υπολογίζουμε τον αριθμητικό μέσο όρο των τριών προσαρμοσμένων κλίσεων όπως παρακάτω:

$$\bar{s}(i, k) = (1/3)[s'(i, k) + s'[(i+1), k] + s'[(i+2), k]]$$

βήμα 7. Υπολογίζουμε τελικά λεπτομερέστερα τα επίπεδα πίεσης ήχου για κάθε τριτοκτάβα $SPL''(i, k)$, αρχίζοντας από την μπάντα 3 και μέχρι την 24 όπως παρακάτω:

$$SPL''(3, k) \equiv SPL(3, k)$$

$$SPL''(4, k) = SPL''(3, k) + \bar{s}(3, k)$$

.

.

.

$$SPL''(i, k) = SPL''([(i-1), k] + \bar{s} [(i-1), k]$$

.

.

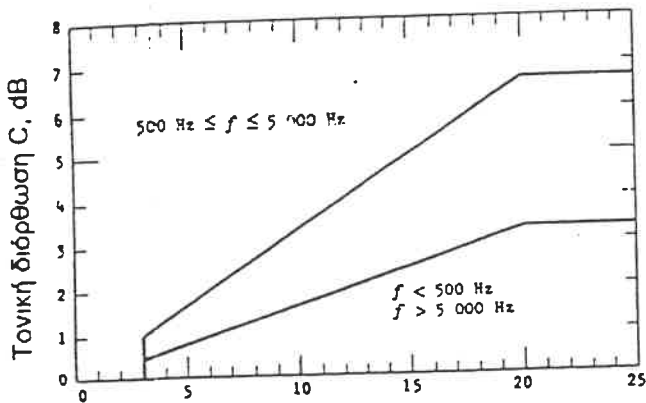
$$SPL''(24, k) = SPL''(23, k) + \bar{s}(23, k)$$

βήμα 8. Υπολογίζουμε τις διαφορές μεταξύ των αρχικών επιπέδων πίεσης ήχου και των τελικών λεπτομερειακών όπως παρακάτω:

$$F(i, k) = SPL(i, k) - SPL''(i, k)$$

και σημειώνουμε μόνο τα μεγαλύτερα από 3.

βήμα 9. Για κάθε μία από τις σχετικές τριτοκτάβες (3 έως 24), καθορίζουμε παράγοντες τονικής διόρθωσης από τις διαφορές επιπέδων πίεσης ήχου $F(i, k)$ και τον πίνακα 1-2.



Μεταβολή επιπέδου πίεσης ήχου F , dB

Frequency f , Hz	Level Difference F , dB	Tone Correction C , dB
$50 \leq f < 500$	$3 \leq F < 20$ $20 \leq F$	$F/6$ $3\frac{1}{2}$
$500 \leq f \leq 5000$	$3 \leq F < 20$ $20 \leq F$	$F/3$ $6\frac{1}{2}$
$5000 < f \leq 10000$	$3 \leq F < 20$ $20 \leq F$	$F/6$ $3\frac{1}{2}$

Πίνακας 1-2. - Παράγοντες τονικής διόρθωσης

Πηγή: Annex 16

[8]

βήμα 10. Ορίζουμε το μεγαλύτερο από τους παράγοντες τονικής διόρθωσης, που βρέθηκαν στο βήμα 9, ως $C(k)$. Ένα παράδειγμα της διαδικασίας υπολογισμού της τονικής διόρθωσης δίνεται στον πίνακα 1-3.

Τα τονικά διορθωμένα αντιληπτά επίπεδα θορύβου $PNLT(k)$ θα προκύψουν από την άθροιση των τιμών $C(k)$ και $PNL(k)$.

$$PNLT(k) = PNL(k) + C(k)$$

Για κάθε i -στή τριτοκτάβα, σε κάθε k αύξηση του χρόνου, για την οποία ο παράγοντας τονικής διόρθωσης υπάρχει περίπτωση να οφείλεται σε κάτι άλλο (ή σε φασματική ανωμαλία όχι του θορύβου των αεροσκαφών), πρέπει να γίνει περαιτέρω ανάλυση χρησιμοποιώντας φίλτρο με πλάτος μικρότερο από ένα τρίτο οκτάβας. Εάν η λεπτομερέστερη αυτή ανάλυση δείξει ότι η παραπάνω υποψία είναι αληθινή τότε πρέπει η τιμή $SPL''(i, k)$ να καθορισθεί από την μικρότερη ανάλυση μπάντας και να χρησιμοποιηθεί για τον υπολογισμό του αναθεωρημένου παράγοντα τονικής διόρθωσης για τη συγκεκριμένη τριτοκτάβα.

①	②	③	④	⑤	⑥	⑦	⑧	⑨	⑩	⑪
Band (i)	f Hz	SPL dB	S dB Step 1	ΔS1 dB Step 2	SPL' dB Step 4	S' dB Step 5	S̄ dB Step 6	SPL'' dB Step 7	F dB Step 8	C dB Step 9
1	50	—	—	—	—	—	—	—	—	—
2	63	—	—	—	—	—	—	—	—	—
3	80	70	—	—	70	- 8	-2½	70	—	—
4	100	62	- 8	—	62	- 8	+3½	67½	—	—
5	125	⑦⑩	+⑧	16	71	+ 9	+6½	71	—	—
6	160	80	+10	2	80	+ 9	+2½	77½	—	—
7	200	82	+②	8	82	+ 2	-1½	80½	—	—
8	250	⑧⑩	+ 1	1	79	- 3	-1½	79	4	¾
9	315	76	-⑦	8	76	- 3	+ ½	77½	—	—
10	400	⑧⑩	+④	11	78	+ 2	+1	78	—	—
11	500	80	0	4	80	+ 2	0	79	—	—
12	630	79	- 1	1	79	- 1	0	79	—	—
13	800	78	- 1	0	78	- 1	- ½	79	—	—
14	1 000	80	+ 2	3	80	+ 2	- ¾	78½	—	—
15	1 250	78	- 2	4	78	- 2	- ½	78	—	—
16	1 600	76	- 2	0	76	- 2	+ ½	77½	—	—
17	2 000	79	+ 3	5	79	+ 3	+1	78	—	—
18	2 500	⑧⑩	+ 6	3	79	0	- ½	79	6	2
19	3 150	79	-⑥	12	79	0	-2½	78½	—	—
20	4 000	78	- 1	5	78	- 1	-6½	76	—	—
21	5 000	71	-⑦	6	71	- 7	-8	69½	—	—
22	6 300	60	-11	4	60	-11	-8½	61½	—	—
23	8 000	54	- 6	5	54	- 6	-8	53	—	—
24	10 000	45	- 9	3	45	- 9	—	45	—	—
						- 9				

Step 1	③(i) - ③(i-1)
Step 2	④(i) - ④(i-1)
Step 3	see instructions
Step 4	see instructions
Step 5	⑥(i) - ⑥(i-1)

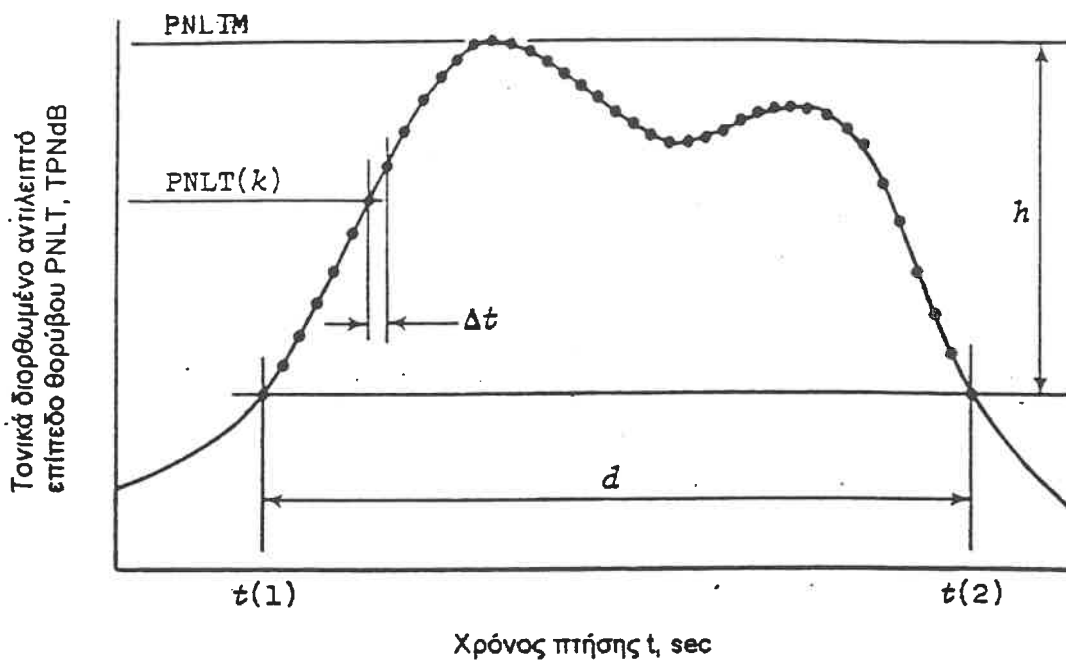
Step 6	⑦(i) + ⑦(i+1) + ⑦(i+2) + 3
Step 7	⑨(i-1) + ⑨(i-1)
Step 8	③(i) - ③(i)
Step 9	see Table 1-2

Πίνακας 1-3. - Παράδειγμα υπολογισμού τονικής διόρθωσης για μηχανή Turbofan

- Τονικά διορθωμένο μέγιστο αντιληπτό επίπεδο θορύβου

Το μέγιστο τονικά διορθωμένο αντιληπτό επίπεδο θορύβου, PNLTM, θα είναι η μέγιστη τιμή που υπολογίστηκε από το τονικά διορθωμένο αντιληπτό επίπεδο θορύβου PNLT(k). Θα υπολογίζεται σύμφωνα με την "Διόρθωση λόγω ανωμαλιών φάσματος". Για να εξασφαλιστεί ικανοποιητικό ιστορικό του θορύβου, θα λαμβάνονται μετρήσεις ανά μισό δευτερόλεπτο.

Σημείωση: Το σχήμα 1-2 είναι ένα παράδειγμα καταγραφής του ιστορικού του θορύβου όπου η μέγιστη τιμή σημειώνεται καθαρά.



Σχήμα 1-2. - Παράδειγμα αντιληπτού επιπέδου θορύβου, διορθωμένου τονικά συναρτήσει του χρόνου πήσης

Πηγή : Annex 16
[8]

- Διόρθωση διάρκειας

Ο διορθωτικός παράγοντας D υπολογίζεται με ολοκλήρωση όπως φαίνεται παρακάτω:

$$D = 10 \log \left\{ (1/T) \cdot \int_{t(1)}^{t(2)} \text{anti log} \left[\frac{\text{PNLT}}{10} \right] dt \right\} - \text{PNLTM}$$

όπου T είναι μία χρονική σταθερά εξομάλυνσης, PNLTM είναι η μέγιστη τιμή του PNLT.

Εάν το PNLTM είναι μεγαλύτερο από 100 TPNdB, τότε το t θα είναι το πρώτο χρονικό σημείο μετά το οποίο το PNLT γίνεται

μεγαλύτερο από το PNLTM-10 και t_2 θα είναι το χρονικό σημείο μετά το οποίο το PNLT παραμένει σταθερά κάτω από PNLTM-10.

Εάν το PNLTM είναι μικρότερο από 100 TPNdB, τότε t_1 θα είναι το πρώτο χρονικό σημείο μετά το οποίο το PNLT γίνεται μεγαλύτερο από 90 TPNdB και το t_2 θα είναι το χρονικό σημείο μετά το οποίο το PNLT παραμένει σταθερά κάτω από 90 TPNdB.

Εάν το PNLTM είναι μικρότερο από 90 TPNdB, η διόρθωση της διάρκειας θα θεωρείται ίση με 0.

Μιας και το PNLT υπολογίζεται από μετρηθήσες τιμές SPL, γενικά δεν θα υπάρχει σαφής εξίσωση του PNLT συναρτήσει του χρόνου. Συνεπώς, η εξίσωση θα πρέπει να ξαναγραφτεί με άθροισμα αντί της ολοκλήρωσης όπως παρακάτω:

$$D = 10 \log \left\{ (1/T) \cdot \sum_{k=0}^{d/\Delta t} \Delta t \cdot \text{anti log} \left[\frac{\text{PNLT}(k)}{10} \right] \right\} - \text{PNLTM}$$

όπου Δt είναι το πλάτος των ίσων χρονικών αυξήσεων για το οποίο υπολογίστηκε το PNLT(k) και d η χρονική απόσταση στο κοντινότερο 1,0 δευτερόλεπτο κατά τη διάρκεια του οποίου το PNLT(k) παραμένει μεγαλύτερο ή ίσο του PNLTM-10 ή του 90 TPNdB όπως είδαμε παραπάνω.

Για να εξασφαλιστεί επαρκής μέτρηση του αντιληπτού επιπέδου θορύβου χρειάζονται:

- α) μισού δευτερολέπτου χρονικά διαστήματα για Δt , ή
- β) μικρότερα διαστήματα με καθορισμένα όρια και συνέχεια.

Οι ακόλουθες τιμές για τα T και Δt θα χρησιμοποιηθούν στον υπολογισμό του D όπως περιγράφηκε παραπάνω:

$$T=10 \text{ sec και}$$

$$\Delta t=0,5 \text{ sec}$$

Χρησιμοποιώντας τις παραπάνω τιμές η εξίσωση γίνεται:

$$D = 10 \log \left\{ \sum_{k=0}^{2d} \text{anti log} \left[\frac{\text{PNLT}(k)}{10} \right] \right\} - \text{PNLTM} - 13$$

όπου η μεταβλητή d είναι η χρονική διάρκεια που καθορίζεται από τα σημεία που ανταποκρίνονται στις τιμές PNLTM-10 ή 90 αναλόγως την περίπτωση.

Εάν από του υπολογισμούς προκύψουν τα όρια των PNLTM-10 να πέσουν μεταξύ των υπολογισμένων τιμών PNLT(k) (συνήθως περίπτωση), οι τιμές PNLT(k) που οριοθετούν το διάστημα που θα

εκλεγεί είναι αυτές που βρίσκονται πιο κοντά στις τιμές των PNLTM-10.

-Αποτελεσματικό αντιληπτό επίπεδο θορύβου

Το συνολικό υποκειμενικό αποτέλεσμα μίας διέλευσης αεροσκάφους, ονομάζεται "αποτελεσματικό αντιληπτό επίπεδο θορύβου" EPNL, θα ισούται με το αλγεβρικό άθροισμα της μέγιστης τιμής του τονικά διορθωμένου αντιληπτού επιπέδου θορύβου PNLTM και της διόρθωσης διάρκειας D. Έτσι έχουμε:

$$EPNL=PNLTM+D$$

όπου PNLTM και D υπολογίστηκαν σύμφωνα με την παραπάνω διαδικασία.

Προσεγγιστική μέθοδος:

2.1.2.3. Η βασική μέθοδος που αναλύθηκε παραπάνω είναι δύσκολο να εφαρμοστεί επειδή η διαδικασία υπολογισμού για τον καθορισμό του αποτελεσματικού αντιληπτού επιπέδου θορύβου είναι μεγάλη και επίπονη. Η χρήση προσεγγιστικών μεθόδων είναι συνεπώς σε τελευταία ανάλυση αποδεκτή για το σκοπό μελέτης χρήσης γης, υπό τον όρο ότι η μέθοδος που χρησιμοποιείται, είναι συμβατή με την ακρίβεια εκτίμησης της αντίδρασης του κοινού στον θόρυβο των αεροσκαφών και στην ορθότητα των προβλέψεων και των μελλοντικών λειτουργιών αεροσκαφών και των επιπέδων θορύβου που θα παραχθούν από τα μελλοντικά αεροσκάφη. Τονίζεται ότι μέσα απ' αυτά υπάρχει η ανάγκη να μετρηθούν υπάρχουσες συνθήκες και να καθοριστούν τα επίπεδα έκθεσης στον θόρυβο για μικρής εμβέλειας σχεδιασμό. Η μέθοδος ICAO προορίζεται για μεγάλης εμβέλειας σχεδιασμό.

2.1.2.4. Οι προσεγγιστικές μέθοδοι για την εύρεση του αποτελεσματικού αντιληπτού επιπέδου θορύβου σε ένα καθορισμένο σημείο από πραγματικές μετρήσεις επιπέδου θορύβου, λαμβανομένου υπόψη σημειώσεως του Annex 16 παράρτημα 3,1 παρατίθενται παρακάτω:

2.1.2.5. Προσεγγίσεις που εξασφαλίζουν τονική διόρθωση αντιληπτού επιπέδου θορύβου (PNLT) όπως δίδεται στο ANNEX 16 παράρτημα 1, 4.1.3.:

(α) Προσέγγιση με χρήση του PNL ο οποίος βρίσκεται με μετρήσεις από μπάντες οκτάβων.

Χρήση του επιπέδου ηχητικής πίεσης σε κάθε οκτάβα όπως δίδεται στο βήμα 1 της 2.1.2.2. και για το βήμα 2 χρήση του παράγοντα 0,3 αντί του 0,15. Παράληψη της "διόρθωσης για φασματικές ανωμαλίες" δηλαδή του C(k). Για προσεγγιστική τονική διόρθωση βλέπε πίνακα 2-1 παρακάτω (από PNL στο PNLT).

(β) Προσέγγιση με "D" και "A" φίλτρα του επιπέδου πίεσης ήχου. Ο PNLT μπορεί να προσεγγίσει από καταγραφές με εξοπλισμό άμεσης καταμέτρησης εάν εισαχθεί ένα πρόσθετο στοιχείο στην αλυσίδα των μετρήσεων όπως η καθολική αντίδραση συχνότητας της αλυσίδας των μετρήσεων που είναι:

- (i) ίση με την αντιστροφή της καμπύλης 40 όπως φαίνεται στο Σχ.1.3. ή
- (ii) ίση με το A όπως διευκρινίζεται στο IEC Recommendation 179. Η πρόσθεση της διόρθωσης της σταθεράς K σε τέτοιες μετρήσεις δίνει μια προσέγγιση του PNLT. (βλέπε πίνακα 2-1 παρακάτω για προσεγγιστικές τιμές του K).

Οι τιμές στον πίνακα θεωρούνται οι καλύτερες που διατίθενται σήμερα και μπορούν να χρησιμοποιηθούν εκτός αν είναι γνωστές πιο ακριβής σταθερές K για την συγκεκριμένη εφαρμογή, όπως τύπος αεροσκάφους, απόσταση από τις διαδρομές πτήσεων, κλπ. Αν χρησιμοποιηθούν τιμές άλλες απ' αυτές του πίνακα παρακάτω στην προσεγγιστική μέθοδο η τιμή του K πρέπει να δηλωθεί.

ΑΕΡΟΣΚΑΦΗ		Σταθερά K που θα προστεθεί				
		PNL από		PNLT από		
		dB(A)	dB(D)	dB(A)	dB(D)	PNL
Turbofan	Απογείωση	13	7	13	7	0
	Προσγείωση	13	7	15	7	2
Turbojet	Απογείωση	13	7	13	7	0
	Προσγείωση	13	7	13	7	0
Θόρυβος από άγνωστο α/φ		13	7	13	7	0

Πηγή: Annex 16
[8]

Πίνακας 2-1. Διορθωτική σταθερά K που προστίθεται στο D και A μετρήσεων καθολικής πίεσης ήχου και στις τιμές PNLT, για την εξασφάλιση προσεγγιστικών τιμών PNLT.

Σημείωση: Είναι κατανοητό ότι η ακριβής διορθωτική σταθερά εξαρτάται από παράγοντες όπως τύπος αεροσκάφους, χαρακτηριστικά

λειτουργίας, μετεωρολογικές συνθήκες και απόσταση από την διαδρομή πτήσης των αεροσκαφών. Οι τιμές του παραπάνω πίνακα βασίζονται πάνω σε ένα σημαντικό αριθμό παρατηρήσεων. Σε μία μελέτη η διορθωτική σταθερά βρέθηκε σε ένα φάσμα από 13 έως 8 για την εξασφάλιση του PNL από dB(A) και από 8,5 έως 4 από dB(D) αντίστοιχα, η υψηλότερη τιμή βρέθηκε για την απόσταση των 0,5 km (1660 ft) από την διαδρομή πτήσης, η χαμηλότερη για τα 3,5 km (11500 ft). Σε μία άλλη μελέτη ο μέσος όρος περισσότερων των 4000 μετρήσεων διασταυρώσεων σε μία περιοχική ακτίνας 19,3 km (12 miles) ενός αεροδρομίου βρέθηκαν οι ακόλουθες αποκλίσεις από τις σταθερές:

Καθορισμένες παρεκκλίσεις από τις τιμές του K

PNL από		PNLT από	
dB(A)	dB(D)	dB(A)	dB(D)
2,2	1,8	3,0	2,6

Πηγή: Annex 16
[8]

2.1.2.6. Προσέγγιση για εξασφάλιση της διορθωτικής σταθεράς διάρκειας D (όπως καθορίζεται στο 4.5 του Annex 16 παράρτημα 1.):

Μια προσέγγιση στην διάρκεια δίδεται με την έκφραση,

$$D = 10 \log \left[\frac{t(2) - t(1)}{T(0)} \right]$$

Όπου:

t(2)-t(1) είναι εσωτερικοί χρόνοι κατά την διάρκεια στην οποία μία καταγραφή PNLT (ή μίας προσέγγισης αυτού) είναι μεταξύ 10 dB των μεγίστων τιμών της. Αν η μέγιστη τιμή είναι μικρότερη από 10 dB παραπάνω από το επίπεδο θορύβου απουσία του αεροδρομίου (ή άλλων περιοριστικών τιμών όπως προτείνονται από το 4.5 του Annex 16, παράρτημα 1), ο χρόνος υπερβαίνει το επίπεδο θορύβου απουσία του αεροδρομίου ή άλλων περιοριστικών τιμών λαμβάνεται υπ' όψιν.

2.1.3. Παράγοντες ημερήσιας και εποχιακής σημασίας.

2.1.3.1. Οι ακόλουθες μέθοδοι είναι συμπληρωματικές αυτών που αναφέρονται στο Annex 16, παράρτημα 3 και αναπτύχθηκαν στην 2.1.1.2. παραπάνω. Το συνολικό επίπεδο έκθεσης στον θόρυβο με

κατάλληλη σημασία για τις ημερήσιες και εποχιακές ρυθμίσεις υπολογίζεται από την μέθοδο 1, εκτός αν οι απογευματινές συνθήκες θεωρούνται σημαντικές, η μέθοδος 2 μπορεί να χρησιμοποιηθεί και αυτό αν θεωρηθεί αναγκαίο να υπολογιστεί για τοπικές συνθήκες, ρυθμίσεις μπορεί να γίνουν στις σχετικές ώρες των καθορισμένων ημερήσιων περιόδων.

Μέθοδος 1.

Η σπουδαιότητα του συνολικού επιπέδου έκθεσης στο θόρυβο συγχωνεύει έναν παράγοντα δύο περιόδων WECPNL(2) (Weighted Equivalent Continuous Perceived Noise Level) (για μέρα-νύχτα) και έναν εποχιακό παράγοντα.

$$WECPNL(2) = 10 \log \left[\frac{5}{8} \text{anti log} \frac{ECPNLD(2)}{10} + \frac{3}{8} \text{anti log} \frac{ECPNLN(2)+10}{10} \right] + S$$

όπου:

* ECPNLD(2) : ECPNL κατά τη διάρκεια της ημέρας (για εκτιμήσεις δύο περιόδων) 07:00-22:00.

* ECPNLN(2) : ECPNL κατά τη διάρκεια της νύχτας (για εκτιμήσεις δύο περιόδων) 22:00-07:00.

* S : εποχιακές ρυθμίσεις

= -5 dB για μήνες κατά τους οποίους υπάρχουν λιγότερες από 100 ώρες με ή πάνω από 20°C (68°F).

= 0 dB για μήνες κατά τους οποίους υπάρχουν περισσότερες από 100 ώρες με ή πάνω από 20°C (68°F) ή λιγότερες από 100 ώρες με ή πάνω από 25,6°C (78°F).

= +5 dB για μήνες κατά τους οποίους υπάρχουν περισσότερες από 100 ώρες με ή πάνω από 25,6°C (78°F).

Μέθοδος 2.

Η σημασία του επιπέδου έκθεσης στο θόρυβο συγχωνεύοντας έναν παράγοντα 3 περιόδων (WECPNL(3)) (για ημέρα - απόγευμα - νύχτα) και έναν εποχιακό παράγοντα.

$$WECPNL(3) = 10 \log \left[\frac{1}{2} \text{anti log} \frac{ECPNLD(3)}{10} + \frac{1}{8} \text{anti log} \frac{ECPNLE + 5}{10} + \frac{3}{8} \text{anti log} \frac{ECPNLN(3)+10}{10} \right] + S$$

όπου:

- ECPNLD(3) : ECPNL κατά τη διάρκεια της ημέρας (για εκτιμήσεις τριών περιόδων) 07:00-19:00.

- ECPNLE : ECPNL κατά τη διάρκεια του απογεύματος, 19:00-22:00.

- ECPNLN(3) : ECPNL κατά τη διάρκεια της νύχτας (για εκτιμήσεις τριών περιόδων) 22:00-07:00.

- S : όπως της Μεθόδου 1.

Για την εξασφάλιση ενός ετήσιου μέσου όρου συνεχούς αντιληπτού επιπέδου θορύβου WECPNLs, θα πρέπει να υπολογιστεί για τις διαφορετικές εποχιακές περιόδους.

2.1.3.4. Σε περίπτωση ασυμφωνιών μεταξύ των διαφόρων προσεγγίσεων, των συνολικών επιπέδων έκθεσης στο θόρυβο στις μετρήσεις που έγιναν με την εξίσωση συχνότητας στην αντίστροφη καμπύλη 40ου (D Weighting) πρέπει να ληφθούν υπ' όψιν καλύτερες προσεγγίσεις του EPNL από τις μετρήσεις που έγιναν με το A Weighting. Τα συνολικά επίπεδα έκθεσης στο θόρυβο βρίσκονται από καθορισμούς του PNL από μετρήσεις με μπάντες οκτάβων που πρέπει να ληφθούν υπ' όψιν προσεγγίσεις του EPNL από καθορισμούς που βασίζονται είτε στο "D" είτε στο "A".

2.2. Περιγραφή της μεθόδου NEF.

2.2.1. Βασικές αρχές.

2.2.1.1. Η έννοια της έκθεσης στο θόρυβο NE είναι η μεθοδολογία για την πρόβλεψη ενός μόνο αριθμού εκτιμώντας την συσσώρευση θορύβου που εισβάλλει στις περιοχές κοντά στα αεροδρόμια από τις λειτουργίες των αεροσκαφών και υιοθετήθηκε από τις ΗΠΑ (U.S. Department of Housing and Urban Development, U.S. Department of Transport - Federal Aviation Administration). Ο υπολογισμός του δείκτη δίνει μια απάντηση στο ακόλουθο βασικό πρόβλημα: Ο καθορισμός της συνολικής έκθεσης στο θόρυβο που είναι αποτέλεσμα, των λειτουργιών των διαφόρων τύπων αεροσκαφών, των διαδρομών πτήσεων και την πρόβλεψη των επιπέδων θορύβου στη μορφή του αποτελεσματικού αντιληπτού επιπέδου θορύβου (EPNL) σε μονάδες EPNdB. Προβλέψεις και εκτιμήσεις μπορούν να γίνουν χρησιμοποιώντας τη μέθοδο που περιγράφεται παρακάτω για κάθε χρονική περίοδο για την οποία αποδεκτές εκτιμήσεις είναι διαθέσιμες για αριθμό λειτουργιών, σύνθεση αεροσκαφών και αν είναι αναγκαίο, χρησιμοποίηση διαδρόμου.

2.2.1.2. Καθορίζοντας τον συσσωρευτικό θόρυβο που εισβάλλει στις περιοχές κοντά στα αεροδρόμια από πραγματικές λειτουργίες αεροσκαφών είναι μια άλλη άποψη του προβλήματος. Εμπλέκει την μέτρηση της ηχητικής πίεσης και τον υπολογισμό ενός κατάλληλου δείκτη για να εκφράσει την συνολική έκθεση στο θόρυβο. Η μέτρηση έκθεσης στο θόρυβο (NEM) όπως υπολογίζεται στην παράγραφο 2.2.3.

είναι πανομοιότυπη με τον όρο (NE) που χρησιμοποιείται για την πρόβλεψη.

2.2.1.3. Η ανθρώπινη ανεκτικότητα στους διάφορους θορύβους αεροσκαφών εξαρτάται από την επίδραση υποκειμενικών παραγόντων, π.χ συνθήκες ζωής, συνήθειες ανθρώπων και συμπεριφορά μιας δεδομένης κοινότητας στον θόρυβο των αεροσκαφών. Για μια ποίο ακριβή εκτίμηση του θορύβου και την επιρροή στις κοινότητες σε διαφορετικές ώρες της ημέρας σε κατοικημένες περιοχές, μια ισχύουσα πρακτική στις ΗΠΑ προτείνει τον διαχωρισμό του 24ώρου σε 2 περιόδους (μέρα μεταξύ 07:00 και 22:00 και νύχτα μεταξύ 22:00 και 07:00) ή Τρεις περιόδους (μία ημερήσια περίοδο, μία απογευματινή, και μία νυχτερινή περίοδο ή περίοδο ύπνου). Για την αντιστάθμιση της αυξανόμενης ευαισθησίας των ανθρώπων στο θόρυβο των αεροσκαφών κατά την διάρκεια των απογευματινών και νυχτερινών περιόδων, χρησιμοποιούνται δυσμενέστεροι συντελεστές. Όταν το 24ωρο χωρίζεται σε 2 περιόδους, ημέρα και νύχτα, οι νυχτερινές πτήσεις επιβαρύνονται 10 EPNdB περισσότερο από τις ημερήσιες πτήσεις, π.χ θεωρείται ότι έχουν την ίδια επίδραση στους ανθρώπους που έχουν πτήσεις που παράγουν 10 EPNdB περισσότερο θόρυβο από τις ημερήσιες πτήσεις. Όταν το 24ωρο χωρίζεται σε 3 περιόδους, ημέρα, απόγευμα και νύχτα οι απογευματινές πτήσεις επιβαρύνονται 5 EPNdB περισσότερο από τις ημερήσιες πτήσεις και οι νυχτερινές 10 EPNdB. Οι τιμές έκθεσης στο θόρυβο, NE, για την ημέρα (ημερήσιες και νυχτερινές περιόδους μόνο) ονομάζονται ΠΡΟΒΛΕΨΕΙΣ ΤΗΣ ΕΚΘΕΣΗΣ ΣΤΟΝ ΘΟΡΥΒΟ (NEF). Ο όρος NEF όπως καθορίστηκε δεν συμπεριλαμβάνει παράγοντες εποχιακής βαρύτητας ούτε κάποιο παράγοντα που σχετίζεται με τη συμπεριφορά των ανθρώπων απέναντι στο θόρυβο των αεροσκαφών.

2.2.2. Μέθοδος καθορισμού του όρου NE

2.2.2.1. Η έννοια του NE υιοθετεί ότι η ενόχληση από τον θόρυβο των αεροσκαφών στο σημείο που ενδιαφέρει στο έδαφος ουσιαστικά εξαρτάται από τους παρακάτω 4 παράγοντες:

(α) το αποτελεσματικό αντιληπτό επίπεδο θορύβου (EPNL) στο σημείο που ενδιαφέρει στο έδαφος κατά τη διάρκεια κάθε μετακίνησης αεροσκάφους.

(β) η σύνθεση των αεροσκαφών που χρησιμοποιούν το αεροδρόμιο.

(γ) οι διαδρομές πτήσης τους.

(δ) ο αριθμός λειτουργιών κατά τη διάρκεια της δεδομένης χρονικής περιόδου.

Οι μαθηματικές εκφράσεις που διέπουν τους 4 παραπάνω παράγοντες είναι:

$$NE(ij) = EPNL(ij) + 10 \log [N(ij)/20] - 75$$

και

$$NE = 10 \log \sum_i \sum_j \text{anti log} [NE(ij)/10]$$

όπου:

- $NE(ij)$ είναι η τιμή έκθεσης στο θόρυβο στο υπό εξέταση σημείο του εδάφους (για παράδειγμα, ένα σημείο διασταύρωσης ενός νοητού συστήματος εσχάρας) οφειλόμενο στα αεροσκάφη τύπου i που πετούν κατά μήκος της διαδρομής πτήσης j .
- $EPNL(ij)$ είναι το αποτελεσματικό αντιληπτό επίπεδο θορύβου στο υπό εξέταση σημείο του εδάφους οφειλόμενο σε αεροσκάφη τύπου i (που εξασφαλίζεται από τις κατάλληλες καμπύλες του σχήματος 2-3) και πετούν κατά μήκος της διαδρομής πτήσης j .
- $N(ij)$ είναι ο αριθμός αεροσκαφών τύπου i που πετούν κατά μήκος της διαδρομής πτήσης j σε μία μέση ημέρα (από 07:00-22:00 από υπόθεση)
- NE είναι ο αθροιστικός παράγοντας έκθεσης στο θόρυβο στο υπό εξέταση σημείο οφειλόμενος στη σύνθεση των αεροσκαφών και τον βαθμό χρησιμοποίησης των διαδρομών πτήσης.

2.2.2.2. Η συνολική έκθεση στο θόρυβο στο υπό εξέταση σημείο στο έδαφος μπορεί να θεωρηθεί σαν την αθροιστική συμβολή στο θόρυβο από ξεχωριστά αεροσκάφη που χρησιμοποιούν διαφορετικές διαδρομές πτήσης. Ο υπολογισμός του $NE(ij)$ πρέπει να γίνεται πρώτα για όλα και για κάθε διαδρομή πτήσης που συνδέεται με έναν συγκεκριμένο διάδρομο, συμπεριλαμβανομένων προσγειώσεων και απογειώσεων, και μετά αυτό επαναλαμβάνεται για όλους τους διαδρόμους. Τα μεγέθη NE για λειτουργίες του ίδιου τύπου αεροσκαφούς και της ίδιας διαδρομής πτήσης μπορούν να θεωρηθούν ως απλές αλλαγές του περιγράμματος των τιμών $EPNL$ για το συγκεκριμένο αεροσκάφος. Για 20 λειτουργίες, οι τιμές των $EPNL$ και NE θα είναι ίδιες εκτός απ' την αυθαίρετη σταθερά (-75). Σύμφωνα με τα περιγράμματα $EPNL$ που σχεδιάστηκαν πάνω σ' ένα χάρτη για ένα συγκεκριμένο τύπο αεροσκαφούς (ή κατηγορία) ισχύουν επίσης και για τα περιγράμματα NE . Μόνο οι τιμές που σημειώνονται στα περιγράμματα χρειάζονται διόρθωση. Οι τιμές NE για λειτουργίες πολλών αεροσκαφών διαφορετικών τύπων και διαφορετικών

διαδρομών πτήσεως υπολογίζονται προσθέτοντας τις ξεχωριστές τιμές NE(ij) που αφορούν για κάθε διαδρομή πτήσης σε ενεργειακή βάση. Τα περιγράμματα NE πάνω σ' ένα χάρτη εξασφαλίζουν με υπερθέτηση τις ομάδες των περιγραμμάτων EPNL που σχεδιάστηκαν για κάθε διαδρομή πτήσης.

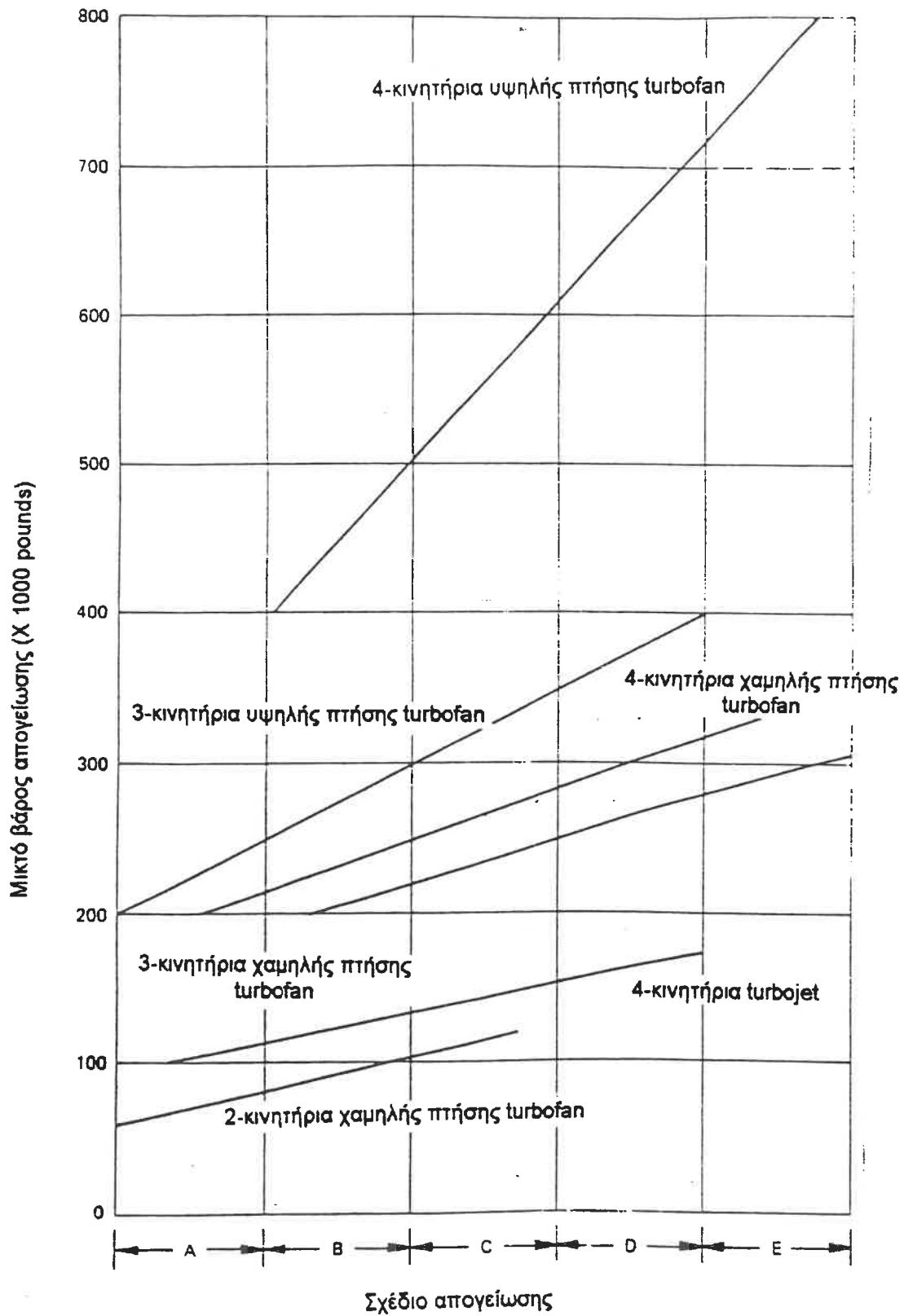
ΥΠΟΔΙΑΙΡΕΣΕΙΣ ΑΕΡΟΣΚΑΦΩΝ & ΣΧΕΔΙΑ ΠΤΗΣΕΩΝ

2.2.2.3. Για λόγους πρόβλεψης της συσσώρευσης θορύβου που εισβάλλει στις περιοχές κοντά στα αεροδρόμια από τις λειτουργίες των αεροσκαφών, τέσσερις γενικές κατηγορίες αεροσκαφών jet μπορούν να χρησιμοποιηθούν με βάση τον αριθμό και τον τύπο των μηχανών. Αυτοί είναι:

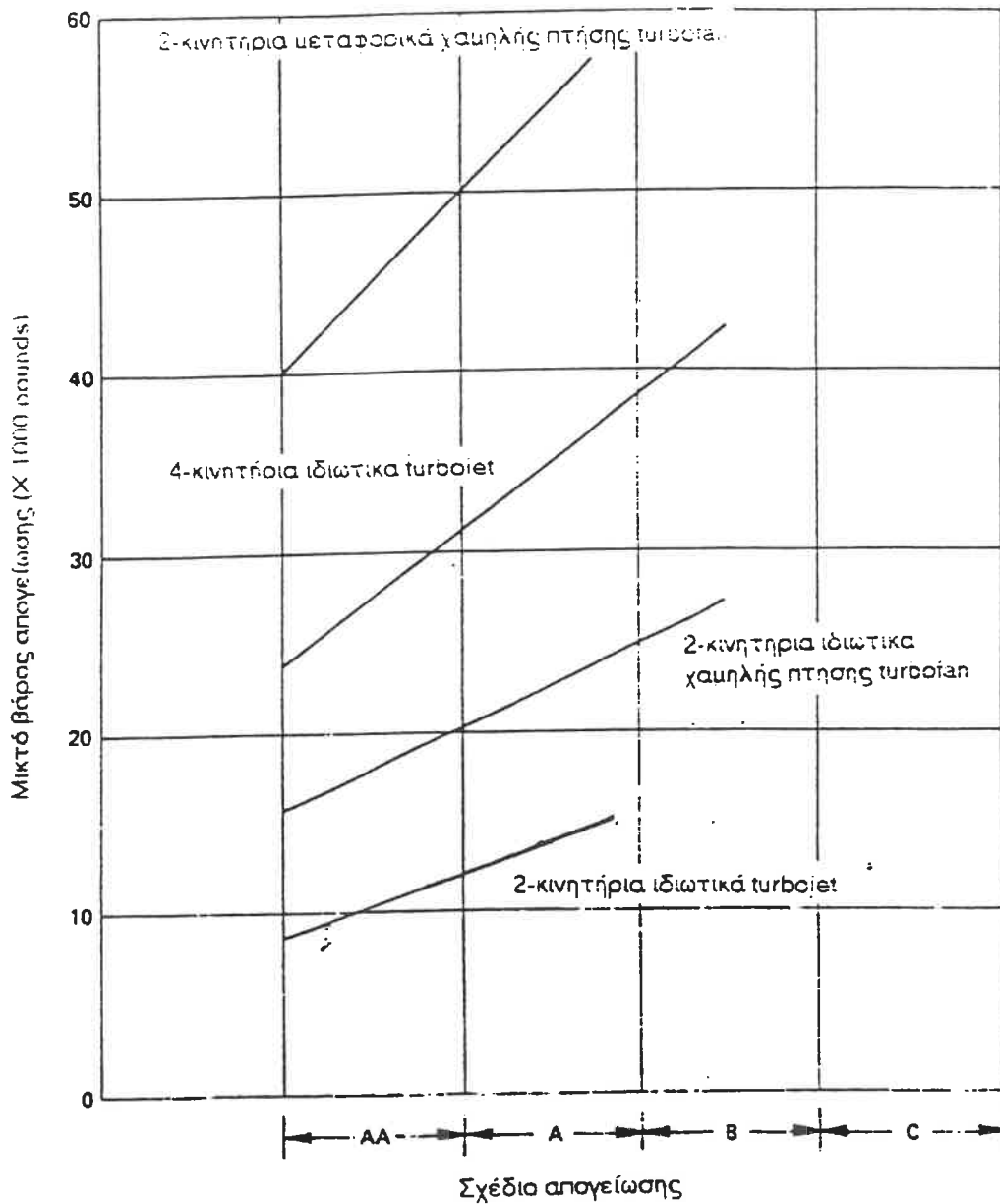
- (α) Μεγάλα μεταφορικά αεροσκάφη:
 - 4-κινητήρια turbojet
 - 4-κινητήρια χαμηλής πτήσεως turbofan
 - 4-κινητήρια υψηλής πτήσεως turbofan
 - 3-κινητήρια χαμηλής πτήσεως turbofan
 - 3-κινητήρια υψηλής πτήσεως turbofan
 - 2-κινητήρια χαμηλής πτήσεως turbofan
- (β) Μικρά μεταφορικά αεροσκάφη
 - 2-κινητήρια χαμηλής πτήσεως turbofan
- (γ) Ιδιωτικά αεροσκάφη
 - 4-κινητήρια turbojet
 - 2-κινητήρια turbojet
 - 2-κινητήρια χαμηλής πτήσεως turbofan
- (δ) Υπερηχητικά μεταφορικά αεροσκάφη
 - 4-κινητήρια turbojet

Οι παραπάνω 11 ομάδες αεροπλάνων αντιπροσωπεύουν το μεγαλύτερο μέρος πηγών θορύβου από πολιτικά αεροσκάφη και για τους δύο στόλους αερομεταφορών που υπάρχουν καθώς και τα επόμενης γενιάς συμβατικά αεροπλάνα.

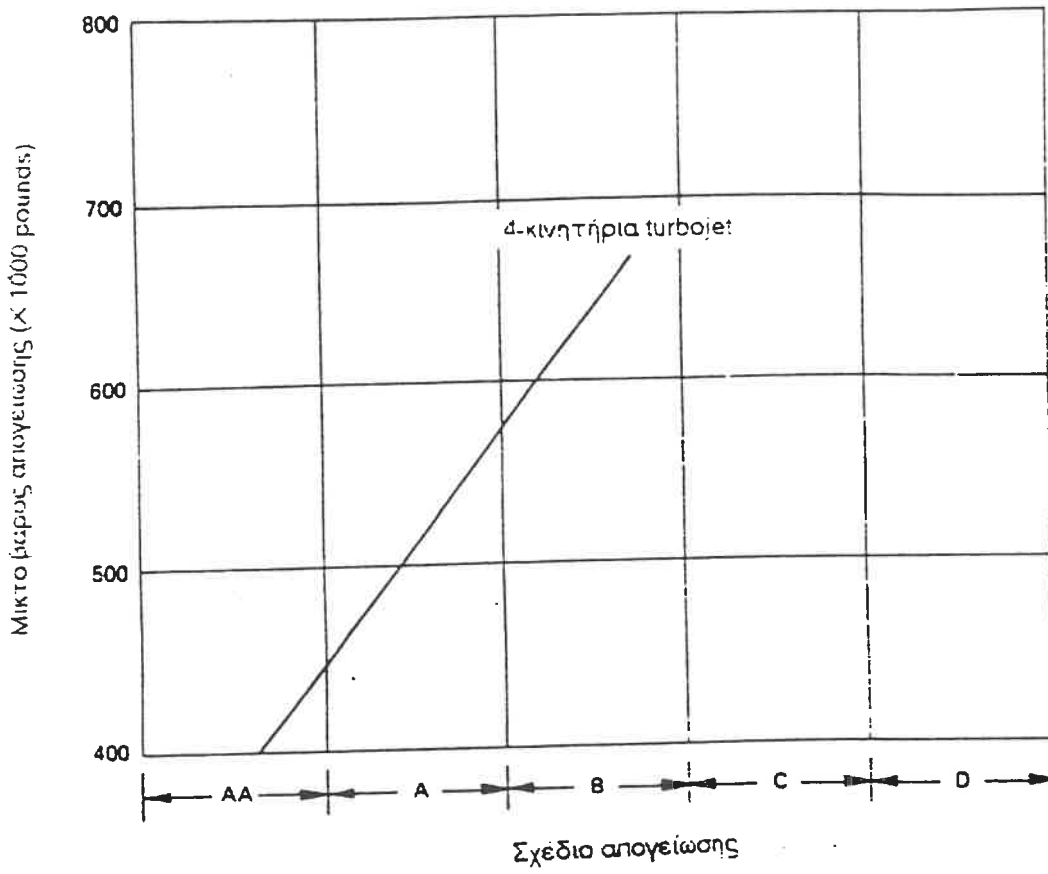
2.2.2.4. Τα σχήματα 2-1 (α), (β) και (γ) αναγνωρίζουν τα σχέδια απογείωσης που πρόκειται να χρησιμοποιηθούν για τις 11 ομάδες αεροπλάνων. Το σχήμα 2-2 παρουσιάζει τα ακριβή σχέδια σε όρους υψόμετρου ως προς την απόσταση τα οποία πρόκειται να χρησιμοποιηθούν στον υπολογισμό των τιμών NEF. Σε όλα τα σχέδια προσγείωσης θεωρείται ότι η πορεία ως προς τον ορίζοντα είναι 3° από τα 450m (1500 feet) υψόμετρο έως το σημείο επαφής στον διάδρομο, 300m (1000 feet) από το άκρο του διαδρόμου.



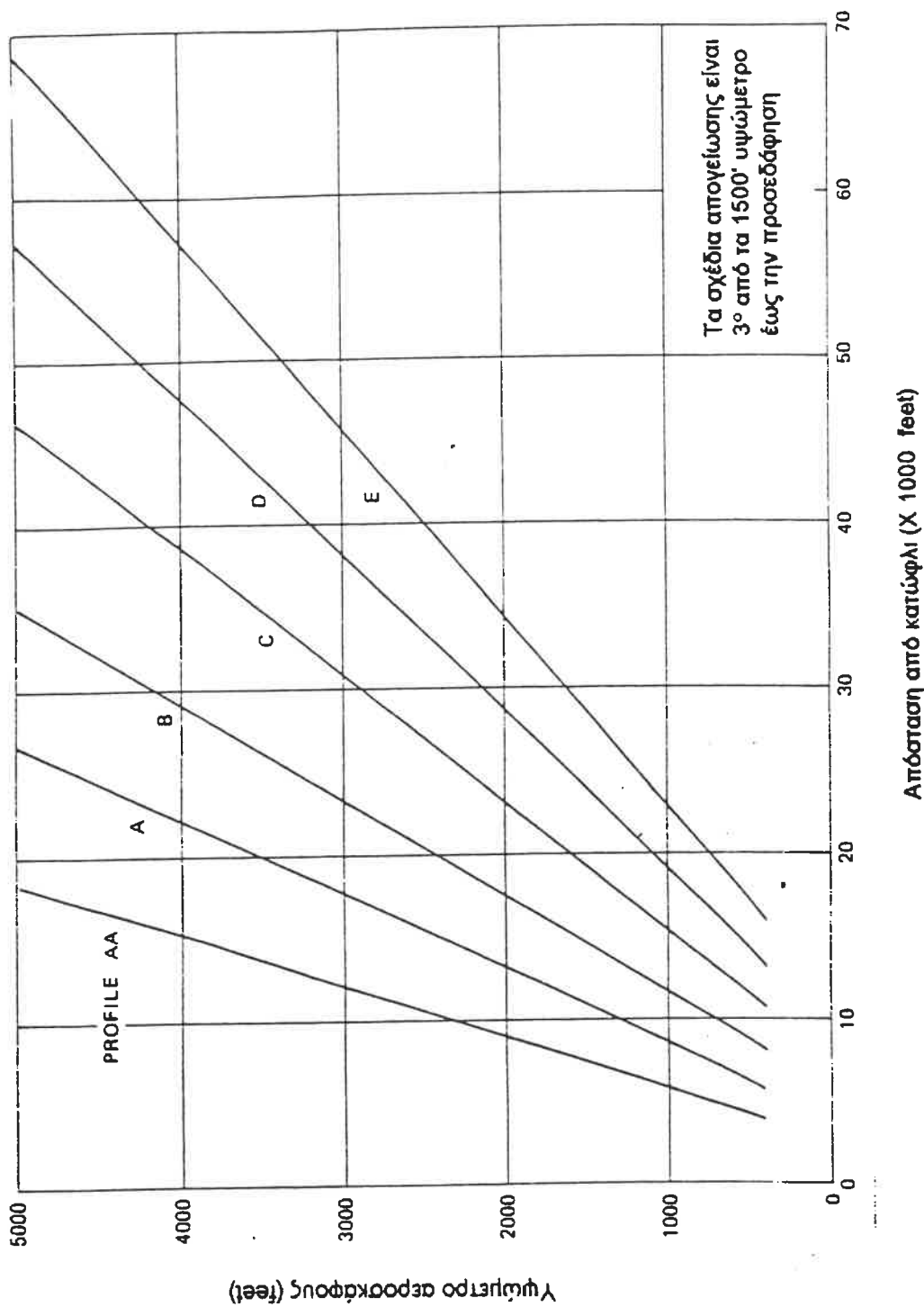
Σχήμα 2-1α. - Καθορισμός σχεδίου απογείωσης μεγάλων μεταφορικών αεροσκαφών



Σχήμα 2-1β. - Καθορισμός σχεδίου απογείωσης μικρών μεταφορικών και ιδιωτικών αεροσκαφών



Σχήμα 2-1γ. - Καθορισμός σχεδίου απογείωσης υπερηχητικών μεταφορικών αεροσκαφών



Σχήμα 2-2. - Σχέδια απογείωσης για αεροσκάφη με μηχανές σε ώθηση απογείωσης

Προβλέψεις του EPNL

2.2.2.5. Στον υπολογισμό των τιμών NE, τα επίπεδα θορύβου των διαφόρων αεροσκαφών πρέπει πρώτα να εκφραστούν σε όρους αποτελεσματικού ανηληπτού επιπέδου θορύβου όπως καθορίζεται στην παράγραφο 2.2.2.1. Τα σχήματα 2-3 (α), (β), (γ) και (δ) παρουσιάζουν τα επίπεδα θορύβου σε όρους EPNL ως προς την απόσταση για κάθε μία από τις 11 ομάδες αεροπλάνων. Η απόσταση αναφέρεται στο μήκος της θεωρητικής ευθείας γραμμής η οποία εξομαλύνει την διαδρομή πτήσης (ή την εφαπτομένη της) και περνά από το υπό εξέταση σημείο στο έδαφος. Είναι η ελάχιστη απόσταση στη διαδρομή πτήσης. Οι καμπύλες του σχήματος 2-3 συμπεριλαμβάνουν την επίδραση της ατμοσφαιρικής απορρόφησης του ήχου για ένα περιβάλλον με θερμοκρασία 15°C και μία σχετική υγρασία 70%.

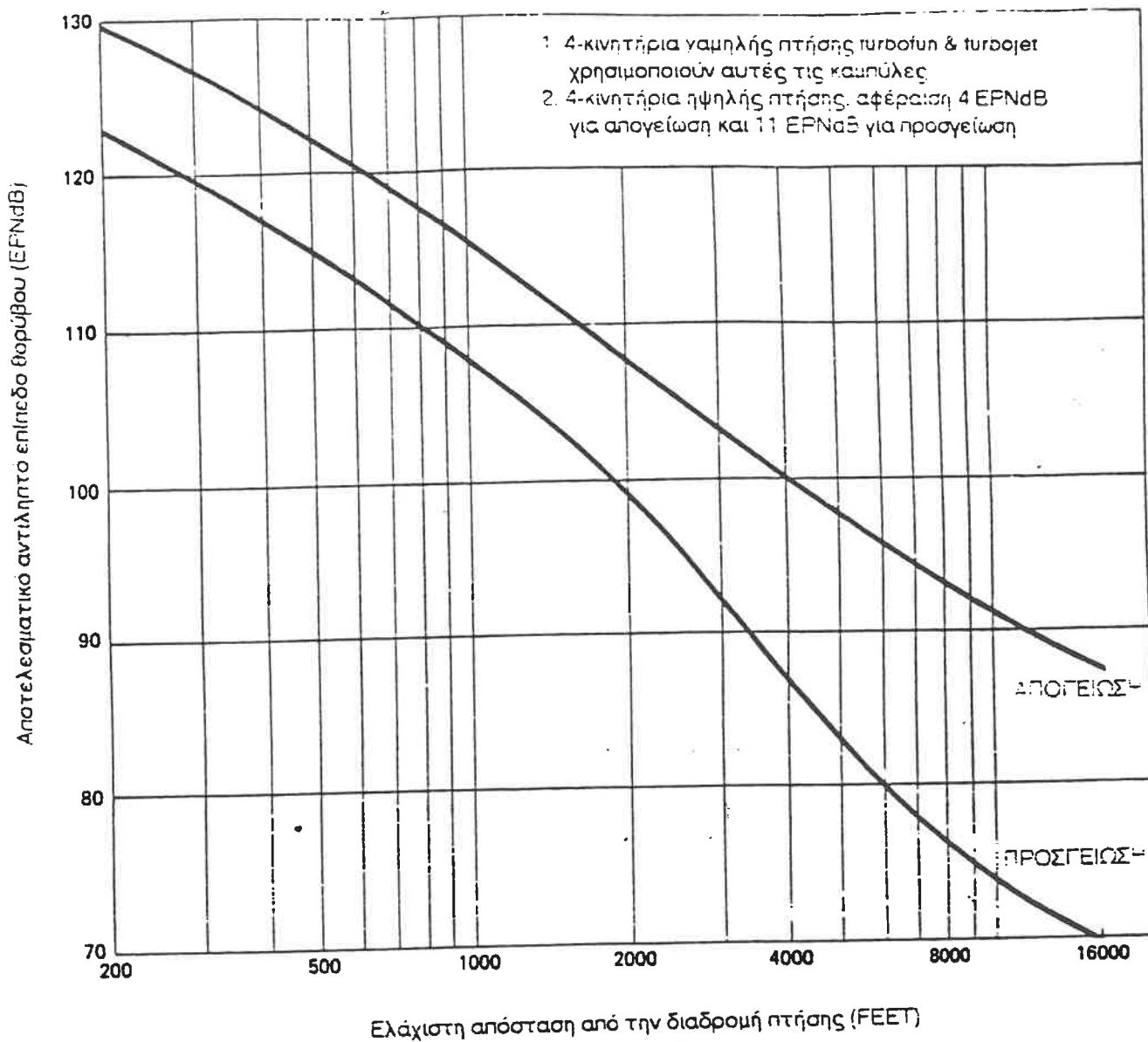
2.2.2.6. Όταν το αεροσκάφος είναι πάνω ή κοντά στο έδαφος, μείωση του θορύβου (αθροιστικά με την ατμοσφαιρική απορρόφηση του ήχου) μεταδίδεται στο υπό εξέταση σημείο του εδάφους που είναι αποτέλεσμα της διάθλασης που προκαλείται από τον άνεμο, μεταβολές της θερμοκρασίας και άλλων επιδράσεων. Η πρόσθετη μείωση για το έδαφος στην επί του εδάφους μετάδοση, $\Delta 0$, που μπορεί να χρησιμοποιηθεί όταν το αεροσκάφος είναι πάνω στο έδαφος δίδεται από τις καμπύλες του σχήματος 2-4. Όταν το αεροσκάφος είναι κοντά στο έδαφος με μία γωνία καθόδου, β , σε σχέση με το υπό εξέταση σημείο στο έδαφος, η πρόσθετη μείωση δίδεται από τον τύπο:

$$\Delta 1 = \Delta 0 / \exp \sqrt{\tan 3\beta}$$

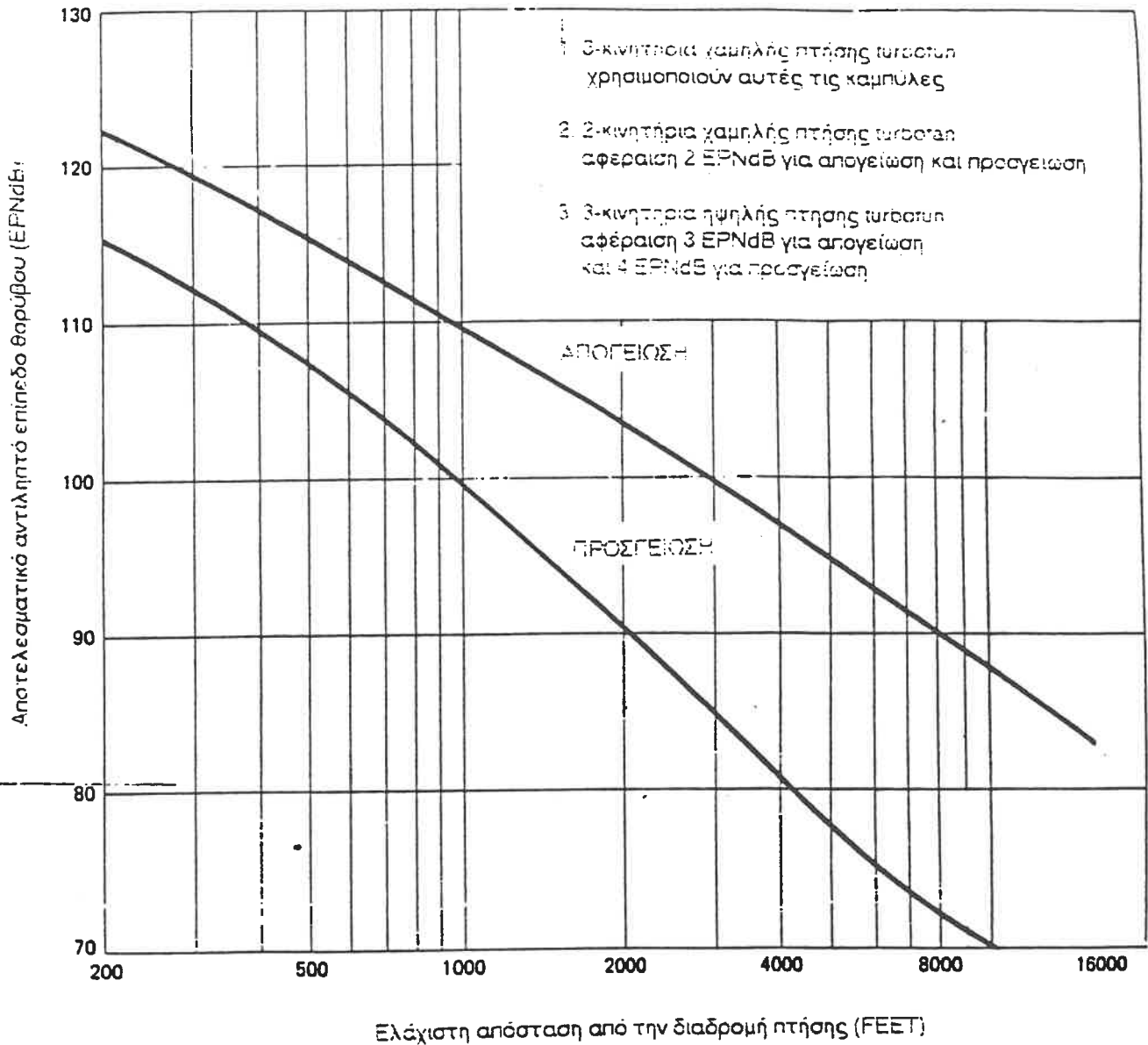
Οι τιμές του $\Delta 1$ πρέπει να αφαιρεθούν από τις τιμές που εξάγονται από το σχήμα 2-3. Όταν το αεροσκάφος είναι στο έδαφος ή στον αέρα κοντά στο έδαφος, ένας παρατηρητής στο πλάι του αεροσκάφους θα προστατευθεί από τον θόρυβο των μηχανών στο άλλο μέρος του. Ο παράγοντας προστασίας δίδεται από τον τύπο:

$$Sh = 3(1 - \sqrt{\sin \beta})$$

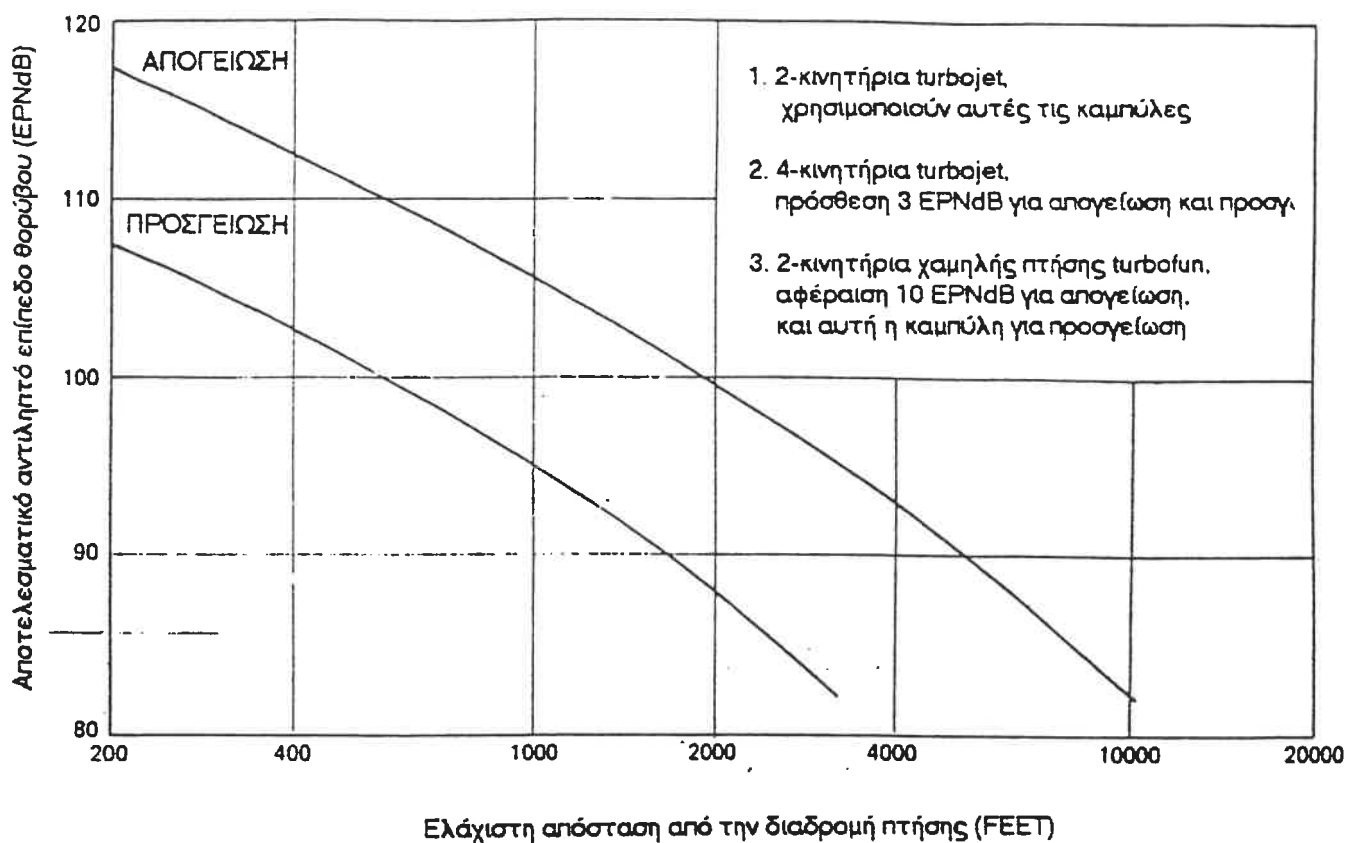
Ο οποίος πρέπει να αφαιρεθεί από τις τιμές που εξάγονται από το σχήμα 2-3.



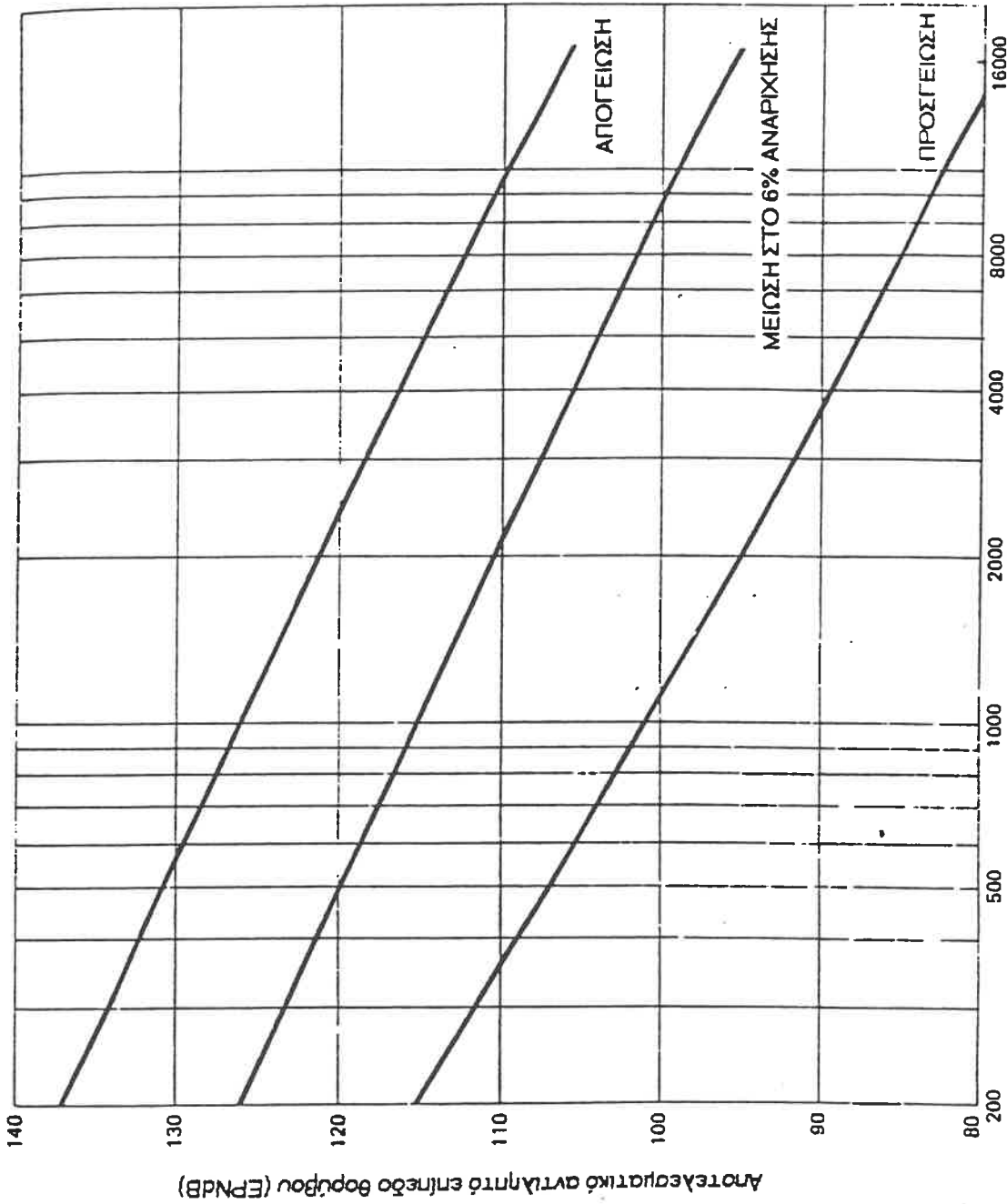
Σχήμα 2-3α. - Επίπεδα θορύβου απογείωσης & προσγείωσης 4-κινητήριων μεταφορικών αεροσκαφών



Σχήμα 2-3β. - Επίπεδα θορύβου απογείωσης & προσγείωσης 2-κινητήριων & 3-κινητήριων μεγάλων και μικρών μεταφορικών αεροσκαφών



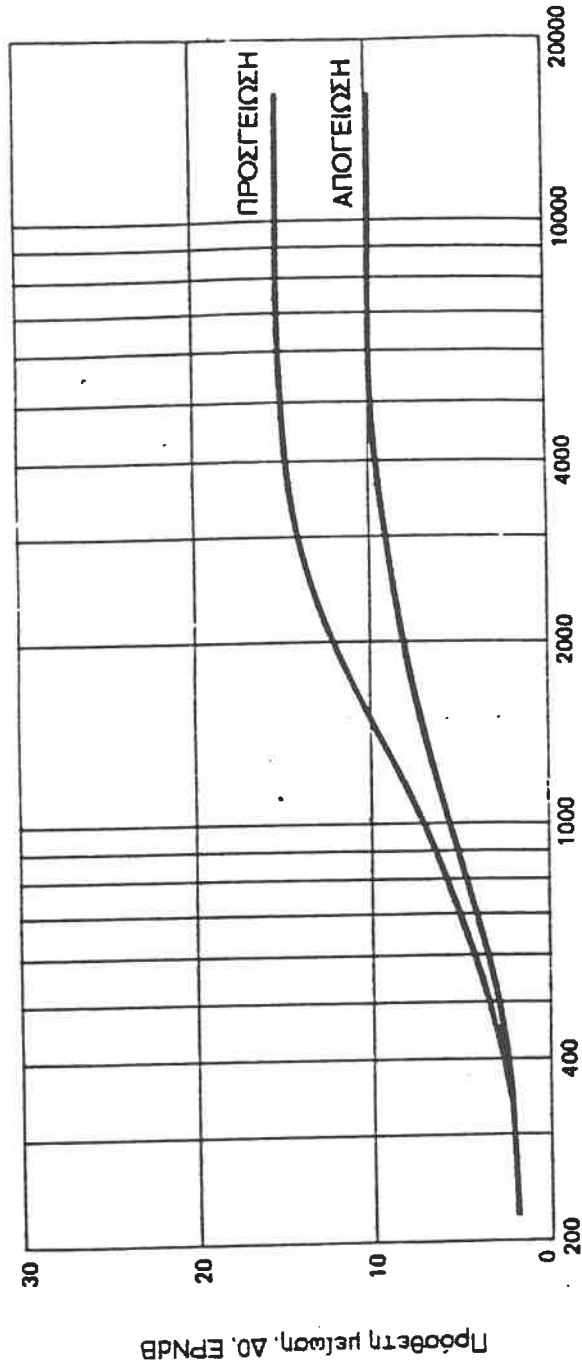
Σχήμα 2-3γ. - Επίπεδα θορύβου απογείωσης & προσγείωσης 2-κινητήριων & 4-κινητήριων ιδιωτικών αεροσκαφών



[3]
Πηγή : NOISE
ASSESSMENT FOR
LAND-USE PLANNING

Ελάχιστη απόσταση από την διαδρομή πτήσης (FEET)

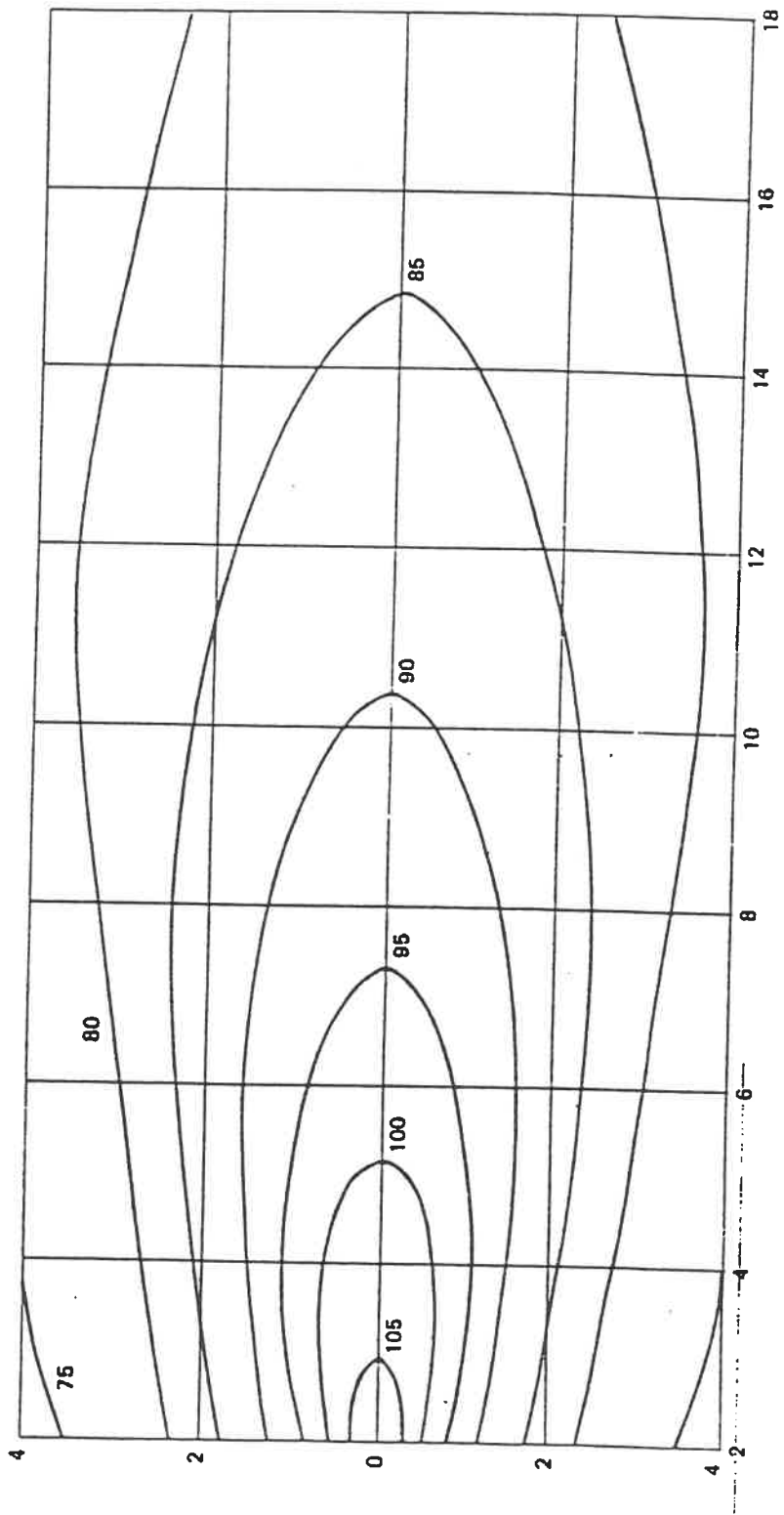
Σχήμα 2-3δ. - Επίπεδα θορύβου απογείωσης & προσγείωσης 4-κινητήριων υπερηχητικών μεταφορικών αεροσκαφών



Οριζόντια απόσταση από το αεροσκάφος (FEET)

Σχήμα 2-4. - Πρόσθετη μείωση για εδάφους - εδάφους μετάδοση του θορύβου των αεροσκαφών

Πηγή : NOISE ASSESSMENT FOR
[3] LAND-USE PLANNING



Απόσταση από την αρχή του διαδρόμου (σε ΜΙΑΙΑ)

[3]
 Πηγή : NOISE
 ASSESSMENT FOR
 LAND-USE PLANNING

Σχήμα 2-5. - Παράδειγμα ομάδας καμπυλών EPNL για απογείωση αεροσκάφους σε ευθεία διαδρομή πτήσης

Σχεδιάζοντας περιγράμματα EPNL ή NE

2.2.2.7. Οι ομάδες περιγραμμάτων EPNL μπορούν να κατασκευαστούν με τον υπολογισμό των τιμών EPNL στα σημεία τομής ενός νοητού κανάβου που καλύπτει το αεροδρόμιο και τις περιοχές που μας ενδιαφέρουν εκτός αυτού, και μετά σχεδιάζοντας καμπύλες μεταξύ των σημείων με γραμμική παρεμβολή. Το σχήμα 2-5 είναι ένα παράδειγμα ομάδας περιγραμμάτων EPNL για την απογείωση ενός αεροπλάνου πάνω σε ευθεία διαδρομή πτήσης. Η κεντρική γραμμή της ομάδας περιγραμμάτων γι' αυτή την περίπτωση, συμπίπτει με την κεντρική γραμμή του διαδρόμου. Όταν η διαδρομή απογείωσης του αεροσκάφους καμπυλώνει, η κεντρική γραμμή της ομάδας περιγραμμάτων EPNL συμπίπτει με την καμπύλη τροχιά (την κατακόρυφη προβολή της διαδρομής πτήσης στο έδαφος). κατά την κατασκευή των ομάδων περιγραμμάτων EPNL για καμπύλες τροχιές πτήσεως, υποτίθεται ότι δεν υπάρχει απώλεια αναρρίχησης που οφείλεται στην στροφή και ότι δεν παίζει ρόλο αν το υπό εξέταση σημείο βρίσκεται εντός ή εκτός της καμπύλης τροχιάς πτήσεως. Οποτεδήποτε πρόκειται να κατασκευαστούν ομάδες περιγραμμάτων EPNL ή NE, οι τροχιές απογείωσης και προσγείωσης πρέπει να σχεδιάζονται και να προσημαίνονται από αριθμό ή γράμμα.

2.2.3. Μεθοδολογία υπολογισμού έκθεσης στο θόρυβο (NEM)

2.2.3.1. Η έννοια NE που παρουσιάστηκε παραπάνω είναι μια μέθοδος πρόβλεψης ενός απλού αριθμού εκτίμησης του αθροιστικού θορύβου που εισβάλλει στις περιοχές κοντά στα αεροδρόμια από τις λειτουργίες των αεροσκαφών. Οι προβλέψεις βασίζονται πάνω σε γενικευμένες κατηγορίες αεροσκαφών, σχέδια πτήσεων και επίπεδα θορύβου αεροσκαφών σε όρους αποτελεσματικού αντιληπτού επιπέδου θορύβου (EPNL). Πρέπει να τονιστεί ότι εξ' αιτίας των γενικευμένων πληροφοριών πάνω στις οποίες εκτιμήθηκε η έκθεση στο θόρυβο, οι υπολογισμοί μπορούν να θεωρηθούν ακριβείς με απόκλιση ± 5 dB.

2.2.3.2. Ο δείκτης NEF όμως είναι βολικός για τον υπολογισμό της συνολικής έκθεσης στο θόρυβο όπως γίνεται δεκτός από τις κοινότητες στην γειτονιά ενός αεροδρομίου που οφείλεται σε συγκεκριμένες μετακινήσεις αεροσκαφών αλλά χωρίς την χρήση της παραπάνω υπόθεσης. Η επονομαζόμενη "μέτρηση έκθεσης στο θόρυβο" δείκτης NEM (Noise Exposure Measure) αντικατοπτρίζει την συνολική έκθεση στο θόρυβο όπως καθορίζεται από μετρήσεις τιμών EPNL, για τους συγκεκριμένους τύπους αεροσκαφών και τις συγκεκριμένες

διαδρομές πτήσεων, που αναφέρονται στο υπό εξέταση σημείο στο έδαφος, κατά τη διάρκεια μιας μέσης ημέρας. Η μαθηματική έκφραση είναι:

$$NEM = 10 \log \left\{ (1/n) \sum_{k=1}^n \text{anti log}[EPNL(k)/10] \right\} + 10 \log(N/20) - 75$$

όπου:

- EPNL(k) είναι το αποτελεσματικό αντιληπτό επίπεδο θορύβου στη θέση μέτρησης οφειλόμενο στην πτήση k.
- N είναι ο αριθμός των πτήσεων για μία μέση ημέρα (από τις 07:00 έως τις 22:00 η ώρα, από υπόθεση)
- n είναι ο αριθμός μετρηθέντων πτήσεων.

2.3. ΠΕΡΙΓΡΑΦΗ ΤΗΣ ΜΕΘΟΔΟΥ NNI

2.3.1. Εισαγωγή

2.3.1.1. Ο δείκτης της έκθεσης στο θόρυβο ο οποίος χρησιμοποιήθηκε στο Ενωμένο Βασίλειο για μερικά χρόνια είναι ο NNI (Noise and Number Index) η τιμή του οποίου δίδεται από τον τύπο παρακάτω. Η εκλογή αυτού του δείκτη έγινε από μία κοινωνική μελέτη η οποία έλαβε χώρα κατά τη διάρκεια του 1961 σε περιοχές γύρω από το αεροδρόμιο Heathrow από διορισμένη επιτροπή υπό τον όρο "να εξετάσει τις φυσικές, πηγές και αποτελέσματα του προβλήματος του θορύβου και να αποφανθεί για τα περαιτέρω μέτρα που μπορούν να ληφθούν για την μετρίασή του".

Ένα από τα πιο σημαντικά ευρήματα αυτής της μελέτης ήταν να μειωθούν οι 14 διαφορετικές μεταβλητές οι οποίες ελήφθησαν υπ' όψιν για το χαρακτηρισμό του θορύβου και οι 58 πιθανές μεταβλητές που αντιπροσωπεύουν την κοινωνικο-ψυχολογική συμπεριφορά των ανθρώπων που ζουν κοντά σε αεροδρόμια σε 2 μόνο μεταβλητές!

Αυτές είναι:

- το μέσο επίπεδο θορύβου, φυσική μέτρηση της ηχητικής έντασης.
- ο αριθμός πτήσεων κατά τη διάρκεια της υπό εξέταση περιόδου, μέρα ή νύχτα.

Αυτές οι μεταβλητές επιτρέπουν να υπολογιστεί μία μόνο σύνθετη μεταβλητή που αντιπροσωπεύει την αθροιστική έκθεση στο θόρυβο και την μέση ενόχληση. Αυτή η σύνθετη μεταβλητή ονομάστηκε "Noise and Number Index" η οποία αντικατοπτρίζει την σημασία αυτού του συμπεράσματος.

2.3.1.2. Η μορφή και η σημασία της μεθόδου NNI καθορίστηκε από την μελέτη σ' ένα μόνο αεροδρόμιο (Heathrow) και το Ενωμένο Βασίλειο θεωρεί ότι είναι αναγκαία περαιτέρω μελέτη, για να αποδειχθεί η έκταση στην οποία μπορεί να ισχύσει και σε άλλα αεροδρόμια, με διαφορετικές κυκλοφοριακές παραμέτρους, ή όπου το αστικό και κοινωνικό περιβάλλον είναι διαφορετικό. Παρ' όλα αυτά η μέθοδος NNI ίσχυσε στην Ελβετία κατά την διάρκεια του 1967 και 1968, όταν έγινε μελέτη θορύβου στην γειτονιά μερικών αεροδρομίων και ξανά το 1970 όπως φαίνεται παρακάτω. Υπολογισμοί αυτού του δείκτη και καμπυλών ισών NNI έγιναν από το Federal Air Office της Ελβετίας, μαζί με σχετικά διαγράμματα (Σχήματα 2-6 έως 2-10).

2.3.2. Μέθοδος καθορισμού του δείκτη NNI

Τύπος NNI

2.3.2.1. Ο δείκτης NNI υπολογίζεται από τον παρακάτω τύπο:

$$(NNI) = \bar{L} + 15 \log_{10} N - 80$$

όπου:

- \bar{L} είναι το μέσο επίπεδο θορύβου αιχμής σε PNdB

- N είναι ο αριθμός πτήσεων ανά ημέρα.

(Η σταθερά 80 εισήχθη για να κάνει το NNI μηδέν όταν η ενόχληση είναι μηδενική).

Το μέσο επίπεδο θορύβου αιχμής \bar{L} στον παραπάνω τύπο δίνεται από:

$$\bar{L} = 10 \log_{10} (1/N) \sum_{i=1}^N 10^{L_i/10}$$

όπου:

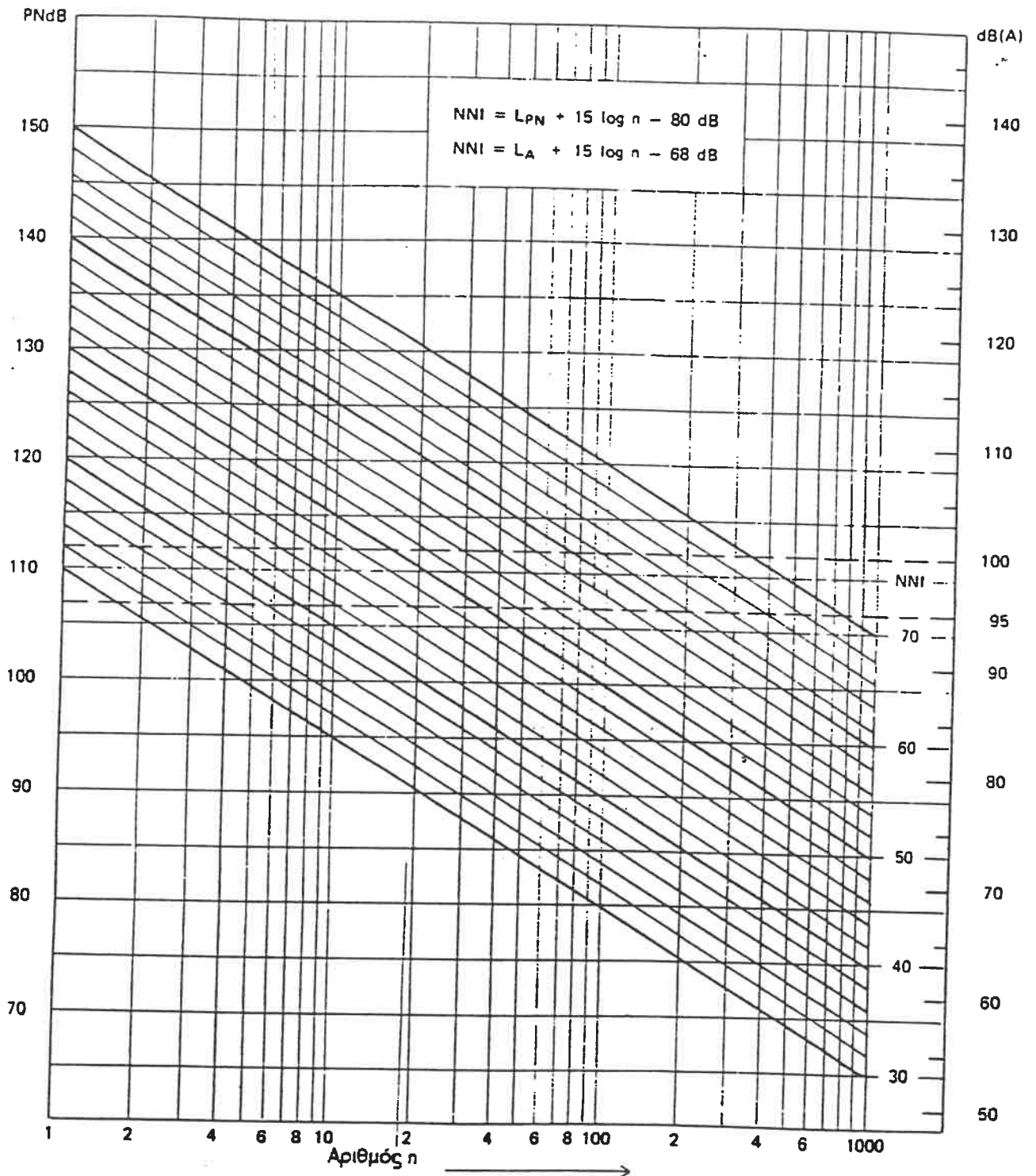
- L είναι το επίπεδο θορύβου αιχμής (σε PNdB) που λαμβάνει χώρα κατά τη διάρκεια διέλευσης κάθε αεροσκάφους.

- N είναι ο αριθμός των υπό εξέταση αεροσκαφών.

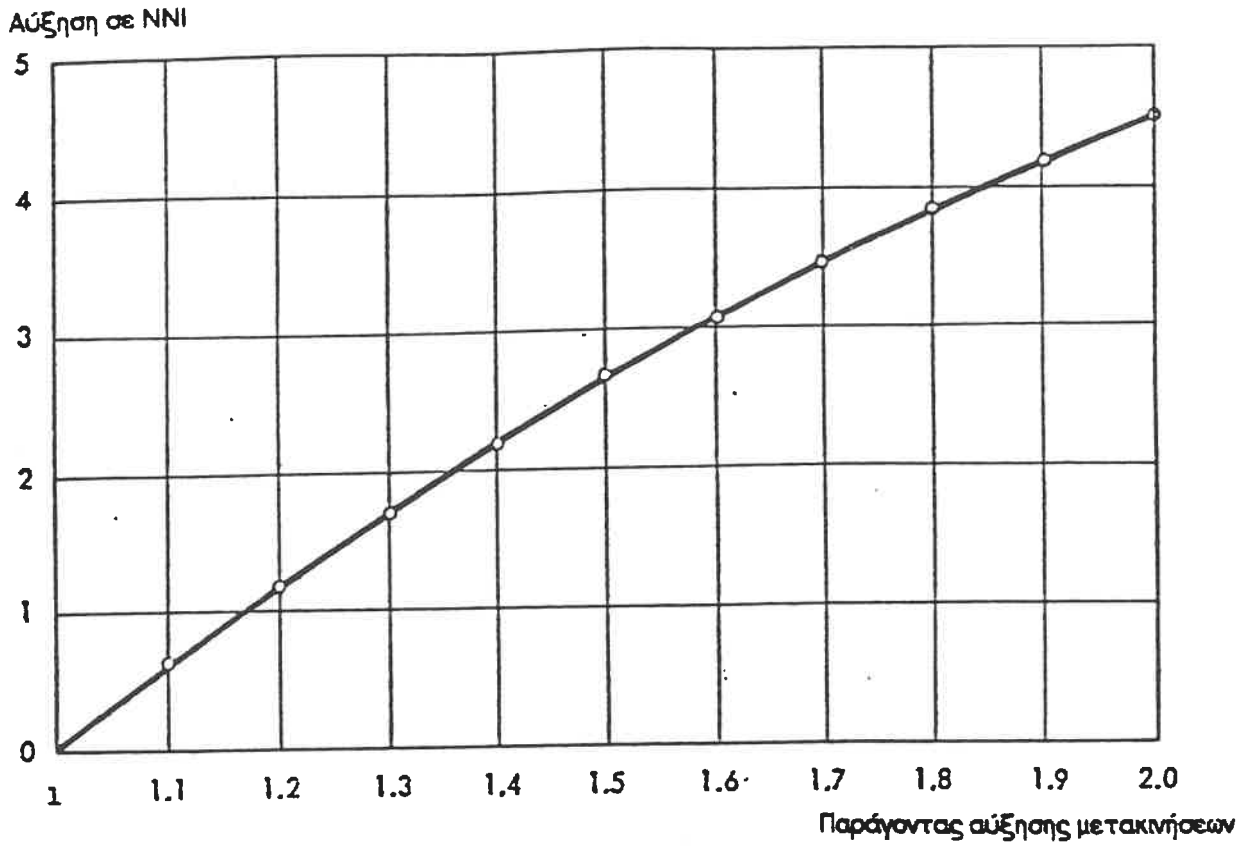
2.3.2.2. Ο τύπος της παραγράφου 2.3.2.1. πρέπει να ξαναγραφτεί ως εξής:

$$NNI \approx \bar{L}_A + 15 \log_{10} n - 68$$

όταν η μέτρηση του αντιληπτού επιπέδου θορύβου γίνεται με σύστημα μέτρησης ήχου το οποίο μετρά υπό κλίμακα dB(A). Το σχήμα 2-6 δείχνει πως ο δείκτης NNI μεταβάλλεται συναρτήσει της μέσης τιμής του επιπέδου \bar{L}_{PN} ή L_A και του αριθμού n κινήσεων των αεροσκαφών. Το σχήμα 2-7 δείχνει το NNI να εξαρτάται από την αύξηση της κυκλοφορίας (κινήσεις αεροσκαφών), ενώ η τιμή του επιπέδου \bar{L}_{PN} παραμένει ίδια.



Σχήμα 2-6. - Θόρυβος και αριθμός n



Σχήμα 2-7. - Αύξηση σε NNI λόγω της αύξησης των μετακινήσεων

2.3.2.3. Οι περίοδοι της ημέρας (06:00-22:00) και νύχτας (22:00-06:00) εξετάζονται πάντα ξεχωριστά. Οι μέγιστες αποδεκτές τιμές για νυχτερινές λειτουργίες πρέπει να είναι μικρότερες κατά 20 NNI από αυτές της ημέρας.

2.3.2.4. Οι καμπύλες ίσων NNI σχεδιάζονται ως εξής:

(α) Για απόσταση 305 m (1000 feet) από το υπό εξέταση αεροσκάφος η ηχητική ένταση που λαμβάνεται υπ' όψιν είναι αυτή που παράγεται από το αεροσκάφος κατά την απογείωση.

(β) Είναι δυνατόν να υπολογιστεί μια μέση ηχητική ένταση για κάθε απογείωση, πάντα για την ίδια απόσταση των 305 m (1000 feet), συμπεριλαμβανομένων όλων των κινήσεων -και για όλους τους διαδρόμους- με βάση την συμβολή των διαφόρων τύπων αεροσκαφών στον συνολικό αριθμό κινήσεων.

(γ) Χρησιμοποιώντας αυτήν τη μέση ηχητική ένταση, είναι λοιπόν δυνατό να βρεθεί ένας αντιπροσωπευτικός τύπος αεροσκάφους έτσι ώστε για επόμενες μελέτες, να θεωρηθεί ότι όλες οι κινήσεις γίνονται από αυτό το αεροσκάφος. Εδώ αυτό το αντιπροσωπευτικό αεροσκάφος είναι ένα τετρακινητήριο εξοπλισμένο με turbofans το οποίο προσγειώνεται υπό γωνία 3° και απογειώνεται:

(i) υπό γωνία 5° για πτήσεις μεγάλων αποστάσεων (LR)

(ii) υπό γωνία 9° για πτήσεις μικρών αποστάσεων (MR)

Οι καμπύλες ίσων τιμών \bar{L}_{PN} για αυτόν τον τύπο αεροσκάφους δίνονται στα σχήματα 2-8 έως 2-10.

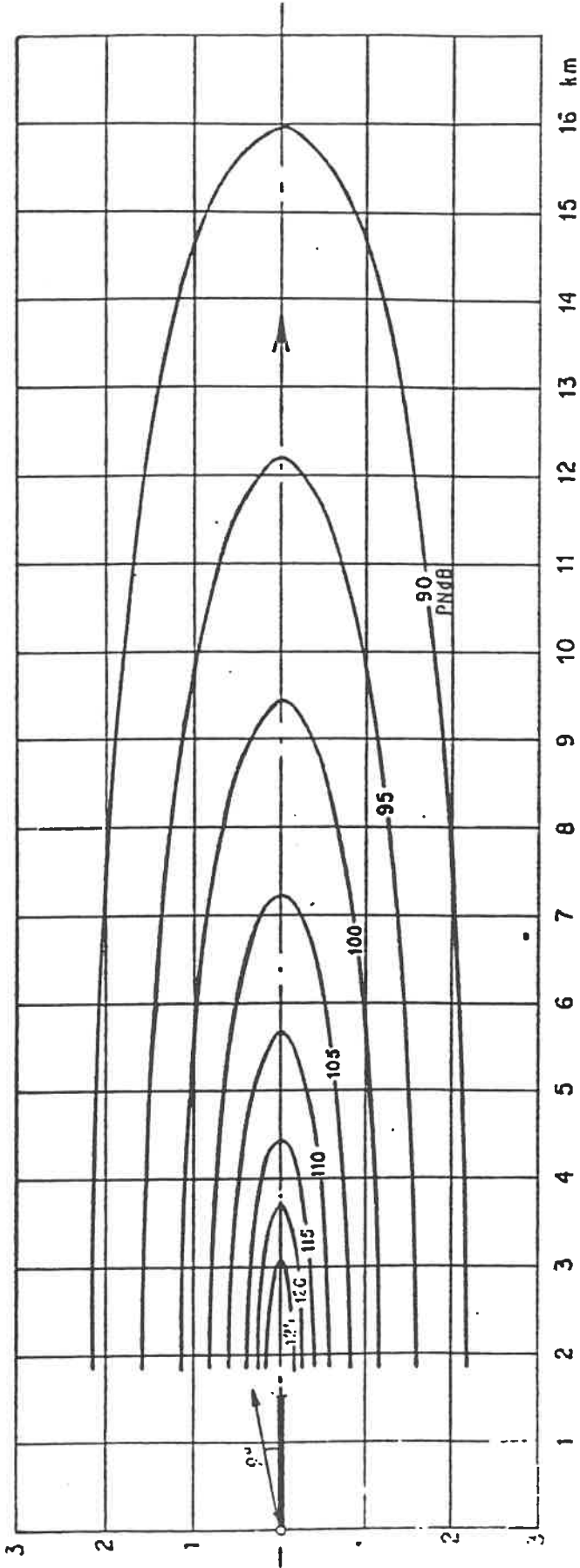
(δ) Για ένα γνωστό αριθμό κινήσεων αεροσκαφών n , η καθορισμένη έκθεση στο θόρυβο (αριθμός NNI) μπορεί να δειχθεί όπως παρακάτω με την βοήθεια μιας καμπύλης του ίδιου αριθμού PNdB.

$$\bar{L}_{PN} = NNI - 15 \log_{10} n + 80$$

Παράδειγμα: Πρόβλημα: Βρείτε τα όρια της περιοχής στην οποία η έκθεση στο θόρυβο παραμένει ίση ή μικρότερη με $NNI=50dB$ λαμβάνοντας υπ' όψιν ότι γίνονται 100 απογειώσεις μικρού και μέσου βεληνεκούς αεροσκαφών.

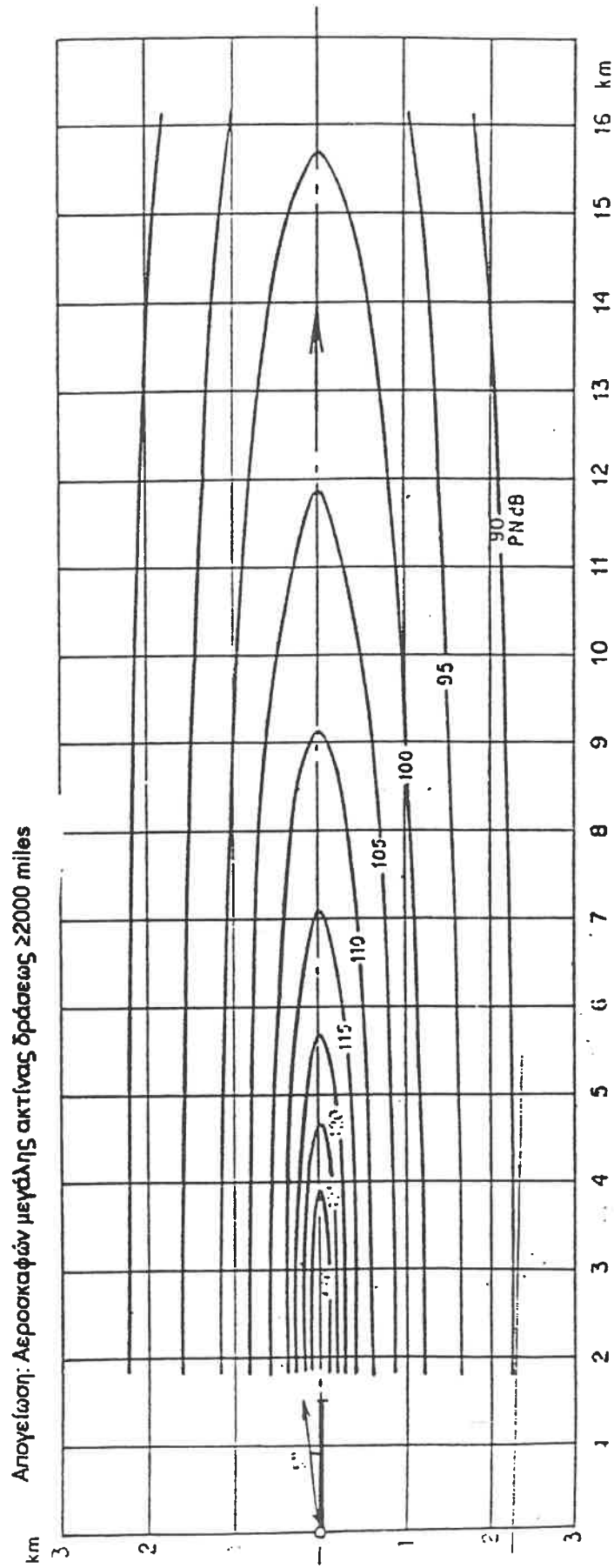
Λύση: $\bar{L}_{PN} = 50 - 30 + 80 = 100$ PNdB και η καμπύλη των 100 PNdB υπάρχει στο σχήμα 2-8. Άρα η ζητούμενη περιοχή είναι αυτή που περικλείεται από την καμπύλη των 100 PNdB. Σε άλλη περίπτωση, για τιμές πτήσεων LR και MR όπου η καμπύλη στα σχήματα 2-8 και 2-9 δεν υπάρχει γίνεται γραμμική παρεμβολή.

Απογεώση: Αεροσκαφών μικρής και μέσης ακτίνας δράσεως ≤2000 miles



Σχήμα 2-8. - Καμπύλες ίσων τιμών L_{PN}

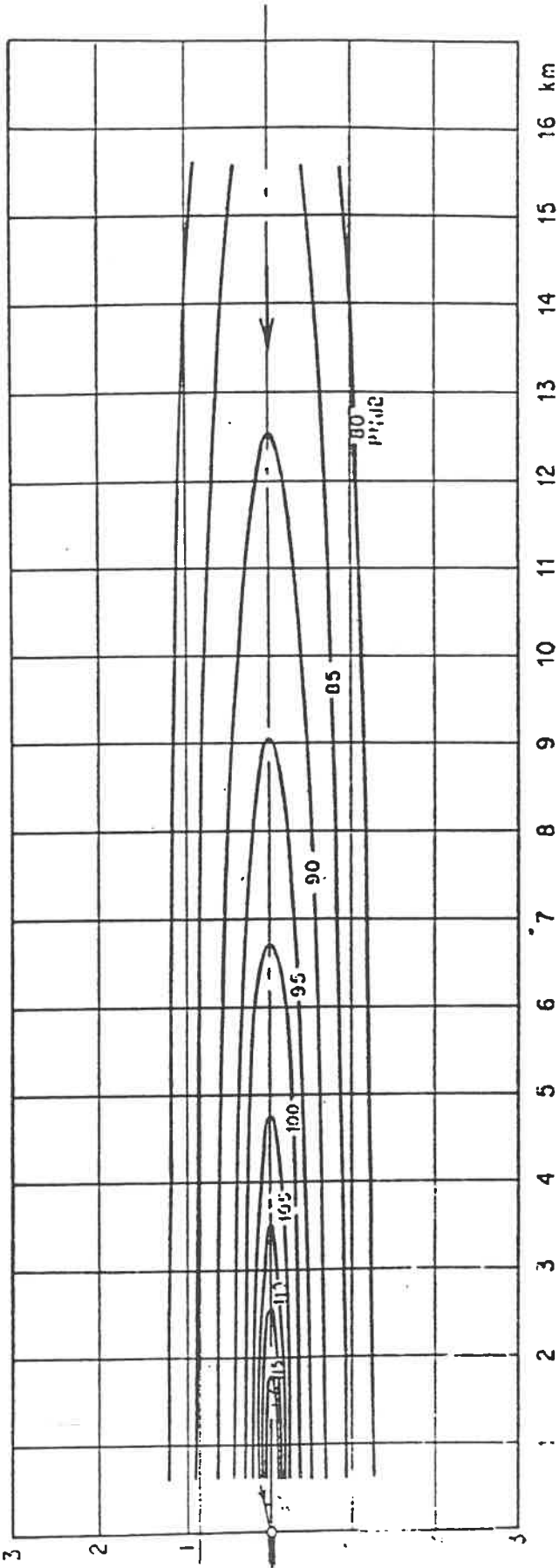
Πηγή : ΑΕΡΟΔΡΟΜΙΑ
[7]



Σχήμα 2-9. - Καμπύλες ίσων τιμών L_{PH}

Πηγή: ΑΕΡΟΔΡΟΜΙΑ
[7]

km Προσεύωση: Αεροσκαφών μεγάλης ακτίνας δράσεως ≥ 2000 miles



Σχήμα 2-10. - Καμπύλες ίσων τιμών L_{FH}

Πηγή : ΑΕΡΟΔΡΟΜΙΑ
[7]

Ακρίβεια υπολογισμών.

2.3.2.5. Μια σειρά βασικών απλοποιήσεων έγιναν για να καθοριστούν οι καμπύλες ίσων NNI στην περίπτωση των Ελβετών. Αυτές είναι:

- απλοποιητική ομαδοποίηση των διαφόρων αεροσκαφών σε τυπικές κατηγορίες και υιοθέτηση ενός μόνο αντιπροσωπευτικού τύπου αεροσκάφους.
- μέση τιμή ετήσιων λειτουργιών.
- εκτίμηση δείκτη συχνότητας εναέριων διαδρομών.
- υιοθέτηση ενός επίπεδου εδάφους και διάδοση του ήχου χωρίς εμπόδια.
- υιοθέτηση ενιαίων λειτουργιών πτήσεων (δηλαδή μόνο απογείωση LR, MR και προσγείωση).

Το Federal Aviation Office της Ελβετίας θεωρεί τις καμπύλες NNI ότι υπολογίστηκαν να έχουν μία ακρίβεια της τάξεως των ± 5 μονάδων.

2.4. Περιγραφή της μεθόδου N

2.4.1. Εισαγωγή

2.4.1.1. Η επιτροπή du Bruit (Επιτροπή Θορύβου) της Γενικής Γραμματείας Πολιτικής Αεροπορίας, μια υπηρεσία του Γαλλικού Υπουργείου Μεταφορών, έχει αναπτύξει μια μέθοδο για την εκτίμηση της συνολικής έκθεσης στο θόρυβο του πληθυσμού που ζει στην γειτονιά των αεροδρομίων. Η συνολική έκθεση στο θόρυβο αντιπροσωπεύεται από ένα δείκτη γνωστό ως "ισοθορυβικός δείκτης". Συγκεκριμένες τιμές του ισοθορυβικού δείκτη προτάθηκαν από την επιτροπή du Bruit για να προσδιοριστούν περιοχές θορύβου γύρω από τα αεροδρόμια με την προοπτική να καθοριστούν κανόνες που να διέπουν τον έλεγχο χρήσης γης.

2.4.1.2. Ο καθορισμός του ισοθορυβικού δείκτη στο υπό εξέταση σημείο στο έδαφος εμπλέκει πολλά στοιχεία: μεταβλητά επίπεδα θορύβου εμφανίζονται σ' αυτό το σημείο κατά τη διάρκεια μετακινήσεων ή λειτουργιών αεροσκαφών που χρησιμοποιούν το αεροδρόμιο (αυτά τα επίπεδα εξαρτώνται από τις μετεωρολογικές συνθήκες οι οποίες επηρεάζουν τη διάδοση του ήχου), διάρκεια του θορύβου, αριθμός λειτουργιών. Η βαρύτητα με την οποία συντελεί το κάθε στοιχείο δεν είναι σταθερή για την εκτίμηση του θορύβου αλλά μεταβάλλεται σύμφωνα με τον χρόνο στον οποίο ο θόρυβος λαμβάνει χώρα μέσα σ' ένα 24ωρο ακόμα και με την εποχή. Ο στόχος είναι η συγχώνευση όλων των στοιχείων έτσι ώστε να εξασφαλιστεί ένας δείκτης αντιπροσωπευτικός της

διαταραχής οφειλόμενης στο θόρυβο των αεροσκαφών, όχι μόνο σε μια καθορισμένη χρονική στιγμή ή κατά τη διάρκεια μιας μικρής περιόδου, αλλά ακόμα και κατά τη διάρκεια μιας μεγάλης χρονικής περιόδου. Ο ισοθρουβικός δείκτης, λοιπόν, είναι στην ουσία ένας στατιστικός όρος που ολοκληρώνει πολλά δεδομένα, μερικά από τα οποία αφορούν το αεροσκάφος, άλλα την κυκλοφορία και άλλα πάλι βασίζονται στις τοπικές συνθήκες (μετεωρολογικές, τοπογραφικές κλπ) που υπάρχουν στο αεροδρόμιο.

2.4.1.3. Ο ορισμός του ισοθρουβικού δείκτη στο υπό εξέταση σημείο στο έδαφος στην γειτονιά του αεροδρομίου συμπεριλαμβάνει:

- το επίπεδο θορύβου που παράγεται από κάθε μετακίνηση ενός δεδομένου αεροσκάφους
- τη διάρκεια του θορύβου που παράγεται από κάθε μετακίνηση αεροσκάφους
- τον αριθμό των συμβάντων κατά τη διάρκεια της ημέρας (ή της νύχτας)

Το επίπεδο θορύβου υπολογίζεται ως αντιληπτό επίπεδο θορύβου (PNL) σε μονάδες decibels αντιληπτού θορύβου (PNdB). Για να ληφθεί υπ' όψιν η διάρκεια του θορύβου που παράγεται από κάθε μετακίνηση αεροσκάφους, θεωρείται γενικά ότι κάθε μετακίνηση αεροσκάφους παράγει ενόχληση θορύβου για 30 sec και ότι οι μετακινήσεις αεροσκαφών μπορούν να έπονται η μία την άλλη με ένα μέγιστο βαθμό μίας ανά λεπτό. Θεωρώντας ότι η ημερήσια κυκλοφοριακή περίοδος εκτείνεται από τις 06:00 έως τις 22:00, δηλαδή μία διάρκεια 16 ωρών, μπορεί να ειπωθεί ότι η μέγιστη έκθεση θα έχει σαν συνέπεια $16 \cdot 60 = 960$ μετακινήσεις αεροσκαφών ανά ημέρα. Έτσι λοιπόν, οποτεδήποτε η συνολική έκθεση στο θόρυβο παράγεται από έναν αριθμό αεροσκαφών "A" μικρότερο των 960, η τιμή του πρέπει να μειωθεί κατ' αναλογία του βαθμού της ενέργειας του ήχου που παράγεται από 960 μετακινήσεις αεροσκαφών και του αριθμού "A". Το παραπάνω συμπέρασμα το οποίο δίνει την ίδια διάρκεια θορύβου για κάθε μετακίνηση, λαμβάνοντας υπ' όψιν ότι ο αριθμός των συμβάντων κατά τη διάρκεια της υπό εξέταση περιόδου - μία ημέρα ή μία νύχτα - οδηγεί στο ότι ο αριθμός "A" είναι η βασική μεταβλητή.

Δείκτης για χρήση την ημέρα

2.4.1.4. Με άλλα λόγια ο ισοθρουβικός δείκτης N ο οποίος λαμβάνει υπ' όψιν τη συνολική έκθεση στο θόρυβο κατά τη διάρκεια μίας μέρας, υπολογίζεται χρησιμοποιώντας τον παρακάτω γενικό τύπο:

$$N = N - \lambda \cdot \log \frac{T}{t} \quad (1)$$

όπου:

N : ισοθρουβικός δείκτης

N : επίπεδο θορύβου εκφρασμένο σε PNdB, για μία μετακίνηση ενός δεδομένου αεροσκάφους, κατά μήκος μίας δεδομένης διαδρομής

$\lambda=10$

T : μέγιστη διάρκεια έκθεσης στο θόρυβο σε μία ημέρα (16 ώρες)

t : ακριβής διάρκεια έκθεσης στο θόρυβο

Ο τύπος μπορεί να απλοποιηθεί όπως παρακάτω:

$$N = N - 10 \log \frac{960}{A} \quad (2)$$

όπου:

A : ο ακριβής αριθμός μετακινήσεων για ένα δεδομένο τύπο αεροσκάφους, που κινείται πάνω σε δεδομένη διαδρομή πτήσης, κατά την διάρκεια μίας ημέρας (μεταξύ 06:00 και 22:00 η ώρα).

Μιας και $10 \log 960$ είναι περίπου ίσο με 30 ο τύπος τελικά γίνεται:

$$N = N_{(PNdB)} - 30 + 10 \log A \quad (3)$$

Δείκτης για χρήση τη νύχτα

2.4.1.5. Ο τύπος (3) επιτρέπει στον ισοθρουβικό δείκτη να υπολογίζεται για την ημέρα, από 06:00 έως 22:00 από υπόθεση. Ο υπολογισμός του ισοθρουβικού δείκτη για τη νυχτερινή κυκλοφορία επιτυγχάνεται με τον ίδιο τρόπο μ' αυτόν της ημερήσιας, χρησιμοποιώντας τον τύπο:

$$N = N_{(PNdB)} - \lambda \log \frac{T}{t}$$

όπου:

T : διάρκεια που αντιστοιχεί στην μέγιστη νυχτερινή κυκλοφορία (ή μέγιστος αριθμός μετακινήσεων)

t : ακριβής διάρκεια (ή ακριβής αριθμός μετακινήσεων αεροσκαφών) κατά τη διάρκεια της νύχτας

λ : αριθμητικός συντελεστής η τιμή του οποίου θα καθοριστεί παρακάτω

Μελέτες για την ενόχληση στον ύπνο που προέρχονται από τον θόρυβο δείχνουν ότι τέτοια ενόχληση είναι πιο σημαντική κατά τη

διάρκεια του πρώτου μισού της νύχτας. Για να ληφθεί αυτό υπ' όψιν, ο αριθμός των μετακινήσεων των αεροσκαφών που λαμβάνει χώρα κατά τη διάρκεια του πρώτου μισού της νύχτας θα έχει έναν υψηλότερο συντελεστή, (δυσμενέστερο). Το T και το t θα αντικατασταθούν με $3T_1 + T_2$ και $3t_1 + t_2$ αντίστοιχα, όπου ο δείκτης 1 αφορά τις μετακινήσεις αεροσκαφών που γίνονται κατά τη διάρκεια του πρώτου μισού της νύχτας και ο δείκτης 2 αυτές που γίνονται κατά τη διάρκεια του δεύτερου μισού.

2.4.1.6. Για να επιτευχθούν απογειώσεις που ακολουθεί η μία την άλλη στο μέγιστο βαθμό της μίας ανά λεπτό, το $3T_1 + T_2$ γίνεται ίσο με $3 \cdot 4 + 4 = 16$ ώρες και ο συντελεστής των μετακινήσεων είναι $16 \cdot 60 = 960$. Έτσι έχουμε:

$$N = N - \lambda \cdot \log \frac{960}{3n_1 + n_2} = N - 3\lambda + \lambda \cdot \log(3n_1 + n_2)$$

όπου:

n_1 και n_2 είναι οι αριθμοί των μετακινήσεων κατά τη διάρκεια του πρώτου και του δεύτερου μισού της νύχτας αντίστοιχα.

2.4.1.7. Λαμβάνοντας υπ' όψιν την ξεχωριστή φύση της νυχτερινής ενόχλησης, δεν φαίνεται δυνατόν να υποτεθεί μια σταθερή τιμή της μεταβλητής λ όπως έγινε στην περίπτωση της ημερήσιας ενόχλησης. Μια τιμή ίση με 10 μπορεί να γίνει δεκτή όταν ο αριθμός των μετακινήσεων των αεροσκαφών τη νύχτα είναι αρκετά μικρός ώστε να μην ενοχλεί την βραδινή ανάπαυση σε αποδεκτό βαθμό. Από μελέτες που έγιναν από το Centre d' Etude de Physiologie Appliquée of the Strasbourg Faculty of Medicine, αποδείχτηκε ότι 32 απογειώσεις αεροσκάφους τύπου Caravelle, ισοδύναμα κατανεμημένες κατά τη διάρκεια της νύχτας παράγουν συνολικό εσωτερικό επίπεδο θορύβου 75 dB και δεν προκαλούν περισσότερο από ένα αποδεκτό μέγεθος ενόχλησης. Όταν ο αριθμός υπερβεί το 32, ο συντελεστής λ πρέπει να έχει τιμή η οποία αυξάνεται λογαριθμικά με τον αριθμό των απογειώσεων, μέχρι να φτάσει το 17 για το μέγιστο αριθμό απογειώσεων. Λαμβάνοντας υπ' όψιν ότι ο συντελεστής λ διαφέρει ανάλογα με το μισό της νύχτας, ο παραπάνω νόμος οδηγεί στην έκφραση:

$$\lambda = 6 \cdot \log(3n_1 + n_2) - 1$$

και το N πρέπει τώρα να ξαναγραφτεί ως εξής:

$$N = N - 17 \log 960 + \lambda \cdot \log(3n_1 + n_2)$$

ή

$$N = N - 51 + \lambda \log(3n_1 + n_2) \quad \text{όταν } 3n_1 + n_2 > 64 \quad (4)$$

Υποθέτοντας ότι το άθροισμα $3n_1 + n_2$ είναι μικρότερο του 64, η τιμή $\lambda = 10$ παραμένει και έχουμε:

$$N = N - 51 + 10 \log(3n_1 + n_2) \quad \text{όταν } 3n_1 + n_2 < 64 \quad (5)$$

Το όριο $3n_1 + n_2 = 64$ εφαρμόζεται στην παραπάνω μελέτη όταν 32 απογειώσεις αεροσκαφών τύπου Caravelle ισοκατανέμονται κατά τη διάρκεια της νύχτας και $n_1 = n_2 = 16$.

2.4.1.8. Ένας παρόμοιος τύπος έχει προταθεί για προσγειώσεις. Όμως πρέπει να ειπωθεί ότι αφού το φάσμα του θορύβου των προσγειώσεων είναι διαφορετικό από αυτό των απογειώσεων, η μείωση του θορύβου λόγω ύπαρξης κτιρίων (εκφρασμένη σε PNdB) είναι περισσότερο σημαντική από την περίπτωση των απογειώσεων. Γι' αυτό το λόγο, θεωρείται μια αύξηση της τάξεως των 5 PNdB και έτσι ο προτεινόμενος τύπος για νυχτερινές προσγειώσεις γίνεται:

$$N = N - 56 + \lambda \log(3n_1 + n_2) \quad \text{όταν } 3n_1 + n_2 > 64 \quad (6)$$

με $\lambda = 6 \log(3n_1 + n_2) - 1$

και

$$N = N - 56 + 10 \log(3n_1 + n_2) \quad \text{όταν } 3n_1 + n_2 < 64 \quad (7)$$

Διόρθωση για χρησιμοποίηση διαδρόμου

2.4.1.9. Ένας διάδρομος σπανίως χρησιμοποιείται και από τις δύο κατευθύνσεις κατά τη διάρκεια της κάθε ημέρας, γι' αυτό είναι λογικό να ληφθεί ο ημερήσιος αριθμός κάθε τύπου αεροσκάφους να συμβολίζεται με τον αριθμό A. Εν τούτοις όταν μια κατεύθυνση διαδρόμου δεν χρησιμοποιείται ποτέ παρά μόνο για μερικές μέρες το χρόνο (παράγοντας χρησιμοποίησης διαδρόμου χαμηλός) η συνολική έκθεση στο θόρυβο θα είναι μικρότερη απ' ότι αν ο παράγοντας χρησιμοποίησης διαδρόμου ήταν υψηλός. Το μέγεθος της ενόχλησης θα είναι επίσης χαμηλό. Γι' αυτό το λόγο χρησιμοποιείται ο διορθωτικός συντελεστής $[5 \cdot \log 1/u]$, όπου u είναι ο παράγοντας χρησιμοποίησης.

2.4.1.10. Έτσι εάν ο παράγοντας χρησιμοποίησης του διαδρόμου είναι υψηλός, η διόρθωση που προκύπτει είναι πρακτικά μηδενική.

Παράδειγμα: Για παράγοντα χρησιμοποίησης διαδρόμου =0,9 η διόρθωση θα είναι: $5 \cdot \log 1/0,9 = 0,2$. Για παράγοντα χρησιμοποίησης διαδρόμου χαμηλό η διόρθωση που προκύπτει θα είναι μικρή. Μιας και στην πράξη δεν εμφανίζεται παράγοντας χρησιμοποίησης μικρότερος από 10% , μπορεί να θεωρηθεί ότι η μέγιστη διόρθωση που προκύπτει (για παράγοντα χρησιμοποίησης διαδρόμου =0,1) θα είναι της τάξης των $5 \cdot \log 1/0,1 = 5$ βαθμών.

2.4.2. Διαδικασία υπολογισμού του N

2.4.2.1. Για τον υπολογισμό του ισοθρουβικού δείκτη, πρέπει να είναι διαθέσιμος ο κατάλογος των τύπων των αεροσκαφών που φεύγουν ή καταφθάνουν στο αεροδρόμιο, καθώς και τα παρακάτω στοιχεία:

(α) Για κάθε τύπο αεροσκάφους:

- τυπικό σχέδιο απογείωσης
 - τυπικό σχέδιο προσγείωσης
 - ακτίνα στροφής
 - απόσταση από σημείο απενεργοποίησης φρένων έως αρχής στροφής
 - επίπεδα θορύβου -σεPNdB- για την απόσταση αναφοράς (300m)
- και

- για μέγιστη ώθηση απογείωσης (πρώτο τμήμα σχεδίου απογείωσης)
- για μειωμένη ώθηση (δεύτερο τμήμα σχεδίου απογείωσης)
- για ώθηση προσγείωσης

(β) Για κάθε διάδρομο:

- μία απεικόνιση των τυπικών διαδρομών πτήσεως για κάθε τύπο αεροσκάφους ως προς τους μεταβλητούς προορισμούς ή τα σημεία αναφοράς στην γειτονιά του αεροδρομίου (φάροι, VOR ακτίνες, κλπ)
 - παράγοντας χρησιμοποίησης διαδρόμου για κάθε κατεύθυνση (ποσοστό)
 - κατανομή τύπων αεροσκαφών κατά μήκος των διαδρομών πτήσεως (αριθμός αεροσκαφών)
- Πίνακες μείωσης του ήχου ως προς την απόσταση (για απογείωση και προσγείωση).
- Εκτίμηση μέγιστης ημερήσιας κυκλοφορίας (για κάθε τύπο αεροσκάφους).

2.4.2.2. Οι υπολογισμοί έχουν σκοπό να καθορίσουν μια ομάδα ισοθρουβικών καμπυλών, δηλαδή καμπύλων ίσων τιμών N . Όπως φάνηκε στο κεφάλαιο 3, οι ισοθρουβικές καμπύλες με συγκεκριμένες τιμές N χρησιμοποιούνται για να περιγράψουν περιοχές θορύβου γύρω από τα αεροδρόμια με σκοπό την καθιέρωση κανόνων για τον σχεδιασμό και τον έλεγχο χρήσης γης.

2.4.2.3. Ξεχωριστοί υπολογισμοί έγιναν για τις ισοθρουβικές καμπύλες περιγράφοντας περιοχές A, B και C για χρήση ημέρας και A', B' και C' για χρήση νύκτας. Και για τις δύο χρήσεις έγιναν υπολογισμοί έτσι ώστε να σχεδιαστού καμπύλες κατάλληλες για:

- απογειώσεις και προσγειώσεις
- κάθε κατεύθυνση του διαδρόμου

Αυτές οι καμπύλες είναι γνωστές ως "τυπικές καμπύλες", σχεδιάζονται για κάθε διάδρομο και για τις δύο κατευθύνσεις του. Οι καμπύλες κάθε περιοχής A, B, C, A', B' και C' για ολόκληρο το αεροδρόμιο εξασφαλίζονται λοιπόν με υπέρθεση όλων των "τυπικών καμπυλών" και σχεδιάζονται ξεχωριστά σε σχέση με τις ημερήσιες και νυχτερινές περιόδους.

2.5. Περιγραφή της μεθόδου Q

2.5.1. Εισαγωγή

2.5.1.1. Για την εκτίμηση της έκθεσης στο θόρυβο των αεροσκαφών στην περιοχή γύρω από τα αεροδρόμια η επονομαζόμενη μέθοδος Q προτάθηκε το 1962 και αναπτύχθηκε παραπέρα από τότε. Χρησιμοποιήθηκε εκτενώς από κοινού, σε ένα αριθμό υπαρχόντων και νεο-σχεδιασμένων αεροδρομίων στην Ομοσπονδιακή Δημοκρατία της Γερμανίας και έχει επίσης συγχωνεύσει σχεδιασμό και νομοθεσία στην ελάττωση του θορύβου των αεροσκαφών σε διάφορες φάσεις κατά τη διάρκεια των περασμένων ετών.

2.5.2. Μέθοδος για τον καθορισμό του δείκτη \bar{Q}

2.5.2.1. Θεωρούμε μία περίοδο αναφοράς T κατά τη διάρκεια της οποίας έχει λάβει χώρα επίπεδο ήχου $Q(t)$. Με την προϋπόθεση ότι το $Q(t)$ αποτελείται από την διαδοχή επαρκών, καλά διαχωρισμένων $Q_i(t)$, για τις λειτουργίες κάθε αεροσκάφους (που καθορίζεται από το δείκτη i), το επίπεδο θορύβου $Q(t)$, περιγράφεται προσεγγιστικά από το σύνολο των μέγιστων επιπέδων $Q_{i_{max}}$ (=μέγιστα $Q_i(t)$) και μια σειρά διαρκειών τ_i , που

είναι ο χρόνος κατά τη διάρκεια του οποίου το $Q_i(t)$ παραμένει έως 10 dB κάτω από την μέγιστη τιμή $Q_{i,max}$. Μία μέση τιμή \bar{Q} μπορεί τότε να βρεθεί από το βασικό τύπο:

$$\bar{Q} = K \cdot \log_{10} \left\{ \frac{1}{T} \sum 10 \frac{Q_{i,max}}{k} \cdot \tau_i \right\} \quad (1)$$

Το \bar{Q} αναφέρεται ως δείκτης έκθεσης στο θόρυβο. θεωρείται σαν μια μέτρηση της βλαβερότητας στην οποία υπόκειται ένα μέσο άτομο λόγω του επεισοδίου θορύβου $Q(t)$.

2.5.2.2. Σε ένα νομοσχέδιο για την ελάττωση του θορύβου των αεροσκαφών όπως προτάθηκε από τη Γερμανική Βουλή κατά την διάρκεια της 6ης συνεδρίασης (1969), ο τύπος (1) συγκωνεύθηκε στην παρακάτω μορφή:

$$\bar{Q} = K \cdot \log_{10} \left\{ \frac{1}{T} \sum g_i \cdot 10 \frac{Q_{i,max}}{k} \cdot \tau_i \right\} \quad (2)$$

με τα ακόλουθα χαρακτηριστικά:

(i) $k=13,3$

(ii) $Q_{i,max}$ να δίνεται σε dB(A)

(iii) $T=$ οι 6 μήνες του χρόνου που έχουν τον μεγαλύτερο αριθμό μετακινήσεων

g_i είναι ο παράγοντας βαρύτητας ημέρας-νύκτας με τις παρακάτω τιμές:

περίπτωση 1	περίπτωση 2	
1,5	1,0	για ημερήσιες πτήσεις (06:00-22:00)
0	5,0	για νυχτερινές πτήσεις (22:00-06:00)

Υπολογίζονται οι τιμές \bar{Q} και για τις δύο περιπτώσεις και η μεγαλύτερη καθορίζει την τιμή \bar{Q} σύμφωνα με το νόμο.

2.5.2.3. Το άρθρο 3 του νομοσχεδίου καθορίζει την εκλογή του δείκτη όπως παρακάτω:

"3 - Εξακριβωση της έκθεσης στο θόρυβο - Ο δείκτης ισοδύναμης έκθεσης στο θόρυβο εξακριβώνεται σύμφωνα με το παράρτημα αυτού του νόμου".

Το παράρτημα παρατίθεται παρακάτω και δίνει τις μονάδες μέτρησης του επιπέδου θορύβου και τις προϋποθέσεις για τον υπολογισμό της τιμής του δείκτη:

"Παράρτημα Άρθρου 3

1. Ο δείκτης ισοδύναμης μόνιμης έκθεσης στο θόρυβο σε οποιοδήποτε σημείο κοντά σ' ένα αεροδρόμιο (σημείο αναφοράς) θα εξακριβώνεται σύμφωνα με τον τύπο και την ένταση των προβλεπομένων λειτουργιών πτήσης, λαμβάνοντας υπ' όψιν:

(α) το μέγιστο επίπεδο ήχου από τον θόρυβο που παράγεται από κάθε μία διέλευση αεροσκάφους.

(β) η διάρκεια του θορύβου που προκαλείται από κάθε μία διέλευση αεροσκάφους.

Η αποτύπωση θα συνεχιστεί για την διάρκεια των 6 μηνών του χρόνου με την υψηλότερη κίνηση. Ημερήσιες πτήσεις (από 06:00 έως 22:00) και νυχτερινές πτήσεις (από 22:00 έως 06:00) θα υπολογίζονται ξεχωριστά.

2. Τα επίπεδα ήχου θα εκφράζονται σε dB(A).

3. Το μέγιστο επίπεδο ήχου του θορύβου στο σημείο αναφοράς για διέλευση αεροσκάφους θα καθορίζεται σύμφωνα με την απόσταση από την διαδρομή πτήσης και τις συνθήκες διάδοσης του ήχου.

4. Η περίοδος κατά τη διάρκεια της οποίας το επίπεδο ήχου υπερβαίνει το μέγιστο επίπεδο ήχου μείον 10 dB θα λαμβάνεται ως διάρκεια του θορύβου στο σημείο αναφοράς για την διέλευση ενός αεροσκάφους.

5. Σύμφωνα με τον τύπο:

$$L_{eq} = 13,3 \log \sum_i g_i \frac{t_i}{T} \cdot 10^{\frac{L_i}{10}} \quad [dB(A)]$$

δύο δείκτες μόνιμης έκθεσης στο θόρυβο αντίστοιχα καθορίζονται με τη βοήθεια

(α) $g_i = 1,5$ για ημερήσιες πτήσεις
 $g_i = 0$ για βραδινές πτήσεις

(β) $g_i = 1,0$ για ημερήσιες πτήσεις
 $g_i = 5,0$ για βραδινές πτήσεις

Το μέγιστο επίπεδο είναι ο δείκτης ισοδύναμης μόνιμης έκθεσης στο θόρυβο σύμφωνα με το άρθρο 2 του νομοσχεδίου που δίνει τις τιμές του δείκτη που θα εκλεγεί όταν καθορίζεται η έκταση της ζώνης που πρέπει να προστατευθεί από το θόρυβο.

κεφαλαιο 3ο

ΣΥΓΚΡΙΣΗ ΜΕΘΟΔΩΝ ΠΡΟΒΛΕΨΗΣ ΤΗΣ ΕΚΘΕΣΗΣ ΣΤΟ ΘΟΡΥΒΟ

3.1. Επίσημη Αναφορά

3.1.1. Για να γίνει δυνατή μία σύγκριση μεταξύ διεθνών μεθόδων και της μεθόδου ICAO για την πρόβλεψη της έκθεσης στο θόρυβο, το Ειδικό Συνέδριο στον θόρυβο των αεροσκαφών κοντά στα αεροδρόμια (1969) συνέταξε μία επίσημη αναφορά και πρότεινε:

Ότι τα κράτη δέχονται την μέθοδο ICAO ως έναν υπολογισμό της έκθεσης στο θόρυβο καθορισμένης από την διεθνή πρακτική για την επίσημη αναφορά και ότι

αν είναι δυνατή, μία σύγκριση αυτών των αποτελεσμάτων με τα αποτελέσματα που εκφράζονται σε όρους της μεθόδου ICAO για την συνολική έκθεση στο θόρυβο.

3.1.2. Η Επίσημη Αναφορά είναι υποθετική και θεωρεί δύο τρόπους προσέγγισης και έξι αναχώρησης μέσης και μακράς ακτίνας δράσεως αεροπλάνων. Οι βασικές υποθέσεις είναι όπως παρακάτω:

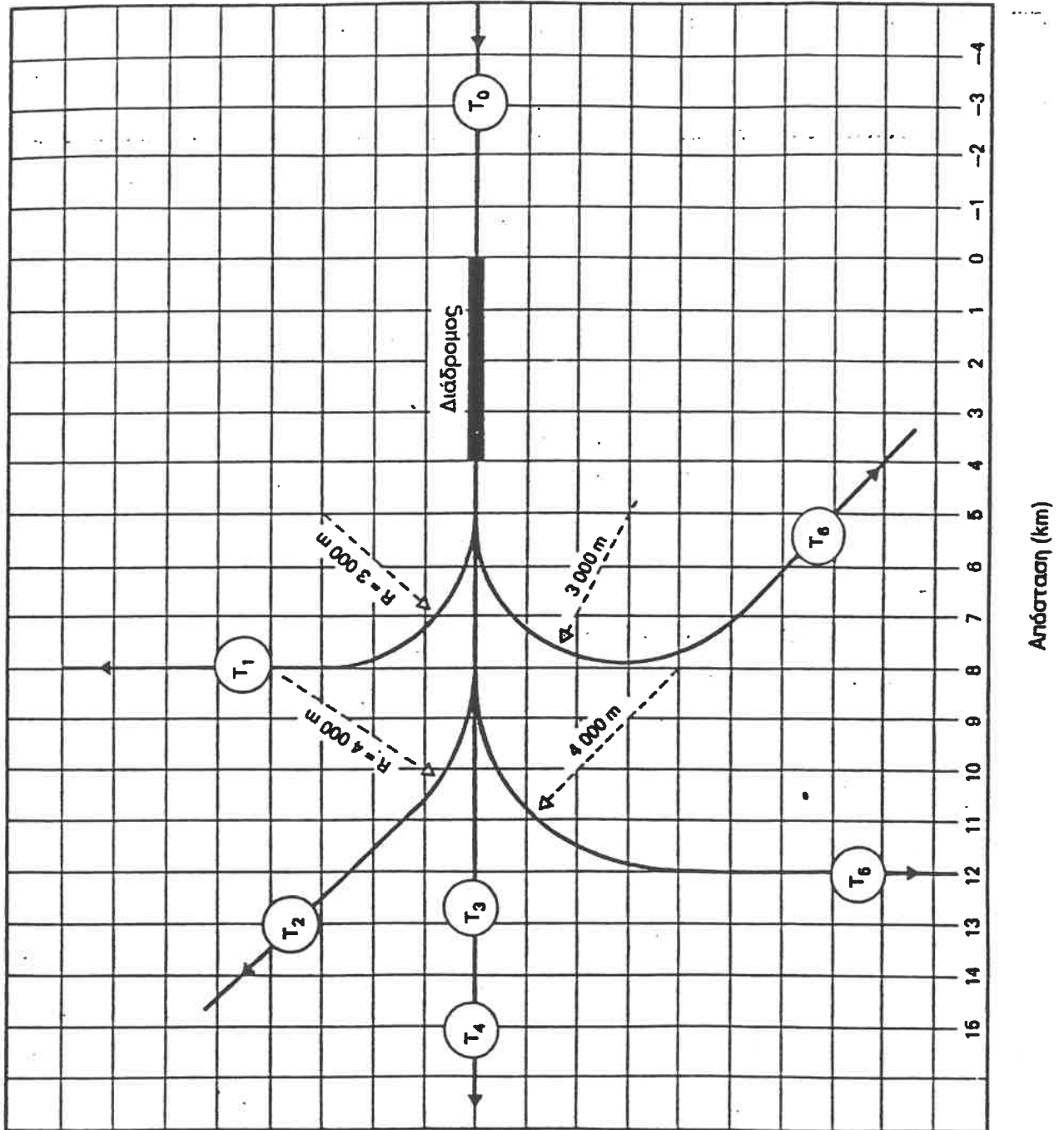
(1) Κινήσεις αεροσκαφών

Η εκτέλεση αεροπορικών μετακινήσεων σε γραμμή πτήσης απογείωσης και προσγείωσης θεωρείται ότι γίνεται όπως φαίνεται στον πίνακα 3-1:

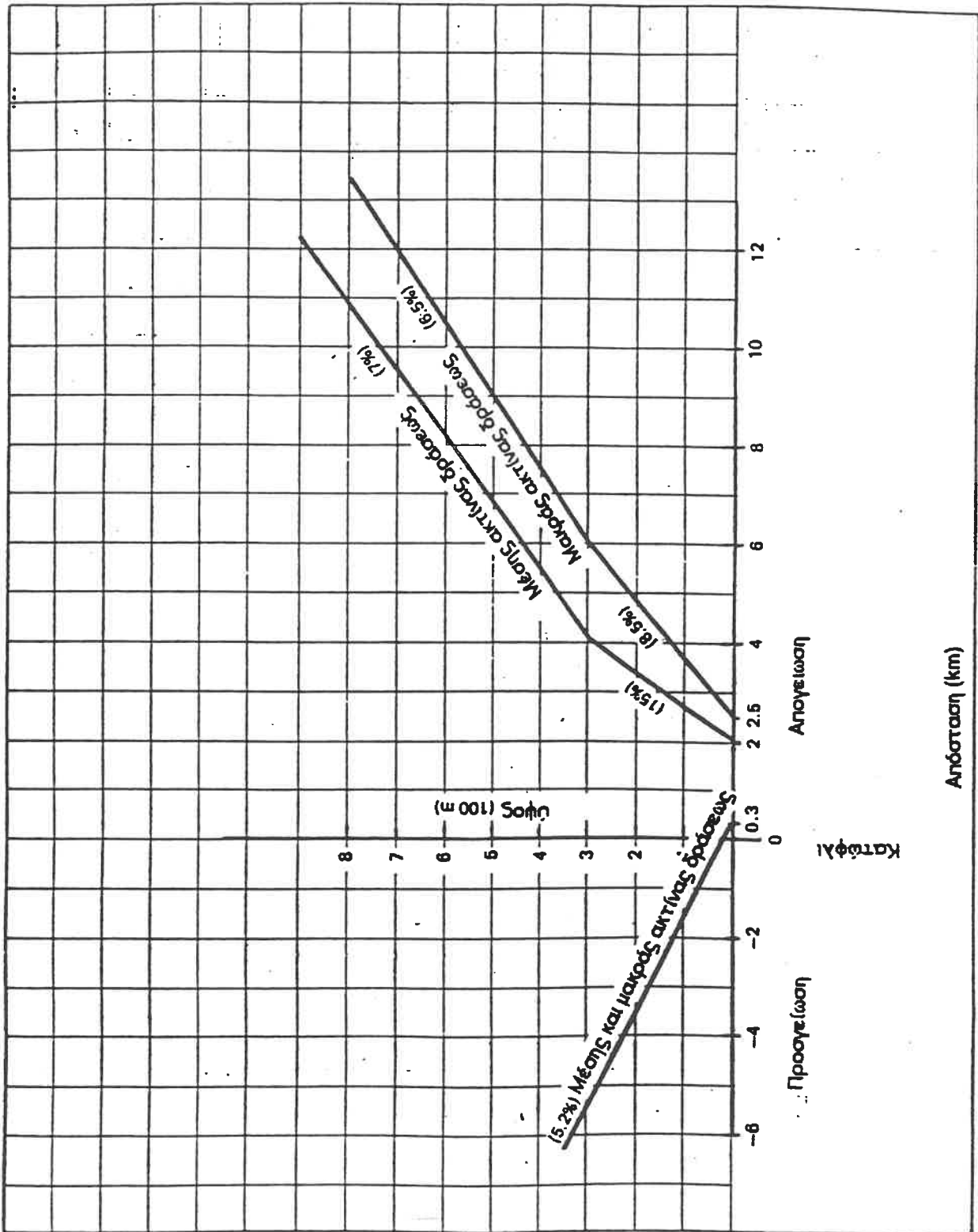
Πίνακας 3-1. - Μετακινήσεις αεροσκαφών

Διαδρομή πτήσης	Είδος Μετακίνησης	Αριθμός μετακινήσεων		
		07:00-19:00	19:00-22:00	22:00-07:00
T ₀	Μέσης Α.Δ προσγείωση	150	50	30
	Μεγάλης Α.Δ προσγείωση	75	25	15
T ₁	Μέσης Α.Δ απογείωση	75	25	15
T ₂	Μεγάλης Α.Δ απογείωση	10	3	2
T ₃	Μέσης Α.Δ απογείωση	60	20	12
T ₄	Μεγάλης Α.Δ απογείωση	25	8	5
T ₅	Μεγάλης Α.Δ απογείωση	40	14	8
T ₆	Μέσης Α.Δ απογείωση	15	5	3

[Α.Δ = ακτίνα δράσεως]



Σχήμα 3-1. - Διαδρομές πτήσης αεροσκαφών - ΟΡΙΖΟΝΤΙΟΓΡΑΦΙΑ



Σχήμα 3-2. - Διαδρομές πτήσης αεροσκαφών - ΚΑΤΑΚΟΡΥΦΗ ΤΟΜΗ

Οι διαδρομές πτήσης από T₀ έως T₆ φαίνονται στο σχέδια του σχήματος 3-1. Τα προφίλ των διαδρομών πτήσης για μέση και μακρά ακτίνα δράσεως θεωρείται ότι είναι όπως αυτά που φαίνονται στο σχήμα 3-2.

(2) Θόρυβος αεροσκαφών

Σύμφωνα με την επίσημη αναφορά, ο θόρυβος που καταγράφεται στο έδαφος για μία μετακίνηση ενός αεροσκάφους που πετά γύρω στα 300 m (1000 ft) ψηλά, θεωρείται ότι είναι αυτή που φαίνεται στον πίνακα 3-2.

Πίνακας 3-2. - Θόρυβος στο έδαφος

Κατάσταση	Τύπος αεροσκάφους			
	Μέσης Α.Δ		Μακράς Α.Δ	
	EPNL (EPNdB)	PNL (PNdB)	EPNL (EPNdB)	PNL (PNdB)
Ισχύς απογείωσης λίγο πριν φτάσει τα 300 m υψόμετρο	110	110	116	116
Μείωση ισχύος αμέσως μόλις φτάσει τα 300 m υψόμετρο	107	107	115	115
Προσγείωση	100	98	108	106

Πηγή : NOISE ASSESSMENT FOR LAND-USE PLANNING
[3]

Όταν οι φασματικές επιδράσεις λαμβάνονται υπ' όψιν, πρέπει να χρησιμοποιούνται υποθετικά φάσματα που βασίζονται σ' αυτά του Boeing 727 για μέσης ακτίνας δράσεως αεροσκάφη και του Boeing 707-320 B για μακράς ακτίνας δράσεως αεροσκάφη παρ' όλο που το επίπεδο αναφοράς ανταποκρίνεται σ' αυτό του πίνακα.

(3) Ατμοσφαιρικές συνθήκες

Σύμφωνα με την επίσημη αναφορά, οι ατμοσφαιρικές συνθήκες που λαμβάνονται υπ' όψιν για τους υπολογισμούς της έκθεσης στο θόρυβο θεωρούνται ως εξής:

Πίεση	1013,2 millibars
Θερμοκρασία	25°C
Υγρασία	70%
Άνεμος	0

3.1.3. Κατά τη διάρκεια του Ειδικού συμβουλίου (1969), αποφασίστηκε ότι τα κράτη πρέπει να παρουσιάσουν:

(α) την συνολική έκθεση στο θόρυβο, όπως αποφασίστηκε, με μία σειρά από καμπύλες ισοδύναμων ημερήσιων εκθέσεων στο θόρυβο σχεδιασμένες σε κλίμακα 1:50000 σε κλίμακα, χρησιμοποιώντας το μετρικό σύστημα (1 cm = 500 m).

(β) μία περιγραφή της μεθόδου που χρησιμοποιήθηκε, που θα συνοδεύεται απ' όλες τις υποθέσεις, όπως τις φασματικές, οι οποίες μπορεί να χρειάζονται επιπροσθέτως της επίσημης αναφοράς.

3.2 - Σύγκριση μεταξύ των μεθόδων ICAO και NEF

3.2.1. Γενικά

3.2.1.1. Η μονάδα μέτρησης που προτάθηκε για χρήση από τις Ηνωμένες Πολιτείες, για τον υπολογισμό της έκθεσης στο θόρυβο στην γειτονιά των αεροδρομίων είναι ο δείκτης πρόβλεψης της έκθεσης στο θόρυβο (NEF- Noise Exposure Forecast). Για λόγους σύγκρισης το συνολικό επίπεδο έκθεσης στο θόρυβο που παράγεται από την διαδοχή αεροσκαφών πρέπει να εκφράζεται σε όρους ισοδύναμου συνεχούς αντιληπτού επιπέδου θορύβου (ECPNL), με την ανάλογη βαρύτητα για ημερήσιες και εποχιακές ρυθμίσεις. Παρακάτω γίνεται σύγκριση των δύο μετρήσεων:

3.2.1.2. Θα φανεί παρακάτω ότι και τα δύο NEF και WECPNL μπορούν να γραφτούν ως εξής:

$$\text{Μέτρηση} = 10 \log \sum_i \sum_j \omega_{ij} \cdot 10^{E_{PNL_i}/10} \quad (1)$$

με κατάλληλη επιλογή των συντελεστών ω_{ij} . Οι παρακάτω συνθήκες χρησιμοποιούνται ως εξής:

- (i) Δύο πτήσεις θεωρούνται ισοδύναμες, για τον υπολογισμό του θορύβου, εάν έχουν τον ίδιο τύπο αεροσκάφους να κάνει ίδιες διαδρομές πτήσης, στον ίδιο διάδρομο με το ίδιο ποσοστό ώθησης για κάθε χρονικό διάστημα.
- (ii) Η ημέρα χωρίζεται σε περιόδους και $k=1,2,3,\dots,p$ αφορά την χρονική περίοδο p που πρέπει να είναι ίσες χρονικά.
- (iii) Όλες οι διαδρομές πτήσεως αριθμούνται. Ο δείκτης $i=1,2,3,\dots$ αναφέρεται στον αύξοντα αριθμό της διαδρομής.
- (iv) Οι πτήσεις ίδιου τύπου αεροσκάφους χαρακτηρίζονται από τον δείκτη j , $j=1,2,3,\dots$

- (v) Ο όρος $EPNL_{ij}$ είναι το αποτελεσματικό αντιληπτό επίπεδο θορύβου για την i διαδρομή πτήσης του j αεροσκάφους.
 (vi) Υπάρχουν n_{ijk} πτήσεις αεροσκαφών j , στην διαδρομή i και για μία χρονική περίοδο k . Εάν θεωρηθεί η χρονική περίοδος 24 ώρες δηλαδή $k=1$ το n_{ijk} γίνεται n_{ij} .

3.2.1.3. Για να γίνει η σύγκριση για δύο περιόδους ανά 24ωρο θεωρήται ως περίοδος ημέρας από 07:00 έως 22:00, και νύχτας από 22:00 έως 07:00.

$$NEF_{ij} = EPNL_{ij} + 10 \log \left[\frac{n_{ij1}}{Q_1} + \frac{n_{ij2}}{Q_2} \right] + C \quad (2)$$

$$NEF = 10 \log \sum_i \sum_j 10^{NEF_{ij}/10} \quad (3)$$

Αντικαθιστώντας την (2) στην (3), έχουμε:

$$NEF = 10 \log \sum_i \sum_j \left(10^{C/10} \cdot \left[\frac{n_{ij1}}{Q_1} + \frac{n_{ij2}}{Q_2} \right] \right) \cdot 10^{EPNL_{ij}/10} \quad (4)$$

Έτσι, όταν Μέτρηση=NEF, στην εξίσωση (1),

$$\omega_{ij} = 10^{C/10} \sum_{k=1}^2 \frac{n_{ijk}}{Q_k} \quad (5)$$

3.2.1.4. Στο κεφάλαιο 3 περιγράψαμε δύο μεθόδους καθορισμού του WECPNL, μία για δύο ημερήσιες περιόδους WECPNL(2), και μία για τρεις WECPNL(3).

Το ECPNL καθορίζεται για μία δεδομένη περίοδο k από:

$$ECPNL(k) = 10 \log \sum_{kq} n_{kq} 10^{EPNL_{kq}/10} + 10 \log \frac{T_0}{T_k} \quad (6)$$

όπου

$T_0 = 10$ δευτερόλεπτα

$T_k = \eta$ διάρκεια της περιόδου σε δευτερόλεπτα

$kq = \sigma$ αριθμός των ισοδύναμων πτήσεων τύπου q στην περίοδο k .

Ο δείκτης q εκτείνεται σε όλους τους διαφορετικούς τύπους αεροσκαφών που εμφανίζονται όλη την ημέρα.

Και οι δύο WECPNL(2) και WECPNL(3) μπορούν να χρησιμοποιηθούν ταυτόχρονα αν αναγνωριστεί ότι και οι δύο τύποι που δίνονται στην 3.2.1.3 μπορούν να εκφραστούν, ο καθένας ξεχωριστά ως:

$$W = 10 \log 10^{S/10} \sum_{k=1}^p \alpha_k 10^{ECPNL(k)/10} \quad (7)$$

όπου, για WECPNL(2)

$$\left\{ \begin{array}{l} \text{(i) } p=2 \\ \text{(ii) } \alpha_1=0,625, \alpha_2=3,75 \end{array} \right.$$

και, για WECPNL(3),

$$\left\{ \begin{array}{l} \text{(i) } p=3 \\ \text{(ii) } \alpha_1=0,5, \alpha_2=0,395, \alpha_3=3,75 \end{array} \right.$$

Αντικαθιστώντας την (6) στην (7) έχουμε

$$W = 10 \log \sum_q \left(T_o \cdot 10^{S/10} \sum_{k=1}^p \frac{\alpha_k n_{kq}}{T_k} \right) 10^{EPNL_q/10}$$

ή χρησιμοποιώντας την εξίσωση (1)

$$W = 10 \log \sum_i \sum_j \left(T_o \cdot 10^{S/10} \sum_{k=1}^p \frac{\alpha_k n_{ijk}}{T_k} \right) 10^{EPNL_{ij}/10}$$

όπου Μέτρηση=WECPNL(2)

$$\omega_{ij} = T_o \cdot 10^{S/10} \left[\frac{5}{8} \left(\frac{n_{ij1}}{54000} \right) + \frac{30}{9} \left(\frac{n_{ij2}}{32400} \right) \right] \quad (8)$$

και όταν Μέτρηση=WECPNL(3)

$$\omega_{ij} = T_o \cdot 10^{S/10} \left[\frac{1}{2} \left(\frac{n_{ij1}}{43200} \right) + 0,395 \left(\frac{n_{ij2}}{10800} \right) + 3,75 \left(\frac{n_{ij3}}{32400} \right) \right] \quad (9)$$

3.2.1.5 Συμπερασματικά NEF, WECPNL(2) και WECPNL(3) μπορούν να γραφτούν σαν μία εξίσωση ως εξής:

$$\text{Μέτρηση} = 10 \log \sum_i \sum_j \omega_{ij} 10^{EPNL_{ij}/10}$$

όπου ω_{ij} δίνεται στον Πίνακα 3-3 παρακάτω.

Πίνακας 3-3 Συντελεστές ω_{ij}

Μέτρηση	ω_{ij}
1. NEF	$1,5811(10)^{-9}n_{ij1} + 2,6352(10)^{-8}n_{ij2}$
2. WECPNL(2)	$10^{8/10} \{1,1574(10)^{-4}n_{ij1} + 1,1574(10)^{-3}n_{ij2}\}$
3. WECPNL(3)	$10^{8/10} \{1,1574(10)^{-4}n_{ij1} + 3,66004(10)^{-4}n_{ij2} + 1,1574(10)^{-3}n_{ij3}\}$

3.2.2 Επίσημη Αναφορά

3.2.2.1 Οι καμπύλες θορύβου NEF, WECPNL(2) και WECPNL(3) μπορούν να υπολογιστούν με την βοήθεια των αποτελεσμάτων της 3.2.1 και υπαρχόντων τεχνικών παραγωγής καμπυλών NEF. Η επίσημη αναφορά της μεθόδου ICAO θα μας εφοδιάσει με μία βάση σύγκρισης αυτών των μονάδων γραφικά αλλά και αναλυτικά.

Επιπροσθέτως του βασικού συμπεράσματος που δόθηκε στην 3.1.2 όπου η υποθετική κατάσταση περιγράφηκε, παρέχονται τα ακόλουθα επιπρόσθετα στοιχεία:

- Μέσης και μακράς ακτίνας δράσεως σχέδια απογείωσης (Σχήματα 3-3 και 3-4)
- Μέσης και μακράς ακτίνας δράσεως σχέδια προσγείωσης (Σχήμα 3-5)
- Ποσοστό αλλαγής λειτουργιών και χρονικών περιόδων (Πίνακες 3-4 και 3-5).

3.2.2.2 Οι μετρήσεις NEF και WECPNL(3) είναι ισοδύναμες για κάθε δεδομένο αεροδρόμιο - σύνθεση αεροσκαφών με διαφορά μεταξύ τους κατά μία σταθερά για κάθε σημείο στο έδαφος. Έτσι υπάρχει κάποια σταθερά V τέτοια ώστε $WECPNL(3)=NEF+V$ για όλα τα σημεία του εδάφους. Ομοίως υπάρχει κάποια σταθερά V_1 τέτοια ώστε $WECPNL(2)=NEF+V_1$. Εάν οι λειτουργίες υποτίθεται ότι κατανέμονται στις περιόδους όπως φαίνεται στον πίνακα 3-5, και $S=0$ τότε μπορεί να δειχτεί ότι οι μετρήσεις διαφέρουν μόνο κατά μία σταθερά. Οι ακριβείς σχέσεις είναι:

$$WECPNL(2)=NEF+47,19$$

$$WECPNL(3)=NEF+48,05$$

3.2.2.3 Χρησιμοποιώντας την ειδική αναφορά σαν ένα χαρακτηριστικό αεροδρόμιο - σύνθεση αεροσκαφών μπορεί να δειχτεί ότι για κάθε τιμή NEF υπάρχει μία ισοδύναμη τιμή WECPNL(2) που αφορά σε μία αντίστοιχη καμπύλη, και ότι υπάρχει μία ομάδα καμπυλών για παρόμοιες τιμές WECPNL(3). Τα σχήματα 3-6 και 3-7 εμπεριέχουν τις καμπύλες έκθεσης στο θόρυβο για τις ανάλογες τιμές έκθεσης στο θόρυβο. Η αναλογία των διαφόρων τιμών φαίνεται στον πίνακα 3-6.

Πίνακας 3-4 Ποσοστό αλλαγής λειτουργιών και χρονικών περιόδων

	Συνολικές Μετακινήσεις	Μετακινήσεις		
		07:00-19:00	19:00-22:00	22:00-07:00
To	230	150 (65%)	50 (22%)	30 (13%)
To	115	75 (65%)	25 (22%)	15 (13%)
T ₁	115	75 (65%)	25 (22%)	15 (13%)
T ₂	15	10 (67%)	3 (20%)	2 (13%)
T ₃	92	60 (65%)	20 (22%)	12 (13%)
T ₄	38	25 (66%)	8 (21%)	5 (13%)
T ₅	62	40 (65%)	14 (23%)	8 (13%)
T ₆	23	15 (65%)	5 (22%)	3 (13%)

Σημείωση. Η επίσημη αναφορά της μεθόδου ICAO στοιχειοθετεί ένα βαθμό απλότητας που δεν εμφανίζεται γενικά, γι' αυτό το ποσοστό των συνολικών λειτουργιών σε μία δεδομένη περίοδο είναι περίπου το ίδιο για όλα τα είδη πτήσεων που λαμβάνονται υπ' όψιν. Αυτός ο πίνακας παρουσιάζει το ποσοστό αλλαγής, συνοπτικός πίνακας 3-1.

Πίνακας 3-5. Υποθετική μέση αλλαγή
Ποσοστό συνολικών μετακινήσεων

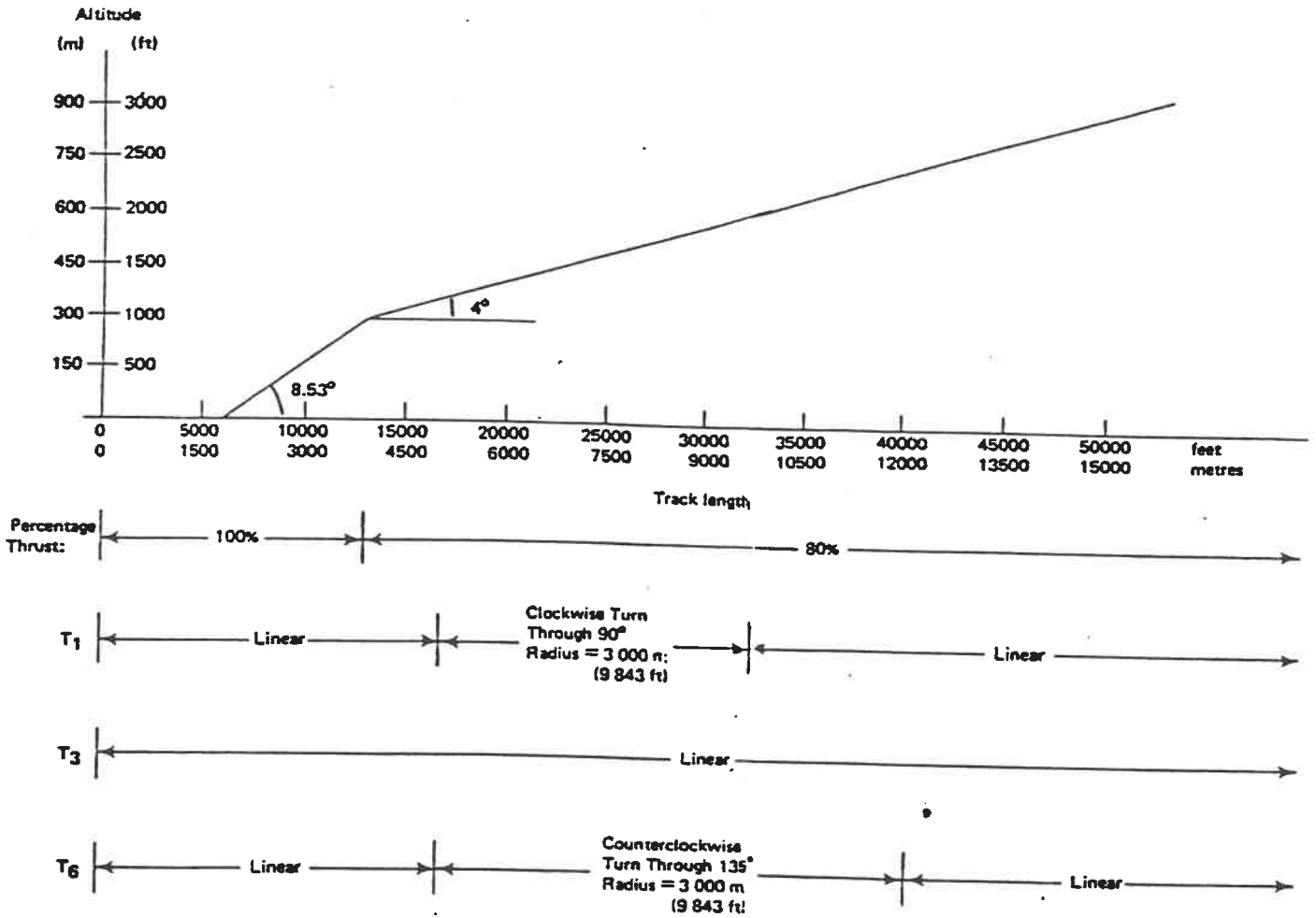
	07:00-19:00	19:00-22:00	22:00-07:00
WECPNL(3)	65%	22%	13%
WECPNL(2) & NEF	87%		13%

Πίνακας 3-6. Ισοδυναμίες NEF με καμπύλες WECPNL

Τιμές NEF	Τιμές WECPNL
25	72 WECPNL(2)
30	77 WECPNL(2)
35	82 WECPNL(2)
40	87 WECPNL(2)
24	72 WECPNL(3)
29	77 WECPNL(3)
34	82 WECPNL(3)
39	87 WECPNL(3)

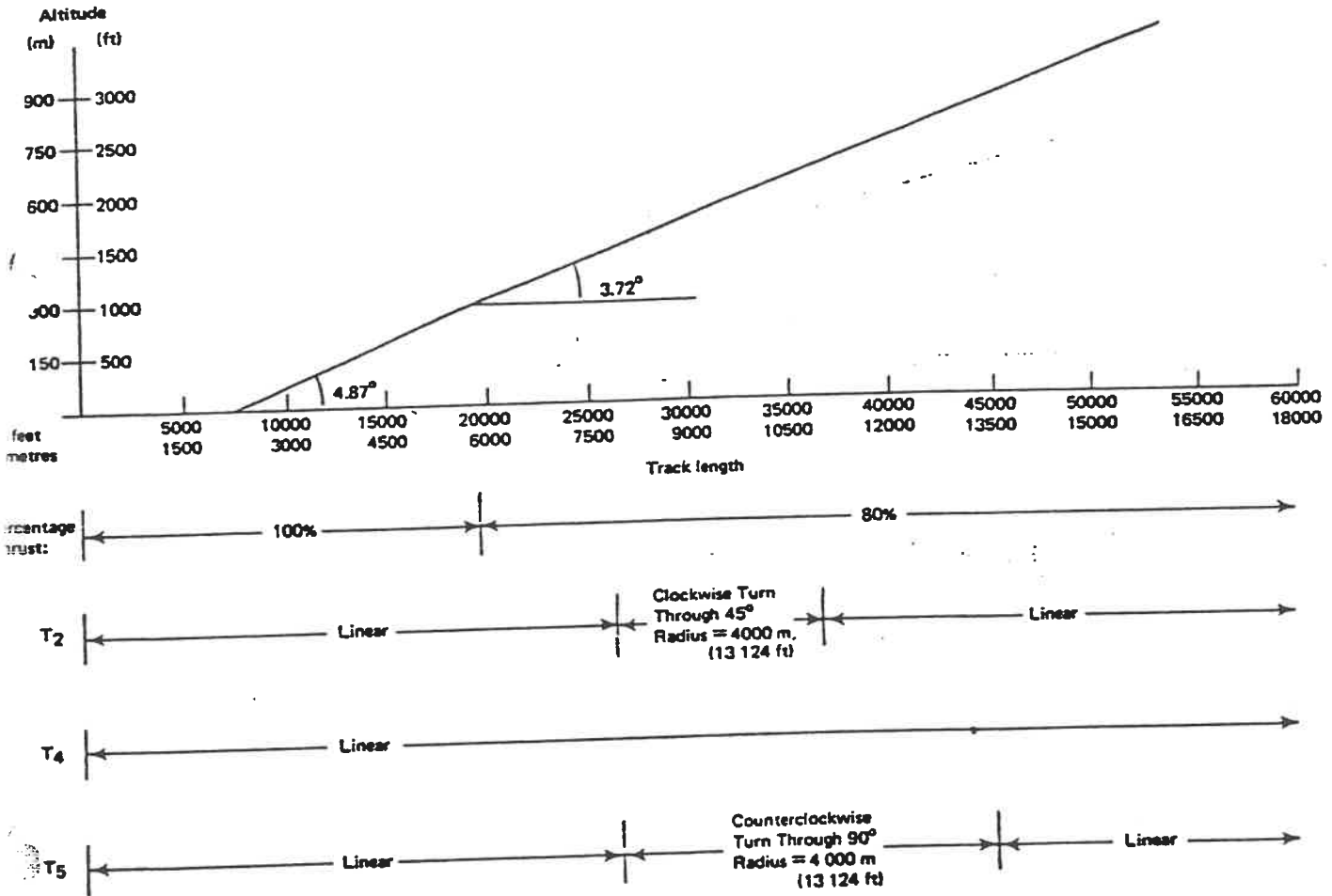
Έτσι η διαφορά σύμφωνα με την επίσημη αναφορά μεταξύ NEF και WECPNL(3) ισούται με 1 μονάδα έκθεσης. Το αποτέλεσμα αυτό επηρεάζει το μέγεθος των καμπυλών όπως φαίνεται στα σχήματα 3-6 και 3-7.

Take-off
Medium-Range Flt. phs
(Boeing 727)

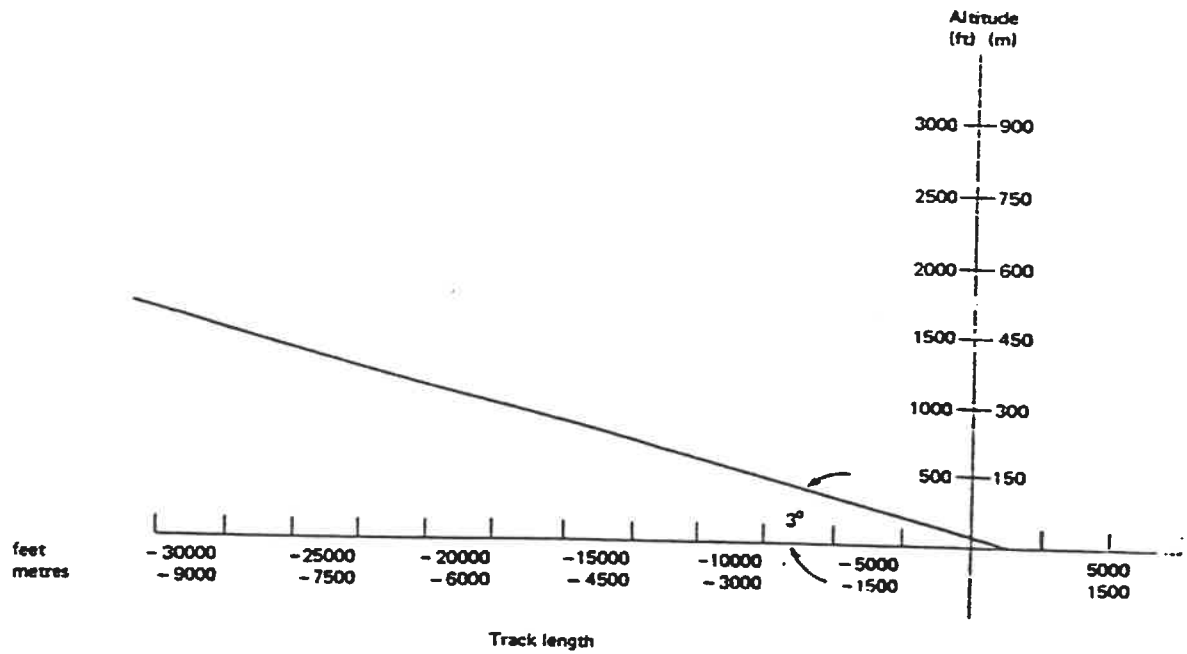


Σχήμα 3-3. - Σχέδια απογείωσης αεροσκαφών μέσης ακτίνας δράσεως

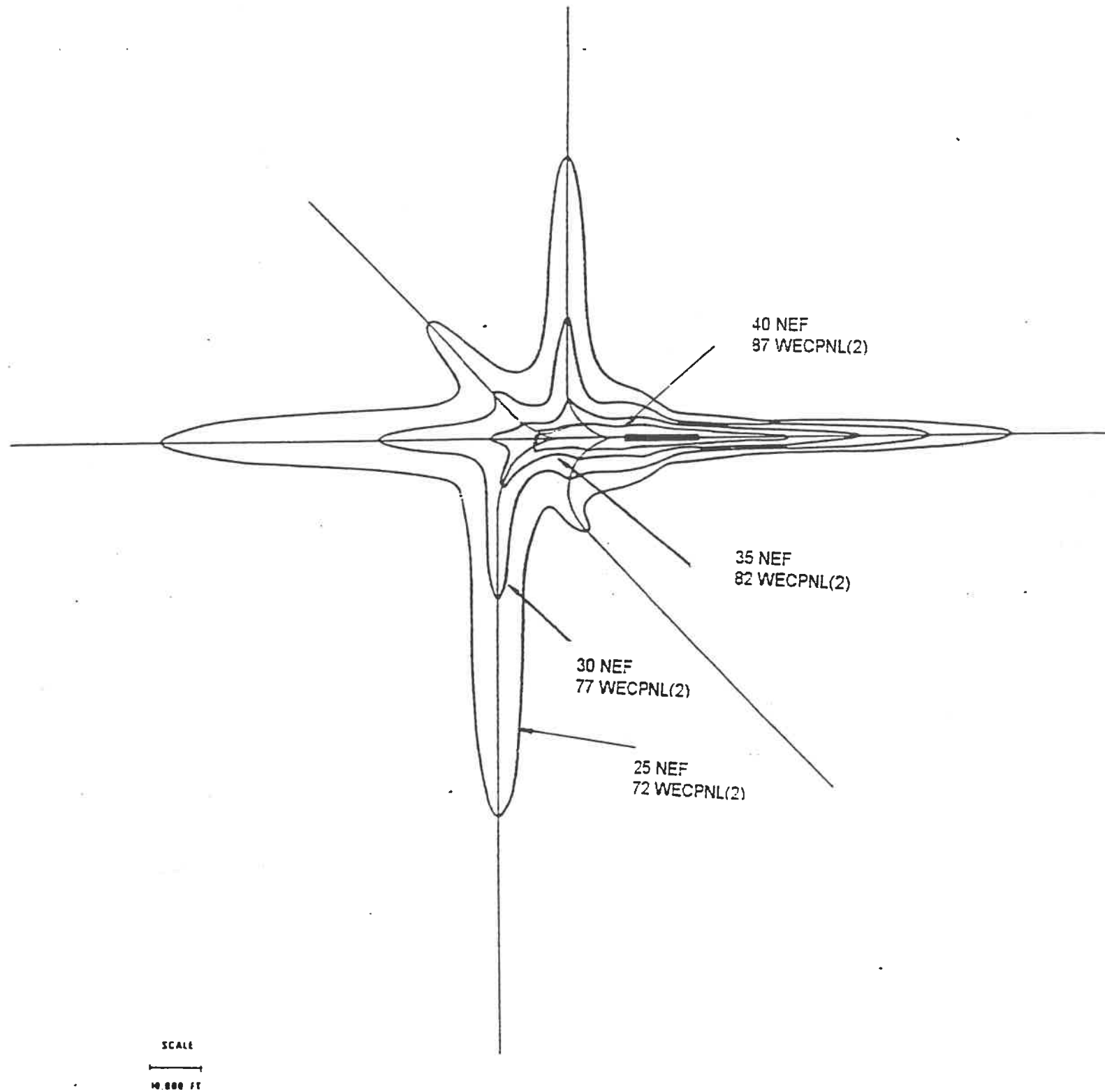
Take-off
Long-Range Flights
(Boeing 707-320B)



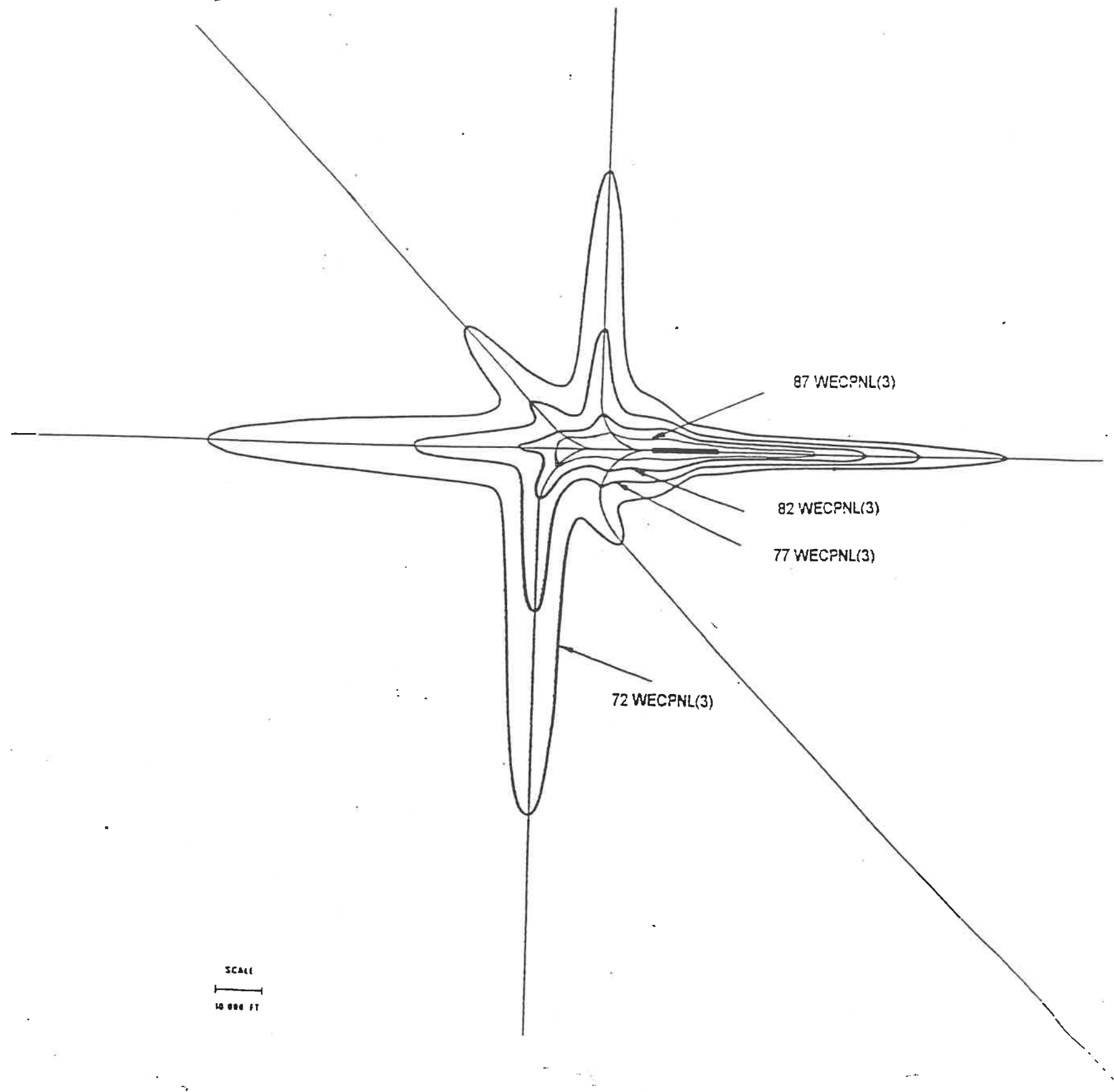
Σχήμα 3-4. - Σχέδια απογείωσης αεροσκαφών μακράς ακτίνας δράσεως



Σχήμα 3-5. - Σχέδια προσγείωσης αεροσκαφών μέσης και μακράς ακτίνας δράσεως



Σχήμα 3-6. - Καμπύλες εκτίμησης της έκθεσης στο θόρυβο



Σχήμα 3-7. - Καμπύλες επιβάρυνσης του ισοδύναμου συνεχούς αντιληπτού επιπέδου θορύβου

3.3. Σύγκριση μεταξύ των μεθόδων ICAO και NNI

3.3.1 Γενικά

3.3.1.1 Δεν είναι δυνατή μία ακριβής σύγκριση με την παγκόσμια μονάδα (INERU) ως έχει ούτε απλή μετατροπή από τις τιμές NNI στην μονάδα αναφοράς. Αυτό μπορεί να φανεί από τον ακόλουθο πίνακα:

<u>Έκθεση στο θόρυβο</u>	<u>NNI</u>	<u>ICAO</u> <u>Μονάδα αναφοράς</u>
1000 αεροσκάφη στα 80 PNdB	45	110
100 αεροσκάφη στα 95 PNdB	45	115
46 αεροσκάφη στα 100 PNdB	45	117
22 αεροσκάφη στα 105 PNdB	45	118
10 αεροσκάφη στα 110 PNdB	45	120
1 αεροσκάφος στα 125 PNdB	45	125

3.3.1.2 Η μέθοδος NNI διαφέρει από την προτεινόμενη μέθοδο στο Annex 16 στο ότι ο αριθμός πτήσεων ανά ημέρα περιλαμβάνεται στην σχέση για την εκτίμηση του δείκτη NNI και ακόμα δεν υπάρχει

- (1) τονική διόρθωση, C (k)
- (2) διόρθωση διάρκειας, D

3.3.2 Επίσημη αναφορά

3.3.2.1 Η Μεγάλη Βρετανία και η Ελβετία παρέχουν μία σειρά καμπυλών ίσων αντίστοιχα ημερήσιων εκθέσεων στο θόρυβο σε κλίμακα 1:50000 χρησιμοποιώντας τον δείκτη NNI. Αυτές οι καμπύλες φαίνονται στα σχήματα 3-8 και 3-9.

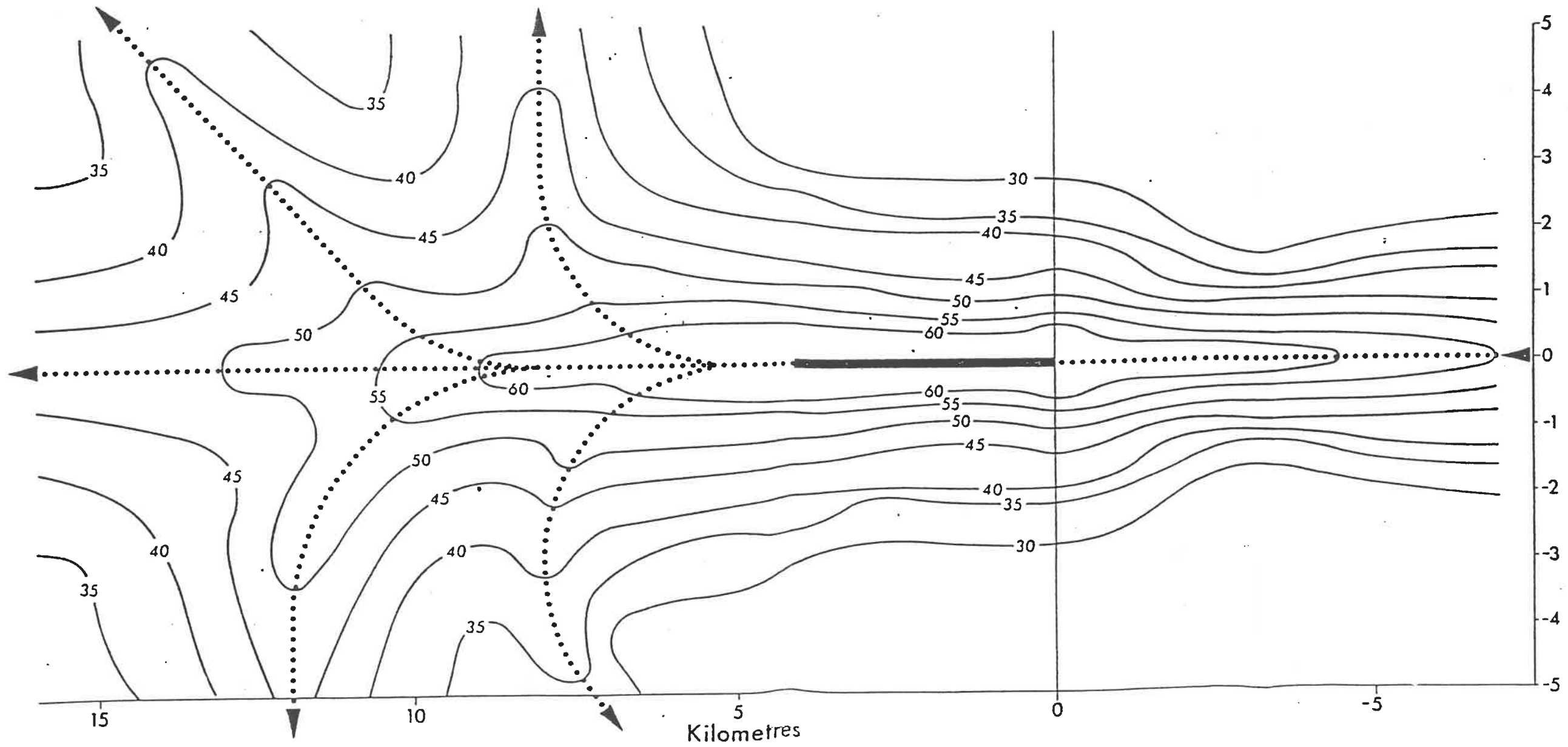
3.4. Σύγκριση των μεθόδων ICAO και N

3.4.1 Γενικά

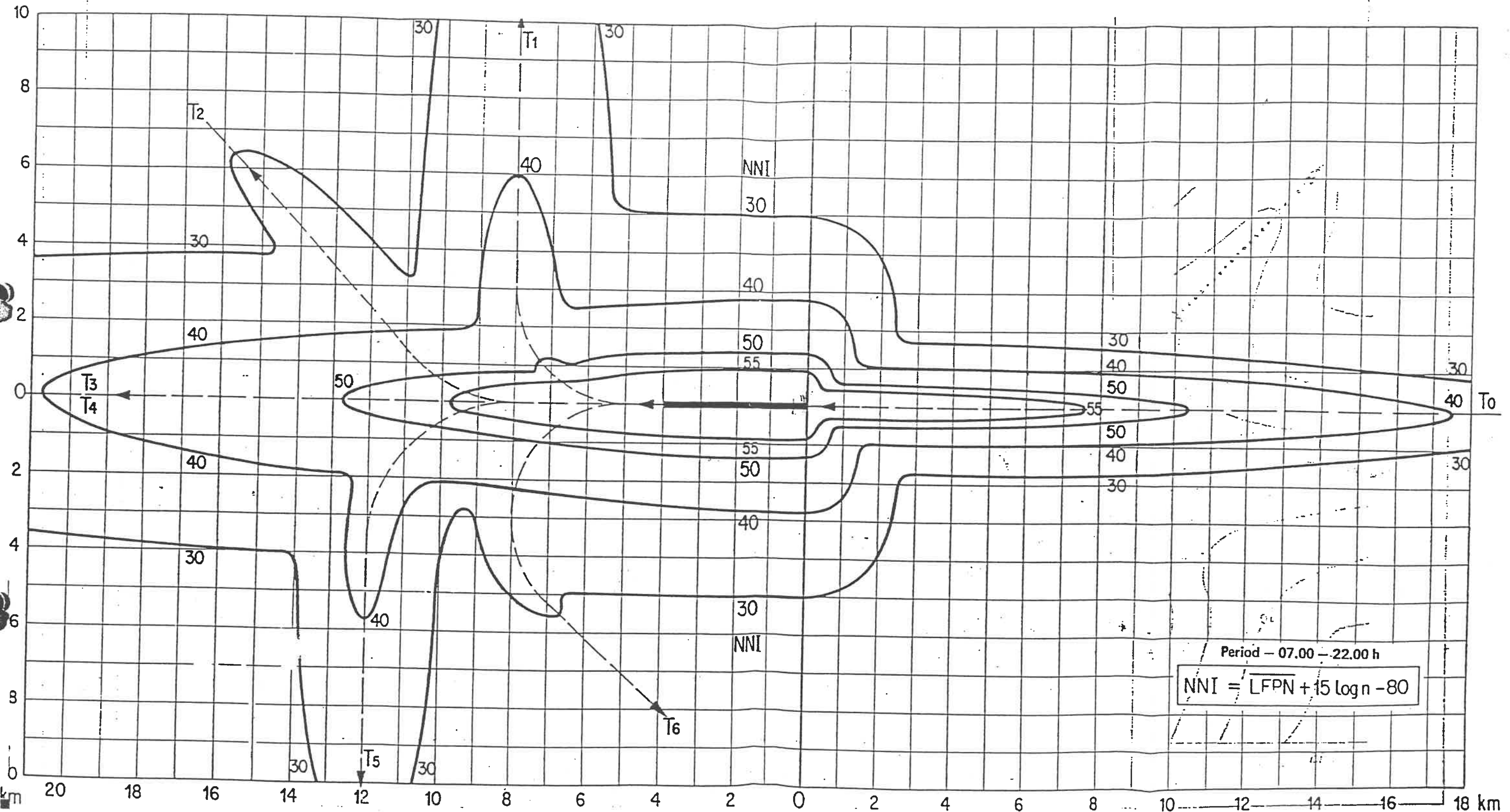
3.4.1.1 Η ισοθορυβική μέθοδος διαφέρει από την μέθοδο που προτείνεται στο Annex 16 στο ότι:

- (1) η επιλογή της βασικής μονάδας είναι διαφορετική (βλέπε 2.4.1)
- (2) η σύγκριση ημερήσιων και νυχτερινών επιπέδων έκθεσης στο θόρυβο με σκοπό τον σχεδιασμό των ισοθορυβικών καμπυλών αντιπροσωπευτικών της συνολικής έκθεσης στο θόρυβο δεν είναι η ίδια.

CONTOURS ARE OF NOISE AND NUMBER INDEX
FOR ICAO STANDARD REFERENCE SITUATION.



Σχήμα 3-8. - NNI καμπύλες - SRS (UK)



Σχήμα 3-9. - NNI καμπύλες - SRS (ΕΛΒΕΤΙΑ)

3.4.1.2 Η ολοκλήρωση στην 3.4.3 δείχνει ότι δεν υπάρχει ούτε απλός συσχετισμός μεταξύ των ισοθορυβικών δεικτών βασιζόμενων σε PNdB και σε EPNdB ακόμα και όταν εξετάζεται απλή κατάσταση εκτίμησης της έκθεσης στο θόρυβο κατά τη διάρκεια μιας μέρας χωρίς την εισαγωγή επιβαρυντικού παράγοντα στον τύπο υπολογισμού. Ειδικά στην περίπτωση μικτής κίνησης, η προσεγγιστική συμφωνία που μπορεί να αποδειχτεί για ένα αεροδρόμιο και μία δεδομένη κίνηση δεν ισχύει σε ένα άλλο με διαφορετική κίνηση.

3.4.1.3 από τότε που στην πράξη η μέθοδος που χρησιμοποιείται για τον υπολογισμό του δείκτη συνολικής έκθεσης στο θόρυβο σύμφωνα με την μέθοδο ICAO έχει να κάνει με τον παρακάτω απλό τύπο:

$$\mathfrak{Z} = N - 39 + 10\log(n_D + 10n_N)$$

όπου: N = επίπεδο θορύβου (σε EPNdB)
 n_D = αριθμός ημερήσιων μετακινήσεων
 n_N = αριθμός νυκτερινών μετακινήσεων

η μέθοδος N συνεπάγεται την χρήση δύο σχέσεων για τον υπολογισμό των ισοθορυβικών δεικτών:

(α) Υπολογισμός ισοθορυβικού δείκτη ημέρας (από 06:00 έως 22:00 η ώρα)

Για έναν δεδομένο τύπο αεροσκάφους που πετά σε μία δεδομένη διαδρομή πτήσεως ο δείκτης μπορεί να εκφραστεί ως:

$$N = N - 30 + 10\log n + 5\log(\text{CUP}) \quad (1)$$

στον οποίο: N = επίπεδο θορύβου (σε PNdB)
 n = αριθμός μετακινήσεων
 CUP = συντελεστής χρησιμοποίησης του διαδρόμου που σχετίζεται με την υπό εξέταση διαδρομή πτήσης.

(β) Υπολογισμός ισοθορυβικού δείκτη νύχτας (από 22:00 έως 06:00)

Για έναν δεδομένο τύπο αεροσκάφους σε μία δεδομένη διαδρομή πτήσεως ο δείκτης μπορεί να εκφραστεί ως:

$$N = N - A + \lambda \cdot \log(3n_1 + n_2) + 5\log(\text{CUP}) \quad (2)$$

στον οποίο: N = επίπεδο θορύβου (σε PNdB)

$A = 51$ (απογειώσεις) ή $A = 56$ (προσγειώσεις)

n_1 = αριθμός μετακινήσεων κατά την διάρκεια του πρώτου μισού της νύχτας

n_2 = αριθμός μετακινήσεων κατά την διάρκεια του δεύτερου μισού της νύχτας

$\lambda = 10$ εάν $(3n_1 + n_2)$ δεν υπερβαίνει το 64

$\lambda = 6 \log(3n_1 + n_2) - 1$ εάν $(3n_1 + n_2)$ υπερβαίνει το 64

CUP = συντελεστής χρησιμοποίησης του διαδρόμου που σχετίζεται με την υπό εξέταση διαδρομή πτήσης.

Μια απόλυτη σύγκριση των δύο μεθόδων είναι λοιπόν αδύνατη. Η παρακάτω μελέτη, επίσημης αναφοράς, βασίζεται στις κυριότερες διαφορές των δύο μεθόδων.

3.4.2 Επίσημη Αναφορά

3.4.2.1 Η μέθοδος εργασίας που υιοθετήθηκε από τη Γαλλία για αυτή τη μελέτη έχει ως εξής:

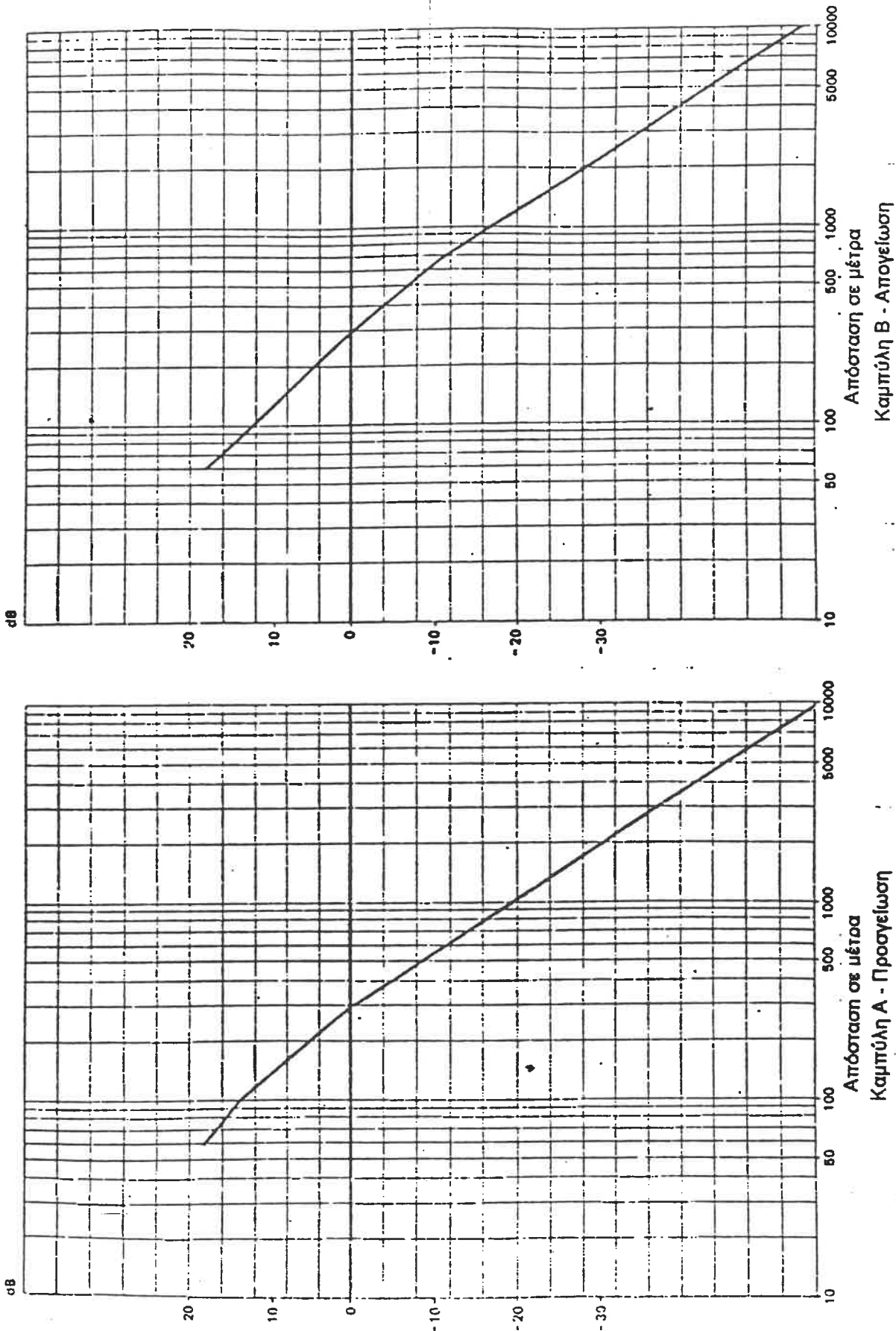
(1) Οι καμπύλες ίσης έκθεσης στο θόρυβο που υπολογίστηκαν σύμφωνα με τη μέθοδο N βασισμένες στις συνθήκες της επίσημης αναφοράς, σχεδιάστηκαν για τιμές δεικτών καθορίζοντας την χρήση γης στις περιοχές κοντά στα αεροδρόμια (περιοχές έκθεσης στο θόρυβο). Μιας και η μέθοδος N εμπεριέχει τον σχεδιασμό δύο οικογενειών καμπυλών, την μία για ημερήσια κίνηση (από 06:00 έως 22:00 η ώρα) και την άλλη για νυχτερινή κίνηση (από 22:00 έως 06:00 η ώρα), οι τελικές Τρεις καμπύλες εξασφαλίζονται με συσχέτιση των δύο οικογενειών καμπυλών. Το γράφημα διορθώνεται έτσι ώστε οι περιοχές μεγαλύτερης έκθεσης στο θόρυβο να αντιπροσωπεύονται από την μία ή την άλλη από αυτές τις οικογένειες καμπυλών.

(2) Η συσχέτιση των τριών αυτών καμπυλών και των καμπυλών ίσης έκθεσης στο θόρυβο υπολογισμένες με βάση την μέθοδο ICAO, καθορίζουν τις τιμές των τριών δεικτών ICAO οι οποίοι αντιπροσωπεύουν τις περιοχές πιο κοντά σ' αυτές που προκύπτουν από την μέθοδο N λαμβανομένης υπ' όψιν και της επίσημης αναφοράς.

3.4.2.2 Για το σκοπό σύγκρισης των μεθόδων ICAO και N , απαιτούνται τα παρακάτω βασικά συμπεράσματα επιπρόσθετα σε εκείνα της επίσημης αναφοράς:

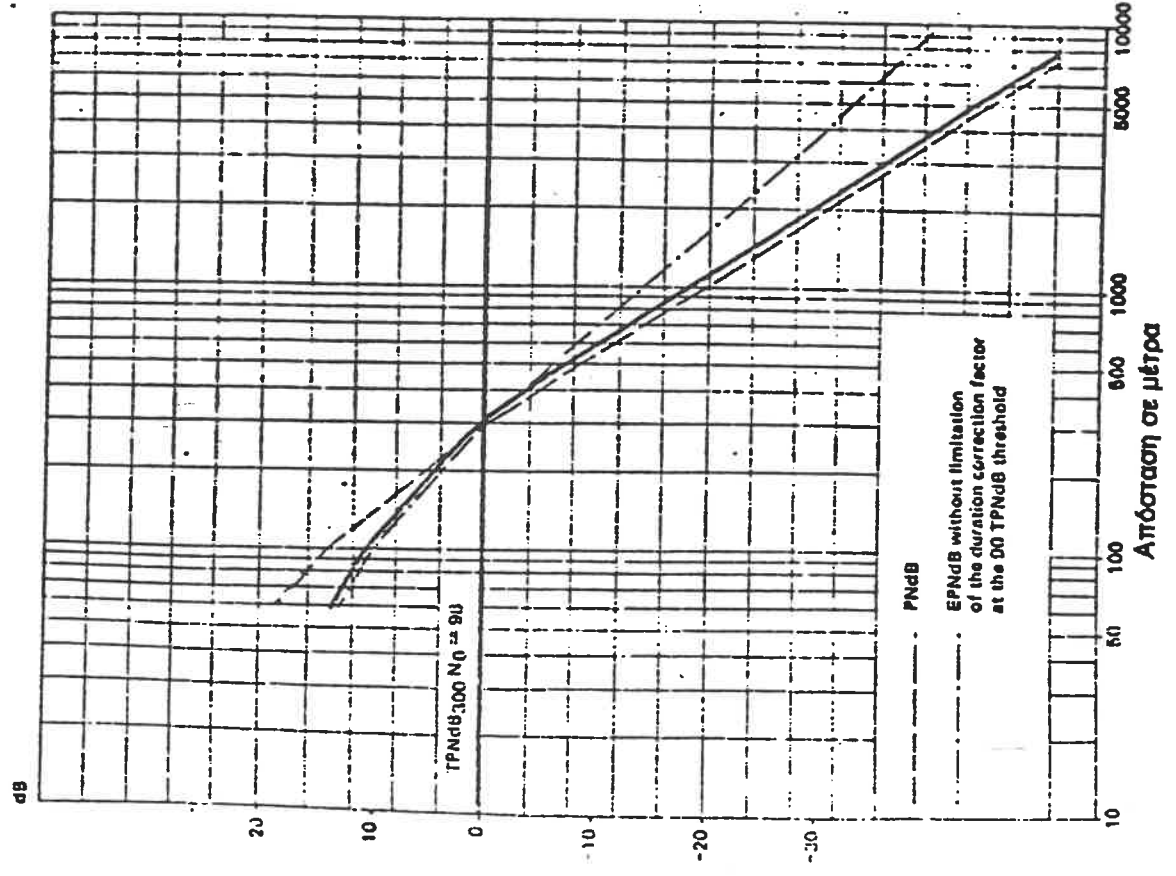
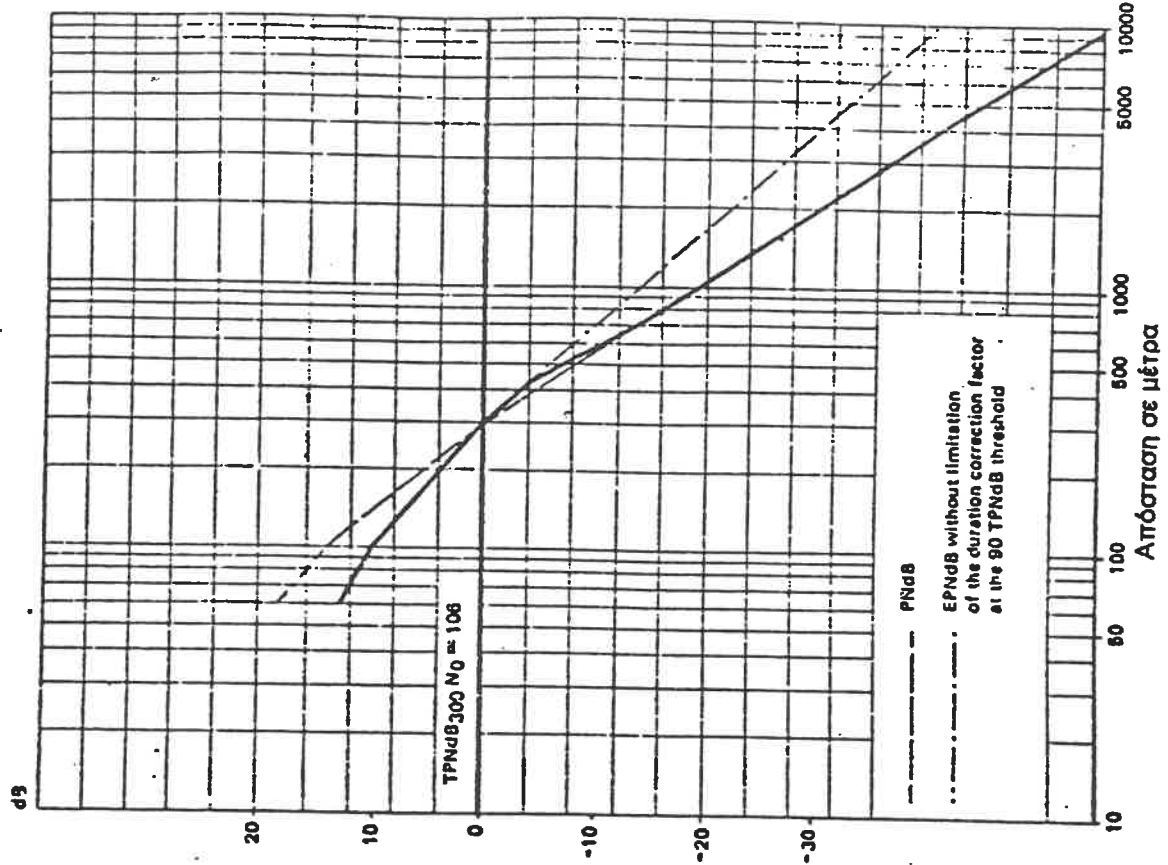
(α) Η χρησιμοποίηση του διαδρόμου. θεωρείται 100%.

(β) Οι καμπύλες μείωσης του επιπέδου θορύβου συναρτήσει της απόστασης.



Σχήμα 3-10. - Μείωση επιπέδου θορύβου (σε PNdB)

Πηγή: NOISE ASSESSMENT FOR LAND USE PLANNING [3]

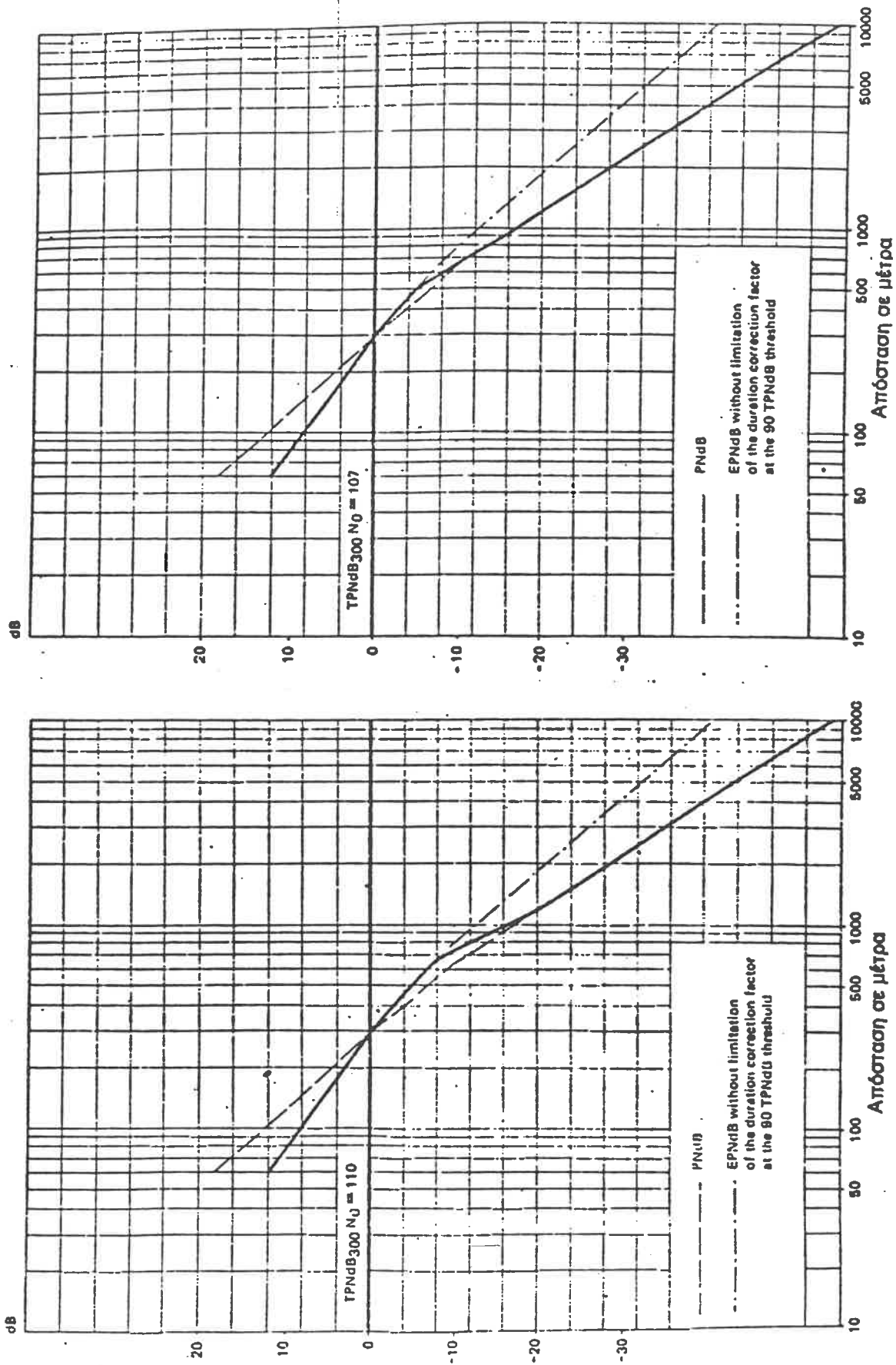


Καμπύλη Α - Προσγείωση α/φ μέσης ακτίνας δράσεως

Καμπύλη Β - Προσγείωση α/φ μακράς ακτίνας δράσεως

Πηγή: NOISE ASSESSMENT [3] FOR LAND USE PLANNING

Σχήμα 3-11. - Μείωση επιπέδου θορύβου (σε EPNdB)

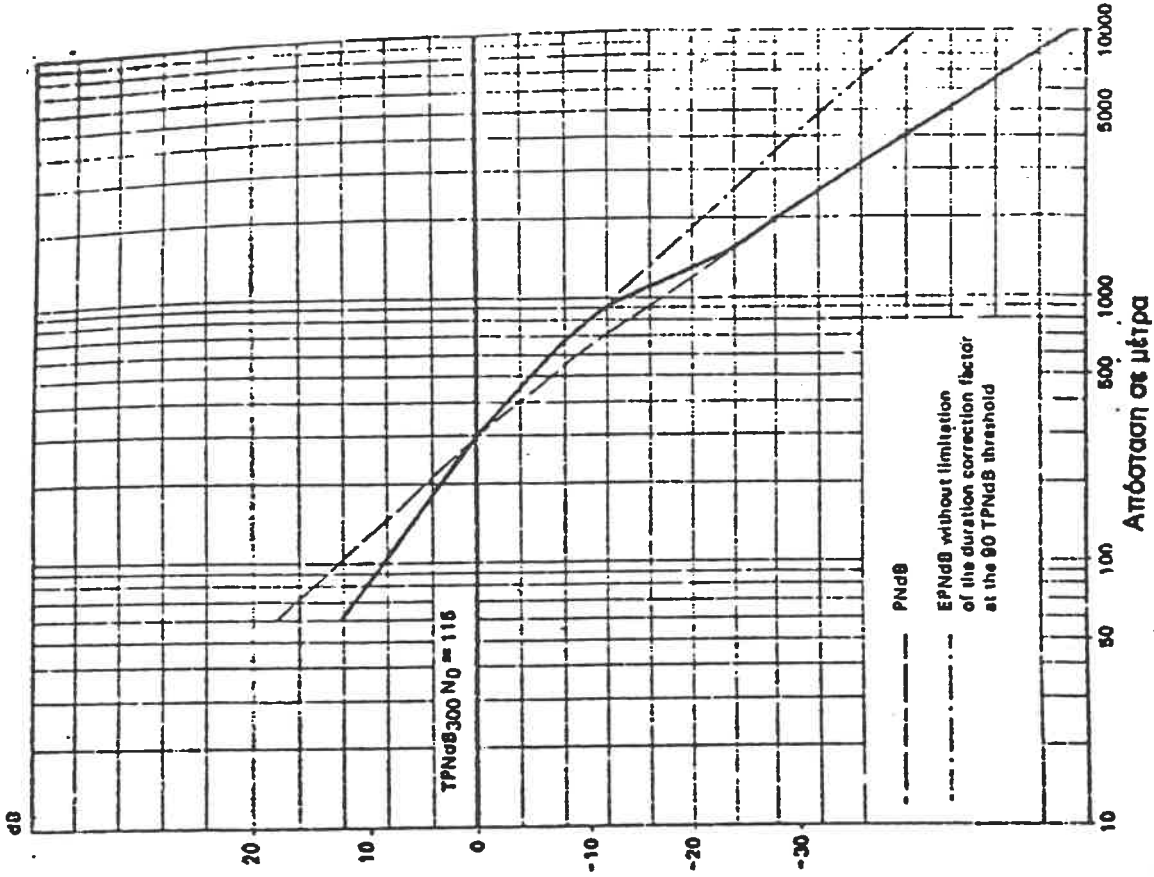


Καμπύλη C - Απογείωση α/φ μέσης ακτίνας δράσεως

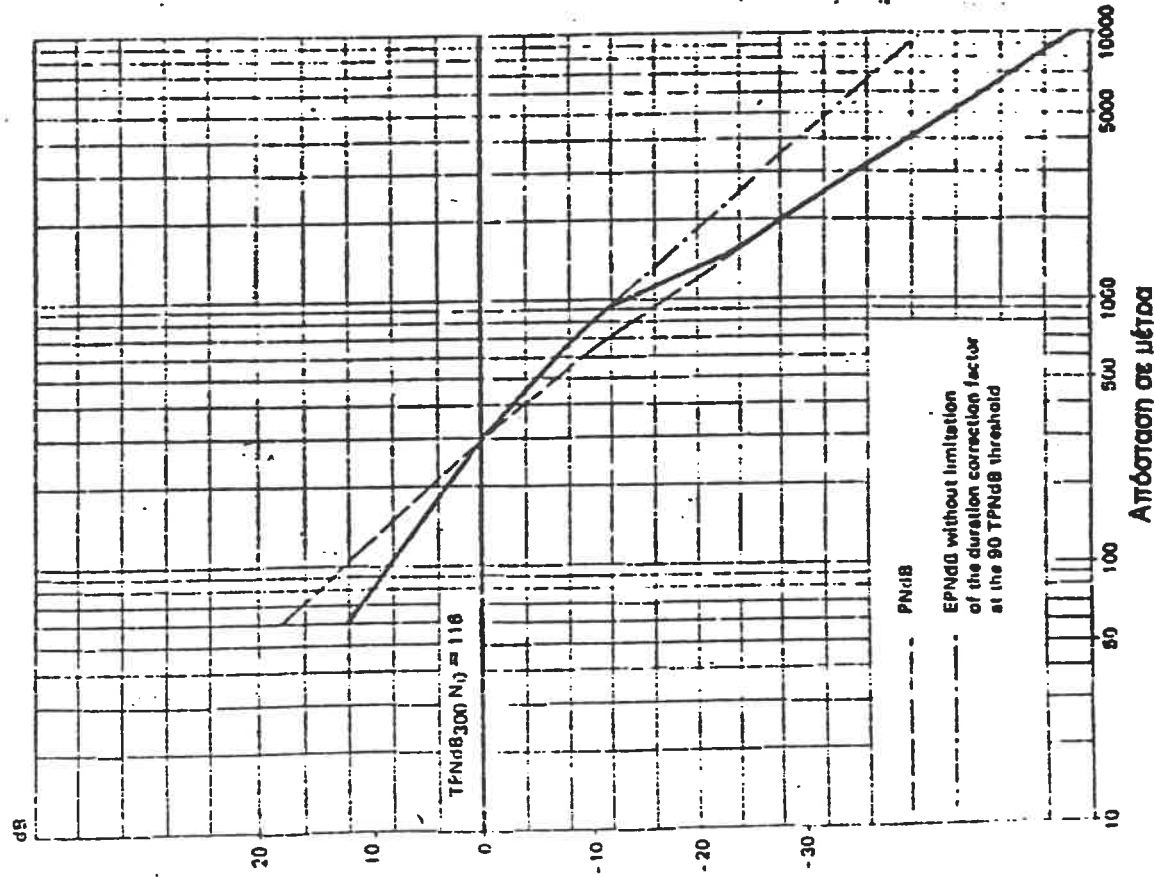
Καμπύλη D - Απογείωση α/φ μέσης ακτίνας δράσεως (μειωμένης ισχύος)

Σχήμα 3-11. - Μείωση επιπέδου θορύβου (σε EPNdB)

Πηγή: NOISE ASSESSMENT FOR LAND USE PLANNING [3]



Καμπύλη F - Απογείωση αφ μακράς ακτίνας δράσεως (μειωμένης ισχύος)



Καμπύλη E - Απογείωση αφ μακράς ακτίνας δράσεως

Σχήμα 3-11. - Μείωση επιπέδου θορύβου (σε EPNdB)

Πηγή: NOISE ASSESSMENT FOR LAND USE PLANNING

Αυτές οι καμπύλες φαίνονται στο σχήμα 3-10, σε όρους PNdB και στο σχήμα 3-11 A, B, C, D, E και F, σε όρους EPNdB για τον υπό εξέταση τύπο αεροσκάφους και σύνθεση πτήσεων. Οι καμπύλες μείωσης του επιπέδου θορύβου σε EPNdB προέρχονται από εκείνες σε PNdB, λαμβάνοντας υπ' όψιν τα ακόλουθα:

(1) Η μείωση του θορύβου σε EPNdB θεωρείται ίδια με τη μείωση του θορύβου σε PNdB.

(2) Η ταχύτητα του αεροσκάφους θεωρείται σταθερή κατά μήκος της διαδρομής πτήσης.

(γ) Η κατανομή των μετακινήσεων των αεροσκαφών μεταξύ ημέρας και νύχτας. Η μέθοδος *N* έχει να κάνει με μετακινήσεις κατά τη διάρκεια του πρώτου και του δεύτερου μισού της νύχτας ξεχωριστά. Λαμβάνοντας υπ' όψιν το γεγονός ότι οι σχετικές συνθήκες δεν κάνουν τέτοιο διαχωρισμό οι νυχτερινές μετακινήσεις τελικά χωρίστηκαν μεταξύ των δύο μισών της νύχτας. Σύμφωνα με την επίσημη αναφορά και την μέθοδο ICAO οι μετακινήσεις θεωρήθηκαν ημερήσιες από 07:00 έως 22:00 η ώρα, ενώ στην μέθοδο *N* οι ώρες είναι 06:00 έως 22:00 η ώρα. Αυτή η ελάχιστη διαφοροποίηση δεν λήφθηκε υπ' όψιν.

3.4.2.3 Όπως περιγράψαμε παραπάνω, οι ισοθορυβικές καμπύλες και στις δύο περιπτώσεις σχεδιάστηκαν για ημερήσια και νυχτερινή κίνηση:

A	B	C	D
---	---	---	---

Τέσσερις συνολικά περιοχές έκθεσης στο θόρυβο καθορίστηκαν κατά τη διάρκεια της ημέρας και περιγράφονται από τις καμπύλες:

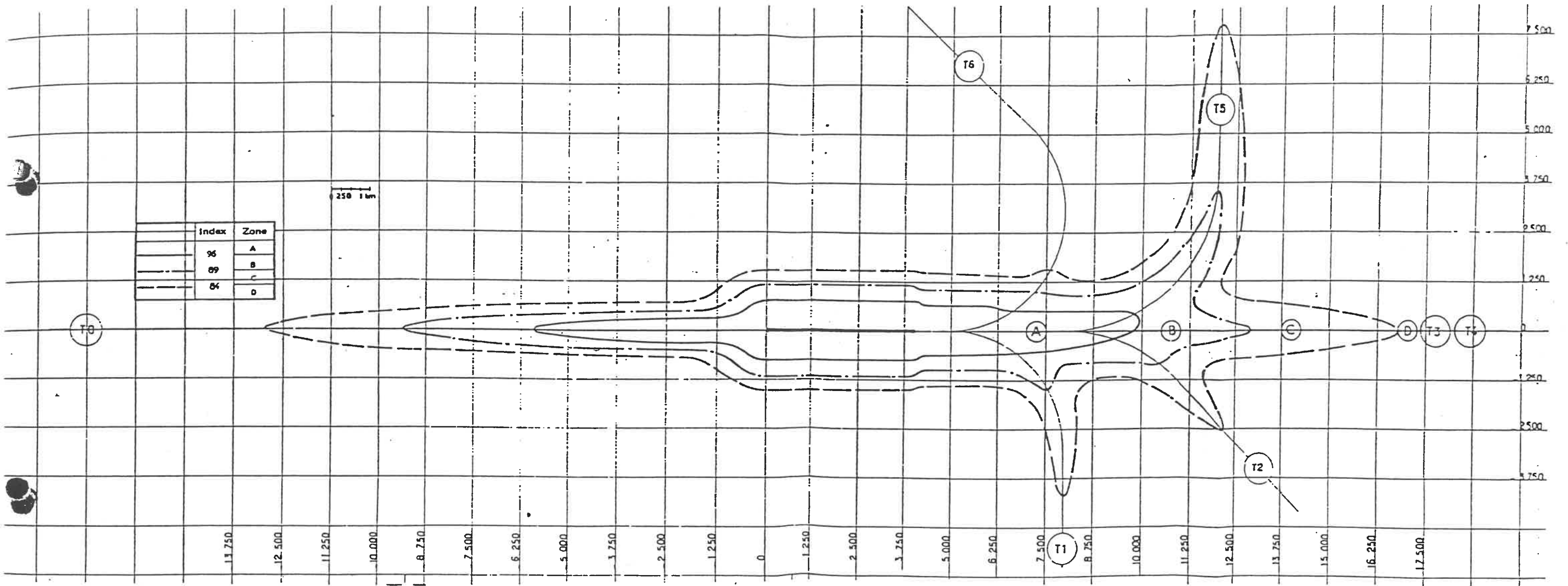
96 89 84

A'	B'	C'
----	----	----

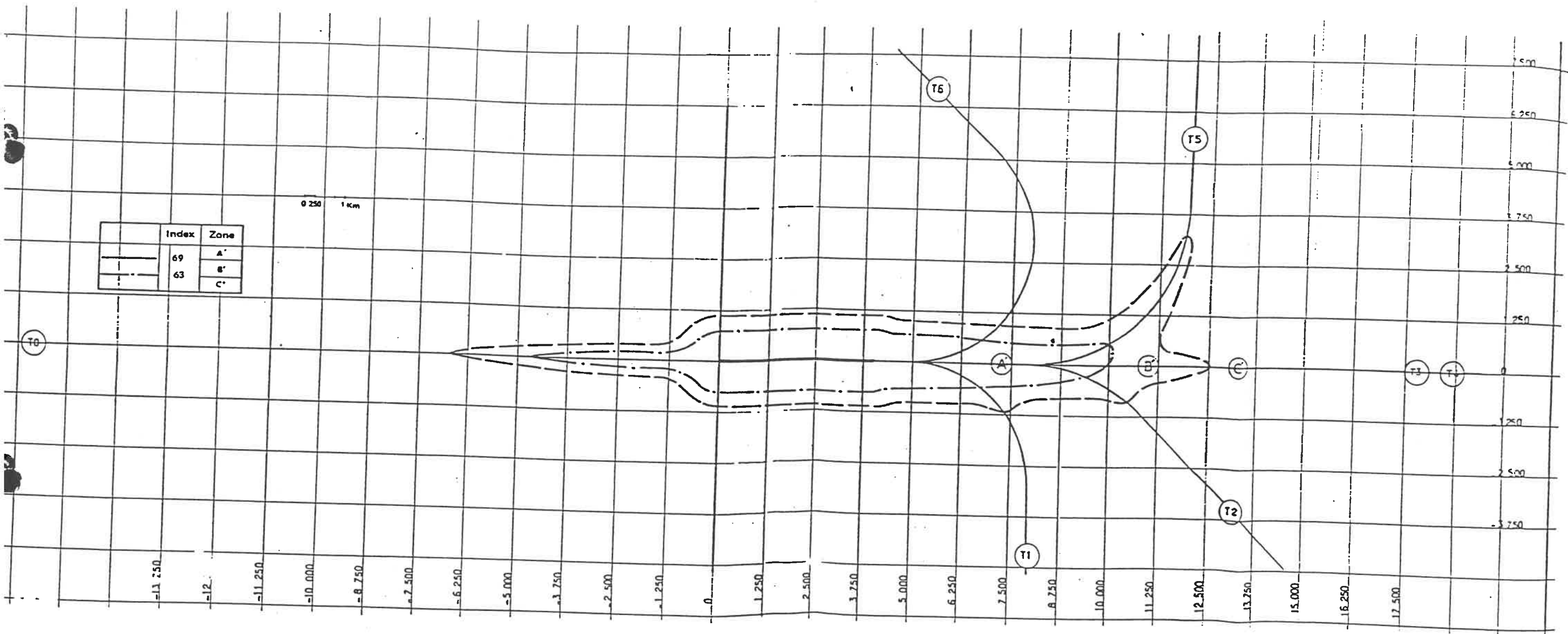
Τρεις περιοχές καθορίστηκαν κατά τη διάρκεια της νύχτας και περιγράφονται από τις καμπύλες:

69 63

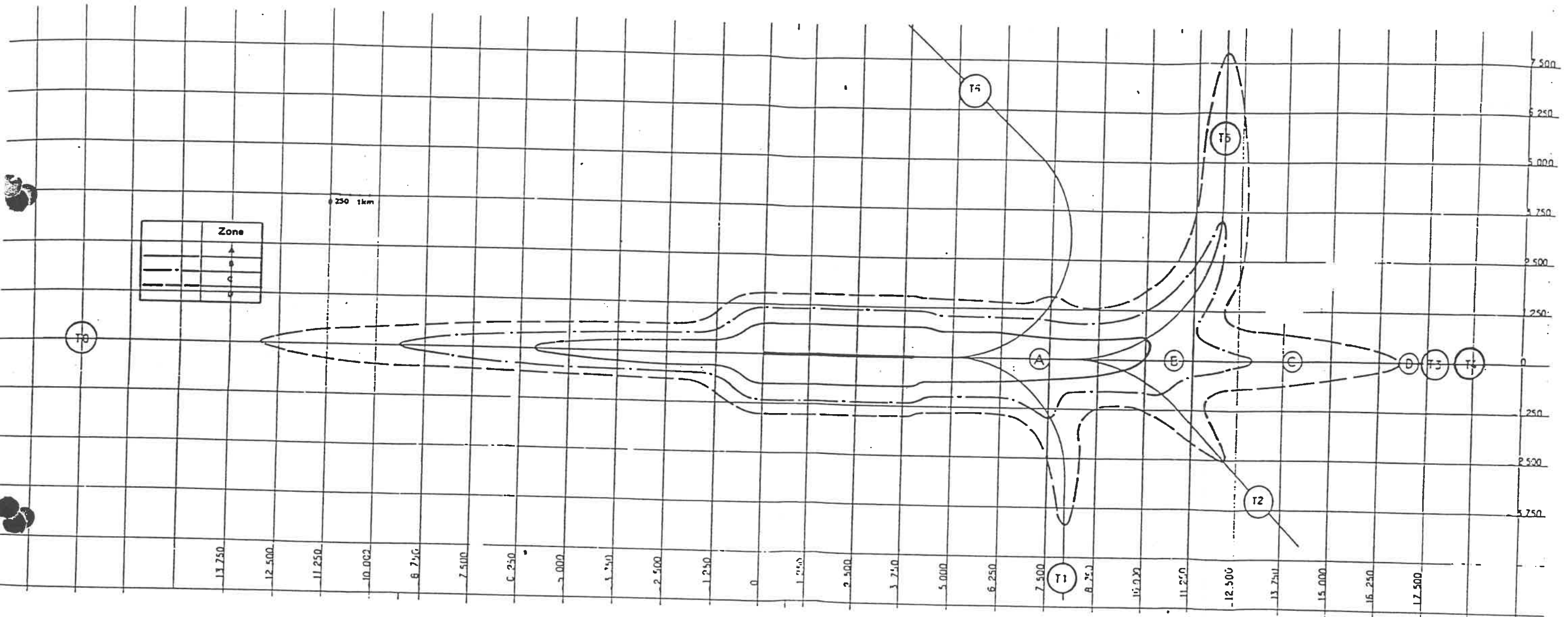
Βασιζόμενοι στην σχετική ένταση της νυχτερινής και της ημερήσιας κίνησης οι περιοχές A' και B' μπορούν να είναι μεγαλύτερες ή όχι από τις A και B και συνεπώς, να τις αντικαταστήσουν ή όχι. Οι ημερήσιες ισοθορυβικές καμπύλες για τιμές 96, 89 και 84 που καθορίζουν τις περιοχές A, B, C και D φαίνονται στο σχήμα 3-12 και οι νυχτερινές ισοθορυβικές καμπύλες για τιμές 69 και 63 που καθορίζουν τις περιοχές A', B' και C' φαίνονται στο σχήμα 3-13. Μπορούμε να δούμε ότι η νυχτερινή καμπύλη για τιμή 69 είναι ελαφρώς ευρύτερη από την ημερήσια με τιμή 96 κατά μήκος του άξονα του διαδρόμου. Έτσι την αντικαθιστά εν μέρει για τον καθορισμό των περιοχών έκθεσης στο θόρυβο A, B, C και D όπως φαίνεται στο σχήμα 3-14.



Σχήμα 3-12. - Ισοθορυβικές καμπύλες ημέρας



Σχήμα 3-13. - Ισοθορυβικές καμπύλες νύχτας



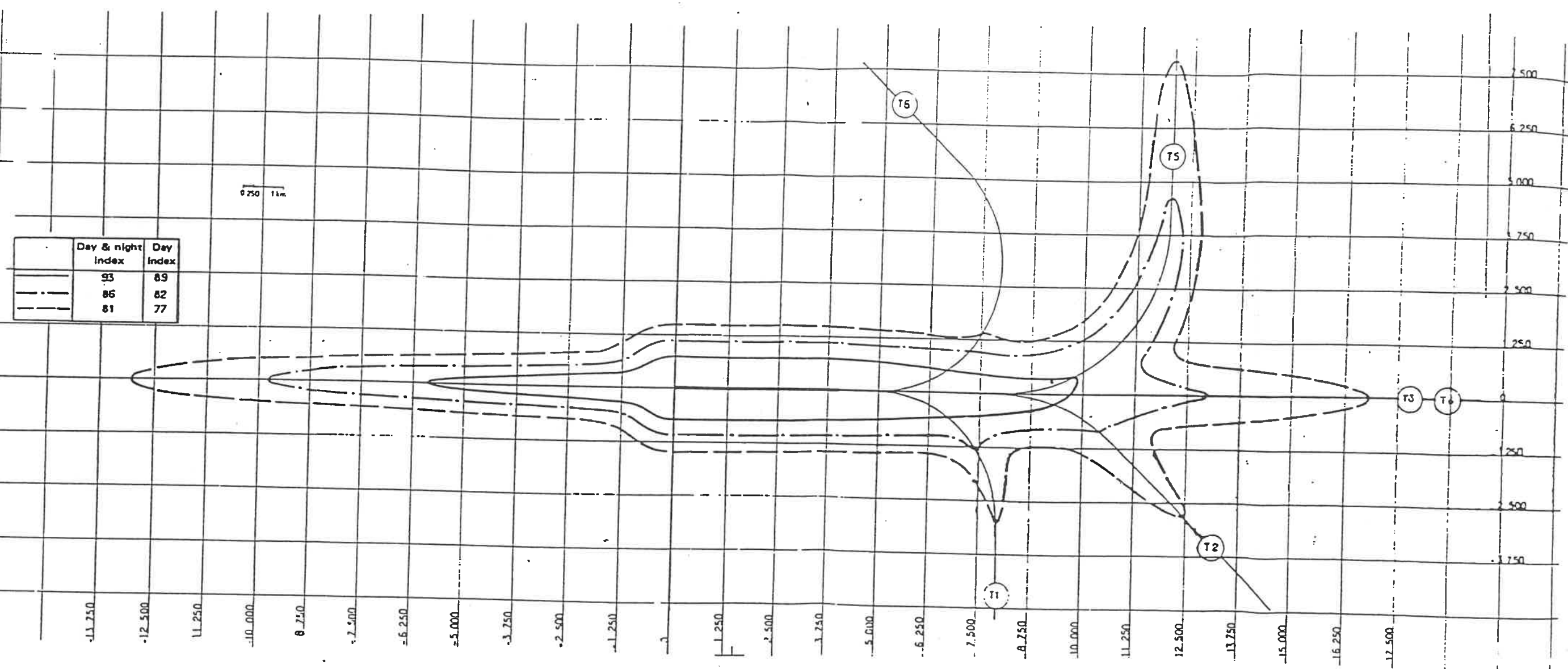
Σχήμα 3-14. - Ισοθροβικές καμπύλες ημέρας και νύχτας

3.4.2.4 Με σκοπό την σύγκριση των καμπυλών συνολικής έκθεσης στο θόρυβο που προκύπτουν και από τις δύο μεθόδους, έγινε μία προσπάθεια να βρεθούν συντελεστές ICAO (ημέρας και νύχτας) έτσι ώστε να συσχετιστούν με τις καμπύλες που καθορίζουν τις περιοχές A, B, C και D στο σχήμα 3-12. Η επιλογή δεν είναι απλή μιας και μία τέτοια καμπύλη που συμπίπτει μερικώς στην μία πλευρά, (προσγειώση, κάθε πλευρά του διαδρόμου, μία από τις διαδρομές πτήσης απογειώσης) δεν συμπίπτει σε άλλες πλευρές. Τελικά αποφασίστηκε να σχεδιαστούν οι καμπύλες για τις συνολικές τιμές 93, 86 και 81 που δίδονται από τη μέθοδο ICAO. Αυτές οι καμπύλες παρουσιάζονται στο σχήμα 3-15 καθορίζοντας περιοχές συγκρίσιμες με αυτές που προκύπτουν από τη μέθοδο *N*.

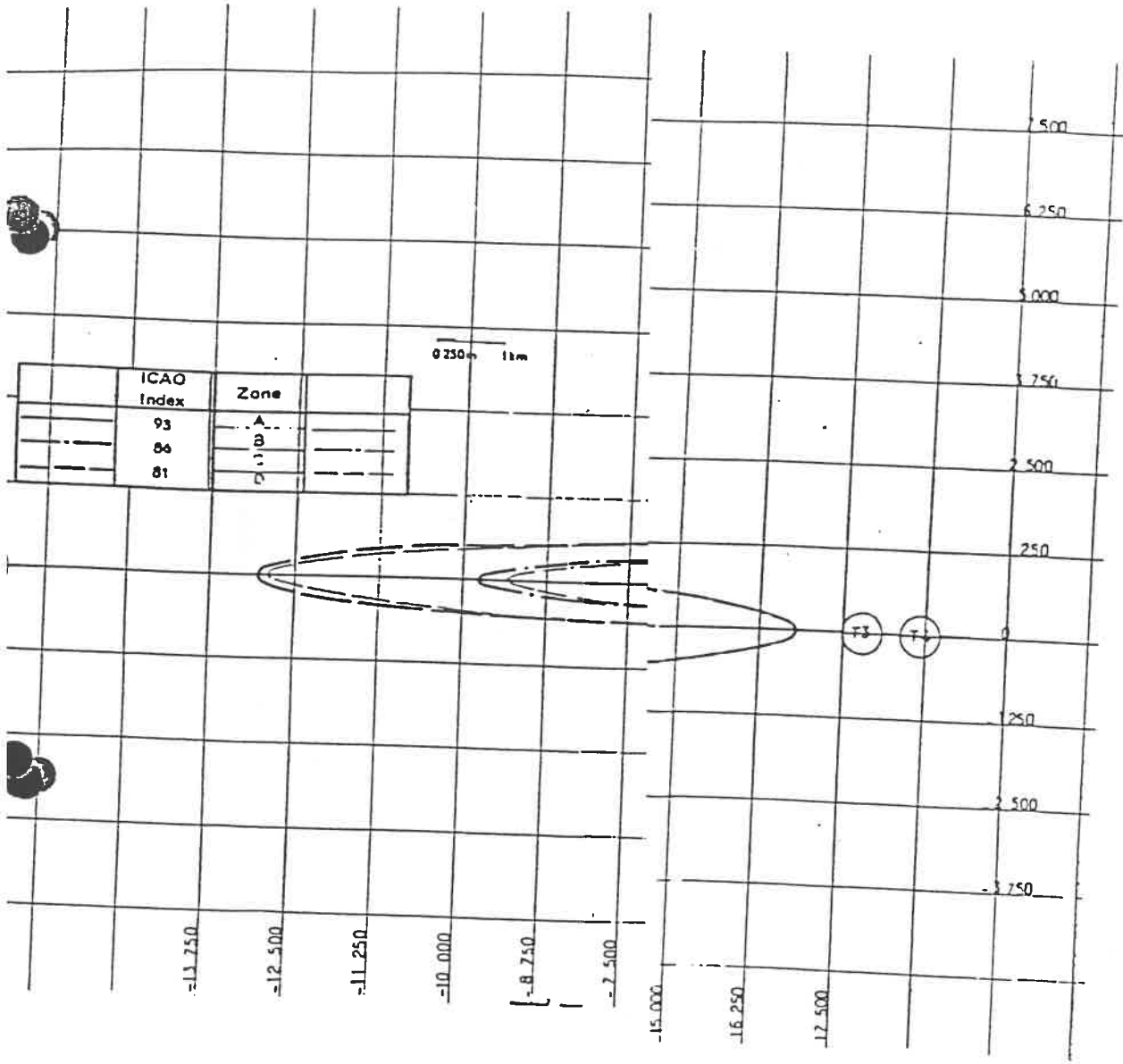
3.4.2.5 Για να γίνει η σύγκριση ευκολότερη και οι δύο ομάδες καμπυλών σχεδιάστηκαν στο σχήμα 3-16. Μπορεί να φανεί ότι:

- Υπάρχει μικρή διαφοροποίηση όσον αφορά τις προσγειώσεις και την κάθε πλευρά του διαδρόμου, όπου η κυκλοφορία είναι σύνθετη.
- Οι διαφορές στις διαδρομές πτήσης απογειώσης, όπου η κυκλοφορία διαχωρίζεται είναι αισθητές. Αυτό είναι το αποτέλεσμα από την διαφοροποίηση στην μείωση από EPNdB και PNdB. Πράγματι σύμφωνα με την διαδρομή πτήσης T₁ που ακολουθείται από την πλειοψηφία των αεροσκαφών μέσης έλξης, η καμπύλη ICAO 81 δεν είναι τόσο ευρεία όπως η αντίστοιχη καμπύλη *N* ενώ αντίθετα συμπίπτει αρκετά καλά αλλού και είναι ευρύτερη για την διαδρομή πτήσης T₂ που ακολουθείται από μεγάλα αεροσκάφη. Όμοια σύμφωνα με την διαδρομή πτήσης T₅ που ακολουθείται από την πλειοψηφία των αεροσκαφών μακράς ακτίνας δράσεως η καμπύλη INERU 86 είναι ευρύτερη από την αντίστοιχη καμπύλη *N* ενώ αντίθετα συμπίπτει αρκετά καλά αλλού και είναι λιγότερο ευρεία από την διαδρομή πτήσης T₁ (αεροσκάφη μέσης έλξης).

3.4.2.6 Συμπερασματικά μπορεί να ειπωθεί ότι, σύμφωνα με τις συνθήκες της επίσημης αναφοράς οι δείκτες των καμπυλών ICAO για 93, 86 και 81, περιγράφουν περιοχές οι οποίες είναι συγκρίσιμες με τις περιοχές συνολικής έκθεσης στο θόρυβο A, B, C και D που καθορίζονται από τη μέθοδο *N*. Αυτό το συμπέρασμα δεν μπορεί προφανώς να χρησιμοποιηθεί ανεπιφύλακτα, μιας και οι τιμές των δεικτών ICAO ίσως να μην παρέχουν την καλύτερη προσέγγιση των περιοχών συνολικής έκθεσης στο θόρυβο που βασίζονται στην μέθοδο *N* για την περίπτωση που διαφορετική κυκλοφορία αεροσκαφών διανέμεται διαφορετικά κατά μήκος άλλων διαδρομών πτήσεως.



Σχήμα 3-15. - Καμπύλες ίσων δεικτών ICAO



3.4.2.7 Η πιθανότητα εξασφάλισης συμφωνίας μεταξύ των σχημάτων των δύο αποτελεσμάτων θα ήταν επιθυμητή, αλλά αυτό είναι αδύνατο λαμβανομένης υπ' όψιν της συνολικής ενόκλησης από τον ακριβή καθορισμό των καμπυλών *N* που περιγράφουν τις περιοχές που παράγονται από την μέθοδο *N*. Πράγματι δεν υπολογίστηκαν αριθμητικές τιμές για αργότερα, οι οποίες εξάγονται από την υπέρθεση των ημερήσιων καμπυλών 96, 89 και 84 και των νυκτερινών καμπυλών 69 και 63. Ακόμα στην ειδική περίπτωση που εκλέχθηκε για την επίσημη αναφορά, η νυκτερινή κυκλοφορία δεν έχει κανένα πραγματικό αποτέλεσμα στον καθορισμό των συνολικών περιοχών ενόκλησης χρησιμοποιώντας την μέθοδο *N*, μιας και οι νυκτερινές καμπύλες είναι σχεδόν ολοκληρωτικά σε επικάλυψη από τις ημερήσιες ή συμπίπτουν με αυτές. Εάν η νυκτερινή κυκλοφορία ήταν μηδενική οι περιοχές που φαίνονται στο σχήμα 3-13 θα επηρεάζονταν ελάχιστα. Στην περίπτωση της επίσημης αναφοράς αυτές οι περιοχές χονδρικά περιγράφονται από τις ημερήσιες ισοθουβικές καμπύλες 96, 89 και 84. Η επιρροή της νυκτερινής κυκλοφορίας που παρέχεται από τις καμπύλες ICAO είναι εντελώς διαφορετική: οι δείκτες κατά μήκος των καμπυλών που φαίνονται στο σχήμα 3-15 θα μειώνονταν κατά $10\log(5/2)$, δηλαδή 4 μονάδες εάν η νυκτερινή κυκλοφορία ήταν μηδενική - (5/2 είναι το μέγεθος της συνολικής κυκλοφορίας επί της ημερήσιας κυκλοφορίας, υπολογίζοντας 10 για κάθε νυκτερινή μετακίνηση) και οι περιοχές που περιγράφονται από τους ίδιους δείκτες 93, 86 και 81 θα συρρικνωνόνταν ανάλογα. Τα αντίστοιχα σχήματα ημερήσιων δεικτών σύμφωνα με τις συνθήκες της επίσημης αναφοράς παρατίθενται παρακάτω:

Ισοθουβικός Δείκτης (ΗΜΕΡΑ)	ICAO δείκτης (ΗΜΕΡΑ)	Όριο Γαλλικής περιοχής θορύβου
96	89	A/B
89	82	B/C
84	77	C/D

3.4.3 Μελέτη του EPNdB ως βασικής μονάδας για τον υπολογισμό του Ισοθουβικού δείκτη

3.4.3.1 Για να ληφθεί υπ' όψιν η απλούστερη περίπτωση εκτίμησης της συνολικής έκθεσης στο θόρυβο, αυτό γίνεται για την ημέρα και χωρίς χρήση επιβαρυντικών παραγόντων. Μια τέτοια κατάσταση είναι ικανοποιητική για την παρούσα θεωρητική μελέτη. Σε

μια τέτοια υπόθεση, για ένα δεδομένο αεροσκάφος σε μία δεδομένη διαδρομή πτήσης, οι δείκτες έχουν ως εξής:

$$\begin{array}{ll} \text{Ημερήσιος ισοθρουβικός δείκτης} & N_1 = \text{PNL} - 30 + 10 \log n \quad (11) \\ \text{(Αποτέλεσμα μεθόδου } N) & \end{array}$$

$$\begin{array}{ll} \text{Ημερήσιος δείκτης ICAO} & \mathcal{I} = \text{EPNL} - 39 + 10 \log n \quad (12) \end{array}$$

όπου:

- PNL και EPNL είναι επίπεδα θορύβου στο υπό εξέταση σημείο σε PNdB και EPNdB αντίστοιχα.
- Το n αντιπροσωπεύει τον αριθμό των μετακινήσεων του συγκεκριμένου τύπου αεροσκάφους κατά μήκος της διαδρομής πτήσης.

Η εισαγωγή του EPNdB στην μέθοδο N καταλήγει στον υπολογισμό του ημερήσιου ισοθρουβικού δείκτη σύμφωνα με τον παρακάτω τύπο, ο οποίος διαφέρει από τον (12) κατά την προσθετική σταθερά ίση με 9.

$$\begin{array}{ll} \text{Ημερήσιος ισοθρουβικός δείκτης} & N_2 = \text{EPNL} - 30 + 10 \log n \quad (13) \\ \text{(Βασισμένος στο EPNdB)} & \end{array}$$

Συμφωνία μεταξύ του ισοθρουβικού δείκτη (N_1) και του δείκτη που είναι βασισμένος στο EPNdB (N_2)

3.4.3.2 Περίπτωση απλής κυκλοφορίας: Όταν έχουμε περίπτωση απλής κυκλοφορίας γινομένης από έναν τύπο αεροσκάφους που κινείται πάνω σε μία διαδρομή πτήσης όπου η πηγή του θορύβου είναι σταθερή, μπορεί να σχεδιαστεί μία οικογένεια ισοθρουβικών καμπυλών R_1 για την ημερήσια κυκλοφορία (καμπύλες κατά μήκος των οποίων ο δείκτης είναι σταθερός) βασισμένος σε PNdB και μία οικογένεια R_2 ισοθρουβικών καμπυλών βασισμένη σε EPNdB. Οι οικογένειες R_1 και R_2 είναι ισομορφικές με την έννοια ότι κάθε καμπύλη της μίας οικογένειας μπορεί να υπερθειθεί στην άλλη. Η διαβαθμίσεις αυτών των οικογενειών για τιμές δεικτών N_1 και N_2 είναι όμως διαφορετικές. Επιπροσθέτως, δεν υπάρχει απλή συσχέτιση μεταξύ των δύο. Το παρακάτω σχήμα αντιπροσωπεύει ένα παράδειγμα για λόγους παρουσίασης διευκρινίζοντας το τελευταίο σημείο.

$N_1=70$		$N_2=69,5$
		$\Delta=2$
$N_1=75$		$N_2=71,5$
		$\Delta=5$
$N_1=80$		$N_2=76,5$
		$\Delta=4,9$
$N_1=85$		$N_2=81,4$
		$\Delta=3,6$
$N_1=90$		$N_2=85$
		$\Delta=4$
$N_1=95$		$N_2=89$
R_1		R_2

3.4.3.3 Περίπτωση σύνθετης κυκλοφορίας: Σε αυτή την περίπτωση, διάφοροι τύποι αεροσκαφών χρησιμοποιούν το αεροδρόμιο κατά μήκος πολλών διαδρομών πτήσης και διαφορετικών διαδρομών, πράγμα που περιπλέκει το πρόβλημα ακόμα περισσότερο. Οι παραπάνω οικογένειες καμπυλών R_1 και R_2 μπορούν πάλι να σχεδιαστούν αλλά η καμπύλη της μίας οικογένειας δεν συμπίπτει επακριβώς με αυτή της άλλης. Επιπροσθέτως, ακόμα και αν εμφανίζεται σχετική συμφωνία για ένα αεροδρόμιο και μία δεδομένη κυκλοφορία, αυτό δεν ισχύει για κάποιο άλλο αεροδρόμιο με διαφορετική κυκλοφορία. Δεν υπάρχει δηλαδή απλή συσχέτιση μεταξύ ισοθρουβικού δείκτη σε PNdB και σε EPNdB.

3.5 Σύγκριση μεταξύ των μεθόδων ICAO και Q

3.5.1 Γενικά

3.5.1.1 Στην γενική της μορφή η σχέση για το \bar{Q} που παρουσιάστηκε στο κεφάλαιο 2 μπορεί επίσης να χρησιμοποιηθεί για τον υπολογισμό, τουλάχιστον προσεγγιστικά και με τιμή NEδιαφοροποίηση, τον ICAO ECPNL ή τον Αμερικάνικο NEF. Σε αυτήν την περίπτωση γίνονται οι ακόλουθες επισημάνσεις:

- (i) $k=10$
- (ii) $Q_{i \max}=PNLTM$

και η σχέση γίνεται:

$$(ECPNL) = 10 \log_{10} \left\{ \frac{1}{T} \sum_i 10^{\frac{PNLTM(i)}{10}} \cdot \tau_i \right\}$$

όπου:

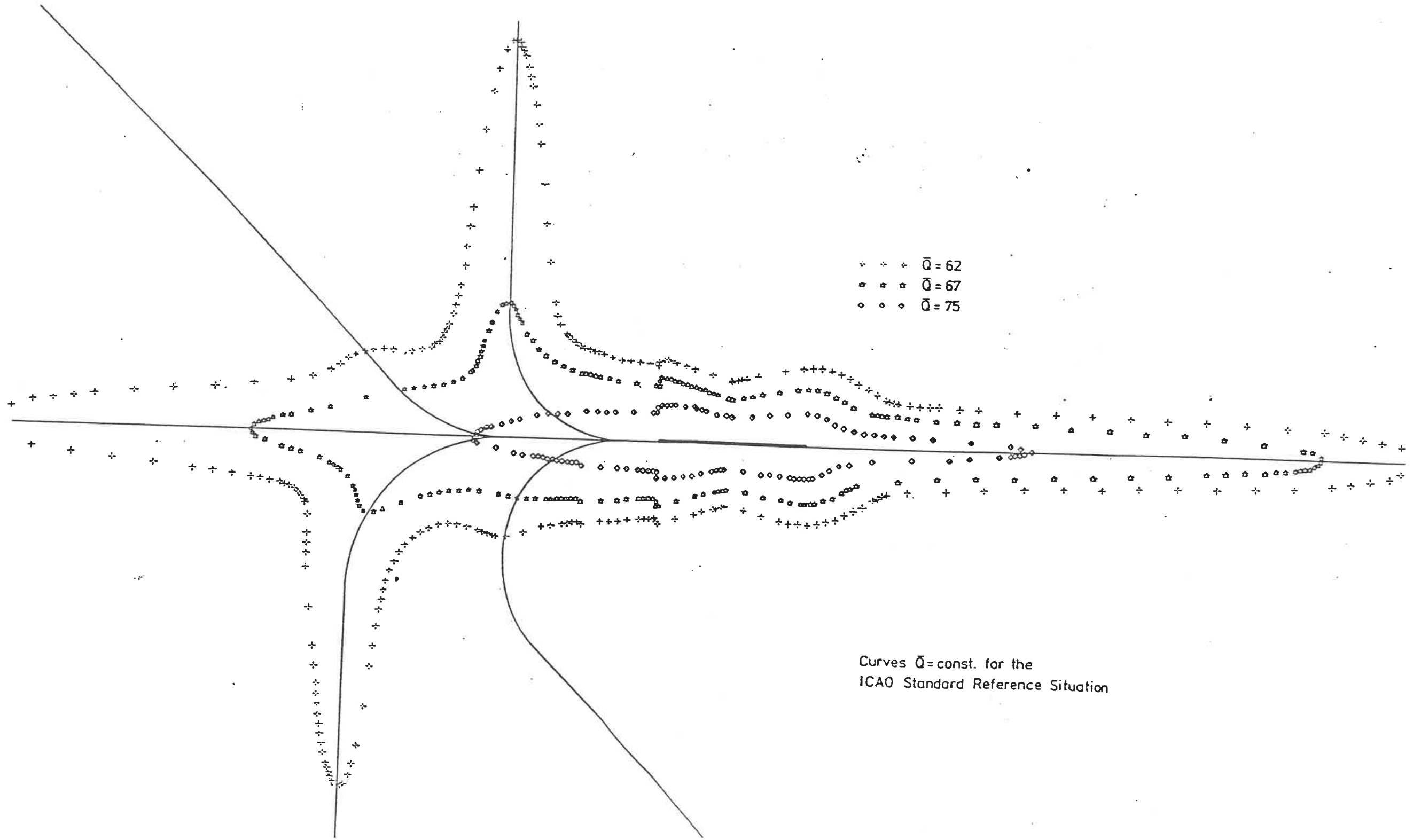
T = η συνολική περίοδος του υπό εξέταση χρονικού διαστήματος

τ_i = χρόνος κατά τη διάρκεια του οποίου το τονικά διορθωμένο αντιληπτό επίπεδο θορύβου παραμένει εντός 10 dB από την μέγιστη τιμή PNLTM(i).

3.5.1.2 Ωστόσο πρέπει να σημειωθεί ότι δεν παρουσιάζεται ένα προς ένα ανταπόκριση μεταξύ των τιμών \bar{Q} που υπολογίστηκαν στο κεφάλαιο 2 και των τιμών ECPNL που προτείνονται στο Annex 16. Μπορεί όμως να βγει το συμπέρασμα ότι στις καταστάσεις εναέριας κυκλοφορίας που συναντώνται σήμερα υπάρχει μία σταθερή διαφορά στις τιμές \bar{Q} και στις ECPNL για κάθε σημείο κοντά σε ένα αεροδρόμιο. Αυτό μπορεί να είναι αντικείμενο αλλαγών όταν η σύνθεση της κυκλοφορίας διαφοροποιείται.

3.5.2 Επίσημη Αναφορά

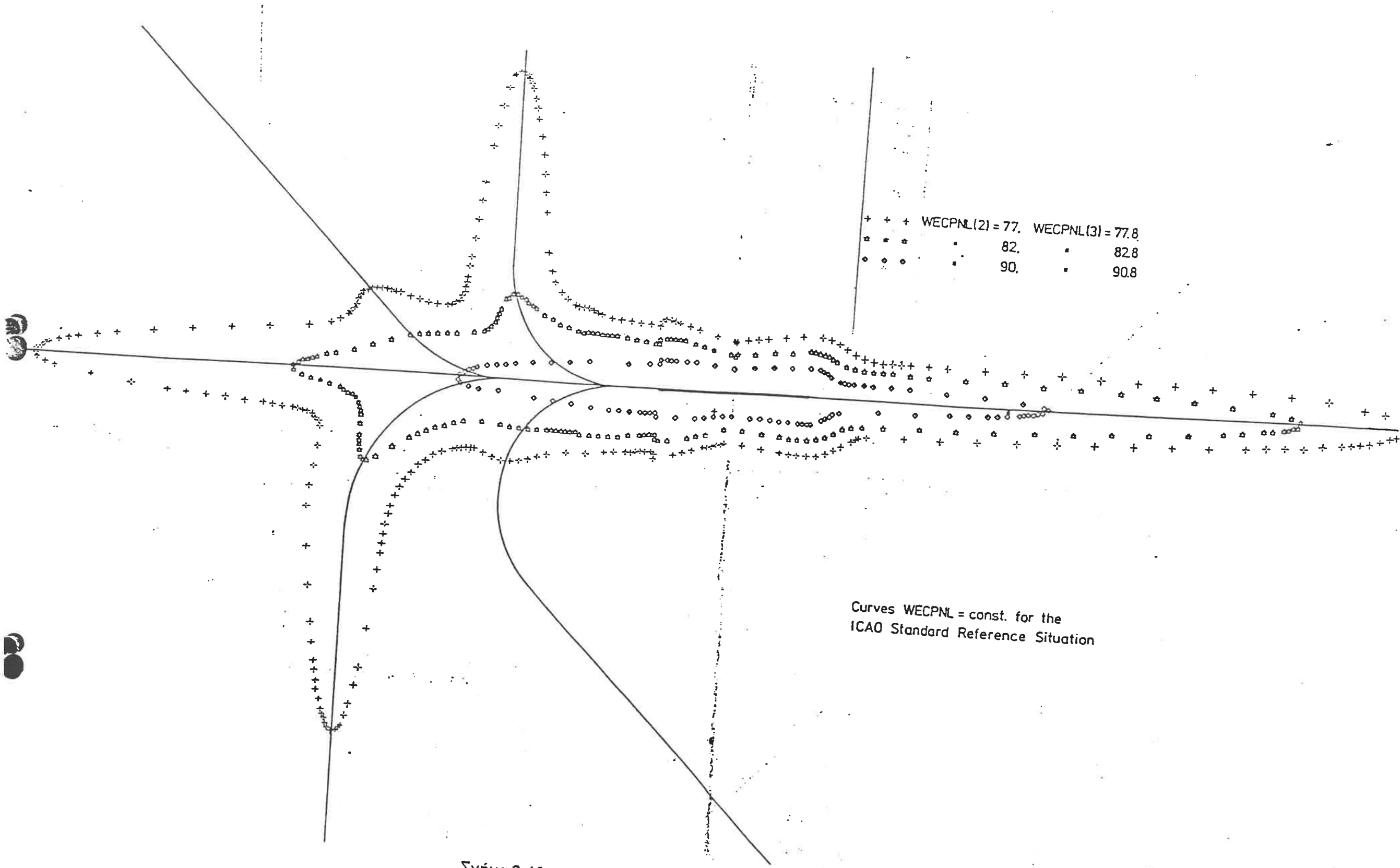
3.5.2.1 Δύο ομάδες τριών καμπυλών ίσης συνολικής έκθεσης στο θόρυβο υπολογίστηκαν και σχεδιάστηκαν. Το σχήμα 3-17 έγινε χρησιμοποιώντας τον δείκτη \bar{Q} σύμφωνα με τις οδηγίες του Bill για την ελάττωση του θορύβου των αεροσκαφών της Ομοσπονδιακής Δημοκρατίας της Γερμανίας και το σχήμα 3-18 χρησιμοποιώντας τον δείκτη WECPNL(2) ο οποίος προτείνεται στο Annex 16. Οι καμπύλες $\bar{Q}=75\text{dB(A)}$ και $\bar{Q}=67\text{dB(A)}$ ανταποκρίνονται στην ζώνη προστασίας από το θόρυβο στο Bill. Η τρίτη καμπύλη $\bar{Q}=62\text{dB(A)}$ μερικές φορές λαμβάνεται υπ' όψιν για λόγους σχεδιασμού χρήσης γης μαζί με τις δύο παραπάνω. Οι τιμές WECPNL(2) επιλέχθηκαν γιατί δίνουν καμπύλες σχεδόν ίδιες με τις καμπύλες $\bar{Q}=62, 67$ και 75 .



× × × $\bar{Q} = 62$
□ □ □ $\bar{Q} = 67$
◇ ◇ ◇ $\bar{Q} = 75$

Curves $\bar{Q} = \text{const.}$ for the
ICAO Standard Reference Situation

Σχήμα 3-17. - \bar{Q} Καμπύλες



Σχήμα 3-18. - WECPNL Καμπύλες

ΣΥΓΚΡΙΤΙΚΟΣ ΠΙΝΑΚΑΣ

ΜΕΘΟΔΩΝ ΕΚΤΙΜΗΣΗΣ ΤΟΥ ΘΟΡΥΒΟΥ ΤΩΝ ΑΕΡΟΣΚΑΦΩΝ

ΜΕΘΟΔΟΣ ICAO	ΜΕΘΟΔΟΣ NEF	ΜΕΘΟΔΟΣ NNI	ΜΕΘΟΔΟΣ N	ΜΕΘΟΔΟΣ Q
<p>Θεμελιώδης όρος EPNL</p> <p>Διαχωρισμός 24ώρου σε περιόδους</p> <p>- 2 περιόδοι</p> <p>ημέρα: 07:00-22:00</p> <p>νύχτα: 22:00-07:00</p> <p>- 3 περιόδοι</p> <p>ημέρα: 07:00-19:00</p> <p>απόγευμα: 19:00-22:00</p> <p>νύχτα: 22:00-07:00</p> <p>Παράγοντες ημερήσιας σημασίας</p> <p>NAI: όπως αναφέρονται στην § 2.1.3.1</p> <p>Παράγοντες εποχιακής σημασίας</p> <p>NAI: όπως αναφέρονται στην § 2.1.3.1</p> <p>Καθορισμός διάρκειας</p> <p>Ανάλογα με το μέγεθος του PNL/TM όπως φαίνεται στην σελ.27</p>	<p>Θεμελιώδης όρος EPNL</p> <p>Διαχωρισμός 24ώρου σε περιόδους</p> <p>- 2 περιόδοι</p> <p>ημέρα: 07:00-22:00</p> <p>νύχτα: 22:00-07:00</p> <p>- 3 περιόδοι</p> <p>ημέρα: 07:00-19:00</p> <p>απόγευμα: 19:00-22:00</p> <p>νύχτα: 22:00-07:00</p> <p>Παράγοντες ημερήσιας σημασίας</p> <p>NAI: όπως αναφέρονται στην § 2.1.3</p> <p>Παράγοντες εποχιακής σημασίας</p> <p>OXI</p> <p>Καθορισμός διάρκειας</p> <p>Όμοια με της μεθόδου ICAO</p>	<p>Θεμελιώδης όρος PNL ή dB(A)</p> <p>Διαχωρισμός 24ώρου σε περιόδους</p> <p>OXI</p> <p>OXI</p> <p>OXI</p> <p>Παράγοντες ημερήσιας σημασίας</p> <p>OXI</p> <p>Παράγοντες εποχιακής σημασίας</p> <p>OXI</p> <p>Καθορισμός διάρκειας</p> <p>OXI</p>	<p>Θεμελιώδης όρος PNL</p> <p>Διαχωρισμός 24ώρου σε περιόδους</p> <p>- 2 περιόδοι</p> <p>ημέρα: 06:00-22:00</p> <p>νύχτα: 22:00-06:00</p> <p>OXI</p> <p>Παράγοντες ημερήσιας σημασίας</p> <p>NAI: όπως αναφέρονται στην § 2.4.1.4-2.4.1.8</p> <p>Παράγοντες εποχιακής σημασίας</p> <p>OXI</p> <p>Καθορισμός διάρκειας</p> <p>30sec</p>	<p>Θεμελιώδης όρος dB(A)</p> <p>Διαχωρισμός 24ώρου σε περιόδους</p> <p>- 2 περιόδοι</p> <p>ημέρα: 06:00-22:00</p> <p>νύχτα: 22:00-06:00</p> <p>OXI</p> <p>Παράγοντες ημερήσιας σημασίας</p> <p>NAI: όπως αναφέρονται στην § 2.5.2.2</p> <p>Παράγοντες εποχιακής σημασίας</p> <p>OXI</p> <p>Καθορισμός διάρκειας</p> <p>Θεωρείται αυτή κατά την οποία το Qi παραμένει 10dB κάτω από την Qim</p>
ΜΕΤΕΩΡΟΛΟΓΙΚΕΣ ΣΥΝΘΗΚΕΣ				
<p>Συνθήκες Αναφοράς</p> <p>Πίεση: 1013,25 mbars</p> <p>Θερμοκρασία: 25°C (ISA+10)</p> <p>Υγρασία: 70%</p> <p>Άνεμος: 0</p>	<p>Συνθήκες Αναφοράς</p> <p>Πίεση: 1013,25 mbars</p> <p>Θερμοκρασία: 15°C (ISA)</p> <p>Υγρασία: 70%</p> <p>Άνεμος: 0</p>	<p>Συνθήκες Αναφοράς</p> <p>Πίεση: 1013,25 mbars</p> <p>Θερμοκρασία: 25°C (ISA+10)</p> <p>Υγρασία: 70%</p> <p>Άνεμος: 0</p>	<p>Συνθήκες Αναφοράς</p> <p>Πίεση: 1013,25 mbars</p> <p>Θερμοκρασία: 25°C (ISA+10)</p> <p>Υγρασία: 70%</p> <p>Άνεμος: 0</p>	<p>Συνθήκες Αναφοράς</p> <p>Πίεση: 1013,25 mbars</p> <p>Θερμοκρασία: 25°C (ISA+10)</p> <p>Υγρασία: 70%</p> <p>Άνεμος: 0</p>
ΔΙΟΡΘΩΣΕΙΣ				
<p>- Διαρκείας D</p> <p>- Τονική C</p>	<p>- Διαρκείας D</p> <p>- Τονική C</p> <p>- Αεροσκάφος πολύ κοντά στο έδαφος:</p> <p>Δ1: λόγω διάθλασης...</p> <p>Sli: λόγω προστασίας από τον θόρυβο των κινητήρων απ'την άλλη πλευρά</p>	<p>- OXI</p>	<p>- Για χρησιμοποίηση διαδρόμου</p>	<p>- OXI</p>

κεφαλαιο 4ο

ΣΥΓΚΡΙΣΗ ΔΕΔΟΜΕΝΩΝ- ΑΞΙΟΛΟΓΗΣΗ ΜΕΘΟΔΩΝ

4.1. Όλες οι μέθοδοι που παρουσιάστηκαν παραπάνω σκοπό έχουν την πρόβλεψη των επιπέδων θορύβου στην περιοχή των αεροδρομίων. Ο τρόπος υπολογισμού όμως αυτής της πρόβλεψης καθώς και ο καθορισμός του βαθμού ενόχλησης των κατοίκων από τον θόρυβο διαφοροποιεί την κάθε μία από αυτές τις μεθόδους. Οι παραδοχές που έγιναν και που στηρίζονται σε στατιστικές αναλύσεις ενός μεγάλου μέρους πληθυσμών που κατοικούν σε περιοχές κοντά σε αεροδρόμια, παρουσιάζουν μεγάλες διαφορές. Με δεδομένες όμως αυτές τις μεθόδους θα αναπτύξουμε μία σύγκριση των δεδομένων τους καθώς και μία αξιολόγηση της κάθε μίας. Εδώ θα πρέπει να παρουσιάσουμε κατ' αρχήν τους τρόπους λήψεως μετρήσεων κατά τις μετακινήσεις των αεροσκαφών καθώς και τους περιορισμούς που ισχύουν σύμφωνα με διεθνείς κανονισμούς. Έτσι οι μετρήσεις αυτές μπορεί να λαμβάνονται είτε με ηχόμετρα τοποθετημένα σε καθορισμένα σημεία γύρω από το υπό εξέταση αεροδρόμιο (για την καταγραφή του θορύβου σε dB(A) ή dB(D)) είτε με καταγραφικά μηχανήματα (όταν σκοπός της μέτρησης είναι η οκταβική ή τριτοκταβική ανάλυση του θορύβου). Πρέπει να επισημανθεί ότι η χρήση του φίλτρου A γίνεται για να βρεθεί ο βαθμός ενόχλησης των κατοίκων, ενώ η χρήση του φίλτρου D αφορά την θορυβική πιστοποίηση των αεροσκαφών που πραγματοποιεί η κάθε χώρα. Παρακάτω καταγράφονται οι περιορισμοί λόγω μετεωρολογικών συνθηκών κατά Annex16 και κατά ISO3891:1978.

Κατά Annex16

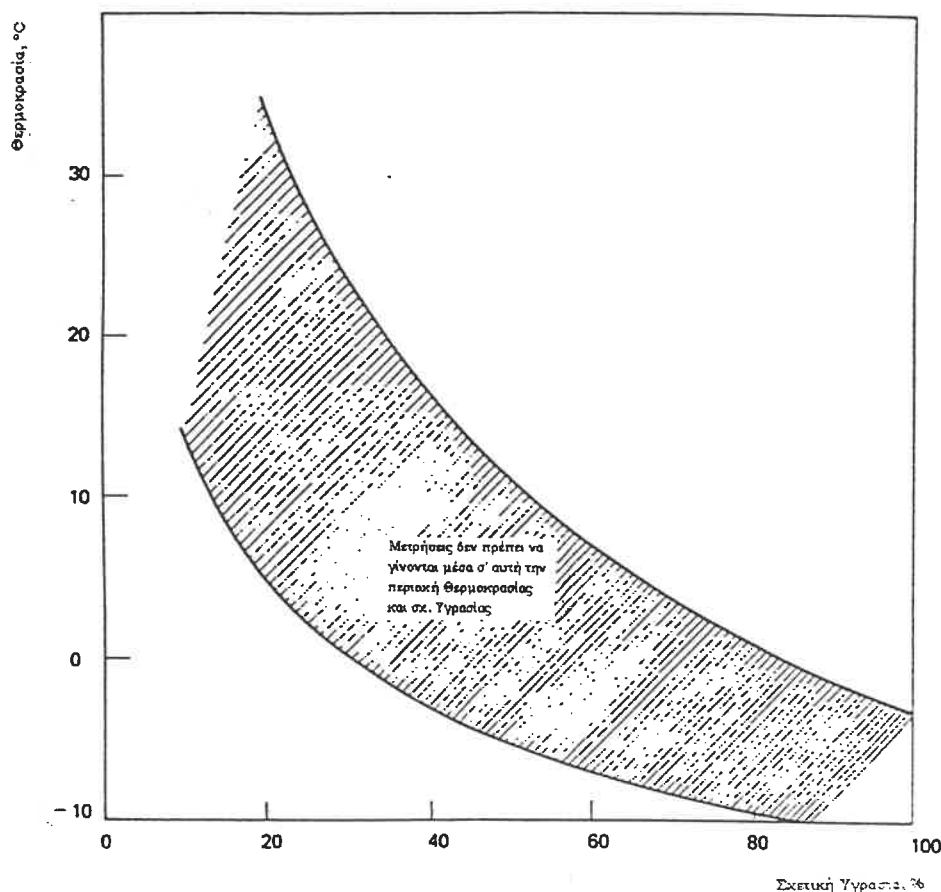
Οι μετρήσεις θα πρέπει να λαμβάνονται σύμφωνα με τις παρακάτω μετεωρολογικές συνθήκες:

- (α.) Όχι βροχόπτωση.
- (β.) Σχετική υγρασία όχι πάνω από 90% ή κάτω από 30%.

- (γ.) Θερμοκρασία περιβάλλοντος όχι πάνω από 30°C (86°F) και όχι κάτω από 2°C (36°F) στα 10 m (33ft) πάνω από το έδαφος.
- (δ.) Άνεμος όχι πάνω από 10 knots και κάθετος άνεμος όχι πάνω από 5 knots στα 10 m (33ft) πάνω από το έδαφος.
- (ε.) Όχι μεγάλες μεταβολές της θερμοκρασίας ή της διεύθυνσης και ταχύτητας του ανέμου που θα επηρεάσουν σημαντικά το επίπεδο θορύβου του αεροσκάφους κατά την διάρκεια της μέτρησης στα υπό εξέταση σημεία.

**Κατά BS 5727 : 1979
ISO 3891 : 1978**

- (α.) Όχι βροχοπτώση.
- (β.) Με σχετική υγρασία κάτω από 20% η θερμοκρασία δεν θα πρέπει να είναι κάτω από 5°C (41°F).
- (γ.) Οι συνθήκες θερμοκρασίας και υγρασίας φαίνονται στο παρακάτω σχήμα.
- (δ.) Η ταχύτητα του ανέμου σε ύψος 10 m πάνω από το έδαφος δεν πρέπει να υπερβαίνει τα 5 m/sec (10knots).



Σχήμα 4.1: Αποδεκτές συνθήκες θερμοκρασίας και σχετικής υγρασίας

Πηγή: ISO3891-1978

4.1.1. ΑΤΜΟΣΦΑΙΡΙΚΗ ΠΙΕΣΗ: μεταβάλλεται αντιστρόφως ανάλογα με το υψόμετρο του διαδρόμου από το επίπεδο της θάλασσας. Έτσι για αεροδρόμια πολύ κοντά στο επίπεδο της θάλασσας η ατμοσφαιρική πίεση είναι μεγαλύτερη. Οι διακυμάνσεις αυτές λόγω μεταβολής του υψομέτρου δεν επηρεάζουν την διάδοση του θορύβου παρά μόνο όταν η μεταβολή αυτή αφορά πολλές χιλιάδες μέτρα. Ακόμα δεν επηρεάζεται η διάδοση από διακυμάνσεις της ατμοσφαιρικής πίεσης λόγω μεταβολής των μετεωρολογικών συνθηκών (σύμφωνα με το Handbook of Noise Control). Σε καμία μέθοδο εκτίμησης του θορύβου που εξετάσαμε δεν τροποποιούνται τα δεδομένα λόγω ατμοσφαιρικής πίεσης. Μόνο το μοντέλο INM που εξετάστηκε λαμβάνει υπ' όψιν διόρθωση λόγω υψομέτρου διαφορετικού από αυτό της παραγράφου 3.1 (0 m: Πίεση 1013,2 mbars). Η διόρθωση αυτή είναι:

$$\begin{aligned} \text{COR} &= 10 \log_{10} \left(\frac{\text{RR}}{409,81} \right) \\ \text{RR} &= \frac{416,86 \cdot \text{DD}}{\text{TT}^{1/2}} \\ \text{TT} &= \frac{^{\circ}\text{R}}{518,69} \\ \text{DD} &= \left(\frac{518,69 - 0,0003566 \cdot \text{ALT}}{518,69} \right) \cdot 5,256 \end{aligned}$$

όπου:

COR: Συντελεστής διόρθωσης στάθμης θορύβου αεροσκάφους σε dB.

RR, TT, DD: ενδιάμεσες παράμετροι.

$^{\circ}\text{R}$: Μέση θερμοκρασία εδάφους περιοχής αεροδρομίου, σε μονάδες Rankine, όπου $^{\circ}\text{R} = \frac{9^{\circ}\text{C}}{5} + 491,7$

ALT: Υψόμετρο διαδρόμου.

Για σταθερές θερμοκρασίες 0°C, 5°C, 10°C, 20°C και 30°C η διόρθωση λόγω μεταβολής του υψομέτρου είναι:

ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΗΣ ΔΙΟΡΘΩΣΗΣ COR (dB)

Υψόμετρο	Μέση θερμοκρασία εδάφους περιοχής αεροδρομίου				
	0°C	5°C	10°C	20°C	30°C
0 m	7,40	7,36	7,32	7,24	7,17
100 m	7,40	7,36	7,32	7,24	7,17
200 m	7,40	7,36	7,32	7,24	7,17
500 m	7,40	7,36	7,32	7,24	7,17
1000 m	7,39	7,35	7,32	7,24	7,17
2000 m	7,39	7,35	7,31	7,24	7,16
3000 m	7,39	7,35	7,31	7,23	7,16

Στον παραπάνω πίνακα βλέπουμε ότι για σταθερή θερμοκρασία η διόρθωση που προκύπτει από την χρήση του μοντέλου INM για διαφορετικά υψόμετρα διαδρόμου είναι μηδαμινή, αν λάβουμε υπ' όψιν ότι οι διορθώσεις αυτές είναι σε dB και παρουσιάζεται διαφοροποίηση της τάξεως του ενός εκατοστού σε πολύ μεγάλα υψόμετρα.

4.1.2. ΑΝΕΜΟΣ: ύπαρξη ή όχι ανέμου επιδρά στην διάδοση του θορύβου. Αυτό μπορούμε να το καταλάβουμε και από την εμπειρία αλλά ας παρομοιάσουμε την διάδοση του θορύβου με τα κύματα που δημιουργούνται αν ρίξουμε μία πέτρα στη θάλασσα. Με τον ίδιο περίπου τρόπο (στο χώρο και όχι στο επίπεδο) αντιδρά και ο αέρας στην μεταβολή της πίεσης που λαμβάνει χώρα λόγω του θορύβου. Ο άνεμος λοιπόν παρασύρει τα "κύματα" αυτά με αποτέλεσμα να εμφανίζονται μεγαλύτερες στάθμες θορύβου μακρύτερα, κατά τη διεύθυνση του ανέμου λόγω ακριβώς αυτής της παράσυρσης. Δεν μπορούμε λοιπόν να έχουμε στο μυαλό μας την σφαιρική διάδοση του θορύβου (για μια σημειακή πηγή) αλλά ένα σχήμα παραμορφωμένο λόγω του ανέμου. Σε καμία μέθοδο εκτίμησης του θορύβου ή στο μοντέλο INM δεν λαμβάνεται υπ' όψιν διόρθωση λόγω ανέμου. Άλλωστε απαγορεύεται να γίνονται μετρήσεις αεροπορικού θορύβου με κάθετο άνεμο πάνω από 5 knots κατά Annex16 και κατά την διεύθυνση της πτήσης πάνω από 10 knots κατά Annex16 και ISO3891.

4.1.3. ΘΕΡΜΟΚΡΑΣΙΑ-ΣΧΕΤΙΚΗ ΥΓΡΑΣΙΑ: Όσον αφορά αυτό το ζευγάρι σύμφωνα με το Annex16 αλλά και το ISO3891, για τις μετεωρολογικές συνθήκες που αναφέρονται στην παράγραφο 3.1.3. αλλά και για οποιοσδήποτε άλλες συνθήκες θερμοκρασίας και σχετικής υγρασίας όπου το γινόμενο του $H[1,8t(^{\circ}C)+32]$ ή $Ht(^{\circ}F)$ είναι ίσο ή μεγαλύτερο του 4000, η απορρόφηση του θορύβου μπορεί να εκφραστεί με την ακόλουθη εξίσωση:

$$a_{i0} = \frac{f_i}{500} \text{ dB/305m (dB/1000ft)}$$

a_{i0} είναι η μείωση του θορύβου λόγω ατμοσφαιρικών συνθηκών που εμφανίζεται στην i -στή τριτοκτάβα για τις προαναφερθείσες συνθήκες και f_i η συχνότητα της i -στής τριτοκτάβας. Όταν τώρα το γινόμενο του $H[1,8t(^{\circ}\text{C})+32]$ ή $Ht(^{\circ}\text{F})$ είναι ίσο ή μικρότερο του 4000, η σχέση μεταξύ απορρόφησης θορύβου, συχνότητας, θερμοκρασίας και υγρασίας θα εκφραστεί με την ακόλουθη εξίσωση:

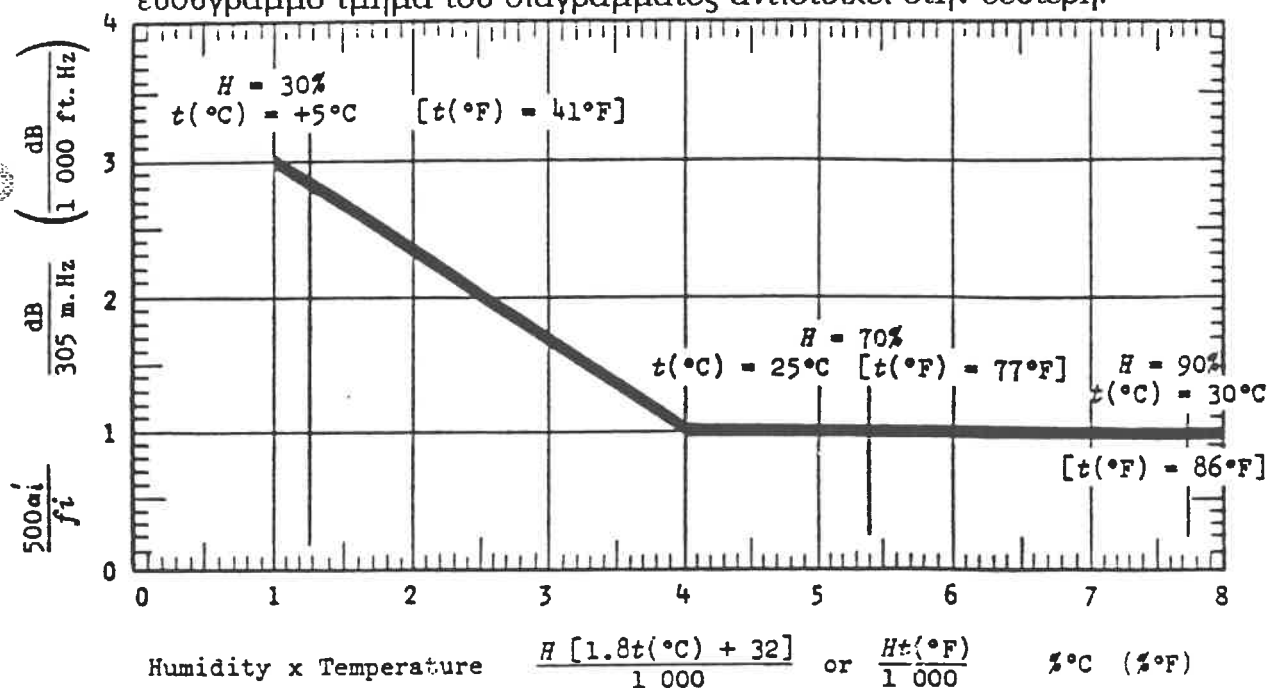
$$a_i = \frac{f_i}{750} \left[5,50 - \frac{H[1,8 \cdot t(^{\circ}\text{C}) + 32]}{1000} \right] \text{ dB/305m (dB/1000ft)}$$

ή

$$a_i = \frac{f_i}{750} \left[5,50 - \frac{H \cdot t(^{\circ}\text{F})}{1000} \right] \text{ dB/305m (dB/1000ft)}$$

a_{i0} είναι η μείωση του θορύβου λόγω ατμοσφαιρικών συνθηκών που εμφανίζεται στην i -στή τριτοκτάβα για σχετική υγρασία $H\%$ και θερμοκρασία $t(^{\circ}\text{C})$ βαθμούς Κελσίου ή $t(^{\circ}\text{F})$ βαθμούς Φαρενάιτ αντίστοιχα.

Στο παρακάτω σχήμα φαίνονται γραφικά οι παραπάνω σχέσεις αλλά και η μείωση του επιπέδου πίεσης θορύβου ανά τριτοκτάβα που πρέπει να λάβουμε υπ' όψιν για τους υπολογισμούς. Όπως είναι φανερό η οριζόντια ευθεία του διαγράμματος αντιστοιχεί στην πρώτη εξίσωση (όπου το γινόμενο είναι μεγαλύτερο από 4000) ενώ το πρώτο ευθύγραμμο τμήμα του διαγράμματος αντιστοιχεί στην δεύτερη.



Σχήμα 4.2: Σχέση μεταξύ ατμοσφαιρικής απορρόφησης θορύβου, συχνότητας, σχετικής υγρασίας και θερμοκρασίας

Πηγή: Annex16

4.1.3.1. ΑΠΟΡΡΟΦΗΣΗ ΘΟΡΥΒΟΥ ΛΟΓΩ ΜΕΤΑΒΟΛΗΣ ΤΗΣ ΘΕΡΜΟΚΡΑΣΙΑΣ

Θα εξετάσουμε παρακάτω την απορρόφηση του θορύβου λόγω μεταβολής της θερμοκρασίας υπό σταθερή σχετική υγρασία. Για το σκοπό αυτό επιλέγονται θερμοκρασίες 5°C (41°F), 10°C (50°F), 20°C (68°F), 30°C (86°F) και 40°C (104°F) με 70% σχετική υγρασία έχουμε:

- Για 5°C (41°F) και 70% σχετική υγρασία:

$$H[1,8t(^{\circ}\text{C})+32] = 70[1,8 \cdot 5 + 32] = 2870 < 4000$$

και από το σχήμα 4.2 $\Rightarrow \frac{500a_i}{f_i} = 1,7$

- Για 10°C (50°F) και 70% σχετική υγρασία:

$$H[1,8t(^{\circ}\text{C})+32] = 70[1,8 \cdot 10 + 32] = 3500 < 4000$$

και από το σχήμα 4.2 $\Rightarrow \frac{500a_i}{f_i} = 1,4$

- Για 20°C (68°F) και 70% σχετική υγρασία:

$$H[1,8t(^{\circ}\text{C})+32] = 70[1,8 \cdot 20 + 32] = 4760 > 4000$$

και από το σχήμα 4.2 $\Rightarrow \frac{500a_i}{f_i} = 1$

- Για 30°C (86°F) και 70% σχετική υγρασία:

$$H[1,8t(^{\circ}\text{C})+32] = 70[1,8 \cdot 30 + 32] = 6020 > 4000$$

και από το σχήμα 4.2 $\Rightarrow \frac{500a_i}{f_i} = 1$

- Για 40°C (104°F) και 70% σχετική υγρασία:

$$H[1,8t(^{\circ}\text{C})+32] = 70[1,8 \cdot 40 + 32] = 7280 > 4000$$

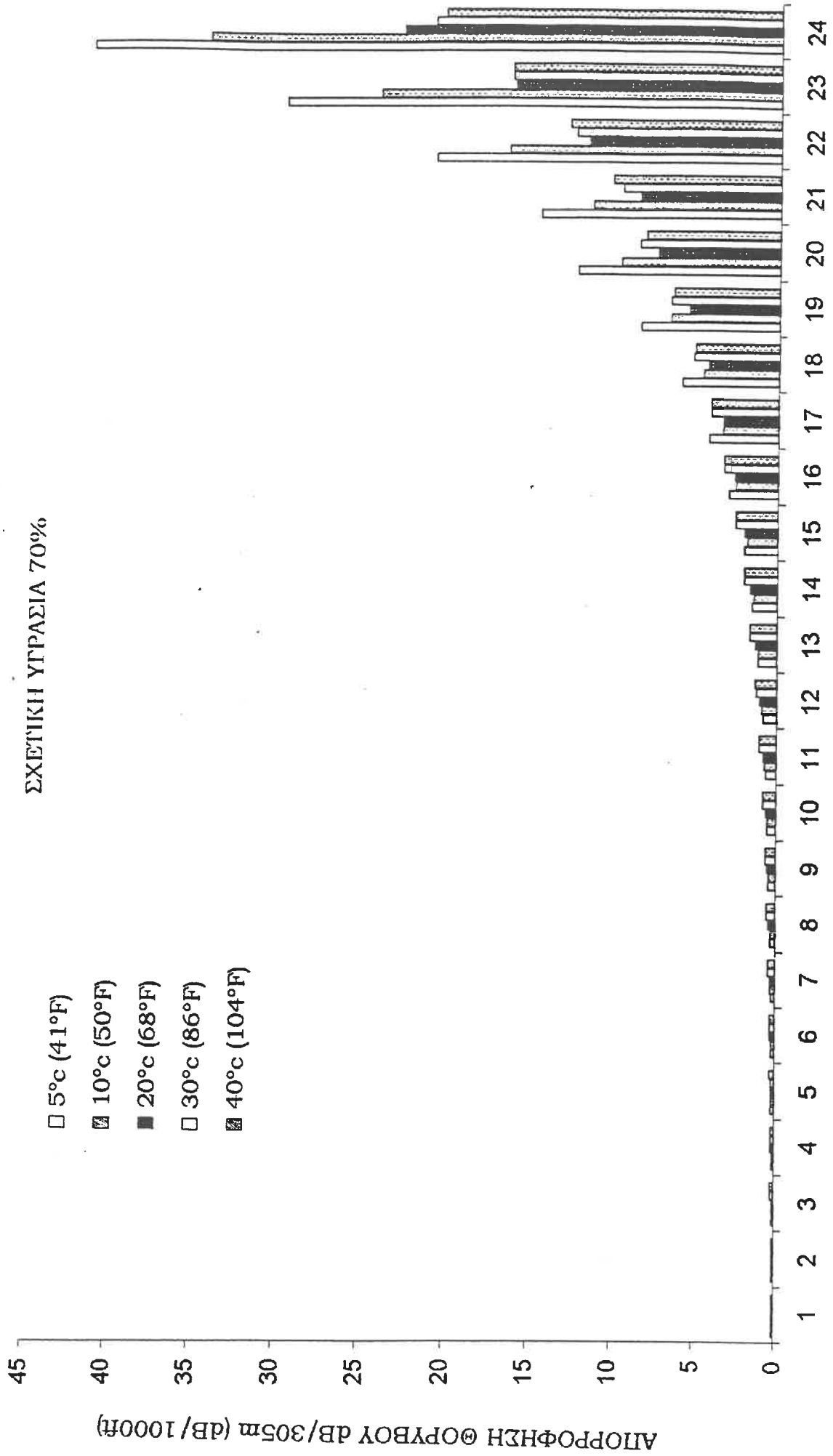
και από το σχήμα 4.2 $\Rightarrow \frac{500a_i}{f_i} = 1$

Στους παρακάτω πίνακες και ιστογράμματα φαίνεται η απορρόφηση θορύβου λόγω μεταβολής της θερμοκρασίας για την κάθε περίπτωση. Η απορρόφηση υπολογίζεται σε dB/305m (dB/1000ft)

Σχετική Υγρασία 70%						
A/A	Τριτοκταβικές Συχνότητες (Hz)	5°C	10°C	20°C	30°C	40°C
		(41°F)	(50°F)	(68°F)	(86°F)	(104°F)
Απορρόφηση dB/305m (dB/1000ft)						
1	50	0,1	0,1	0,1	0,1	0,1
2	63	0,1	0,1	0,1	0,1	0,1
3	80	0,1	0,1	0,1	0,2	0,2
4	100	0,1	0,1	0,2	0,2	0,2
5	125	0,2	0,2	0,2	0,2	0,3
6	160	0,2	0,2	0,3	0,3	0,3
7	200	0,2	0,3	0,3	0,4	0,4
8	250	0,3	0,3	0,4	0,5	0,5
9	315	0,4	0,4	0,5	0,6	0,6
10	400	0,5	0,5	0,6	0,8	0,8
11	500	0,6	0,7	0,8	1,0	1
12	630	0,8	0,9	1	1,2	1,3
13	800	1,1	1,1	1,3	1,6	1,6
14	1000	1,5	1,4	1,6	2	2
15	1250	2	1,8	2	2,5	2,5
16	1600	2,9	2,5	2,6	3,2	3,2
17	2000	4,1	3,3	3,3	4	4
18	2500	5,8	4,5	4,2	5,1	5
19	3150	8,3	6,5	5,4	6,5	6,3
20	4000	12,1	9,5	7,3	8,4	8
21	5000	14,3	11,2	8,4	9,4	10
22	6300	20,5	16,2	11,5	12,2	12,6
23	8000	29,2	23,7	15,9	16	16
24	10000	40,7	33,8	22,4	20,6	20

Σύμφωνα με το μοντέλο INM η διόρθωση λόγω μεταβολής της θερμοκρασίας, όπως φαίνεται στην παράγραφο 4.1.1, εκφράζεται σε dB και για υψόμετρο διαδρόμου 0m έχει ως εξής:

ΣΧΕΤΙΚΗ ΥΓΡΑΣΙΑ 70%



A/A ΤΡΙΤΟΚΤΑΒΩΝ

ΔΙΟΡΘΩΣΗ ΛΟΓΩ ΘΕΡΜΟΚΡΑΣΙΑΣ ΚΑΤΑ INM COR(dB)				
5°C	10°C	20°C	30°C	40°C
7,21	7,31	7,24	7,17	7,10

Στον παραπάνω πίνακα δεν καθορίστηκε τιμή της σχετικής υγρασίας. Αυτό γιατί δεν λαμβάνεται υπ' όψιν από το μοντέλο INM η διακύμανση της σχετικής υγρασίας για την εκτίμηση του θορύβου των αεροσκαφών.

4.1.3.2. ΑΠΟΡΡΟΦΗΣΗ ΘΟΡΥΒΟΥ ΛΟΓΩ ΜΕΤΑΒΟΛΗΣ ΤΗΣ ΣΧΕΤΙΚΗΣ ΥΓΡΑΣΙΑΣ

Αν για σταθερή θερμοκρασία π.χ. 25°C (77°F) εξετάσουμε την περίπτωση μεταβολής της σχετικής υγρασίας για τις περιπτώσεις 30% , 50%, 70% και 90% έχουμε:

- Για 25°C (77°F) και 30% σχετική υγρασία:

$$H[1,8t(^{\circ}\text{C})+32] = 30[1,8 \cdot 25 + 32] = 2310 < 4000 \text{ και άρα από το σχήμα}$$
$$\frac{500a_i}{f_i} = 2,1$$

- Για 25°C (77°F) και 50% σχετική υγρασία:

$$H[1,8t(^{\circ}\text{C})+32] = 50[1,8 \cdot 25 + 32] = 3850 < 4000 \text{ και άρα από το σχήμα}$$
$$\frac{500a_i}{f_i} = 1,1$$

- Για 25°C (77°F) και 70% σχετική υγρασία:

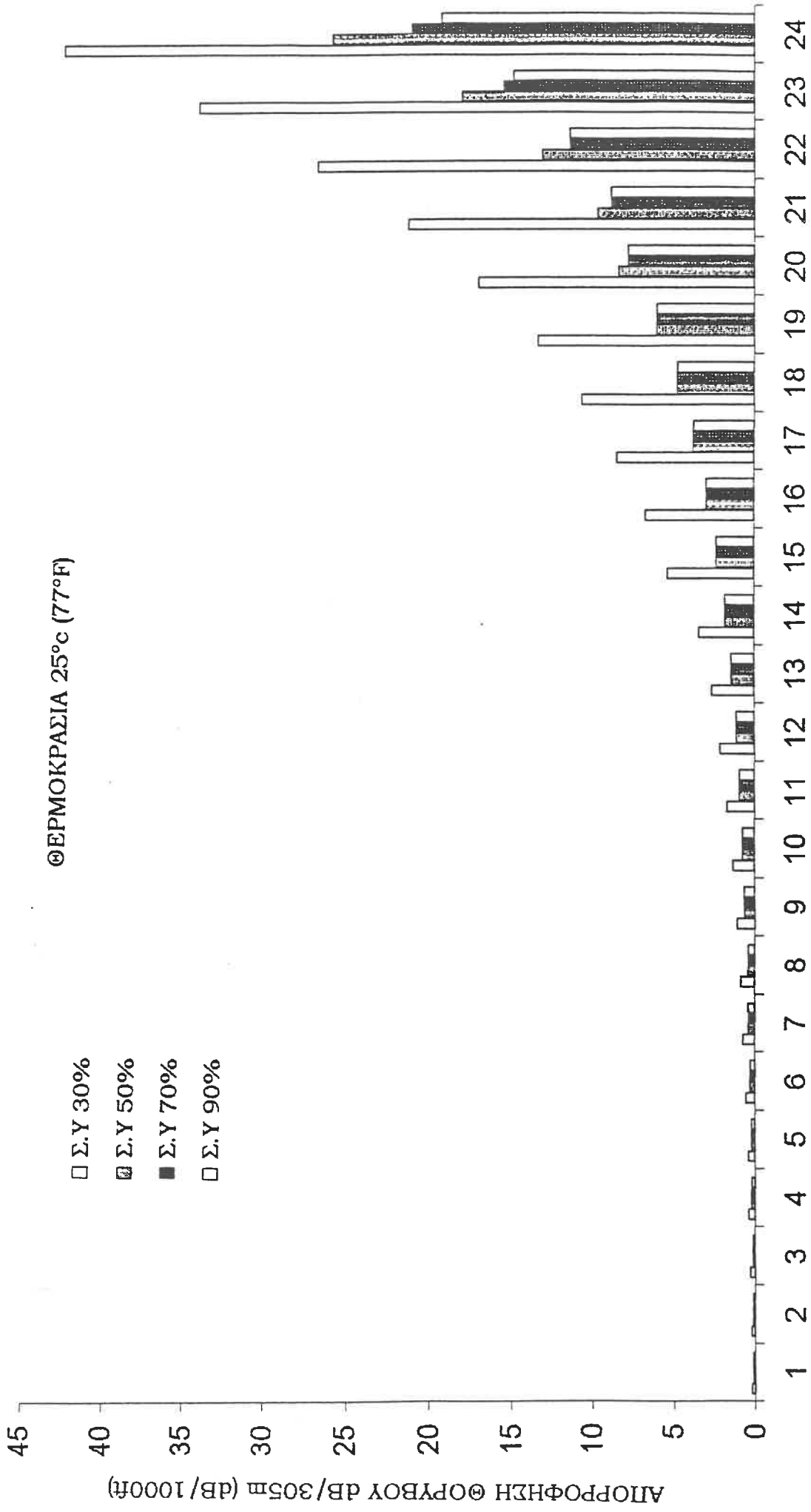
$$H[1,8t(^{\circ}\text{C})+32] = 70[1,8 \cdot 25 + 32] = 5390 > 4000 \text{ και άρα από το σχήμα}$$
$$\frac{500a_i}{f_i} = 1$$

- Για 25°C (77°F) και 90% σχετική υγρασία:

$$H[1,8t(^{\circ}\text{C})+32] = 90[1,8 \cdot 25 + 32] = 6930 > 4000 \text{ και άρα από το σχήμα}$$
$$\frac{500a_i}{f_i} = 1$$

Θερμοκρασία 25°C (77°F)				
Τριτοταβικές	Σ.Υ	Σ.Υ	Σ.Υ	Σ.Υ
Συχνότητες	30%	50%	70%	90%
(Hz)	Απορρόφηση dB/305m (dB/1000ft)			
50	0,2	0,1	0,1	0,1
63	0,2	0,1	0,1	0,1
80	0,3	0,1	0,1	0,1
100	0,4	0,2	0,2	0,2
125	0,4	0,2	0,2	0,2
160	0,5	0,3	0,3	0,3
200	0,7	0,4	0,4	0,4
250	0,8	0,4	0,4	0,4
315	1,1	0,6	0,6	0,6
400	1,3	0,7	0,7	0,7
500	1,7	0,9	0,9	0,9
630	2,1	1,1	1,1	1,1
800	2,6	1,4	1,4	1,4
1000	3,4	1,8	1,8	1,8
1250	5,3	2,3	2,3	2,3
1600	6,7	2,9	2,9	2,9
2000	8,4	3,7	3,7	3,7
2500	10,5	4,7	4,7	4,7
3150	13,2	6	6	6
4000	16,8	8,3	7,7	7,7
5000	21	9,5	8,7	8,7
6300	26,4	12,9	11,2	11,2
8000	33,6	17,8	15,3	14,7
10000	42	25,5	20,8	19

Με βάση λοιπόν τα παραπάνω γίνεται φανερό ότι καμία σύγκριση δεν μπορεί να γίνει χωρίς τον καθορισμό συγκεκριμένων μετεωρολογικών συνθηκών υπό των οποίων θα γίνει η εκτίμηση του θορύβου. Για το λόγο αυτό (σύμφωνα με το Annex16) καθορίζονται ως συνθήκες αναφοράς, υπό τις οποίες θα γίνονται οι μετρήσεις (ή θα ανάγονται σ' αυτές) οι εξής:



Α/Α ΤΡΙΤΟΚΤΑΒΩΝ

- Υψόμετρο το επίπεδο της θάλασσας και ατμοσφαιρική πίεση 1013,25 mbars
- Θερμοκρασία περιβάλλοντος 25°C (77°F) ή εναλλακτικά 15°C (59°F) (κατά ISA).
- Σχετική υγρασία 70%
- Ταχύτητα ανέμου 0

4.1.4. Θεμελιώδης όρος

Ως θεμελιώδης όρος καθορίζεται αυτός που χρησιμοποιεί η κάθε μέθοδος για να γίνει μία εκτίμηση της ενόχλησης του θορύβου των αεροσκαφών. Έτσι για τις διάφορες μεθόδους έχουμε:

Μέθοδος ICAO: EPNL (Effective Perceived Noise Level)

Μέθοδος NEF: EPNL (Effective Perceived Noise Level)

Μέθοδος NNI: PNL (Perceived Noise Level) ή dB(A)

Μέθοδος N: PNL (Perceived Noise Level)

Μέθοδος Q: dB(A)

Για τις δύο πρώτες ο θεμελιώδης όρος είναι ο ίδιος (EPNL). Για τον υπολογισμό του γίνεται τριτοκταβική -συνήθως- ανάλυση του θορύβου και χρήση των πινάκων Noys όπως φαίνεται στην παράγραφο 2.1. Οι μετρήσεις που πρέπει να ληφθούν έχουν συνήθως την μορφή καταγραφής του θορύβου με καταγραφικά μηχανήματα που χρειάζονται περαιτέρω επεξεργασία από φασματικό αναλυτή. Η χρήση λοιπόν των μεθόδων ICAO και NEF απαιτεί σε πολύ μεγάλο βαθμό εξοπλισμό. Θεωρείται πάντως σήμερα σαν την πιο ακριβή μέθοδο εκτίμησης του θορύβου αν και εξαιρετικά χρονοβόρα. Πάντως με την χρήση λογισμικών, που έχουν φτάσει σε πολύ υψηλό επίπεδο, δεν τίθεται θέμα χρόνου.

Στην μέθοδο NNI χρησιμοποιείται ο όρος (PNL) ή το dB(A). Η μέθοδος είναι ταχύτερη αλλά περιορισμένης ακρίβειας, όπως άλλωστε αναφέρεται και στην παράγραφο 2.3.2.5.

Ο όρος PNL είναι το επίπεδο θορύβου αιχμής που λαμβάνει χώρα σε κάθε διέλευση αεροσκάφους και συνήθως είναι αυτό που παράγεται κατά την απογείωση. Προκύπτει και αυτός με τριτοκταβική ανάλυση του θορύβου, δεν γίνεται όμως περαιτέρω τονική διόρθωση ή διόρθωση διάρκειας όπως στον όρο EPNL. Πάντως ο εξοπλισμός που χρειάζεται για την καταγραφή του θορύβου είναι ο ίδιος με παραπάνω.

Σε ότι αφορά τον όρο dB(A) καταγράφεται με ειδικά μηχανήματα (ηχόμετρα) τα οποία με την χρήση του φίλτρου A αποδίδουν τον βαθμό ενόχλησης που αντιλαμβάνεται ο άνθρωπος από τον θόρυβο. Πάντως και

αυτός ο τρόπος μέτρησης για την εκτίμηση της ενόχλησης του θορύβου τείνει να καταργηθεί γιατί η ακρίβειά του θεωρείται περιορισμένη.

Στην μέθοδο *N* χρησιμοποιείται ο όρος PNL.

Στην μέθοδο *Q* χρησιμοποιείται ο όρος dB(A).

4.1.5 Διαχωρισμός του 24ώρου σε περιόδους

Σύμφωνα με στατιστικές μελέτες σε μεγάλα δείγματα πληθυσμών ο βαθμός ενόχλησης του θορύβου ποικίλει ανάλογα με την χρονική περίοδο που λαμβάνει χώρα μέσα στο 24ώρο. Αυτό οφείλεται στο ότι μεγάλο ρόλο εκτός των άλλων παίζει και η δραστηριότητα των ανθρώπων την συγκεκριμένη χρονική περίοδο. Έτσι ο βαθμός ενόχλησης είναι διαφορετικός για την περίοδο ύπνου, διασκέδασης, εργασίας κλπ. Για το σκοπό αυτό οι μέθοδοι εκτίμησης του θορύβου διαχωρίζουν το 24ώρο σε περιόδους για να προσαρμόσουν τον βαθμό ενόχλησης καλύτερα. Έτσι έχουμε:

Μέθοδος ICAO

2 περιόδοι: **ημέρα** 07:00-22:00 **νύχτα** 22:00-07:00

3 περιόδοι: **ημέρα** 07:00-19:00 **απόγευμα** 19:00-22:00 **νύχτα** 22:00-07:00

Μέθοδος NEF

2 περιόδοι: **ημέρα** 07:00-22:00 **νύχτα** 22:00-07:00

3 περιόδοι: **ημέρα** 07:00-19:00 **απόγευμα** 19:00-22:00 **νύχτα** 22:00-07:00

Μέθοδος NNI

Δεν γίνεται κανένας διαχωρισμός.

Μέθοδος N

2 περιόδοι: **ημέρα** 06:00-22:00 **νύχτα** 22:00-06:00

Μέθοδος Q

2 περιόδοι: **ημέρα** 06:00-22:00 **νύχτα** 22:00-06:00

Για τις μεθόδους ICAO και NEF παρατηρείται πλήρης συμφωνία σε ότι αφορά τον διαχωρισμό του 24ώρου σε δύο και τρεις περιόδους. Στην μέθοδο NNI αντίθετα, δεν γίνεται κανένας διαχωρισμός. Θεωρείται δηλαδή ότι η ενόχληση από τον θόρυβο των αεροσκαφών είναι η ίδια για ολόκληρο το 24ώρο. Τέλος για τις μεθόδους *N* και *Q* γίνεται διαχωρισμός σε δύο περιόδους (ημέρα-νύχτα) αλλά με μία μικρή διαφοροποίηση ως προς την διάρκεια των δύο αυτών περιόδων σε σχέση με τις ICAO και NEF όπως φαίνεται παραπάνω. Η διαφοροποίηση αυτή

που είναι θέμα παραδοχής, έχει τις ρίζες της στο δείγμα του πληθυσμού που ελήφθη για την ανάπτυξη των μεθόδων αλλά και τις συνήθειές του. Έτσι οι μέθοδοι ICAO και NEF αφορούν ανθρώπους που ζουν στον Καναδά και τις ΗΠΑ αντίστοιχα, ενώ οι *N* και *Q* αφορούν αυτούς που ζουν στην Γαλλία και την Γερμανία.

4.1.6. Παράγοντες ημερήσιας σημασίας

Ο διαχωρισμός του 24ώρου σε περιόδους που είδαμε πιο πάνω γίνεται για εξεταστεί η κάθε περίοδος ξεχωριστά. Από μελέτες που έχουν γίνει στις περιοχές των αεροδρομίων έγινε φανερό ότι το ίδιο επίπεδο θορύβου δεν δημιουργεί την ίδια ενόχληση στους κατοίκους το πρωί και το βράδυ. Στην περίοδο ύπνου η ενόχληση είναι σαφώς μεγαλύτερη. Για το λόγο αυτό οι διάφορες μέθοδοι εκτίμησης του αεροπορικού θορύβου έχουν εισάγει επιβαρυντικούς παράγοντες για να περιγράψουν την διαφορά στην ενόχληση αυτή. Όπως φαίνεται στην παράγραφο 2.1.3.1, για την μέθοδο ICAO, το 24ωρο χωρίζεται σε 2 περιόδους ή αν κριθεί απαραίτητο από τον μελετητή σε 3.

Διαχωρισμός 24ώρου σε 2 περιόδους

$$WECPNL(2) = 10 \log \left[\frac{5}{8} \text{anti log} \frac{ECPNLD(2)}{10} + \frac{3}{8} \text{anti log} \frac{ECPNLN(2)+10}{10} \right] + S$$

όπου:

* *ECPNLD(2)* : ECPNL κατά τη διάρκεια της ημέρας (για εκτιμήσεις δύο περιόδων) 07:00-22:00.

* *ECPNLN(2)* : ECPNL κατά τη διάρκεια της νύχτας (για εκτιμήσεις δύο περιόδων) 22:00-07:00.

* *S* : εποχιακές ρυθμίσεις

= -5 dB για μήνες κατά τους οποίους υπάρχουν λιγότερες από 100 ώρες με ή πάνω από 20°C (68°F).

= 0 dB για μήνες κατά τους οποίους υπάρχουν περισσότερες από 100 ώρες με ή πάνω από 25,6°C (78°F).

= +5 dB για μήνες κατά τους οποίους υπάρχουν περισσότερες από 100 ώρες με ή πάνω από 25,6°C (78°F).

Για να γίνει πιο εμφανής η επιβάρυνση λόγω των νυχτερινών πτήσεων θεωρούμε ότι ημερήσιες και νυχτερινές πτήσεις με το ίδιο επίπεδο έκθεσης στο θόρυβο, *S*=0, και εξετάζουμε την ποσοστιαία αύξηση του *WECPNL(2)*.

ECPNLD(2)=ECPNLN(2) (ECPNdB)	Ποσοστιαία αύξηση του WECPNL(2) (%)
30	8,2
40	8,6
50	8,9
60	9,0
70	9,2
80	9,3
90	9,4

Από τα παραπάνω βλέπουμε ότι όχι μόνο υπάρχει αύξηση του WECPNL(2) αλλά και ότι δεν είναι σταθερή. Αυτό όμως ήταν αναμενόμενο μιας και όσο μεγαλώνει το επίπεδο έκθεσης στο θόρυβο η ενόχληση γίνεται μεγαλύτερη. Κατ' αναλογία θα πρέπει και η επιβάρυνση των αποτελεσμάτων να είναι μεγαλύτερη.

Διαχωρισμός 24ώρου σε 3 περιόδους

$$WECPNL(3) = 10 \log \left[\frac{1}{2} \text{anti log} \frac{ECPNLD(3)}{10} + \frac{1}{8} \text{anti log} \frac{ECPNLE + 5}{10} + \frac{3}{8} \text{anti log} \frac{ECPNLN(3)+10}{10} \right] + S$$

όπου:

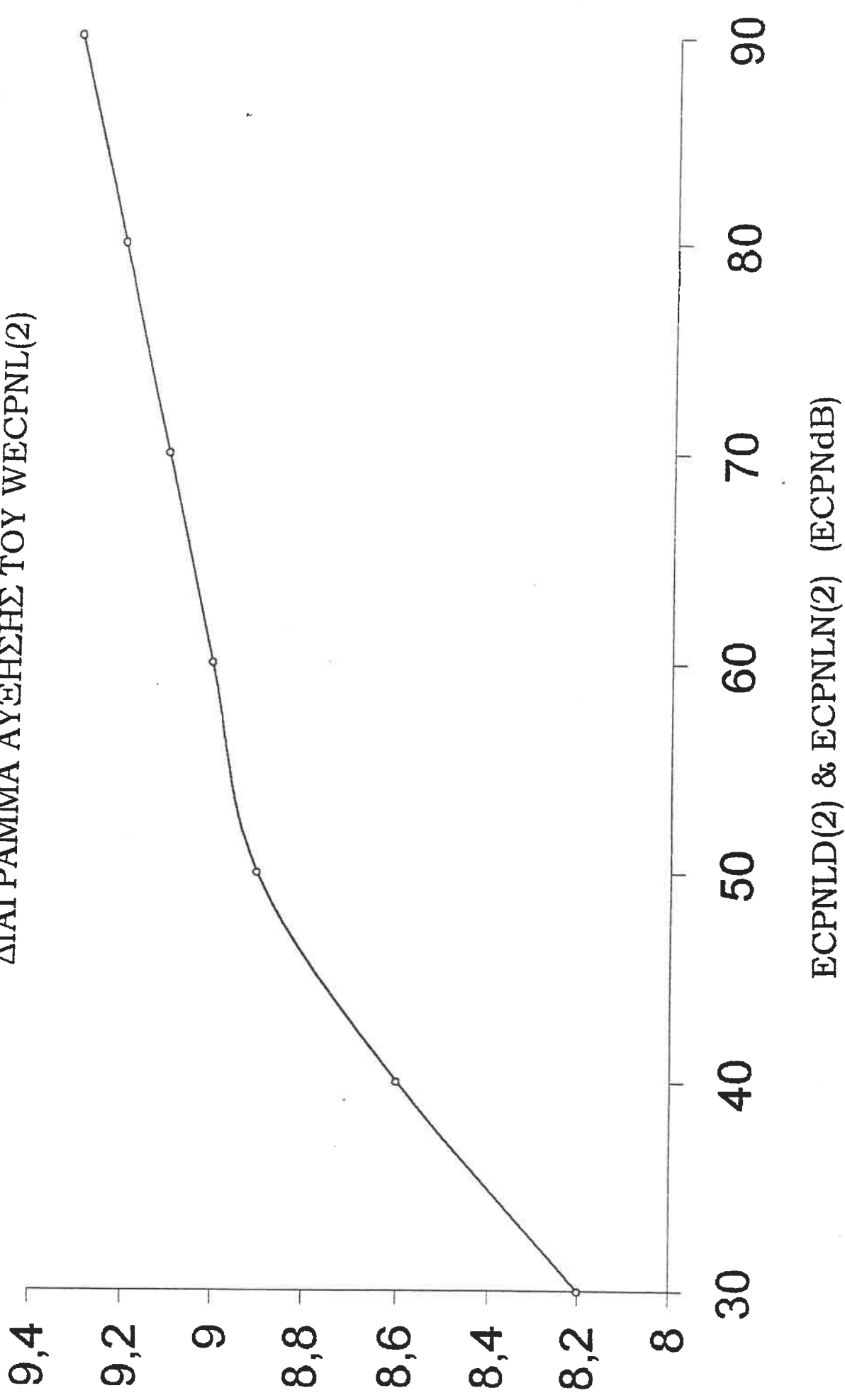
- ECPNLD(3) : ECPNL κατά τη διάρκεια της ημέρας (για εκτιμήσεις τριών περιόδων) 07:00-19:00.
- ECPNLE : ECPNL κατά τη διάρκεια του απογεύματος, 19:00-22:00.
- ECPNLN(3) : ECPNL κατά τη διάρκεια της νύχτας (για εκτιμήσεις τριών περιόδων) 22:00-07:00.
- S : όπως της περίπτωσης 2 περιόδων.

Όμοια με παραπάνω για S=0 έχουμε:

ECPNLD(3)=ECPNLE(3)=ECPNLN(2) (ECPNdB)	Ποσοστιαία αύξηση του WECPNL(3) (%)
30	8,2
40	8,6
50	8,9
60	9,0
70	9,1
80	9,2
90	9,3

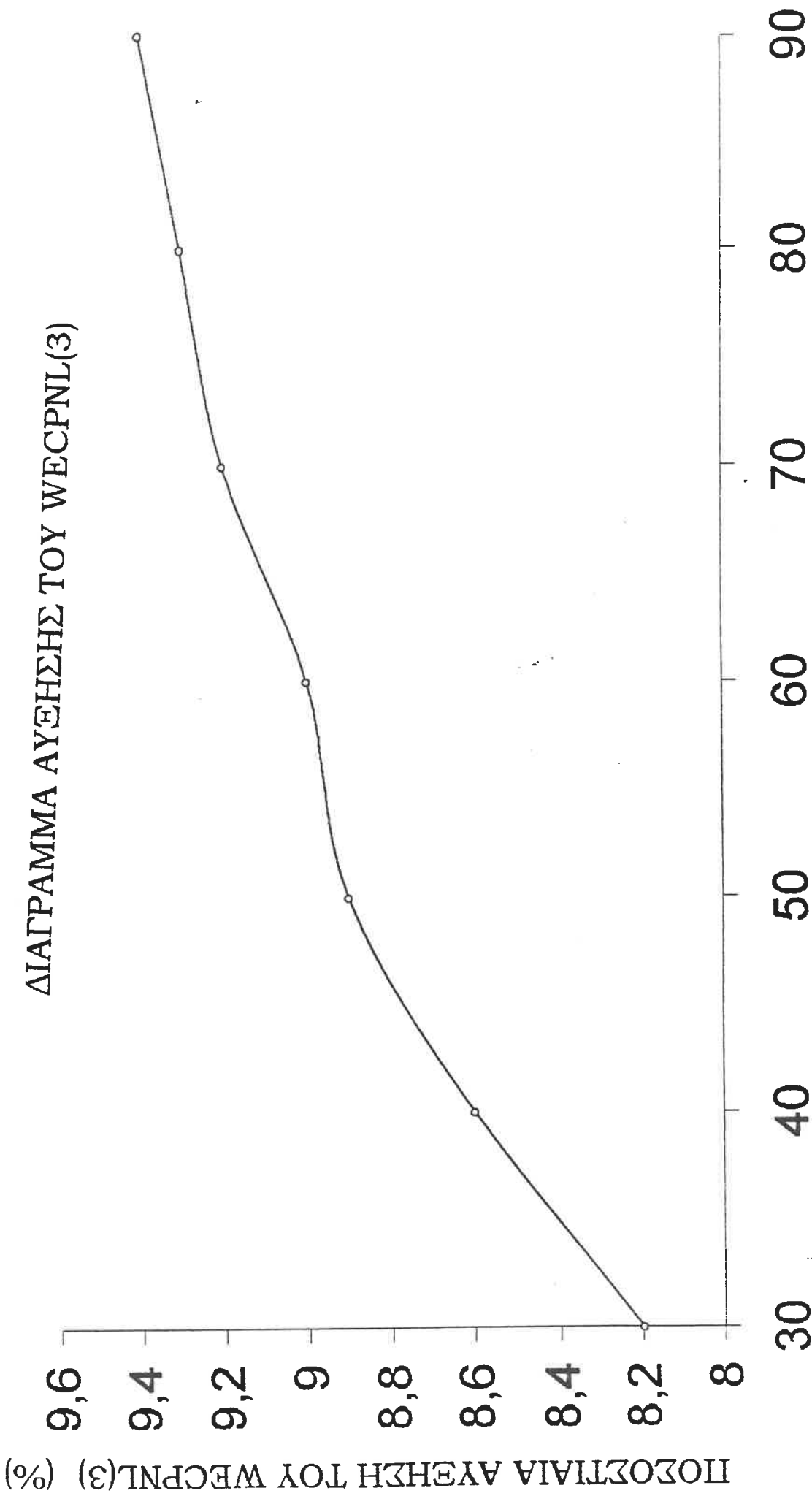
ΠΟΣΟΣΤΙΑΙΑ ΑΥΞΗΣΗ ΤΟΥ WCPNL(2) (%)

ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΑΥΞΗΣΗΣ ΤΟΥ WCPNL(2)



ECPNLD(2) & ECPNLN(2) (ECPNdB)

ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΑΥΞΗΣΗΣ ΤΟΥ WCPNL(3)



ECPNLD(3) & ECPNLE(3) & ECPNLN(3) (ECPNdB)

ΠΟΣΟΣΤΙΑΙΑ ΑΥΞΗΣΗ ΤΟΥ WCPNL(3) (%)

Και εδώ βλέπουμε ότι ισχύει το ίδιο με την περίπτωση του διαχωρισμού του 24ώρου σε δύο περιόδους.

Για την μέθοδο NEF τα πράγματα είναι απλούστερα. Και σε αυτήν την μέθοδο το 24ωρο χωρίζεται σε δύο ή τρία μέρη όπως ακριβώς και κατά την μέθοδο ICAO. Για την αντιστάθμιση όμως της αύξησης της ευαισθησίας των ανθρώπων στις νυχτερινές πτήσεις (περίπτωση 2 περιόδων) ή στις απογευματινές και νυχτερινές πτήσεις (περίπτωση 3 περιόδων) γίνεται μία προσθετική αύξηση. Πιο συγκεκριμένα:

Διαχωρισμός 24ώρου σε 2 περιόδους

Προσαύξηση του θορύβου των νυχτερινών πτήσεων κατά **10EPNdB**

Διαχωρισμός 24ώρου σε 3 περιόδους

Προσαύξηση του θορύβου των απογευματινών πτήσεων κατά **5EPNdB**

Προσαύξηση του θορύβου των νυχτερινών πτήσεων κατά **10EPNdB**

Για την μέθοδο NNI δεν υπολογίζονται ημερήσιοι επιβαρυντικοί παράγοντες μιας και δεν γίνεται και διαχωρισμός του 24ώρου σε περιόδους.

Όσον αφορά την μέθοδο *N* το 24ωρο χωρίζεται σε ημέρα και νύχτα με μία μικρή διαφοροποίηση από τις μεθόδους ICAO και NEF όπως αναφέρεται στην παράγραφο 2.4.1.4. Για την επιβάρυνση των νυχτερινών πτήσεων όμως, όπως περιγράφεται στην παράγραφο 2.4.1.5, υπολογίζεται ένας παράγοντας λ ο οποίος παίρνει τιμές από 10 έως 17. Το ξεχωριστό που παρουσιάζεται σε αυτή τη μέθοδο είναι ο διαχωρισμός της νύχτας σε δύο ίσα μέρη. Θεωρείται λοιπόν ότι στο πρώτο μισό της νύχτας η ενόχληση είναι πολύ μεγαλύτερη και το γεγονός αυτό αποτυπώνεται στην σχέση του λ με τον αριθμό 3.

$$\lambda = 6 \log(3n_1 + n_2) - 1 \quad (n_1 \text{ και } n_2 \text{ οι πτήσεις στα δύο μισά της νύχτας, } 1\text{o και } 2\text{o})$$

Θεωρείται δηλαδή ότι αν οι πτήσεις ήταν ομοιόμορφα κατανεμημένες κατά την περίοδο της νύχτας, τότε αυτές του πρώτου μισού υπολογίζονται σαν να ήταν οι τριπλάσιες από αυτές που έγιναν.

Σύμφωνα τέλος με την μέθοδο *Q* όπως περιγράφεται στην παράγραφο 2.5.2.2 το 24ωρο χωρίζεται σε 2 μέρη, όπως και κατά την

μέθοδο N , και χρησιμοποιούνται οι συντελεστές που φαίνονται παρακάτω:

Περίπτωση 1	περίπτωση 2	
1,5	1,0	Για ημερήσιες πτήσεις (06:00-22:00)
0	5,0	Για νυχτερινές πτήσεις (22:00-06:00)

Από τους υπολογισμούς και για τις δύο περιπτώσεις επιλέγεται η μεγαλύτερη τιμή Q . Με μία γρήγορη ματιά βλέπουμε ότι η περίπτωση 1 χρυσιμοποιείται όταν οι νυχτερινές πτήσεις είναι ελάχιστες σε σχέση με αυτές της ημέρας. Ενώ αν οι νυχτερινές πτήσεις είναι αρκετές, τότε το Q υπολογίζεται με χρήση των συντελεστών της περίπτωσης 2.

4.1.7. Παράγοντες εποχιακής σημασίας

Σύμφωνα με τις στατιστικές μελέτες που έγιναν κατά καιρούς για την ανάπτυξη των μεθόδων εκτίμησης του θορύβου των αεροσκαφών στις περιοχές κοντά στα αεροδρόμια, βγαίνει το συμπέρασμα ότι κατά τους θερινούς μήνες η ενόχληση των κατοίκων γίνεται μεγαλύτερη. Αυτό οφείλεται στο γεγονός ότι εκείνη την περίοδο του χρόνου οι άνθρωποι περνούν περισσότερο χρόνο σε ανοιχτούς χώρους και επιπρόσθετα τα παράθυρα παραμένουν ανοιχτά τις περισσότερες ώρες της ημέρας καθώς, πολλές φορές και κατά την περίοδο του ύπνου. Για τους παραπάνω λόγους λοιπόν κρίθηκε αναγκαία η ξεχωριστή αντιμετώπιση αυτού του φαινομένου. Μόνο όμως κατά την μέθοδο ICAO όπως βλέπουμε στην παράγραφο 4.1.4.3 γίνεται ένας διαχωρισμός του έτους και μία προσαύξηση του υπολογιζόμενου θορύβου κατά την σταθερά S . Η σταθερά S παίρνει τιμές -5 , 0 , $+5$ ανάλογα με τις θερμοκρασίες που εμφανίζονται στον κάθε μήνα. Με τον τρόπο αυτό γίνεται ένας διαχωρισμός του έτους ανάλογα με τις εποχές. Σε καμία άλλη μέθοδο δεν εξετάζεται η μεταβολή της ενόχλησης των κατοίκων ανάλογα με την μέση μηνιαία θερμοκρασία.

4.1.8. Καθορισμός διάρκειας

Κατά την διέλευση ενός αεροσκάφους παράγεται ένα φαινόμενο θορύβου που όπως φαίνεται και στο Σχήμα 1-2 έχει μία διάρκεια t όσο ο θόρυβος παραμένει ακουστός. Στην πραγματικότητα όμως αυτή η διάρκεια είναι πολύ μεγαλύτερη από αυτήν που χρειάζεται να λάβουμε υπ' όψιν μας. Αυτό γιατί ο θόρυβος δεν ενοχλεί καθόλη την διάρκεια t αλλά κατά ένα μέρος της. Ο καθορισμός λοιπόν αυτής της διάρκειας ενόχλησης είναι πάρα πολύ σημαντικός για τους υπολογισμούς μας και

είναι κάτι που οι μέθοδοι εκτίμησης αντιμετωπίζουν διαφορετικά. Κατά την μέθοδο ICAO και NEF η διάρκεια ενόχλησης του θορύβου υπολογίζεται όπως φαίνεται στην σελίδα 27, ανάλογα με το μέγεθος του μέγιστου τονικά διορθωμένου αντιληπτού επίπεδου θορύβου. Για την μέθοδο NNI δεν γίνεται καθορισμός της διάρκειας, ενώ αντίθετα κατά την μέθοδο N αυτή λαμβάνεται πάντα στα 30 sec. Τέλος σύμφωνα με την μέθοδο Q ως διάρκεια ενόχλησης θεωρείται εκείνη κατά την οποία ο παραγόμενος θόρυβος έχει τιμή 10dB κάτω από την μέγιστη τιμή του. Θα μπορούσαμε να πούμε ότι ο τρόπος υπολογισμού κατά την μέθοδο αυτή ομοιάζει με αυτόν της μεθόδου ICAO και NEF, αλλά μόνο ο τρόπος μιας και πρόκειται για μεθόδους με διαφορετικούς θεμελιώδεις όρους.

4.1.9. Διορθώσεις

Για να γίνουν τα αποτελέσματα των μεθόδων εκτίμησης του θορύβου περισσότερο προσαρμόσιμα στα διάφορα αεροδρόμια ή και στους τύπους των αεροσκαφών καθορίζονται διορθώσεις όπως φαίνεται παρακάτω.

Για τις μεθόδους ICAO και NEF διόρθωση διάρκειας D και τονική C. Οι διορθώσεις αυτές γίνονται από απαίτηση για τον υπολογισμό του όρου EPNL, γι' αυτό και εμφανίζονται και στις δύο μεθόδους. Ο σκοπός τους όμως είναι που έχει το μεγαλύτερο ενδιαφέρον.

Έτσι για μεν την τονική διόρθωση, γίνεται για να καθοριστούν τυχόν φασματικές ανωμαλίες (π.χ. προσαρμογή της μέγιστης διακριτής συχνότητας). Ακόμα και ένα τυχαίο θορυβικό γεγονός π.χ. η διέλευση ενός ασθενοφόρου ή ο συριγμός ενός πλοίου είναι δυνατόν να καταγραφεί κατά την διάρκεια λήψεως των μετρήσεων αλλά αναγνωρίζεται κατά την τονική διόρθωση και δεν λαμβάνεται υπ' όψιν.

Για δε την διόρθωση διάρκειας D αυτή γίνεται για να καθοριστεί η διάρκεια του θορυβικού φαινομένου. Το καινούργιο σ' αυτή την περίπτωση είναι ότι ο υπολογισμός του όρου D γίνεται όπως φαίνεται στην σελίδα 27 και σαν αποτέλεσμα δίνει ένα μέγεθος θορύβου σε dB. Για να προκύψει ο όρος EPNL το D προστίθεται στο μέγιστο τονικά διορθωμένο αντιληπτό επίπεδο θορύβου (PNLTM). Έτσι ο όρος "διόρθωση διάρκειας" D είναι στην ουσία πρόσθετος θόρυβος που επιβαρύνει ανάλογα με το μέγεθός του το αποτελεσματικό αντιληπτό επίπεδο θορύβου (EPNL).

Όσον αφορά την μέθοδο NEF λαμβάνει υπ' όψιν της δύο ακόμα είδη διορθώσεων. Όταν ένα αεροσκάφος βρίσκεται πάνω ή πολύ κοντά στο έδαφος λαμβάνεται υπ' όψιν μείωση του θορύβου Δ1, λόγω διάθλασης που προκαλείται από τον άνεμο, τις μεταβολές της

θερμοκρασίας και διαφόρων άλλων επιδράσεων, καθώς και μείωση του θορύβου Sh που οφείλεται στην προστασία από των θόρυβο των μηχανών του αεροσκάφους που βρίσκονται από την άλλη πλευρά σε σχέση με τον παρατηρητή. Στους παρακάτω τύπους φαίνεται ο τρόπος υπολογισμού των $\Delta 1$ και Sh :

$$\Delta 1 = \Delta 0 / \exp \sqrt{\tan 3\beta}$$

$$Sh = 3(1 - \sqrt{\sin \beta})$$

όπου: β είναι η γωνία καθόδου ή ανόδου σε σχέση με το υπό εξέταση σημείο στο έδαφος.

Για την μέθοδο NNI καθώς και την μέθοδο Q δεν υπολογίζεται κανενός είδους διόρθωση.

Για την μέθοδο N όμως λαμβάνεται υπ' όψιν ένας παράγοντας χρησιμοποίησης του διαδρόμου. Όταν μία κατεύθυνση διαδρόμου δεν χρησιμοποιείται ποτέ παρά μόνο για μερικές μέρες το χρόνο (παράγοντας χρησιμοποίησης διαδρόμου χαμηλός) η συνολική έκθεση στο θόρυβο θα είναι μικρότερη για την χρήση αυτής της κατεύθυνσης. Το μέγεθος της ενόχλησης θα είναι επίσης χαμηλό. Γι' αυτό το λόγο χρησιμοποιείται ο διορθωτικός συντελεστής $[5 \cdot \log 1/u]$, όπου u είναι ο παράγοντας χρησιμοποίησης. Έτσι εάν ο παράγοντας χρησιμοποίησης του διαδρόμου είναι υψηλός, η διόρθωση που προκύπτει είναι πρακτικά μηδενική.

Παράδειγμα: Για παράγοντα χρησιμοποίησης διαδρόμου =0,9 η διόρθωση θα είναι: $5 \cdot \log 1/0,9 = 0,2$. Για παράγοντα χρησιμοποίησης διαδρόμου χαμηλό η διόρθωση που προκύπτει θα είναι μικρή. Μιας και στην πράξη δεν εμφανίζεται παράγοντας χρησιμοποίησης μικρότερος από 10% , μπορεί να θεωρηθεί ότι η μέγιστη διόρθωση που προκύπτει (για παράγοντα χρησιμοποίησης διαδρόμου =0,1) θα είναι της τάξης των $5 \cdot \log 1/0,1 = 5$ βαθμών (PNL).

κεφαλαιο 5ο

MONTELO INM

Με την ραγδαία ανάπτυξη των υπολογιστικών συστημάτων επήλθε μία ανάλογη αύξηση των δυνατοτήτων των λογισμικών για την εκτίμηση του θορύβου στις περιοχές κοντά στα αεροδρόμια. Ένα ευρέως διαδεδομένο μοντέλο γι' αυτόν το λόγο είναι το INM (Integrated Noise Model). Αναπτύχθηκε από την FAA (Federal Aviation Administrator) και από το 1969 έως σήμερα εξελίσσεται συνεχώς. Περιλαμβάνει υπολογιστικά μοντέλα για την εκτίμηση του θορύβου των αεροσκαφών γύρω από τα αεροδρόμια και μπορεί να αποδώσει ισοθρουβικές καμπύλες διαφόρων τύπων όπως φαίνεται παρακάτω:

Καμπύλες με θεμελιώδη όρο το dB(A)

DNL	L_{dn}	Μέσο επίπεδο θορύβου ημέρας-νύχτας
CNEL	L_{den}	Ισοδύναμο επίπεδο θορύβου
LAEQ	$L_{Aeq24hr}$	Ισοδύναμο επίπεδο θορύβου (24ωρο)
LAEQD	L_d	Ισοδύναμο επίπεδο θορύβου ημέρας (07:00-22:00)
LAEQN	L_n	Ισοδύναμο επίπεδο θορύβου νύχτας (22:00-07:00)
SEL	L_{AE}	Επίπεδο έκθεσης στο θόρυβο
LAMAX	L_{Amax}	Μέγιστο επίπεδο θορύβου
TALA	TAL_A	Χρονικό διάστημα πάνω από ένα μέγεθος θορύβου

Καμπύλες με θεμελιώδη όρο το EPNL

NEF	L_{NEF}	Πρόβλεψη Έκθεσης στο θόρυβο
WECPNL	L_{WECPN}	Συνεχές αντιλειπό επίπεδο θορύβου
EPNL	L_{EPN}	Αποτελεσματικό αντιλειπό επίπεδο θορύβου
PNLTM	$L_{PNTS_{max}}$	Μέγιστο τονικά διορθωμένο επίπεδο θορύβου
TAPNL	TAL_{PNT}	Χρονικό διάστημα πάνω από μία τιμή PNLΤ.

Οι παραπάνω τύποι ισοθορυβικών καμπυλών εκτίμησης του αεροπορικού θορύβου, καλύπτουν σήμερα όλες τις ανάγκες των μελετητών, για την διερεύνηση αλλά και την επισήμανση των περιοχών γύρω από τα αεροδρόμια ανάλογα με το μέγεθος του θορύβου, καθώς και τον σχεδιασμό της χρήσης γης. Επιπροσθέτως για τους υπολογισμούς χρησιμοποιείται εκτεταμένη βάση δεδομένων με στοιχεία για όλους τους τύπους των αεροσκαφών. Η βάση δεδομένων αυτή περιέχει TAKE OFF PROFILES DATA καθώς και NOISE CURVES DATA για το κάθε αεροσκάφος σύμφωνα με ακριβέστατες μετρήσεις, καταγραφή θέσεως κάθε στιγμή από RADAR κλπ. Τέτοιοι πίνακες φαίνονται στο παράρτημα 1, για τους τύπους αεροσκαφών Boeing 727Q7 και Boeing 707320. Από τα σχήματα 5-2 και 5-3 βλέπουμε ότι λαμβάνεται υπ' όψιν η απόσταση από το κατώφλι, το υψόμετρο, η ταχύτητα, καθώς και το επίπεδο ώθησης για τον καθορισμό των σχεδίων πτήσεως. Όσο για τα δεδομένα θορύβου που υπάρχουν διαθέσιμα στα σχήματα 5-1, αυτά δίδονται συναρτήσει του επιπέδου ώθησης και της απόστασης. Επιπροσθέτως στα σχήματα 5-1 φαίνονται οι καμπύλες εκπομπής θορύβου των αεροσκαφών 727Q7 και 707320 κατά την απογείωση και την προσγείωση όπως προκύπτουν από τα σχήματα 2-3. Στα σχήματα 5-2 και 5-3 φαίνονται τα προφίλ προσγείωσης και απογείωσης όπως καθορίζονται στην επίσημη αναφορά και στο σχήμα 3-2. Σύμφωνα με το μοντέλο INM υπάρχει ένα προφίλ προσγείωσης και για τους δύο τύπους αεροσκαφών ενώ υπάρχουν 4 απογείωσης για το

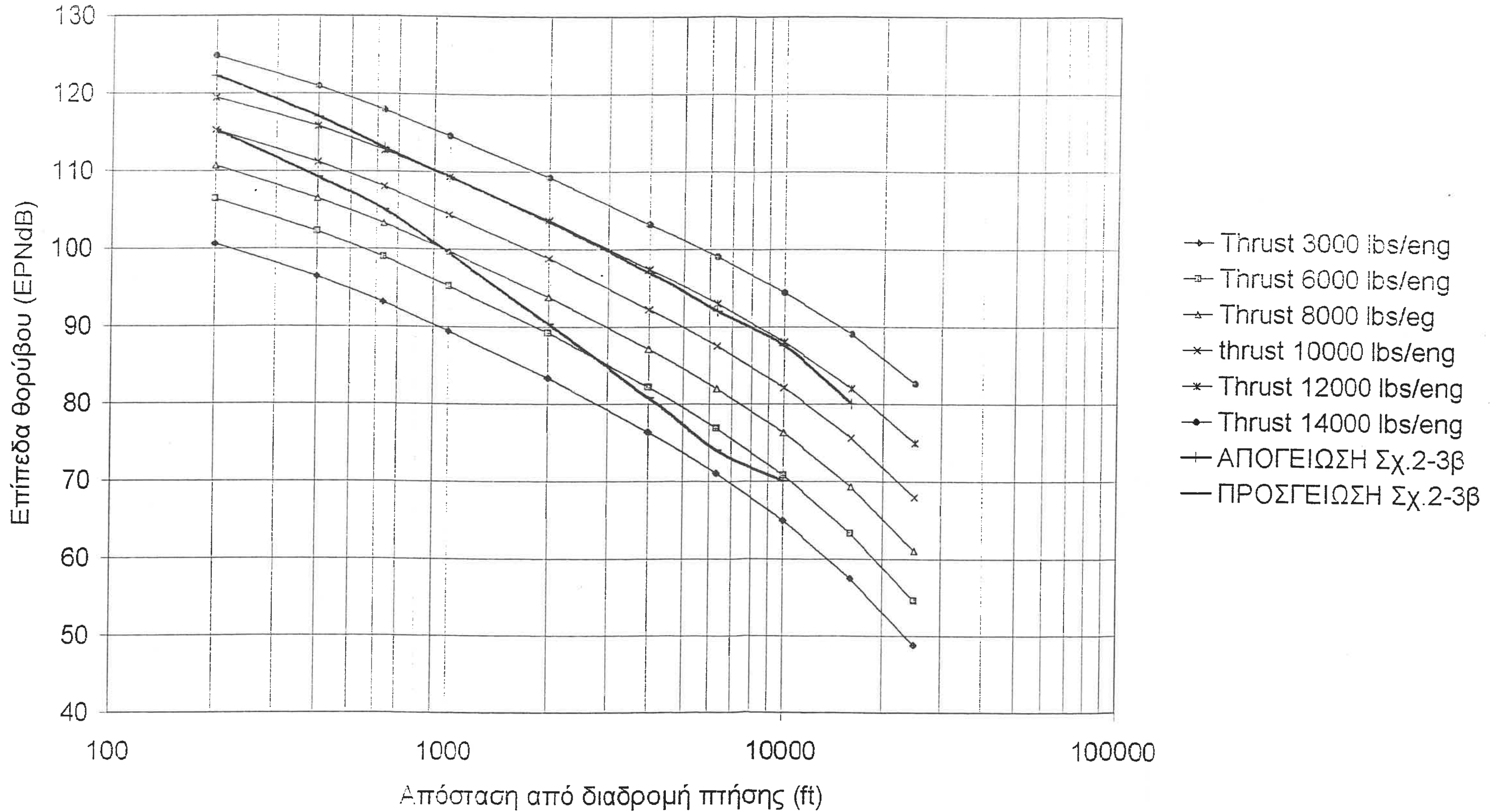
727Q7 και 7 για το 707320. Στα προφίλ λοιπόν του INM εκτός από ακριβή απόσταση υψόμετρο και ταχύτητα είναι καταγεγραμμένα και τα επίπεδα ώθησης ανά κινητήρα. Έτσι για κάθε χρονική στιγμή ο θόρυβος που εκπέμπεται από το κάθε αεροσκάφος αντλείται από τις καμπύλες των σχημάτων 5-1 για την απόσταση σημείου-αεροσκάφους. Αντίθετα σύμφωνα με την επίσημη αναφορά του κεφαλαίου 3 οι πληροφορίες θορύβου των δύο τύπων αεροσκαφών είναι πολύ γενικευμένες όπως φαίνεται στον πίνακα 3-2. Έτσι πιθανές διαφοροποιήσεις στις καμπύλες NEF, WECPNL της επίσημης αναφοράς και αυτές του INM είναι αναπόφευκτες. Μία ακόμα σημαντική διαφοροποίηση των καμπυλών NEF και WECPNL που προκύπτουν με χρήση του INM και των αντίστοιχων καμπυλών που προκύπτουν με βάση την επίσημη αναφορά του κεφαλαίου 3 είναι ότι το INM υπολογίζει καμπύλες NEF για δύο περιόδους (ημέρα 07:00-22:00 και νύχτα 22:00-07:00) και καμπύλες WECPNL για τρεις περιόδους (ημέρα 07:00-19:00, απόγευμα 19:00-22:00 και νύχτα 22:00-07:00). Βέβαια εδώ θα πρέπει να ειπωθεί ότι το INM δίνει την δυνατότητα στον μελετητή να επέμβει και να εξαγει αποτελέσματα NEF τριών περιόδων αλλά και WECPNL δύο περιόδων. Για την διερεύνηση όμως που κάνουμε κάτι τέτοιο δεν κρίνεται απαραίτητο μιας και καμπύλες 25, 30, 35, 40 NEF(2 περιόδων) και 72, 77, 82, 87 WECPNL(2) ταυτίζονται πλήρως, όπως άλλωστε συμβαίνει και κατά την επίσημη αναφορά. Αντίστοιχα το ίδιο συμβαίνει και στις καμπύλες 24, 29, 34, 39 NEF(3 περιόδων) με αυτές των 72, 77, 82, 87 WECPNL(3). Γι' αυτό και παρακάτω σχεδιάστηκαν χάρτες καμπυλών NEF(2) για να συγκριθούν με WECPNL(2) της επίσημης αναφοράς και WECPNL(3) για να συγκριθούν με τους αντίστοιχους WECPNL(3) της επίσημης αναφοράς. Τα δεδομένα που καταγράφονται στα ECHO REPORTS είναι αυτά που τροφοδοτήθηκαν στο INM για να σχεδιαστούν οι παραπάνω καμπύλες.

Ένα βασικό συμπέρασμα που μπορεί να βγάλει κανείς εξετάζοντας τις καμπύλες NEF και WECPNL που προκύπτουν με χρήση του INM και εκείνες της επίσημης αναφοράς είναι ότι οι διαφοροποιήσεις δεν είναι

σημαντικές ειδικά όσον αφορά την προσγείωση των αεροσκαφών. Αυτό έχει να κάνει αποκλειστικά με το ότι τα προφίλ προσγείωσης του INM είναι ίδια με αυτά της επίσημης αναφοράς. Αντίθετα για τις απογειώσεις, η διαφορά των προφίλ απογείωσης αλλά και των θορυβικών δεδομένων δίνουν σαν αποτέλεσμα σημαντικότερες διαφοροποιήσεις στις καμπύλες εκτίμησης του θορύβου των αεροσκαφών NEF και WECPNL.

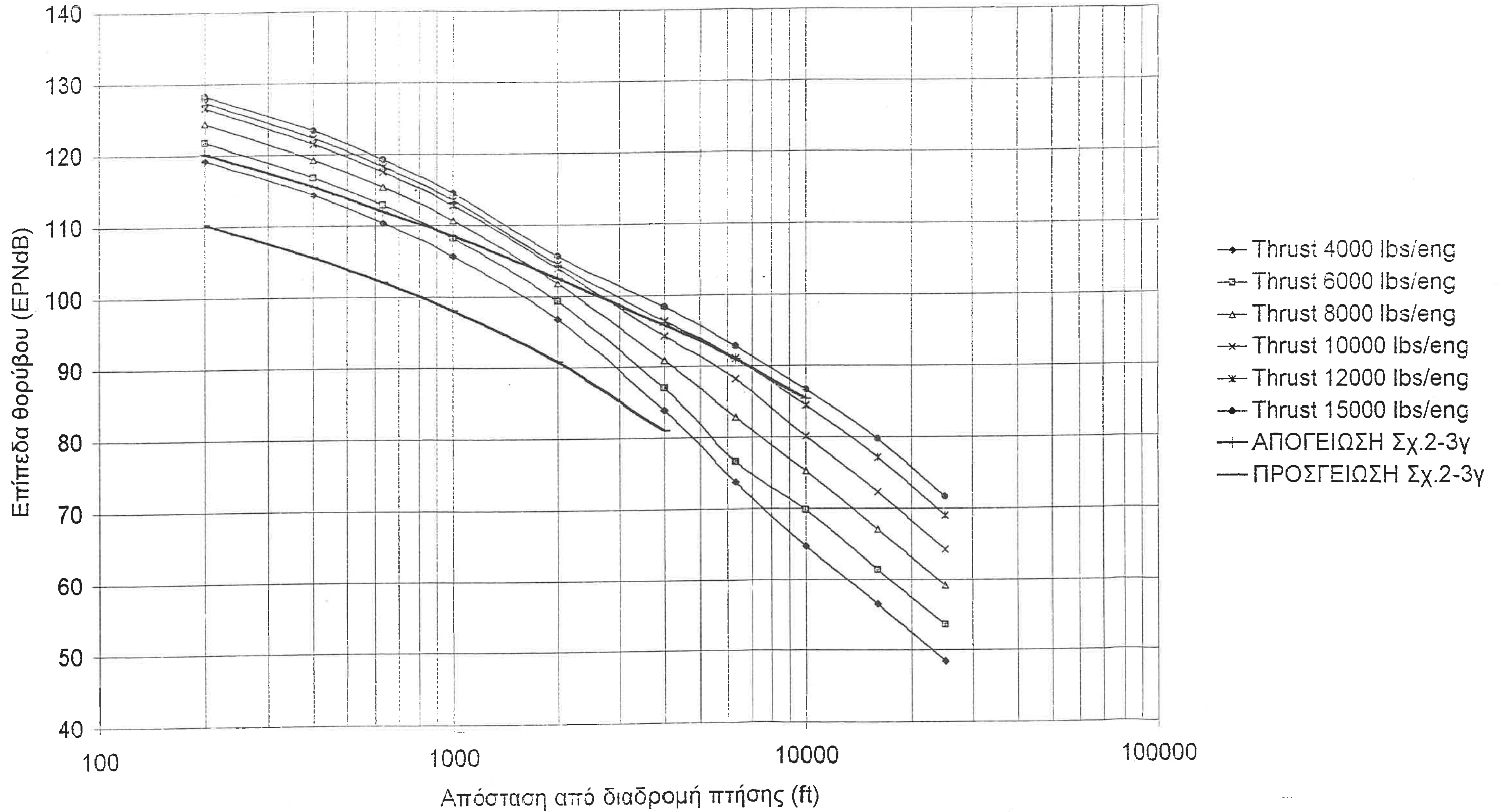
Σχήμα 5-1 α

Επίπεδα θορύβου αεροσκάφους BOEING 727Q7 (3JT8DQ)



Σχήμα 5-1 β

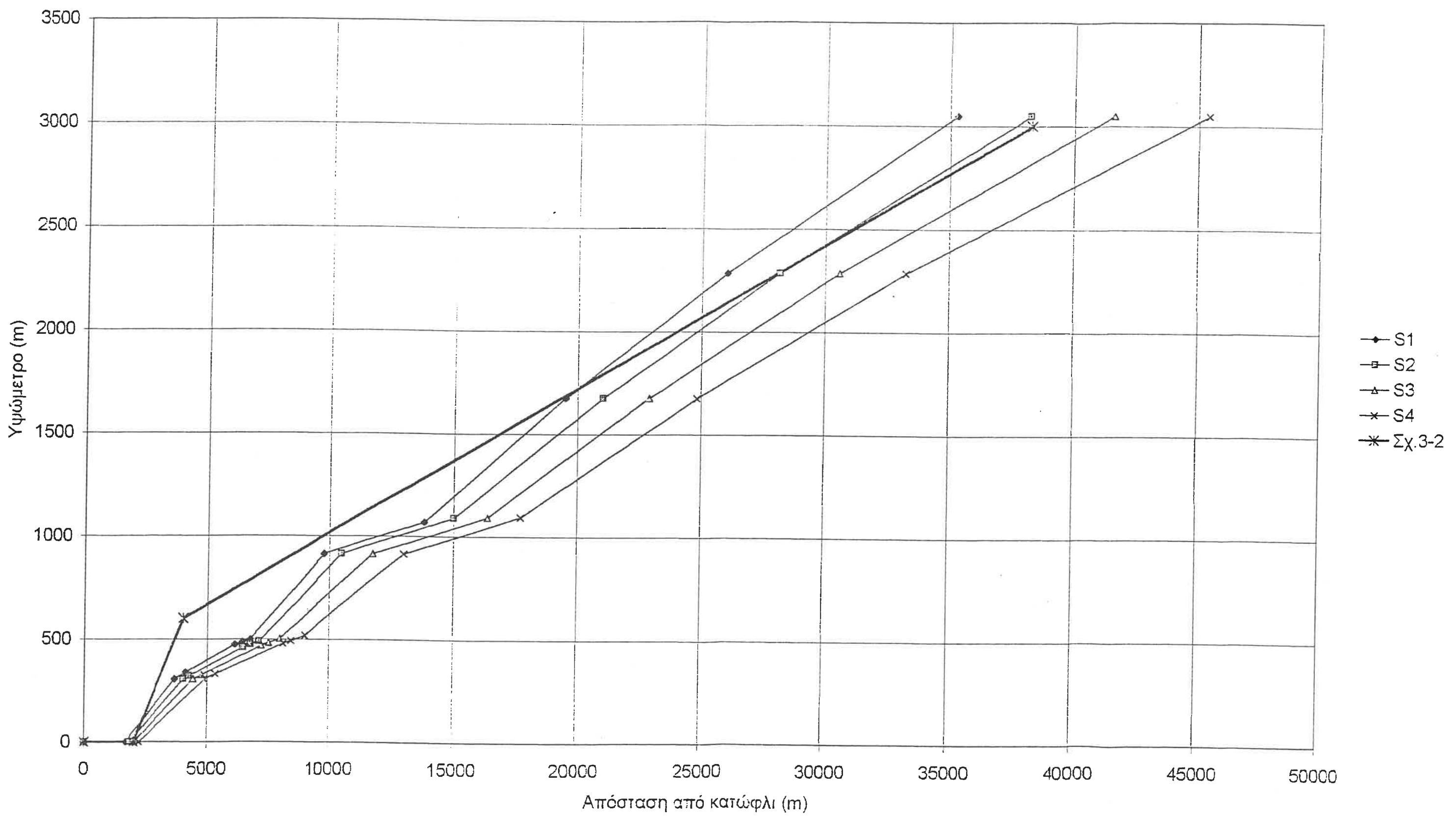
Επίπεδα θορύβου BOEING 707320 (JT3D)



ΑΠΟΓΕΙΩΣΗ

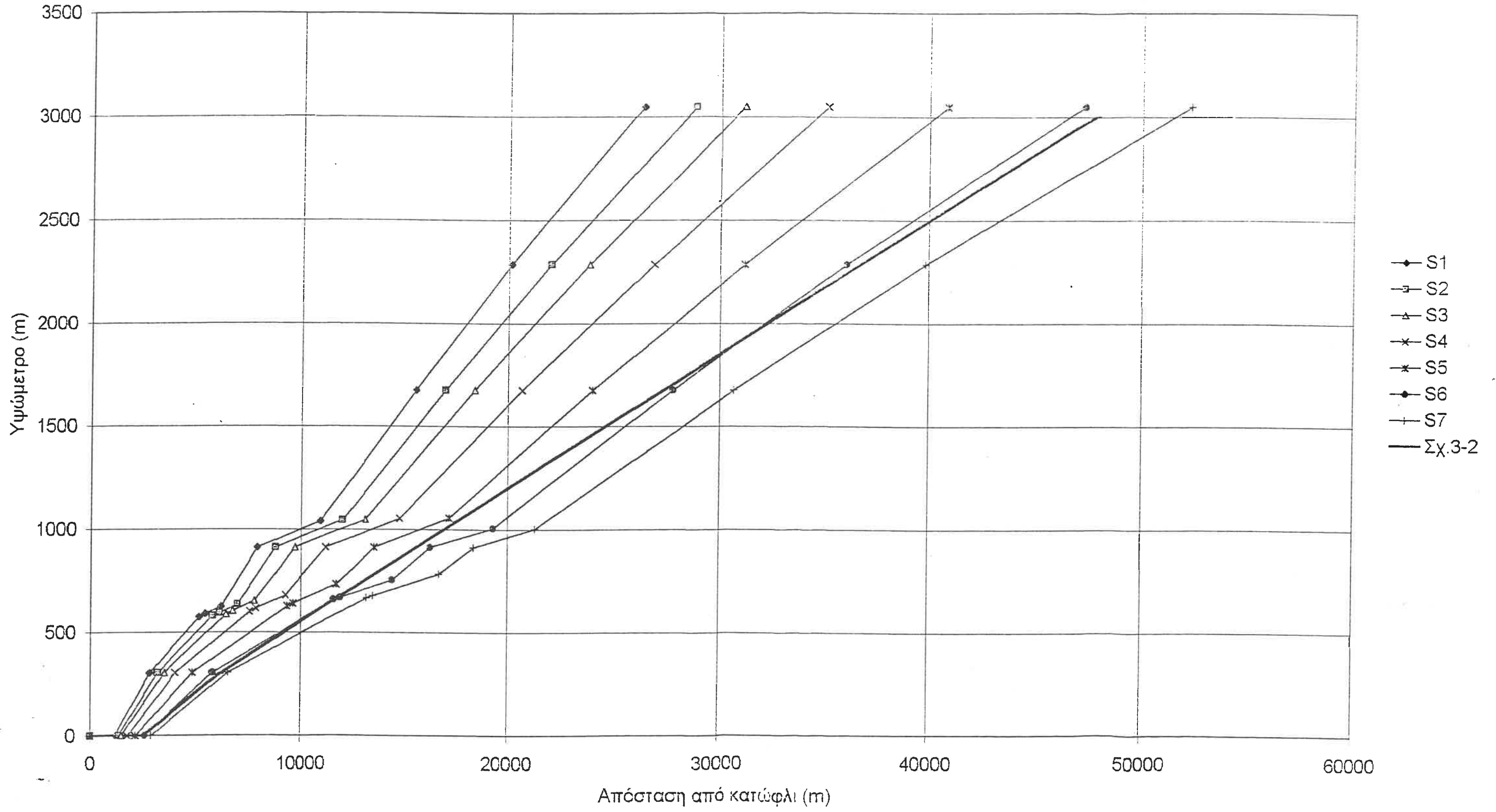
Σχήμα 5-2 α

Διαδρομές πτήσης BOEING 727Q7 - ΚΑΤΑΚΟΡΥΦΗ ΤΟΜΗ



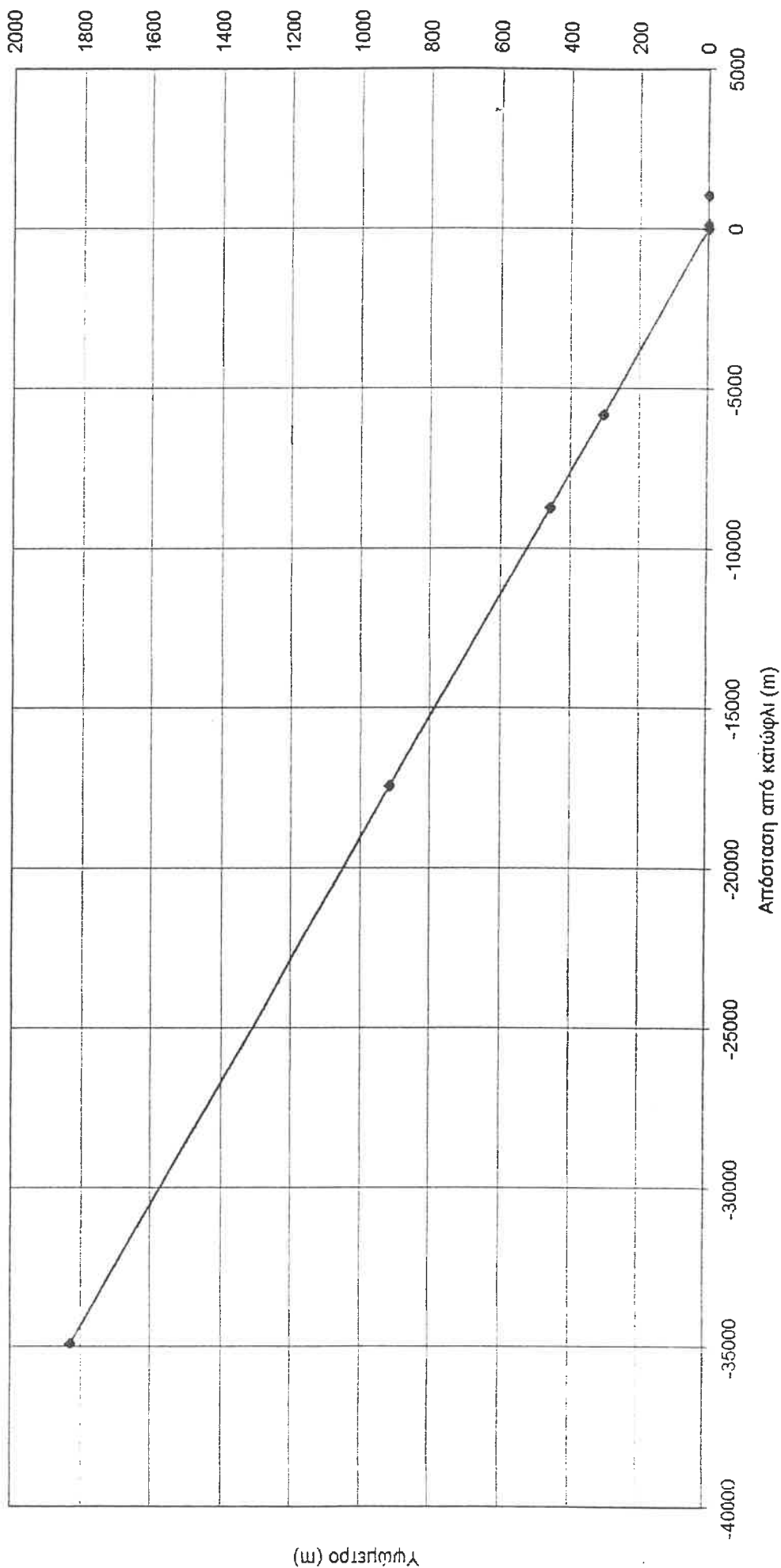
Σχήμα 5-2 β

Διαδρομές πτήσης BOEING 707320 - ΚΑΤΑΚΟΡΥΦΗ ΤΟΜΗ



Σχήμα 5-3

Προσγείωση BOEING 727Q7 - 707320



Υψόμετρο (m)

Απόσταση από κατώφλι (m)

INM 5.2 ECHO REPORT 12-Mar-99 15:43

STUDY: C:\STUDY2\
Created : 01-Mar-99 14:39
Units : Metric
Airport :
Description :
Your description

CASE: CASE01
Created date: 01-Mar-99 15:23
Description :

STUDY AIRPORT
Lat : 0.000000 deg
Long : 0.000000 deg
Elev : 0.00 m
Temp : 25.00 C
Press : 759.97 mm-Hg
Wind : 0.00 km/h

STUDY RUNWAYS
09R
Lat : 0.000000 deg
Long : 0.000000 deg
X : 0.0000 km
Y : 0.0000 km
Elevation: 0.0 m
OtherEnd : 27L
Length : 4000 m
Gradient : 0.00%
Wind : 0.0 km/h
TkoThrsh : 60 m
AppThrsh : 0 m

27L
Lat : 0.000000 deg
Long : -0.035932 deg
X : -3.9999 km
Y : 0.0000 km
Elevation: 0.0 m
OtherEnd : 09R
Length : 4000 m
Gradient : 0.00%
Wind : 0.0 km/h
TkoThrsh : 0 m
AppThrsh : 0 m

STUDY TRACKS
RwyId-OpType-TrkId
Sub PctSub TrkType Delta (m)
09R-APP-T01
0 100.00 Vectors 0.0
09R-APP-T02
0 100.00 Vectors 0.0
09R-DEP-T1
0 100.00 Vectors 0.0
09R-DEP-T2
0 100.00 Vectors 0.0
09R-DEP-T3
0 100.00 Vectors 0.0
09R-DEP-T4
0 100.00 Vectors 0.0
09R-DEP-T5
0 100.00 Vectors 0.0
09R-DEP-T6
0 100.00 Vectors 0.0

STUDY TRACK DETAIL
RwyId-OpType-TrkId-SubTrk
SegType Param1 Param2 (km)
09R-APP-T01 -0
1 Straight 30.0000 km
09R-APP-T02 -0
1 Straight 30.0000 km
09R-DEP-T1 -0

1	Straight	5.0000	km	
2	RightTurn	90.0000	deg	3.0001
3	Straight	15.0001	km	
09R-DEP-T2 -0				
1	Straight	8.0001	km	
2	RightTurn	45.0000	deg	3.9999
3	Straight	25.0000	km	
09R-DEP-T3 -0				
1	Straight	30.0000	km	
09R-DEP-T4 -0				
1	Straight	30.0000	km	
09R-DEP-T5 -0				
1	Straight	8.0001	km	
2	LeftTurn	90.0000	deg	3.9999
3	Straight	15.0001	km	
09R-DEP-T6 -0				
1	Straight	5.0000	km	
2	LeftTurn	135.0000	deg	3.0001
3	Straight	19.9999	km	

STUDY AIRCRAFT

707320 Standard data
727Q7 Standard data

STUDY SUBSTITUTION AIRCRAFT

USER-DEFINED NOISE

Type	Thrust	Crv	200	400	630	1000	2000	4000	6300	10000	16000	25000
------	--------	-----	-----	-----	-----	------	------	------	------	-------	-------	-------

USER-DEFINED PROFILES

OpType	Prof	Weight (kg)
--------	------	-------------

USER-DEFINED PROFILE POINTS

Distance (m)	Altitude (m)	Speed (km/h)	Thrust	Curve
--------------	--------------	--------------	--------	-------

USER-DEFINED PROCEDURES

StepType	Flap	ThrType	Param1	Param2 (km/h)	Param3
----------	------	---------	--------	---------------	--------

FLIGHT OPERATIONS

AcftId	Op	Prof	Rwy	Track	Group	Day	Eve	Night
707320	APP	S1	09R	T02	0 COM	75.0000	25.0000	15.0000
707320	DEP	S6	09R	T2	0 COM	10.0000	3.0000	2.0000
707320	DEP	S6	09R	T4	0 COM	25.0000	8.0000	5.0000
707320	DEP	S6	09R	T5	0 COM	40.0000	14.0000	8.0000
727Q7	APP	S1	09R	T01	0 COM	150.0000	50.0000	30.0000
727Q7	DEP	S2	09R	T1	0 COM	75.0000	25.0000	15.0000
727Q7	DEP	S2	09R	T3	0 COM	60.0000	20.0000	12.0000
727Q7	DEP	S2	09R	T6	0 COM	15.0000	5.0000	3.0000

RUNUP OPERATIONS

ID	X (km)	Y (km)	Head	Thrust	Time (sec)	Day	Eve	Night
----	--------	--------	------	--------	------------	-----	-----	-------

USER-DEFINED METRICS

Type	Family	Day	Eve	Night	Time (dB)
------	--------	-----	-----	-------	-----------

USER-DEFINED FLAP COEFFICIENTS

Flap	Op	Coeff R	Coeff C_D	Coeff B
------	----	---------	-----------	---------

USER-DEFINED JET THRUST COEFFICIENTS

ThrType	CoeffE	Coeff F	CoeffGA	CoeffGB	CoeffH
---------	--------	---------	---------	---------	--------

USER-DEFINED PROP THRUST COEFFICIENTS

ThrType	Efficiency	Power
---------	------------	-------

GRIDS

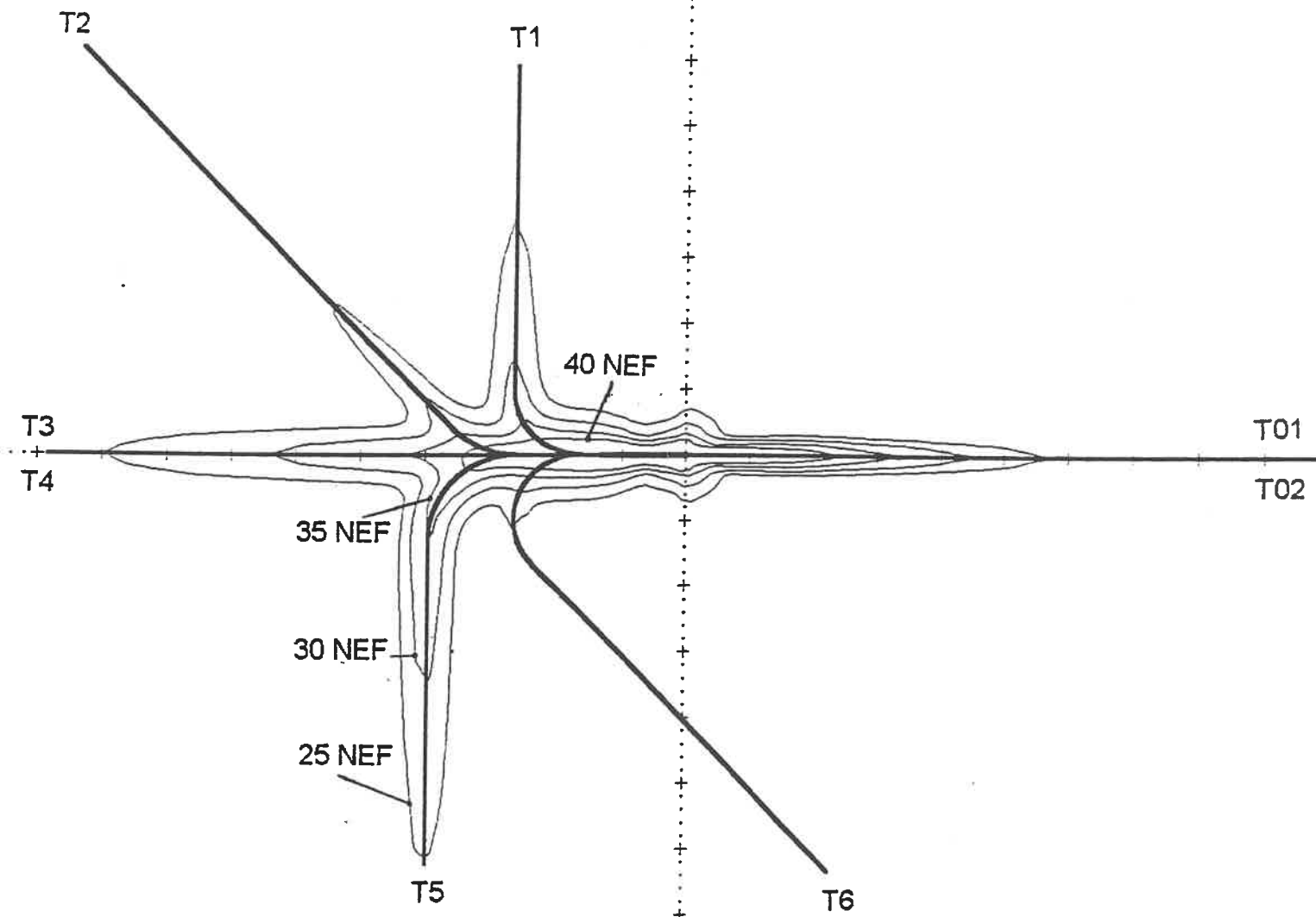
	X (km)	Y (km)	Ang (deg)	DistI (km)	DistJ (km)	NI	NJ
NEF Contour	-40.0001	-30.0000	0.0	79.9999	60.0000	2	2





RUN OPTIONS

Run Type	: SingleMetric
NoiseMetric	: NEF
TA Threshold	: 85.0 dB
Do Terrain	: No
Do Contour	: Yes
Refinement	: 6
Tolerance	: 1.00

Do Population : No
Do Locations : No
Do Stand.Grid : No
Do Detail.Grid: No
Low Cutoff : 25.0
High Cutoff : 40.0
Compute System Metrics:
~ DNL : No
CNEL : No
LAEQ : No
LAEQD : No
LAEQN : No
SEL : No
LAMAX : No
TALA : No
NEF : No
WECPNL : No
EPNL : No
PNLTM : No
TAPNL : No

Date: 03/12/99 16:04



STUDY2\CASE01.NEF	Level	25.0	30.0	35.0	40.0
Scale: 1 cm = 10000 ft	Sq.mi	65.42	29.45	13.30	6.74
Metric: NEF	Color				

INM 5.2 ECHO REPORT 12-Mar-99 15:50

STUDY: C:\STUDY2\
Created : 01-Mar-99 14:39
Units : Metric
Airport :
Description :
Your description

CASE: CASE03
Created date: 11-Mar-99 21:24
Description :

STUDY AIRPORT
Lat : 0.000000 deg
Long : 0.000000 deg
Elev : 0.00 m
Temp : 25.00 C
Press : 759.97 mm-Hg
Wind : 0.00 km/h

STUDY RUNWAYS
09R
Lat : 0.000000 deg
Long : 0.000000 deg
X : 0.0000 km
Y : 0.0000 km
Elevation: 0.0 m
OtherEnd : 27L
Length : 4000 m
Gradient : 0.00%
Wind : 0.0 km/h
TkoThrsh : 60 m
AppThrsh : 0 m

27L
Lat : 0.000000 deg
Long : -0.035932 deg
X : -3.9999 km
Y : 0.0000 km
Elevation: 0.0 m
OtherEnd : 09R
Length : 4000 m
Gradient : 0.00%
Wind : 0.0 km/h
TkoThrsh : 0 m
AppThrsh : 0 m

STUDY TRACKS

RwyId-OpType-TrkId	Sub	PctSub	TrkType	Delta (m)
09R-APP-T01	0	100.00	Vectors	0.0
09R-APP-T02	0	100.00	Vectors	0.0
09R-DEP-T1	0	100.00	Vectors	0.0
09R-DEP-T2	0	100.00	Vectors	0.0
09R-DEP-T3	0	100.00	Vectors	0.0
09R-DEP-T4	0	100.00	Vectors	0.0
09R-DEP-T5	0	100.00	Vectors	0.0
09R-DEP-T6	0	100.00	Vectors	0.0

STUDY TRACK DETAIL

RwyId-OpType-TrkId-SubTrk	SegType	Param1	Param2 (km)
09R-APP-T01 -0	1 Straight	30.0000	km
09R-APP-T02 -0	1 Straight	30.0000	km
09R-DEP-T1 -0			

1	Straight	5.0000	km	
2	RightTurn	90.0000	deg	3.0001
3	Straight	15.0001	km	
09R-DEP-T2 -0				
1	Straight	8.0001	km	
2	RightTurn	45.0000	deg	3.9999
3	Straight	25.0000	km	
09R-DEP-T3 -0				
1	Straight	30.0000	km	
09R-DEP-T4 -0				
1	Straight	30.0000	km	
09R-DEP-T5 -0				
1	Straight	8.0001	km	
2	LeftTurn	90.0000	deg	3.9999
3	Straight	15.0001	km	
09R-DEP-T6 -0				
1	Straight	5.0000	km	
2	LeftTurn	135.0000	deg	3.0001
3	Straight	19.9999	km	

STUDY AIRCRAFT

707320 Standard data
727Q7 Standard data

STUDY SUBSTITUTION AIRCRAFT

USER-DEFINED NOISE

Type	Thrust	Crv	200	400	630	1000	2000	4000	6300	10000	16000	25000
------	--------	-----	-----	-----	-----	------	------	------	------	-------	-------	-------

USER-DEFINED PROFILES

OpType	Prof	Weight(kg)
--------	------	------------

USER-DEFINED PROFILE POINTS

Distance(m)	Altitude(m)	Speed(km/h)	Thrust	Curve
-------------	-------------	-------------	--------	-------

USER-DEFINED PROCEDURES

StepType	Flap	ThrType	Param1	Param2(km/h)	Param3
----------	------	---------	--------	--------------	--------

FLIGHT OPERATIONS

AcftId	Op	Prof	Rwy	Track	Group	Day	Eve	Night
707320	APP	S1	09R	T02	0 COM	75.0000	25.0000	15.0000
707320	DEP	S6	09R	T2	0 COM	10.0000	3.0000	2.0000
707320	DEP	S6	09R	T4	0 COM	25.0000	8.0000	5.0000
707320	DEP	S6	09R	T5	0 COM	40.0000	14.0000	8.0000
727Q7	APP	S1	09R	T01	0 COM	150.0000	50.0000	30.0000
727Q7	DEP	S2	09R	T1	0 COM	75.0000	25.0000	15.0000
727Q7	DEP	S2	09R	T3	0 COM	60.0000	20.0000	12.0000
727Q7	DEP	S2	09R	T6	0 COM	15.0000	5.0000	3.0000

RUNUP OPERATIONS

ID	X(km)	Y(km)	Head	Thrust	Time(sec)	Day	Eve	Night
----	-------	-------	------	--------	-----------	-----	-----	-------

USER-DEFINED METRICS

Type	Family	Day	Eve	Night	Time(dB)
------	--------	-----	-----	-------	----------

USER-DEFINED FLAP COEFFICIENTS

Flap	Op	Coeff R	Coeff C_D	Coeff B
------	----	---------	-----------	---------

USER-DEFINED JET THRUST COEFFICIENTS

ThrType	CoeffE	Coeff F	CoeffGA	CoeffGB	CoeffH
---------	--------	---------	---------	---------	--------

USER-DEFINED PROP THRUST COEFFICIENTS

ThrType	Efficiency	Power
---------	------------	-------

GRIDS

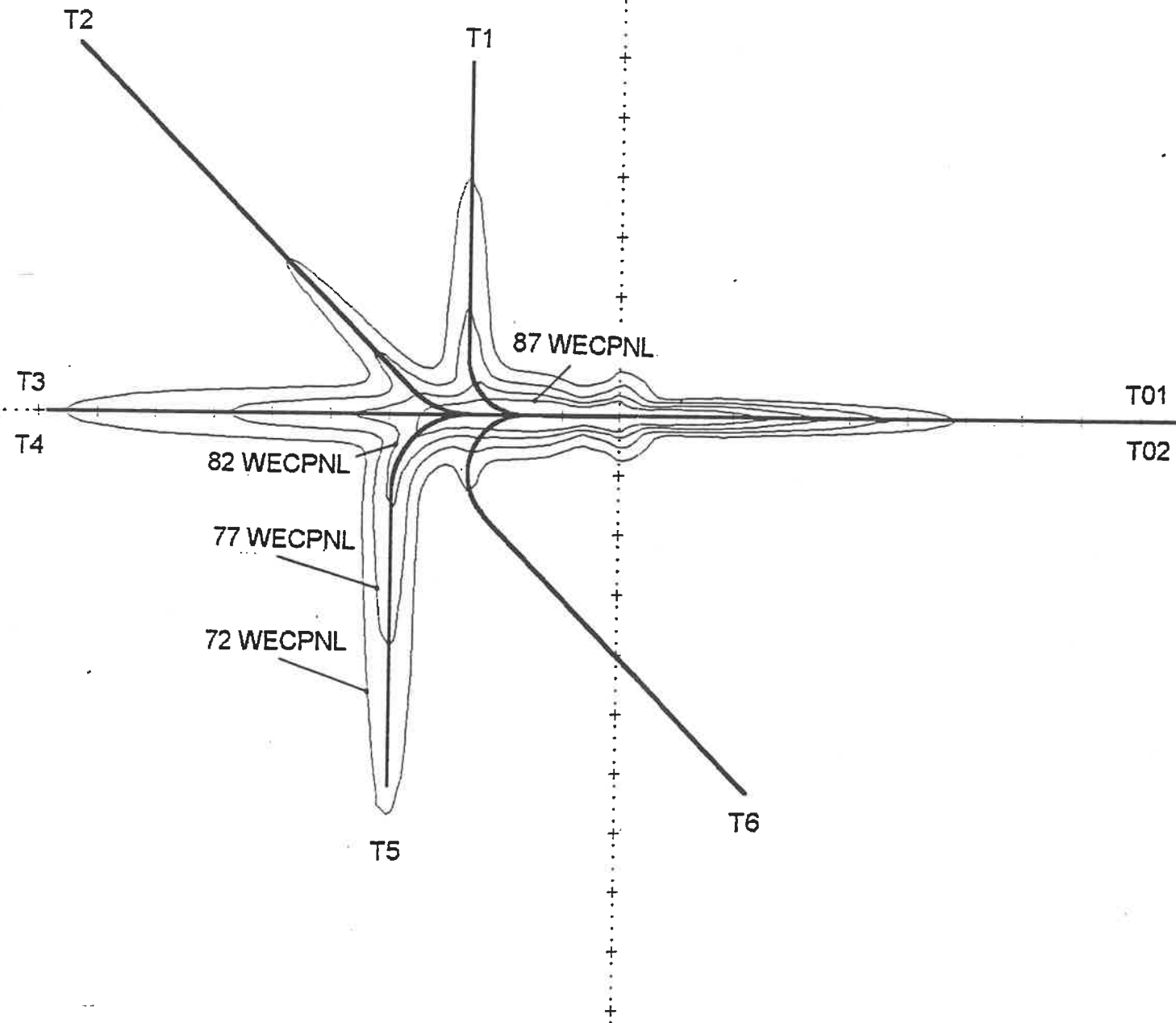
	X(km)	Y(km)	Ang(deg)	DistI(km)	DistJ(km)	NI	NJ
NEF Contour	-40.0001	-30.0000	0.0	79.9999	60.0000	2	2





RUN OPTIONS

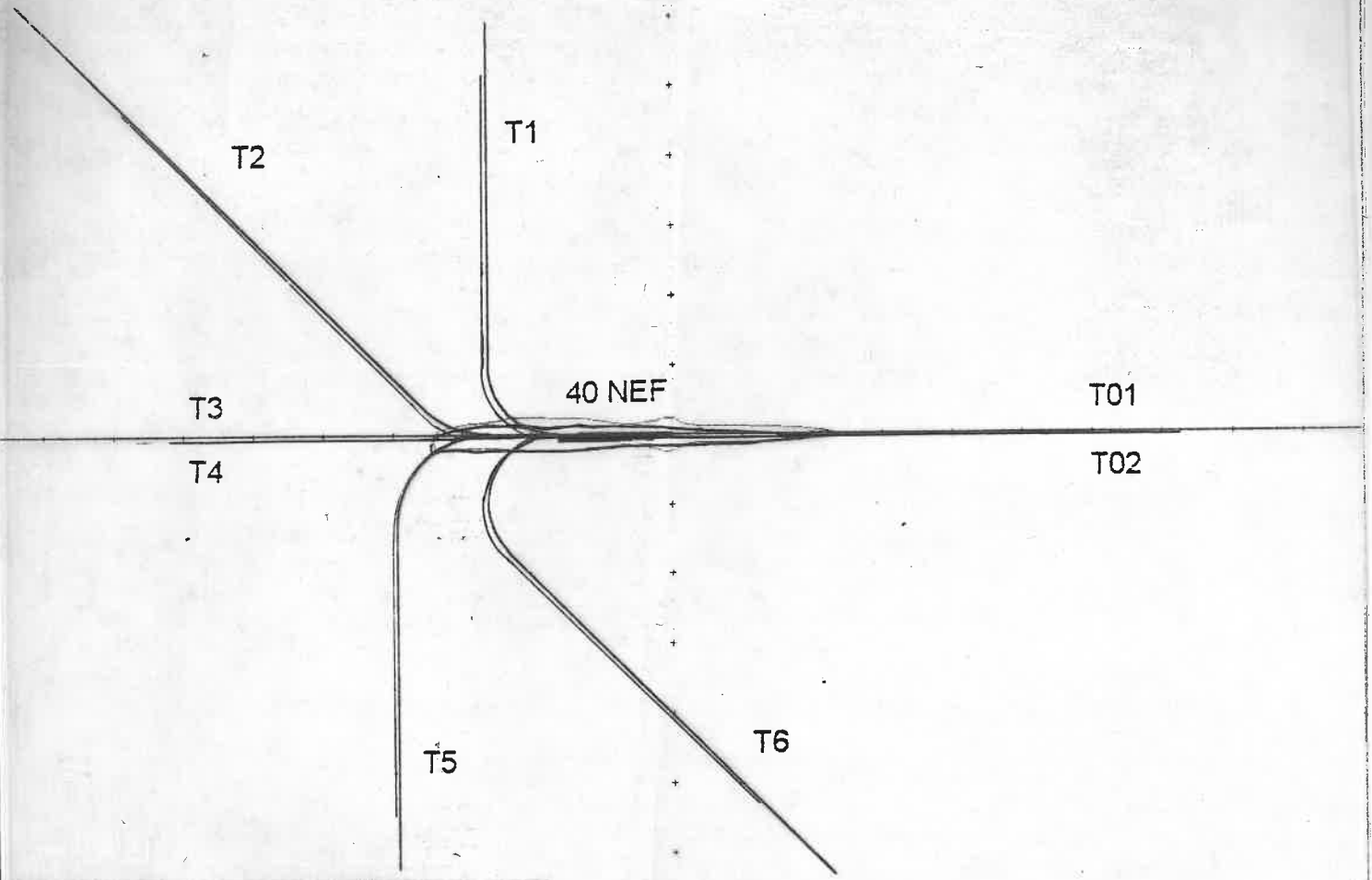
Run Type : SingleMetric
NoiseMetric : WECPNL
TA Threshold : 85.0 dB
Do Terrain : No
Do Contour : Yes
Refinement : 6
Tolerance : 1.00

Do Population : No
Do Locations : No
Do Stand.Grid : No
Do Detail.Grid: No
Low Cutoff : 72.0
High Cutoff : 87.0
Compute System Metrics:
DNL : No
CNEL : No
LAEQ : No
LAEQD : No
LAEQN : No
SEL : No
LAMAX : No
TALA : No
NEF : No
WECPNL : No
EPNL : No
PNLTM : No
TAPNL : No

Date: 03/12/99 16:12

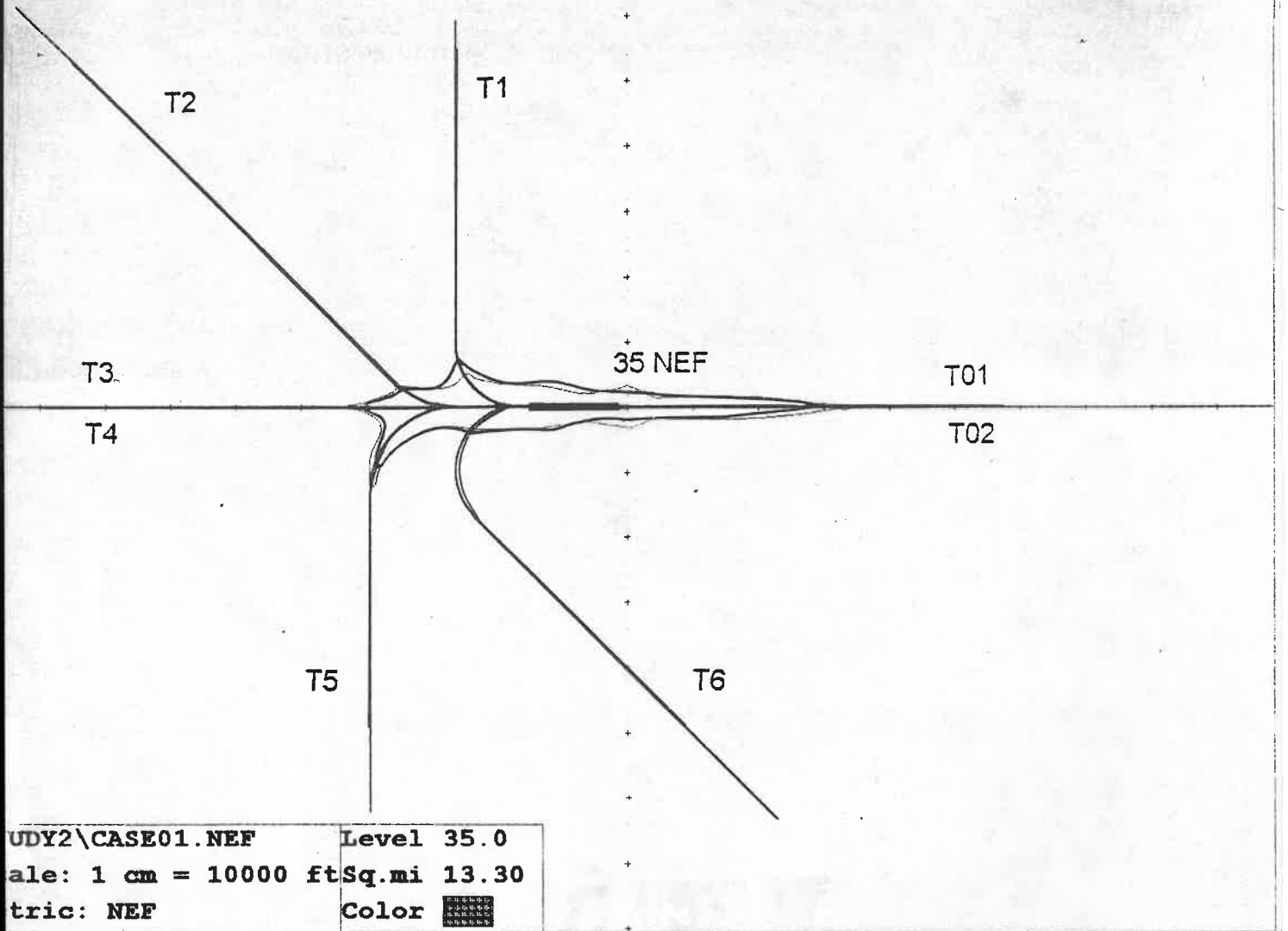


STUDY2\CASE03.WPN	Level	72.0	77.0	82.0	87.0
Scale: 1 cm = 10000 ft	Sq.mi	75.98	34.42	15.42	7.68
Metric: WECPNL	Color				

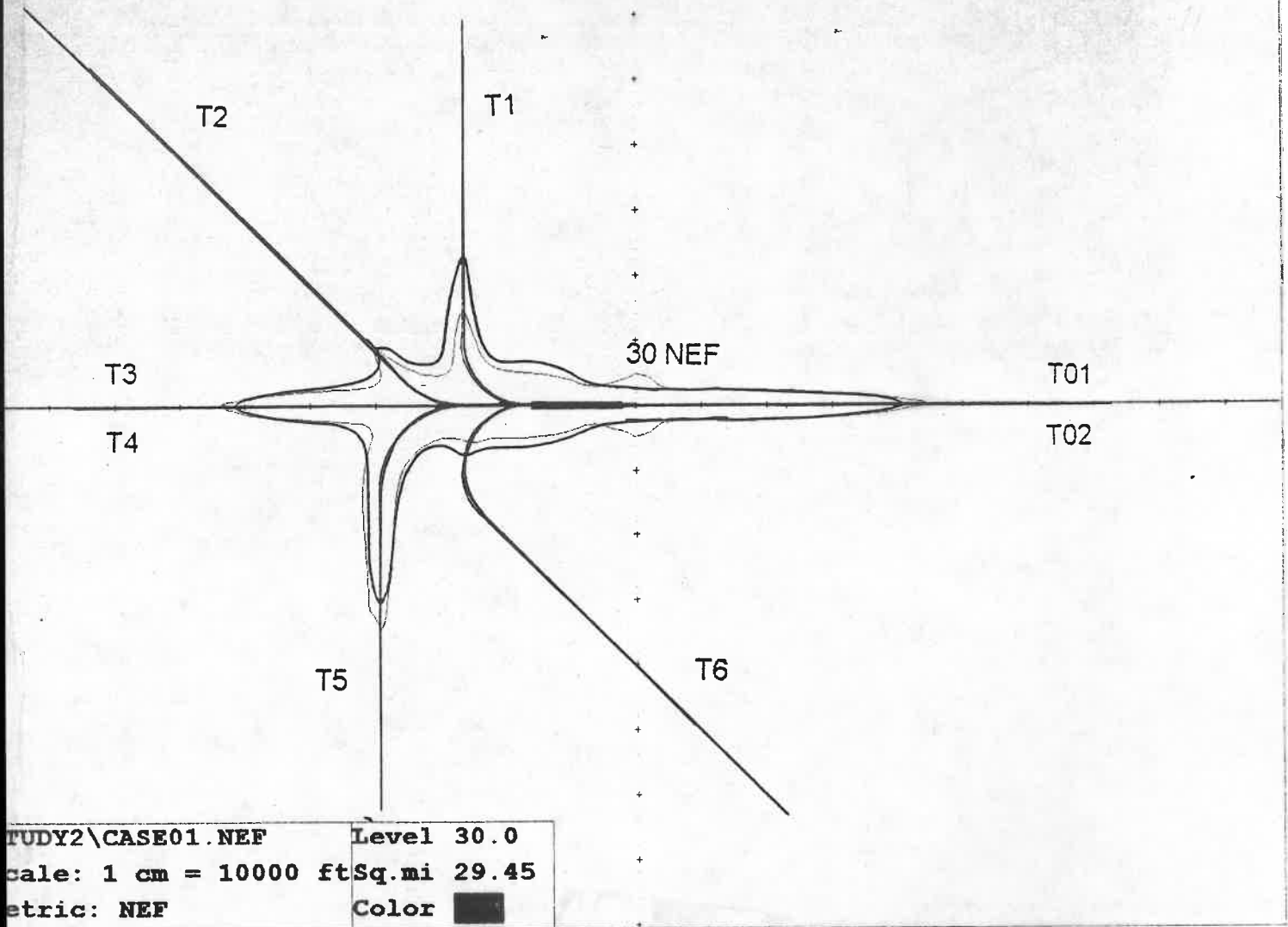


STUDY2\CASE01.NEF Level 40.0
Scale: 1 cm = 10000 ft Sq.mi 6.74
Metric: NEF Color

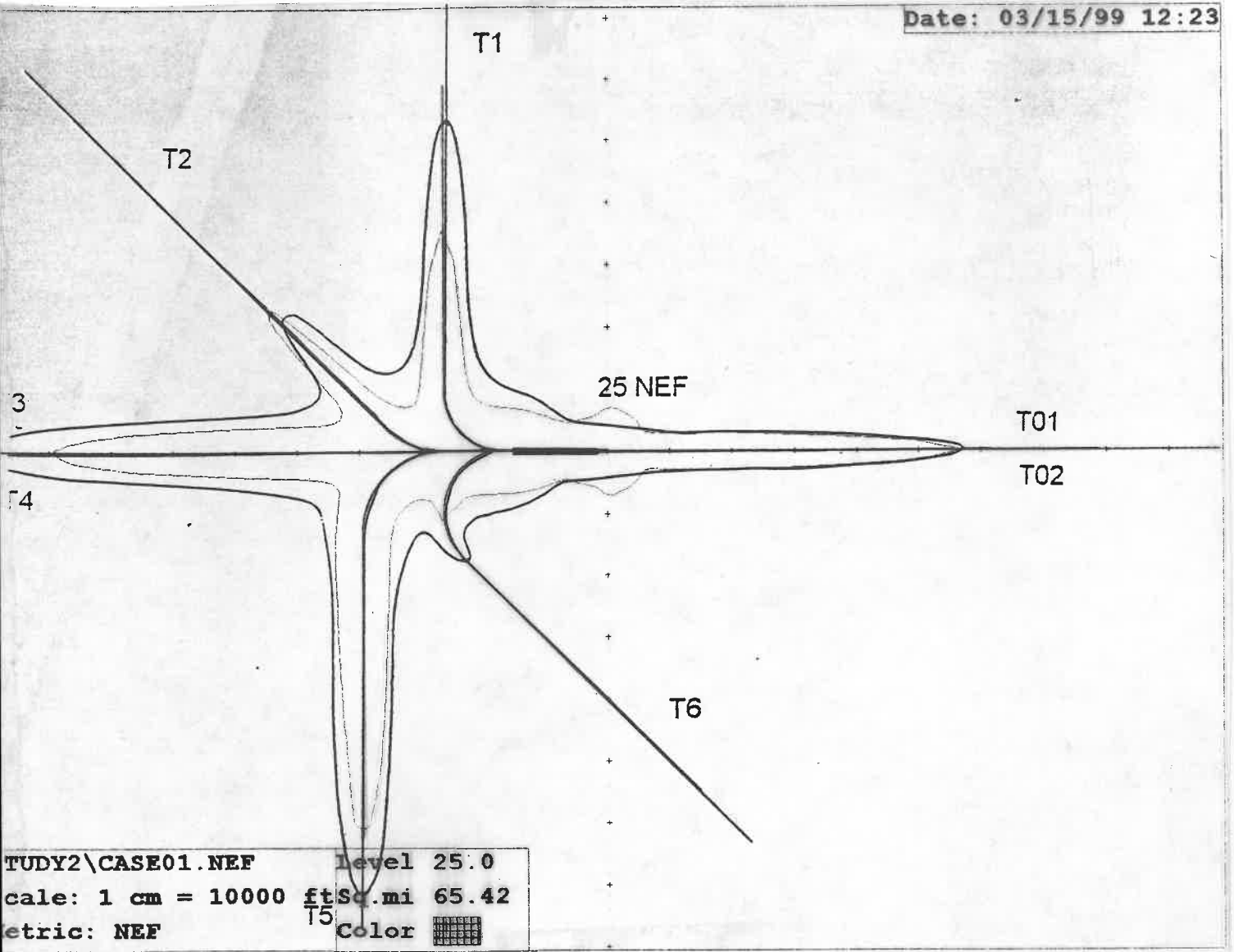
Σχήμα 5.4.α. Καμπύλη 40 NEF (Επίσημη αναφορά)



Σχήμα 5.4.β. Καμπύλη 35 NEF (Επίσημη αναφορά)

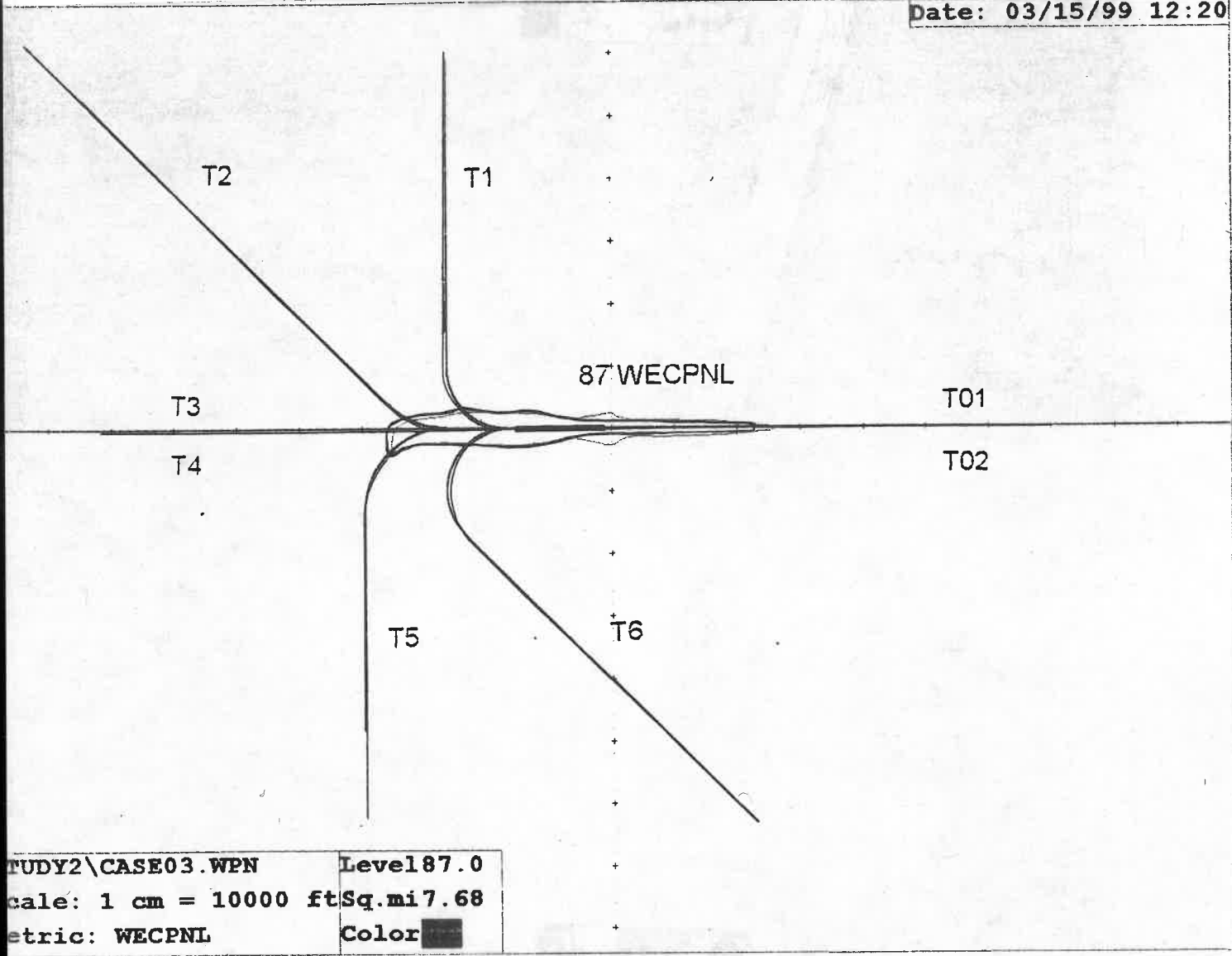


Σχήμα 5.4.γ. Καμπύλη 30 NEF (Επίσημη αναφορά)



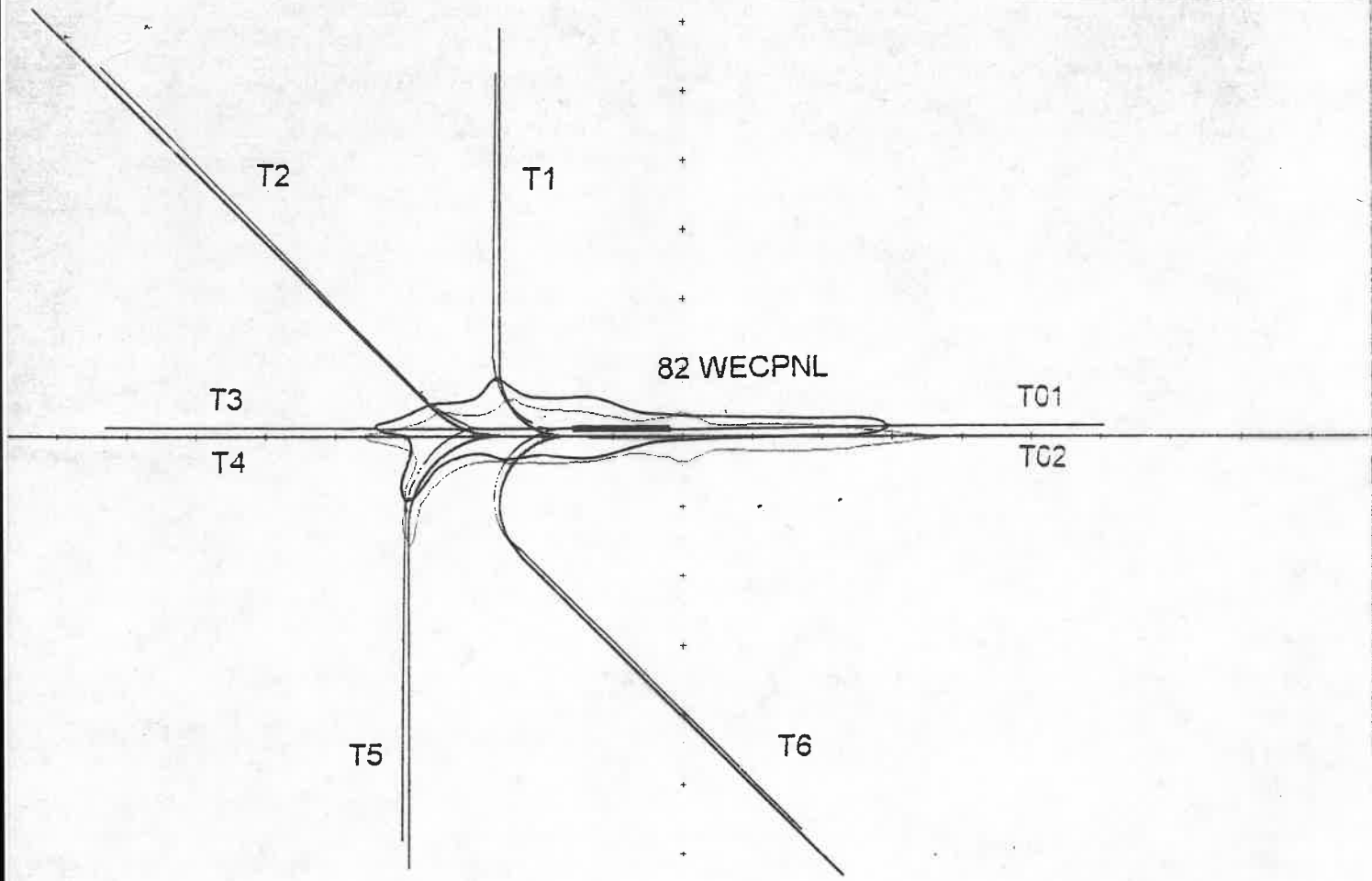
Σχήμα 5.4.δ. Καμπύλη 25 NEF (Επίσημη αναφορά)

Date: 03/15/99 12:20



Σχήμα 5.5.α. Καμπύλη 87 WECPNL (Επίσημη αναφορά)

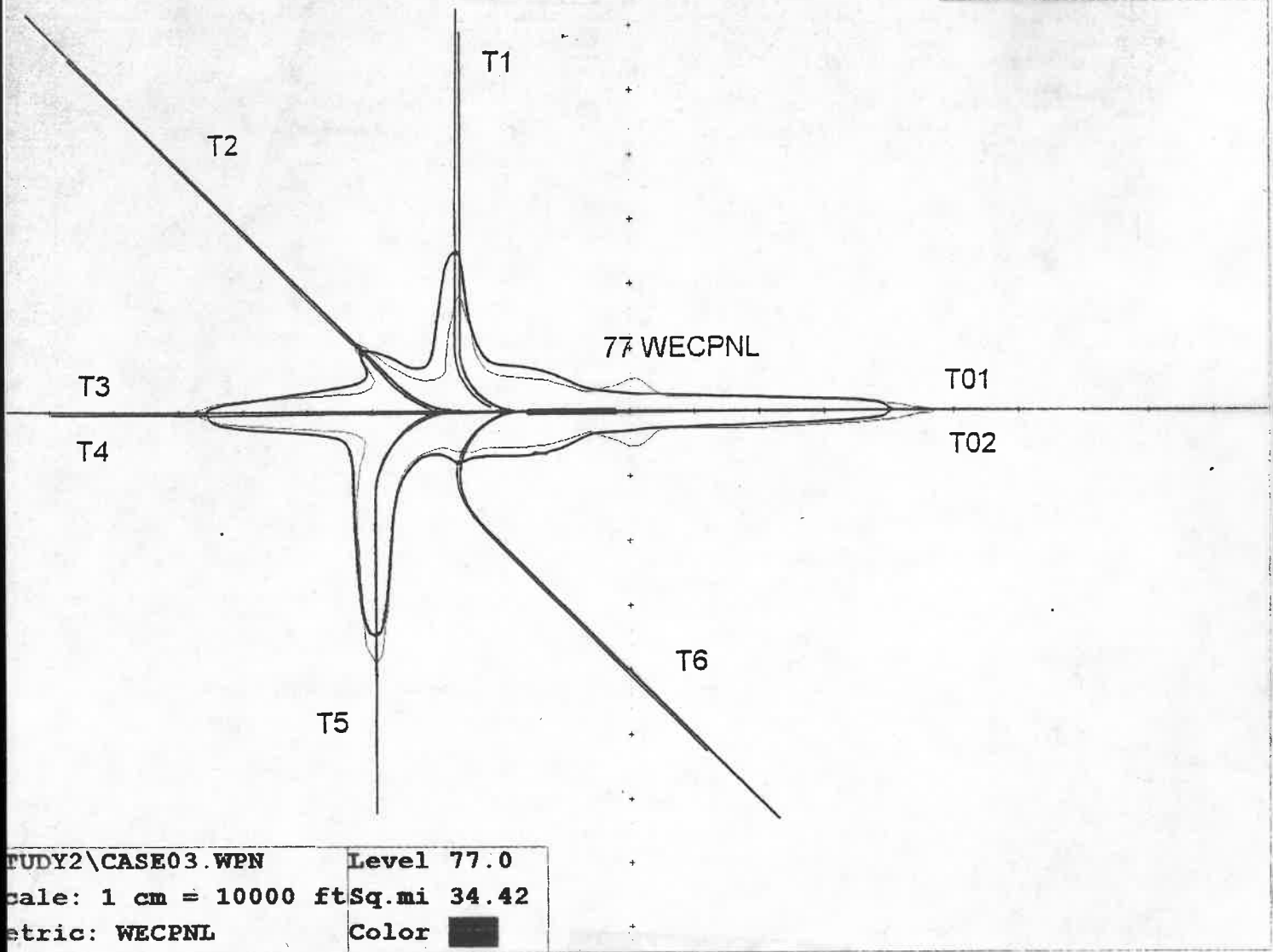
Date: 03/15/99 12:18



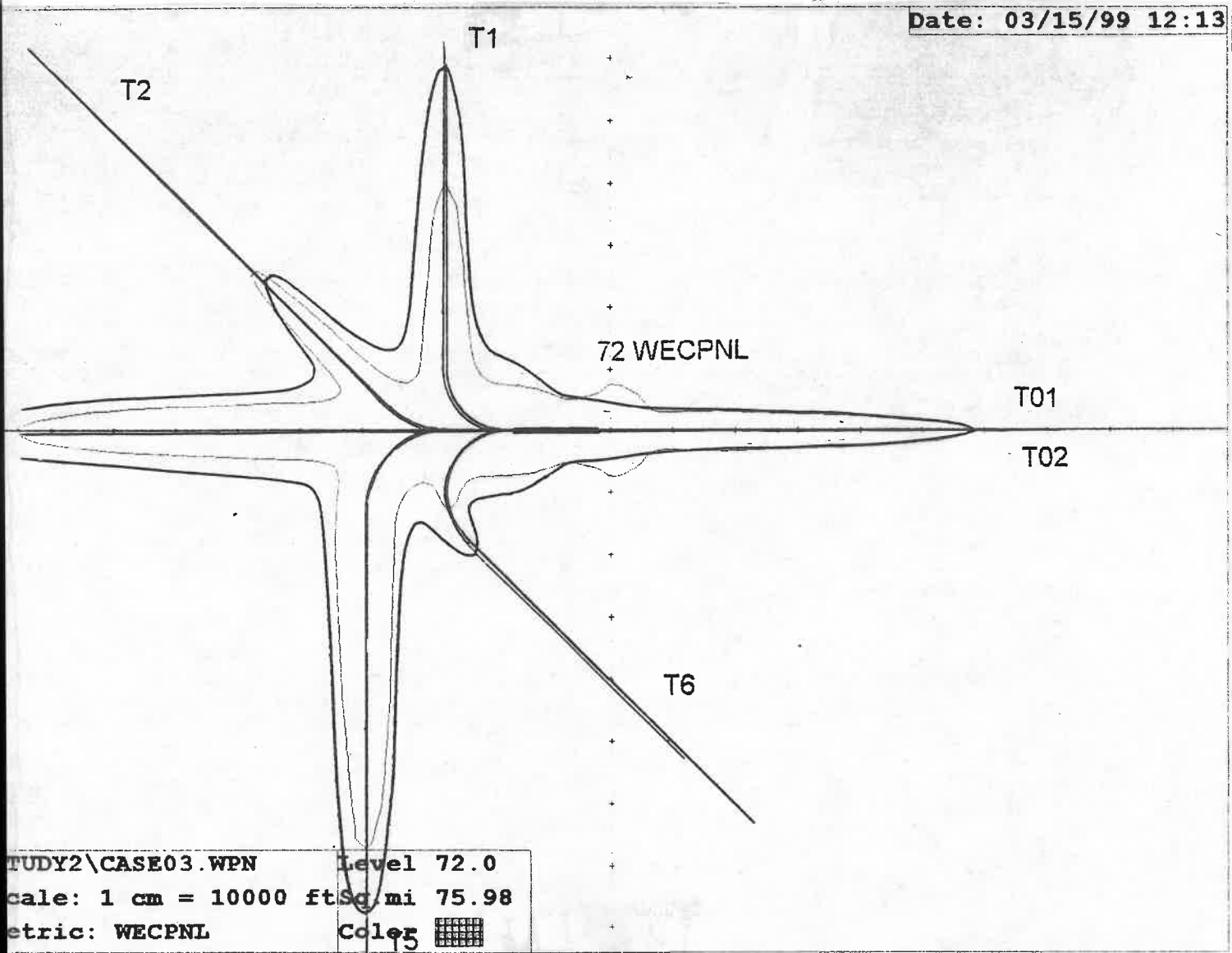
TUDY2\CASE03.WPN	Level 82.0
Scale: 1 cm = 10000 ftSq.mi	15.42
Metric: WECPNL	Color

Σχήμα 5.5.β. Καμπύλη 82 WECPNL (Επίσημη αναφορά)

Date: 03/15/99 12:16



Σχήμα 5.5.γ. Καμπύλη 77 WECPNL (Επίσημη αναφορά)



Σχήμα 5.5.δ. Καμπύλη 72 WECPNL (Επίσημη αναφορά)

ΕΠΙΛΟΓΟΣ

Σ' αυτή την Διπλωματική Εργασία εξετάστηκε το φαινόμενο του θορύβου από την λειτουργία ενός αεροδρομίου και πως αυτός εισβάλλει στη ζωή των κατοίκων που ζουν κοντά σ' αυτό. Οι μέθοδοι που αναλύθηκαν και αφορούν στην πρόβλεψη του θορύβου στις περιοχές κοντά στα αεροδρόμια αναπτύχθηκαν σε διάφορα κράτη για να οριοθετηθούν ζώνες επιρροής και μεγέθη του θορύβου για τον καθορισμό χρήσης γης. Στην Ελλάδα σήμερα χρησιμοποιούνται οι περισσότερες από τις παραπάνω μεθόδους για να δώσουν μια εικόνα του μεγέθους της ενόχλησης που προκαλεί ο θόρυβος των αεροσκαφών. Πρέπει να τονιστεί ότι δεν έχει γίνει μία ολοκληρωμένη μελέτη στον Ελληνικό χώρο για τον παραπάνω σκοπό. Όπως πολύ συχνά αναφέρθηκε ο παράγοντας "ενόχληση" είναι υποκειμενικός. Οι πιθανές μεταβλητές που πρέπει να εξεταστούν είναι πάρα πολλές. Η Αμερική, ο Καναδάς, η Αγγλία, η Γαλλία και η Γερμανία που έχουν αναπτύξει τις παραπάνω μεθόδους εκτίμησης του αεροπορικού θορύβου για τον σχεδιασμό χρήσης γης, έχουν εξετάσει το πρόβλημα σύμφωνα με τα δικά τους δεδομένα. Για παράδειγμα ο διαχωρισμός του 24ώρου σε περιόδους (ημέρας-νύχτας ή και ημέρας-απογεύματος-νύχτας) διαφοροποιείται για την Ευρώπη και την Αμερική.

	2 Περίοδοι		3 περίοδοι		
	Ημέρα	Νύχτα	Ημέρα	Απόγευμα	Νύχτα
Ευρώπη	06:00-22:00	22:00-06:00	Δεν αναφέρεται		
Αμερική	07:00-22:00	22:00-07:00	07:00-19:00	19:00-22:00	22:00-07:00

Η χρήση λοιπόν των παραπάνω μεθόδων πρέπει να γίνεται πολύ προσεκτικά. Οι κλιματολογικές συνθήκες αλλά και η νοοτροπία των κατοίκων που ζουν κοντά στα αεροδρόμια διαφέρει πάρα πολύ στη χώρα μας από αυτήν του εξωτερικού. Αυτοί είναι παράγοντες που δεν ελήφθησαν υπ' όψιν. Πάντως γενικά όλες οι μέθοδοι εκτίμησης του αεροπορικού θορύβου δημιουργήθηκαν και εξελίχθηκαν από την δεκαετία του 70 και μέχρι σήμερα σύμφωνα με στατιστικές έρευνες πάνω σε εκτεταμένα δείγματα πληθυσμών που ζουν ή έρχονται καθημερινά σε επαφή με τον θόρυβο των αεροσκαφών. Οι παράμετροι που χρησιμοποιήθηκαν είναι πάρα πολλές και αφορούν στην ενόχληση από αυτόν τον θόρυβο. Ο κάθε μελετητής έκρινε απαραίτητο να επισημάνει κάποιες περισσότερο και κάποιες λιγότερο ή και καθόλου.

ΒΙΒΛΙΟΓΡΑΦΙΑ

1. PLANNING AND DESIGN OF AIRPORTS
Robert Horonjeff/ Francis X. McKelvey
Τρίτη Έκδοση
2. NOISE FROM AIRCRAFT OPERATIONS
Welden E. Clark
Bolt Beranec and Newman inc.
Νοέμβριος 1961
3. NOISE ASSESSMENT FOR LAND-USE PLANNING
International Civil Aviation Organization
Montreal Canada
1974
4. DESCRIBING AIRCRAFT NOISE HEARD ON THE GROUND
BS 5727 : 1979
ISO 3891 - 1978
5. ΣΕΜΙΝΑΡΙΟ "ΑΚΟΥΣΤΙΚΗ ΚΑΙ ΗΧΟΜΟΝΩΣΕΙΣ"
ΤΕΕ: Τμήμα Ανατολικής Κρήτης
20-21/11/1981
6. ΘΟΡΥΒΟΣ "Μέθοδοι μετρήσεως-Συγκριτική μελέτη"
Διπλωματική Εργασία-Ευστράτιος Κωστάλλας
Φεβρουάριος 1980
7. ΑΕΡΟΔΡΟΜΙΑ
Κωνσταντίνος Αρπακούμκιν
Αθήνα 1990
8. AIRCRAFT NOISE
ANNEX 16 To the Convention on International Civil Aviation
International Civil Aviation Organization
Τρίτη Έκδοση Ιούλιος 1978
9. ΕΠΙΔΡΑΣΗ ΜΕΤΕΩΡΟΛΟΓΙΚΩΝ ΣΥΝΘΗΚΩΝ ΣΤΗΝ
ΠΡΟΒΛΕΨΗ ΘΟΡΥΒΟΥ ΣΕ ΑΕΡΟΔΡΟΜΙΑ
Δ. Τσούκα, Κ. Αρπακουμκιν
Φεβρουάριος 1991
10. ΜΕΛΕΤΗ ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΝΤΙΚΩΝ ΕΠΙΠΤΩΣΕΩΝ
ΚΡΑΤΙΚΟΥ ΑΕΡΟΛΙΜΕΝΑ ΧΑΝΙΩΝ
ΕΥΠΑΛΙΝΟΣ Τ.Α.Ε.-Σύμβουλοι Μηχανικοί
Νοέμβριος 1994

11. ΦΥΣΙΚΗ ΓΙΑ ΑΡΧΙΤΕΚΤΟΝΕΣ
Ε. Αναστασάκη
Αθήνα 1985
12. INM (Contour Plotting Program)
RELEASE 2
Νοέμβριος 1989
13. INM (User's Guide – Revision 1)
FINAL REPORT
Ιούνιος 1992
14. INM (User's Guide – Supplement)
VERSION 4.11
Δεκέμβριος 1993
15. INM (User's Guide)
VERSION 5.0
Αύγουστος 1995
16. FAA Intergrated Noise Model
Validation: Analysis of Carrier Flyovers at Seattle-Tacoma
Airport
Νοέμβριος 1982
17. BSI “ Method for Describing aircraft noise heard on the ground”
BS 5727 : 1979
ISO 3891 - 1978

παράρτημα 1

ΣXHMA 5-1 α (ΑΕΔΟΜΕΝΑ)

NOISE	TYPE	THRUST	CURVE	L200	L400	L630	L1000	L2000	L4000	L6300	L10000	L16000	L25000
3JT8DQ	EPNL	3000.00	N	100.6	96.4	93.1	89.4	83.4	76.4	71.1	65.0	57.5	48.8
3JT8DQ	EPNL	6000.00	N	106.4	102.2	98.9	95.2	89.2	82.2	76.9	70.8	63.3	54.6
3JT8DQ	EPNL	8000.00	N	110.7	106.5	103.3	99.7	93.8	87.1	82.0	76.3	69.3	61.1
3JT8DQ	EPNL	10000.00	N	115.2	111.2	108.0	104.5	98.8	92.2	87.5	82.1	75.6	68.0
3JT8DQ	EPNL	12000.00	N	119.4	115.8	112.7	109.3	103.7	97.4	93.0	88.0	82.0	75.0
3JT8DQ	EPNL	14000.00	N	124.8	120.9	117.9	114.6	109.2	103.1	99.0	94.4	89.0	82.6

ΣXHMA 5-1 β (ΔΕΔΟΜΕΝΑ)

NOISE	TYPE	THRUST	CURVE	L200	L400	L630	L1000	L2000	L4000	L6300	L10000	L16000	L25000
JT3D	EPNL	4000.00	N	119.3	114.3	110.4	105.7	96.8	83.9	73.7	64.7	56.5	48.4
JT3D	EPNL	6000.00	N	121.8	116.8	112.9	108.2	99.3	87.0	76.6	69.8	61.3	53.6
JT3D	EPNL	8000.00	N	124.4	119.3	115.4	110.7	101.8	90.9	82.8	75.2	67.0	59.1
JT3D	EPNL	10000.00	N	126.6	121.5	117.5	112.8	103.9	94.3	88.2	80.1	72.3	64.2
JT3D	EPNL	12000.00	N	127.4	122.3	118.3	113.5	104.5	96.4	91.1	84.4	77.1	69.0
JT3D	EPNL	15000.00	N	128.2	123.4	119.3	114.5	105.6	98.4	92.8	86.6	79.7	71.6

ΣΧΗΜΑ 5-2 α (ΔΕΔΟΜΕΝΑ)

ACFT	OP	PF	S	#	DISTANCE	ALTITUDE	SPEED	THRUST	CURVE
727Q7	D	S	1	1	0.0	0.0	29.6	12482.79	N
727Q7	D	S	1	2	1661.1	0.0	288.3	11327.75	N
727Q7	D	S	1	3	3678.2	304.8	292.6	11288.77	N
727Q7	D	S	1	4	4117.2	338.3	306.4	11226.75	N
727Q7	D	S	1	5	6093.8	473.2	366.3	10961.01	N
727Q7	D	S	1	6	6389.5	486.7	376.2	9974.52	N
727Q7	D	S	1	7	6685.2	500.2	386.1	9895.75	N
727Q7	D	S	1	8	9781.1	914.4	394.0	9873.44	N
727Q7	D	S	1	9	13793.5	1070.4	496.3	9486.98	N
727Q7	D	S	1	10	19552.6	1676.4	511.6	9499.71	N
727Q7	D	S	1	11	26050.0	2286.0	527.6	9553.88	N
727Q7	D	S	1	12	35289.2	3048.0	548.7	9679.78	N
727Q7	D	S	2	1	0.0	0.0	29.6	12482.79	N
727Q7	D	S	2	2	1836.8	0.0	295.7	11294.97	N
727Q7	D	S	2	3	4033.1	304.8	300.1	11256.00	N
727Q7	D	S	2	4	4246.9	320.0	306.1	11228.69	N
727Q7	D	S	2	5	6412.9	459.2	366.0	10962.26	N
727Q7	D	S	2	6	6717.7	473.1	375.2	9975.66	N
727Q7	D	S	2	7	7071.2	489.3	385.8	9896.60	N
727Q7	D	S	2	8	10495.4	914.4	394.0	9873.44	N
727Q7	D	S	2	9	15014.9	1089.8	496.8	9486.75	N
727Q7	D	S	2	10	21065.9	1676.4	511.6	9499.71	N
727Q7	D	S	2	11	28130.0	2286.0	527.6	9553.88	N
727Q7	D	S	2	12	38219.7	3048.0	548.7	9679.78	N
727Q7	D	S	3	1	0.0	0.0	29.6	12482.79	N
727Q7	D	S	3	2	2021.6	0.0	302.8	11262.99	N
727Q7	D	S	3	3	4409.5	304.8	307.3	11224.03	N
727Q7	D	S	3	4	4742.6	326.4	315.8	11185.87	N
727Q7	D	S	3	5	7170.0	469.1	375.8	10919.25	N
727Q7	D	S	3	6	7474.8	482.7	383.9	9936.52	N
727Q7	D	S	3	7	7925.0	502.8	395.8	9857.23	N
727Q7	D	S	3	8	11746.6	914.4	403.8	9835.13	N
727Q7	D	S	3	9	16368.7	1091.7	496.8	9486.73	N
727Q7	D	S	3	10	22894.7	1676.4	511.6	9499.71	N
727Q7	D	S	3	11	30564.2	2286.0	527.6	9553.88	N
727Q7	D	S	3	12	41571.1	3048.0	548.7	9679.78	N
727Q7	D	S	4	1	0.0	0.0	29.6	12482.79	N
727Q7	D	S	4	2	2244.1	0.0	310.8	11227.33	N
727Q7	D	S	4	3	4867.9	304.8	315.4	11188.38	N
727Q7	D	S	4	4	5313.3	331.1	325.4	11143.26	N
727Q7	D	S	4	5	8068.2	478.1	385.6	10876.34	N
727Q7	D	S	4	6	8373.0	491.4	392.6	9897.48	N
727Q7	D	S	4	7	8949.2	516.4	405.7	9817.87	N
727Q7	D	S	4	8	12987.6	914.4	413.7	9796.82	N
727Q7	D	S	4	9	17751.0	1095.0	496.9	9486.69	N
727Q7	D	S	4	10	24841.5	1676.4	511.6	9499.71	N
727Q7	D	S	4	11	33255.9	2286.0	527.6	9553.88	N
727Q7	D	S	4	12	45403.7	3048.0	548.7	9679.78	N

ΣXHMA 5-2 α (ΑΕΔΟΜΕΝΑ)

ACFT	OP	PF	S	#	DISTANCE	ALTITUDE	SPEED	THRUST	CURVE
727Q7	D	S	1	1	0.0	0.0	29.6	12482.79	N
727Q7	D	S	1	2	1661.1	0.0	288.3	11327.75	N
727Q7	D	S	1	3	3678.2	304.8	292.6	11288.77	N
727Q7	D	S	1	4	4117.2	338.3	306.4	11226.75	N
727Q7	D	S	1	5	6093.8	473.2	366.3	10961.01	N
727Q7	D	S	1	6	6389.5	486.7	376.2	9974.52	N
727Q7	D	S	1	7	6685.2	500.2	386.1	9895.75	N
727Q7	D	S	1	8	9781.1	914.4	394.0	9873.44	N
727Q7	D	S	1	9	13793.5	1070.4	496.3	9486.98	N
727Q7	D	S	1	10	19552.6	1676.4	511.6	9499.71	N
727Q7	D	S	1	11	26050.0	2286.0	527.6	9553.88	N
727Q7	D	S	1	12	35289.2	3048.0	548.7	9679.78	N
727Q7	D	S	2	1	0.0	0.0	29.6	12482.79	N
727Q7	D	S	2	2	1836.8	0.0	295.7	11294.97	N
727Q7	D	S	2	3	4033.1	304.8	300.1	11256.00	N
727Q7	D	S	2	4	4246.9	320.0	306.1	11228.69	N
727Q7	D	S	2	5	6412.9	459.2	366.0	10962.26	N
727Q7	D	S	2	6	6717.7	473.1	375.2	9975.66	N
727Q7	D	S	2	7	7071.2	489.3	385.8	9896.60	N
727Q7	D	S	2	8	10495.4	914.4	394.0	9873.44	N
727Q7	D	S	2	9	15014.9	1089.8	496.8	9486.75	N
727Q7	D	S	2	10	21065.9	1676.4	511.6	9499.71	N
727Q7	D	S	2	11	28130.0	2286.0	527.6	9553.88	N
727Q7	D	S	2	12	38219.7	3048.0	548.7	9679.78	N
727Q7	D	S	3	1	0.0	0.0	29.6	12482.79	N
727Q7	D	S	3	2	2021.6	0.0	302.8	11262.99	N
727Q7	D	S	3	3	4409.5	304.8	307.3	11224.03	N
727Q7	D	S	3	4	4742.6	326.4	315.8	11185.87	N
727Q7	D	S	3	5	7170.0	469.1	375.8	10919.25	N
727Q7	D	S	3	6	7474.8	482.7	383.9	9936.52	N
727Q7	D	S	3	7	7925.0	502.8	395.8	9857.23	N
727Q7	D	S	3	8	11746.6	914.4	403.8	9835.13	N
727Q7	D	S	3	9	16368.7	1091.7	496.8	9486.73	N
727Q7	D	S	3	10	22894.7	1676.4	511.6	9499.71	N
727Q7	D	S	3	11	30564.2	2286.0	527.6	9553.88	N
727Q7	D	S	3	12	41571.1	3048.0	548.7	9679.78	N
727Q7	D	S	4	1	0.0	0.0	29.6	12482.79	N
727Q7	D	S	4	2	2244.1	0.0	310.8	11227.33	N
727Q7	D	S	4	3	4867.9	304.8	315.4	11188.38	N
727Q7	D	S	4	4	5313.3	331.1	325.4	11143.26	N
727Q7	D	S	4	5	8068.2	478.1	385.6	10876.34	N
727Q7	D	S	4	6	8373.0	491.4	392.6	9897.48	N
727Q7	D	S	4	7	8949.2	516.4	405.7	9817.87	N
727Q7	D	S	4	8	12987.6	914.4	413.7	9796.82	N
727Q7	D	S	4	9	17751.0	1095.0	496.9	9486.69	N
727Q7	D	S	4	10	24841.5	1676.4	511.6	9499.71	N
727Q7	D	S	4	11	33255.9	2286.0	527.6	9553.88	N
727Q7	D	S	4	12	45403.7	3048.0	548.7	9679.78	N

prof_pts.txt

707320	D	S	5	10	31196.5	2286.0	527.6	13708.08	N
707320	D	S	5	11	40863.9	3048.0	548.7	14366.76	N
707320	D	S	6	1	0.0	0.0	29.6	17277.01	N
707320	D	S	6	2	2558.1	0.0	328.8	14876.18	N
707320	D	S	6	3	5731.0	304.8	333.7	15073.89	N
707320	D	S	6	4	11575.4	659.2	398.8	14857.67	N
707320	D	S	6	5	11880.2	669.5	403.3	13127.62	N
707320	D	S	6	6	14372.1	753.4	439.7	12920.19	N
707320	D	S	6	7	16228.0	914.4	443.2	13025.29	N
707320	D	S	6	8	19269.7	1006.8	494.8	12752.69	N
707320	D	S	6	9	27762.2	1676.4	511.6	13229.24	N
707320	D	S	6	10	36070.7	2286.0	527.6	13708.08	N
707320	D	S	6	11	47296.6	3048.0	548.7	14366.76	N
707320	D	S	7	1	0.0	0.0	29.6	17277.01	N
707320	D	S	7	2	2868.6	0.0	338.1	14801.01	N
707320	D	S	7	3	6443.3	304.8	343.2	14998.74	N
707320	D	S	7	4	13148.0	667.2	406.7	14802.82	N
707320	D	S	7	5	13452.8	677.2	410.3	13079.15	N
707320	D	S	7	6	16661.1	783.1	448.2	12885.88	N
707320	D	S	7	7	18332.9	914.4	451.1	12971.80	N
707320	D	S	7	8	21318.5	1004.3	494.7	12751.03	N
707320	D	S	7	9	30693.1	1676.4	511.6	13229.24	N
707320	D	S	7	10	39858.5	2286.0	527.6	13708.08	N
707320	D	S	7	11	52283.8	3048.0	548.7	14366.76	N

ΣΧΗΜΑ 5-3 (ΔΕΔΟΜΕΝΑ)

ACFT	OP	PF	S	#	DISTANCE	ALTITUDE	SPEED	THRUST	CURVE
727Q7	A	S	1	1	-34895.6	1828.8	515.5	774.22	N
727Q7	A	S	1	2	-17447.8	914.4	315.2	1946.11	N
727Q7	A	S	1	3	-8723.9	457.2	241.7	3655.92	N
727Q7	A	S	1	4	-5815.9	304.8	235.6	4370.44	N
727Q7	A	S	1	5	0.0	0.0	232.0	4214.85	N
727Q7	A	S	1	6	104.4	0.0	220.0	8400.00	N
727Q7	A	S	1	7	1044.2	0.0	56.5	1400.00	N

ΣΧΗΜΑ 5-3 (ΔΕΔΟΜΕΝΑ)

ACFT	OP	PF	S	#	DISTANCE	ALTITUDE	SPEED	THRUST	CURVE
707320	A	S	1	1	-34895.6	1828.8	515.5	491.23	N
707320	A	S	1	2	-17447.8	914.4	315.2	2554.76	N
707320	A	S	1	3	-8723.9	457.2	279.3	3516.46	N
707320	A	S	1	4	-5815.9	304.8	251.6	5015.45	N
707320	A	S	1	5	0.0	0.0	247.9	4836.85	N
707320	A	S	1	6	125.2	0.0	235.3	11400.00	N
707320	A	S	1	7	1251.5	0.0	56.5	1900.00	N

παράρτημα 2

ΣΗΜΕΙΑ ΚΑΜΠΥΛΩΝ ΝΕΦ

(PRINT-OUT)

6818 εγγραφές

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
25.0	1	P	-8.1251	10.8901	Y	0.098487	-0.072989
25.0	1	P	-8.1551	10.8607	Y	0.098221	-0.073259
25.0	1	P	-8.1627	10.8040	Y	0.097709	-0.073326
25.0	1	P	-8.1664	10.7436	Y	0.097161	-0.073360
25.0	1	P	-8.1736	10.6881	Y	0.096660	-0.073425
25.0	1	P	-8.1840	10.6368	Y	0.096196	-0.073517
25.0	1	P	-8.1964	10.5086	Y	0.095761	-0.073630
25.0	1	P	-8.2107	10.5429	Y	0.095347	-0.073757
25.0	1	P	-8.2260	10.4990	Y	0.094949	-0.073896
25.0	1	P	-8.2423	10.4560	Y	0.094561	-0.074042
25.0	1	P	-8.2590	10.4136	Y	0.094178	-0.074191
25.0	1	P	-8.2757	10.3714	Y	0.093795	-0.074341
25.0	1	P	-8.2921	10.3284	Y	0.093408	-0.074489
25.0	1	P	-8.3077	10.2845	Y	0.093011	-0.074630
25.0	1	P	-8.3227	10.2395	Y	0.092604	-0.074765
25.0	1	P	-8.3371	10.1938	Y	0.092189	-0.074894
25.0	1	P	-8.3512	10.1473	Y	0.091768	-0.075020
25.0	1	P	-8.3647	10.1003	Y	0.091343	-0.075141
25.0	1	P	-8.3779	10.0528	Y	0.090914	-0.075260
25.0	1	P	-8.3909	10.0051	Y	0.090483	-0.075376
25.0	1	P	-8.4036	9.9573	Y	0.090050	-0.075491
25.0	1	P	-8.4160	9.9093	Y	0.089617	-0.075603
25.0	1	P	-8.4285	9.8615	Y	0.089184	-0.075714
25.0	1	P	-8.4407	9.8137	Y	0.088752	-0.075823
25.0	1	P	-8.4527	9.7662	Y	0.088322	-0.075932
25.0	1	P	-8.4646	9.7187	Y	0.087893	-0.076039
25.0	1	P	-8.4764	9.6713	Y	0.087465	-0.076144
25.0	1	P	-8.4881	9.6241	Y	0.087037	-0.076249
25.0	1	P	-8.4996	9.5769	Y	0.086610	-0.076353
25.0	1	P	-8.5111	9.5295	Y	0.086182	-0.076456
25.0	1	P	-8.5223	9.4822	Y	0.085754	-0.076557
25.0	1	P	-8.5335	9.4350	Y	0.085327	-0.076657
25.0	1	P	-8.5444	9.3876	Y	0.084898	-0.076755
25.0	1	P	-8.5549	9.3402	Y	0.084469	-0.076851
25.0	1	P	-8.5655	9.2926	Y	0.084039	-0.076945
25.0	1	P	-8.5759	9.2450	Y	0.083609	-0.077038
25.0	1	P	-8.5866	9.1974	Y	0.083178	-0.077131
25.0	1	P	-8.5966	9.1496	Y	0.082747	-0.077224
25.0	1	P	-8.6070	9.1020	Y	0.082316	-0.077318
25.0	1	P	-8.6177	9.0544	Y	0.081885	-0.077414
25.0	1	P	-8.6285	9.0068	Y	0.081455	-0.077511
25.0	1	P	-8.6396	8.9592	Y	0.081025	-0.077611
25.0	1	P	-8.6512	8.9118	Y	0.080596	-0.077715
25.0	1	P	-8.6633	8.8644	Y	0.080168	-0.077824
25.0	1	P	-8.6757	8.8172	Y	0.079740	-0.077936
25.0	1	P	-8.6883	8.7700	Y	0.079312	-0.078048
25.0	1	P	-8.7007	8.7225	Y	0.078885	-0.078159
25.0	1	P	-8.7125	8.6753	Y	0.078456	-0.078266
25.0	1	P	-8.7237	8.6277	Y	0.078027	-0.078366
25.0	1	P	-8.7338	8.5801	Y	0.077596	-0.078457
25.0	1	P	-8.7426	8.5322	Y	0.077163	-0.078536
25.0	1	P	-8.7494	8.4840	Y	0.076727	-0.078598
25.0	1	P	-8.7544	8.4355	Y	0.076289	-0.078642
25.0	1	P	-8.7587	8.3870	Y	0.075849	-0.078681
25.0	1	P	-8.7627	8.3384	Y	0.075410	-0.078717
25.0	1	P	-8.7666	8.2897	Y	0.074970	-0.078752
25.0	1	P	-8.7703	8.2410	Y	0.074530	-0.078786
25.0	1	P	-8.7740	8.1925	Y	0.074091	-0.078818
25.0	1	P	-8.7776	8.1438	Y	0.073651	-0.078851
25.0	1	P	-8.7811	8.0953	Y	0.073211	-0.078882
25.0	1	P	-8.7846	8.0466	Y	0.072771	-0.078913
25.0	1	P	-8.7881	7.9980	Y	0.072331	-0.078944
25.0	1	P	-8.7916	7.9493	Y	0.071891	-0.078976
25.0	1	P	-8.7951	7.9006	Y	0.071451	-0.079008
25.0	1	P	-8.7987	7.8521	Y	0.071011	-0.079040
25.0	1	P	-8.8024	7.8034	Y	0.070572	-0.079073
25.0	1	P	-8.8061	7.7549	Y	0.070132	-0.079107
25.0	1	P	-8.8101	7.7062	Y	0.069692	-0.079142
25.0	1	P	-8.8140	7.6576	Y	0.069253	-0.079179
25.0	1	P	-8.8185	7.6089	Y	0.068814	-0.079217
25.0	1	P	-8.8229	7.5604	Y	0.068375	-0.079258
25.0	1	P	-8.8277	7.5119	Y	0.067936	-0.079302
25.0	1	P	-8.8331	7.4636	Y	0.067497	-0.079349
25.0	1	P	-8.8387	7.4150	Y	0.067059	-0.079400
25.0	1	P	-8.8446	7.3667	Y	0.066621	-0.079452
25.0	1	P	-8.8505	7.3182	Y	0.066184	-0.079506
25.0	1	P	-8.8566	7.2698	Y	0.065746	-0.079561
25.0	1	P	-8.8627	7.2215	Y	0.065309	-0.079615
25.0	1	P	-8.8687	7.1730	Y	0.064871	-0.079669
25.0	1	P	-8.8748	7.1246	Y	0.064433	-0.079721
25.0	1	P	-8.8802	7.0761	Y	0.063995	-0.079772
25.0	1	P	-8.8853	7.0278	Y	0.063557	-0.079819
25.0	1	P	-8.8902	6.9793	Y	0.063118	-0.079862
25.0	1	P	-8.8946	6.9307	Y	0.062679	-0.079902
25.0	1	P	-8.8989	6.8820	Y	0.062239	-0.079939
25.0	1	P	-8.9027	6.8335	Y	0.061800	-0.079974
25.0	1	P	-8.9065	6.7848	Y	0.061360	-0.080007
25.0	1	P	-8.9100	6.7363	Y	0.060920	-0.080039
25.0	1	P	-8.9133	6.6876	Y	0.060480	-0.080070
25.0	1	P	-8.9166	6.6389	Y	0.060040	-0.080099
25.0	1	P	-8.9198	6.5902	Y	0.059600	-0.080127
25.0	1	P	-8.9228	6.5414	Y	0.059160	-0.080155
25.0	1	P	-8.9257	6.4929	Y	0.058719	-0.080181
25.0	1	P	-8.9287	6.4442	Y	0.058279	-0.080208
25.0	1	P	-8.9316	6.3955	Y	0.057839	-0.080234
25.0	1	P	-8.9346	6.3468	Y	0.057398	-0.080262
25.0	1	P	-8.9378	6.2981	Y	0.056958	-0.080290
25.0	1	P	-8.9413	6.2494	Y	0.056518	-0.080320
25.0	1	P	-8.9448	6.2009	Y	0.056079	-0.080352
25.0	1	P	-8.9487	6.1523	Y	0.055639	-0.080387
25.0	1	P	-8.9529	6.1036	Y	0.055200	-0.080426
25.0	1	P	-8.9570	6.0551	Y	0.054761	-0.080470
25.0	1	P	-8.9631	6.0068	Y	0.054323	-0.080517
25.0	1	P	-8.9687	5.9583	Y	0.053885	-0.080568
25.0	1	P	-8.9746	5.9099	Y	0.053447	-0.080620
25.0	1	P	-8.9805	5.8614	Y	0.053009	-0.080674
25.0	1	P	-8.9866	5.8131	Y	0.052572	-0.080728
25.0	1	P	-8.9928	5.7647	Y	0.052134	-0.080782
25.0	1	P	-8.9987	5.7162	Y	0.051696	-0.080836
25.0	1	P	-9.0044	5.6679	Y	0.051259	-0.080888
25.0	1	P	-9.0100	5.6193	Y	0.050820	-0.080937
25.0	1	P	-9.0152	5.5710	Y	0.050382	-0.080984

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
25.0	1	P	-9.0200	5.5225	Y	0.049943	-0.081028
25.0	1	P	-9.0246	5.4740	Y	0.049504	-0.081070
25.0	1	P	-9.0291	5.4252	Y	0.049065	-0.081110
25.0	1	P	-9.0333	5.3767	Y	0.048626	-0.081148
25.0	1	P	-9.0374	5.3282	Y	0.048186	-0.081185
25.0	1	P	-9.0415	5.2795	Y	0.047746	-0.081221
25.0	1	P	-9.0452	5.2310	Y	0.047307	-0.081255
25.0	1	P	-9.0489	5.1823	Y	0.046867	-0.081288
25.0	1	P	-9.0524	5.1336	Y	0.046427	-0.081320
25.0	1	P	-9.0559	5.0850	Y	0.045987	-0.081350
25.0	1	P	-9.0592	5.0363	Y	0.045547	-0.081380
25.0	1	P	-9.0624	4.9876	Y	0.045107	-0.081409
25.0	1	P	-9.0657	4.9391	Y	0.044667	-0.081439
25.0	1	P	-9.0691	4.8904	Y	0.044227	-0.081468
25.0	1	P	-9.0724	4.8417	Y	0.043787	-0.081499
25.0	1	P	-9.0759	4.7932	Y	0.043347	-0.081531
25.0	1	P	-9.0796	4.7445	Y	0.042908	-0.081564
25.0	1	P	-9.0837	4.6959	Y	0.042468	-0.081600
25.0	1	P	-9.0879	4.6472	Y	0.042029	-0.081639
25.0	1	P	-9.0926	4.5987	Y	0.041590	-0.081680
25.0	1	P	-9.0974	4.5502	Y	0.041151	-0.081723
25.0	1	P	-9.1024	4.5017	Y	0.040712	-0.081768
25.0	1	P	-9.1076	4.4531	Y	0.040274	-0.081814
25.0	1	P	-9.1128	4.4048	Y	0.039835	-0.081862
25.0	1	P	-9.1181	4.3563	Y	0.039397	-0.081910
25.0	1	P	-9.1235	4.3078	Y	0.038958	-0.081958
25.0	1	P	-9.1291	4.2594	Y	0.038520	-0.082008
25.0	1	P	-9.1344	4.2109	Y	0.038082	-0.082057
25.0	1	P	-9.1400	4.1626	Y	0.037644	-0.082106
25.0	1	P	-9.1455	4.1140	Y	0.037206	-0.082155
25.0	1	P	-9.1509	4.0655	Y	0.036768	-0.082204
25.0	1	P	-9.1563	4.0172	Y	0.036330	-0.082252
25.0	1	P	-9.1615	3.9687	Y	0.035892	-0.082299
25.0	1	P	-9.1665	3.9201	Y	0.035453	-0.082345
25.0	1	P	-9.1715	3.8716	Y	0.035014	-0.082388
25.0	1	P	-9.1761	3.8231	Y	0.034575	-0.082430
25.0	1	P	-9.1804	3.7746	Y	0.034135	-0.082469
25.0	1	P	-9.1844	3.7259	Y	0.033695	-0.082505
25.0	1	P	-9.1880	3.6770	Y	0.033254	-0.082538
25.0	1	P	-9.1915	3.6283	Y	0.032813	-0.082568
25.0	1	P	-9.1946	3.5795	Y	0.032372	-0.082596
25.0	1	P	-9.1978	3.5307	Y	0.031931	-0.082624
25.0	1	P	-9.2009	3.4819	Y	0.031490	-0.082653
25.0	1	P	-9.2041	3.4332	Y	0.031050	-0.082682
25.0	1	P	-9.2076	3.3847	Y	0.030611	-0.082713
25.0	1	P	-9.2115	3.3364	Y	0.030173	-0.082747
25.0	1	P	-9.2156	3.2880	Y	0.029736	-0.082785
25.0	1	P	-9.2204	3.2399	Y	0.029301	-0.082828
25.0	1	P	-9.2256	3.1921	Y	0.028868	-0.082875
25.0	1	P	-9.2311	3.1441	Y	0.028435	-0.082924
25.0	1	P	-9.2369	3.0962	Y	0.028001	-0.082976
25.0	1	P	-9.2428	3.0482	Y	0.027567	-0.083029
25.0	1	P	-9.2485	3.0001	Y	0.027131	-0.083082
25.0	1	P	-9.2544	2.9515	Y	0.026693	-0.083134
25.0	1	P	-9.2600	2.9026	Y	0.026251	-0.083184
25.0	1	P	-9.2652	2.8532	Y	0.025804	-0.083231
25.0	1	P	-9.2700	2.8032	Y	0.025351	-0.083274
25.0	1	P	-9.2744	2.7524	Y	0.024892	-0.083314
25.0	1	P	-9.2791	2.7013	Y	0.024430	-0.083355
25.0	1	P	-9.2846	2.6506	Y	0.023970	-0.083405
25.0	1	P	-9.2917	2.6004	Y	0.023517	-0.083469
25.0	1	P	-9.3011	2.5515	Y	0.023075	-0.083533
25.0	1	P	-9.3137	2.5043	Y	0.022648	-0.083666
25.0	1	P	-9.3306	2.4596	Y	0.022243	-0.083818
25.0	1	P	-9.3530	2.4180	Y	0.021867	-0.084019
25.0	1	P	-9.3822	2.3806	Y	0.021529	-0.084282
25.0	1	P	-9.4185	2.3478	Y	0.021232	-0.084608
25.0	1	P	-9.4587	2.3194	Y	0.020976	-0.084969
25.0	1	P	-9.5013	2.2950	Y	0.020755	-0.085352
25.0	1	P	-9.5459	2.2739	Y	0.020564	-0.085753
25.0	1	P	-9.5921	2.2564	Y	0.020397	-0.086168
25.0	1	P	-9.6395	2.2394	Y	0.020253	-0.086593
25.0	1	P	-9.6878	2.2257	Y	0.020129	-0.087027
25.0	1	P	-9.7367	2.2143	Y	0.020025	-0.087466
25.0	1	P	-9.7860	2.2048	Y	0.019940	-0.087909
25.0	1	P	-9.8354	2.1976	Y	0.019875	-0.088354
25.0	1	P	-9.8851	2.1930	Y	0.019832	-0.088798
25.0	1	P	-9.9343	2.1909	Y	0.019814	-0.089241
25.0	1	P	-9.9832	2.1922	Y	0.019825	-0.089681
25.0	1	P	-10.0315	2.1970	Y	0.019869	-0.090115
25.0	1	P	-10.0791	2.2054	Y	0.019944	-0.090543
25.0	1	P	-10.1264	2.2163	Y	0.020043	-0.090967
25.0	1	P	-10.1732	2.2293	Y	0.020161	-0.091388
25.0	1	P	-10.2199	2.2439	Y	0.020292	-0.091807
25.0	1	P	-10.2664	2.2594	Y	0.020433	-0.092225
25.0	1	P	-10.3127	2.2756	Y	0.020579	-0.092641
25.0	1	P	-10.3592	2.2920	Y	0.020728	-0.093057
25.0	1	P	-10.4055	2.3081	Y	0.020875	-0.093474
25.0	1	P	-10.4519	2.3239	Y	0.021016	-0.093892
25.0	1	P	-10.4988	2.3385	Y	0.021150	-0.094312
25.0	1	P	-10.5458	2.3520	Y	0.021271	-0.094734
25.0	1	P	-10.5929	2.3650	Y	0.021388	-0.095157
25.0	1	P	-10.6392	2.3794	Y	0.021518	-0.095574
25.0	1	P	-10.6847	2.3961	Y	0.021670	-0.095983
25.0	1	P	-10.7296	2.4150	Y	0.021841	-0.096386
25.0	1	P	-10.7738	2.4356	Y	0.022027	-0.096782
25.0	1	P	-10.8173	2.4576	Y	0.022226	-0.097174
25.0	1	P	-10.8605	2.4808	Y	0.022435	-0.097562
25.0	1	P	-10.9033	2.5048	Y	0.022653	-0.097945
25.0	1	P	-10.9455	2.5296	Y	0.022878	-0.098326
25.0	1	P	-10.9875	2.5554	Y	0.023110	-0.098703
25.0	1	P	-11.0292	2.5817	Y	0.023348	-0.099076
25.0	1	P	-11.0703	2.6085	Y	0.023592	-0.099446
25.0	1	P	-11.1111	2.6361	Y	0.023841	-0.099812
25.0	1	P	-11.1513	2.6643	Y	0.024096	-0.100173
25.0	1	P	-11.1909	2.6932	Y	0.024357	-0.100530
25.0	1	P	-11.2298	2.7230	Y	0.024625	-0.100880
25.0	1	P	-11.2679	2.7536	Y	0.024902	-0.101222
25.0	1	P	-11.3053	2.7847	Y	0.025184	-0.101558
25.0	1	P	-11.3426	2.8162	Y	0.025469	-0.101892
25.0	1	P	-11.3800	2.8476	Y	0.025752	-0.102228
25.0	1	P	-11.4174	2.8787	Y	0.026034	-0.102564

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
25.0	1	P	-11.4550	2.9099	Y	0.026315	-0.102902
25.0	1	P	-11.4928	2.9406	Y	0.026595	-0.103241
25.0	1	P	-11.5306	2.9715	Y	0.026874	-0.103580
25.0	1	P	-11.5683	3.0023	Y	0.027152	-0.103920
25.0	1	P	-11.6063	3.0330	Y	0.027429	-0.104261
25.0	1	P	-11.6443	3.0636	Y	0.027706	-0.104602
25.0	1	P	-11.6822	3.0941	Y	0.027982	-0.104944
25.0	1	P	-11.7204	3.1245	Y	0.028257	-0.105286
25.0	1	P	-11.7585	3.1549	Y	0.028532	-0.105629
25.0	1	P	-11.7967	3.1853	Y	0.028806	-0.105972
25.0	1	P	-11.8350	3.2154	Y	0.029080	-0.106315
25.0	1	P	-11.8734	3.2456	Y	0.029352	-0.106660
25.0	1	P	-11.9117	3.2758	Y	0.029625	-0.107005
25.0	1	P	-11.9497	3.3064	Y	0.029902	-0.107345
25.0	1	P	-11.9871	3.3377	Y	0.030184	-0.107682
25.0	1	P	-12.0241	3.3693	Y	0.030471	-0.108014
25.0	1	P	-12.0608	3.4014	Y	0.030761	-0.108344
25.0	1	P	-12.0973	3.4338	Y	0.031054	-0.108671
25.0	1	P	-12.1336	3.4664	Y	0.031349	-0.108997
25.0	1	P	-12.1697	3.4990	Y	0.031645	-0.109322
25.0	1	P	-12.2058	3.5319	Y	0.031941	-0.109646
25.0	1	P	-12.2419	3.5647	Y	0.032239	-0.109970
25.0	1	P	-12.2778	3.5977	Y	0.032536	-0.110294
25.0	1	P	-12.3141	3.6305	Y	0.032832	-0.110619
25.0	1	P	-12.3502	3.6631	Y	0.033128	-0.110944
25.0	1	P	-12.3867	3.6957	Y	0.033422	-0.111271
25.0	1	P	-12.4232	3.7277	Y	0.033713	-0.111600
25.0	1	P	-12.4601	3.7597	Y	0.034002	-0.111931
25.0	1	P	-12.4971	3.7914	Y	0.034288	-0.112264
25.0	1	P	-12.5342	3.8231	Y	0.034575	-0.112597
25.0	1	P	-12.5712	3.8549	Y	0.034863	-0.112929
25.0	1	P	-12.6080	3.8868	Y	0.035151	-0.113260
25.0	1	P	-12.6449	3.9188	Y	0.035440	-0.113591
25.0	1	P	-12.6818	3.9509	Y	0.035730	-0.113922
25.0	1	P	-12.7184	3.9829	Y	0.036019	-0.114252
25.0	1	P	-12.7551	4.0150	Y	0.036310	-0.114581
25.0	1	P	-12.7918	4.0470	Y	0.036600	-0.114911
25.0	1	P	-12.8284	4.0792	Y	0.036891	-0.115240
25.0	1	P	-12.8651	4.1114	Y	0.037182	-0.115569
25.0	1	P	-12.9018	4.1437	Y	0.037473	-0.115898
25.0	1	P	-12.9383	4.1759	Y	0.037765	-0.116227
25.0	1	P	-12.9749	4.2081	Y	0.038057	-0.116555
25.0	1	P	-13.0114	4.2403	Y	0.038349	-0.116884
25.0	1	P	-13.0479	4.2727	Y	0.038641	-0.117212
25.0	1	P	-13.0848	4.3048	Y	0.038931	-0.117542
25.0	1	P	-13.1216	4.3366	Y	0.039220	-0.117873
25.0	1	P	-13.1588	4.3683	Y	0.039505	-0.118207
25.0	1	P	-13.1962	4.3994	Y	0.039788	-0.118543
25.0	1	P	-13.2338	4.4305	Y	0.040069	-0.118881
25.0	1	P	-13.2714	4.4617	Y	0.040349	-0.119220
25.0	1	P	-13.3092	4.4926	Y	0.040629	-0.119558
25.0	1	P	-13.3468	4.5237	Y	0.040910	-0.119896
25.0	1	P	-13.3842	4.5548	Y	0.041193	-0.120233
25.0	1	P	-13.4214	4.5865	Y	0.041478	-0.120567
25.0	1	P	-13.4583	4.6183	Y	0.041766	-0.120898
25.0	1	P	-13.4948	4.6507	Y	0.042059	-0.121225
25.0	1	P	-13.5305	4.6837	Y	0.042358	-0.121547
25.0	1	P	-13.5657	4.7176	Y	0.042664	-0.121863
25.0	1	P	-13.6003	4.7519	Y	0.042975	-0.122175
25.0	1	P	-13.6350	4.7865	Y	0.043287	-0.122485
25.0	1	P	-13.6696	4.8208	Y	0.043597	-0.122796
25.0	1	P	-13.7048	4.8545	Y	0.043903	-0.123112
25.0	1	P	-13.7407	4.8872	Y	0.044199	-0.123435
25.0	1	P	-13.7778	4.9189	Y	0.044484	-0.123768
25.0	1	P	-13.8159	4.9491	Y	0.044759	-0.124111
25.0	1	P	-13.8548	4.9785	Y	0.045025	-0.124460
25.0	1	P	-13.8941	5.0076	Y	0.045287	-0.124812
25.0	1	P	-13.9335	5.0363	Y	0.045547	-0.125167
25.0	1	P	-13.9730	5.0652	Y	0.045808	-0.125521
25.0	1	P	-14.0120	5.0943	Y	0.046072	-0.125873
25.0	1	P	-14.0508	5.1241	Y	0.046342	-0.126219
25.0	1	P	-14.0883	5.1550	Y	0.046621	-0.126559
25.0	1	P	-14.1252	5.1871	Y	0.046911	-0.126898
25.0	1	P	-14.1611	5.2202	Y	0.047210	-0.127211
25.0	1	P	-14.1965	5.2538	Y	0.047514	-0.127530
25.0	1	P	-14.2319	5.2876	Y	0.047819	-0.127847
25.0	1	P	-14.2673	5.3212	Y	0.048123	-0.128166
25.0	1	P	-14.3032	5.3541	Y	0.048421	-0.128488
25.0	1	P	-14.3400	5.3860	Y	0.048709	-0.128819
25.0	1	P	-14.3780	5.4164	Y	0.048985	-0.129160
25.0	1	P	-14.4174	5.4451	Y	0.049244	-0.129514
25.0	1	P	-14.4578	5.4725	Y	0.049491	-0.129877
25.0	1	P	-14.4989	5.4991	Y	0.049732	-0.130246
25.0	1	P	-14.5401	5.5254	Y	0.049971	-0.130616
25.0	1	P	-14.5810	5.5523	Y	0.050212	-0.130983
25.0	1	P	-14.6212	5.5799	Y	0.050462	-0.131344
25.0	1	P	-14.6602	5.6088	Y	0.050725	-0.131695
25.0	1	P	-14.6975	5.6399	Y	0.051006	-0.132030
25.0	1	P	-14.7330	5.6730	Y	0.051306	-0.132350
25.0	1	P	-14.7675	5.7079	Y	0.051620	-0.132658
25.0	1	P	-14.8008	5.7436	Y	0.051943	-0.132959
25.0	1	P	-14.8340	5.7797	Y	0.052270	-0.133256
25.0	1	P	-14.8671	5.8158	Y	0.052597	-0.133554
25.0	1	P	-14.9006	5.8516	Y	0.052920	-0.133854
25.0	1	P	-14.9349	5.8862	Y	0.053234	-0.134162
25.0	1	P	-14.9705	5.9195	Y	0.053534	-0.134481
25.0	1	P	-15.0077	5.9505	Y	0.053815	-0.134816
25.0	1	P	-15.0468	5.9792	Y	0.054074	-0.135168
25.0	1	P	-15.0873	6.0064	Y	0.054320	-0.135531
25.0	1	P	-15.1282	6.0329	Y	0.054560	-0.135900
25.0	1	P	-15.1692	6.0596	Y	0.054802	-0.136268
25.0	1	P	-15.2094	6.0875	Y	0.055053	-0.136629
25.0	1	P	-15.2483	6.1172	Y	0.055321	-0.136977
25.0	1	P	-15.2857	6.1485	Y	0.055605	-0.137314
25.0	1	P	-15.3223	6.1812	Y	0.055901	-0.137643
25.0	1	P	-15.3583	6.2146	Y	0.056203	-0.137965
25.0	1	P	-15.3938	6.2485	Y	0.056510	-0.138285
25.0	1	P	-15.4294	6.2824	Y	0.056816	-0.138604
25.0	1	P	-15.4651	6.3159	Y	0.057119	-0.138925
25.0	1	P	-15.5014	6.3485	Y	0.057414	-0.139251
25.0	1	P	-15.5385	6.3800	Y	0.057699	-0.139584
25.0	1	P	-15.5766	6.4098	Y	0.057968	-0.139927

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
25.0	1	P	-15.8164	6.4372	Y	0.058218	-0.140284
25.0	1	P	-15.6581	6.4618	Y	0.058438	-0.140659
25.0	1	P	-15.7011	6.4844	Y	0.058643	-0.141046
25.0	1	P	-15.7448	6.5063	Y	0.058841	-0.141438
25.0	1	P	-15.7883	6.5289	Y	0.059045	-0.141828
25.0	1	P	-15.8305	6.5535	Y	0.059267	-0.142208
25.0	1	P	-15.8709	6.5813	Y	0.059520	-0.142571
25.0	1	P	-15.9094	6.6126	Y	0.059802	-0.142917
25.0	1	P	-15.9466	6.6461	Y	0.060105	-0.143251
25.0	1	P	-15.9828	6.6811	Y	0.060421	-0.143576
25.0	1	P	-16.0183	6.7168	Y	0.060745	-0.143895
25.0	1	P	-16.0537	6.7526	Y	0.061068	-0.144212
25.0	1	P	-16.0891	6.7874	Y	0.061384	-0.144530
25.0	1	P	-16.1248	6.8209	Y	0.061686	-0.144852
25.0	1	P	-16.1617	6.8518	Y	0.061966	-0.145182
25.0	1	P	-16.1996	6.8794	Y	0.062216	-0.145523
25.0	1	P	-16.2393	6.9029	Y	0.062426	-0.145880
25.0	1	P	-16.2811	6.9202	Y	0.062585	-0.146256
25.0	1	P	-16.3250	6.9331	Y	0.062701	-0.146650
25.0	1	P	-16.3704	6.9431	Y	0.062791	-0.147058
25.0	1	P	-16.4171	6.9517	Y	0.062870	-0.147477
25.0	1	P	-16.4646	6.9607	Y	0.062951	-0.147904
25.0	1	P	-16.5126	6.9719	Y	0.063051	-0.148335
25.0	1	P	-16.5610	6.9865	Y	0.063184	-0.148769
25.0	1	P	-16.6093	7.0069	Y	0.063368	-0.149204
25.0	1	P	-16.6574	7.0350	Y	0.063622	-0.149637
25.0	1	P	-16.7050	7.0709	Y	0.063947	-0.150064
25.0	1	P	-16.7512	7.1082	Y	0.064285	-0.150479
25.0	1	P	-16.7952	7.1395	Y	0.064567	-0.150875
25.0	1	P	-16.8362	7.1567	Y	0.064723	-0.151242
25.0	1	P	-16.8728	7.1515	Y	0.064676	-0.151571
25.0	1	P	-16.9030	7.1180	Y	0.064373	-0.151843
25.0	1	P	-16.9212	7.0676	Y	0.063916	-0.152005
25.0	1	P	-16.9195	7.0163	Y	0.063453	-0.151990
25.0	1	P	-16.8975	6.9728	Y	0.063060	-0.151792
25.0	1	P	-16.8667	6.9333	Y	0.062703	-0.151516
25.0	1	P	-16.8354	6.8944	Y	0.062352	-0.151236
25.0	1	P	-16.8047	6.8559	Y	0.062003	-0.150959
25.0	1	P	-16.7741	6.8176	Y	0.061656	-0.150684
25.0	1	P	-16.7439	6.7792	Y	0.061310	-0.150413
25.0	1	P	-16.7141	6.7409	Y	0.060963	-0.150146
25.0	1	P	-16.6849	6.7024	Y	0.060614	-0.149882
25.0	1	P	-16.6560	6.6637	Y	0.060264	-0.149623
25.0	1	P	-16.6276	6.6244	Y	0.059910	-0.149369
25.0	1	P	-16.6002	6.5848	Y	0.059551	-0.149122
25.0	1	P	-16.5735	6.5444	Y	0.059185	-0.148882
25.0	1	P	-16.5476	6.5033	Y	0.058814	-0.148650
25.0	1	P	-16.5226	6.4616	Y	0.058437	-0.148424
25.0	1	P	-16.4978	6.4198	Y	0.058058	-0.148202
25.0	1	P	-16.4734	6.3774	Y	0.057676	-0.147983
25.0	1	P	-16.4489	6.3351	Y	0.057293	-0.147764
25.0	1	P	-16.4246	6.2927	Y	0.056909	-0.147544
25.0	1	P	-16.4000	6.2505	Y	0.056527	-0.147323
25.0	1	P	-16.3750	6.2085	Y	0.056148	-0.147109
25.0	1	P	-16.3495	6.1668	Y	0.055771	-0.146889
25.0	1	P	-16.3232	6.1257	Y	0.055399	-0.146663
25.0	1	P	-16.2967	6.0853	Y	0.055034	-0.146438
25.0	1	P	-16.2672	6.0459	Y	0.054677	-0.146213
25.0	1	P	-16.2374	6.0073	Y	0.054328	-0.145988
25.0	1	P	-16.2065	5.9696	Y	0.053987	-0.145763
25.0	1	P	-16.1746	5.9325	Y	0.053653	-0.145539
25.0	1	P	-16.1422	5.8960	Y	0.053322	-0.145314
25.0	1	P	-16.1094	5.8599	Y	0.052995	-0.145089
25.0	1	P	-16.0767	5.8238	Y	0.052668	-0.144864
25.0	1	P	-16.0437	5.7877	Y	0.052342	-0.144639
25.0	1	P	-16.0111	5.7514	Y	0.052014	-0.144414
25.0	1	P	-15.9789	5.7147	Y	0.051683	-0.144189
25.0	1	P	-15.9472	5.6777	Y	0.051347	-0.143964
25.0	1	P	-15.9166	5.6397	Y	0.051004	-0.143739
25.0	1	P	-15.8874	5.6010	Y	0.050653	-0.143514
25.0	1	P	-15.8590	5.5612	Y	0.050294	-0.143289
25.0	1	P	-15.8316	5.5208	Y	0.049929	-0.143064
25.0	1	P	-15.8046	5.4801	Y	0.049561	-0.142839
25.0	1	P	-15.7779	5.4391	Y	0.049191	-0.142614
25.0	1	P	-15.7513	5.3984	Y	0.048821	-0.142389
25.0	1	P	-15.7242	5.3577	Y	0.048453	-0.142164
25.0	1	P	-15.6966	5.3175	Y	0.048089	-0.141939
25.0	1	P	-15.6681	5.2778	Y	0.047731	-0.141714
25.0	1	P	-15.6385	5.2391	Y	0.047382	-0.141489
25.0	1	P	-15.6074	5.2017	Y	0.047043	-0.141264
25.0	1	P	-15.5749	5.1652	Y	0.046713	-0.141039
25.0	1	P	-15.5425	5.1289	Y	0.046384	-0.140814
25.0	1	P	-15.5103	5.0923	Y	0.046053	-0.140589
25.0	1	P	-15.4781	5.0556	Y	0.045721	-0.140364
25.0	1	P	-15.4461	5.0189	Y	0.045389	-0.140139
25.0	1	P	-15.4140	4.9819	Y	0.045055	-0.139914
25.0	1	P	-15.3823	4.9450	Y	0.044721	-0.139689
25.0	1	P	-15.3507	4.9080	Y	0.044386	-0.139464
25.0	1	P	-15.3190	4.8708	Y	0.044049	-0.139239
25.0	1	P	-15.2877	4.8333	Y	0.043712	-0.139014
25.0	1	P	-15.2564	4.7959	Y	0.043374	-0.138789
25.0	1	P	-15.2253	4.7585	Y	0.043034	-0.138564
25.0	1	P	-15.1945	4.7207	Y	0.042692	-0.138339
25.0	1	P	-15.1640	4.6826	Y	0.042349	-0.138114
25.0	1	P	-15.1336	4.6444	Y	0.042003	-0.137889
25.0	1	P	-15.1034	4.6061	Y	0.041657	-0.137664
25.0	1	P	-15.0731	4.5680	Y	0.041311	-0.137439
25.0	1	P	-15.0425	4.5300	Y	0.040967	-0.137214
25.0	1	P	-15.0116	4.4922	Y	0.040627	-0.136989
25.0	1	P	-14.9801	4.4552	Y	0.040291	-0.136764
25.0	1	P	-14.9477	4.4187	Y	0.039961	-0.136539
25.0	1	P	-14.9151	4.3824	Y	0.039633	-0.136314
25.0	1	P	-14.8821	4.3465	Y	0.039308	-0.136089
25.0	1	P	-14.8492	4.3105	Y	0.038983	-0.135864
25.0	1	P	-14.8162	4.2746	Y	0.038658	-0.135639
25.0	1	P	-14.7834	4.2385	Y	0.038332	-0.135414
25.0	1	P	-14.7510	4.2020	Y	0.038002	-0.135189
25.0	1	P	-14.7190	4.1653	Y	0.037670	-0.134964
25.0	1	P	-14.6871	4.1283	Y	0.037335	-0.134739
25.0	1	P	-14.6556	4.0911	Y	0.036999	-0.134514
25.0	1	P	-14.6243	4.0537	Y	0.036660	-0.134289
25.0	1	P	-14.5932	4.0162	Y	0.036322	-0.134064

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
25.0	1	P	-14.5821	3.9787	Y	0.035982	-0.130813
25.0	1	P	-14.5310	3.9411	Y	0.035642	-0.130533
25.0	1	P	-14.4999	3.9036	Y	0.035303	-0.130254
25.0	1	P	-14.4686	3.8661	Y	0.034964	-0.129973
25.0	1	P	-14.4373	3.8286	Y	0.034625	-0.129692
25.0	1	P	-14.4058	3.7914	Y	0.034289	-0.129409
25.0	1	P	-14.3741	3.7544	Y	0.033954	-0.129124
25.0	1	P	-14.3423	3.7175	Y	0.033620	-0.128839
25.0	1	P	-14.3106	3.6803	Y	0.033284	-0.128555
25.0	1	P	-14.2791	3.6431	Y	0.032947	-0.128272
25.0	1	P	-14.2478	3.6058	Y	0.032610	-0.127990
25.0	1	P	-14.2165	3.5684	Y	0.032271	-0.127709
25.0	1	P	-14.1852	3.5310	Y	0.031933	-0.127428
25.0	1	P	-14.1541	3.4936	Y	0.031594	-0.127148
25.0	1	P	-14.1228	3.4560	Y	0.031256	-0.126867
25.0	1	P	-14.0915	3.4186	Y	0.030917	-0.126587
25.0	1	P	-14.0604	3.3812	Y	0.030579	-0.126306
25.0	1	P	-14.0289	3.3438	Y	0.030241	-0.126024
25.0	1	P	-13.9974	3.3066	Y	0.029904	-0.125741
25.0	1	P	-13.9659	3.2693	Y	0.029568	-0.125458
25.0	1	P	-13.9341	3.2323	Y	0.029232	-0.125173
25.0	1	P	-13.9022	3.1954	Y	0.028898	-0.124886
25.0	1	P	-13.8704	3.1584	Y	0.028564	-0.124600
25.0	1	P	-13.8385	3.1215	Y	0.028230	-0.124314
25.0	1	P	-13.8067	3.0847	Y	0.027896	-0.124027
25.0	1	P	-13.7748	3.0477	Y	0.027562	-0.123742
25.0	1	P	-13.7433	3.0106	Y	0.027228	-0.123458
25.0	1	P	-13.7117	2.9736	Y	0.026893	-0.123175
25.0	1	P	-13.6802	2.9365	Y	0.026557	-0.122892
25.0	1	P	-13.6487	2.8995	Y	0.026222	-0.122608
25.0	1	P	-13.6168	2.8625	Y	0.025887	-0.122323
25.0	1	P	-13.5848	2.8256	Y	0.025553	-0.122034
25.0	1	P	-13.5522	2.7887	Y	0.025220	-0.121741
25.0	1	P	-13.5192	2.7521	Y	0.024888	-0.121448
25.0	1	P	-13.4861	2.7154	Y	0.024556	-0.121148
25.0	1	P	-13.4529	2.6785	Y	0.024224	-0.120851
25.0	1	P	-13.4201	2.6417	Y	0.023890	-0.120555
25.0	1	P	-13.3876	2.6045	Y	0.023555	-0.120262
25.0	1	P	-13.3557	2.5671	Y	0.023216	-0.119976
25.0	1	P	-13.3246	2.5291	Y	0.022873	-0.119697
25.0	1	P	-13.2948	2.4906	Y	0.022524	-0.119429
25.0	1	P	-13.2664	2.4513	Y	0.022169	-0.119174
25.0	1	P	-13.2399	2.4111	Y	0.021805	-0.118936
25.0	1	P	-13.2159	2.3696	Y	0.021430	-0.118720
25.0	1	P	-13.1949	2.3267	Y	0.021042	-0.118531
25.0	1	P	-13.1764	2.2822	Y	0.020641	-0.118366
25.0	1	P	-13.1586	2.2370	Y	0.020231	-0.118207
25.0	1	P	-13.1399	2.1917	Y	0.019820	-0.118038
25.0	1	P	-13.1181	2.1465	Y	0.019411	-0.117842
25.0	1	P	-13.0929	2.1018	Y	0.019008	-0.117615
25.0	1	P	-13.0662	2.0576	Y	0.018608	-0.117376
25.0	1	P	-13.0407	2.0135	Y	0.018210	-0.117147
25.0	1	P	-13.0188	1.9694	Y	0.017811	-0.116949
25.0	1	P	-13.0029	1.9252	Y	0.017410	-0.116806
25.0	1	P	-12.9959	1.8803	Y	0.017004	-0.116744
25.0	1	P	-13.0005	1.8348	Y	0.016593	-0.116785
25.0	1	P	-13.0153	1.7894	Y	0.016182	-0.116918
25.0	1	P	-13.0383	1.7448	Y	0.015779	-0.117124
25.0	1	P	-13.0673	1.7020	Y	0.015392	-0.117385
25.0	1	P	-13.1009	1.6618	Y	0.015030	-0.117688
25.0	1	P	-13.1379	1.6257	Y	0.014703	-0.118019
25.0	1	P	-13.1770	1.5940	Y	0.014415	-0.118371
25.0	1	P	-13.2181	1.5659	Y	0.014161	-0.118740
25.0	1	P	-13.2605	1.5407	Y	0.013933	-0.119122
25.0	1	P	-13.3042	1.5179	Y	0.013728	-0.119514
25.0	1	P	-13.3488	1.4975	Y	0.013542	-0.119915
25.0	1	P	-13.3944	1.4788	Y	0.013374	-0.120323
25.0	1	P	-13.4405	1.4618	Y	0.013220	-0.120737
25.0	1	P	-13.4870	1.4464	Y	0.013081	-0.121156
25.0	1	P	-13.5340	1.4325	Y	0.012955	-0.121578
25.0	1	P	-13.5815	1.4201	Y	0.012843	-0.122004
25.0	1	P	-13.6292	1.4094	Y	0.012746	-0.122433
25.0	1	P	-13.6772	1.4005	Y	0.012665	-0.122864
25.0	1	P	-13.7254	1.3931	Y	0.012598	-0.123297
25.0	1	P	-13.7737	1.3864	Y	0.012538	-0.123730
25.0	1	P	-13.8220	1.3803	Y	0.012484	-0.124165
25.0	1	P	-13.8704	1.3747	Y	0.012433	-0.124600
25.0	1	P	-13.9189	1.3696	Y	0.012386	-0.125036
25.0	1	P	-13.9674	1.3646	Y	0.012341	-0.125471
25.0	1	P	-14.0159	1.3599	Y	0.012298	-0.125907
25.0	1	P	-14.0645	1.3553	Y	0.012257	-0.126344
25.0	1	P	-14.1132	1.3510	Y	0.012218	-0.126780
25.0	1	P	-14.1617	1.3468	Y	0.012180	-0.127217
25.0	1	P	-14.2104	1.3429	Y	0.012144	-0.127654
25.0	1	P	-14.2589	1.3388	Y	0.012109	-0.128090
25.0	1	P	-14.3076	1.3351	Y	0.012075	-0.128527
25.0	1	P	-14.3561	1.3316	Y	0.012042	-0.128964
25.0	1	P	-14.4049	1.3281	Y	0.012011	-0.129401
25.0	1	P	-14.4536	1.3247	Y	0.011981	-0.129838
25.0	1	P	-14.5023	1.3216	Y	0.011952	-0.130275
25.0	1	P	-14.5508	1.3184	Y	0.011924	-0.130713
25.0	1	P	-14.5995	1.3155	Y	0.011897	-0.131150
25.0	1	P	-14.6482	1.3125	Y	0.011871	-0.131587
25.0	1	P	-14.6969	1.3097	Y	0.011845	-0.132025
25.0	1	P	-14.7456	1.3070	Y	0.011820	-0.132462
25.0	1	P	-14.7943	1.3044	Y	0.011796	-0.132899
25.0	1	P	-14.8430	1.3018	Y	0.011772	-0.133337
25.0	1	P	-14.8917	1.2992	Y	0.011749	-0.133774
25.0	1	P	-14.9403	1.2968	Y	0.011727	-0.134211
25.0	1	P	-14.9890	1.2944	Y	0.011706	-0.134649
25.0	1	P	-15.0377	1.2921	Y	0.011687	-0.135087
25.0	1	P	-15.0866	1.2901	Y	0.011668	-0.135524
25.0	1	P	-15.1353	1.2883	Y	0.011650	-0.135962
25.0	1	P	-15.1840	1.2864	Y	0.011634	-0.136400
25.0	1	P	-15.2327	1.2845	Y	0.011617	-0.136838
25.0	1	P	-15.2814	1.2829	Y	0.011602	-0.137275
25.0	1	P	-15.3301	1.2812	Y	0.011587	-0.137713
25.0	1	P	-15.3788	1.2797	Y	0.011573	-0.138151
25.0	1	P	-15.4277	1.2781	Y	0.011559	-0.138589
25.0	1	P	-15.4764	1.2768	Y	0.011546	-0.139027
25.0	1	P	-15.5251	1.2753	Y	0.011534	-0.139464
25.0	1	P	-15.5738	1.2742	Y	0.011523	-0.139903

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
25.0	1	P	-15.6225	1.2729	Y	0.011512	-0.140340
25.0	1	P	-15.6714	1.2720	Y	0.011503	-0.140778
25.0	1	P	-15.7201	1.2710	Y	0.011495	-0.141217
25.0	1	P	-15.7689	1.2701	Y	0.011487	-0.141654
25.0	1	P	-15.8177	1.2694	Y	0.011480	-0.142092
25.0	1	P	-15.8665	1.2686	Y	0.011473	-0.142531
25.0	1	P	-15.9152	1.2679	Y	0.011466	-0.142969
25.0	1	P	-15.9639	1.2671	Y	0.011459	-0.143406
25.0	1	P	-16.0128	1.2662	Y	0.011451	-0.143845
25.0	1	P	-16.0615	1.2653	Y	0.011443	-0.144282
25.0	1	P	-16.1102	1.2644	Y	0.011434	-0.144720
25.0	1	P	-16.1589	1.2631	Y	0.011424	-0.145158
25.0	1	P	-16.2076	1.2618	Y	0.011411	-0.145596
25.0	1	P	-16.2565	1.2603	Y	0.011397	-0.146034
25.0	1	P	-16.3052	1.2584	Y	0.011380	-0.146472
25.0	1	P	-16.3539	1.2562	Y	0.011362	-0.146909
25.0	1	P	-16.4026	1.2540	Y	0.011341	-0.147347
25.0	1	P	-16.4513	1.2518	Y	0.011320	-0.147784
25.0	1	P	-16.5000	1.2492	Y	0.011298	-0.148222
25.0	1	P	-16.5487	1.2468	Y	0.011275	-0.148659
25.0	1	P	-16.5974	1.2442	Y	0.011251	-0.149097
25.0	1	P	-16.6461	1.2416	Y	0.011228	-0.149534
25.0	1	P	-16.6947	1.2390	Y	0.011204	-0.149971
25.0	1	P	-16.7434	1.2364	Y	0.011181	-0.150409
25.0	1	P	-16.7921	1.2338	Y	0.011159	-0.150847
25.0	1	P	-16.8408	1.2314	Y	0.011137	-0.151284
25.0	1	P	-16.8895	1.2292	Y	0.011116	-0.151722
25.0	1	P	-16.9382	1.2270	Y	0.011096	-0.152159
25.0	1	P	-16.9871	1.2249	Y	0.011077	-0.152597
25.0	1	P	-17.0358	1.2229	Y	0.011059	-0.153035
25.0	1	P	-17.0845	1.2210	Y	0.011042	-0.153472
25.0	1	P	-17.1332	1.2192	Y	0.011025	-0.153910
25.0	1	P	-17.1819	1.2173	Y	0.011009	-0.154348
25.0	1	P	-17.2306	1.2155	Y	0.010992	-0.154786
25.0	1	P	-17.2793	1.2138	Y	0.010976	-0.155223
25.0	1	P	-17.3281	1.2119	Y	0.010960	-0.155661
25.0	1	P	-17.3768	1.2101	Y	0.010944	-0.156099
25.0	1	P	-17.4257	1.2084	Y	0.010929	-0.156537
25.0	1	P	-17.4744	1.2066	Y	0.010913	-0.156974
25.0	1	P	-17.5231	1.2049	Y	0.010897	-0.157412
25.0	1	P	-17.5718	1.2031	Y	0.010880	-0.157850
25.0	1	P	-17.6205	1.2012	Y	0.010864	-0.158288
25.0	1	P	-17.6692	1.1994	Y	0.010847	-0.158725
25.0	1	P	-17.7179	1.1975	Y	0.010830	-0.159163
25.0	1	P	-17.7666	1.1957	Y	0.010813	-0.159601
25.0	1	P	-17.8155	1.1936	Y	0.010795	-0.160039
25.0	1	P	-17.8642	1.1918	Y	0.010777	-0.160476
25.0	1	P	-17.9129	1.1897	Y	0.010759	-0.160914
25.0	1	P	-17.9616	1.1875	Y	0.010740	-0.161352
25.0	1	P	-18.0103	1.1853	Y	0.010720	-0.161789
25.0	1	P	-18.0590	1.1831	Y	0.010700	-0.162227
25.0	1	P	-18.1077	1.1806	Y	0.010678	-0.162664
25.0	1	P	-18.1565	1.1782	Y	0.010655	-0.163102
25.0	1	P	-18.2052	1.1755	Y	0.010631	-0.163539
25.0	1	P	-18.2537	1.1727	Y	0.010606	-0.163976
25.0	1	P	-18.3024	1.1699	Y	0.010580	-0.164414
25.0	1	P	-18.3511	1.1669	Y	0.010554	-0.164851
25.0	1	P	-18.3998	1.1640	Y	0.010527	-0.165288
25.0	1	P	-18.4485	1.1612	Y	0.010501	-0.165725
25.0	1	P	-18.4972	1.1582	Y	0.010474	-0.166163
25.0	1	P	-18.5457	1.1553	Y	0.010448	-0.166600
25.0	1	P	-18.5945	1.1523	Y	0.010422	-0.167037
25.0	1	P	-18.6432	1.1495	Y	0.010396	-0.167475
25.0	1	P	-18.6919	1.1469	Y	0.010372	-0.167912
25.0	1	P	-18.7406	1.1444	Y	0.010349	-0.168349
25.0	1	P	-18.7893	1.1418	Y	0.010326	-0.168787
25.0	1	P	-18.8380	1.1395	Y	0.010306	-0.169224
25.0	1	P	-18.8867	1.1373	Y	0.010286	-0.169662
25.0	1	P	-18.9354	1.1353	Y	0.010267	-0.170100
25.0	1	P	-18.9841	1.1332	Y	0.010248	-0.170537
25.0	1	P	-19.0328	1.1312	Y	0.010230	-0.170975
25.0	1	P	-19.0815	1.1292	Y	0.010212	-0.171413
25.0	1	P	-19.1302	1.1271	Y	0.010194	-0.171851
25.0	1	P	-19.1789	1.1253	Y	0.010176	-0.172288
25.0	1	P	-19.2276	1.1232	Y	0.010158	-0.172726
25.0	1	P	-19.2765	1.1212	Y	0.010140	-0.173163
25.0	1	P	-19.3252	1.1192	Y	0.010121	-0.173601
25.0	1	P	-19.3740	1.1169	Y	0.010102	-0.174039
25.0	1	P	-19.4227	1.1147	Y	0.010082	-0.174476
25.0	1	P	-19.4714	1.1125	Y	0.010061	-0.174914
25.0	1	P	-19.5201	1.1101	Y	0.010040	-0.175351
25.0	1	P	-19.5688	1.1079	Y	0.010019	-0.175789
25.0	1	P	-19.6175	1.1055	Y	0.009997	-0.176227
25.0	1	P	-19.6662	1.1031	Y	0.009975	-0.176664
25.0	1	P	-19.7149	1.1006	Y	0.009954	-0.177102
25.0	1	P	-19.7636	1.0982	Y	0.009932	-0.177539
25.0	1	P	-19.8123	1.0958	Y	0.009911	-0.177977
25.0	1	P	-19.8610	1.0936	Y	0.009890	-0.178414
25.0	1	P	-19.9097	1.0912	Y	0.009869	-0.178852
25.0	1	P	-19.9584	1.0890	Y	0.009849	-0.179289
25.0	1	P	-20.0072	1.0869	Y	0.009830	-0.179727
25.0	1	P	-20.0559	1.0849	Y	0.009811	-0.180165
25.0	1	P	-20.1046	1.0829	Y	0.009794	-0.180602
25.0	1	P	-20.1533	1.0810	Y	0.009777	-0.181040
25.0	1	P	-20.2020	1.0792	Y	0.009760	-0.181478
25.0	1	P	-20.2507	1.0775	Y	0.009744	-0.181916
25.0	1	P	-20.2994	1.0756	Y	0.009728	-0.182353
25.0	1	P	-20.3483	1.0740	Y	0.009712	-0.182791
25.0	1	P	-20.3970	1.0721	Y	0.009696	-0.183229
25.0	1	P	-20.4457	1.0705	Y	0.009681	-0.183667
25.0	1	P	-20.4944	1.0688	Y	0.009665	-0.184104
25.0	1	P	-20.5431	1.0671	Y	0.009650	-0.184542
25.0	1	P	-20.5918	1.0653	Y	0.009634	-0.184980
25.0	1	P	-20.6405	1.0636	Y	0.009619	-0.185418
25.0	1	P	-20.6892	1.0618	Y	0.009603	-0.185855
25.0	1	P	-20.7381	1.0601	Y	0.009587	-0.186293
25.0	1	P	-20.7868	1.0582	Y	0.009571	-0.186731
25.0	1	P	-20.8356	1.0564	Y	0.009554	-0.187169
25.0	1	P	-20.8843	1.0545	Y	0.009538	-0.187607
25.0	1	P	-20.9330	1.0527	Y	0.009520	-0.188044
25.0	1	P	-20.9817	1.0508	Y	0.009503	-0.188482
25.0	1	P	-21.0304	1.0488	Y	0.009485	-0.188920

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
25.0	1	P	-21.0791	1.0468	Y	0.009467	-0.189357
25.0	1	P	-21.1278	1.0447	Y	0.009447	-0.189795
25.0	1	P	-21.1765	1.0425	Y	0.009428	-0.190233
25.0	1	P	-21.2252	1.0401	Y	0.009406	-0.190670
25.0	1	P	-21.2739	1.0377	Y	0.009384	-0.191108
25.0	1	P	-21.3226	1.0349	Y	0.009360	-0.191545
25.0	1	P	-21.3713	1.0321	Y	0.009335	-0.191982
25.0	1	P	-21.4200	1.0293	Y	0.009309	-0.192420
25.0	1	P	-21.4688	1.0264	Y	0.009283	-0.192857
25.0	1	P	-21.5175	1.0234	Y	0.009256	-0.193294
25.0	1	P	-21.5660	1.0205	Y	0.009228	-0.193731
25.0	1	P	-21.6147	1.0173	Y	0.009200	-0.194169
25.0	1	P	-21.6634	1.0142	Y	0.009171	-0.194606
25.0	1	P	-21.7121	1.0110	Y	0.009143	-0.195043
25.0	1	P	-21.7606	1.0079	Y	0.009114	-0.195480
25.0	1	P	-21.8093	1.0045	Y	0.009085	-0.195917
25.0	1	P	-21.8580	1.0014	Y	0.009056	-0.196354
25.0	1	P	-21.9068	0.9980	Y	0.009026	-0.196791
25.0	1	P	-21.9553	0.9949	Y	0.008997	-0.197228
25.0	1	P	-22.0040	0.9916	Y	0.008967	-0.197665
25.0	1	P	-22.0527	0.9882	Y	0.008938	-0.198103
25.0	1	P	-22.1014	0.9851	Y	0.008908	-0.198540
25.0	1	P	-22.1499	0.9817	Y	0.008879	-0.198977
25.0	1	P	-22.1986	0.9786	Y	0.008850	-0.199414
25.0	1	P	-22.2473	0.9754	Y	0.008821	-0.199851
25.0	1	P	-22.2960	0.9723	Y	0.008793	-0.200288
25.0	1	P	-22.3446	0.9692	Y	0.008765	-0.200725
25.0	1	P	-22.3933	0.9662	Y	0.008739	-0.201162
25.0	1	P	-22.4420	0.9634	Y	0.008713	-0.201600
25.0	1	P	-22.4907	0.9608	Y	0.008689	-0.202037
25.0	1	P	-22.5394	0.9582	Y	0.008666	-0.202474
25.0	1	P	-22.5881	0.9558	Y	0.008644	-0.202912
25.0	1	P	-22.6368	0.9534	Y	0.008623	-0.203350
25.0	1	P	-22.6855	0.9512	Y	0.008603	-0.203787
25.0	1	P	-22.7342	0.9490	Y	0.008582	-0.204225
25.0	1	P	-22.7829	0.9466	Y	0.008561	-0.204662
25.0	1	P	-22.8316	0.9441	Y	0.008539	-0.205100
25.0	1	P	-22.8803	0.9416	Y	0.008515	-0.205537
25.0	1	P	-22.9291	0.9388	Y	0.008490	-0.205974
25.0	1	P	-22.9776	0.9356	Y	0.008462	-0.206412
25.0	1	P	-23.0263	0.9323	Y	0.008432	-0.206849
25.0	1	P	-23.0750	0.9288	Y	0.008400	-0.207286
25.0	1	P	-23.1235	0.9253	Y	0.008368	-0.207722
25.0	1	P	-23.1722	0.9217	Y	0.008336	-0.208159
25.0	1	P	-23.2209	0.9182	Y	0.008304	-0.208596
25.0	1	P	-23.2695	0.9147	Y	0.008271	-0.209033
25.0	1	P	-23.3182	0.9110	Y	0.008239	-0.209470
25.0	1	P	-23.3669	0.9073	Y	0.008206	-0.209907
25.0	1	P	-23.4154	0.9036	Y	0.008172	-0.210344
25.0	1	P	-23.4641	0.8999	Y	0.008138	-0.210781
25.0	1	P	-23.5126	0.8958	Y	0.008102	-0.211218
25.0	1	P	-23.5613	0.8917	Y	0.008064	-0.211654
25.0	1	P	-23.6099	0.8873	Y	0.008025	-0.212091
25.0	1	P	-23.6584	0.8827	Y	0.007983	-0.212526
25.0	1	P	-23.7069	0.8778	Y	0.007938	-0.212962
25.0	1	P	-23.7552	0.8725	Y	0.007890	-0.213397
25.0	1	P	-23.8036	0.8666	Y	0.007837	-0.213832
25.0	1	P	-23.8521	0.8603	Y	0.007780	-0.214266
25.0	1	P	-23.9007	0.8536	Y	0.007720	-0.214700
25.0	1	P	-23.9486	0.8467	Y	0.007658	-0.215134
25.0	1	P	-23.9969	0.8397	Y	0.007595	-0.215567
25.0	1	P	-24.0451	0.8327	Y	0.007530	-0.216001
25.0	1	P	-24.0932	0.8253	Y	0.007464	-0.216434
25.0	1	P	-24.1416	0.8178	Y	0.007397	-0.216867
25.0	1	P	-24.1897	0.8104	Y	0.007330	-0.217300
25.0	1	P	-24.2379	0.8030	Y	0.007263	-0.217733
25.0	1	P	-24.2862	0.7956	Y	0.007196	-0.218166
25.0	1	P	-24.3344	0.7884	Y	0.007129	-0.218599
25.0	1	P	-24.3825	0.7810	Y	0.007063	-0.219033
25.0	1	P	-24.4308	0.7738	Y	0.006998	-0.219466
25.0	1	P	-24.4790	0.7667	Y	0.006934	-0.219899
25.0	1	P	-24.5273	0.7597	Y	0.006870	-0.220332
25.0	1	P	-24.5755	0.7527	Y	0.006806	-0.220766
25.0	1	P	-24.6238	0.7456	Y	0.006744	-0.221199
25.0	1	P	-24.6722	0.7388	Y	0.006681	-0.221633
25.0	1	P	-24.7203	0.7319	Y	0.006618	-0.222067
25.0	1	P	-24.7686	0.7251	Y	0.006556	-0.222500
25.0	1	P	-24.8170	0.7180	Y	0.006494	-0.222934
25.0	1	P	-24.8651	0.7114	Y	0.006433	-0.223368
25.0	1	P	-24.9135	0.7045	Y	0.006371	-0.223801
25.0	1	P	-24.9618	0.6976	Y	0.006309	-0.224235
25.0	1	P	-25.0101	0.6908	Y	0.006248	-0.224669
25.0	1	P	-25.0583	0.6841	Y	0.006186	-0.225103
25.0	1	P	-25.1066	0.6773	Y	0.006125	-0.225537
25.0	1	P	-25.1550	0.6704	Y	0.006064	-0.225971
25.0	1	P	-25.2033	0.6636	Y	0.006002	-0.226405
25.0	1	P	-25.2516	0.6567	Y	0.005940	-0.226839
25.0	1	P	-25.3000	0.6499	Y	0.005877	-0.227273
25.0	1	P	-25.3481	0.6428	Y	0.005814	-0.227707
25.0	1	P	-25.3965	0.6358	Y	0.005750	-0.228140
25.0	1	P	-25.4446	0.6286	Y	0.005684	-0.228573
25.0	1	P	-25.4928	0.6212	Y	0.005617	-0.229006
25.0	1	P	-25.5409	0.6136	Y	0.005549	-0.229439
25.0	1	P	-25.5891	0.6056	Y	0.005477	-0.229870
25.0	1	P	-25.6371	0.5975	Y	0.005404	-0.230302
25.0	1	P	-25.6850	0.5889	Y	0.005327	-0.230732
25.0	1	P	-25.7328	0.5802	Y	0.005248	-0.231162
25.0	1	P	-25.7806	0.5713	Y	0.005167	-0.231591
25.0	1	P	-25.8284	0.5623	Y	0.005085	-0.232021
25.0	1	P	-25.8761	0.5532	Y	0.005003	-0.232450
25.0	1	P	-25.9241	0.5441	Y	0.004921	-0.232880
25.0	1	P	-25.9719	0.5352	Y	0.004840	-0.233309
25.0	1	P	-26.0199	0.5263	Y	0.004760	-0.233740
25.0	1	P	-26.0678	0.5176	Y	0.004681	-0.234171
25.0	1	P	-26.1160	0.5093	Y	0.004605	-0.234603
25.0	1	P	-26.1641	0.5013	Y	0.004534	-0.235037
25.0	1	P	-26.2127	0.4939	Y	0.004467	-0.235472
25.0	1	P	-26.2614	0.4871	Y	0.004405	-0.235910
25.0	1	P	-26.3101	0.4806	Y	0.004346	-0.236348
25.0	1	P	-26.3582	0.4730	Y	0.004277	-0.236780
25.0	1	P	-26.4047	0.4626	Y	0.004184	-0.237197
25.0	1	P	-26.4495	0.4495	Y	0.004065	-0.237600

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
25.0	1	P	-26.4930	0.4337	Y	0.003923	-0.237992
25.0	1	P	-26.5360	0.4163	Y	0.003765	-0.238375
25.0	1	P	-26.5784	0.3971	Y	0.003592	-0.238758
25.0	1	P	-26.6208	0.3769	Y	0.003408	-0.239140
25.0	1	P	-26.6638	0.3556	Y	0.003217	-0.239525
25.0	1	P	-26.7075	0.3337	Y	0.003018	-0.239917
25.0	1	P	-26.7523	0.3113	Y	0.002816	-0.240320
25.0	1	P	-26.7990	0.2885	Y	0.002610	-0.240739
25.0	1	P	-26.8479	0.2656	Y	0.002403	-0.241178
25.0	1	P	-26.8997	0.2428	Y	0.002195	-0.241644
25.0	1	P	-26.9542	0.2198	Y	0.001988	-0.242134
25.0	1	P	-27.0101	0.1971	Y	0.001782	-0.242637
25.0	1	P	-27.0664	0.1743	Y	0.001575	-0.243142
25.0	1	P	-27.1216	0.1513	Y	0.001369	-0.243638
25.0	1	P	-27.1748	0.1287	Y	0.001163	-0.244115
25.0	1	P	-27.2242	0.1059	Y	0.000950	-0.244559
25.0	1	P	-27.2685	0.0832	Y	0.000752	-0.244957
25.0	1	P	-27.3059	0.0604	Y	0.000547	-0.245293
25.0	1	P	-27.3344	0.0378	Y	0.000341	-0.245549
25.0	1	P	-27.3514	0.0150	Y	0.000136	-0.245702
25.0	1	P	-27.3539	-0.0078	Y	-0.000070	-0.245725
25.0	1	P	-27.3413	-0.0304	Y	-0.000275	-0.245610
25.0	1	P	-27.3161	-0.0532	Y	-0.000480	-0.245385
25.0	1	P	-27.2813	-0.0759	Y	-0.000686	-0.245072
25.0	1	P	-27.2390	-0.0985	Y	-0.000891	-0.244692
25.0	1	P	-27.1911	-0.1213	Y	-0.001097	-0.244261
25.0	1	P	-27.1390	-0.1441	Y	-0.001303	-0.243794
25.0	1	P	-27.0844	-0.1669	Y	-0.001509	-0.243303
25.0	1	P	-27.0283	-0.1896	Y	-0.001715	-0.242800
25.0	1	P	-26.9722	-0.2124	Y	-0.001922	-0.242295
25.0	1	P	-26.9170	-0.2354	Y	-0.002129	-0.241799
25.0	1	P	-26.8642	-0.2584	Y	-0.002336	-0.241325
25.0	1	P	-26.8144	-0.2813	Y	-0.002543	-0.240878
25.0	1	P	-26.7671	-0.3041	Y	-0.002750	-0.240453
25.0	1	P	-26.7218	-0.3265	Y	-0.002954	-0.240045
25.0	1	P	-26.6777	-0.3487	Y	-0.003153	-0.239650
25.0	1	P	-26.6345	-0.3702	Y	-0.003348	-0.239263
25.0	1	P	-26.5921	-0.3908	Y	-0.003534	-0.238881
25.0	1	P	-26.5495	-0.4102	Y	-0.003710	-0.238499
25.0	1	P	-26.5069	-0.4284	Y	-0.003874	-0.238116
25.0	1	P	-26.4636	-0.4447	Y	-0.004021	-0.237727
25.0	1	P	-26.4191	-0.4587	Y	-0.004149	-0.237328
25.0	1	P	-26.3734	-0.4700	Y	-0.004250	-0.236916
25.0	1	P	-26.3258	-0.4784	Y	-0.004326	-0.236488
25.0	1	P	-26.2771	-0.4850	Y	-0.004386	-0.236051
25.0	1	P	-26.2284	-0.4917	Y	-0.004446	-0.235613
25.0	1	P	-26.1799	-0.4989	Y	-0.004512	-0.235177
25.0	1	P	-26.1315	-0.5067	Y	-0.004582	-0.234743
25.0	1	P	-26.0832	-0.5149	Y	-0.004657	-0.234310
25.0	1	P	-26.0352	-0.5236	Y	-0.004734	-0.233878
25.0	1	P	-25.9873	-0.5323	Y	-0.004814	-0.233448
25.0	1	P	-25.9395	-0.5413	Y	-0.004895	-0.233018
25.0	1	P	-25.8915	-0.5502	Y	-0.004977	-0.232588
25.0	1	P	-25.8437	-0.5595	Y	-0.005059	-0.232159
25.0	1	P	-25.7960	-0.5684	Y	-0.005141	-0.231729
25.0	1	P	-25.7482	-0.5775	Y	-0.005222	-0.231300
25.0	1	P	-25.7004	-0.5862	Y	-0.005302	-0.230870
25.0	1	P	-25.6524	-0.5949	Y	-0.005379	-0.230440
25.0	1	P	-25.6045	-0.6030	Y	-0.005454	-0.230009
25.0	1	P	-25.5565	-0.6110	Y	-0.005526	-0.229577
25.0	1	P	-25.5083	-0.6188	Y	-0.005595	-0.229145
25.0	1	P	-25.4602	-0.6262	Y	-0.005663	-0.228713
25.0	1	P	-25.4120	-0.6334	Y	-0.005729	-0.228280
25.0	1	P	-25.3637	-0.6406	Y	-0.005793	-0.227846
25.0	1	P	-25.3155	-0.6476	Y	-0.005857	-0.227413
25.0	1	P	-25.2672	-0.6545	Y	-0.005920	-0.226979
25.0	1	P	-25.2189	-0.6615	Y	-0.005982	-0.226545
25.0	1	P	-25.1705	-0.6684	Y	-0.006044	-0.226111
25.0	1	P	-25.1222	-0.6751	Y	-0.006105	-0.225677
25.0	1	P	-25.0739	-0.6819	Y	-0.006167	-0.225243
25.0	1	P	-25.0255	-0.6886	Y	-0.006228	-0.224809
25.0	1	P	-24.9774	-0.6954	Y	-0.006290	-0.224375
25.0	1	P	-24.9290	-0.7023	Y	-0.006351	-0.223941
25.0	1	P	-24.8807	-0.7091	Y	-0.006413	-0.223507
25.0	1	P	-24.8324	-0.7160	Y	-0.006475	-0.223073
25.0	1	P	-24.7842	-0.7228	Y	-0.006537	-0.222640
25.0	1	P	-24.7359	-0.7297	Y	-0.006599	-0.222206
25.0	1	P	-24.6875	-0.7365	Y	-0.006661	-0.221773
25.0	1	P	-24.6394	-0.7434	Y	-0.006723	-0.221339
25.0	1	P	-24.5910	-0.7504	Y	-0.006786	-0.220905
25.0	1	P	-24.5429	-0.7573	Y	-0.006849	-0.220472
25.0	1	P	-24.4946	-0.7643	Y	-0.006913	-0.220039
25.0	1	P	-24.4464	-0.7715	Y	-0.006977	-0.219605
25.0	1	P	-24.3981	-0.7786	Y	-0.007042	-0.219172
25.0	1	P	-24.3499	-0.7860	Y	-0.007108	-0.218739
25.0	1	P	-24.3016	-0.7932	Y	-0.007174	-0.218305
25.0	1	P	-24.2534	-0.8006	Y	-0.007241	-0.217872
25.0	1	P	-24.2053	-0.8082	Y	-0.007309	-0.217439
25.0	1	P	-24.1569	-0.8156	Y	-0.007376	-0.217006
25.0	1	P	-24.1088	-0.8230	Y	-0.007443	-0.216573
25.0	1	P	-24.0606	-0.8303	Y	-0.007509	-0.216140
25.0	1	P	-24.0123	-0.8375	Y	-0.007574	-0.215707
25.0	1	P	-23.9641	-0.8445	Y	-0.007638	-0.215273
25.0	1	P	-23.9158	-0.8515	Y	-0.007701	-0.214840
25.0	1	P	-23.8675	-0.8582	Y	-0.007761	-0.214406
25.0	1	P	-23.8191	-0.8645	Y	-0.007819	-0.213972
25.0	1	P	-23.7708	-0.8706	Y	-0.007873	-0.213537
25.0	1	P	-23.7225	-0.8760	Y	-0.007923	-0.213102
25.0	1	P	-23.6739	-0.8812	Y	-0.007969	-0.212667
25.0	1	P	-23.6254	-0.8858	Y	-0.008012	-0.212231
25.0	1	P	-23.5769	-0.8904	Y	-0.008052	-0.211795
25.0	1	P	-23.5284	-0.8945	Y	-0.008090	-0.211358
25.0	1	P	-23.4797	-0.8986	Y	-0.008126	-0.210922
25.0	1	P	-23.4311	-0.9025	Y	-0.008161	-0.210485
25.0	1	P	-23.3824	-0.9062	Y	-0.008195	-0.210048
25.0	1	P	-23.3337	-0.9099	Y	-0.008220	-0.209611
25.0	1	P	-23.2852	-0.9134	Y	-0.008251	-0.209174
25.0	1	P	-23.2365	-0.9171	Y	-0.008293	-0.208737
25.0	1	P	-23.1878	-0.9206	Y	-0.008326	-0.208300
25.0	1	P	-23.1393	-0.9241	Y	-0.008358	-0.207863
25.0	1	P	-23.0906	-0.9277	Y	-0.008390	-0.207426
25.0	1	P	-23.0418	-0.9312	Y	-0.008422	-0.206989

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
25.0	1	P	-22.9933	-0.9347	Y	-0.008453	-0.206552
25.0	1	P	-22.9446	-0.9379	Y	-0.008481	-0.206115
25.0	1	P	-22.8959	-0.9406	Y	-0.008507	-0.205678
25.0	1	P	-22.8472	-0.9434	Y	-0.008531	-0.205240
25.0	1	P	-22.7985	-0.9458	Y	-0.008554	-0.204803
25.0	1	P	-22.7500	-0.9482	Y	-0.008575	-0.204366
25.0	1	P	-22.7011	-0.9504	Y	-0.008596	-0.203928
25.0	1	P	-22.6524	-0.9527	Y	-0.008616	-0.203490
25.0	1	P	-22.6037	-0.9551	Y	-0.008637	-0.203053
25.0	1	P	-22.5550	-0.9575	Y	-0.008658	-0.202615
25.0	1	P	-22.5062	-0.9599	Y	-0.008681	-0.202178
25.0	1	P	-22.4577	-0.9625	Y	-0.008705	-0.201740
25.0	1	P	-22.4090	-0.9654	Y	-0.008730	-0.201303
25.0	1	P	-22.3603	-0.9682	Y	-0.008757	-0.200866
25.0	1	P	-22.3116	-0.9714	Y	-0.008784	-0.200429
25.0	1	P	-22.2629	-0.9743	Y	-0.008812	-0.199991
25.0	1	P	-22.2144	-0.9775	Y	-0.008841	-0.199554
25.0	1	P	-22.1657	-0.9808	Y	-0.008870	-0.199117
25.0	1	P	-22.1170	-0.9840	Y	-0.008899	-0.198680
25.0	1	P	-22.0682	-0.9873	Y	-0.008928	-0.198243
25.0	1	P	-22.0197	-0.9904	Y	-0.008958	-0.197806
25.0	1	P	-21.9710	-0.9938	Y	-0.008987	-0.197369
25.0	1	P	-21.9223	-0.9971	Y	-0.009017	-0.196932
25.0	1	P	-21.8738	-1.0003	Y	-0.009046	-0.196495
25.0	1	P	-21.8251	-1.0036	Y	-0.009076	-0.196057
25.0	1	P	-21.7764	-1.0067	Y	-0.009105	-0.195620
25.0	1	P	-21.7277	-1.0099	Y	-0.009134	-0.195183
25.0	1	P	-21.6791	-1.0130	Y	-0.009162	-0.194746
25.0	1	P	-21.6304	-1.0162	Y	-0.009191	-0.194309
25.0	1	P	-21.5817	-1.0193	Y	-0.009219	-0.193872
25.0	1	P	-21.5330	-1.0225	Y	-0.009247	-0.193435
25.0	1	P	-21.4843	-1.0255	Y	-0.009274	-0.192997
25.0	1	P	-21.4358	-1.0284	Y	-0.009301	-0.192560
25.0	1	P	-21.3871	-1.0314	Y	-0.009327	-0.192123
25.0	1	P	-21.3384	-1.0342	Y	-0.009352	-0.191686
25.0	1	P	-21.2897	-1.0367	Y	-0.009376	-0.191248
25.0	1	P	-21.2410	-1.0393	Y	-0.009399	-0.190811
25.0	1	P	-21.1923	-1.0418	Y	-0.009421	-0.190373
25.0	1	P	-21.1435	-1.0440	Y	-0.009441	-0.189936
25.0	1	P	-21.0948	-1.0462	Y	-0.009461	-0.189498
25.0	1	P	-21.0461	-1.0482	Y	-0.009479	-0.189061
25.0	1	P	-20.9974	-1.0501	Y	-0.009497	-0.188623
25.0	1	P	-20.9487	-1.0521	Y	-0.009515	-0.188185
25.0	1	P	-20.9000	-1.0540	Y	-0.009532	-0.187747
25.0	1	P	-20.8513	-1.0558	Y	-0.009549	-0.187310
25.0	1	P	-20.8024	-1.0577	Y	-0.009565	-0.186872
25.0	1	P	-20.7537	-1.0595	Y	-0.009582	-0.186434
25.0	1	P	-20.7050	-1.0612	Y	-0.009598	-0.185996
25.0	1	P	-20.6563	-1.0630	Y	-0.009614	-0.185559
25.0	1	P	-20.6076	-1.0647	Y	-0.009629	-0.185121
25.0	1	P	-20.5589	-1.0664	Y	-0.009645	-0.184683
25.0	1	P	-20.5102	-1.0682	Y	-0.009660	-0.184245
25.0	1	P	-20.4613	-1.0699	Y	-0.009676	-0.183807
25.0	1	P	-20.4126	-1.0716	Y	-0.009691	-0.183370
25.0	1	P	-20.3639	-1.0734	Y	-0.009707	-0.182932
25.0	1	P	-20.3151	-1.0751	Y	-0.009723	-0.182494
25.0	1	P	-20.2664	-1.0768	Y	-0.009739	-0.182056
25.0	1	P	-20.2177	-1.0786	Y	-0.009755	-0.181619
25.0	1	P	-20.1690	-1.0805	Y	-0.009771	-0.181181
25.0	1	P	-20.1203	-1.0823	Y	-0.009788	-0.180743
25.0	1	P	-20.0714	-1.0842	Y	-0.009805	-0.180305
25.0	1	P	-20.0227	-1.0862	Y	-0.009824	-0.179868
25.0	1	P	-19.9740	-1.0884	Y	-0.009843	-0.179430
25.0	1	P	-19.9253	-1.0905	Y	-0.009863	-0.178993
25.0	1	P	-19.8766	-1.0929	Y	-0.009883	-0.178555
25.0	1	P	-19.8279	-1.0951	Y	-0.009904	-0.178117
25.0	1	P	-19.7792	-1.0975	Y	-0.009925	-0.177680
25.0	1	P	-19.7305	-1.0999	Y	-0.009947	-0.177242
25.0	1	P	-19.6818	-1.1023	Y	-0.009968	-0.176805
25.0	1	P	-19.6331	-1.1047	Y	-0.009990	-0.176367
25.0	1	P	-19.5843	-1.1071	Y	-0.010012	-0.175930
25.0	1	P	-19.5356	-1.1093	Y	-0.010033	-0.175492
25.0	1	P	-19.4869	-1.1118	Y	-0.010054	-0.175055
25.0	1	P	-19.4382	-1.1142	Y	-0.010075	-0.174617
25.0	1	P	-19.3895	-1.1164	Y	-0.010095	-0.174180
25.0	1	P	-19.3408	-1.1184	Y	-0.010115	-0.173742
25.0	1	P	-19.2921	-1.1205	Y	-0.010134	-0.173304
25.0	1	P	-19.2434	-1.1225	Y	-0.010152	-0.172867
25.0	1	P	-19.1947	-1.1245	Y	-0.010170	-0.172429
25.0	1	P	-19.1460	-1.1266	Y	-0.010188	-0.171991
25.0	1	P	-19.0973	-1.1286	Y	-0.010206	-0.171553
25.0	1	P	-19.0486	-1.1305	Y	-0.010224	-0.171116
25.0	1	P	-18.9999	-1.1325	Y	-0.010242	-0.170678
25.0	1	P	-18.9511	-1.1345	Y	-0.010261	-0.170241
25.0	1	P	-18.9024	-1.1366	Y	-0.010280	-0.169803
25.0	1	P	-18.8537	-1.1388	Y	-0.010299	-0.169365
25.0	1	P	-18.8050	-1.1410	Y	-0.010320	-0.168928
25.0	1	P	-18.7563	-1.1434	Y	-0.010341	-0.168490
25.0	1	P	-18.7076	-1.1460	Y	-0.010365	-0.168053
25.0	1	P	-18.6589	-1.1488	Y	-0.010389	-0.167615
25.0	1	P	-18.6102	-1.1516	Y	-0.010414	-0.167178
25.0	1	P	-18.5615	-1.1544	Y	-0.010440	-0.166741
25.0	1	P	-18.5128	-1.1573	Y	-0.010466	-0.166303
25.0	1	P	-18.4641	-1.1603	Y	-0.010493	-0.165866
25.0	1	P	-18.4155	-1.1632	Y	-0.010519	-0.165429
25.0	1	P	-18.3668	-1.1660	Y	-0.010546	-0.164992
25.0	1	P	-18.3181	-1.1690	Y	-0.010572	-0.164554
25.0	1	P	-18.2694	-1.1719	Y	-0.010598	-0.164117
25.0	1	P	-18.2207	-1.1747	Y	-0.010623	-0.163680
25.0	1	P	-18.1720	-1.1773	Y	-0.010648	-0.163242
25.0	1	P	-18.1233	-1.1799	Y	-0.010671	-0.162805
25.0	1	P	-18.0746	-1.1823	Y	-0.010693	-0.162368
25.0	1	P	-18.0259	-1.1845	Y	-0.010713	-0.161930
25.0	1	P	-17.9772	-1.1868	Y	-0.010733	-0.161492
25.0	1	P	-17.9285	-1.1888	Y	-0.010752	-0.161055
25.0	1	P	-17.8798	-1.1908	Y	-0.010770	-0.160617
25.0	1	P	-17.8311	-1.1929	Y	-0.010787	-0.160179
25.0	1	P	-17.7823	-1.1947	Y	-0.010804	-0.159741
25.0	1	P	-17.7336	-1.1966	Y	-0.010822	-0.159304
25.0	1	P	-17.6849	-1.1984	Y	-0.010838	-0.158866
25.0	1	P	-17.6362	-1.2003	Y	-0.010854	-0.158428
25.0	1	P	-17.5875	-1.2019	Y	-0.010871	-0.157990

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
25.0	1	P	-17.5388	-1.2038	Y	-0.010887	-0.157553
25.0	1	P	-17.4899	-1.2057	Y	-0.010903	-0.157115
25.0	1	P	-17.4412	-1.2073	Y	-0.010919	-0.156677
25.0	1	P	-17.3925	-1.2092	Y	-0.010935	-0.156239
25.0	1	P	-17.3438	-1.2108	Y	-0.010950	-0.155802
25.0	1	P	-17.2951	-1.2125	Y	-0.010966	-0.155364
25.0	1	P	-17.2462	-1.2144	Y	-0.010982	-0.154926
25.0	1	P	-17.1975	-1.2162	Y	-0.010999	-0.154488
25.0	1	P	-17.1488	-1.2179	Y	-0.011015	-0.154051
25.0	1	P	-17.1001	-1.2197	Y	-0.011032	-0.153613
25.0	1	P	-17.0514	-1.2218	Y	-0.011049	-0.153175
25.0	1	P	-17.0027	-1.2236	Y	-0.011067	-0.152737
25.0	1	P	-16.9539	-1.2258	Y	-0.011085	-0.152300
25.0	1	P	-16.9052	-1.2279	Y	-0.011105	-0.151862
25.0	1	P	-16.8565	-1.2301	Y	-0.011125	-0.151425
25.0	1	P	-16.8078	-1.2325	Y	-0.011147	-0.150987
25.0	1	P	-16.7591	-1.2351	Y	-0.011169	-0.150549
25.0	1	P	-16.7104	-1.2375	Y	-0.011192	-0.150112
25.0	1	P	-16.6617	-1.2401	Y	-0.011216	-0.149675
25.0	1	P	-16.6130	-1.2427	Y	-0.011239	-0.149237
25.0	1	P	-16.5643	-1.2453	Y	-0.011263	-0.148800
25.0	1	P	-16.5156	-1.2479	Y	-0.011286	-0.148362
25.0	1	P	-16.4669	-1.2505	Y	-0.011308	-0.147925
25.0	1	P	-16.4182	-1.2529	Y	-0.011330	-0.147487
25.0	1	P	-16.3695	-1.2551	Y	-0.011351	-0.147050
25.0	1	P	-16.3208	-1.2573	Y	-0.011370	-0.146612
25.0	1	P	-16.2720	-1.2592	Y	-0.011388	-0.146175
25.0	1	P	-16.2233	-1.2608	Y	-0.011403	-0.145737
25.0	1	P	-16.1746	-1.2623	Y	-0.011416	-0.145299
25.0	1	P	-16.1259	-1.2636	Y	-0.011427	-0.144861
25.0	1	P	-16.0770	-1.2645	Y	-0.011437	-0.144423
25.0	1	P	-16.0283	-1.2657	Y	-0.011446	-0.143985
25.0	1	P	-15.9796	-1.2664	Y	-0.011454	-0.143547
25.0	1	P	-15.9309	-1.2673	Y	-0.011461	-0.143109
25.0	1	P	-15.8820	-1.2681	Y	-0.011468	-0.142671
25.0	1	P	-15.8333	-1.2690	Y	-0.011476	-0.142233
25.0	1	P	-15.7846	-1.2697	Y	-0.011483	-0.141795
25.0	1	P	-15.7359	-1.2707	Y	-0.011491	-0.141357
25.0	1	P	-15.6870	-1.2716	Y	-0.011500	-0.140919
25.0	1	P	-15.6383	-1.2725	Y	-0.011509	-0.140481
25.0	1	P	-15.5896	-1.2730	Y	-0.011520	-0.140043
25.0	1	P	-15.5409	-1.2751	Y	-0.011532	-0.139605
25.0	1	P	-15.4920	-1.2766	Y	-0.011545	-0.139167
25.0	1	P	-15.4433	-1.2781	Y	-0.011558	-0.138730
25.0	1	P	-15.3946	-1.2797	Y	-0.011573	-0.138292
25.0	1	P	-15.3459	-1.2814	Y	-0.011588	-0.137854
25.0	1	P	-15.2971	-1.2831	Y	-0.011604	-0.137416
25.0	1	P	-15.2484	-1.2849	Y	-0.011621	-0.136979
25.0	1	P	-15.1997	-1.2870	Y	-0.011638	-0.136541
25.0	1	P	-15.1510	-1.2888	Y	-0.011656	-0.136103
25.0	1	P	-15.1021	-1.2910	Y	-0.011675	-0.135665
25.0	1	P	-15.0534	-1.2933	Y	-0.011695	-0.135228
25.0	1	P	-15.0047	-1.2955	Y	-0.011716	-0.134790
25.0	1	P	-14.9560	-1.2981	Y	-0.011739	-0.134353
25.0	1	P	-14.9075	-1.3007	Y	-0.011762	-0.133916
25.0	1	P	-14.8588	-1.3034	Y	-0.011787	-0.133478
25.0	1	P	-14.8101	-1.3062	Y	-0.011813	-0.133041
25.0	1	P	-14.7614	-1.3092	Y	-0.011840	-0.132603
25.0	1	P	-14.7127	-1.3123	Y	-0.011868	-0.132166
25.0	1	P	-14.6640	-1.3157	Y	-0.011898	-0.131729
25.0	1	P	-14.6154	-1.3190	Y	-0.011928	-0.131292
25.0	1	P	-14.5667	-1.3225	Y	-0.011960	-0.130855
25.0	1	P	-14.5180	-1.3262	Y	-0.011993	-0.130418
25.0	1	P	-14.4695	-1.3301	Y	-0.012029	-0.129982
25.0	1	P	-14.4210	-1.3342	Y	-0.012067	-0.129545
25.0	1	P	-14.3724	-1.3388	Y	-0.012107	-0.129109
25.0	1	P	-14.3237	-1.3436	Y	-0.012152	-0.128673
25.0	1	P	-14.2752	-1.3488	Y	-0.012199	-0.128237
25.0	1	P	-14.2269	-1.3544	Y	-0.012248	-0.127802
25.0	1	P	-14.1784	-1.3601	Y	-0.012300	-0.127367
25.0	1	P	-14.1300	-1.3662	Y	-0.012355	-0.126932
25.0	1	P	-14.0817	-1.3723	Y	-0.012412	-0.126497
25.0	1	P	-14.0333	-1.3790	Y	-0.012471	-0.126063
25.0	1	P	-13.9850	-1.3859	Y	-0.012533	-0.125629
25.0	1	P	-13.9369	-1.3931	Y	-0.012598	-0.125196
25.0	1	P	-13.8885	-1.4007	Y	-0.012666	-0.124763
25.0	1	P	-13.8406	-1.4086	Y	-0.012739	-0.124332
25.0	1	P	-13.7926	-1.4179	Y	-0.012822	-0.123902
25.0	1	P	-13.7454	-1.4299	Y	-0.012931	-0.123476
25.0	1	P	-13.6987	-1.4460	Y	-0.013077	-0.123057
25.0	1	P	-13.6528	-1.4659	Y	-0.013256	-0.122646
25.0	1	P	-13.6078	-1.4886	Y	-0.013462	-0.122241
25.0	1	P	-13.5635	-1.5138	Y	-0.013691	-0.121843
25.0	1	P	-13.5202	-1.5412	Y	-0.013939	-0.121453
25.0	1	P	-13.4776	-1.5703	Y	-0.014202	-0.121072
25.0	1	P	-13.4364	-1.6011	Y	-0.014480	-0.120701
25.0	1	P	-13.3964	-1.6333	Y	-0.014771	-0.120342
25.0	1	P	-13.3581	-1.6666	Y	-0.015073	-0.119998
25.0	1	P	-13.3218	-1.7014	Y	-0.015388	-0.119672
25.0	1	P	-13.2879	-1.7375	Y	-0.015714	-0.119367
25.0	1	P	-13.2570	-1.7751	Y	-0.016055	-0.119089
25.0	1	P	-13.2296	-1.8144	Y	-0.016409	-0.118844
25.0	1	P	-13.2070	-1.8555	Y	-0.016781	-0.118640
25.0	1	P	-13.1898	-1.8989	Y	-0.017173	-0.118485
25.0	1	P	-13.1779	-1.9442	Y	-0.017584	-0.118379
25.0	1	P	-13.1705	-1.9915	Y	-0.018009	-0.118312
25.0	1	P	-13.1664	-2.0398	Y	-0.018447	-0.118276
25.0	1	P	-13.1653	-2.0891	Y	-0.018892	-0.118266
25.0	1	P	-13.1662	-2.1389	Y	-0.019344	-0.118274
25.0	1	P	-13.1688	-2.1892	Y	-0.019799	-0.118297
25.0	1	P	-13.1725	-2.2396	Y	-0.020255	-0.118331
25.0	1	P	-13.1772	-2.2900	Y	-0.020711	-0.118373
25.0	1	P	-13.1824	-2.3402	Y	-0.021163	-0.118419
25.0	1	P	-13.1877	-2.3896	Y	-0.021611	-0.118467
25.0	1	P	-13.1933	-2.4387	Y	-0.022055	-0.118517
25.0	1	P	-13.1988	-2.4874	Y	-0.022496	-0.118568
25.0	1	P	-13.2046	-2.5359	Y	-0.022934	-0.118619
25.0	1	P	-13.2103	-2.5841	Y	-0.023370	-0.118671
25.0	1	P	-13.2162	-2.6322	Y	-0.023805	-0.118723
25.0	1	P	-13.2222	-2.6802	Y	-0.024240	-0.118776
25.0	1	P	-13.2281	-2.7282	Y	-0.024674	-0.118829
25.0	1	P	-13.2338	-2.7763	Y	-0.025108	-0.118882

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
25.0	1	P	-13.2388	-2.8243	Y	-0.025543	-0.118835
25.0	1	P	-13.2457	-2.8726	Y	-0.025979	-0.118988
25.0	1	P	-13.2516	-2.9208	Y	-0.026415	-0.119041
25.0	1	P	-13.2575	-2.9693	Y	-0.026853	-0.119094
25.0	1	P	-13.2633	-3.0176	Y	-0.027291	-0.119147
25.0	1	P	-13.2692	-3.0662	Y	-0.027729	-0.119199
25.0	1	P	-13.2751	-3.1145	Y	-0.028167	-0.119252
25.0	1	P	-13.2809	-3.1630	Y	-0.028606	-0.119305
25.0	1	P	-13.2868	-3.2116	Y	-0.029045	-0.119357
25.0	1	P	-13.2925	-3.2601	Y	-0.029483	-0.119409
25.0	1	P	-13.2983	-3.3086	Y	-0.029922	-0.119461
25.0	1	P	-13.3040	-3.3571	Y	-0.030360	-0.119512
25.0	1	P	-13.3098	-3.4055	Y	-0.030799	-0.119563
25.0	1	P	-13.3153	-3.4540	Y	-0.031237	-0.119613
25.0	1	P	-13.3207	-3.5025	Y	-0.031675	-0.119662
25.0	1	P	-13.3261	-3.5508	Y	-0.032113	-0.119710
25.0	1	P	-13.3311	-3.5994	Y	-0.032552	-0.119756
25.0	1	P	-13.3361	-3.6479	Y	-0.032990	-0.119799
25.0	1	P	-13.3405	-3.6964	Y	-0.033429	-0.119840
25.0	1	P	-13.3446	-3.7449	Y	-0.033869	-0.119877
25.0	1	P	-13.3483	-3.7936	Y	-0.034308	-0.119909
25.0	1	P	-13.3514	-3.8422	Y	-0.034748	-0.119938
25.0	1	P	-13.3542	-3.8909	Y	-0.035188	-0.119964
25.0	1	P	-13.3568	-3.9396	Y	-0.035629	-0.119986
25.0	1	P	-13.3590	-3.9883	Y	-0.036069	-0.120007
25.0	1	P	-13.3611	-4.0370	Y	-0.036510	-0.120025
25.0	1	P	-13.3629	-4.0859	Y	-0.036951	-0.120041
25.0	1	P	-13.3644	-4.1346	Y	-0.037392	-0.120055
25.0	1	P	-13.3659	-4.1833	Y	-0.037833	-0.120067
25.0	1	P	-13.3670	-4.2320	Y	-0.038274	-0.120077
25.0	1	P	-13.3679	-4.2809	Y	-0.038715	-0.120086
25.0	1	P	-13.3685	-4.3296	Y	-0.039156	-0.120092
25.0	1	P	-13.3690	-4.3783	Y	-0.039597	-0.120096
25.0	1	P	-13.3696	-4.4272	Y	-0.040038	-0.120100
25.0	1	P	-13.3698	-4.4759	Y	-0.040479	-0.120103
25.0	1	P	-13.3701	-4.5246	Y	-0.040920	-0.120105
25.0	1	P	-13.3703	-4.5735	Y	-0.041361	-0.120107
25.0	1	P	-13.3703	-4.6222	Y	-0.041802	-0.120108
25.0	1	P	-13.3705	-4.6709	Y	-0.042243	-0.120109
25.0	1	P	-13.3705	-4.7196	Y	-0.042684	-0.120110
25.0	1	P	-13.3707	-4.7685	Y	-0.043125	-0.120110
25.0	1	P	-13.3707	-4.8172	Y	-0.043566	-0.120111
25.0	1	P	-13.3707	-4.8659	Y	-0.044007	-0.120111
25.0	1	P	-13.3707	-4.9148	Y	-0.044448	-0.120112
25.0	1	P	-13.3709	-4.9635	Y	-0.044889	-0.120112
25.0	1	P	-13.3709	-5.0123	Y	-0.045330	-0.120113
25.0	1	P	-13.3711	-5.0610	Y	-0.045771	-0.120114
25.0	1	P	-13.3713	-5.1099	Y	-0.046212	-0.120116
25.0	1	P	-13.3714	-5.1586	Y	-0.046653	-0.120119
25.0	1	P	-13.3718	-5.2073	Y	-0.047094	-0.120121
25.0	1	P	-13.3722	-5.2562	Y	-0.047535	-0.120124
25.0	1	P	-13.3726	-5.3049	Y	-0.047976	-0.120127
25.0	1	P	-13.3729	-5.3536	Y	-0.048417	-0.120131
25.0	1	P	-13.3733	-5.4025	Y	-0.048858	-0.120134
25.0	1	P	-13.3737	-5.4512	Y	-0.049299	-0.120137
25.0	1	P	-13.3738	-5.4999	Y	-0.049740	-0.120139
25.0	1	P	-13.3740	-5.5486	Y	-0.050180	-0.120141
25.0	1	P	-13.3740	-5.5975	Y	-0.050622	-0.120141
25.0	1	P	-13.3738	-5.6462	Y	-0.051063	-0.120140
25.0	1	P	-13.3737	-5.6949	Y	-0.051504	-0.120137
25.0	1	P	-13.3731	-5.7438	Y	-0.051945	-0.120133
25.0	1	P	-13.3726	-5.7925	Y	-0.052386	-0.120127
25.0	1	P	-13.3716	-5.8412	Y	-0.052827	-0.120120
25.0	1	P	-13.3707	-5.8901	Y	-0.053268	-0.120112
25.0	1	P	-13.3696	-5.9388	Y	-0.053709	-0.120101
25.0	1	P	-13.3683	-5.9875	Y	-0.054149	-0.120090
25.0	1	P	-13.3668	-6.0362	Y	-0.054590	-0.120076
25.0	1	P	-13.3650	-6.0849	Y	-0.055031	-0.120059
25.0	1	P	-13.3627	-6.1336	Y	-0.055471	-0.120040
25.0	1	P	-13.3603	-6.1823	Y	-0.055912	-0.120019
25.0	1	P	-13.3579	-6.2311	Y	-0.056352	-0.119995
25.0	1	P	-13.3551	-6.2798	Y	-0.056793	-0.119971
25.0	1	P	-13.3522	-6.3285	Y	-0.057233	-0.119945
25.0	1	P	-13.3494	-6.3772	Y	-0.057673	-0.119920
25.0	1	P	-13.3464	-6.4259	Y	-0.058113	-0.119894
25.0	1	P	-13.3437	-6.4746	Y	-0.058554	-0.119868
25.0	1	P	-13.3409	-6.5233	Y	-0.058994	-0.119844
25.0	1	P	-13.3383	-6.5720	Y	-0.059434	-0.119820
25.0	1	P	-13.3359	-6.6205	Y	-0.059875	-0.119799
25.0	1	P	-13.3337	-6.6692	Y	-0.060315	-0.119778
25.0	1	P	-13.3314	-6.7179	Y	-0.060756	-0.119759
25.0	1	P	-13.3294	-6.7667	Y	-0.061196	-0.119741
25.0	1	P	-13.3275	-6.8155	Y	-0.061637	-0.119723
25.0	1	P	-13.3257	-6.8643	Y	-0.062078	-0.119707
25.0	1	P	-13.3238	-6.9130	Y	-0.062518	-0.119691
25.0	1	P	-13.3222	-6.9617	Y	-0.062959	-0.119676
25.0	1	P	-13.3207	-7.0104	Y	-0.063400	-0.119661
25.0	1	P	-13.3190	-7.0591	Y	-0.063841	-0.119647
25.0	1	P	-13.3175	-7.1080	Y	-0.064282	-0.119634
25.0	1	P	-13.3163	-7.1567	Y	-0.064722	-0.119622
25.0	1	P	-13.3150	-7.2054	Y	-0.065163	-0.119610
25.0	1	P	-13.3137	-7.2541	Y	-0.065604	-0.119598
25.0	1	P	-13.3122	-7.3028	Y	-0.066045	-0.119586
25.0	1	P	-13.3109	-7.3517	Y	-0.066486	-0.119574
25.0	1	P	-13.3096	-7.4004	Y	-0.066927	-0.119563
25.0	1	P	-13.3083	-7.4491	Y	-0.067367	-0.119550
25.0	1	P	-13.3068	-7.4978	Y	-0.067808	-0.119538
25.0	1	P	-13.3053	-7.5465	Y	-0.068249	-0.119524
25.0	1	P	-13.3038	-7.5954	Y	-0.068690	-0.119511
25.0	1	P	-13.3024	-7.6441	Y	-0.069131	-0.119497
25.0	1	P	-13.3009	-7.6928	Y	-0.069571	-0.119484
25.0	1	P	-13.2994	-7.7415	Y	-0.070012	-0.119471
25.0	1	P	-13.2981	-7.7903	Y	-0.070453	-0.119459
25.0	1	P	-13.2968	-7.8391	Y	-0.070894	-0.119448
25.0	1	P	-13.2957	-7.8879	Y	-0.071335	-0.119437
25.0	1	P	-13.2944	-7.9366	Y	-0.071776	-0.119425
25.0	1	P	-13.2929	-7.9853	Y	-0.072217	-0.119413
25.0	1	P	-13.2916	-8.0342	Y	-0.072658	-0.119400
25.0	1	P	-13.2900	-8.0829	Y	-0.073099	-0.119385
25.0	1	P	-13.2879	-8.1316	Y	-0.073539	-0.119368
25.0	1	P	-13.2857	-8.1803	Y	-0.073980	-0.119348
25.0	1	P	-13.2829	-8.2290	Y	-0.074420	-0.119323

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
25.0	1	P	-13.2798	-8.2775	Y	-0.074860	-0.119294
25.0	1	P	-13.2761	-8.3262	Y	-0.075300	-0.119261
25.0	1	P	-13.2722	-8.3747	Y	-0.075739	-0.119225
25.0	1	P	-13.2683	-8.4235	Y	-0.076179	-0.119191
25.0	1	P	-13.2649	-8.4722	Y	-0.076619	-0.119161
25.0	1	P	-13.2622	-8.5207	Y	-0.077059	-0.119136
25.0	1	P	-13.2598	-8.5694	Y	-0.077500	-0.119114
25.0	1	P	-13.2577	-8.6183	Y	-0.077940	-0.119097
25.0	1	P	-13.2561	-8.6670	Y	-0.078381	-0.119082
25.0	1	P	-13.2548	-8.7157	Y	-0.078822	-0.119069
25.0	1	P	-13.2537	-8.7644	Y	-0.079263	-0.119059
25.0	1	P	-13.2525	-8.8131	Y	-0.079704	-0.119050
25.0	1	P	-13.2516	-8.8620	Y	-0.080145	-0.119041
25.0	1	P	-13.2507	-8.9107	Y	-0.080585	-0.119033
25.0	1	P	-13.2498	-8.9594	Y	-0.081026	-0.119024
25.0	1	P	-13.2487	-9.0081	Y	-0.081467	-0.119014
25.0	1	P	-13.2474	-9.0570	Y	-0.081908	-0.119003
25.0	1	P	-13.2459	-9.1057	Y	-0.082349	-0.118989
25.0	1	P	-13.2440	-9.1544	Y	-0.082790	-0.118973
25.0	1	P	-13.2418	-9.2031	Y	-0.083230	-0.118953
25.0	1	P	-13.2390	-9.2519	Y	-0.083671	-0.118929
25.0	1	P	-13.2357	-9.3006	Y	-0.084111	-0.118898
25.0	1	P	-13.2314	-9.3491	Y	-0.084550	-0.118860
25.0	1	P	-13.2262	-9.3976	Y	-0.084989	-0.118813
25.0	1	P	-13.2201	-9.4459	Y	-0.085426	-0.118759
25.0	1	P	-13.2140	-9.4943	Y	-0.085864	-0.118703
25.0	1	P	-13.2083	-9.5428	Y	-0.086302	-0.118651
25.0	1	P	-13.2036	-9.5913	Y	-0.086740	-0.118610
25.0	1	P	-13.2005	-9.6398	Y	-0.087180	-0.118582
25.0	1	P	-13.1986	-9.6886	Y	-0.087620	-0.118565
25.0	1	P	-13.1975	-9.7373	Y	-0.088061	-0.118556
25.0	1	P	-13.1972	-9.7862	Y	-0.088502	-0.118553
25.0	1	P	-13.1972	-9.8349	Y	-0.088944	-0.118553
25.0	1	P	-13.1974	-9.8838	Y	-0.089385	-0.118554
25.0	1	P	-13.1975	-9.9325	Y	-0.089827	-0.118555
25.0	1	P	-13.1974	-9.9814	Y	-0.090268	-0.118553
25.0	1	P	-13.1966	-10.0301	Y	-0.090710	-0.118546
25.0	1	P	-13.1949	-10.0790	Y	-0.091150	-0.118533
25.0	1	P	-13.1924	-10.1275	Y	-0.091591	-0.118509
25.0	1	P	-13.1886	-10.1762	Y	-0.092030	-0.118476
25.0	1	P	-13.1844	-10.2247	Y	-0.092469	-0.118437
25.0	1	P	-13.1794	-10.2732	Y	-0.092908	-0.118392
25.0	1	P	-13.1742	-10.3218	Y	-0.093347	-0.118346
25.0	1	P	-13.1692	-10.3703	Y	-0.093786	-0.118300
25.0	1	P	-13.1642	-10.4188	Y	-0.094225	-0.118256
25.0	1	P	-13.1599	-10.4673	Y	-0.094664	-0.118218
25.0	1	P	-13.1564	-10.5160	Y	-0.095104	-0.118186
25.0	1	P	-13.1530	-10.5647	Y	-0.095544	-0.118164
25.0	1	P	-13.1525	-10.6134	Y	-0.095985	-0.118151
25.0	1	P	-13.1518	-10.6621	Y	-0.096426	-0.118145
25.0	1	P	-13.1518	-10.7110	Y	-0.096867	-0.118144
25.0	1	P	-13.1518	-10.7597	Y	-0.097308	-0.118145
25.0	1	P	-13.1520	-10.8086	Y	-0.097750	-0.118147
25.0	1	P	-13.1520	-10.8574	Y	-0.098191	-0.118147
25.0	1	P	-13.1516	-10.9062	Y	-0.098632	-0.118144
25.0	1	P	-13.1507	-10.9550	Y	-0.099073	-0.118135
25.0	1	P	-13.1488	-11.0037	Y	-0.099513	-0.118118
25.0	1	P	-13.1457	-11.0522	Y	-0.099953	-0.118090
25.0	1	P	-13.1414	-11.1007	Y	-0.100392	-0.118052
25.0	1	P	-13.1364	-11.1492	Y	-0.100831	-0.118006
25.0	1	P	-13.1307	-11.1977	Y	-0.101269	-0.117956
25.0	1	P	-13.1248	-11.2463	Y	-0.101707	-0.117901
25.0	1	P	-13.1186	-11.2946	Y	-0.102145	-0.117846
25.0	1	P	-13.1125	-11.3431	Y	-0.102583	-0.117793
25.0	1	P	-13.1072	-11.3915	Y	-0.103022	-0.117743
25.0	1	P	-13.1023	-11.4400	Y	-0.103460	-0.117700
25.0	1	P	-13.0966	-11.4887	Y	-0.103900	-0.117666
25.0	1	P	-13.0962	-11.5372	Y	-0.104340	-0.117645
25.0	1	P	-13.0951	-11.5861	Y	-0.104780	-0.117635
25.0	1	P	-13.0948	-11.6348	Y	-0.105222	-0.117632
25.0	1	P	-13.0948	-11.6837	Y	-0.105663	-0.117633
25.0	1	P	-13.0951	-11.7324	Y	-0.106105	-0.117635
25.0	1	P	-13.0953	-11.7813	Y	-0.106546	-0.117637
25.0	1	P	-13.0951	-11.8300	Y	-0.106987	-0.117635
25.0	1	P	-13.0940	-11.8787	Y	-0.107428	-0.117626
25.0	1	P	-13.0920	-11.9274	Y	-0.107868	-0.117608
25.0	1	P	-13.0885	-11.9760	Y	-0.108308	-0.117576
25.0	1	P	-13.0838	-12.0245	Y	-0.108746	-0.117534
25.0	1	P	-13.0783	-12.0730	Y	-0.109185	-0.117484
25.0	1	P	-13.0723	-12.1215	Y	-0.109623	-0.117431
25.0	1	P	-13.0664	-12.1699	Y	-0.110061	-0.117378
25.0	1	P	-13.0610	-12.2184	Y	-0.110499	-0.117329
25.0	1	P	-13.0560	-12.2669	Y	-0.110938	-0.117284
25.0	1	P	-13.0518	-12.3154	Y	-0.111378	-0.117246
25.0	1	P	-13.0481	-12.3641	Y	-0.111818	-0.117213
25.0	1	P	-13.0451	-12.4128	Y	-0.112258	-0.117186
25.0	1	P	-13.0431	-12.4616	Y	-0.112698	-0.117168
25.0	1	P	-13.0420	-12.5103	Y	-0.113139	-0.117158
25.0	1	P	-13.0414	-12.5592	Y	-0.113580	-0.117153
25.0	1	P	-13.0412	-12.6079	Y	-0.114022	-0.117152
25.0	1	P	-13.0412	-12.6568	Y	-0.114463	-0.117151
25.0	1	P	-13.0410	-12.7055	Y	-0.114904	-0.117149
25.0	1	P	-13.0403	-12.7542	Y	-0.115345	-0.117143
25.0	1	P	-13.0390	-12.8029	Y	-0.115786	-0.117132
25.0	1	P	-13.0368	-12.8516	Y	-0.116226	-0.117111
25.0	1	P	-13.0331	-12.9001	Y	-0.116665	-0.117078
25.0	1	P	-13.0284	-12.9486	Y	-0.117104	-0.117036
25.0	1	P	-13.0229	-12.9972	Y	-0.117542	-0.116987
25.0	1	P	-13.0168	-13.0455	Y	-0.117980	-0.116932
25.0	1	P	-13.0105	-13.0940	Y	-0.118418	-0.116875
25.0	1	P	-13.0042	-13.1423	Y	-0.118856	-0.116818
25.0	1	P	-12.9979	-13.1907	Y	-0.119293	-0.116761
25.0	1	P	-12.9918	-13.2392	Y	-0.119731	-0.116707
25.0	1	P	-12.9860	-13.2875	Y	-0.120169	-0.116656
25.0	1	P	-12.9809	-13.3361	Y	-0.120607	-0.116610
25.0	1	P	-12.9764	-13.3846	Y	-0.121046	-0.116569
25.0	1	P	-12.9729	-13.4333	Y	-0.121486	-0.116537
25.0	1	P	-12.9701	-13.4820	Y	-0.121926	-0.116512
25.0	1	P	-12.9679	-13.5307	Y	-0.122367	-0.116492
25.0	1	P	-12.9659	-13.5794	Y	-0.122808	-0.116474
25.0	1	P	-12.9638	-13.6281	Y	-0.123249	-0.116456
25.0	1	P	-12.9614	-13.6768	Y	-0.123689	-0.116434

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
25.0	1	P	-12.9583	-13.7255	Y	-0.124129	-0.118408
25.0	1	P	-12.9540	-13.7741	Y	-0.124568	-0.116368
25.0	1	P	-12.9486	-13.8224	Y	-0.125006	-0.116319
25.0	1	P	-12.9421	-13.8707	Y	-0.125443	-0.116261
25.0	1	P	-12.9349	-13.9189	Y	-0.125879	-0.116197
25.0	1	P	-12.9273	-13.9672	Y	-0.126315	-0.116128
25.0	1	P	-12.9194	-14.0154	Y	-0.126750	-0.116057
25.0	1	P	-12.9114	-14.0635	Y	-0.127186	-0.115985
25.0	1	P	-12.9034	-14.1117	Y	-0.127622	-0.115914
25.0	1	P	-12.8958	-14.1598	Y	-0.128058	-0.115845
25.0	1	P	-12.8886	-14.2082	Y	-0.128495	-0.115780
25.0	1	P	-12.8818	-14.2565	Y	-0.128931	-0.115719
25.0	1	P	-12.8757	-14.3048	Y	-0.129369	-0.115665
25.0	1	P	-12.8705	-14.3534	Y	-0.129807	-0.115618
25.0	1	P	-12.8664	-14.4019	Y	-0.130246	-0.115581
25.0	1	P	-12.8634	-14.4504	Y	-0.130686	-0.115554
25.0	1	P	-12.8612	-14.4991	Y	-0.131126	-0.115534
25.0	1	P	-12.8594	-14.5480	Y	-0.131568	-0.115518
25.0	1	P	-12.8573	-14.5967	Y	-0.132008	-0.115500
25.0	1	P	-12.8549	-14.6454	Y	-0.132449	-0.115478
25.0	1	P	-12.8516	-14.6940	Y	-0.132888	-0.115448
25.0	1	P	-12.8473	-14.7427	Y	-0.133328	-0.115409
25.0	1	P	-12.8421	-14.7910	Y	-0.133766	-0.115364
25.0	1	P	-12.8366	-14.8395	Y	-0.134204	-0.115313
25.0	1	P	-12.8305	-14.8879	Y	-0.134642	-0.115259
25.0	1	P	-12.8242	-14.9364	Y	-0.135080	-0.115202
25.0	1	P	-12.8179	-14.9847	Y	-0.135517	-0.115144
25.0	1	P	-12.8112	-15.0331	Y	-0.135955	-0.115086
25.0	1	P	-12.8049	-15.0814	Y	-0.136392	-0.115028
25.0	1	P	-12.7986	-15.1299	Y	-0.136830	-0.114972
25.0	1	P	-12.7927	-15.1783	Y	-0.137268	-0.114919
25.0	1	P	-12.7871	-15.2268	Y	-0.137706	-0.114869
25.0	1	P	-12.7823	-15.2753	Y	-0.138145	-0.114825
25.0	1	P	-12.7782	-15.3238	Y	-0.138584	-0.114789
25.0	1	P	-12.7751	-15.3725	Y	-0.139024	-0.114761
25.0	1	P	-12.7731	-15.4212	Y	-0.139464	-0.114743
25.0	1	P	-12.7716	-15.4699	Y	-0.139905	-0.114729
25.0	1	P	-12.7699	-15.5186	Y	-0.140346	-0.114714
25.0	1	P	-12.7677	-15.5674	Y	-0.140786	-0.114693
25.0	1	P	-12.7642	-15.6159	Y	-0.141226	-0.114662
25.0	1	P	-12.7597	-15.6646	Y	-0.141665	-0.114622
25.0	1	P	-12.7544	-15.7129	Y	-0.142103	-0.114575
25.0	1	P	-12.7484	-15.7614	Y	-0.142541	-0.114522
25.0	1	P	-12.7423	-15.8098	Y	-0.142979	-0.114465
25.0	1	P	-12.7356	-15.8581	Y	-0.143416	-0.114407
25.0	1	P	-12.7292	-15.9065	Y	-0.143854	-0.114347
25.0	1	P	-12.7225	-15.9548	Y	-0.144291	-0.114288
25.0	1	P	-12.7162	-16.0033	Y	-0.144729	-0.114231
25.0	1	P	-12.7099	-16.0517	Y	-0.145167	-0.114176
25.0	1	P	-12.7042	-16.1002	Y	-0.145605	-0.114123
25.0	1	P	-12.6986	-16.1487	Y	-0.146043	-0.114074
25.0	1	P	-12.6936	-16.1972	Y	-0.146482	-0.114029
25.0	1	P	-12.6893	-16.2457	Y	-0.146921	-0.113990
25.0	1	P	-12.6856	-16.2943	Y	-0.147361	-0.113958
25.0	1	P	-12.6831	-16.3430	Y	-0.147801	-0.113934
25.0	1	P	-12.6814	-16.3917	Y	-0.148241	-0.113919
25.0	1	P	-12.6799	-16.4404	Y	-0.148682	-0.113906
25.0	1	P	-12.6781	-16.4891	Y	-0.149123	-0.113888
25.0	1	P	-12.6751	-16.5378	Y	-0.149563	-0.113862
25.0	1	P	-12.6712	-16.5863	Y	-0.150002	-0.113827
25.0	1	P	-12.6668	-16.6350	Y	-0.150441	-0.113787
25.0	1	P	-12.6616	-16.6836	Y	-0.150880	-0.113741
25.0	1	P	-12.6560	-16.7319	Y	-0.151319	-0.113692
25.0	1	P	-12.6501	-16.7804	Y	-0.151757	-0.113638
25.0	1	P	-12.6440	-16.8288	Y	-0.152195	-0.113583
25.0	1	P	-12.6375	-16.8771	Y	-0.152632	-0.113525
25.0	1	P	-12.6308	-16.9256	Y	-0.153069	-0.113465
25.0	1	P	-12.6242	-16.9740	Y	-0.153507	-0.113404
25.0	1	P	-12.6175	-17.0223	Y	-0.153944	-0.113344
25.0	1	P	-12.6110	-17.0706	Y	-0.154381	-0.113286
25.0	1	P	-12.6049	-17.1190	Y	-0.154819	-0.113231
25.0	1	P	-12.5992	-17.1673	Y	-0.155256	-0.113180
25.0	1	P	-12.5942	-17.2158	Y	-0.155695	-0.113135
25.0	1	P	-12.5901	-17.2645	Y	-0.156134	-0.113098
25.0	1	P	-12.5869	-17.3131	Y	-0.156575	-0.113071
25.0	1	P	-12.5849	-17.3619	Y	-0.157015	-0.113052
25.0	1	P	-12.5817	-17.4103	Y	-0.157454	-0.113023
25.0	1	P	-12.5767	-17.4584	Y	-0.157890	-0.112979
25.0	1	P	-12.5708	-17.5064	Y	-0.158323	-0.112926
25.0	1	P	-12.5643	-17.5544	Y	-0.158757	-0.112867
25.0	1	P	-12.5575	-17.6023	Y	-0.159191	-0.112806
25.0	1	P	-12.5512	-17.6505	Y	-0.159626	-0.112749
25.0	1	P	-12.5454	-17.6992	Y	-0.160065	-0.112698
25.0	1	P	-12.5410	-17.7481	Y	-0.160509	-0.112658
25.0	1	P	-12.5386	-17.7979	Y	-0.160950	-0.112635
25.0	1	P	-12.5382	-17.8465	Y	-0.161416	-0.112634
25.0	1	P	-12.5399	-17.8996	Y	-0.161878	-0.112648
25.0	1	P	-12.5421	-17.9509	Y	-0.162343	-0.112668
25.0	1	P	-12.5440	-18.0020	Y	-0.162804	-0.112685
25.0	1	P	-12.5442	-18.0524	Y	-0.163260	-0.112686
25.0	1	P	-12.5416	-18.1014	Y	-0.163705	-0.112662
25.0	1	P	-12.5347	-18.1490	Y	-0.164134	-0.112601
25.0	1	P	-12.5221	-18.1940	Y	-0.164542	-0.112488
25.0	1	P	-12.5019	-18.2361	Y	-0.164922	-0.112306
25.0	1	P	-12.4730	-18.2750	Y	-0.165273	-0.112048
25.0	1	P	-12.4393	-18.3141	Y	-0.165627	-0.111745
25.0	1	P	-12.4027	-18.3544	Y	-0.165992	-0.111415
25.0	1	P	-12.3638	-18.3954	Y	-0.166362	-0.111065
25.0	1	P	-12.3230	-18.4365	Y	-0.166734	-0.110700
25.0	1	P	-12.2812	-18.4774	Y	-0.167104	-0.110324
25.0	1	P	-12.2386	-18.5174	Y	-0.167466	-0.109941
25.0	1	P	-12.1956	-18.5563	Y	-0.167818	-0.109554
25.0	1	P	-12.1525	-18.5933	Y	-0.168153	-0.109167
25.0	1	P	-12.1097	-18.6280	Y	-0.168465	-0.108782
25.0	1	P	-12.0674	-18.6591	Y	-0.168747	-0.108404
25.0	1	P	-12.0265	-18.6861	Y	-0.168992	-0.108036
25.0	1	P	-11.9871	-18.7080	Y	-0.169189	-0.107682
25.0	1	P	-11.9498	-18.7230	Y	-0.169326	-0.107347
25.0	1	P	-11.9152	-18.7298	Y	-0.169387	-0.107036
25.0	1	P	-11.8841	-18.7261	Y	-0.169354	-0.106756
25.0	1	P	-11.8572	-18.7100	Y	-0.169207	-0.106515
25.0	1	P	-11.8345	-18.6819	Y	-0.168953	-0.106311

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
25.0	1	P	-11.8150	-18.6446	Y	-0.168616	-0.106136
25.0	1	P	-11.7980	-18.6002	Y	-0.168215	-0.105984
25.0	1	P	-11.7832	-18.5507	Y	-0.167767	-0.105849
25.0	1	P	-11.7696	-18.4974	Y	-0.167285	-0.105729
25.0	1	P	-11.7574	-18.4418	Y	-0.166782	-0.105619
25.0	1	P	-11.7459	-18.3852	Y	-0.166271	-0.105516
25.0	1	P	-11.7350	-18.3289	Y	-0.165762	-0.105418
25.0	1	P	-11.7243	-18.2742	Y	-0.165266	-0.105321
25.0	1	P	-11.7135	-18.2218	Y	-0.164793	-0.105225
25.0	1	P	-11.7030	-18.1716	Y	-0.164338	-0.105129
25.0	1	P	-11.6922	-18.1229	Y	-0.163898	-0.105033
25.0	1	P	-11.6815	-18.0753	Y	-0.163468	-0.104937
25.0	1	P	-11.6707	-18.0287	Y	-0.163046	-0.104841
25.0	1	P	-11.6602	-17.9827	Y	-0.162630	-0.104745
25.0	1	P	-11.6495	-17.9370	Y	-0.162217	-0.104649
25.0	1	P	-11.6389	-17.8914	Y	-0.161805	-0.104554
25.0	1	P	-11.6283	-17.8457	Y	-0.161391	-0.104459
25.0	1	P	-11.6178	-17.7996	Y	-0.160973	-0.104364
25.0	1	P	-11.6074	-17.7529	Y	-0.160551	-0.104270
25.0	1	P	-11.5969	-17.7057	Y	-0.160125	-0.104177
25.0	1	P	-11.5865	-17.6583	Y	-0.159696	-0.104083
25.0	1	P	-11.5761	-17.6107	Y	-0.159265	-0.103990
25.0	1	P	-11.5656	-17.5627	Y	-0.158832	-0.103896
25.0	1	P	-11.5552	-17.5147	Y	-0.158399	-0.103801
25.0	1	P	-11.5446	-17.4668	Y	-0.157964	-0.103706
25.0	1	P	-11.5339	-17.4188	Y	-0.157530	-0.103610
25.0	1	P	-11.5230	-17.3708	Y	-0.157097	-0.103513
25.0	1	P	-11.5120	-17.3231	Y	-0.156664	-0.103414
25.0	1	P	-11.5009	-17.2753	Y	-0.156233	-0.103314
25.0	1	P	-11.4896	-17.2279	Y	-0.155803	-0.103212
25.0	1	P	-11.4783	-17.1803	Y	-0.155373	-0.103111
25.0	1	P	-11.4670	-17.1329	Y	-0.154944	-0.103010
25.0	1	P	-11.4559	-17.0854	Y	-0.154515	-0.102910
25.0	1	P	-11.4450	-17.0380	Y	-0.154086	-0.102811
25.0	1	P	-11.4342	-16.9904	Y	-0.153657	-0.102715
25.0	1	P	-11.4239	-16.9430	Y	-0.153227	-0.102623
25.0	1	P	-11.4142	-16.8952	Y	-0.152796	-0.102535
25.0	1	P	-11.4050	-16.8475	Y	-0.152364	-0.102453
25.0	1	P	-11.3965	-16.7995	Y	-0.151930	-0.102376
25.0	1	P	-11.3883	-16.7515	Y	-0.151495	-0.102303
25.0	1	P	-11.3804	-16.7034	Y	-0.151060	-0.102232
25.0	1	P	-11.3726	-16.6552	Y	-0.150625	-0.102162
25.0	1	P	-11.3648	-16.6071	Y	-0.150189	-0.102092
25.0	1	P	-11.3570	-16.5589	Y	-0.149754	-0.102021
25.0	1	P	-11.3487	-16.5108	Y	-0.149319	-0.101947
25.0	1	P	-11.3402	-16.4628	Y	-0.148885	-0.101870
25.0	1	P	-11.3307	-16.4148	Y	-0.148451	-0.101786
25.0	1	P	-11.3207	-16.3670	Y	-0.148019	-0.101696
25.0	1	P	-11.3102	-16.3195	Y	-0.147588	-0.101600
25.0	1	P	-11.2992	-16.2717	Y	-0.147157	-0.101503
25.0	1	P	-11.2883	-16.2241	Y	-0.146726	-0.101405
25.0	1	P	-11.2779	-16.1765	Y	-0.146295	-0.101312
25.0	1	P	-11.2683	-16.1287	Y	-0.145863	-0.101225
25.0	1	P	-11.2598	-16.0807	Y	-0.145429	-0.101148
25.0	1	P	-11.2528	-16.0326	Y	-0.144993	-0.101085
25.0	1	P	-11.2478	-15.9841	Y	-0.144555	-0.101040
25.0	1	P	-11.2440	-15.9353	Y	-0.144115	-0.101006
25.0	1	P	-11.2403	-15.8868	Y	-0.143675	-0.100974
25.0	1	P	-11.2365	-15.8381	Y	-0.143236	-0.100939
25.0	1	P	-11.2324	-15.7896	Y	-0.142796	-0.100903
25.0	1	P	-11.2283	-15.7409	Y	-0.142357	-0.100866
25.0	1	P	-11.2242	-15.6924	Y	-0.141917	-0.100828
25.0	1	P	-11.2200	-15.6438	Y	-0.141478	-0.100791
25.0	1	P	-11.2157	-15.5953	Y	-0.141039	-0.100753
25.0	1	P	-11.2116	-15.5466	Y	-0.140599	-0.100716
25.0	1	P	-11.2074	-15.4981	Y	-0.140160	-0.100678
25.0	1	P	-11.2035	-15.4496	Y	-0.139720	-0.100642
25.0	1	P	-11.1996	-15.4009	Y	-0.139281	-0.100607
25.0	1	P	-11.1957	-15.3523	Y	-0.138841	-0.100572
25.0	1	P	-11.1910	-15.3036	Y	-0.138402	-0.100538
25.0	1	P	-11.1881	-15.2551	Y	-0.137962	-0.100505
25.0	1	P	-11.1844	-15.2064	Y	-0.137522	-0.100472
25.0	1	P	-11.1809	-15.1579	Y	-0.137082	-0.100439
25.0	1	P	-11.1772	-15.1092	Y	-0.136643	-0.100407
25.0	1	P	-11.1737	-15.0605	Y	-0.136203	-0.100374
25.0	1	P	-11.1702	-15.0119	Y	-0.135763	-0.100342
25.0	1	P	-11.1664	-14.9632	Y	-0.135323	-0.100310
25.0	1	P	-11.1629	-14.9147	Y	-0.134883	-0.100278
25.0	1	P	-11.1594	-14.8660	Y	-0.134444	-0.100247
25.0	1	P	-11.1559	-14.8173	Y	-0.134004	-0.100215
25.0	1	P	-11.1524	-14.7688	Y	-0.133564	-0.100183
25.0	1	P	-11.1489	-14.7201	Y	-0.133124	-0.100152
25.0	1	P	-11.1453	-14.6715	Y	-0.132684	-0.100120
25.0	1	P	-11.1418	-14.6228	Y	-0.132244	-0.100089
25.0	1	P	-11.1383	-14.5741	Y	-0.131804	-0.100058
25.0	1	P	-11.1350	-14.5256	Y	-0.131365	-0.100026
25.0	1	P	-11.1314	-14.4769	Y	-0.130925	-0.099996
25.0	1	P	-11.1281	-14.4282	Y	-0.130485	-0.099965
25.0	1	P	-11.1246	-14.3797	Y	-0.130045	-0.099934
25.0	1	P	-11.1211	-14.3310	Y	-0.129605	-0.099903
25.0	1	P	-11.1176	-14.2823	Y	-0.129165	-0.099871
25.0	1	P	-11.1140	-14.2337	Y	-0.128725	-0.099839
25.0	1	P	-11.1103	-14.1850	Y	-0.128285	-0.099806
25.0	1	P	-11.1066	-14.1365	Y	-0.127846	-0.099772
25.0	1	P	-11.1026	-14.0878	Y	-0.127406	-0.099736
25.0	1	P	-11.0985	-14.0393	Y	-0.126967	-0.099700
25.0	1	P	-11.0942	-13.9907	Y	-0.126527	-0.099664
25.0	1	P	-11.0898	-13.9420	Y	-0.126088	-0.099621
25.0	1	P	-11.0851	-13.8935	Y	-0.125650	-0.099580
25.0	1	P	-11.0805	-13.8450	Y	-0.125210	-0.099539
25.0	1	P	-11.0759	-13.7965	Y	-0.124771	-0.099497
25.0	1	P	-11.0713	-13.7480	Y	-0.124332	-0.099454
25.0	1	P	-11.0664	-13.6994	Y	-0.123894	-0.099412
25.0	1	P	-11.0618	-13.6509	Y	-0.123455	-0.099370
25.0	1	P	-11.0572	-13.6024	Y	-0.123015	-0.099329
25.0	1	P	-11.0526	-13.5539	Y	-0.122576	-0.099287
25.0	1	P	-11.0481	-13.5052	Y	-0.122137	-0.099247
25.0	1	P	-11.0438	-13.4566	Y	-0.121698	-0.099208
25.0	1	P	-11.0394	-13.4081	Y	-0.121258	-0.099169
25.0	1	P	-11.0353	-13.3594	Y	-0.120819	-0.099132
25.0	1	P	-11.0314	-13.3109	Y	-0.120379	-0.099097
25.0	1	P	-11.0275	-13.2622	Y	-0.119940	-0.099063

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
25.0	1	P	-11.0240	-13.2136	Y	-0.119500	-0.099031
25.0	1	P	-11.0209	-13.1649	Y	-0.119060	-0.099002
25.0	1	P	-11.0181	-13.1162	Y	-0.118620	-0.098977
25.0	1	P	-11.0157	-13.0675	Y	-0.118179	-0.098955
25.0	1	P	-11.0137	-13.0188	Y	-0.117739	-0.098937
25.0	1	P	-11.0118	-12.9701	Y	-0.117298	-0.098921
25.0	1	P	-11.0101	-12.9214	Y	-0.116857	-0.098906
25.0	1	P	-11.0087	-12.8727	Y	-0.116417	-0.098893
25.0	1	P	-11.0074	-12.8240	Y	-0.115976	-0.098880
25.0	1	P	-11.0059	-12.7751	Y	-0.115535	-0.098868
25.0	1	P	-11.0046	-12.7264	Y	-0.115094	-0.098856
25.0	1	P	-11.0033	-12.6777	Y	-0.114653	-0.098844
25.0	1	P	-11.0018	-12.6290	Y	-0.114212	-0.098830
25.0	1	P	-11.0001	-12.5803	Y	-0.113771	-0.098816
25.0	1	P	-10.9985	-12.5314	Y	-0.113331	-0.098801
25.0	1	P	-10.9966	-12.4827	Y	-0.112890	-0.098785
25.0	1	P	-10.9950	-12.4340	Y	-0.112449	-0.098769
25.0	1	P	-10.9931	-12.3853	Y	-0.112008	-0.098752
25.0	1	P	-10.9911	-12.3365	Y	-0.111568	-0.098735
25.0	1	P	-10.9892	-12.2878	Y	-0.111127	-0.098718
25.0	1	P	-10.9872	-12.2391	Y	-0.110687	-0.098700
25.0	1	P	-10.9851	-12.1904	Y	-0.110246	-0.098682
25.0	1	P	-10.9831	-12.1417	Y	-0.109805	-0.098663
25.0	1	P	-10.9811	-12.0930	Y	-0.109365	-0.098645
25.0	1	P	-10.9790	-12.0441	Y	-0.108924	-0.098626
25.0	1	P	-10.9770	-11.9954	Y	-0.108484	-0.098607
25.0	1	P	-10.9748	-11.9467	Y	-0.108043	-0.098588
25.0	1	P	-10.9727	-11.8980	Y	-0.107602	-0.098569
25.0	1	P	-10.9705	-11.8493	Y	-0.107162	-0.098550
25.0	1	P	-10.9685	-11.8006	Y	-0.106721	-0.098531
25.0	1	P	-10.9662	-11.7519	Y	-0.106281	-0.098512
25.0	1	P	-10.9642	-11.7032	Y	-0.105840	-0.098493
25.0	1	P	-10.9622	-11.6545	Y	-0.105399	-0.098475
25.0	1	P	-10.9601	-11.6057	Y	-0.104959	-0.098456
25.0	1	P	-10.9581	-11.5570	Y	-0.104518	-0.098438
25.0	1	P	-10.9561	-11.5083	Y	-0.104078	-0.098420
25.0	1	P	-10.9540	-11.4596	Y	-0.103637	-0.098402
25.0	1	P	-10.9520	-11.4109	Y	-0.103196	-0.098384
25.0	1	P	-10.9501	-11.3622	Y	-0.102756	-0.098366
25.0	1	P	-10.9481	-11.3135	Y	-0.102315	-0.098349
25.0	1	P	-10.9462	-11.2646	Y	-0.101874	-0.098331
25.0	1	P	-10.9444	-11.2159	Y	-0.101434	-0.098315
25.0	1	P	-10.9425	-11.1672	Y	-0.100993	-0.098298
25.0	1	P	-10.9407	-11.1185	Y	-0.100552	-0.098282
25.0	1	P	-10.9388	-11.0698	Y	-0.100112	-0.098266
25.0	1	P	-10.9372	-11.0211	Y	-0.099671	-0.098250
25.0	1	P	-10.9355	-10.9724	Y	-0.099230	-0.098235
25.0	1	P	-10.9338	-10.9237	Y	-0.098789	-0.098220
25.0	1	P	-10.9320	-10.8748	Y	-0.098349	-0.098205
25.0	1	P	-10.9305	-10.8261	Y	-0.097908	-0.098190
25.0	1	P	-10.9288	-10.7773	Y	-0.097467	-0.098175
25.0	1	P	-10.9274	-10.7286	Y	-0.097026	-0.098161
25.0	1	P	-10.9257	-10.6799	Y	-0.096586	-0.098147
25.0	1	P	-10.9242	-10.6312	Y	-0.096145	-0.098134
25.0	1	P	-10.9227	-10.5823	Y	-0.095704	-0.098120
25.0	1	P	-10.9212	-10.5336	Y	-0.095263	-0.098107
25.0	1	P	-10.9198	-10.4849	Y	-0.094823	-0.098094
25.0	1	P	-10.9183	-10.4362	Y	-0.094382	-0.098081
25.0	1	P	-10.9168	-10.3875	Y	-0.093941	-0.098068
25.0	1	P	-10.9153	-10.3388	Y	-0.093500	-0.098055
25.0	1	P	-10.9140	-10.2899	Y	-0.093059	-0.098042
25.0	1	P	-10.9125	-10.2412	Y	-0.092618	-0.098030
25.0	1	P	-10.9112	-10.1925	Y	-0.092177	-0.098017
25.0	1	P	-10.9098	-10.1438	Y	-0.091737	-0.098004
25.0	1	P	-10.9085	-10.0951	Y	-0.091296	-0.097992
25.0	1	P	-10.9070	-10.0462	Y	-0.090855	-0.097979
25.0	1	P	-10.9055	-9.9975	Y	-0.090414	-0.097966
25.0	1	P	-10.9040	-9.9488	Y	-0.089974	-0.097952
25.0	1	P	-10.9025	-9.9001	Y	-0.089533	-0.097938
25.0	1	P	-10.9009	-9.8513	Y	-0.089092	-0.097924
25.0	1	P	-10.8992	-9.8026	Y	-0.088651	-0.097909
25.0	1	P	-10.8974	-9.7537	Y	-0.088211	-0.097893
25.0	1	P	-10.8955	-9.7050	Y	-0.087770	-0.097876
25.0	1	P	-10.8936	-9.6563	Y	-0.087329	-0.097859
25.0	1	P	-10.8918	-9.6076	Y	-0.086888	-0.097842
25.0	1	P	-10.8899	-9.5589	Y	-0.086448	-0.097824
25.0	1	P	-10.8877	-9.5102	Y	-0.086007	-0.097807
25.0	1	P	-10.8859	-9.4615	Y	-0.085567	-0.097789
25.0	1	P	-10.8836	-9.4128	Y	-0.085126	-0.097770
25.0	1	P	-10.8816	-9.3641	Y	-0.084685	-0.097752
25.0	1	P	-10.8796	-9.3154	Y	-0.084245	-0.097733
25.0	1	P	-10.8775	-9.2667	Y	-0.083804	-0.097714
25.0	1	P	-10.8755	-9.2178	Y	-0.083363	-0.097696
25.0	1	P	-10.8735	-9.1691	Y	-0.082923	-0.097677
25.0	1	P	-10.8714	-9.1204	Y	-0.082482	-0.097659
25.0	1	P	-10.8694	-9.0717	Y	-0.082042	-0.097642
25.0	1	P	-10.8675	-9.0229	Y	-0.081601	-0.097625
25.0	1	P	-10.8657	-8.9742	Y	-0.081160	-0.097608
25.0	1	P	-10.8640	-8.9255	Y	-0.080720	-0.097593
25.0	1	P	-10.8625	-8.8768	Y	-0.080279	-0.097580
25.0	1	P	-10.8611	-8.8279	Y	-0.079838	-0.097567
25.0	1	P	-10.8598	-8.7792	Y	-0.079397	-0.097556
25.0	1	P	-10.8586	-8.7305	Y	-0.078956	-0.097545
25.0	1	P	-10.8574	-8.6818	Y	-0.078515	-0.097534
25.0	1	P	-10.8562	-8.6331	Y	-0.078075	-0.097524
25.0	1	P	-10.8551	-8.5842	Y	-0.077634	-0.097513
25.0	1	P	-10.8538	-8.5355	Y	-0.077193	-0.097502
25.0	1	P	-10.8525	-8.4868	Y	-0.076752	-0.097490
25.0	1	P	-10.8511	-8.4381	Y	-0.076311	-0.097477
25.0	1	P	-10.8496	-8.3894	Y	-0.075870	-0.097463
25.0	1	P	-10.8479	-8.3407	Y	-0.075430	-0.097448
25.0	1	P	-10.8461	-8.2918	Y	-0.074989	-0.097432
25.0	1	P	-10.8442	-8.2431	Y	-0.074548	-0.097415
25.0	1	P	-10.8422	-8.1944	Y	-0.074108	-0.097397
25.0	1	P	-10.8401	-8.1457	Y	-0.073667	-0.097379
25.0	1	P	-10.8381	-8.0969	Y	-0.073226	-0.097360
25.0	1	P	-10.8359	-8.0482	Y	-0.072786	-0.097340
25.0	1	P	-10.8336	-7.9995	Y	-0.072345	-0.097320
25.0	1	P	-10.8312	-7.9508	Y	-0.071905	-0.097299
25.0	1	P	-10.8288	-7.9021	Y	-0.071464	-0.097278
25.0	1	P	-10.8264	-7.8534	Y	-0.071024	-0.097256
25.0	1	P	-10.8240	-7.8047	Y	-0.070583	-0.097234

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
25.0	1	P	-10.8216	-7.7560	Y	-0.070143	-0.097211
25.0	1	P	-10.8192	-7.7073	Y	-0.069702	-0.097190
25.0	1	P	-10.8168	-7.6586	Y	-0.069262	-0.097169
25.0	1	P	-10.8146	-7.6099	Y	-0.068821	-0.097148
25.0	1	P	-10.8123	-7.5612	Y	-0.068381	-0.097129
25.0	1	P	-10.8105	-7.5125	Y	-0.067940	-0.097112
25.0	1	P	-10.8086	-7.4637	Y	-0.067499	-0.097096
25.0	1	P	-10.8072	-7.4150	Y	-0.067059	-0.097082
25.0	1	P	-10.8057	-7.3661	Y	-0.066618	-0.097070
25.0	1	P	-10.8044	-7.3174	Y	-0.066177	-0.097058
25.0	1	P	-10.8033	-7.2687	Y	-0.065736	-0.097047
25.0	1	P	-10.8020	-7.2200	Y	-0.065295	-0.097036
25.0	1	P	-10.8009	-7.1713	Y	-0.064855	-0.097026
25.0	1	P	-10.7996	-7.1224	Y	-0.064413	-0.097015
25.0	1	P	-10.7983	-7.0737	Y	-0.063973	-0.097003
25.0	1	P	-10.7970	-7.0250	Y	-0.063532	-0.096991
25.0	1	P	-10.7955	-6.9763	Y	-0.063091	-0.096977
25.0	1	P	-10.7938	-6.9276	Y	-0.062650	-0.096962
25.0	1	P	-10.7920	-6.8787	Y	-0.062210	-0.096947
25.0	1	P	-10.7901	-6.8300	Y	-0.061769	-0.096930
25.0	1	P	-10.7883	-6.7813	Y	-0.061328	-0.096912
25.0	1	P	-10.7862	-6.7326	Y	-0.060888	-0.096894
25.0	1	P	-10.7840	-6.6839	Y	-0.060447	-0.096875
25.0	1	P	-10.7818	-6.6352	Y	-0.060007	-0.096854
25.0	1	P	-10.7794	-6.5865	Y	-0.059566	-0.096832
25.0	1	P	-10.7768	-6.5377	Y	-0.059126	-0.096809
25.0	1	P	-10.7740	-6.4890	Y	-0.058685	-0.096785
25.0	1	P	-10.7712	-6.4405	Y	-0.058245	-0.096760
25.0	1	P	-10.7683	-6.3918	Y	-0.057805	-0.096734
25.0	1	P	-10.7655	-6.3431	Y	-0.057365	-0.096707
25.0	1	P	-10.7625	-6.2944	Y	-0.056924	-0.096681
25.0	1	P	-10.7596	-6.2457	Y	-0.056484	-0.096655
25.0	1	P	-10.7570	-6.1970	Y	-0.056044	-0.096631
25.0	1	P	-10.7544	-6.1483	Y	-0.055604	-0.096607
25.0	1	P	-10.7518	-6.0996	Y	-0.055163	-0.096585
25.0	1	P	-10.7496	-6.0509	Y	-0.054723	-0.096566
25.0	1	P	-10.7475	-6.0021	Y	-0.054282	-0.096547
25.0	1	P	-10.7459	-5.9534	Y	-0.053841	-0.096531
25.0	1	P	-10.7442	-5.9047	Y	-0.053401	-0.096516
25.0	1	P	-10.7425	-5.8560	Y	-0.052960	-0.096502
25.0	1	P	-10.7412	-5.8073	Y	-0.052519	-0.096489
25.0	1	P	-10.7399	-5.7584	Y	-0.052078	-0.096478
25.0	1	P	-10.7386	-5.7097	Y	-0.051637	-0.096467
25.0	1	P	-10.7375	-5.6610	Y	-0.051196	-0.096457
25.0	1	P	-10.7366	-5.6123	Y	-0.050755	-0.096448
25.0	1	P	-10.7357	-5.5634	Y	-0.050314	-0.096441
25.0	1	P	-10.7349	-5.5147	Y	-0.049873	-0.096434
25.0	1	P	-10.7342	-5.4660	Y	-0.049432	-0.096427
25.0	1	P	-10.7335	-5.4171	Y	-0.048991	-0.096420
25.0	1	P	-10.7327	-5.3684	Y	-0.048551	-0.096414
25.0	1	P	-10.7320	-5.3197	Y	-0.048110	-0.096406
25.0	1	P	-10.7310	-5.2710	Y	-0.047668	-0.096399
25.0	1	P	-10.7301	-5.2221	Y	-0.047228	-0.096389
25.0	1	P	-10.7288	-5.1734	Y	-0.046787	-0.096379
25.0	1	P	-10.7273	-5.1247	Y	-0.046346	-0.096366
25.0	1	P	-10.7257	-5.0760	Y	-0.045905	-0.096351
25.0	1	P	-10.7238	-5.0273	Y	-0.045465	-0.096334
25.0	1	P	-10.7220	-4.9785	Y	-0.045024	-0.096316
25.0	1	P	-10.7197	-4.9298	Y	-0.044584	-0.096297
25.0	1	P	-10.7173	-4.8811	Y	-0.044143	-0.096276
25.0	1	P	-10.7149	-4.8324	Y	-0.043703	-0.096254
25.0	1	P	-10.7123	-4.7837	Y	-0.043262	-0.096230
25.0	1	P	-10.7094	-4.7350	Y	-0.042822	-0.096205
25.0	1	P	-10.7064	-4.6863	Y	-0.042381	-0.096178
25.0	1	P	-10.7033	-4.6376	Y	-0.041941	-0.096148
25.0	1	P	-10.6997	-4.5889	Y	-0.041501	-0.096117
25.0	1	P	-10.6960	-4.5404	Y	-0.041061	-0.096083
25.0	1	P	-10.6920	-4.4917	Y	-0.040621	-0.096048
25.0	1	P	-10.6877	-4.4431	Y	-0.040182	-0.096009
25.0	1	P	-10.6831	-4.3946	Y	-0.039743	-0.095968
25.0	1	P	-10.6781	-4.3461	Y	-0.039304	-0.095923
25.0	1	P	-10.6725	-4.2976	Y	-0.038866	-0.095874
25.0	1	P	-10.6666	-4.2492	Y	-0.038429	-0.095819
25.0	1	P	-10.6597	-4.2009	Y	-0.037992	-0.095758
25.0	1	P	-10.6523	-4.1527	Y	-0.037556	-0.095691
25.0	1	P	-10.6440	-4.1048	Y	-0.037122	-0.095617
25.0	1	P	-10.6353	-4.0566	Y	-0.036688	-0.095538
25.0	1	P	-10.6260	-4.0088	Y	-0.036255	-0.095455
25.0	1	P	-10.6160	-3.9611	Y	-0.035822	-0.095366
25.0	1	P	-10.6057	-3.9135	Y	-0.035391	-0.095272
25.0	1	P	-10.5946	-3.8659	Y	-0.034962	-0.095172
25.0	1	P	-10.5827	-3.8186	Y	-0.034534	-0.095065
25.0	1	P	-10.5697	-3.7716	Y	-0.034109	-0.094950
25.0	1	P	-10.5558	-3.7247	Y	-0.033686	-0.094825
25.0	1	P	-10.5408	-3.6784	Y	-0.033266	-0.094690
25.0	1	P	-10.5249	-3.6323	Y	-0.032850	-0.094547
25.0	1	P	-10.5081	-3.5866	Y	-0.032435	-0.094396
25.0	1	P	-10.4905	-3.5410	Y	-0.032023	-0.094238
25.0	1	P	-10.4723	-3.4957	Y	-0.031614	-0.094074
25.0	1	P	-10.4532	-3.4506	Y	-0.031207	-0.093904
25.0	1	P	-10.4336	-3.4060	Y	-0.030802	-0.093727
25.0	1	P	-10.4132	-3.3616	Y	-0.030401	-0.093543
25.0	1	P	-10.3918	-3.3177	Y	-0.030003	-0.093351
25.0	1	P	-10.3695	-3.2742	Y	-0.029610	-0.093151
25.0	1	P	-10.3460	-3.2312	Y	-0.029222	-0.092940
25.0	1	P	-10.3218	-3.1886	Y	-0.028837	-0.092722
25.0	1	P	-10.2966	-3.1467	Y	-0.028457	-0.092495
25.0	1	P	-10.2706	-3.1051	Y	-0.028081	-0.092263
25.0	1	P	-10.2440	-3.0639	Y	-0.027710	-0.092023
25.0	1	P	-10.2167	-3.0234	Y	-0.027342	-0.091778
25.0	1	P	-10.1888	-2.9832	Y	-0.026979	-0.091527
25.0	1	P	-10.1601	-2.9436	Y	-0.026621	-0.091269
25.0	1	P	-10.1304	-2.9049	Y	-0.026270	-0.091004
25.0	1	P	-10.1001	-2.8667	Y	-0.025926	-0.090730
25.0	1	P	-10.0686	-2.8297	Y	-0.025591	-0.090447
25.0	1	P	-10.0356	-2.7939	Y	-0.025267	-0.090152
25.0	1	P	-10.0015	-2.7591	Y	-0.024952	-0.089845
25.0	1	P	-9.9658	-2.7248	Y	-0.024642	-0.089525
25.0	1	P	-9.9289	-2.6911	Y	-0.024338	-0.089194
25.0	1	P	-9.8912	-2.6580	Y	-0.024037	-0.088855
25.0	1	P	-9.8526	-2.6252	Y	-0.023742	-0.088508
25.0	1	P	-9.8134	-2.5934	Y	-0.023453	-0.088155

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
25.0	1	P	-9.7734	-2.5621	Y	-0.023170	-0.087796
25.0	1	P	-9.7330	-2.5317	Y	-0.022895	-0.087433
25.0	1	P	-9.6921	-2.5022	Y	-0.022630	-0.087066
25.0	1	P	-9.6508	-2.4741	Y	-0.022375	-0.086694
25.0	1	P	-9.6087	-2.4476	Y	-0.022135	-0.086317
25.0	1	P	-9.5663	-2.4230	Y	-0.021912	-0.085936
25.0	1	P	-9.5234	-2.4006	Y	-0.021711	-0.085550
25.0	1	P	-9.4798	-2.3813	Y	-0.021535	-0.085158
25.0	1	P	-9.4354	-2.3654	Y	-0.021392	-0.084760
25.0	1	P	-9.3902	-2.3539	Y	-0.021289	-0.084353
25.0	1	P	-9.3437	-2.3478	Y	-0.021233	-0.083936
25.0	1	P	-9.2963	-2.3461	Y	-0.021217	-0.083510
25.0	1	P	-9.2480	-2.3465	Y	-0.021221	-0.083076
25.0	1	P	-9.1987	-2.3470	Y	-0.021227	-0.082633
25.0	1	P	-9.1485	-2.3459	Y	-0.021216	-0.082182
25.0	1	P	-9.0974	-2.3409	Y	-0.021171	-0.081724
25.0	1	P	-9.0457	-2.3320	Y	-0.021091	-0.081259
25.0	1	P	-8.9939	-2.3217	Y	-0.020996	-0.080793
25.0	1	P	-8.9426	-2.3119	Y	-0.020907	-0.080333
25.0	1	P	-8.8924	-2.3050	Y	-0.020846	-0.079882
25.0	1	P	-8.8442	-2.3037	Y	-0.020834	-0.079448
25.0	1	P	-8.7983	-2.3107	Y	-0.020897	-0.079037
25.0	1	P	-8.7561	-2.3289	Y	-0.021063	-0.078657
25.0	1	P	-8.7179	-2.3591	Y	-0.021335	-0.078314
25.0	1	P	-8.6829	-2.3932	Y	-0.021643	-0.078000
25.0	1	P	-8.6505	-2.4298	Y	-0.021974	-0.077708
25.0	1	P	-8.6201	-2.4683	Y	-0.022323	-0.077435
25.0	1	P	-8.5914	-2.5085	Y	-0.022686	-0.077178
25.0	1	P	-8.5640	-2.5498	Y	-0.023059	-0.076931
25.0	1	P	-8.5375	-2.5917	Y	-0.023439	-0.076695
25.0	1	P	-8.5120	-2.6341	Y	-0.023823	-0.076465
25.0	1	P	-8.4872	-2.6769	Y	-0.024208	-0.076241
25.0	1	P	-8.4625	-2.7193	Y	-0.024593	-0.076021
25.0	1	P	-8.4385	-2.7613	Y	-0.024973	-0.075804
25.0	1	P	-8.4146	-2.8028	Y	-0.025348	-0.075589
25.0	1	P	-8.3907	-2.8432	Y	-0.025713	-0.075374
25.0	1	P	-8.3668	-2.8828	Y	-0.026071	-0.075160
25.0	1	P	-8.3433	-2.9221	Y	-0.026426	-0.074948
25.0	1	P	-8.3197	-2.9613	Y	-0.026782	-0.074738
25.0	1	P	-8.2968	-3.0014	Y	-0.027143	-0.074530
25.0	1	P	-8.2740	-3.0421	Y	-0.027511	-0.074326
25.0	1	P	-8.2518	-3.0843	Y	-0.027893	-0.074127
25.0	1	P	-8.2301	-3.1284	Y	-0.028292	-0.073932
25.0	1	P	-8.2092	-3.1753	Y	-0.028715	-0.073745
25.0	1	P	-8.1894	-3.2254	Y	-0.029169	-0.073566
25.0	1	P	-8.1707	-3.2799	Y	-0.029662	-0.073398
25.0	1	P	-8.1527	-3.3360	Y	-0.030170	-0.073236
25.0	1	P	-8.1308	-3.3745	Y	-0.030519	-0.073081
25.0	1	P	-8.1006	-3.3747	Y	-0.030520	-0.072770
25.0	1	P	-8.0636	-3.3419	Y	-0.030224	-0.072437
25.0	1	P	-8.0236	-3.2936	Y	-0.029786	-0.072078
25.0	1	P	-7.9845	-3.2447	Y	-0.029344	-0.071727
25.0	1	P	-7.9473	-3.2001	Y	-0.028940	-0.071393
25.0	1	P	-7.9116	-3.1588	Y	-0.028567	-0.071071
25.0	1	P	-7.8767	-3.1202	Y	-0.028219	-0.070758
25.0	1	P	-7.8427	-3.0841	Y	-0.027892	-0.070452
25.0	1	P	-7.8090	-3.0499	Y	-0.027581	-0.070149
25.0	1	P	-7.7754	-3.0171	Y	-0.027286	-0.069849
25.0	1	P	-7.7419	-2.9860	Y	-0.027004	-0.069547
25.0	1	P	-7.7080	-2.9560	Y	-0.026732	-0.069242
25.0	1	P	-7.6736	-2.9271	Y	-0.026472	-0.068932
25.0	1	P	-7.6380	-2.8995	Y	-0.026221	-0.068614
25.0	1	P	-7.6013	-2.8728	Y	-0.025981	-0.068284
25.0	1	P	-7.5628	-2.8475	Y	-0.025752	-0.067939
25.0	1	P	-7.5223	-2.8234	Y	-0.025534	-0.067574
25.0	1	P	-7.4800	-2.8000	Y	-0.025323	-0.067194
25.0	1	P	-7.4408	-2.7724	Y	-0.025074	-0.066841
25.0	1	P	-7.4047	-2.7410	Y	-0.024788	-0.066517
25.0	1	P	-7.3710	-2.7063	Y	-0.024475	-0.066215
25.0	1	P	-7.3391	-2.6693	Y	-0.024140	-0.065929
25.0	1	P	-7.3087	-2.6308	Y	-0.023791	-0.065655
25.0	1	P	-7.2789	-2.5909	Y	-0.023432	-0.065388
25.0	1	P	-7.2495	-2.5508	Y	-0.023068	-0.065124
25.0	1	P	-7.2202	-2.5104	Y	-0.022703	-0.064860
25.0	1	P	-7.1902	-2.4706	Y	-0.022343	-0.064591
25.0	1	P	-7.1595	-2.4317	Y	-0.021992	-0.064314
25.0	1	P	-7.1272	-2.3943	Y	-0.021654	-0.064025
25.0	1	P	-7.0930	-2.3593	Y	-0.021336	-0.063718
25.0	1	P	-7.0561	-2.3270	Y	-0.021045	-0.063387
25.0	1	P	-7.0169	-2.2980	Y	-0.020782	-0.063033
25.0	1	P	-6.9754	-2.2718	Y	-0.020546	-0.062660
25.0	1	P	-6.9320	-2.2485	Y	-0.020335	-0.062272
25.0	1	P	-6.8876	-2.2281	Y	-0.020151	-0.061873
25.0	1	P	-6.8420	-2.2107	Y	-0.019994	-0.061464
25.0	1	P	-6.7957	-2.1961	Y	-0.019861	-0.061047
25.0	1	P	-6.7487	-2.1837	Y	-0.019749	-0.060625
25.0	1	P	-6.7013	-2.1730	Y	-0.019652	-0.060198
25.0	1	P	-6.6533	-2.1639	Y	-0.019569	-0.059768
25.0	1	P	-6.6052	-2.1557	Y	-0.019496	-0.059334
25.0	1	P	-6.5566	-2.1487	Y	-0.019433	-0.058899
25.0	1	P	-6.5079	-2.1426	Y	-0.019377	-0.058461
25.0	1	P	-6.4590	-2.1370	Y	-0.019327	-0.058023
25.0	1	P	-6.4101	-2.1322	Y	-0.019283	-0.057583
25.0	1	P	-6.3611	-2.1279	Y	-0.019245	-0.057143
25.0	1	P	-6.3122	-2.1242	Y	-0.019211	-0.056703
25.0	1	P	-6.2631	-2.1209	Y	-0.019182	-0.056263
25.0	1	P	-6.2142	-2.1183	Y	-0.019157	-0.055823
25.0	1	P	-6.1653	-2.1161	Y	-0.019137	-0.055384
25.0	1	P	-6.1166	-2.1142	Y	-0.019120	-0.054946
25.0	1	P	-6.0677	-2.1126	Y	-0.019106	-0.054507
25.0	1	P	-6.0190	-2.1113	Y	-0.019094	-0.054069
25.0	1	P	-5.9703	-2.1102	Y	-0.019084	-0.053632
25.0	1	P	-5.9216	-2.1091	Y	-0.019074	-0.053194
25.0	1	P	-5.8729	-2.1081	Y	-0.019066	-0.052757
25.0	1	P	-5.8242	-2.1072	Y	-0.019057	-0.052319
25.0	1	P	-5.7755	-2.1063	Y	-0.019049	-0.051882
25.0	1	P	-5.7268	-2.1054	Y	-0.019040	-0.051445
25.0	1	P	-5.6780	-2.1042	Y	-0.019031	-0.051007
25.0	1	P	-5.6293	-2.1031	Y	-0.019020	-0.050570
25.0	1	P	-5.5806	-2.1018	Y	-0.019008	-0.050132
25.0	1	P	-5.5319	-2.1004	Y	-0.018995	-0.049695
25.0	1	P	-5.4832	-2.0987	Y	-0.018981	-0.049257

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
25.0	1	P	-5.4345	-2.0970	Y	-0.018965	-0.048819
25.0	1	P	-5.3858	-2.0954	Y	-0.018949	-0.048381
25.0	1	P	-5.3371	-2.0935	Y	-0.018933	-0.047944
25.0	1	P	-5.2884	-2.0916	Y	-0.018916	-0.047506
25.0	1	P	-5.2395	-2.0896	Y	-0.018898	-0.047068
25.0	1	P	-5.1908	-2.0876	Y	-0.018879	-0.046630
25.0	1	P	-5.1421	-2.0855	Y	-0.018860	-0.046192
25.0	1	P	-5.0934	-2.0833	Y	-0.018841	-0.045754
25.0	1	P	-5.0447	-2.0811	Y	-0.018821	-0.045317
25.0	1	P	-4.9960	-2.0789	Y	-0.018800	-0.044879
25.0	1	P	-4.9472	-2.0765	Y	-0.018778	-0.044442
25.0	1	P	-4.8985	-2.0739	Y	-0.018756	-0.044005
25.0	1	P	-4.8498	-2.0713	Y	-0.018732	-0.043567
25.0	1	P	-4.8011	-2.0687	Y	-0.018708	-0.043130
25.0	1	P	-4.7526	-2.0659	Y	-0.018683	-0.042693
25.0	1	P	-4.7039	-2.0629	Y	-0.018657	-0.042255
25.0	1	P	-4.6552	-2.0600	Y	-0.018630	-0.041818
25.0	1	P	-4.6065	-2.0568	Y	-0.018601	-0.041381
25.0	1	P	-4.5580	-2.0535	Y	-0.018571	-0.040944
25.0	1	P	-4.5092	-2.0500	Y	-0.018539	-0.040507
25.0	1	P	-4.4605	-2.0461	Y	-0.018505	-0.040070
25.0	1	P	-4.4120	-2.0420	Y	-0.018467	-0.039633
25.0	1	P	-4.3633	-2.0374	Y	-0.018426	-0.039197
25.0	1	P	-4.3148	-2.0324	Y	-0.018380	-0.038760
25.0	1	P	-4.2661	-2.0270	Y	-0.018332	-0.038324
25.0	1	P	-4.2176	-2.0213	Y	-0.018279	-0.037887
25.0	1	P	-4.1690	-2.0150	Y	-0.018223	-0.037452
25.0	1	P	-4.1207	-2.0085	Y	-0.018164	-0.037016
25.0	1	P	-4.0724	-2.0015	Y	-0.018100	-0.036582
25.0	1	P	-4.0240	-1.9939	Y	-0.018033	-0.036148
25.0	1	P	-3.9759	-1.9859	Y	-0.017960	-0.035716
25.0	1	P	-3.9279	-1.9772	Y	-0.017882	-0.035284
25.0	1	P	-3.8799	-1.9678	Y	-0.017796	-0.034855
25.0	1	P	-3.8323	-1.9574	Y	-0.017703	-0.034427
25.0	1	P	-3.7851	-1.9459	Y	-0.017599	-0.034002
25.0	1	P	-3.7383	-1.9331	Y	-0.017482	-0.033581
25.0	1	P	-3.6916	-1.9189	Y	-0.017353	-0.033162
25.0	1	P	-3.6451	-1.9037	Y	-0.017217	-0.032745
25.0	1	P	-3.5988	-1.8885	Y	-0.017079	-0.032329
25.0	1	P	-3.5523	-1.8739	Y	-0.016946	-0.031911
25.0	1	P	-3.5055	-1.8600	Y	-0.016821	-0.031491
25.0	1	P	-3.4586	-1.8488	Y	-0.016703	-0.031069
25.0	1	P	-3.4114	-1.8342	Y	-0.016589	-0.030646
25.0	1	P	-3.3643	-1.8220	Y	-0.016477	-0.030222
25.0	1	P	-3.3171	-1.8096	Y	-0.016365	-0.029798
25.0	1	P	-3.2699	-1.7970	Y	-0.016252	-0.029374
25.0	1	P	-3.2229	-1.7840	Y	-0.016134	-0.028952
25.0	1	P	-3.1762	-1.7703	Y	-0.016010	-0.028532
25.0	1	P	-3.1297	-1.7557	Y	-0.015878	-0.028114
25.0	1	P	-3.0836	-1.7398	Y	-0.015734	-0.027700
25.0	1	P	-3.0377	-1.7227	Y	-0.015581	-0.027288
25.0	1	P	-2.9921	-1.7050	Y	-0.015420	-0.026878
25.0	1	P	-2.9467	-1.6866	Y	-0.015254	-0.026471
25.0	1	P	-2.9013	-1.6679	Y	-0.015084	-0.026064
25.0	1	P	-2.8562	-1.6490	Y	-0.014914	-0.025658
25.0	1	P	-2.8110	-1.6301	Y	-0.014742	-0.025252
25.0	1	P	-2.7658	-1.6112	Y	-0.014572	-0.024846
25.0	1	P	-2.7206	-1.5929	Y	-0.014406	-0.024440
25.0	1	P	-2.6752	-1.5749	Y	-0.014243	-0.024032
25.0	1	P	-2.6297	-1.5579	Y	-0.014089	-0.023623
25.0	1	P	-2.5839	-1.5416	Y	-0.013942	-0.023212
25.0	1	P	-2.5378	-1.5268	Y	-0.013808	-0.022798
25.0	1	P	-2.4915	-1.5136	Y	-0.013689	-0.022381
25.0	1	P	-2.4446	-1.5023	Y	-0.013587	-0.021960
25.0	1	P	-2.3974	-1.4925	Y	-0.013498	-0.021536
25.0	1	P	-2.3498	-1.4838	Y	-0.013420	-0.021109
25.0	1	P	-2.3020	-1.4759	Y	-0.013348	-0.020680
25.0	1	P	-2.2541	-1.4685	Y	-0.013281	-0.020249
25.0	1	P	-2.2061	-1.4612	Y	-0.013216	-0.019817
25.0	1	P	-2.1580	-1.4540	Y	-0.013150	-0.019384
25.0	1	P	-2.1096	-1.4466	Y	-0.013082	-0.018951
25.0	1	P	-2.0613	-1.4384	Y	-0.013009	-0.018516
25.0	1	P	-2.0128	-1.4296	Y	-0.012928	-0.018082
25.0	1	P	-1.9644	-1.4194	Y	-0.012836	-0.017647
25.0	1	P	-1.9159	-1.4077	Y	-0.012730	-0.017211
25.0	1	P	-1.8679	-1.4018	Y	-0.012678	-0.016779
25.0	1	P	-1.8207	-1.4164	Y	-0.012810	-0.016355
25.0	1	P	-1.7737	-1.4310	Y	-0.012942	-0.015933
25.0	1	P	-1.7266	-1.4453	Y	-0.013070	-0.015511
25.0	1	P	-1.6798	-1.4590	Y	-0.013194	-0.015090
25.0	1	P	-1.6329	-1.4723	Y	-0.013315	-0.014669
25.0	1	P	-1.5861	-1.4853	Y	-0.013433	-0.014248
25.0	1	P	-1.5392	-1.4981	Y	-0.013548	-0.013826
25.0	1	P	-1.4922	-1.5107	Y	-0.013661	-0.013405
25.0	1	P	-1.4453	-1.5227	Y	-0.013772	-0.012983
25.0	1	P	-1.3981	-1.5348	Y	-0.013879	-0.012560
25.0	1	P	-1.3510	-1.5462	Y	-0.013984	-0.012136
25.0	1	P	-1.3036	-1.5575	Y	-0.014086	-0.011710
25.0	1	P	-1.2560	-1.5683	Y	-0.014184	-0.011284
25.0	1	P	-1.2082	-1.5786	Y	-0.014277	-0.010854
25.0	1	P	-1.1603	-1.5888	Y	-0.014368	-0.010424
25.0	1	P	-1.1123	-1.5986	Y	-0.014457	-0.009991
25.0	1	P	-1.0642	-1.6083	Y	-0.014545	-0.009559
25.0	1	P	-1.0160	-1.6181	Y	-0.014634	-0.009127
25.0	1	P	-0.9679	-1.6281	Y	-0.014724	-0.008695
25.0	1	P	-0.9199	-1.6385	Y	-0.014817	-0.008264
25.0	1	P	-0.8723	-1.6492	Y	-0.014915	-0.007835
25.0	1	P	-0.8247	-1.6607	Y	-0.015019	-0.007409
25.0	1	P	-0.7777	-1.6731	Y	-0.015131	-0.006986
25.0	1	P	-0.7310	-1.6866	Y	-0.015254	-0.006567
25.0	1	P	-0.6851	-1.7018	Y	-0.015390	-0.006154
25.0	1	P	-0.6399	-1.7187	Y	-0.015542	-0.005748
25.0	1	P	-0.5956	-1.7377	Y	-0.015715	-0.005350
25.0	1	P	-0.5523	-1.7590	Y	-0.015908	-0.004961
25.0	1	P	-0.5099	-1.7825	Y	-0.016121	-0.004579
25.0	1	P	-0.4682	-1.8079	Y	-0.016351	-0.004205
25.0	1	P	-0.4273	-1.8353	Y	-0.016598	-0.003838
25.0	1	P	-0.3871	-1.8648	Y	-0.016864	-0.003478
25.0	1	P	-0.3480	-1.8963	Y	-0.017150	-0.003125
25.0	1	P	-0.3093	-1.9294	Y	-0.017450	-0.002779
25.0	1	P	-0.2711	-1.9635	Y	-0.017758	-0.002436
25.0	1	P	-0.2334	-1.9976	Y	-0.018066	-0.002095

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
25.0	1	P	-0.1952	-2.0311	Y	-0.018368	-0.001754
25.0	1	P	-0.1569	-2.0628	Y	-0.018655	-0.001410
25.0	1	P	-0.1180	-2.0920	Y	-0.018920	-0.001060
25.0	1	P	-0.0783	-2.1178	Y	-0.019153	-0.000703
25.0	1	P	-0.0374	-2.1389	Y	-0.019344	-0.000336
25.0	1	P	0.0050	-2.1539	Y	-0.019479	0.000045
25.0	1	P	0.0493	-2.1620	Y	-0.019553	0.000442
25.0	1	P	0.0950	-2.1641	Y	-0.019572	0.000853
25.0	1	P	0.1417	-2.1615	Y	-0.019548	0.001273
25.0	1	P	0.1895	-2.1550	Y	-0.019488	0.001702
25.0	1	P	0.2378	-2.1452	Y	-0.019401	0.002136
25.0	1	P	0.2865	-2.1329	Y	-0.019290	0.002573
25.0	1	P	0.3354	-2.1187	Y	-0.019161	0.003013
25.0	1	P	0.3843	-2.1028	Y	-0.019016	0.003452
25.0	1	P	0.4332	-2.0854	Y	-0.018859	0.003891
25.0	1	P	0.4815	-2.0668	Y	-0.018691	0.004326
25.0	1	P	0.5295	-2.0472	Y	-0.018515	0.004756
25.0	1	P	0.5765	-2.0268	Y	-0.018330	0.005179
25.0	1	P	0.6225	-2.0057	Y	-0.018139	0.005592
25.0	1	P	0.6673	-1.9839	Y	-0.017942	0.005994
25.0	1	P	0.7110	-1.9615	Y	-0.017739	0.006387
25.0	1	P	0.7539	-1.9387	Y	-0.017533	0.006772
25.0	1	P	0.7964	-1.9153	Y	-0.017322	0.007153
25.0	1	P	0.8386	-1.8918	Y	-0.017109	0.007532
25.0	1	P	0.8806	-1.8679	Y	-0.016894	0.007911
25.0	1	P	0.9229	-1.8439	Y	-0.016676	0.008291
25.0	1	P	0.9653	-1.8196	Y	-0.016456	0.008670
25.0	1	P	1.0073	-1.7950	Y	-0.016232	0.009049
25.0	1	P	1.0493	-1.7698	Y	-0.016005	0.009427
25.0	1	P	1.0910	-1.7442	Y	-0.015774	0.009801
25.0	1	P	1.1323	-1.7179	Y	-0.015537	0.010172
25.0	1	P	1.1731	-1.6911	Y	-0.015293	0.010538
25.0	1	P	1.2131	-1.6631	Y	-0.015040	0.010897
25.0	1	P	1.2521	-1.6340	Y	-0.014778	0.011247
25.0	1	P	1.2899	-1.6036	Y	-0.014503	0.011587
25.0	1	P	1.3266	-1.5718	Y	-0.014216	0.011917
25.0	1	P	1.3621	-1.5386	Y	-0.013915	0.012236
25.0	1	P	1.3964	-1.5038	Y	-0.013601	0.012543
25.0	1	P	1.4290	-1.4673	Y	-0.013270	0.012837
25.0	1	P	1.4601	-1.4288	Y	-0.012921	0.013116
25.0	1	P	1.4890	-1.3879	Y	-0.012551	0.013377
25.0	1	P	1.5162	-1.3446	Y	-0.012160	0.013621
25.0	1	P	1.5422	-1.2999	Y	-0.011756	0.013853
25.0	1	P	1.5672	-1.2544	Y	-0.011345	0.014079
25.0	1	P	1.5920	-1.2088	Y	-0.010932	0.014302
25.0	1	P	1.6172	-1.1636	Y	-0.010524	0.014527
25.0	1	P	1.6429	-1.1197	Y	-0.010127	0.014759
25.0	1	P	1.6699	-1.0779	Y	-0.009747	0.015002
25.0	1	P	1.6988	-1.0386	Y	-0.009393	0.015262
25.0	1	P	1.7303	-1.0032	Y	-0.009073	0.015544
25.0	1	P	1.7651	-0.9727	Y	-0.008797	0.015857
25.0	1	P	1.8044	-0.9464	Y	-0.008578	0.016209
25.0	1	P	1.8489	-0.9319	Y	-0.008429	0.016509
25.0	1	P	1.8970	-0.9217	Y	-0.008335	0.017041
25.0	1	P	1.9453	-0.9138	Y	-0.008264	0.017475
25.0	1	P	1.9939	-0.9077	Y	-0.008209	0.017911
25.0	1	P	2.0424	-0.9032	Y	-0.008168	0.018347
25.0	1	P	2.0911	-0.8999	Y	-0.008138	0.018784
25.0	1	P	2.1398	-0.8975	Y	-0.008116	0.019222
25.0	1	P	2.1885	-0.8958	Y	-0.008101	0.019660
25.0	1	P	2.2374	-0.8947	Y	-0.008092	0.020098
25.0	1	P	2.2861	-0.8941	Y	-0.008087	0.020537
25.0	1	P	2.3350	-0.8940	Y	-0.008085	0.020976
25.0	1	P	2.3839	-0.8940	Y	-0.008085	0.021414
25.0	1	P	2.4328	-0.8941	Y	-0.008086	0.021853
25.0	1	P	2.4815	-0.8945	Y	-0.008089	0.022292
25.0	1	P	2.5304	-0.8947	Y	-0.008091	0.022731
25.0	1	P	2.5791	-0.8951	Y	-0.008094	0.023169
25.0	1	P	2.6280	-0.8953	Y	-0.008097	0.023607
25.0	1	P	2.6767	-0.8956	Y	-0.008099	0.024045
25.0	1	P	2.7254	-0.8958	Y	-0.008102	0.024483
25.0	1	P	2.7743	-0.8962	Y	-0.008105	0.024921
25.0	1	P	2.8230	-0.8966	Y	-0.008107	0.025359
25.0	1	P	2.8717	-0.8967	Y	-0.008111	0.025797
25.0	1	P	2.9204	-0.8971	Y	-0.008114	0.026235
25.0	1	P	2.9693	-0.8975	Y	-0.008117	0.026673
25.0	1	P	3.0180	-0.8980	Y	-0.008121	0.027111
25.0	1	P	3.0667	-0.8984	Y	-0.008125	0.027549
25.0	1	P	3.1154	-0.8990	Y	-0.008130	0.027987
25.0	1	P	3.1641	-0.8997	Y	-0.008136	0.028425
25.0	1	P	3.2130	-0.9003	Y	-0.008142	0.028862
25.0	1	P	3.2617	-0.9010	Y	-0.008149	0.029301
25.0	1	P	3.3105	-0.9017	Y	-0.008156	0.029738
25.0	1	P	3.3592	-0.9027	Y	-0.008163	0.030176
25.0	1	P	3.4081	-0.9034	Y	-0.008171	0.030614
25.0	1	P	3.4568	-0.9043	Y	-0.008179	0.031052
25.0	1	P	3.5055	-0.9053	Y	-0.008186	0.031490
25.0	1	P	3.5542	-0.9060	Y	-0.008194	0.031928
25.0	1	P	3.6031	-0.9069	Y	-0.008203	0.032366
25.0	1	P	3.6518	-0.9079	Y	-0.008211	0.032804
25.0	1	P	3.7005	-0.9088	Y	-0.008218	0.033243
25.0	1	P	3.7494	-0.9097	Y	-0.008226	0.033680
25.0	1	P	3.7981	-0.9104	Y	-0.008234	0.034118
25.0	1	P	3.8468	-0.9114	Y	-0.008242	0.034557
25.0	1	P	3.8955	-0.9121	Y	-0.008249	0.034994
25.0	1	P	3.9444	-0.9130	Y	-0.008257	0.035432
25.0	1	P	3.9931	-0.9138	Y	-0.008264	0.035871
25.0	1	P	4.0418	-0.9145	Y	-0.008271	0.036308
25.0	1	P	4.0905	-0.9154	Y	-0.008278	0.036746
25.0	1	P	4.1394	-0.9162	Y	-0.008286	0.037184
25.0	1	P	4.1881	-0.9169	Y	-0.008293	0.037622
25.0	1	P	4.2368	-0.9177	Y	-0.008300	0.038060
25.0	1	P	4.2855	-0.9186	Y	-0.008307	0.038498
25.0	1	P	4.3344	-0.9193	Y	-0.008314	0.038936
25.0	1	P	4.3831	-0.9201	Y	-0.008321	0.039374
25.0	1	P	4.4318	-0.9208	Y	-0.008328	0.039812
25.0	1	P	4.4807	-0.9217	Y	-0.008335	0.040250
25.0	1	P	4.5294	-0.9225	Y	-0.008342	0.040688
25.0	1	P	4.5781	-0.9232	Y	-0.008349	0.041126
25.0	1	P	4.6269	-0.9240	Y	-0.008356	0.041564
25.0	1	P	4.6757	-0.9247	Y	-0.008364	0.042002
25.0	1	P	4.7245	-0.9256	Y	-0.008370	0.042440

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
25.0	1	P	4.7732	-0.9264	Y	-0.008377	0.048878
25.0	1	P	4.8219	-0.9271	Y	-0.008384	0.043316
25.0	1	P	4.8708	-0.9279	Y	-0.008391	0.043754
25.0	1	P	4.9195	-0.9286	Y	-0.008398	0.044192
25.0	1	P	4.9682	-0.9293	Y	-0.008405	0.044630
25.0	1	P	5.0171	-0.9301	Y	-0.008412	0.045068
25.0	1	P	5.0658	-0.9308	Y	-0.008418	0.045506
25.0	1	P	5.1145	-0.9316	Y	-0.008425	0.045944
25.0	1	P	5.1632	-0.9323	Y	-0.008431	0.046383
25.0	1	P	5.2121	-0.9330	Y	-0.008437	0.046821
25.0	1	P	5.2608	-0.9336	Y	-0.008443	0.047259
25.0	1	P	5.3095	-0.9341	Y	-0.008448	0.047697
25.0	1	P	5.3584	-0.9345	Y	-0.008452	0.048135
25.0	1	P	5.4071	-0.9349	Y	-0.008455	0.048573
25.0	1	P	5.4558	-0.9351	Y	-0.008457	0.049011
25.0	1	P	5.5047	-0.9351	Y	-0.008457	0.049449
25.0	1	P	5.5534	-0.9349	Y	-0.008455	0.049887
25.0	1	P	5.6021	-0.9343	Y	-0.008451	0.050325
25.0	1	P	5.6508	-0.9336	Y	-0.008443	0.050763
25.0	1	P	5.6995	-0.9325	Y	-0.008433	0.051200
25.0	1	P	5.7484	-0.9310	Y	-0.008420	0.051638
25.0	1	P	5.7971	-0.9295	Y	-0.008405	0.052076
25.0	1	P	5.8458	-0.9277	Y	-0.008389	0.052514
25.0	1	P	5.8945	-0.9258	Y	-0.008372	0.052951
25.0	1	P	5.9433	-0.9238	Y	-0.008354	0.053389
25.0	1	P	5.9920	-0.9217	Y	-0.008336	0.053827
25.0	1	P	6.0407	-0.9197	Y	-0.008318	0.054265
25.0	1	P	6.0894	-0.9177	Y	-0.008299	0.054702
25.0	1	P	6.1383	-0.9156	Y	-0.008281	0.055140
25.0	1	P	6.1870	-0.9138	Y	-0.008264	0.055578
25.0	1	P	6.2357	-0.9119	Y	-0.008247	0.056016
25.0	1	P	6.2844	-0.9103	Y	-0.008232	0.056453
25.0	1	P	6.3331	-0.9086	Y	-0.008218	0.056891
25.0	1	P	6.3818	-0.9073	Y	-0.008205	0.057329
25.0	1	P	6.4307	-0.9058	Y	-0.008192	0.057767
25.0	1	P	6.4794	-0.9045	Y	-0.008180	0.058205
25.0	1	P	6.5281	-0.9032	Y	-0.008168	0.058643
25.0	1	P	6.5768	-0.9019	Y	-0.008156	0.059081
25.0	1	P	6.6255	-0.9006	Y	-0.008145	0.059519
25.0	1	P	6.6742	-0.8993	Y	-0.008133	0.059957
25.0	1	P	6.7231	-0.8980	Y	-0.008121	0.060394
25.0	1	P	6.7718	-0.8967	Y	-0.008109	0.060832
25.0	1	P	6.8205	-0.8953	Y	-0.008096	0.061270
25.0	1	P	6.8693	-0.8938	Y	-0.008083	0.061708
25.0	1	P	6.9180	-0.8921	Y	-0.008069	0.062146
25.0	1	P	6.9669	-0.8904	Y	-0.008053	0.062584
25.0	1	P	7.0156	-0.8888	Y	-0.008038	0.063021
25.0	1	P	7.0643	-0.8869	Y	-0.008021	0.063459
25.0	1	P	7.1130	-0.8851	Y	-0.008004	0.063897
25.0	1	P	7.1617	-0.8832	Y	-0.007987	0.064335
25.0	1	P	7.2104	-0.8812	Y	-0.007970	0.064772
25.0	1	P	7.2591	-0.8793	Y	-0.007952	0.065210
25.0	1	P	7.3078	-0.8773	Y	-0.007934	0.065648
25.0	1	P	7.3565	-0.8753	Y	-0.007916	0.066086
25.0	1	P	7.4052	-0.8732	Y	-0.007897	0.066523
25.0	1	P	7.4541	-0.8712	Y	-0.007878	0.066961
25.0	1	P	7.5028	-0.8690	Y	-0.007859	0.067398
25.0	1	P	7.5515	-0.8669	Y	-0.007840	0.067836
25.0	1	P	7.6002	-0.8647	Y	-0.007820	0.068274
25.0	1	P	7.6489	-0.8625	Y	-0.007801	0.068711
25.0	1	P	7.6977	-0.8604	Y	-0.007781	0.069149
25.0	1	P	7.7464	-0.8582	Y	-0.007761	0.069586
25.0	1	P	7.7951	-0.8560	Y	-0.007741	0.070024
25.0	1	P	7.8438	-0.8538	Y	-0.007722	0.070462
25.0	1	P	7.8925	-0.8515	Y	-0.007702	0.070899
25.0	1	P	7.9412	-0.8495	Y	-0.007683	0.071337
25.0	1	P	7.9899	-0.8475	Y	-0.007664	0.071775
25.0	1	P	8.0386	-0.8453	Y	-0.007645	0.072212
25.0	1	P	8.0873	-0.8434	Y	-0.007627	0.072650
25.0	1	P	8.1360	-0.8414	Y	-0.007609	0.073087
25.0	1	P	8.1847	-0.8395	Y	-0.007592	0.073525
25.0	1	P	8.2336	-0.8377	Y	-0.007576	0.073963
25.0	1	P	8.2823	-0.8360	Y	-0.007560	0.074401
25.0	1	P	8.3310	-0.8343	Y	-0.007545	0.074838
25.0	1	P	8.3797	-0.8327	Y	-0.007530	0.075276
25.0	1	P	8.4285	-0.8310	Y	-0.007515	0.075714
25.0	1	P	8.4772	-0.8293	Y	-0.007500	0.076152
25.0	1	P	8.5259	-0.8277	Y	-0.007485	0.076590
25.0	1	P	8.5746	-0.8260	Y	-0.007470	0.077028
25.0	1	P	8.6235	-0.8245	Y	-0.007456	0.077466
25.0	1	P	8.6722	-0.8228	Y	-0.007441	0.077903
25.0	1	P	8.7209	-0.8212	Y	-0.007426	0.078341
25.0	1	P	8.7696	-0.8195	Y	-0.007411	0.078779
25.0	1	P	8.8183	-0.8178	Y	-0.007397	0.079217
25.0	1	P	8.8670	-0.8162	Y	-0.007381	0.079654
25.0	1	P	8.9159	-0.8145	Y	-0.007367	0.080092
25.0	1	P	8.9646	-0.8128	Y	-0.007351	0.080530
25.0	1	P	9.0133	-0.8112	Y	-0.007336	0.080968
25.0	1	P	9.0620	-0.8095	Y	-0.007321	0.081405
25.0	1	P	9.1107	-0.8078	Y	-0.007305	0.081843
25.0	1	P	9.1594	-0.8062	Y	-0.007290	0.082281
25.0	1	P	9.2081	-0.8043	Y	-0.007275	0.082719
25.0	1	P	9.2570	-0.8027	Y	-0.007260	0.083157
25.0	1	P	9.3057	-0.8010	Y	-0.007244	0.083594
25.0	1	P	9.3545	-0.7993	Y	-0.007229	0.084032
25.0	1	P	9.4032	-0.7977	Y	-0.007214	0.084470
25.0	1	P	9.4519	-0.7960	Y	-0.007199	0.084908
25.0	1	P	9.5006	-0.7943	Y	-0.007184	0.085345
25.0	1	P	9.5493	-0.7927	Y	-0.007169	0.085783
25.0	1	P	9.5982	-0.7910	Y	-0.007154	0.086221
25.0	1	P	9.6469	-0.7893	Y	-0.007139	0.086659
25.0	1	P	9.6956	-0.7877	Y	-0.007124	0.087097
25.0	1	P	9.7443	-0.7860	Y	-0.007109	0.087535
25.0	1	P	9.7930	-0.7843	Y	-0.007094	0.087972
25.0	1	P	9.8417	-0.7827	Y	-0.007079	0.088410
25.0	1	P	9.8906	-0.7810	Y	-0.007063	0.088848
25.0	1	P	9.9393	-0.7793	Y	-0.007048	0.089286
25.0	1	P	9.9880	-0.7777	Y	-0.007032	0.089723
25.0	1	P	10.0367	-0.7758	Y	-0.007016	0.090161
25.0	1	P	10.0854	-0.7740	Y	-0.007000	0.090599
25.0	1	P	10.1341	-0.7723	Y	-0.006984	0.091037
25.0	1	P	10.1829	-0.7704	Y	-0.006967	0.091474

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
25.0	1	P	10.2316	-0.7686	Y	-0.006951	0.091912
25.0	1	P	10.2803	-0.7667	Y	-0.006934	0.092350
25.0	1	P	10.3290	-0.7649	Y	-0.006917	0.092788
25.0	1	P	10.3779	-0.7630	Y	-0.006900	0.093225
25.0	1	P	10.4266	-0.7612	Y	-0.006884	0.093663
25.0	1	P	10.4753	-0.7593	Y	-0.006867	0.094101
25.0	1	P	10.5240	-0.7575	Y	-0.006850	0.094539
25.0	1	P	10.5727	-0.7556	Y	-0.006834	0.094976
25.0	1	P	10.6214	-0.7538	Y	-0.006817	0.095414
25.0	1	P	10.6701	-0.7519	Y	-0.006801	0.095852
25.0	1	P	10.7188	-0.7502	Y	-0.006784	0.096290
25.0	1	P	10.7677	-0.7484	Y	-0.006768	0.096727
25.0	1	P	10.8164	-0.7465	Y	-0.006752	0.097165
25.0	1	P	10.8651	-0.7447	Y	-0.006736	0.097603
25.0	1	P	10.9138	-0.7430	Y	-0.006719	0.098041
25.0	1	P	10.9625	-0.7410	Y	-0.006702	0.098478
25.0	1	P	11.0113	-0.7391	Y	-0.006685	0.098916
25.0	1	P	11.0600	-0.7373	Y	-0.006667	0.099354
25.0	1	P	11.1087	-0.7352	Y	-0.006649	0.099792
25.0	1	P	11.1574	-0.7332	Y	-0.006630	0.100229
25.0	1	P	11.2061	-0.7310	Y	-0.006610	0.100667
25.0	1	P	11.2548	-0.7286	Y	-0.006589	0.101104
25.0	1	P	11.3035	-0.7262	Y	-0.006567	0.101542
25.0	1	P	11.3522	-0.7236	Y	-0.006544	0.101979
25.0	1	P	11.4009	-0.7210	Y	-0.006520	0.102416
25.0	1	P	11.4496	-0.7182	Y	-0.006495	0.102854
25.0	1	P	11.4983	-0.7154	Y	-0.006470	0.103291
25.0	1	P	11.5470	-0.7126	Y	-0.006444	0.103729
25.0	1	P	11.5957	-0.7097	Y	-0.006419	0.104166
25.0	1	P	11.6444	-0.7069	Y	-0.006393	0.104603
25.0	1	P	11.6930	-0.7039	Y	-0.006367	0.105040
25.0	1	P	11.7417	-0.7012	Y	-0.006341	0.105478
25.0	1	P	11.7904	-0.6984	Y	-0.006315	0.105915
25.0	1	P	11.8391	-0.6956	Y	-0.006290	0.106352
25.0	1	P	11.8878	-0.6928	Y	-0.006266	0.106790
25.0	1	P	11.9365	-0.6902	Y	-0.006242	0.107227
25.0	1	P	11.9852	-0.6875	Y	-0.006218	0.107665
25.0	1	P	12.0339	-0.6851	Y	-0.006195	0.108102
25.0	1	P	12.0826	-0.6825	Y	-0.006172	0.108539
25.0	1	P	12.1313	-0.6799	Y	-0.006149	0.108977
25.0	1	P	12.1800	-0.6775	Y	-0.006126	0.109414
25.0	1	P	12.2288	-0.6749	Y	-0.006103	0.109852
25.0	1	P	12.2773	-0.6725	Y	-0.006081	0.110289
25.0	1	P	12.3260	-0.6699	Y	-0.006058	0.110727
25.0	1	P	12.3747	-0.6673	Y	-0.006035	0.111164
25.0	1	P	12.4234	-0.6649	Y	-0.006013	0.111602
25.0	1	P	12.4721	-0.6623	Y	-0.005989	0.112039
25.0	1	P	12.5208	-0.6597	Y	-0.005966	0.112477
25.0	1	P	12.5695	-0.6571	Y	-0.005942	0.112914
25.0	1	P	12.6182	-0.6543	Y	-0.005918	0.113352
25.0	1	P	12.6669	-0.6517	Y	-0.005894	0.113789
25.0	1	P	12.7156	-0.6489	Y	-0.005869	0.114226
25.0	1	P	12.7644	-0.6462	Y	-0.005844	0.114664
25.0	1	P	12.8129	-0.6434	Y	-0.005819	0.115101
25.0	1	P	12.8616	-0.6406	Y	-0.005794	0.115539
25.0	1	P	12.9103	-0.6378	Y	-0.005768	0.115975
25.0	1	P	12.9590	-0.6349	Y	-0.005742	0.116413
25.0	1	P	13.0077	-0.6321	Y	-0.005716	0.116850
25.0	1	P	13.0564	-0.6289	Y	-0.005689	0.117287
25.0	1	P	13.1049	-0.6260	Y	-0.005661	0.117724
25.0	1	P	13.1536	-0.6228	Y	-0.005633	0.118161
25.0	1	P	13.2024	-0.6197	Y	-0.005604	0.118599
25.0	1	P	13.2511	-0.6163	Y	-0.005575	0.119036
25.0	1	P	13.2996	-0.6132	Y	-0.005545	0.119473
25.0	1	P	13.3483	-0.6099	Y	-0.005515	0.119910
25.0	1	P	13.3970	-0.6063	Y	-0.005484	0.120347
25.0	1	P	13.4455	-0.6032	Y	-0.005454	0.120784
25.0	1	P	13.4942	-0.5997	Y	-0.005424	0.121221
25.0	1	P	13.5429	-0.5965	Y	-0.005394	0.121658
25.0	1	P	13.5915	-0.5932	Y	-0.005365	0.122095
25.0	1	P	13.6402	-0.5900	Y	-0.005336	0.122532
25.0	1	P	13.6889	-0.5867	Y	-0.005307	0.122969
25.0	1	P	13.7376	-0.5838	Y	-0.005279	0.123407
25.0	1	P	13.7863	-0.5808	Y	-0.005252	0.123844
25.0	1	P	13.8348	-0.5778	Y	-0.005226	0.124281
25.0	1	P	13.8835	-0.5750	Y	-0.005201	0.124718
25.0	1	P	13.9322	-0.5723	Y	-0.005176	0.125156
25.0	1	P	13.9809	-0.5697	Y	-0.005151	0.125593
25.0	1	P	14.0296	-0.5669	Y	-0.005127	0.126031
25.0	1	P	14.0783	-0.5641	Y	-0.005102	0.126468
25.0	1	P	14.1271	-0.5613	Y	-0.005076	0.126905
25.0	1	P	14.1758	-0.5584	Y	-0.005050	0.127343
25.0	1	P	14.2245	-0.5554	Y	-0.005023	0.127780
25.0	1	P	14.2730	-0.5525	Y	-0.004996	0.128217
25.0	1	P	14.3217	-0.5491	Y	-0.004966	0.128654
25.0	1	P	14.3702	-0.5456	Y	-0.004935	0.129091
25.0	1	P	14.4189	-0.5419	Y	-0.004901	0.129527
25.0	1	P	14.4675	-0.5380	Y	-0.004866	0.129964
25.0	1	P	14.5162	-0.5339	Y	-0.004829	0.130400
25.0	1	P	14.5647	-0.5297	Y	-0.004791	0.130837
25.0	1	P	14.6132	-0.5254	Y	-0.004752	0.131273
25.0	1	P	14.6617	-0.5212	Y	-0.004713	0.131709
25.0	1	P	14.7103	-0.5167	Y	-0.004674	0.132145
25.0	1	P	14.7590	-0.5124	Y	-0.004635	0.132581
25.0	1	P	14.8075	-0.5084	Y	-0.004597	0.133018
25.0	1	P	14.8560	-0.5041	Y	-0.004560	0.133454
25.0	1	P	14.9047	-0.5002	Y	-0.004524	0.133891
25.0	1	P	14.9534	-0.4965	Y	-0.004491	0.134328
25.0	1	P	15.0021	-0.4932	Y	-0.004459	0.134766
25.0	1	P	15.0508	-0.4899	Y	-0.004431	0.135204
25.0	1	P	15.0995	-0.4869	Y	-0.004403	0.135642
25.0	1	P	15.1482	-0.4836	Y	-0.004373	0.136079
25.0	1	P	15.1970	-0.4799	Y	-0.004339	0.136516
25.0	1	P	15.2455	-0.4752	Y	-0.004298	0.136952
25.0	1	P	15.2938	-0.4697	Y	-0.004247	0.137386
25.0	1	P	15.3418	-0.4626	Y	-0.004184	0.137818
25.0	1	P	15.3897	-0.4543	Y	-0.004109	0.138248
25.0	1	P	15.4375	-0.4450	Y	-0.004025	0.138677
25.0	1	P	15.4851	-0.4350	Y	-0.003934	0.139106
25.0	1	P	15.5329	-0.4245	Y	-0.003838	0.139534
25.0	1	P	15.5805	-0.4136	Y	-0.003739	0.139962
25.0	1	P	15.6283	-0.4023	Y	-0.003639	0.140392

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
25.0	1	P	15.6763	-0.3811	Y	-0.003537	0.140823
25.0	1	P	15.7242	-0.3798	Y	-0.003435	0.141254
25.0	1	P	15.7724	-0.3685	Y	-0.003333	0.141685
25.0	1	P	15.8203	-0.3573	Y	-0.003231	0.142117
25.0	1	P	15.8685	-0.3460	Y	-0.003129	0.142549
25.0	1	P	15.9165	-0.3347	Y	-0.003026	0.142980
25.0	1	P	15.9642	-0.3234	Y	-0.002924	0.143409
25.0	1	P	16.0120	-0.3121	Y	-0.002822	0.143838
25.0	1	P	16.0594	-0.3008	Y	-0.002720	0.144264
25.0	1	P	16.1065	-0.2895	Y	-0.002618	0.144688
25.0	1	P	16.1533	-0.2782	Y	-0.002516	0.145108
25.0	1	P	16.1996	-0.2671	Y	-0.002416	0.145524
25.0	1	P	16.2454	-0.2559	Y	-0.002315	0.145934
25.0	1	P	16.2904	-0.2450	Y	-0.002216	0.146339
25.0	1	P	16.3348	-0.2341	Y	-0.002118	0.146739
25.0	1	P	16.3791	-0.2234	Y	-0.002019	0.147136
25.0	1	P	16.4232	-0.2124	Y	-0.001922	0.147532
25.0	1	P	16.4674	-0.2017	Y	-0.001824	0.147929
25.0	1	P	16.5121	-0.1908	Y	-0.001726	0.148330
25.0	1	P	16.5573	-0.1800	Y	-0.001627	0.148736
25.0	1	P	16.6034	-0.1691	Y	-0.001528	0.149150
25.0	1	P	16.6506	-0.1580	Y	-0.001429	0.149574
25.0	1	P	16.6993	-0.1469	Y	-0.001328	0.150012
25.0	1	P	16.7500	-0.1356	Y	-0.001226	0.150468
25.0	1	P	16.8032	-0.1241	Y	-0.001122	0.150946
25.0	1	P	16.8595	-0.1124	Y	-0.001016	0.151452
25.0	1	P	16.9197	-0.1004	Y	-0.000907	0.151992
25.0	1	P	16.9821	-0.0880	Y	-0.000796	0.152552
25.0	1	P	17.0445	-0.0756	Y	-0.000683	0.153114
25.0	1	P	17.1049	-0.0628	Y	-0.000568	0.153655
25.0	1	P	17.1604	-0.0500	Y	-0.000452	0.154155
25.0	1	P	17.2090	-0.0370	Y	-0.000336	0.154591
25.0	1	P	17.2473	-0.0241	Y	-0.000218	0.154934
25.0	1	P	17.2719	-0.0111	Y	-0.000100	0.155157
25.0	1	P	17.2790	0.0020	Y	0.000018	0.155220
25.0	1	P	17.2662	0.0150	Y	0.000136	0.155105
25.0	1	P	17.2371	0.0280	Y	0.000253	0.154843
25.0	1	P	17.1954	0.0409	Y	0.000371	0.154469
25.0	1	P	17.1445	0.0539	Y	0.000487	0.154011
25.0	1	P	17.0871	0.0667	Y	0.000603	0.153497
25.0	1	P	17.0260	0.0793	Y	0.000717	0.152947
25.0	1	P	16.9632	0.0917	Y	0.000830	0.152384
25.0	1	P	16.9014	0.1039	Y	0.000940	0.151827
25.0	1	P	16.8425	0.1159	Y	0.001048	0.151298
25.0	1	P	16.7871	0.1276	Y	0.001154	0.150801
25.0	1	P	16.7347	0.1389	Y	0.001257	0.150330
25.0	1	P	16.6845	0.1502	Y	0.001358	0.149880
25.0	1	P	16.6363	0.1613	Y	0.001459	0.149446
25.0	1	P	16.5895	0.1722	Y	0.001558	0.149025
25.0	1	P	16.5435	0.1832	Y	0.001657	0.148614
25.0	1	P	16.4987	0.1941	Y	0.001755	0.148210
25.0	1	P	16.4541	0.2048	Y	0.001853	0.147810
25.0	1	P	16.4100	0.2158	Y	0.001951	0.147413
25.0	1	P	16.3659	0.2265	Y	0.002049	0.147017
25.0	1	P	16.3217	0.2374	Y	0.002147	0.146620
25.0	1	P	16.2770	0.2484	Y	0.002246	0.146219
25.0	1	P	16.2317	0.2593	Y	0.002345	0.145812
25.0	1	P	16.1859	0.2704	Y	0.002446	0.145400
25.0	1	P	16.1394	0.2815	Y	0.002546	0.144983
25.0	1	P	16.0926	0.2928	Y	0.002648	0.144561
25.0	1	P	16.0452	0.3041	Y	0.002750	0.144137
25.0	1	P	15.9978	0.3154	Y	0.002852	0.143710
25.0	1	P	15.9500	0.3267	Y	0.002954	0.143281
25.0	1	P	15.9020	0.3380	Y	0.003057	0.142851
25.0	1	P	15.8540	0.3493	Y	0.003159	0.142420
25.0	1	P	15.8061	0.3606	Y	0.003262	0.141988
25.0	1	P	15.7579	0.3719	Y	0.003364	0.141556
25.0	1	P	15.7100	0.3832	Y	0.003466	0.141125
25.0	1	P	15.6620	0.3945	Y	0.003567	0.140694
25.0	1	P	15.6140	0.4058	Y	0.003669	0.140263
25.0	1	P	15.5662	0.4167	Y	0.003769	0.139834
25.0	1	P	15.5186	0.4276	Y	0.003867	0.139406
25.0	1	P	15.4709	0.4380	Y	0.003961	0.138978
25.0	1	P	15.4233	0.4478	Y	0.004050	0.138549
25.0	1	P	15.3755	0.4569	Y	0.004132	0.138120
25.0	1	P	15.3275	0.4649	Y	0.004204	0.137689
25.0	1	P	15.2794	0.4715	Y	0.004264	0.137256
25.0	1	P	15.2308	0.4767	Y	0.004311	0.136822
25.0	1	P	15.1823	0.4810	Y	0.004350	0.136385
25.0	1	P	15.1338	0.4847	Y	0.004383	0.135948
25.0	1	P	15.0849	0.4878	Y	0.004411	0.135511
25.0	1	P	15.0362	0.4908	Y	0.004439	0.135073
25.0	1	P	14.9875	0.4941	Y	0.004468	0.134635
25.0	1	P	14.9388	0.4976	Y	0.004500	0.134197
25.0	1	P	14.8901	0.5013	Y	0.004534	0.133760
25.0	1	P	14.8416	0.5054	Y	0.004571	0.133324
25.0	1	P	14.7930	0.5095	Y	0.004608	0.132887
25.0	1	P	14.7443	0.5137	Y	0.004646	0.132451
25.0	1	P	14.6958	0.5180	Y	0.004685	0.132015
25.0	1	P	14.6473	0.5224	Y	0.004724	0.131578
25.0	1	P	14.5988	0.5267	Y	0.004763	0.131142
25.0	1	P	14.5501	0.5310	Y	0.004802	0.130706
25.0	1	P	14.5015	0.5352	Y	0.004840	0.130270
25.0	1	P	14.4530	0.5391	Y	0.004876	0.129833
25.0	1	P	14.4043	0.5430	Y	0.004911	0.129397
25.0	1	P	14.3558	0.5467	Y	0.004944	0.128960
25.0	1	P	14.3071	0.5500	Y	0.004975	0.128523
25.0	1	P	14.2585	0.5534	Y	0.005004	0.128086
25.0	1	P	14.2098	0.5563	Y	0.005032	0.127649
25.0	1	P	14.1611	0.5593	Y	0.005058	0.127212
25.0	1	P	14.1124	0.5621	Y	0.005084	0.126775
25.0	1	P	14.0637	0.5649	Y	0.005109	0.126337
25.0	1	P	14.0150	0.5676	Y	0.005134	0.125900
25.0	1	P	13.9665	0.5704	Y	0.005159	0.125463
25.0	1	P	13.9178	0.5732	Y	0.005184	0.125025
25.0	1	P	13.8691	0.5760	Y	0.005209	0.124588
25.0	1	P	13.8204	0.5788	Y	0.005234	0.124150
25.0	1	P	13.7717	0.5817	Y	0.005260	0.123713
25.0	1	P	13.7229	0.5847	Y	0.005287	0.123276
25.0	1	P	13.6742	0.5878	Y	0.005315	0.122839
25.0	1	P	13.6257	0.5910	Y	0.005344	0.122401
25.0	1	P	13.5770	0.5941	Y	0.005373	0.121964

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
25.0	1	P	13.5283	0.5975	Y	0.005403	0.121527
25.0	1	P	13.4796	0.6008	Y	0.005433	0.121090
25.0	1	P	13.4311	0.6041	Y	0.005463	0.120653
25.0	1	P	13.3824	0.6075	Y	0.005493	0.120216
25.0	1	P	13.3337	0.6108	Y	0.005524	0.119779
25.0	1	P	13.2851	0.6141	Y	0.005554	0.119342
25.0	1	P	13.2364	0.6175	Y	0.005583	0.118905
25.0	1	P	13.1877	0.6206	Y	0.005613	0.118468
25.0	1	P	13.1392	0.6238	Y	0.005641	0.118031
25.0	1	P	13.0905	0.6269	Y	0.005669	0.117594
25.0	1	P	13.0418	0.6299	Y	0.005697	0.117157
25.0	1	P	12.9931	0.6328	Y	0.005723	0.116719
25.0	1	P	12.9444	0.6358	Y	0.005750	0.116282
25.0	1	P	12.8958	0.6386	Y	0.005776	0.115845
25.0	1	P	12.8471	0.6415	Y	0.005801	0.115408
25.0	1	P	12.7984	0.6443	Y	0.005827	0.114970
25.0	1	P	12.7497	0.6471	Y	0.005852	0.114533
25.0	1	P	12.7010	0.6497	Y	0.005876	0.114095
25.0	1	P	12.6523	0.6525	Y	0.005901	0.113658
25.0	1	P	12.6036	0.6552	Y	0.005925	0.113221
25.0	1	P	12.5549	0.6578	Y	0.005949	0.112783
25.0	1	P	12.5064	0.6604	Y	0.005973	0.112346
25.0	1	P	12.4577	0.6630	Y	0.005996	0.111908
25.0	1	P	12.4090	0.6656	Y	0.006019	0.111471
25.0	1	P	12.3602	0.6682	Y	0.006042	0.111033
25.0	1	P	12.3115	0.6706	Y	0.006065	0.110596
25.0	1	P	12.2628	0.6732	Y	0.006088	0.110159
25.0	1	P	12.2141	0.6756	Y	0.006110	0.109721
25.0	1	P	12.1654	0.6782	Y	0.006133	0.109284
25.0	1	P	12.1167	0.6806	Y	0.006156	0.108846
25.0	1	P	12.0680	0.6832	Y	0.006178	0.108409
25.0	1	P	12.0193	0.6858	Y	0.006202	0.107971
25.0	1	P	11.9706	0.6884	Y	0.006225	0.107534
25.0	1	P	11.9219	0.6910	Y	0.006249	0.107096
25.0	1	P	11.8732	0.6936	Y	0.006273	0.106659
25.0	1	P	11.8245	0.6964	Y	0.006298	0.106222
25.0	1	P	11.7759	0.6991	Y	0.006323	0.105784
25.0	1	P	11.7272	0.7021	Y	0.006349	0.105347
25.0	1	P	11.6785	0.7049	Y	0.006374	0.104910
25.0	1	P	11.6298	0.7076	Y	0.006400	0.104473
25.0	1	P	11.5811	0.7106	Y	0.006426	0.104035
25.0	1	P	11.5324	0.7134	Y	0.006452	0.103598
25.0	1	P	11.4837	0.7162	Y	0.006478	0.103160
25.0	1	P	11.4352	0.7189	Y	0.006503	0.102723
25.0	1	P	11.3865	0.7217	Y	0.006527	0.102286
25.0	1	P	11.3378	0.7243	Y	0.006551	0.101848
25.0	1	P	11.2891	0.7269	Y	0.006574	0.101411
25.0	1	P	11.2403	0.7293	Y	0.006596	0.100974
25.0	1	P	11.1916	0.7315	Y	0.006616	0.100536
25.0	1	P	11.1429	0.7338	Y	0.006636	0.100098
25.0	1	P	11.0942	0.7358	Y	0.006655	0.099661
25.0	1	P	11.0455	0.7378	Y	0.006672	0.099223
25.0	1	P	10.9968	0.7397	Y	0.006690	0.098785
25.0	1	P	10.9479	0.7417	Y	0.006707	0.098347
25.0	1	P	10.8992	0.7436	Y	0.006724	0.097910
25.0	1	P	10.8505	0.7452	Y	0.006740	0.097472
25.0	1	P	10.8018	0.7471	Y	0.006757	0.097034
25.0	1	P	10.7531	0.7489	Y	0.006773	0.096596
25.0	1	P	10.7044	0.7508	Y	0.006789	0.096159
25.0	1	P	10.6557	0.7525	Y	0.006806	0.095721
25.0	1	P	10.6070	0.7543	Y	0.006822	0.095283
25.0	1	P	10.5581	0.7562	Y	0.006839	0.094845
25.0	1	P	10.5094	0.7580	Y	0.006855	0.094408
25.0	1	P	10.4607	0.7599	Y	0.006872	0.093970
25.0	1	P	10.4119	0.7617	Y	0.006889	0.093532
25.0	1	P	10.3632	0.7636	Y	0.006905	0.093094
25.0	1	P	10.3145	0.7654	Y	0.006922	0.092657
25.0	1	P	10.2658	0.7673	Y	0.006939	0.092219
25.0	1	P	10.2171	0.7691	Y	0.006956	0.091781
25.0	1	P	10.1682	0.7710	Y	0.006972	0.091343
25.0	1	P	10.1195	0.7728	Y	0.006989	0.090906
25.0	1	P	10.0708	0.7745	Y	0.007005	0.090468
25.0	1	P	10.0221	0.7764	Y	0.007021	0.090030
25.0	1	P	9.9734	0.7780	Y	0.007037	0.089592
25.0	1	P	9.9247	0.7799	Y	0.007053	0.089155
25.0	1	P	9.8760	0.7815	Y	0.007068	0.088717
25.0	1	P	9.8273	0.7832	Y	0.007083	0.088279
25.0	1	P	9.7786	0.7849	Y	0.007098	0.087842
25.0	1	P	9.7297	0.7865	Y	0.007113	0.087404
25.0	1	P	9.6810	0.7882	Y	0.007129	0.086966
25.0	1	P	9.6323	0.7899	Y	0.007144	0.086528
25.0	1	P	9.5835	0.7915	Y	0.007158	0.086090
25.0	1	P	9.5348	0.7932	Y	0.007174	0.085652
25.0	1	P	9.4861	0.7949	Y	0.007188	0.085215
25.0	1	P	9.4372	0.7965	Y	0.007203	0.084777
25.0	1	P	9.3885	0.7982	Y	0.007218	0.084339
25.0	1	P	9.3398	0.7999	Y	0.007234	0.083901
25.0	1	P	9.2911	0.8015	Y	0.007249	0.083464
25.0	1	P	9.2424	0.8032	Y	0.007264	0.083026
25.0	1	P	9.1937	0.8049	Y	0.007279	0.082588
25.0	1	P	9.1450	0.8065	Y	0.007295	0.082150
25.0	1	P	9.0961	0.8082	Y	0.007310	0.081712
25.0	1	P	9.0474	0.8101	Y	0.007325	0.081275
25.0	1	P	8.9987	0.8117	Y	0.007341	0.080837
25.0	1	P	8.9500	0.8134	Y	0.007356	0.080399
25.0	1	P	8.9013	0.8151	Y	0.007371	0.079961
25.0	1	P	8.8526	0.8167	Y	0.007386	0.079524
25.0	1	P	8.8039	0.8184	Y	0.007401	0.079086
25.0	1	P	8.7550	0.8201	Y	0.007416	0.078648
25.0	1	P	8.7063	0.8217	Y	0.007431	0.078210
25.0	1	P	8.6575	0.8232	Y	0.007446	0.077772
25.0	1	P	8.6088	0.8249	Y	0.007460	0.077334
25.0	1	P	8.5601	0.8265	Y	0.007475	0.076897
25.0	1	P	8.5114	0.8282	Y	0.007489	0.076459
25.0	1	P	8.4625	0.8297	Y	0.007504	0.076021
25.0	1	P	8.4138	0.8314	Y	0.007519	0.075583
25.0	1	P	8.3651	0.8330	Y	0.007534	0.075145
25.0	1	P	8.3164	0.8347	Y	0.007549	0.074708
25.0	1	P	8.2677	0.8365	Y	0.007565	0.074270
25.0	1	P	8.2190	0.8382	Y	0.007581	0.073832
25.0	1	P	8.1703	0.8401	Y	0.007597	0.073394
25.0	1	P	8.1216	0.8419	Y	0.007614	0.072957

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
25.0	1	P	8.0729	0.8440	Y	0.007632	0.072519
25.0	1	P	8.0240	0.8460	Y	0.007650	0.072081
25.0	1	P	7.9753	0.8480	Y	0.007669	0.071644
25.0	1	P	7.9266	0.8501	Y	0.007688	0.071206
25.0	1	P	7.8779	0.8523	Y	0.007708	0.070768
25.0	1	P	7.8291	0.8545	Y	0.007727	0.070331
25.0	1	P	7.7804	0.8566	Y	0.007747	0.069893
25.0	1	P	7.7317	0.8588	Y	0.007767	0.069456
25.0	1	P	7.6830	0.8610	Y	0.007787	0.069018
25.0	1	P	7.6343	0.8632	Y	0.007806	0.068580
25.0	1	P	7.5856	0.8654	Y	0.007826	0.068143
25.0	1	P	7.5369	0.8675	Y	0.007846	0.067705
25.0	1	P	7.4882	0.8697	Y	0.007865	0.067267
25.0	1	P	7.4395	0.8717	Y	0.007884	0.066830
25.0	1	P	7.3908	0.8738	Y	0.007903	0.066392
25.0	1	P	7.3421	0.8758	Y	0.007921	0.065955
25.0	1	P	7.2934	0.8778	Y	0.007939	0.065517
25.0	1	P	7.2447	0.8799	Y	0.007957	0.065079
25.0	1	P	7.1958	0.8819	Y	0.007975	0.064641
25.0	1	P	7.1471	0.8838	Y	0.007993	0.064204
25.0	1	P	7.0983	0.8856	Y	0.008010	0.063766
25.0	1	P	7.0496	0.8875	Y	0.008026	0.063328
25.0	1	P	7.0009	0.8893	Y	0.008042	0.062890
25.0	1	P	6.9522	0.8910	Y	0.008058	0.062453
25.0	1	P	6.9035	0.8927	Y	0.008073	0.062015
25.0	1	P	6.8548	0.8941	Y	0.008087	0.061577
25.0	1	P	6.8059	0.8956	Y	0.008100	0.061139
25.0	1	P	6.7572	0.8971	Y	0.008113	0.060702
25.0	1	P	6.7085	0.8984	Y	0.008125	0.060263
25.0	1	P	6.6598	0.8997	Y	0.008137	0.059826
25.0	1	P	6.6111	0.9010	Y	0.008148	0.059388
25.0	1	P	6.5622	0.9023	Y	0.008160	0.058950
25.0	1	P	6.5135	0.9036	Y	0.008171	0.058512
25.0	1	P	6.4648	0.9049	Y	0.008183	0.058074
25.0	1	P	6.4161	0.9062	Y	0.008196	0.057636
25.0	1	P	6.3674	0.9077	Y	0.008208	0.057198
25.0	1	P	6.3185	0.9091	Y	0.008222	0.056760
25.0	1	P	6.2698	0.9108	Y	0.008236	0.056323
25.0	1	P	6.2211	0.9125	Y	0.008252	0.055885
25.0	1	P	6.1723	0.9143	Y	0.008269	0.055447
25.0	1	P	6.1236	0.9164	Y	0.008287	0.055009
25.0	1	P	6.0749	0.9182	Y	0.008305	0.054572
25.0	1	P	6.0262	0.9203	Y	0.008323	0.054134
25.0	1	P	5.9775	0.9223	Y	0.008342	0.053696
25.0	1	P	5.9288	0.9243	Y	0.008360	0.053258
25.0	1	P	5.8799	0.9264	Y	0.008378	0.052821
25.0	1	P	5.8312	0.9282	Y	0.008394	0.052383
25.0	1	P	5.7825	0.9299	Y	0.008410	0.051945
25.0	1	P	5.7338	0.9316	Y	0.008424	0.051507
25.0	1	P	5.6851	0.9329	Y	0.008436	0.051070
25.0	1	P	5.6364	0.9340	Y	0.008446	0.050632
25.0	1	P	5.5875	0.9345	Y	0.008452	0.050194
25.0	1	P	5.5388	0.9349	Y	0.008456	0.049756
25.0	1	P	5.4901	0.9351	Y	0.008457	0.049318
25.0	1	P	5.4414	0.9351	Y	0.008456	0.048880
25.0	1	P	5.3925	0.9347	Y	0.008454	0.048442
25.0	1	P	5.3438	0.9343	Y	0.008451	0.048004
25.0	1	P	5.2951	0.9340	Y	0.008446	0.047566
25.0	1	P	5.2462	0.9334	Y	0.008441	0.047128
25.0	1	P	5.1975	0.9327	Y	0.008435	0.046689
25.0	1	P	5.1487	0.9321	Y	0.008429	0.046251
25.0	1	P	5.0999	0.9314	Y	0.008423	0.045813
25.0	1	P	5.0511	0.9306	Y	0.008416	0.045375
25.0	1	P	5.0024	0.9299	Y	0.008410	0.044937
25.0	1	P	4.9537	0.9291	Y	0.008403	0.044499
25.0	1	P	4.9048	0.9284	Y	0.008396	0.044061
25.0	1	P	4.8561	0.9277	Y	0.008389	0.043623
25.0	1	P	4.8074	0.9269	Y	0.008382	0.043185
25.0	1	P	4.7585	0.9262	Y	0.008375	0.042747
25.0	1	P	4.7098	0.9253	Y	0.008368	0.042309
25.0	1	P	4.6611	0.9245	Y	0.008361	0.041871
25.0	1	P	4.6124	0.9238	Y	0.008354	0.041433
25.0	1	P	4.5635	0.9230	Y	0.008347	0.040995
25.0	1	P	4.5148	0.9223	Y	0.008340	0.040557
25.0	1	P	4.4661	0.9215	Y	0.008334	0.040119
25.0	1	P	4.4174	0.9206	Y	0.008326	0.039681
25.0	1	P	4.3685	0.9199	Y	0.008319	0.039243
25.0	1	P	4.3198	0.9191	Y	0.008312	0.038805
25.0	1	P	4.2711	0.9184	Y	0.008305	0.038367
25.0	1	P	4.2222	0.9175	Y	0.008298	0.037929
25.0	1	P	4.1735	0.9167	Y	0.008291	0.037492
25.0	1	P	4.1248	0.9160	Y	0.008284	0.037053
25.0	1	P	4.0761	0.9151	Y	0.008276	0.036616
25.0	1	P	4.0272	0.9143	Y	0.008269	0.036178
25.0	1	P	3.9785	0.9136	Y	0.008262	0.035739
25.0	1	P	3.9298	0.9127	Y	0.008254	0.035302
25.0	1	P	3.8811	0.9119	Y	0.008247	0.034864
25.0	1	P	3.8322	0.9110	Y	0.008240	0.034425
25.0	1	P	3.7835	0.9103	Y	0.008232	0.033988
25.0	1	P	3.7347	0.9093	Y	0.008224	0.033550
25.0	1	P	3.6860	0.9084	Y	0.008216	0.033111
25.0	1	P	3.6371	0.9077	Y	0.008208	0.032674
25.0	1	P	3.5884	0.9067	Y	0.008200	0.032236
25.0	1	P	3.5397	0.9058	Y	0.008192	0.031797
25.0	1	P	3.4908	0.9049	Y	0.008184	0.031359
25.0	1	P	3.4421	0.9041	Y	0.008176	0.030922
25.0	1	P	3.3934	0.9032	Y	0.008168	0.030483
25.0	1	P	3.3447	0.9025	Y	0.008161	0.030046
25.0	1	P	3.2958	0.9016	Y	0.008154	0.029608
25.0	1	P	3.2471	0.9008	Y	0.008147	0.029169
25.0	1	P	3.1984	0.9001	Y	0.008140	0.028732
25.0	1	P	3.1497	0.8995	Y	0.008134	0.028294
25.0	1	P	3.1008	0.8988	Y	0.008129	0.027856
25.0	1	P	3.0521	0.8982	Y	0.008124	0.027418
25.0	1	P	3.0034	0.8978	Y	0.008120	0.026980
25.0	1	P	2.9547	0.8975	Y	0.008116	0.026542
25.0	1	P	2.9060	0.8971	Y	0.008113	0.026104
25.0	1	P	2.8571	0.8967	Y	0.008110	0.025666
25.0	1	P	2.8084	0.8964	Y	0.008107	0.025228
25.0	1	P	2.7597	0.8960	Y	0.008104	0.024790
25.0	1	P	2.7110	0.8958	Y	0.008101	0.024352
25.0	1	P	2.6621	0.8954	Y	0.008099	0.023914

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
25.0	1	P	2.6134	0.8953	Y	0.008086	0.023478
25.0	1	P	2.5645	0.8949	Y	0.008094	0.023038
25.0	1	P	2.5158	0.8947	Y	0.008091	0.022599
25.0	1	P	2.4669	0.8943	Y	0.008088	0.022161
25.0	1	P	2.4182	0.8941	Y	0.008086	0.021722
25.0	1	P	2.3693	0.8940	Y	0.008085	0.021283
25.0	1	P	2.3204	0.8940	Y	0.008085	0.020844
25.0	1	P	2.2715	0.8943	Y	0.008088	0.020406
25.0	1	P	2.2228	0.8951	Y	0.008094	0.019967
25.0	1	P	2.1739	0.8962	Y	0.008105	0.019529
25.0	1	P	2.1252	0.8980	Y	0.008122	0.019091
25.0	1	P	2.0765	0.9008	Y	0.008146	0.018653
25.0	1	P	2.0278	0.9043	Y	0.008179	0.018216
25.0	1	P	1.9792	0.9093	Y	0.008224	0.017780
25.0	1	P	1.9309	0.9160	Y	0.008283	0.017345
25.0	1	P	1.8826	0.9245	Y	0.008361	0.016911
25.0	1	P	1.8350	0.9362	Y	0.008466	0.016484
25.0	1	P	1.7922	0.9551	Y	0.008637	0.016099
25.0	1	P	1.7544	0.9814	Y	0.008875	0.015760
25.0	1	P	1.7207	1.0134	Y	0.009165	0.015457
25.0	1	P	1.6901	1.0501	Y	0.009497	0.015182
25.0	1	P	1.6618	1.0903	Y	0.009860	0.014928
25.0	1	P	1.6351	1.1329	Y	0.010245	0.014689
25.0	1	P	1.6096	1.1771	Y	0.010646	0.014460
25.0	1	P	1.5848	1.2225	Y	0.011056	0.014236
25.0	1	P	1.5599	1.2682	Y	0.011469	0.014013
25.0	1	P	1.5346	1.3136	Y	0.011879	0.013786
25.0	1	P	1.5085	1.3579	Y	0.012280	0.013550
25.0	1	P	1.4807	1.4005	Y	0.012666	0.013302
25.0	1	P	1.4510	1.4407	Y	0.013029	0.013035
25.0	1	P	1.4196	1.4786	Y	0.013372	0.012751
25.0	1	P	1.3862	1.5146	Y	0.013697	0.012453
25.0	1	P	1.3518	1.5488	Y	0.014008	0.012142
25.0	1	P	1.3158	1.5816	Y	0.014304	0.011821
25.0	1	P	1.2788	1.6131	Y	0.014587	0.011488
25.0	1	P	1.2407	1.6429	Y	0.014859	0.011144
25.0	1	P	1.2012	1.6716	Y	0.015118	0.010791
25.0	1	P	1.1610	1.6992	Y	0.015368	0.010430
25.0	1	P	1.1201	1.7261	Y	0.015609	0.010062
25.0	1	P	1.0788	1.7520	Y	0.015844	0.009690
25.0	1	P	1.0369	1.7774	Y	0.016075	0.009315
25.0	1	P	0.9949	1.8024	Y	0.016301	0.008937
25.0	1	P	0.9527	1.8270	Y	0.016523	0.008558
25.0	1	P	0.9103	1.8513	Y	0.016743	0.008178
25.0	1	P	0.8680	1.8753	Y	0.016959	0.007798
25.0	1	P	0.8260	1.8990	Y	0.017174	0.007420
25.0	1	P	0.7838	1.9226	Y	0.017387	0.007040
25.0	1	P	0.7412	1.9457	Y	0.017596	0.006659
25.0	1	P	0.6980	1.9685	Y	0.017802	0.006271
25.0	1	P	0.6541	1.9907	Y	0.018003	0.005876
25.0	1	P	0.6089	2.0122	Y	0.018198	0.005471
25.0	1	P	0.5626	2.0331	Y	0.018388	0.005054
25.0	1	P	0.5152	2.0533	Y	0.018570	0.004629
25.0	1	P	0.4673	2.0726	Y	0.018744	0.004197
25.0	1	P	0.4186	2.0909	Y	0.018909	0.003761
25.0	1	P	0.3698	2.1078	Y	0.019062	0.003322
25.0	1	P	0.3210	2.1233	Y	0.019203	0.002882
25.0	1	P	0.2721	2.1370	Y	0.019327	0.002443
25.0	1	P	0.2234	2.1485	Y	0.019431	0.002007
25.0	1	P	0.1752	2.1574	Y	0.019511	0.001574
25.0	1	P	0.1278	2.1630	Y	0.019561	0.001148
25.0	1	P	0.0813	2.1642	Y	0.019573	0.000730
25.0	1	P	0.0359	2.1605	Y	0.019539	0.000323
25.0	1	P	-0.0078	2.1505	Y	0.019448	-0.000070
25.0	1	P	-0.0496	2.1335	Y	0.019295	-0.000446
25.0	1	P	-0.0902	2.1109	Y	0.019091	-0.000810
25.0	1	P	-0.1296	2.0841	Y	0.018847	-0.001165
25.0	1	P	-0.1683	2.0539	Y	0.018575	-0.001513
25.0	1	P	-0.2067	2.0216	Y	0.018283	-0.001856
25.0	1	P	-0.2446	1.9879	Y	0.017979	-0.002197
25.0	1	P	-0.2826	1.9539	Y	0.017670	-0.002539
25.0	1	P	-0.3208	1.9200	Y	0.017364	-0.002882
25.0	1	P	-0.3597	1.8872	Y	0.017067	-0.003230
25.0	1	P	-0.3991	1.8563	Y	0.016787	-0.003585
25.0	1	P	-0.4393	1.8274	Y	0.016527	-0.003947
25.0	1	P	-0.4804	1.8007	Y	0.016284	-0.004316
25.0	1	P	-0.5224	1.7759	Y	0.016060	-0.004693
25.0	1	P	-0.5650	1.7529	Y	0.015853	-0.005076
25.0	1	P	-0.6088	1.7322	Y	0.015665	-0.005468
25.0	1	P	-0.6532	1.7138	Y	0.015499	-0.005868
25.0	1	P	-0.6988	1.6975	Y	0.015352	-0.006277
25.0	1	P	-0.7449	1.6831	Y	0.015221	-0.006692
25.0	1	P	-0.7917	1.6699	Y	0.015102	-0.007112
25.0	1	P	-0.8390	1.6577	Y	0.014992	-0.007537
25.0	1	P	-0.8866	1.6466	Y	0.014891	-0.007964
25.0	1	P	-0.9343	1.6359	Y	0.014795	-0.008393
25.0	1	P	-0.9823	1.6257	Y	0.014702	-0.008825
25.0	1	P	-1.0305	1.6159	Y	0.014613	-0.009257
25.0	1	P	-1.0786	1.6061	Y	0.014525	-0.009689
25.0	1	P	-1.1268	1.5984	Y	0.014438	-0.010122
25.0	1	P	-1.1747	1.5866	Y	0.014349	-0.010553
25.0	1	P	-1.2227	1.5766	Y	0.014258	-0.010984
25.0	1	P	-1.2705	1.5662	Y	0.014164	-0.011413
25.0	1	P	-1.3179	1.5553	Y	0.014065	-0.011839
25.0	1	P	-1.3653	1.5440	Y	0.013963	-0.012264
25.0	1	P	-1.4123	1.5323	Y	0.013859	-0.012688
25.0	1	P	-1.4596	1.5205	Y	0.013751	-0.013111
25.0	1	P	-1.5064	1.5083	Y	0.013641	-0.013533
25.0	1	P	-1.5535	1.4959	Y	0.013528	-0.013955
25.0	1	P	-1.6003	1.4831	Y	0.013413	-0.014376
25.0	1	P	-1.6472	1.4701	Y	0.013296	-0.014797
25.0	1	P	-1.6940	1.4568	Y	0.013175	-0.015218
25.0	1	P	-1.7411	1.4431	Y	0.013050	-0.015640
25.0	1	P	-1.7881	1.4288	Y	0.012922	-0.016062
25.0	1	P	-1.8351	1.4142	Y	0.012789	-0.016485
25.0	1	P	-1.8826	1.4027	Y	0.012655	-0.016911
25.0	1	P	-1.9309	1.4146	Y	0.012792	-0.017345
25.0	1	P	-1.9792	1.4255	Y	0.012892	-0.017780
25.0	1	P	-2.0276	1.4351	Y	0.012979	-0.018214
25.0	1	P	-2.0759	1.4438	Y	0.013057	-0.018649
25.0	1	P	-2.1242	1.4518	Y	0.013129	-0.019082
25.0	1	P	-2.1726	1.4592	Y	0.013197	-0.019516

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
25.0	1	P	-2.2205	1.4666	Y	0.013263	-0.019948
25.0	1	P	-2.2685	1.4740	Y	0.013330	-0.020379
25.0	1	P	-2.3165	1.4818	Y	0.013400	-0.020809
25.0	1	P	-2.3641	1.4899	Y	0.013475	-0.021237
25.0	1	P	-2.4115	1.4992	Y	0.013558	-0.021663
25.0	1	P	-2.4585	1.5096	Y	0.013653	-0.022086
25.0	1	P	-2.5052	1.5216	Y	0.013762	-0.022505
25.0	1	P	-2.5515	1.5355	Y	0.013887	-0.022921
25.0	1	P	-2.5974	1.5510	Y	0.014027	-0.023333
25.0	1	P	-2.6430	1.5677	Y	0.014178	-0.023743
25.0	1	P	-2.6884	1.5853	Y	0.014337	-0.024151
25.0	1	P	-2.7337	1.6035	Y	0.014502	-0.024557
25.0	1	P	-2.7789	1.6224	Y	0.014671	-0.024963
25.0	1	P	-2.8239	1.6412	Y	0.014843	-0.025368
25.0	1	P	-2.8691	1.6605	Y	0.015016	-0.025773
25.0	1	P	-2.9141	1.6794	Y	0.015189	-0.026179
25.0	1	P	-2.9595	1.6983	Y	0.015359	-0.026585
25.0	1	P	-3.0049	1.7166	Y	0.015525	-0.026993
25.0	1	P	-3.0504	1.7344	Y	0.015686	-0.027402
25.0	1	P	-3.0962	1.7514	Y	0.015839	-0.027814
25.0	1	P	-3.1425	1.7672	Y	0.015981	-0.028229
25.0	1	P	-3.1890	1.7816	Y	0.016113	-0.028646
25.0	1	P	-3.2356	1.7953	Y	0.016237	-0.029067
25.0	1	P	-3.2827	1.8085	Y	0.016356	-0.029489
25.0	1	P	-3.3297	1.8214	Y	0.016472	-0.029911
25.0	1	P	-3.3768	1.8342	Y	0.016588	-0.030334
25.0	1	P	-3.4238	1.8472	Y	0.016705	-0.030757
25.0	1	P	-3.4706	1.8607	Y	0.016827	-0.031178
25.0	1	P	-3.5173	1.8748	Y	0.016956	-0.031597
25.0	1	P	-3.5638	1.8900	Y	0.017092	-0.032013
25.0	1	P	-3.6099	1.9057	Y	0.017234	-0.032428
25.0	1	P	-3.6560	1.9215	Y	0.017377	-0.032843
25.0	1	P	-3.7023	1.9368	Y	0.017515	-0.033259
25.0	1	P	-3.7488	1.9513	Y	0.017646	-0.033677
25.0	1	P	-3.7959	1.9642	Y	0.017764	-0.034098
25.0	1	P	-3.8431	1.9761	Y	0.017871	-0.034522
25.0	1	P	-3.8905	1.9870	Y	0.017969	-0.034949
25.0	1	P	-3.9383	1.9970	Y	0.018060	-0.035377
25.0	1	P	-3.9861	2.0065	Y	0.018145	-0.035807
25.0	1	P	-4.0340	2.0152	Y	0.018225	-0.036239
25.0	1	P	-4.0822	2.0237	Y	0.018301	-0.036671
25.0	1	P	-4.1303	2.0316	Y	0.018374	-0.037104
25.0	1	P	-4.1787	2.0392	Y	0.018443	-0.037538
25.0	1	P	-4.2270	2.0466	Y	0.018509	-0.037971
25.0	1	P	-4.2753	2.0537	Y	0.018574	-0.038406
25.0	1	P	-4.3237	2.0605	Y	0.018635	-0.038841
25.0	1	P	-4.3722	2.0672	Y	0.018695	-0.039275
25.0	1	P	-4.4205	2.0733	Y	0.018751	-0.039710
25.0	1	P	-4.4689	2.0794	Y	0.018806	-0.040145
25.0	1	P	-4.5174	2.0852	Y	0.018858	-0.040580
25.0	1	P	-4.5657	2.0909	Y	0.018910	-0.041015
25.0	1	P	-4.6143	2.0965	Y	0.018960	-0.041450
25.0	1	P	-4.6626	2.1020	Y	0.019009	-0.041886
25.0	1	P	-4.7111	2.1074	Y	0.019058	-0.042321
25.0	1	P	-4.7596	2.1126	Y	0.019106	-0.042756
25.0	1	P	-4.8080	2.1179	Y	0.019154	-0.043191
25.0	1	P	-4.8565	2.1233	Y	0.019202	-0.043627
25.0	1	P	-4.9050	2.1285	Y	0.019250	-0.044062
25.0	1	P	-4.9534	2.1339	Y	0.019298	-0.044497
25.0	1	P	-5.0019	2.1391	Y	0.019346	-0.044933
25.0	1	P	-5.0504	2.1444	Y	0.019394	-0.045369
25.0	1	P	-5.0989	2.1498	Y	0.019443	-0.045805
25.0	1	P	-5.1474	2.1554	Y	0.019492	-0.046240
25.0	1	P	-5.1960	2.1609	Y	0.019543	-0.046676
25.0	1	P	-5.2445	2.1667	Y	0.019594	-0.047112
25.0	1	P	-5.2928	2.1726	Y	0.019648	-0.047547
25.0	1	P	-5.3414	2.1787	Y	0.019703	-0.047982
25.0	1	P	-5.3897	2.1850	Y	0.019761	-0.048417
25.0	1	P	-5.4380	2.1918	Y	0.019822	-0.048850
25.0	1	P	-5.4862	2.1989	Y	0.019886	-0.049284
25.0	1	P	-5.5343	2.2067	Y	0.019956	-0.049716
25.0	1	P	-5.5823	2.2150	Y	0.020032	-0.050147
25.0	1	P	-5.6301	2.2241	Y	0.020115	-0.050576
25.0	1	P	-5.6777	2.2343	Y	0.020206	-0.051004
25.0	1	P	-5.7253	2.2452	Y	0.020305	-0.051430
25.0	1	P	-5.7725	2.2570	Y	0.020411	-0.051855
25.0	1	P	-5.8195	2.2694	Y	0.020524	-0.052278
25.0	1	P	-5.8666	2.2826	Y	0.020642	-0.052700
25.0	1	P	-5.9134	2.2963	Y	0.020768	-0.053121
25.0	1	P	-5.9601	2.3109	Y	0.020899	-0.053540
25.0	1	P	-6.0064	2.3263	Y	0.021038	-0.053957
25.0	1	P	-6.0527	2.3426	Y	0.021185	-0.054372
25.0	1	P	-6.0986	2.3600	Y	0.021343	-0.054785
25.0	1	P	-6.1440	2.3789	Y	0.021513	-0.055192
25.0	1	P	-6.1883	2.3996	Y	0.021701	-0.055599
25.0	1	P	-6.2309	2.4228	Y	0.021911	-0.055973
25.0	1	P	-6.2714	2.4491	Y	0.022149	-0.056338
25.0	1	P	-6.3099	2.4783	Y	0.022414	-0.056684
25.0	1	P	-6.3466	2.5102	Y	0.022702	-0.057013
25.0	1	P	-6.3818	2.5441	Y	0.023009	-0.057329
25.0	1	P	-6.4157	2.5797	Y	0.023330	-0.057632
25.0	1	P	-6.4481	2.6167	Y	0.023665	-0.057925
25.0	1	P	-6.4796	2.6548	Y	0.024010	-0.058207
25.0	1	P	-6.5100	2.6941	Y	0.024364	-0.058480
25.0	1	P	-6.5390	2.7341	Y	0.024726	-0.058742
25.0	1	P	-6.5670	2.7749	Y	0.025096	-0.058993
25.0	1	P	-6.5937	2.8165	Y	0.025472	-0.059231
25.0	1	P	-6.6187	2.8587	Y	0.025854	-0.059457
25.0	1	P	-6.6424	2.9017	Y	0.026242	-0.059670
25.0	1	P	-6.6652	2.9451	Y	0.026635	-0.059874
25.0	1	P	-6.6866	2.9889	Y	0.027032	-0.060068
25.0	1	P	-6.7076	3.0332	Y	0.027432	-0.060254
25.0	1	P	-6.7274	3.0778	Y	0.027835	-0.060433
25.0	1	P	-6.7463	3.1228	Y	0.028242	-0.060603
25.0	1	P	-6.7642	3.1680	Y	0.028652	-0.060765
25.0	1	P	-6.7813	3.2138	Y	0.029064	-0.060917
25.0	1	P	-6.7970	3.2599	Y	0.029481	-0.061059
25.0	1	P	-6.8115	3.3064	Y	0.029902	-0.061189
25.0	1	P	-6.8246	3.3532	Y	0.030326	-0.061307
25.0	1	P	-6.8367	3.4005	Y	0.030754	-0.061415
25.0	1	P	-6.8478	3.4481	Y	0.031183	-0.061515
25.0	1	P	-6.8581	3.4958	Y	0.031615	-0.061608

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
25.0	1	P	-6.8680	3.5436	Y	0.032048	-0.061695
25.0	1	P	-6.8770	3.5916	Y	0.032481	-0.061777
25.0	1	P	-6.8857	3.6396	Y	0.032916	-0.061855
25.0	1	P	-6.8939	3.6877	Y	0.033350	-0.061929
25.0	1	P	-6.9018	3.7359	Y	0.033785	-0.062000
25.0	1	P	-6.9096	3.7838	Y	0.034221	-0.062069
25.0	1	P	-6.9170	3.8322	Y	0.034656	-0.062137
25.0	1	P	-6.9246	3.8803	Y	0.035092	-0.062204
25.0	1	P	-6.9319	3.9285	Y	0.035528	-0.062270
25.0	1	P	-6.9391	3.9766	Y	0.035964	-0.062335
25.0	1	P	-6.9461	4.0250	Y	0.036400	-0.062399
25.0	1	P	-6.9531	4.0731	Y	0.036837	-0.062462
25.0	1	P	-6.9602	4.1214	Y	0.037273	-0.062524
25.0	1	P	-6.9670	4.1698	Y	0.037710	-0.062586
25.0	1	P	-6.9739	4.2181	Y	0.038147	-0.062647
25.0	1	P	-6.9806	4.2663	Y	0.038584	-0.062707
25.0	1	P	-6.9872	4.3146	Y	0.039021	-0.062767
25.0	1	P	-6.9937	4.3629	Y	0.039458	-0.062825
25.0	1	P	-7.0000	4.4113	Y	0.039895	-0.062882
25.0	1	P	-7.0063	4.4598	Y	0.040333	-0.062939
25.0	1	P	-7.0124	4.5081	Y	0.040770	-0.062993
25.0	1	P	-7.0182	4.5565	Y	0.041208	-0.063046
25.0	1	P	-7.0239	4.6050	Y	0.041646	-0.063097
25.0	1	P	-7.0293	4.6533	Y	0.042084	-0.063145
25.0	1	P	-7.0343	4.7019	Y	0.042523	-0.063190
25.0	1	P	-7.0389	4.7504	Y	0.042962	-0.063232
25.0	1	P	-7.0432	4.7991	Y	0.043401	-0.063270
25.0	1	P	-7.0474	4.8476	Y	0.043840	-0.063307
25.0	1	P	-7.0513	4.8961	Y	0.044280	-0.063343
25.0	1	P	-7.0552	4.9448	Y	0.044720	-0.063377
25.0	1	P	-7.0589	4.9934	Y	0.045159	-0.063411
25.0	1	P	-7.0626	5.0421	Y	0.045599	-0.063445
25.0	1	P	-7.0665	5.0908	Y	0.046039	-0.063479
25.0	1	P	-7.0702	5.1393	Y	0.046478	-0.063513
25.0	1	P	-7.0743	5.1878	Y	0.046918	-0.063549
25.0	1	P	-7.0783	5.2365	Y	0.047358	-0.063586
25.0	1	P	-7.0826	5.2851	Y	0.047797	-0.063623
25.0	1	P	-7.0869	5.3336	Y	0.048236	-0.063662
25.0	1	P	-7.0913	5.3823	Y	0.048675	-0.063702
25.0	1	P	-7.0959	5.4308	Y	0.049114	-0.063744
25.0	1	P	-7.1006	5.4793	Y	0.049553	-0.063786
25.0	1	P	-7.1056	5.5278	Y	0.049992	-0.063830
25.0	1	P	-7.1106	5.5764	Y	0.050430	-0.063876
25.0	1	P	-7.1159	5.6249	Y	0.050869	-0.063924
25.0	1	P	-7.1217	5.6732	Y	0.051307	-0.063975
25.0	1	P	-7.1274	5.7215	Y	0.051745	-0.064027
25.0	1	P	-7.1335	5.7701	Y	0.052183	-0.064081
25.0	1	P	-7.1395	5.8184	Y	0.052620	-0.064136
25.0	1	P	-7.1456	5.8668	Y	0.053058	-0.064190
25.0	1	P	-7.1515	5.9153	Y	0.053496	-0.064243
25.0	1	P	-7.1574	5.9636	Y	0.053933	-0.064296
25.0	1	P	-7.1630	6.0121	Y	0.054371	-0.064346
25.0	1	P	-7.1682	6.0605	Y	0.054810	-0.064394
25.0	1	P	-7.1732	6.1090	Y	0.055249	-0.064437
25.0	1	P	-7.1776	6.1575	Y	0.055687	-0.064477
25.0	1	P	-7.1817	6.2062	Y	0.056127	-0.064513
25.0	1	P	-7.1854	6.2548	Y	0.056567	-0.064547
25.0	1	P	-7.1889	6.3035	Y	0.057006	-0.064579
25.0	1	P	-7.1922	6.3522	Y	0.057446	-0.064610
25.0	1	P	-7.1956	6.4007	Y	0.057886	-0.064639
25.0	1	P	-7.1987	6.4494	Y	0.058327	-0.064668
25.0	1	P	-7.2019	6.4981	Y	0.058767	-0.064696
25.0	1	P	-7.2050	6.5468	Y	0.059207	-0.064725
25.0	1	P	-7.2084	6.5955	Y	0.059647	-0.064754
25.0	1	P	-7.2117	6.6441	Y	0.060087	-0.064783
25.0	1	P	-7.2150	6.6928	Y	0.060527	-0.064814
25.0	1	P	-7.2185	6.7415	Y	0.060967	-0.064846
25.0	1	P	-7.2222	6.7900	Y	0.061407	-0.064879
25.0	1	P	-7.2261	6.8387	Y	0.061847	-0.064913
25.0	1	P	-7.2302	6.8872	Y	0.062286	-0.064950
25.0	1	P	-7.2345	6.9357	Y	0.062725	-0.064989
25.0	1	P	-7.2391	6.9843	Y	0.063164	-0.065031
25.0	1	P	-7.2443	7.0328	Y	0.063603	-0.065076
25.0	1	P	-7.2498	7.0813	Y	0.064041	-0.065127
25.0	1	P	-7.2558	7.1296	Y	0.064478	-0.065180
25.0	1	P	-7.2621	7.1780	Y	0.064916	-0.065236
25.0	1	P	-7.2685	7.2263	Y	0.065353	-0.065294
25.0	1	P	-7.2750	7.2747	Y	0.065790	-0.065352
25.0	1	P	-7.2815	7.3230	Y	0.066227	-0.065411
25.0	1	P	-7.2880	7.3713	Y	0.066664	-0.065469
25.0	1	P	-7.2943	7.4197	Y	0.067102	-0.065526
25.0	1	P	-7.3004	7.4680	Y	0.067539	-0.065580
25.0	1	P	-7.3061	7.5165	Y	0.067977	-0.065632
25.0	1	P	-7.3113	7.5650	Y	0.068416	-0.065679
25.0	1	P	-7.3163	7.6136	Y	0.068855	-0.065724
25.0	1	P	-7.3210	7.6621	Y	0.069294	-0.065764
25.0	1	P	-7.3250	7.7106	Y	0.069733	-0.065802
25.0	1	P	-7.3287	7.7593	Y	0.070173	-0.065836
25.0	1	P	-7.3321	7.8080	Y	0.070613	-0.065866
25.0	1	P	-7.3348	7.8566	Y	0.071053	-0.065890
25.0	1	P	-7.3373	7.9053	Y	0.071494	-0.065911
25.0	1	P	-7.3393	7.9542	Y	0.071934	-0.065931
25.0	1	P	-7.3417	8.0029	Y	0.072375	-0.065951
25.0	1	P	-7.3443	8.0514	Y	0.072815	-0.065975
25.0	1	P	-7.3476	8.1001	Y	0.073255	-0.066004
25.0	1	P	-7.3513	8.1488	Y	0.073695	-0.066037
25.0	1	P	-7.3554	8.1973	Y	0.074134	-0.066075
25.0	1	P	-7.3600	8.2458	Y	0.074573	-0.066116
25.0	1	P	-7.3650	8.2944	Y	0.075012	-0.066162
25.0	1	P	-7.3706	8.3429	Y	0.075451	-0.066211
25.0	1	P	-7.3765	8.3914	Y	0.075889	-0.066264
25.0	1	P	-7.3830	8.4397	Y	0.076326	-0.066322
25.0	1	P	-7.3899	8.4881	Y	0.076763	-0.066385
25.0	1	P	-7.3973	8.5362	Y	0.077200	-0.066451
25.0	1	P	-7.4049	8.5846	Y	0.077636	-0.066519
25.0	1	P	-7.4123	8.6327	Y	0.078073	-0.066585
25.0	1	P	-7.4193	8.6811	Y	0.078509	-0.066649
25.0	1	P	-7.4260	8.7294	Y	0.078946	-0.066708
25.0	1	P	-7.4317	8.7779	Y	0.079384	-0.066759
25.0	1	P	-7.4363	8.8263	Y	0.079823	-0.066801
25.0	1	P	-7.4393	8.8750	Y	0.080262	-0.066829
25.0	1	P	-7.4412	8.9237	Y	0.080703	-0.066844

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
25.0	1	P	-7.4439	9.9724	Y	0.081143	-0.066869
25.0	1	P	-7.4484	9.0207	Y	0.081581	-0.066910
25.0	1	P	-7.4541	9.0692	Y	0.082019	-0.066961
25.0	1	P	-7.4606	9.1174	Y	0.082456	-0.067020
25.0	1	P	-7.4678	9.1657	Y	0.082892	-0.067084
25.0	1	P	-7.4750	9.2141	Y	0.083329	-0.067150
25.0	1	P	-7.4823	9.2624	Y	0.083766	-0.067214
25.0	1	P	-7.4891	9.3107	Y	0.084203	-0.067275
25.0	1	P	-7.4950	9.3593	Y	0.084642	-0.067329
25.0	1	P	-7.5004	9.4076	Y	0.085080	-0.067378
25.0	1	P	-7.5093	9.4552	Y	0.085510	-0.067457
25.0	1	P	-7.5219	9.5017	Y	0.085930	-0.067571
25.0	1	P	-7.5376	9.5474	Y	0.086344	-0.067712
25.0	1	P	-7.5558	9.5924	Y	0.086752	-0.067874
25.0	1	P	-7.5754	9.6373	Y	0.087156	-0.068052
25.0	1	P	-7.5963	9.6817	Y	0.087559	-0.068239
25.0	1	P	-7.6178	9.7261	Y	0.087961	-0.068432
25.0	1	P	-7.6397	9.7708	Y	0.088364	-0.068628
25.0	1	P	-7.6612	9.8156	Y	0.088769	-0.068821
25.0	1	P	-7.6821	9.8608	Y	0.089177	-0.069009
25.0	1	P	-7.7021	9.9063	Y	0.089590	-0.069188
25.0	1	P	-7.7214	9.9523	Y	0.090005	-0.069362
25.0	1	P	-7.7402	9.9982	Y	0.090421	-0.069532
25.0	1	P	-7.7588	10.0443	Y	0.090837	-0.069698
25.0	1	P	-7.7771	10.0901	Y	0.091252	-0.069863
25.0	1	P	-7.7953	10.1356	Y	0.091663	-0.070027
25.0	1	P	-7.8136	10.1806	Y	0.092070	-0.070191
25.0	1	P	-7.8323	10.2249	Y	0.092470	-0.070358
25.0	1	P	-7.8512	10.2680	Y	0.092862	-0.070528
25.0	1	P	-7.8704	10.3103	Y	0.093243	-0.070702
25.0	1	P	-7.8904	10.3508	Y	0.093611	-0.070882
25.0	1	P	-7.9110	10.3906	Y	0.093970	-0.071066
25.0	1	P	-7.9317	10.4301	Y	0.094326	-0.071252
25.0	1	P	-7.9523	10.4697	Y	0.094685	-0.071437
25.0	1	P	-7.9727	10.5103	Y	0.095051	-0.071620
25.0	1	P	-7.9927	10.5523	Y	0.095432	-0.071799
25.0	1	P	-8.0118	10.5966	Y	0.095833	-0.071970
25.0	1	P	-8.0295	10.6442	Y	0.096262	-0.072131
25.0	1	P	-8.0462	10.6957	Y	0.096728	-0.072280
25.0	1	P	-8.0608	10.7525	Y	0.097242	-0.072411
25.0	1	P	-8.0732	10.8151	Y	0.097809	-0.072524
25.0	1	P	-8.0903	10.8701	Y	0.098307	-0.072677
25.0	1	P	-8.1251	10.8901	Y	0.098487	-0.072989
30.0	1	P	13.6592	0.0000	Y	0.000000	0.122703
30.0	1	P	13.6507	0.0419	Y	0.000379	0.122627
30.0	1	P	13.6278	0.0719	Y	0.000650	0.122419
30.0	1	P	13.5929	0.0924	Y	0.000836	0.122108
30.0	1	P	13.5490	0.1056	Y	0.000955	0.121714
30.0	1	P	13.4983	0.1130	Y	0.001022	0.121257
30.0	1	P	13.4422	0.1163	Y	0.001051	0.120754
30.0	1	P	13.3826	0.1165	Y	0.001054	0.120218
30.0	1	P	13.3209	0.1150	Y	0.001040	0.119664
30.0	1	P	13.2583	0.1128	Y	0.001019	0.119102
30.0	1	P	13.1964	0.1107	Y	0.001002	0.118545
30.0	1	P	13.1362	0.1102	Y	0.000997	0.118004
30.0	1	P	13.0790	0.1120	Y	0.001014	0.117491
30.0	1	P	13.0249	0.1161	Y	0.001051	0.117006
30.0	1	P	12.9733	0.1222	Y	0.001105	0.116541
30.0	1	P	12.9234	0.1296	Y	0.001172	0.116094
30.0	1	P	12.8753	0.1382	Y	0.001249	0.115660
30.0	1	P	12.8281	0.1476	Y	0.001334	0.115237
30.0	1	P	12.7819	0.1576	Y	0.001425	0.114822
30.0	1	P	12.7364	0.1680	Y	0.001520	0.114412
30.0	1	P	12.6910	0.1787	Y	0.001617	0.114006
30.0	1	P	12.6460	0.1895	Y	0.001714	0.113601
30.0	1	P	12.6010	0.2002	Y	0.001810	0.113197
30.0	1	P	12.5556	0.2106	Y	0.001904	0.112790
30.0	1	P	12.5101	0.2204	Y	0.001993	0.112379
30.0	1	P	12.4636	0.2296	Y	0.002076	0.111963
30.0	1	P	12.4167	0.2382	Y	0.002154	0.111541
30.0	1	P	12.3693	0.2461	Y	0.002226	0.111115
30.0	1	P	12.3214	0.2537	Y	0.002295	0.110685
30.0	1	P	12.2732	0.2611	Y	0.002361	0.110253
30.0	1	P	12.2249	0.2682	Y	0.002425	0.109818
30.0	1	P	12.1763	0.2750	Y	0.002487	0.109382
30.0	1	P	12.1276	0.2817	Y	0.002548	0.108945
30.0	1	P	12.0789	0.2884	Y	0.002508	0.108507
30.0	1	P	12.0300	0.2950	Y	0.002568	0.108068
30.0	1	P	11.9813	0.3017	Y	0.002728	0.107630
30.0	1	P	11.9324	0.3082	Y	0.002788	0.107192
30.0	1	P	11.8839	0.3150	Y	0.002848	0.106754
30.0	1	P	11.8352	0.3219	Y	0.002910	0.106318
30.0	1	P	11.7869	0.3287	Y	0.002973	0.105883
30.0	1	P	11.7385	0.3358	Y	0.003037	0.105449
30.0	1	P	11.6902	0.3428	Y	0.003101	0.105015
30.0	1	P	11.6420	0.3500	Y	0.003165	0.104581
30.0	1	P	11.5937	0.3571	Y	0.003230	0.104149
30.0	1	P	11.5456	0.3643	Y	0.003294	0.103716
30.0	1	P	11.4974	0.3713	Y	0.003358	0.103283
30.0	1	P	11.4492	0.3784	Y	0.003422	0.102851
30.0	1	P	11.4011	0.3852	Y	0.003484	0.102418
30.0	1	P	11.3529	0.3921	Y	0.003546	0.101986
30.0	1	P	11.3048	0.3987	Y	0.003607	0.101553
30.0	1	P	11.2566	0.4052	Y	0.003665	0.101119
30.0	1	P	11.2083	0.4115	Y	0.003722	0.100685
30.0	1	P	11.1600	0.4176	Y	0.003777	0.100251
30.0	1	P	11.1114	0.4234	Y	0.003830	0.099816
30.0	1	P	11.0631	0.4291	Y	0.003881	0.099381
30.0	1	P	11.0146	0.4347	Y	0.003931	0.098946
30.0	1	P	10.9661	0.4398	Y	0.003978	0.098511
30.0	1	P	10.9175	0.4450	Y	0.004024	0.098075
30.0	1	P	10.8690	0.4499	Y	0.004068	0.097639
30.0	1	P	10.8205	0.4545	Y	0.004110	0.097203
30.0	1	P	10.7720	0.4587	Y	0.004149	0.096766
30.0	1	P	10.7235	0.4626	Y	0.004184	0.096330
30.0	1	P	10.6747	0.4661	Y	0.004216	0.095893
30.0	1	P	10.6260	0.4691	Y	0.004243	0.095456
30.0	1	P	10.5775	0.4719	Y	0.004268	0.095019
30.0	1	P	10.5288	0.4747	Y	0.004293	0.094582
30.0	1	P	10.4801	0.4776	Y	0.004319	0.094145
30.0	1	P	10.4314	0.4804	Y	0.004345	0.093707
30.0	1	P	10.3829	0.4834	Y	0.004372	0.093270

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
30.0	1	P	10.3342	0.4863	Y	0.004389	0.092833
30.0	1	P	10.2855	0.4893	Y	0.004426	0.092396
30.0	1	P	10.2367	0.4923	Y	0.004453	0.091959
30.0	1	P	10.1882	0.4952	Y	0.004479	0.091522
30.0	1	P	10.1395	0.4982	Y	0.004506	0.091085
30.0	1	P	10.0908	0.5012	Y	0.004532	0.090648
30.0	1	P	10.0421	0.5039	Y	0.004558	0.090210
30.0	1	P	9.9936	0.5067	Y	0.004583	0.089773
30.0	1	P	9.9449	0.5095	Y	0.004608	0.089336
30.0	1	P	9.8962	0.5121	Y	0.004632	0.088899
30.0	1	P	9.8475	0.5149	Y	0.004655	0.088462
30.0	1	P	9.7987	0.5174	Y	0.004679	0.088024
30.0	1	P	9.7502	0.5199	Y	0.004702	0.087587
30.0	1	P	9.7015	0.5224	Y	0.004725	0.087150
30.0	1	P	9.6528	0.5250	Y	0.004748	0.086712
30.0	1	P	9.6041	0.5274	Y	0.004770	0.086275
30.0	1	P	9.5554	0.5299	Y	0.004792	0.085838
30.0	1	P	9.5067	0.5324	Y	0.004815	0.085401
30.0	1	P	9.4580	0.5349	Y	0.004837	0.084963
30.0	1	P	9.4093	0.5373	Y	0.004859	0.084525
30.0	1	P	9.3607	0.5397	Y	0.004880	0.084088
30.0	1	P	9.3120	0.5421	Y	0.004902	0.083651
30.0	1	P	9.2633	0.5445	Y	0.004924	0.083214
30.0	1	P	9.2146	0.5469	Y	0.004945	0.082776
30.0	1	P	9.1659	0.5491	Y	0.004966	0.082339
30.0	1	P	9.1172	0.5515	Y	0.004988	0.081902
30.0	1	P	9.0685	0.5539	Y	0.005009	0.081464
30.0	1	P	9.0198	0.5563	Y	0.005031	0.081027
30.0	1	P	8.9711	0.5586	Y	0.005052	0.080589
30.0	1	P	8.9224	0.5610	Y	0.005073	0.080152
30.0	1	P	8.8739	0.5634	Y	0.005095	0.079715
30.0	1	P	8.8252	0.5658	Y	0.005117	0.079277
30.0	1	P	8.7764	0.5682	Y	0.005138	0.078840
30.0	1	P	8.7277	0.5706	Y	0.005160	0.078403
30.0	1	P	8.6790	0.5730	Y	0.005182	0.077965
30.0	1	P	8.6303	0.5754	Y	0.005204	0.077528
30.0	1	P	8.5816	0.5778	Y	0.005226	0.077090
30.0	1	P	8.5331	0.5804	Y	0.005249	0.076653
30.0	1	P	8.4844	0.5828	Y	0.005271	0.076216
30.0	1	P	8.4357	0.5854	Y	0.005294	0.075779
30.0	1	P	8.3870	0.5878	Y	0.005317	0.075341
30.0	1	P	8.3383	0.5904	Y	0.005340	0.074904
30.0	1	P	8.2896	0.5930	Y	0.005363	0.074467
30.0	1	P	8.2408	0.5956	Y	0.005387	0.074029
30.0	1	P	8.1923	0.5984	Y	0.005411	0.073592
30.0	1	P	8.1436	0.6012	Y	0.005436	0.073155
30.0	1	P	8.0949	0.6039	Y	0.005461	0.072718
30.0	1	P	8.0462	0.6067	Y	0.005487	0.072281
30.0	1	P	7.9977	0.6097	Y	0.005514	0.071844
30.0	1	P	7.9490	0.6126	Y	0.005540	0.071407
30.0	1	P	7.9003	0.6156	Y	0.005567	0.070970
30.0	1	P	7.8516	0.6186	Y	0.005595	0.070532
30.0	1	P	7.8030	0.6217	Y	0.005622	0.070095
30.0	1	P	7.7543	0.6247	Y	0.005649	0.069658
30.0	1	P	7.7056	0.6276	Y	0.005676	0.069221
30.0	1	P	7.6571	0.6306	Y	0.005704	0.068784
30.0	1	P	7.6084	0.6338	Y	0.005731	0.068347
30.0	1	P	7.5597	0.6367	Y	0.005758	0.067910
30.0	1	P	7.5112	0.6397	Y	0.005785	0.067473
30.0	1	P	7.4624	0.6425	Y	0.005811	0.067036
30.0	1	P	7.4137	0.6454	Y	0.005837	0.066599
30.0	1	P	7.3650	0.6482	Y	0.005863	0.066162
30.0	1	P	7.3163	0.6510	Y	0.005888	0.065724
30.0	1	P	7.2676	0.6538	Y	0.005913	0.065287
30.0	1	P	7.2191	0.6565	Y	0.005938	0.064850
30.0	1	P	7.1704	0.6593	Y	0.005962	0.064413
30.0	1	P	7.1217	0.6619	Y	0.005986	0.063975
30.0	1	P	7.0730	0.6643	Y	0.006009	0.063538
30.0	1	P	7.0245	0.6669	Y	0.006031	0.063101
30.0	1	P	6.9757	0.6693	Y	0.006053	0.062663
30.0	1	P	6.9270	0.6715	Y	0.006074	0.062226
30.0	1	P	6.8783	0.6738	Y	0.006094	0.061789
30.0	1	P	6.8296	0.6758	Y	0.006112	0.061351
30.0	1	P	6.7809	0.6778	Y	0.006129	0.060914
30.0	1	P	6.7322	0.6795	Y	0.006146	0.060476
30.0	1	P	6.6835	0.6814	Y	0.006162	0.060038
30.0	1	P	6.6348	0.6830	Y	0.006177	0.059601
30.0	1	P	6.5861	0.6847	Y	0.006193	0.059163
30.0	1	P	6.5374	0.6864	Y	0.006208	0.058725
30.0	1	P	6.4887	0.6882	Y	0.006223	0.058288
30.0	1	P	6.4400	0.6899	Y	0.006239	0.057850
30.0	1	P	6.3911	0.6917	Y	0.006255	0.057413
30.0	1	P	6.3424	0.6936	Y	0.006272	0.056975
30.0	1	P	6.2937	0.6956	Y	0.006290	0.056537
30.0	1	P	6.2449	0.6976	Y	0.006309	0.056100
30.0	1	P	6.1964	0.6999	Y	0.006330	0.055663
30.0	1	P	6.1477	0.7023	Y	0.006351	0.055225
30.0	1	P	6.0990	0.7047	Y	0.006374	0.054788
30.0	1	P	6.0503	0.7073	Y	0.006397	0.054350
30.0	1	P	6.0016	0.7099	Y	0.006419	0.053913
30.0	1	P	5.9529	0.7123	Y	0.006442	0.053476
30.0	1	P	5.9042	0.7149	Y	0.006465	0.053038
30.0	1	P	5.8555	0.7173	Y	0.006487	0.052601
30.0	1	P	5.8068	0.7195	Y	0.006507	0.052163
30.0	1	P	5.7581	0.7217	Y	0.006527	0.051726
30.0	1	P	5.7093	0.7236	Y	0.006544	0.051289
30.0	1	P	5.6606	0.7252	Y	0.006559	0.050851
30.0	1	P	5.6119	0.7265	Y	0.006571	0.050414
30.0	1	P	5.5632	0.7275	Y	0.006580	0.049976
30.0	1	P	5.5145	0.7282	Y	0.006586	0.049538
30.0	1	P	5.4658	0.7286	Y	0.006590	0.049100
30.0	1	P	5.4171	0.7289	Y	0.006592	0.048662
30.0	1	P	5.3684	0.7289	Y	0.006593	0.048224
30.0	1	P	5.3195	0.7289	Y	0.006592	0.047786
30.0	1	P	5.2708	0.7288	Y	0.006591	0.047349
30.0	1	P	5.2221	0.7286	Y	0.006589	0.046910
30.0	1	P	5.1734	0.7284	Y	0.006587	0.046473
30.0	1	P	5.1245	0.7280	Y	0.006584	0.046035
30.0	1	P	5.0758	0.7278	Y	0.006582	0.045597
30.0	1	P	5.0271	0.7275	Y	0.006579	0.045159
30.0	1	P	4.9784	0.7273	Y	0.006577	0.044721
30.0	1	P	4.9295	0.7271	Y	0.006575	0.044283

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
30.0	1	P	4.8808	0.7267	Y	0.006573	0.043845
30.0	1	P	4.8321	0.7265	Y	0.006571	0.043407
30.0	1	P	4.7833	0.7264	Y	0.006570	0.042969
30.0	1	P	4.7346	0.7264	Y	0.006568	0.042531
30.0	1	P	4.6857	0.7262	Y	0.006567	0.042093
30.0	1	P	4.6370	0.7260	Y	0.006565	0.041656
30.0	1	P	4.5883	0.7258	Y	0.006564	0.041218
30.0	1	P	4.5396	0.7256	Y	0.006562	0.040780
30.0	1	P	4.4909	0.7254	Y	0.006560	0.040342
30.0	1	P	4.4420	0.7252	Y	0.006559	0.039904
30.0	1	P	4.3933	0.7251	Y	0.006556	0.039466
30.0	1	P	4.3446	0.7247	Y	0.006554	0.039028
30.0	1	P	4.2959	0.7245	Y	0.006551	0.038590
30.0	1	P	4.2472	0.7241	Y	0.006549	0.038152
30.0	1	P	4.1983	0.7238	Y	0.006546	0.037715
30.0	1	P	4.1496	0.7234	Y	0.006543	0.037277
30.0	1	P	4.1009	0.7230	Y	0.006540	0.036839
30.0	1	P	4.0522	0.7227	Y	0.006536	0.036401
30.0	1	P	4.0035	0.7223	Y	0.006533	0.035963
30.0	1	P	3.9546	0.7219	Y	0.006529	0.035525
30.0	1	P	3.9059	0.7215	Y	0.006525	0.035087
30.0	1	P	3.8572	0.7212	Y	0.006521	0.034649
30.0	1	P	3.8085	0.7206	Y	0.006517	0.034212
30.0	1	P	3.7597	0.7202	Y	0.006513	0.033774
30.0	1	P	3.7109	0.7197	Y	0.006509	0.033336
30.0	1	P	3.6621	0.7191	Y	0.006504	0.032898
30.0	1	P	3.6134	0.7188	Y	0.006500	0.032460
30.0	1	P	3.5647	0.7182	Y	0.006495	0.032022
30.0	1	P	3.5160	0.7176	Y	0.006490	0.031584
30.0	1	P	3.4673	0.7171	Y	0.006485	0.031147
30.0	1	P	3.4184	0.7165	Y	0.006480	0.030709
30.0	1	P	3.3697	0.7160	Y	0.006475	0.030271
30.0	1	P	3.3210	0.7154	Y	0.006470	0.029833
30.0	1	P	3.2723	0.7149	Y	0.006465	0.029395
30.0	1	P	3.2236	0.7143	Y	0.006460	0.028957
30.0	1	P	3.1747	0.7138	Y	0.006455	0.028519
30.0	1	P	3.1260	0.7132	Y	0.006450	0.028081
30.0	1	P	3.0773	0.7126	Y	0.006445	0.027644
30.0	1	P	3.0286	0.7121	Y	0.006441	0.027206
30.0	1	P	2.9799	0.7117	Y	0.006436	0.026768
30.0	1	P	2.9310	0.7112	Y	0.006432	0.026330
30.0	1	P	2.8823	0.7106	Y	0.006427	0.025892
30.0	1	P	2.8336	0.7102	Y	0.006423	0.025454
30.0	1	P	2.7849	0.7097	Y	0.006418	0.025016
30.0	1	P	2.7360	0.7091	Y	0.006414	0.024578
30.0	1	P	2.6873	0.7088	Y	0.006410	0.024140
30.0	1	P	2.6385	0.7082	Y	0.006406	0.023703
30.0	1	P	2.5898	0.7078	Y	0.006402	0.023265
30.0	1	P	2.5411	0.7075	Y	0.006398	0.022827
30.0	1	P	2.4924	0.7071	Y	0.006394	0.022389
30.0	1	P	2.4435	0.7067	Y	0.006391	0.021951
30.0	1	P	2.3948	0.7064	Y	0.006388	0.021514
30.0	1	P	2.3461	0.7062	Y	0.006386	0.021076
30.0	1	P	2.2974	0.7060	Y	0.006384	0.020638
30.0	1	P	2.2487	0.7060	Y	0.006384	0.020201
30.0	1	P	2.2000	0.7062	Y	0.006386	0.019763
30.0	1	P	2.1513	0.7065	Y	0.006390	0.019325
30.0	1	P	2.1026	0.7073	Y	0.006396	0.018887
30.0	1	P	2.0537	0.7082	Y	0.006405	0.018449
30.0	1	P	2.0050	0.7097	Y	0.006418	0.018011
30.0	1	P	1.9563	0.7117	Y	0.006436	0.017573
30.0	1	P	1.9076	0.7143	Y	0.006460	0.017135
30.0	1	P	1.8587	0.7178	Y	0.006492	0.016697
30.0	1	P	1.8100	0.7223	Y	0.006532	0.016259
30.0	1	P	1.7611	0.7275	Y	0.006578	0.015821
30.0	1	P	1.7124	0.7334	Y	0.006632	0.015383
30.0	1	P	1.6638	0.7399	Y	0.006692	0.014946
30.0	1	P	1.6153	0.7473	Y	0.006758	0.014510
30.0	1	P	1.5670	0.7554	Y	0.006832	0.014076
30.0	1	P	1.5186	0.7643	Y	0.006913	0.013643
30.0	1	P	1.4709	0.7743	Y	0.007002	0.013213
30.0	1	P	1.4233	0.7852	Y	0.007101	0.012786
30.0	1	P	1.3750	0.7975	Y	0.007211	0.012361
30.0	1	P	1.3294	0.8110	Y	0.007335	0.011942
30.0	1	P	1.2833	0.8265	Y	0.007475	0.011528
30.0	1	P	1.2379	0.8443	Y	0.007635	0.011121
30.0	1	P	1.1936	0.8643	Y	0.007817	0.010722
30.0	1	P	1.1503	0.8871	Y	0.008022	0.010333
30.0	1	P	1.1084	0.9123	Y	0.008250	0.009957
30.0	1	P	1.0680	0.9403	Y	0.008503	0.009595
30.0	1	P	1.0295	0.9710	Y	0.008782	0.009249
30.0	1	P	0.9927	1.0042	Y	0.009081	0.008917
30.0	1	P	0.9566	1.0386	Y	0.009393	0.008593
30.0	1	P	0.9214	1.0742	Y	0.009715	0.008277
30.0	1	P	0.8866	1.1103	Y	0.010041	0.007963
30.0	1	P	0.8517	1.1462	Y	0.010365	0.007652
30.0	1	P	0.8169	1.1814	Y	0.010684	0.007338
30.0	1	P	0.7814	1.2155	Y	0.010992	0.007020
30.0	1	P	0.7452	1.2477	Y	0.011293	0.006694
30.0	1	P	0.7078	1.2773	Y	0.011552	0.006358
30.0	1	P	0.6699	1.3038	Y	0.011790	0.006009
30.0	1	P	0.6278	1.3258	Y	0.011991	0.005640
30.0	1	P	0.5845	1.3431	Y	0.012146	0.005251
30.0	1	P	0.5391	1.3564	Y	0.012267	0.004842
30.0	1	P	0.4921	1.3677	Y	0.012369	0.004420
30.0	1	P	0.4441	1.3784	Y	0.012466	0.003989
30.0	1	P	0.3954	1.3903	Y	0.012574	0.003553
30.0	1	P	0.3467	1.4047	Y	0.012705	0.003115
30.0	1	P	0.2982	1.4233	Y	0.012871	0.002678
30.0	1	P	0.2500	1.4442	Y	0.013061	0.002245
30.0	1	P	0.2021	1.4655	Y	0.013254	0.001816
30.0	1	P	0.1550	1.4851	Y	0.013431	0.001392
30.0	1	P	0.1083	1.5010	Y	0.013574	0.000974
30.0	1	P	0.0628	1.5107	Y	0.013661	0.000564
30.0	1	P	0.0183	1.5114	Y	0.013668	0.000164
30.0	1	P	-0.0250	1.5007	Y	0.013571	-0.000224
30.0	1	P	-0.0670	1.4794	Y	0.013380	-0.000602
30.0	1	P	-0.1085	1.4518	Y	0.013129	-0.000975
30.0	1	P	-0.1500	1.4214	Y	0.012855	-0.001347
30.0	1	P	-0.1919	1.3921	Y	0.012591	-0.001724
30.0	1	P	-0.2345	1.3657	Y	0.012351	-0.002107
30.0	1	P	-0.2776	1.3414	Y	0.012131	-0.002495

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
30.0	1		-0.3213	1.3190	Y	0.011929	-0.002887
30.0	1	P	-0.3656	1.2983	Y	0.011740	-0.003283
30.0	1	P	-0.4100	1.2786	Y	0.011564	-0.003683
30.0	1	P	-0.4549	1.2603	Y	0.011398	-0.004085
30.0	1	P	-0.4999	1.2429	Y	0.011241	-0.004491
30.0	1	P	-0.5454	1.2264	Y	0.011092	-0.004899
30.0	1	P	-0.5912	1.2108	Y	0.010951	-0.005310
30.0	1	P	-0.6373	1.1960	Y	0.010817	-0.005724
30.0	1	P	-0.6838	1.1821	Y	0.010690	-0.006141
30.0	1	P	-0.7304	1.1686	Y	0.010568	-0.006561
30.0	1	P	-0.7773	1.1556	Y	0.010451	-0.006983
30.0	1	P	-0.8243	1.1431	Y	0.010337	-0.007405
30.0	1	P	-0.8716	1.1306	Y	0.010225	-0.007829
30.0	1	P	-0.9188	1.1184	Y	0.010115	-0.008254
30.0	1	P	-0.9660	1.1062	Y	0.010005	-0.008679
30.0	1	P	-1.0134	1.0940	Y	0.009894	-0.009103
30.0	1	P	-1.0606	1.0818	Y	0.009783	-0.009528
30.0	1	P	-1.1079	1.0692	Y	0.009669	-0.009952
30.0	1	P	-1.1549	1.0562	Y	0.009552	-0.010375
30.0	1	P	-1.2019	1.0429	Y	0.009432	-0.010796
30.0	1	P	-1.2486	1.0290	Y	0.009306	-0.011216
30.0	1	P	-1.2951	1.0143	Y	0.009174	-0.011634
30.0	1	P	-1.3414	0.9993	Y	0.009038	-0.012051
30.0	1	P	-1.3879	0.9842	Y	0.008901	-0.012467
30.0	1	P	-1.4342	0.9693	Y	0.008766	-0.012884
30.0	1	P	-1.4809	0.9551	Y	0.008637	-0.013302
30.0	1	P	-1.5277	0.9416	Y	0.008515	-0.013723
30.0	1	P	-1.5749	0.9293	Y	0.008405	-0.014149
30.0	1	P	-1.6227	0.9186	Y	0.008308	-0.014577
30.0	1	P	-1.6709	0.9093	Y	0.008223	-0.015009
30.0	1	P	-1.7192	0.9014	Y	0.008152	-0.015443
30.0	1	P	-1.7675	0.8953	Y	0.008096	-0.015879
30.0	1	P	-1.8163	0.8906	Y	0.008055	-0.016315
30.0	1	P	-1.8648	0.8884	Y	0.008034	-0.016752
30.0	1	P	-1.9135	0.8884	Y	0.008034	-0.017188
30.0	1	P	-1.9620	0.8906	Y	0.008054	-0.017625
30.0	1	P	-2.0105	0.8945	Y	0.008090	-0.018061
30.0	1	P	-2.0591	0.9001	Y	0.008139	-0.018497
30.0	1	P	-2.1076	0.9067	Y	0.008200	-0.018932
30.0	1	P	-2.1559	0.9143	Y	0.008269	-0.019367
30.0	1	P	-2.2041	0.9229	Y	0.008346	-0.019800
30.0	1	P	-2.2522	0.9323	Y	0.008431	-0.020232
30.0	1	P	-2.3000	0.9421	Y	0.008521	-0.020662
30.0	1	P	-2.3478	0.9529	Y	0.008617	-0.021090
30.0	1	P	-2.3952	0.9642	Y	0.008720	-0.021516
30.0	1	P	-2.4422	0.9764	Y	0.008831	-0.021940
30.0	1	P	-2.4891	0.9897	Y	0.008950	-0.022360
30.0	1	P	-2.5356	1.0042	Y	0.009081	-0.022778
30.0	1	P	-2.5817	1.0195	Y	0.009220	-0.023192
30.0	1	P	-2.6276	1.0358	Y	0.009367	-0.023605
30.0	1	P	-2.6734	1.0527	Y	0.009520	-0.024015
30.0	1	P	-2.7189	1.0701	Y	0.009677	-0.024424
30.0	1	P	-2.7643	1.0877	Y	0.009837	-0.024832
30.0	1	P	-2.8097	1.1056	Y	0.009999	-0.025240
30.0	1	P	-2.8550	1.1236	Y	0.010162	-0.025647
30.0	1	P	-2.9004	1.1416	Y	0.010325	-0.026055
30.0	1	P	-2.9458	1.1595	Y	0.010486	-0.026463
30.0	1	P	-2.9914	1.1771	Y	0.010646	-0.026872
30.0	1	P	-3.0371	1.1944	Y	0.010801	-0.027282
30.0	1	P	-3.0828	1.2110	Y	0.010952	-0.027694
30.0	1	P	-3.1290	1.2270	Y	0.011097	-0.028108
30.0	1	P	-3.1753	1.2421	Y	0.011234	-0.028524
30.0	1	P	-3.2219	1.2566	Y	0.011365	-0.028943
30.0	1	P	-3.2688	1.2705	Y	0.011490	-0.029364
30.0	1	P	-3.3158	1.2836	Y	0.011609	-0.029786
30.0	1	P	-3.3629	1.2964	Y	0.011725	-0.030209
30.0	1	P	-3.4101	1.3086	Y	0.011835	-0.030634
30.0	1	P	-3.4575	1.3205	Y	0.011942	-0.031060
30.0	1	P	-3.5051	1.3316	Y	0.012043	-0.031487
30.0	1	P	-3.5527	1.3423	Y	0.012140	-0.031915
30.0	1	P	-3.6005	1.3525	Y	0.012231	-0.032343
30.0	1	P	-3.6483	1.3620	Y	0.012317	-0.032773
30.0	1	P	-3.6962	1.3705	Y	0.012394	-0.033204
30.0	1	P	-3.7444	1.3781	Y	0.012464	-0.033636
30.0	1	P	-3.7927	1.3847	Y	0.012523	-0.034070
30.0	1	P	-3.8410	1.3907	Y	0.012576	-0.034505
30.0	1	P	-3.8896	1.3962	Y	0.012627	-0.034940
30.0	1	P	-3.9379	1.4018	Y	0.012678	-0.035375
30.0	1	P	-3.9862	1.4083	Y	0.012735	-0.035809
30.0	1	P	-4.0344	1.4153	Y	0.012800	-0.036242
30.0	1	P	-4.0825	1.4231	Y	0.012870	-0.036675
30.0	1	P	-4.1307	1.4312	Y	0.012944	-0.037107
30.0	1	P	-4.1787	1.4396	Y	0.013020	-0.037538
30.0	1	P	-4.2268	1.4479	Y	0.013095	-0.037970
30.0	1	P	-4.2748	1.4560	Y	0.013169	-0.038401
30.0	1	P	-4.3229	1.4638	Y	0.013239	-0.038834
30.0	1	P	-4.3711	1.4710	Y	0.013304	-0.039267
30.0	1	P	-4.4194	1.4773	Y	0.013361	-0.039701
30.0	1	P	-4.4678	1.4829	Y	0.013411	-0.040135
30.0	1	P	-4.5163	1.4879	Y	0.013456	-0.040571
30.0	1	P	-4.5648	1.4925	Y	0.013498	-0.041007
30.0	1	P	-4.6133	1.4966	Y	0.013536	-0.041443
30.0	1	P	-4.6620	1.5007	Y	0.013571	-0.041880
30.0	1	P	-4.7106	1.5044	Y	0.013605	-0.042316
30.0	1	P	-4.7593	1.5081	Y	0.013638	-0.042753
30.0	1	P	-4.8080	1.5116	Y	0.013670	-0.043190
30.0	1	P	-4.8565	1.5151	Y	0.013702	-0.043627
30.0	1	P	-4.9052	1.5188	Y	0.013735	-0.044064
30.0	1	P	-4.9539	1.5225	Y	0.013770	-0.044501
30.0	1	P	-5.0024	1.5266	Y	0.013806	-0.044937
30.0	1	P	-5.0510	1.5309	Y	0.013844	-0.045373
30.0	1	P	-5.0995	1.5353	Y	0.013884	-0.045809
30.0	1	P	-5.1480	1.5399	Y	0.013926	-0.046245
30.0	1	P	-5.1965	1.5446	Y	0.013969	-0.046680
30.0	1	P	-5.2449	1.5495	Y	0.014013	-0.047116
30.0	1	P	-5.2934	1.5544	Y	0.014057	-0.047551
30.0	1	P	-5.3419	1.5594	Y	0.014102	-0.047987
30.0	1	P	-5.3902	1.5642	Y	0.014146	-0.048422
30.0	1	P	-5.4388	1.5692	Y	0.014191	-0.048858
30.0	1	P	-5.4873	1.5740	Y	0.014235	-0.049294
30.0	1	P	-5.5358	1.5788	Y	0.014278	-0.049730
30.0	1	P	-5.5845	1.5835	Y	0.014320	-0.050166

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
30.0	1	P	-5.6330	1.5879	Y	0.014360	-0.050603
30.0	1	P	-5.6818	1.5922	Y	0.014398	-0.051041
30.0	1	P	-5.7306	1.5965	Y	0.014436	-0.051479
30.0	1	P	-5.7794	1.6005	Y	0.014474	-0.051917
30.0	1	P	-5.8281	1.6048	Y	0.014512	-0.052355
30.0	1	P	-5.8768	1.6090	Y	0.014552	-0.052792
30.0	1	P	-5.9255	1.6138	Y	0.014594	-0.053229
30.0	1	P	-5.9740	1.6188	Y	0.014640	-0.053666
30.0	1	P	-6.0225	1.6244	Y	0.014690	-0.054101
30.0	1	P	-6.0709	1.6305	Y	0.014746	-0.054535
30.0	1	P	-6.1190	1.6375	Y	0.014810	-0.054968
30.0	1	P	-6.1670	1.6457	Y	0.014883	-0.055398
30.0	1	P	-6.2146	1.6549	Y	0.014968	-0.055826
30.0	1	P	-6.2618	1.6661	Y	0.015067	-0.056251
30.0	1	P	-6.3087	1.6788	Y	0.015182	-0.056672
30.0	1	P	-6.3553	1.6929	Y	0.015311	-0.057090
30.0	1	P	-6.4014	1.7085	Y	0.015451	-0.057505
30.0	1	P	-6.4474	1.7251	Y	0.015601	-0.057917
30.0	1	P	-6.4929	1.7427	Y	0.015760	-0.058327
30.0	1	P	-6.5383	1.7611	Y	0.015927	-0.058735
30.0	1	P	-6.5833	1.7805	Y	0.016102	-0.059139
30.0	1	P	-6.6279	1.8005	Y	0.016284	-0.059540
30.0	1	P	-6.6722	1.8216	Y	0.016474	-0.059938
30.0	1	P	-6.7161	1.8435	Y	0.016671	-0.060332
30.0	1	P	-6.7594	1.8663	Y	0.016878	-0.060722
30.0	1	P	-6.8022	1.8903	Y	0.017095	-0.061105
30.0	1	P	-6.8437	1.9161	Y	0.017328	-0.061478
30.0	1	P	-6.8831	1.9442	Y	0.017583	-0.061832
30.0	1	P	-6.9200	1.9753	Y	0.017865	-0.062164
30.0	1	P	-6.9548	2.0090	Y	0.018170	-0.062476
30.0	1	P	-6.9878	2.0448	Y	0.018493	-0.062772
30.0	1	P	-7.0193	2.0822	Y	0.018831	-0.063055
30.0	1	P	-7.0493	2.1209	Y	0.019181	-0.063325
30.0	1	P	-7.0783	2.1607	Y	0.019541	-0.063586
30.0	1	P	-7.1063	2.2015	Y	0.019909	-0.063838
30.0	1	P	-7.1335	2.2430	Y	0.020284	-0.064081
30.0	1	P	-7.1598	2.2848	Y	0.020663	-0.064317
30.0	1	P	-7.1852	2.3272	Y	0.021047	-0.064546
30.0	1	P	-7.2097	2.3700	Y	0.021434	-0.064766
30.0	1	P	-7.2334	2.4132	Y	0.021823	-0.064979
30.0	1	P	-7.2563	2.4565	Y	0.022216	-0.065185
30.0	1	P	-7.2784	2.5002	Y	0.022611	-0.065383
30.0	1	P	-7.2995	2.5443	Y	0.023009	-0.065573
30.0	1	P	-7.3198	2.5885	Y	0.023410	-0.065755
30.0	1	P	-7.3391	2.6334	Y	0.023815	-0.065928
30.0	1	P	-7.3571	2.6785	Y	0.024224	-0.066090
30.0	1	P	-7.3737	2.7243	Y	0.024637	-0.066240
30.0	1	P	-7.3887	2.7708	Y	0.025057	-0.066374
30.0	1	P	-7.4017	2.8178	Y	0.025484	-0.066491
30.0	1	P	-7.4126	2.8660	Y	0.025918	-0.066588
30.0	1	P	-7.4221	2.9145	Y	0.026357	-0.066674
30.0	1	P	-7.4311	2.9630	Y	0.026797	-0.066756
30.0	1	P	-7.4406	3.0115	Y	0.027235	-0.066841
30.0	1	P	-7.4515	3.0591	Y	0.027667	-0.066938
30.0	1	P	-7.4645	3.1060	Y	0.028090	-0.067055
30.0	1	P	-7.4808	3.1514	Y	0.028500	-0.067201
30.0	1	P	-7.5015	3.1947	Y	0.028892	-0.067388
30.0	1	P	-7.5271	3.2360	Y	0.029266	-0.067617
30.0	1	P	-7.5539	3.2769	Y	0.029636	-0.067857
30.0	1	P	-7.5788	3.3192	Y	0.030018	-0.068081
30.0	1	P	-7.6012	3.3629	Y	0.030413	-0.068282
30.0	1	P	-7.6215	3.4077	Y	0.030818	-0.068466
30.0	1	P	-7.6406	3.4532	Y	0.031231	-0.068637
30.0	1	P	-7.6586	3.4994	Y	0.031647	-0.068797
30.0	1	P	-7.6756	3.5457	Y	0.032065	-0.068951
30.0	1	P	-7.6921	3.5918	Y	0.032483	-0.069100
30.0	1	P	-7.7086	3.6377	Y	0.032899	-0.069247
30.0	1	P	-7.7249	3.6833	Y	0.033309	-0.069394
30.0	1	P	-7.7415	3.7277	Y	0.033713	-0.069544
30.0	1	P	-7.7588	3.7712	Y	0.034106	-0.069698
30.0	1	P	-7.7765	3.8136	Y	0.034490	-0.069858
30.0	1	P	-7.7949	3.8555	Y	0.034867	-0.070023
30.0	1	P	-7.8136	3.8970	Y	0.035243	-0.070191
30.0	1	P	-7.8327	3.9388	Y	0.035621	-0.070363
30.0	1	P	-7.8521	3.9812	Y	0.036005	-0.070536
30.0	1	P	-7.8716	4.0246	Y	0.036398	-0.070712
30.0	1	P	-7.8914	4.0698	Y	0.036805	-0.070890
30.0	1	P	-7.9114	4.1170	Y	0.037232	-0.071069
30.0	1	P	-7.9314	4.1670	Y	0.037685	-0.071249
30.0	1	P	-7.9516	4.2205	Y	0.038170	-0.071430
30.0	1	P	-7.9717	4.2781	Y	0.038690	-0.071612
30.0	1	P	-7.9919	4.3378	Y	0.039230	-0.071793
30.0	1	P	-8.0121	4.3978	Y	0.039771	-0.071974
30.0	1	P	-8.0319	4.4555	Y	0.040295	-0.072152
30.0	1	P	-8.0514	4.5094	Y	0.040782	-0.072327
30.0	1	P	-8.0705	4.5568	Y	0.041210	-0.072498
30.0	1	P	-8.0888	4.5950	Y	0.041556	-0.072662
30.0	1	P	-8.1062	4.6211	Y	0.041793	-0.072819
30.0	1	P	-8.1225	4.6317	Y	0.041888	-0.072966
30.0	1	P	-8.1377	4.6233	Y	0.041812	-0.073102
30.0	1	P	-8.1516	4.5981	Y	0.041584	-0.073227
30.0	1	P	-8.1645	4.5598	Y	0.041237	-0.073344
30.0	1	P	-8.1770	4.5117	Y	0.040802	-0.073455
30.0	1	P	-8.1888	4.4565	Y	0.040304	-0.073561
30.0	1	P	-8.2003	4.3968	Y	0.039764	-0.073665
30.0	1	P	-8.2116	4.3352	Y	0.039206	-0.073766
30.0	1	P	-8.2229	4.2735	Y	0.038647	-0.073867
30.0	1	P	-8.2342	4.2140	Y	0.038110	-0.073969
30.0	1	P	-8.2457	4.1585	Y	0.037608	-0.074072
30.0	1	P	-8.2571	4.1064	Y	0.037137	-0.074176
30.0	1	P	-8.2690	4.0570	Y	0.036691	-0.074281
30.0	1	P	-8.2807	4.0098	Y	0.036263	-0.074387
30.0	1	P	-8.2925	3.9640	Y	0.035849	-0.074492
30.0	1	P	-8.3042	3.9192	Y	0.035444	-0.074597
30.0	1	P	-8.3159	3.8749	Y	0.035044	-0.074702
30.0	1	P	-8.3273	3.8309	Y	0.034646	-0.074805
30.0	1	P	-8.3384	3.7866	Y	0.034245	-0.074906
30.0	1	P	-8.3496	3.7416	Y	0.033838	-0.075006
30.0	1	P	-8.3603	3.6959	Y	0.033424	-0.075102
30.0	1	P	-8.3709	3.6492	Y	0.033002	-0.075196
30.0	1	P	-8.3810	3.6018	Y	0.032574	-0.075288
30.0	1	P	-8.3910	3.5540	Y	0.032142	-0.075377

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
30.0	1	P	-8.4007	3.5058	Y	0.031708	-0.075465
30.0	1	P	-8.4101	3.4575	Y	0.031269	-0.075550
30.0	1	P	-8.4194	3.4090	Y	0.030829	-0.075632
30.0	1	P	-8.4283	3.3603	Y	0.030390	-0.075713
30.0	1	P	-8.4368	3.3116	Y	0.029950	-0.075790
30.0	1	P	-8.4451	3.2630	Y	0.029510	-0.075863
30.0	1	P	-8.4527	3.2147	Y	0.029072	-0.075933
30.0	1	P	-8.4601	3.1662	Y	0.028635	-0.075999
30.0	1	P	-8.4672	3.1180	Y	0.028198	-0.076062
30.0	1	P	-8.4738	3.0697	Y	0.027761	-0.076122
30.0	1	P	-8.4801	3.0215	Y	0.027325	-0.076179
30.0	1	P	-8.4862	2.9732	Y	0.026888	-0.076233
30.0	1	P	-8.4918	2.9249	Y	0.026452	-0.076283
30.0	1	P	-8.4970	2.8765	Y	0.026015	-0.076330
30.0	1	P	-8.5016	2.8282	Y	0.025577	-0.076372
30.0	1	P	-8.5059	2.7797	Y	0.025139	-0.076409
30.0	1	P	-8.5094	2.7310	Y	0.024699	-0.076441
30.0	1	P	-8.5127	2.6824	Y	0.024258	-0.076470
30.0	1	P	-8.5157	2.6337	Y	0.023818	-0.076497
30.0	1	P	-8.5185	2.5848	Y	0.023377	-0.076522
30.0	1	P	-8.5211	2.5361	Y	0.022936	-0.076546
30.0	1	P	-8.5238	2.4874	Y	0.022496	-0.076571
30.0	1	P	-8.5266	2.4389	Y	0.022056	-0.076596
30.0	1	P	-8.5296	2.3902	Y	0.021617	-0.076623
30.0	1	P	-8.5329	2.3417	Y	0.021178	-0.076653
30.0	1	P	-8.5366	2.2933	Y	0.020741	-0.076686
30.0	1	P	-8.5409	2.2452	Y	0.020304	-0.076724
30.0	1	P	-8.5457	2.1968	Y	0.019868	-0.076767
30.0	1	P	-8.5509	2.1487	Y	0.019433	-0.076814
30.0	1	P	-8.5570	2.1005	Y	0.018997	-0.076869
30.0	1	P	-8.5640	2.0524	Y	0.018562	-0.076932
30.0	1	P	-8.5722	2.0042	Y	0.018126	-0.077005
30.0	1	P	-8.5814	1.9561	Y	0.017690	-0.077089
30.0	1	P	-8.5925	1.9077	Y	0.017253	-0.077187
30.0	1	P	-8.6053	1.8592	Y	0.016815	-0.077304
30.0	1	P	-8.6205	1.8109	Y	0.016378	-0.077440
30.0	1	P	-8.6381	1.7635	Y	0.015948	-0.077597
30.0	1	P	-8.6581	1.7174	Y	0.015531	-0.077777
30.0	1	P	-8.6809	1.6735	Y	0.015134	-0.077981
30.0	1	P	-8.7068	1.6327	Y	0.014766	-0.078214
30.0	1	P	-8.7364	1.5961	Y	0.014434	-0.078481
30.0	1	P	-8.7705	1.5646	Y	0.014149	-0.078787
30.0	1	P	-8.8087	1.5381	Y	0.013911	-0.079130
30.0	1	P	-8.8503	1.5159	Y	0.013710	-0.079504
30.0	1	P	-8.8946	1.4972	Y	0.013539	-0.079901
30.0	1	P	-8.9407	1.4809	Y	0.013393	-0.080316
30.0	1	P	-8.9885	1.4668	Y	0.013265	-0.080746
30.0	1	P	-9.0376	1.4544	Y	0.013153	-0.081185
30.0	1	P	-9.0872	1.4433	Y	0.013052	-0.081631
30.0	1	P	-9.1372	1.4331	Y	0.012959	-0.082081
30.0	1	P	-9.1874	1.4234	Y	0.012873	-0.082531
30.0	1	P	-9.2370	1.4142	Y	0.012789	-0.082978
30.0	1	P	-9.2863	1.4049	Y	0.012706	-0.083420
30.0	1	P	-9.3346	1.3968	Y	0.012632	-0.083855
30.0	1	P	-9.3828	1.3938	Y	0.012605	-0.084288
30.0	1	P	-9.4311	1.3981	Y	0.012644	-0.084722
30.0	1	P	-9.4796	1.4059	Y	0.012714	-0.085158
30.0	1	P	-9.5284	1.4133	Y	0.012782	-0.085594
30.0	1	P	-9.5771	1.4197	Y	0.012840	-0.086032
30.0	1	P	-9.6256	1.4255	Y	0.012892	-0.086469
30.0	1	P	-9.6743	1.4309	Y	0.012941	-0.086906
30.0	1	P	-9.7230	1.4362	Y	0.012988	-0.087343
30.0	1	P	-9.7715	1.4416	Y	0.013037	-0.087779
30.0	1	P	-9.8199	1.4473	Y	0.013090	-0.088213
30.0	1	P	-9.8680	1.4538	Y	0.013148	-0.088645
30.0	1	P	-9.9158	1.4612	Y	0.013216	-0.089076
30.0	1	P	-9.9634	1.4701	Y	0.013295	-0.089503
30.0	1	P	-10.0106	1.4807	Y	0.013391	-0.089927
30.0	1	P	-10.0573	1.4933	Y	0.013504	-0.090346
30.0	1	P	-10.1036	1.5073	Y	0.013632	-0.090762
30.0	1	P	-10.1495	1.5229	Y	0.013773	-0.091175
30.0	1	P	-10.1953	1.5396	Y	0.013923	-0.091586
30.0	1	P	-10.2408	1.5570	Y	0.014081	-0.091995
30.0	1	P	-10.2862	1.5751	Y	0.014246	-0.092402
30.0	1	P	-10.3312	1.5940	Y	0.014415	-0.092808
30.0	1	P	-10.3764	1.6133	Y	0.014589	-0.093212
30.0	1	P	-10.4212	1.6327	Y	0.014767	-0.093616
30.0	1	P	-10.4662	1.6527	Y	0.014947	-0.094019
30.0	1	P	-10.5108	1.6729	Y	0.015129	-0.094421
30.0	1	P	-10.5555	1.6931	Y	0.015312	-0.094822
30.0	1	P	-10.6001	1.7135	Y	0.015496	-0.095222
30.0	1	P	-10.6446	1.7340	Y	0.015681	-0.095621
30.0	1	P	-10.6888	1.7544	Y	0.015867	-0.096020
30.0	1	P	-10.7331	1.7751	Y	0.016054	-0.096417
30.0	1	P	-10.7772	1.7961	Y	0.016243	-0.096813
30.0	1	P	-10.8211	1.8174	Y	0.016435	-0.097207
30.0	1	P	-10.8646	1.8389	Y	0.016631	-0.097598
30.0	1	P	-10.9079	1.8611	Y	0.016831	-0.097987
30.0	1	P	-10.9509	1.8840	Y	0.017038	-0.098373
30.0	1	P	-10.9935	1.9076	Y	0.017251	-0.098756
30.0	1	P	-11.0359	1.9316	Y	0.017469	-0.099136
30.0	1	P	-11.0779	1.9559	Y	0.017689	-0.099515
30.0	1	P	-11.1201	1.9805	Y	0.017910	-0.099894
30.0	1	P	-11.1624	2.0050	Y	0.018132	-0.100273
30.0	1	P	-11.2046	2.0292	Y	0.018352	-0.100653
30.0	1	P	-11.2472	2.0533	Y	0.018569	-0.101035
30.0	1	P	-11.2900	2.0766	Y	0.018781	-0.101420
30.0	1	P	-11.3331	2.0998	Y	0.018991	-0.101808
30.0	1	P	-11.3765	2.1229	Y	0.019199	-0.102196
30.0	1	P	-11.4196	2.1459	Y	0.019406	-0.102584
30.0	1	P	-11.4626	2.1691	Y	0.019616	-0.102971
30.0	1	P	-11.5056	2.1926	Y	0.019829	-0.103355
30.0	1	P	-11.5480	2.2167	Y	0.020047	-0.103737
30.0	1	P	-11.5898	2.2417	Y	0.020273	-0.104113
30.0	1	P	-11.6309	2.2676	Y	0.020507	-0.104483
30.0	1	P	-11.6713	2.2950	Y	0.020755	-0.104844
30.0	1	P	-11.7104	2.3241	Y	0.021018	-0.105195
30.0	1	P	-11.7480	2.3552	Y	0.021300	-0.105534
30.0	1	P	-11.7843	2.3883	Y	0.021599	-0.105860
30.0	1	P	-11.8202	2.4215	Y	0.021900	-0.106184
30.0	1	P	-11.8569	2.4533	Y	0.022187	-0.106512
30.0	1	P	-11.8950	2.4821	Y	0.022447	-0.106855

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
30.0	1	P	-11.9349	2.5072	Y	0.022875	-0.107213
30.0	1	P	-11.9763	2.5298	Y	0.022879	-0.107585
30.0	1	P	-12.0187	2.5504	Y	0.023066	-0.107955
30.0	1	P	-12.0619	2.5698	Y	0.023241	-0.108353
30.0	1	P	-12.1054	2.5887	Y	0.023412	-0.108745
30.0	1	P	-12.1493	2.6076	Y	0.023583	-0.109140
30.0	1	P	-12.1934	2.6272	Y	0.023759	-0.109534
30.0	1	P	-12.2371	2.6480	Y	0.023947	-0.109927
30.0	1	P	-12.2802	2.6708	Y	0.024153	-0.110316
30.0	1	P	-12.3228	2.6961	Y	0.024383	-0.110698
30.0	1	P	-12.3643	2.7252	Y	0.024646	-0.111070
30.0	1	P	-12.4045	2.7589	Y	0.024951	-0.111431
30.0	1	P	-12.4428	2.7986	Y	0.025310	-0.111775
30.0	1	P	-12.4795	2.8413	Y	0.025697	-0.112105
30.0	1	P	-12.5191	2.8415	Y	0.025698	-0.112461
30.0	1	P	-12.5432	2.7960	Y	0.025286	-0.112678
30.0	1	P	-12.5306	2.7495	Y	0.024865	-0.112565
30.0	1	P	-12.4993	2.7054	Y	0.024467	-0.112284
30.0	1	P	-12.4662	2.6635	Y	0.024088	-0.111985
30.0	1	P	-12.4341	2.6232	Y	0.023724	-0.111698
30.0	1	P	-12.4032	2.5841	Y	0.023370	-0.111420
30.0	1	P	-12.3732	2.5458	Y	0.023023	-0.111150
30.0	1	P	-12.3441	2.5078	Y	0.022679	-0.110889
30.0	1	P	-12.3160	2.4698	Y	0.022336	-0.110636
30.0	1	P	-12.2888	2.4317	Y	0.021991	-0.110392
30.0	1	P	-12.2626	2.3928	Y	0.021640	-0.110158
30.0	1	P	-12.2378	2.3530	Y	0.021279	-0.109934
30.0	1	P	-12.2143	2.3117	Y	0.020907	-0.109722
30.0	1	P	-12.1919	2.2693	Y	0.020522	-0.109522
30.0	1	P	-12.1706	2.2255	Y	0.020128	-0.109330
30.0	1	P	-12.1502	2.1813	Y	0.019726	-0.109147
30.0	1	P	-12.1306	2.1363	Y	0.019319	-0.108971
30.0	1	P	-12.1117	2.0907	Y	0.018908	-0.108802
30.0	1	P	-12.0936	2.0448	Y	0.018493	-0.108639
30.0	1	P	-12.0762	1.9987	Y	0.018076	-0.108482
30.0	1	P	-12.0593	1.9526	Y	0.017658	-0.108331
30.0	1	P	-12.0434	1.9063	Y	0.017240	-0.108187
30.0	1	P	-12.0282	1.8601	Y	0.016822	-0.108050
30.0	1	P	-12.0136	1.8140	Y	0.016405	-0.107920
30.0	1	P	-11.9995	1.7681	Y	0.015990	-0.107793
30.0	1	P	-11.9850	1.7224	Y	0.015576	-0.107664
30.0	1	P	-11.9702	1.6766	Y	0.015163	-0.107530
30.0	1	P	-11.9543	1.6311	Y	0.014751	-0.107397
30.0	1	P	-11.9369	1.5857	Y	0.014340	-0.107231
30.0	1	P	-11.9172	1.5403	Y	0.013931	-0.107055
30.0	1	P	-11.8950	1.4953	Y	0.013523	-0.106884
30.0	1	P	-11.8691	1.4503	Y	0.013117	-0.106622
30.0	1	P	-11.8521	1.4055	Y	0.012711	-0.106469
30.0	1	P	-11.8695	1.3605	Y	0.012304	-0.106625
30.0	1	P	-11.8984	1.3164	Y	0.011905	-0.106884
30.0	1	P	-11.9276	1.2734	Y	0.011516	-0.107148
30.0	1	P	-11.9574	1.2316	Y	0.011138	-0.107416
30.0	1	P	-11.9880	1.1910	Y	0.010771	-0.107689
30.0	1	P	-12.0189	1.1518	Y	0.010416	-0.107968
30.0	1	P	-12.0508	1.1138	Y	0.010073	-0.108254
30.0	1	P	-12.0836	1.0777	Y	0.009746	-0.108549
30.0	1	P	-12.1175	1.0434	Y	0.009436	-0.108853
30.0	1	P	-12.1528	1.0114	Y	0.009147	-0.109171
30.0	1	P	-12.1899	0.9823	Y	0.008884	-0.109503
30.0	1	P	-12.2289	0.9566	Y	0.008651	-0.109854
30.0	1	P	-12.2706	0.9349	Y	0.008455	-0.110229
30.0	1	P	-12.3151	0.9177	Y	0.008299	-0.110628
30.0	1	P	-12.3615	0.9041	Y	0.008176	-0.111046
30.0	1	P	-12.4097	0.8932	Y	0.008079	-0.111478
30.0	1	P	-12.4586	0.8843	Y	0.007998	-0.111918
30.0	1	P	-12.5077	0.8767	Y	0.007929	-0.112359
30.0	1	P	-12.5567	0.8699	Y	0.007867	-0.112799
30.0	1	P	-12.6055	0.8636	Y	0.007809	-0.113237
30.0	1	P	-12.6542	0.8577	Y	0.007756	-0.113675
30.0	1	P	-12.7027	0.8521	Y	0.007706	-0.114111
30.0	1	P	-12.7512	0.8467	Y	0.007658	-0.114546
30.0	1	P	-12.7995	0.8419	Y	0.007613	-0.114988
30.0	1	P	-12.8479	0.8369	Y	0.007569	-0.115415
30.0	1	P	-12.8962	0.8323	Y	0.007527	-0.115849
30.0	1	P	-12.9446	0.8278	Y	0.007486	-0.116282
30.0	1	P	-12.9927	0.8234	Y	0.007446	-0.116716
30.0	1	P	-13.0410	0.8190	Y	0.007407	-0.117150
30.0	1	P	-13.0894	0.8147	Y	0.007368	-0.117584
30.0	1	P	-13.1377	0.8104	Y	0.007330	-0.118019
30.0	1	P	-13.1862	0.8062	Y	0.007292	-0.118454
30.0	1	P	-13.2348	0.8021	Y	0.007254	-0.118890
30.0	1	P	-13.2833	0.7980	Y	0.007216	-0.119325
30.0	1	P	-13.3318	0.7938	Y	0.007179	-0.119762
30.0	1	P	-13.3803	0.7899	Y	0.007143	-0.120198
30.0	1	P	-13.4290	0.7858	Y	0.007107	-0.120635
30.0	1	P	-13.4776	0.7819	Y	0.007071	-0.121071
30.0	1	P	-13.5263	0.7780	Y	0.007036	-0.121508
30.0	1	P	-13.5750	0.7741	Y	0.007002	-0.121945
30.0	1	P	-13.6235	0.7706	Y	0.006968	-0.122382
30.0	1	P	-13.6722	0.7669	Y	0.006936	-0.122819
30.0	1	P	-13.7209	0.7636	Y	0.006905	-0.123257
30.0	1	P	-13.7696	0.7602	Y	0.006876	-0.123694
30.0	1	P	-13.8181	0.7571	Y	0.006848	-0.124131
30.0	1	P	-13.8669	0.7543	Y	0.006821	-0.124568
30.0	1	P	-13.9156	0.7514	Y	0.006796	-0.125006
30.0	1	P	-13.9643	0.7488	Y	0.006771	-0.125443
30.0	1	P	-14.0130	0.7460	Y	0.006746	-0.125880
30.0	1	P	-14.0615	0.7432	Y	0.006722	-0.126317
30.0	1	P	-14.1102	0.7406	Y	0.006698	-0.126754
30.0	1	P	-14.1589	0.7380	Y	0.006674	-0.127192
30.0	1	P	-14.2076	0.7352	Y	0.006649	-0.127629
30.0	1	P	-14.2561	0.7325	Y	0.006624	-0.128066
30.0	1	P	-14.3048	0.7297	Y	0.006598	-0.128503
30.0	1	P	-14.3536	0.7267	Y	0.006572	-0.128940
30.0	1	P	-14.4021	0.7236	Y	0.006543	-0.129377
30.0	1	P	-14.4508	0.7202	Y	0.006514	-0.129814
30.0	1	P	-14.4995	0.7169	Y	0.006483	-0.130251
30.0	1	P	-14.5480	0.7134	Y	0.006452	-0.130687
30.0	1	P	-14.5967	0.7099	Y	0.006420	-0.131124
30.0	1	P	-14.6452	0.7064	Y	0.006387	-0.131561
30.0	1	P	-14.6940	0.7026	Y	0.006354	-0.131997
30.0	1	P	-14.7425	0.6989	Y	0.006321	-0.132434

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
30.0	1	P	-14.7910	0.6952	Y	0.006289	-0.132871
30.0	1	P	-14.8397	0.6915	Y	0.006255	-0.133307
30.0	1	P	-14.8884	0.6880	Y	0.006221	-0.133744
30.0	1	P	-14.9369	0.6843	Y	0.006188	-0.134181
30.0	1	P	-14.9856	0.6806	Y	0.006155	-0.134618
30.0	1	P	-15.0342	0.6771	Y	0.006123	-0.135054
30.0	1	P	-15.0829	0.6736	Y	0.006091	-0.135491
30.0	1	P	-15.1314	0.6701	Y	0.006059	-0.135928
30.0	1	P	-15.1801	0.6665	Y	0.006028	-0.136364
30.0	1	P	-15.2286	0.6630	Y	0.005997	-0.136801
30.0	1	P	-15.2773	0.6597	Y	0.005966	-0.137238
30.0	1	P	-15.3259	0.6563	Y	0.005936	-0.137675
30.0	1	P	-15.3746	0.6530	Y	0.005906	-0.138112
30.0	1	P	-15.4233	0.6499	Y	0.005877	-0.138549
30.0	1	P	-15.4718	0.6467	Y	0.005848	-0.138986
30.0	1	P	-15.5205	0.6436	Y	0.005820	-0.139423
30.0	1	P	-15.5692	0.6406	Y	0.005793	-0.139860
30.0	1	P	-15.6177	0.6376	Y	0.005767	-0.140297
30.0	1	P	-15.6664	0.6349	Y	0.005742	-0.140734
30.0	1	P	-15.7151	0.6323	Y	0.005718	-0.141171
30.0	1	P	-15.7639	0.6297	Y	0.005694	-0.141609
30.0	1	P	-15.8126	0.6271	Y	0.005671	-0.142046
30.0	1	P	-15.8613	0.6245	Y	0.005648	-0.142483
30.0	1	P	-15.9100	0.6219	Y	0.005625	-0.142921
30.0	1	P	-15.9585	0.6193	Y	0.005601	-0.143358
30.0	1	P	-16.0072	0.6165	Y	0.005576	-0.143796
30.0	1	P	-16.0559	0.6138	Y	0.005550	-0.144233
30.0	1	P	-16.1046	0.6106	Y	0.005523	-0.144669
30.0	1	P	-16.1531	0.6075	Y	0.005493	-0.145106
30.0	1	P	-16.2019	0.6038	Y	0.005461	-0.145543
30.0	1	P	-16.2504	0.5999	Y	0.005425	-0.145979
30.0	1	P	-16.2989	0.5956	Y	0.005386	-0.146416
30.0	1	P	-16.3474	0.5908	Y	0.005343	-0.146851
30.0	1	P	-16.3959	0.5858	Y	0.005298	-0.147287
30.0	1	P	-16.4445	0.5806	Y	0.005251	-0.147722
30.0	1	P	-16.4928	0.5752	Y	0.005202	-0.148158
30.0	1	P	-16.5413	0.5699	Y	0.005153	-0.148593
30.0	1	P	-16.5897	0.5643	Y	0.005104	-0.149028
30.0	1	P	-16.6382	0.5589	Y	0.005054	-0.149463
30.0	1	P	-16.6867	0.5534	Y	0.005005	-0.149899
30.0	1	P	-16.7350	0.5482	Y	0.004958	-0.150334
30.0	1	P	-16.7836	0.5430	Y	0.004911	-0.150769
30.0	1	P	-16.8321	0.5382	Y	0.004867	-0.151205
30.0	1	P	-16.8806	0.5336	Y	0.004826	-0.151641
30.0	1	P	-16.9291	0.5295	Y	0.004788	-0.152077
30.0	1	P	-16.9777	0.5256	Y	0.004753	-0.152513
30.0	1	P	-17.0262	0.5219	Y	0.004721	-0.152949
30.0	1	P	-17.0749	0.5186	Y	0.004690	-0.153386
30.0	1	P	-17.1234	0.5154	Y	0.004661	-0.153823
30.0	1	P	-17.1721	0.5123	Y	0.004633	-0.154260
30.0	1	P	-17.2208	0.5093	Y	0.004607	-0.154697
30.0	1	P	-17.2693	0.5065	Y	0.004582	-0.155134
30.0	1	P	-17.3181	0.5039	Y	0.004557	-0.155571
30.0	1	P	-17.3668	0.5013	Y	0.004534	-0.156009
30.0	1	P	-17.4155	0.4987	Y	0.004511	-0.156446
30.0	1	P	-17.4644	0.4965	Y	0.004490	-0.156884
30.0	1	P	-17.5131	0.4943	Y	0.004470	-0.157323
30.0	1	P	-17.5620	0.4921	Y	0.004450	-0.157761
30.0	1	P	-17.6107	0.4897	Y	0.004429	-0.158200
30.0	1	P	-17.6596	0.4871	Y	0.004405	-0.158638
30.0	1	P	-17.7083	0.4839	Y	0.004377	-0.159075
30.0	1	P	-17.7568	0.4800	Y	0.004341	-0.159512
30.0	1	P	-17.8051	0.4750	Y	0.004297	-0.159947
30.0	1	P	-17.8533	0.4689	Y	0.004240	-0.160379
30.0	1	P	-17.9012	0.4610	Y	0.004169	-0.160810
30.0	1	P	-17.9490	0.4517	Y	0.004085	-0.161238
30.0	1	P	-17.9964	0.4415	Y	0.003992	-0.161665
30.0	1	P	-18.0440	0.4304	Y	0.003892	-0.162092
30.0	1	P	-18.0916	0.4186	Y	0.003785	-0.162519
30.0	1	P	-18.1392	0.4063	Y	0.003674	-0.162947
30.0	1	P	-18.1868	0.3937	Y	0.003561	-0.163376
30.0	1	P	-18.2348	0.3810	Y	0.003445	-0.163805
30.0	1	P	-18.2826	0.3678	Y	0.003327	-0.164235
30.0	1	P	-18.3304	0.3548	Y	0.003208	-0.164664
30.0	1	P	-18.3781	0.3415	Y	0.003088	-0.165093
30.0	1	P	-18.4257	0.3282	Y	0.002968	-0.165521
30.0	1	P	-18.4731	0.3148	Y	0.002847	-0.165947
30.0	1	P	-18.5204	0.3015	Y	0.002726	-0.166371
30.0	1	P	-18.5672	0.2882	Y	0.002605	-0.166792
30.0	1	P	-18.6135	0.2748	Y	0.002486	-0.167209
30.0	1	P	-18.6596	0.2617	Y	0.002367	-0.167622
30.0	1	P	-18.7048	0.2487	Y	0.002249	-0.168029
30.0	1	P	-18.7495	0.2359	Y	0.002133	-0.168429
30.0	1	P	-18.7932	0.2234	Y	0.002020	-0.168821
30.0	1	P	-18.8361	0.2109	Y	0.001908	-0.169207
30.0	1	P	-18.8787	0.1987	Y	0.001798	-0.169590
30.0	1	P	-18.9211	0.1867	Y	0.001688	-0.169972
30.0	1	P	-18.9639	0.1745	Y	0.001578	-0.170356
30.0	1	P	-19.0073	0.1624	Y	0.001468	-0.170745
30.0	1	P	-19.0513	0.1502	Y	0.001358	-0.171141
30.0	1	P	-19.0965	0.1380	Y	0.001247	-0.171548
30.0	1	P	-19.1434	0.1256	Y	0.001135	-0.171969
30.0	1	P	-19.1923	0.1128	Y	0.001020	-0.172408
30.0	1	P	-19.2438	0.0999	Y	0.000903	-0.172870
30.0	1	P	-19.2986	0.0865	Y	0.000782	-0.173362
30.0	1	P	-19.3573	0.0728	Y	0.000657	-0.173890
30.0	1	P	-19.4206	0.0583	Y	0.000527	-0.174459
30.0	1	P	-19.4834	0.0433	Y	0.000393	-0.175022
30.0	1	P	-19.5375	0.0282	Y	0.000254	-0.175508
30.0	1	P	-19.5742	0.0126	Y	0.000114	-0.175837
30.0	1	P	-19.5840	-0.0030	Y	-0.000027	-0.175926
30.0	1	P	-19.5627	-0.0185	Y	-0.000168	-0.175735
30.0	1	P	-19.5184	-0.0341	Y	-0.000307	-0.175337
30.0	1	P	-19.4601	-0.0491	Y	-0.000444	-0.174813
30.0	1	P	-19.3962	-0.0639	Y	-0.000577	-0.174239
30.0	1	P	-19.3343	-0.0780	Y	-0.000706	-0.173604
30.0	1	P	-19.2773	-0.0917	Y	-0.000829	-0.173171
30.0	1	P	-19.2239	-0.1048	Y	-0.000948	-0.172691
30.0	1	P	-19.1734	-0.1176	Y	-0.001064	-0.172238
30.0	1	P	-19.1254	-0.1302	Y	-0.001178	-0.171806
30.0	1	P	-19.0793	-0.1426	Y	-0.001290	-0.171392
30.0	1	P	-19.0345	-0.1548	Y	-0.001401	-0.170989

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
30.0	1	P	-18.9906	-0.1671	Y	-0.001510	-0.170596
30.0	1	P	-18.9476	-0.1791	Y	-0.001620	-0.170210
30.0	1	P	-18.9050	-0.1913	Y	-0.001729	-0.169827
30.0	1	P	-18.8624	-0.2033	Y	-0.001839	-0.169444
30.0	1	P	-18.8198	-0.2158	Y	-0.001951	-0.169061
30.0	1	P	-18.7765	-0.2282	Y	-0.002063	-0.168672
30.0	1	P	-18.7326	-0.2408	Y	-0.002177	-0.168278
30.0	1	P	-18.6879	-0.2535	Y	-0.002294	-0.167875
30.0	1	P	-18.6422	-0.2667	Y	-0.002412	-0.167465
30.0	1	P	-18.5959	-0.2798	Y	-0.002531	-0.167051
30.0	1	P	-18.5494	-0.2932	Y	-0.002651	-0.166632
30.0	1	P	-18.5024	-0.3065	Y	-0.002772	-0.166210
30.0	1	P	-18.4550	-0.3198	Y	-0.002893	-0.165785
30.0	1	P	-18.4076	-0.3332	Y	-0.003014	-0.165358
30.0	1	P	-18.3600	-0.3465	Y	-0.003134	-0.164930
30.0	1	P	-18.3122	-0.3598	Y	-0.003254	-0.164501
30.0	1	P	-18.2642	-0.3728	Y	-0.003372	-0.164071
30.0	1	P	-18.2165	-0.3858	Y	-0.003489	-0.163642
30.0	1	P	-18.1687	-0.3986	Y	-0.003604	-0.163212
30.0	1	P	-18.1211	-0.4110	Y	-0.003717	-0.162784
30.0	1	P	-18.0735	-0.4230	Y	-0.003826	-0.162357
30.0	1	P	-18.0259	-0.4347	Y	-0.003931	-0.161930
30.0	1	P	-17.9785	-0.4454	Y	-0.004029	-0.161503
30.0	1	P	-17.9307	-0.4554	Y	-0.004118	-0.161075
30.0	1	P	-17.8831	-0.4641	Y	-0.004197	-0.160646
30.0	1	P	-17.8349	-0.4713	Y	-0.004263	-0.160215
30.0	1	P	-17.7868	-0.4771	Y	-0.004315	-0.159781
30.0	1	P	-17.7383	-0.4817	Y	-0.004356	-0.159346
30.0	1	P	-17.6896	-0.4852	Y	-0.004388	-0.158909
30.0	1	P	-17.6409	-0.4882	Y	-0.004414	-0.158471
30.0	1	P	-17.5921	-0.4906	Y	-0.004437	-0.158033
30.0	1	P	-17.5433	-0.4928	Y	-0.004457	-0.157594
30.0	1	P	-17.4945	-0.4950	Y	-0.004477	-0.157156
30.0	1	P	-17.4457	-0.4973	Y	-0.004498	-0.156718
30.0	1	P	-17.3969	-0.4997	Y	-0.004520	-0.156279
30.0	1	P	-17.3482	-0.5023	Y	-0.004542	-0.155842
30.0	1	P	-17.2995	-0.5049	Y	-0.004566	-0.155404
30.0	1	P	-17.2508	-0.5076	Y	-0.004591	-0.154967
30.0	1	P	-17.2023	-0.5104	Y	-0.004616	-0.154530
30.0	1	P	-17.1536	-0.5134	Y	-0.004643	-0.154093
30.0	1	P	-17.1049	-0.5165	Y	-0.004671	-0.153656
30.0	1	P	-17.0564	-0.5199	Y	-0.004701	-0.153220
30.0	1	P	-17.0077	-0.5232	Y	-0.004732	-0.152783
30.0	1	P	-16.9591	-0.5269	Y	-0.004766	-0.152347
30.0	1	P	-16.9106	-0.5310	Y	-0.004802	-0.151911
30.0	1	P	-16.8621	-0.5352	Y	-0.004841	-0.151475
30.0	1	P	-16.8136	-0.5400	Y	-0.004883	-0.151039
30.0	1	P	-16.7650	-0.5450	Y	-0.004928	-0.150603
30.0	1	P	-16.7167	-0.5502	Y	-0.004976	-0.150168
30.0	1	P	-16.6682	-0.5554	Y	-0.005024	-0.149733
30.0	1	P	-16.6197	-0.5610	Y	-0.005073	-0.149298
30.0	1	P	-16.5713	-0.5663	Y	-0.005122	-0.148862
30.0	1	P	-16.5228	-0.5719	Y	-0.005172	-0.148427
30.0	1	P	-16.4745	-0.5773	Y	-0.005221	-0.147992
30.0	1	P	-16.4259	-0.5826	Y	-0.005269	-0.147557
30.0	1	P	-16.3774	-0.5878	Y	-0.005315	-0.147121
30.0	1	P	-16.3289	-0.5926	Y	-0.005360	-0.146686
30.0	1	P	-16.2804	-0.5973	Y	-0.005402	-0.146249
30.0	1	P	-16.2319	-0.6015	Y	-0.005440	-0.145813
30.0	1	P	-16.1833	-0.6052	Y	-0.005474	-0.145377
30.0	1	P	-16.1346	-0.6088	Y	-0.005505	-0.144940
30.0	1	P	-16.0861	-0.6119	Y	-0.005534	-0.144503
30.0	1	P	-16.0374	-0.6149	Y	-0.005561	-0.144066
30.0	1	P	-15.9887	-0.6176	Y	-0.005586	-0.143629
30.0	1	P	-15.9400	-0.6204	Y	-0.005611	-0.143192
30.0	1	P	-15.8913	-0.6230	Y	-0.005635	-0.142754
30.0	1	P	-15.8426	-0.6256	Y	-0.005658	-0.142317
30.0	1	P	-15.7940	-0.6282	Y	-0.005681	-0.141880
30.0	1	P	-15.7453	-0.6308	Y	-0.005704	-0.141442
30.0	1	P	-15.6966	-0.6334	Y	-0.005728	-0.141005
30.0	1	P	-15.6479	-0.6362	Y	-0.005753	-0.140568
30.0	1	P	-15.5992	-0.6389	Y	-0.005778	-0.140131
30.0	1	P	-15.5505	-0.6419	Y	-0.005805	-0.139693
30.0	1	P	-15.5020	-0.6449	Y	-0.005833	-0.139256
30.0	1	P	-15.4533	-0.6480	Y	-0.005861	-0.138819
30.0	1	P	-15.4046	-0.6513	Y	-0.005890	-0.138382
30.0	1	P	-15.3560	-0.6547	Y	-0.005920	-0.137946
30.0	1	P	-15.3073	-0.6580	Y	-0.005950	-0.137509
30.0	1	P	-15.2588	-0.6613	Y	-0.005981	-0.137072
30.0	1	P	-15.2101	-0.6649	Y	-0.006012	-0.136635
30.0	1	P	-15.1616	-0.6684	Y	-0.006044	-0.136198
30.0	1	P	-15.1129	-0.6717	Y	-0.006076	-0.135761
30.0	1	P	-15.0644	-0.6754	Y	-0.006108	-0.135325
30.0	1	P	-15.0156	-0.6789	Y	-0.006141	-0.134888
30.0	1	P	-14.9671	-0.6826	Y	-0.006174	-0.134452
30.0	1	P	-14.9184	-0.6864	Y	-0.006208	-0.134015
30.0	1	P	-14.8699	-0.6902	Y	-0.006242	-0.133578
30.0	1	P	-14.8214	-0.6939	Y	-0.006276	-0.133142
30.0	1	P	-14.7727	-0.6976	Y	-0.006310	-0.132705
30.0	1	P	-14.7241	-0.7015	Y	-0.006344	-0.132269
30.0	1	P	-14.6754	-0.7052	Y	-0.006378	-0.131832
30.0	1	P	-14.6269	-0.7089	Y	-0.006412	-0.131396
30.0	1	P	-14.5782	-0.7126	Y	-0.006446	-0.130959
30.0	1	P	-14.5297	-0.7164	Y	-0.006478	-0.130522
30.0	1	P	-14.4810	-0.7199	Y	-0.006511	-0.130085
30.0	1	P	-14.4325	-0.7234	Y	-0.006542	-0.129649
30.0	1	P	-14.3837	-0.7267	Y	-0.006573	-0.129212
30.0	1	P	-14.3352	-0.7301	Y	-0.006602	-0.128775
30.0	1	P	-14.2865	-0.7330	Y	-0.006630	-0.128337
30.0	1	P	-14.2378	-0.7362	Y	-0.006657	-0.127900
30.0	1	P	-14.1891	-0.7391	Y	-0.006684	-0.127463
30.0	1	P	-14.1404	-0.7421	Y	-0.006710	-0.127026
30.0	1	P	-14.0917	-0.7449	Y	-0.006737	-0.126588
30.0	1	P	-14.0432	-0.7478	Y	-0.006764	-0.126151
30.0	1	P	-13.9945	-0.7510	Y	-0.006791	-0.125714
30.0	1	P	-13.9457	-0.7539	Y	-0.006819	-0.125277
30.0	1	P	-13.8972	-0.7573	Y	-0.006848	-0.124840
30.0	1	P	-13.8485	-0.7606	Y	-0.006879	-0.124404
30.0	1	P	-13.8000	-0.7641	Y	-0.006911	-0.123967
30.0	1	P	-13.7515	-0.7680	Y	-0.006946	-0.123531
30.0	1	P	-13.7029	-0.7723	Y	-0.006984	-0.123096
30.0	1	P	-13.6544	-0.7767	Y	-0.007024	-0.122660

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
30.0	1	P	-13.6061	-0.7814	Y	-0.007066	-0.122225
30.0	1	P	-13.5576	-0.7862	Y	-0.007110	-0.121790
30.0	1	P	-13.5092	-0.7912	Y	-0.007155	-0.121355
30.0	1	P	-13.4607	-0.7962	Y	-0.007200	-0.120920
30.0	1	P	-13.4124	-0.8014	Y	-0.007247	-0.120486
30.0	1	P	-13.3638	-0.8065	Y	-0.007295	-0.120050
30.0	1	P	-13.3155	-0.8119	Y	-0.007343	-0.119615
30.0	1	P	-13.2670	-0.8173	Y	-0.007391	-0.119179
30.0	1	P	-13.2185	-0.8227	Y	-0.007440	-0.118743
30.0	1	P	-13.1698	-0.8290	Y	-0.007488	-0.118306
30.0	1	P	-13.1210	-0.8334	Y	-0.007537	-0.117869
30.0	1	P	-13.0723	-0.8388	Y	-0.007586	-0.117430
30.0	1	P	-13.0234	-0.8445	Y	-0.007637	-0.116992
30.0	1	P	-12.9747	-0.8504	Y	-0.007690	-0.116554
30.0	1	P	-12.9260	-0.8567	Y	-0.007749	-0.116116
30.0	1	P	-12.8775	-0.8640	Y	-0.007813	-0.115681
30.0	1	P	-12.8292	-0.8719	Y	-0.007885	-0.115247
30.0	1	P	-12.7812	-0.8810	Y	-0.007968	-0.114816
30.0	1	P	-12.7338	-0.8917	Y	-0.008065	-0.114389
30.0	1	P	-12.6868	-0.9043	Y	-0.008178	-0.113967
30.0	1	P	-12.6405	-0.9191	Y	-0.008312	-0.113551
30.0	1	P	-12.5949	-0.9369	Y	-0.008473	-0.113142
30.0	1	P	-12.5508	-0.9582	Y	-0.008665	-0.112746
30.0	1	P	-12.5095	-0.9840	Y	-0.008899	-0.112374
30.0	1	P	-12.4727	-1.0156	Y	-0.009184	-0.112044
30.0	1	P	-12.4406	-1.0523	Y	-0.009516	-0.111756
30.0	1	P	-12.4128	-1.0931	Y	-0.009885	-0.111506
30.0	1	P	-12.3888	-1.1371	Y	-0.010283	-0.111289
30.0	1	P	-12.3680	-1.1834	Y	-0.010703	-0.111105
30.0	1	P	-12.3510	-1.2316	Y	-0.011138	-0.110951
30.0	1	P	-12.3375	-1.2808	Y	-0.011584	-0.110829
30.0	1	P	-12.3277	-1.3307	Y	-0.012034	-0.110741
30.0	1	P	-12.3219	-1.3805	Y	-0.012485	-0.110690
30.0	1	P	-12.3210	-1.4299	Y	-0.012932	-0.110681
30.0	1	P	-12.3243	-1.4786	Y	-0.013372	-0.110712
30.0	1	P	-12.3315	-1.5268	Y	-0.013808	-0.110776
30.0	1	P	-12.3415	-1.5746	Y	-0.014239	-0.110866
30.0	1	P	-12.3540	-1.6218	Y	-0.014667	-0.110977
30.0	1	P	-12.3678	-1.6688	Y	-0.015092	-0.111103
30.0	1	P	-12.3832	-1.7155	Y	-0.015515	-0.111240
30.0	1	P	-12.3993	-1.7620	Y	-0.015936	-0.111386
30.0	1	P	-12.4160	-1.8085	Y	-0.016355	-0.111535
30.0	1	P	-12.4328	-1.8546	Y	-0.016773	-0.111686
30.0	1	P	-12.4493	-1.9007	Y	-0.017189	-0.111835
30.0	1	P	-12.4658	-1.9466	Y	-0.017605	-0.111982
30.0	1	P	-12.4821	-1.9926	Y	-0.018020	-0.112129
30.0	1	P	-12.4988	-2.0383	Y	-0.018433	-0.112279
30.0	1	P	-12.5160	-2.0839	Y	-0.018846	-0.112433
30.0	1	P	-12.5334	-2.1294	Y	-0.019258	-0.112590
30.0	1	P	-12.5508	-2.1750	Y	-0.019671	-0.112746
30.0	1	P	-12.5679	-2.2207	Y	-0.020084	-0.112899
30.0	1	P	-12.5842	-2.2667	Y	-0.020499	-0.113046
30.0	1	P	-12.5995	-2.3130	Y	-0.020917	-0.113184
30.0	1	P	-12.6136	-2.3594	Y	-0.021338	-0.113310
30.0	1	P	-12.6262	-2.4065	Y	-0.021764	-0.113423
30.0	1	P	-12.6375	-2.4539	Y	-0.022192	-0.113524
30.0	1	P	-12.6477	-2.5015	Y	-0.022623	-0.113616
30.0	1	P	-12.6571	-2.5493	Y	-0.023056	-0.113700
30.0	1	P	-12.6658	-2.5974	Y	-0.023490	-0.113779
30.0	1	P	-12.6740	-2.6456	Y	-0.023925	-0.113852
30.0	1	P	-12.6818	-2.6937	Y	-0.024362	-0.113922
30.0	1	P	-12.6892	-2.7421	Y	-0.024798	-0.113989
30.0	1	P	-12.6962	-2.7904	Y	-0.025236	-0.114053
30.0	1	P	-12.7032	-2.8387	Y	-0.025673	-0.114115
30.0	1	P	-12.7101	-2.8871	Y	-0.026110	-0.114176
30.0	1	P	-12.7168	-2.9354	Y	-0.026547	-0.114236
30.0	1	P	-12.7232	-2.9838	Y	-0.026984	-0.114294
30.0	1	P	-12.7297	-3.0321	Y	-0.027421	-0.114353
30.0	1	P	-12.7360	-3.0802	Y	-0.027857	-0.114410
30.0	1	P	-12.7423	-3.1286	Y	-0.028295	-0.114466
30.0	1	P	-12.7486	-3.1769	Y	-0.028731	-0.114523
30.0	1	P	-12.7547	-3.2253	Y	-0.029168	-0.114578
30.0	1	P	-12.7610	-3.2736	Y	-0.029606	-0.114633
30.0	1	P	-12.7669	-3.3219	Y	-0.030043	-0.114688
30.0	1	P	-12.7731	-3.3703	Y	-0.030480	-0.114742
30.0	1	P	-12.7790	-3.4188	Y	-0.030918	-0.114796
30.0	1	P	-12.7849	-3.4671	Y	-0.031356	-0.114848
30.0	1	P	-12.7905	-3.5157	Y	-0.031794	-0.114899
30.0	1	P	-12.7960	-3.5640	Y	-0.032232	-0.114948
30.0	1	P	-12.8012	-3.6125	Y	-0.032670	-0.114995
30.0	1	P	-12.8060	-3.6610	Y	-0.033109	-0.115039
30.0	1	P	-12.8105	-3.7096	Y	-0.033548	-0.115079
30.0	1	P	-12.8145	-3.7581	Y	-0.033987	-0.115115
30.0	1	P	-12.8179	-3.8068	Y	-0.034427	-0.115145
30.0	1	P	-12.8208	-3.8555	Y	-0.034867	-0.115171
30.0	1	P	-12.8232	-3.9042	Y	-0.035308	-0.115193
30.0	1	P	-12.8253	-3.9529	Y	-0.035748	-0.115212
30.0	1	P	-12.8270	-4.0016	Y	-0.036189	-0.115227
30.0	1	P	-12.8282	-4.0503	Y	-0.036630	-0.115238
30.0	1	P	-12.8292	-4.0990	Y	-0.037071	-0.115246
30.0	1	P	-12.8295	-4.1479	Y	-0.037512	-0.115250
30.0	1	P	-12.8295	-4.1966	Y	-0.037953	-0.115250
30.0	1	P	-12.8290	-4.2453	Y	-0.038394	-0.115244
30.0	1	P	-12.8277	-4.2940	Y	-0.038834	-0.115234
30.0	1	P	-12.8262	-4.3428	Y	-0.039275	-0.115220
30.0	1	P	-12.8244	-4.3915	Y	-0.039715	-0.115203
30.0	1	P	-12.8223	-4.4402	Y	-0.040156	-0.115184
30.0	1	P	-12.8199	-4.4889	Y	-0.040596	-0.115163
30.0	1	P	-12.8175	-4.5376	Y	-0.041037	-0.115141
30.0	1	P	-12.8149	-4.5863	Y	-0.041477	-0.115118
30.0	1	P	-12.8123	-4.6350	Y	-0.041917	-0.115095
30.0	1	P	-12.8097	-4.6837	Y	-0.042357	-0.115072
30.0	1	P	-12.8073	-4.7324	Y	-0.042798	-0.115050
30.0	1	P	-12.8049	-4.7811	Y	-0.043238	-0.115028
30.0	1	P	-12.8025	-4.8296	Y	-0.043678	-0.115006
30.0	1	P	-12.8001	-4.8784	Y	-0.044119	-0.114985
30.0	1	P	-12.7979	-4.9271	Y	-0.044559	-0.114965
30.0	1	P	-12.7957	-4.9758	Y	-0.045000	-0.114945
30.0	1	P	-12.7934	-5.0245	Y	-0.045440	-0.114925
30.0	1	P	-12.7914	-5.0732	Y	-0.045880	-0.114907
30.0	1	P	-12.7894	-5.1219	Y	-0.046321	-0.114889
30.0	1	P	-12.7875	-5.1706	Y	-0.046761	-0.114872

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
30.0	1	P	-12.7857	-5.2193	Y	-0.047202	-0.114856
30.0	1	P	-12.7840	-5.2680	Y	-0.047643	-0.114841
30.0	1	P	-12.7823	-5.3167	Y	-0.048083	-0.114826
30.0	1	P	-12.7808	-5.3654	Y	-0.048524	-0.114812
30.0	1	P	-12.7792	-5.4141	Y	-0.048964	-0.114797
30.0	1	P	-12.7775	-5.4628	Y	-0.049405	-0.114783
30.0	1	P	-12.7760	-5.5116	Y	-0.049845	-0.114768
30.0	1	P	-12.7742	-5.5603	Y	-0.050286	-0.114753
30.0	1	P	-12.7725	-5.6090	Y	-0.050727	-0.114737
30.0	1	P	-12.7707	-5.6579	Y	-0.051167	-0.114720
30.0	1	P	-12.7686	-5.7066	Y	-0.051608	-0.114702
30.0	1	P	-12.7664	-5.7553	Y	-0.052048	-0.114683
30.0	1	P	-12.7642	-5.8040	Y	-0.052489	-0.114662
30.0	1	P	-12.7616	-5.8525	Y	-0.052929	-0.114640
30.0	1	P	-12.7590	-5.9012	Y	-0.053369	-0.114616
30.0	1	P	-12.7562	-5.9499	Y	-0.053809	-0.114590
30.0	1	P	-12.7531	-5.9986	Y	-0.054249	-0.114562
30.0	1	P	-12.7495	-6.0472	Y	-0.054689	-0.114531
30.0	1	P	-12.7456	-6.0959	Y	-0.055128	-0.114496
30.0	1	P	-12.7414	-6.1444	Y	-0.055568	-0.114457
30.0	1	P	-12.7368	-6.1929	Y	-0.056006	-0.114416
30.0	1	P	-12.7318	-6.2414	Y	-0.056445	-0.114372
30.0	1	P	-12.7268	-6.2896	Y	-0.056884	-0.114326
30.0	1	P	-12.7216	-6.3383	Y	-0.057322	-0.114280
30.0	1	P	-12.7166	-6.3868	Y	-0.057760	-0.114234
30.0	1	P	-12.7116	-6.4353	Y	-0.058199	-0.114189
30.0	1	P	-12.7068	-6.4839	Y	-0.058637	-0.114146
30.0	1	P	-12.7021	-6.5324	Y	-0.059076	-0.114105
30.0	1	P	-12.6981	-6.5809	Y	-0.059516	-0.114068
30.0	1	P	-12.6942	-6.6294	Y	-0.059955	-0.114034
30.0	1	P	-12.6908	-6.6781	Y	-0.060395	-0.114004
30.0	1	P	-12.6879	-6.7268	Y	-0.060835	-0.113977
30.0	1	P	-12.6851	-6.7754	Y	-0.061275	-0.113951
30.0	1	P	-12.6825	-6.8241	Y	-0.061715	-0.113928
30.0	1	P	-12.6801	-6.8728	Y	-0.062156	-0.113907
30.0	1	P	-12.6779	-6.9215	Y	-0.062596	-0.113887
30.0	1	P	-12.6756	-6.9702	Y	-0.063037	-0.113868
30.0	1	P	-12.6738	-7.0189	Y	-0.063477	-0.113851
30.0	1	P	-12.6719	-7.0676	Y	-0.063918	-0.113835
30.0	1	P	-12.6705	-7.1165	Y	-0.064359	-0.113820
30.0	1	P	-12.6688	-7.1652	Y	-0.064799	-0.113805
30.0	1	P	-12.6671	-7.2139	Y	-0.065240	-0.113791
30.0	1	P	-12.6655	-7.2626	Y	-0.065681	-0.113775
30.0	1	P	-12.6634	-7.3113	Y	-0.066121	-0.113758
30.0	1	P	-12.6614	-7.3600	Y	-0.066562	-0.113739
30.0	1	P	-12.6590	-7.4087	Y	-0.067002	-0.113717
30.0	1	P	-12.6560	-7.4573	Y	-0.067442	-0.113691
30.0	1	P	-12.6525	-7.5060	Y	-0.067881	-0.113660
30.0	1	P	-12.6486	-7.5545	Y	-0.068321	-0.113624
30.0	1	P	-12.6442	-7.6030	Y	-0.068760	-0.113584
30.0	1	P	-12.6395	-7.6515	Y	-0.069199	-0.113542
30.0	1	P	-12.6347	-7.7002	Y	-0.069638	-0.113500
30.0	1	P	-12.6303	-7.7488	Y	-0.070077	-0.113460
30.0	1	P	-12.6264	-7.7973	Y	-0.070516	-0.113424
30.0	1	P	-12.6229	-7.8460	Y	-0.070956	-0.113393
30.0	1	P	-12.6205	-7.8945	Y	-0.071396	-0.113371
30.0	1	P	-12.6186	-7.9432	Y	-0.071837	-0.113356
30.0	1	P	-12.6171	-7.9919	Y	-0.072277	-0.113341
30.0	1	P	-12.6151	-8.0406	Y	-0.072718	-0.113322
30.0	1	P	-12.6121	-8.0894	Y	-0.073158	-0.113297
30.0	1	P	-12.6088	-8.1381	Y	-0.073597	-0.113266
30.0	1	P	-12.6049	-8.1866	Y	-0.074037	-0.113232
30.0	1	P	-12.6008	-8.2351	Y	-0.074476	-0.113195
30.0	1	P	-12.5966	-8.2838	Y	-0.074916	-0.113157
30.0	1	P	-12.5923	-8.3323	Y	-0.075355	-0.113118
30.0	1	P	-12.5880	-8.3809	Y	-0.075794	-0.113080
30.0	1	P	-12.5840	-8.4294	Y	-0.076233	-0.113044
30.0	1	P	-12.5803	-8.4781	Y	-0.076673	-0.113011
30.0	1	P	-12.5769	-8.5266	Y	-0.077113	-0.112980
30.0	1	P	-12.5738	-8.5753	Y	-0.077553	-0.112952
30.0	1	P	-12.5708	-8.6240	Y	-0.077993	-0.112926
30.0	1	P	-12.5682	-8.6727	Y	-0.078433	-0.112902
30.0	1	P	-12.5658	-8.7214	Y	-0.078873	-0.112881
30.0	1	P	-12.5638	-8.7701	Y	-0.079314	-0.112862
30.0	1	P	-12.5619	-8.8189	Y	-0.079755	-0.112846
30.0	1	P	-12.5604	-8.8676	Y	-0.080195	-0.112832
30.0	1	P	-12.5592	-8.9163	Y	-0.080636	-0.112821
30.0	1	P	-12.5573	-8.9650	Y	-0.081076	-0.112804
30.0	1	P	-12.5543	-9.0133	Y	-0.081514	-0.112778
30.0	1	P	-12.5508	-9.0617	Y	-0.081952	-0.112745
30.0	1	P	-12.5466	-9.1100	Y	-0.082388	-0.112708
30.0	1	P	-12.5423	-9.1583	Y	-0.082826	-0.112669
30.0	1	P	-12.5379	-9.2068	Y	-0.083264	-0.112630
30.0	1	P	-12.5338	-9.2556	Y	-0.083704	-0.112593
30.0	1	P	-12.5301	-9.3043	Y	-0.084145	-0.112559
30.0	1	P	-12.5271	-9.3535	Y	-0.084590	-0.112532
30.0	1	P	-12.5249	-9.4030	Y	-0.085038	-0.112514
30.0	1	P	-12.5230	-9.4526	Y	-0.085487	-0.112496
30.0	1	P	-12.5193	-9.5017	Y	-0.085931	-0.112463
30.0	1	P	-12.5121	-9.5498	Y	-0.086365	-0.112399
30.0	1	P	-12.4995	-9.5958	Y	-0.086782	-0.112285
30.0	1	P	-12.4801	-9.6397	Y	-0.087177	-0.112110
30.0	1	P	-12.4551	-9.6813	Y	-0.087555	-0.111885
30.0	1	P	-12.4262	-9.7215	Y	-0.087918	-0.111626
30.0	1	P	-12.3953	-9.7604	Y	-0.088271	-0.111348
30.0	1	P	-12.3636	-9.7987	Y	-0.088617	-0.111064
30.0	1	P	-12.3328	-9.8365	Y	-0.088958	-0.110787
30.0	1	P	-12.3041	-9.8741	Y	-0.089298	-0.110530
30.0	1	P	-12.2778	-9.9117	Y	-0.089639	-0.110293
30.0	1	P	-12.2530	-9.9497	Y	-0.089982	-0.110071
30.0	1	P	-12.2295	-9.9882	Y	-0.090330	-0.109860
30.0	1	P	-12.2069	-10.0275	Y	-0.090685	-0.109656
30.0	1	P	-12.1845	-10.0677	Y	-0.091049	-0.109456
30.0	1	P	-12.1625	-10.1093	Y	-0.091426	-0.109257
30.0	1	P	-12.1400	-10.1528	Y	-0.091820	-0.109056
30.0	1	P	-12.1171	-10.1986	Y	-0.092233	-0.108850
30.0	1	P	-12.0934	-10.2471	Y	-0.092672	-0.108636
30.0	1	P	-12.0682	-10.2993	Y	-0.093143	-0.108410
30.0	1	P	-12.0413	-10.3555	Y	-0.093651	-0.108168
30.0	1	P	-12.0132	-10.4134	Y	-0.094176	-0.107916
30.0	1	P	-11.9847	-10.4705	Y	-0.094691	-0.107660
30.0	1	P	-11.9565	-10.5227	Y	-0.095164	-0.107408

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
30.0	1	P	-11.9300	-10.5670	Y	-0.095564	-0.107169
30.0	1	P	-11.9056	-10.5992	Y	-0.095855	-0.106950
30.0	1	P	-11.8847	-10.6149	Y	-0.095998	-0.106761
30.0	1	P	-11.8680	-10.6096	Y	-0.095949	-0.106612
30.0	1	P	-11.8559	-10.5827	Y	-0.095707	-0.106504
30.0	1	P	-11.8474	-10.5399	Y	-0.095320	-0.106427
30.0	1	P	-11.8411	-10.4860	Y	-0.094832	-0.106371
30.0	1	P	-11.8365	-10.4255	Y	-0.094285	-0.106328
30.0	1	P	-11.8322	-10.3625	Y	-0.093716	-0.106291
30.0	1	P	-11.8278	-10.3014	Y	-0.093162	-0.106252
30.0	1	P	-11.8226	-10.2443	Y	-0.092647	-0.106205
30.0	1	P	-11.8169	-10.1912	Y	-0.092166	-0.106152
30.0	1	P	-11.8104	-10.1410	Y	-0.091712	-0.106094
30.0	1	P	-11.8034	-10.0930	Y	-0.091278	-0.106032
30.0	1	P	-11.7961	-10.0467	Y	-0.090860	-0.105967
30.0	1	P	-11.7885	-10.0015	Y	-0.090451	-0.105899
30.0	1	P	-11.7809	-9.9569	Y	-0.090047	-0.105829
30.0	1	P	-11.7730	-9.9125	Y	-0.089646	-0.105758
30.0	1	P	-11.7650	-9.8676	Y	-0.089241	-0.105687
30.0	1	P	-11.7571	-9.8221	Y	-0.088829	-0.105615
30.0	1	P	-11.7491	-9.7756	Y	-0.088408	-0.105543
30.0	1	P	-11.7411	-9.7284	Y	-0.087981	-0.105472
30.0	1	P	-11.7332	-9.6806	Y	-0.087548	-0.105401
30.0	1	P	-11.7254	-9.6323	Y	-0.087111	-0.105331
30.0	1	P	-11.7176	-9.5837	Y	-0.086672	-0.105262
30.0	1	P	-11.7102	-9.5348	Y	-0.086230	-0.105194
30.0	1	P	-11.7028	-9.4858	Y	-0.085787	-0.105128
30.0	1	P	-11.6958	-9.4369	Y	-0.085343	-0.105065
30.0	1	P	-11.6891	-9.3878	Y	-0.084900	-0.105004
30.0	1	P	-11.6826	-9.3391	Y	-0.084459	-0.104947
30.0	1	P	-11.6767	-9.2904	Y	-0.084019	-0.104894
30.0	1	P	-11.6711	-9.2419	Y	-0.083580	-0.104843
30.0	1	P	-11.6656	-9.1933	Y	-0.083141	-0.104794
30.0	1	P	-11.6604	-9.1448	Y	-0.082704	-0.104748
30.0	1	P	-11.6556	-9.0965	Y	-0.082266	-0.104703
30.0	1	P	-11.6507	-9.0481	Y	-0.081829	-0.104660
30.0	1	P	-11.6461	-8.9998	Y	-0.081391	-0.104618
30.0	1	P	-11.6415	-8.9515	Y	-0.080954	-0.104578
30.0	1	P	-11.6372	-8.9029	Y	-0.080516	-0.104539
30.0	1	P	-11.6332	-8.8544	Y	-0.080077	-0.104502
30.0	1	P	-11.6291	-8.8059	Y	-0.079639	-0.104466
30.0	1	P	-11.6252	-8.7574	Y	-0.079199	-0.104431
30.0	1	P	-11.6213	-8.7088	Y	-0.078760	-0.104396
30.0	1	P	-11.6176	-8.6601	Y	-0.078320	-0.104362
30.0	1	P	-11.6137	-8.6116	Y	-0.077880	-0.104328
30.0	1	P	-11.6098	-8.5629	Y	-0.077441	-0.104293
30.0	1	P	-11.6061	-8.5144	Y	-0.077001	-0.104259
30.0	1	P	-11.6020	-8.4657	Y	-0.076561	-0.104223
30.0	1	P	-11.5980	-8.4172	Y	-0.076122	-0.104186
30.0	1	P	-11.5939	-8.3684	Y	-0.075682	-0.104149
30.0	1	P	-11.5894	-8.3199	Y	-0.075243	-0.104110
30.0	1	P	-11.5850	-8.2714	Y	-0.074804	-0.104071
30.0	1	P	-11.5806	-8.2229	Y	-0.074365	-0.104030
30.0	1	P	-11.5761	-8.1744	Y	-0.073926	-0.103990
30.0	1	P	-11.5715	-8.1258	Y	-0.073487	-0.103948
30.0	1	P	-11.5667	-8.0773	Y	-0.073049	-0.103906
30.0	1	P	-11.5620	-8.0288	Y	-0.072610	-0.103863
30.0	1	P	-11.5572	-7.9803	Y	-0.072171	-0.103820
30.0	1	P	-11.5522	-7.9317	Y	-0.071733	-0.103776
30.0	1	P	-11.5474	-7.8832	Y	-0.071294	-0.103731
30.0	1	P	-11.5424	-7.8347	Y	-0.070855	-0.103687
30.0	1	P	-11.5374	-7.7864	Y	-0.070417	-0.103642
30.0	1	P	-11.5326	-7.7378	Y	-0.069978	-0.103599
30.0	1	P	-11.5278	-7.6893	Y	-0.069540	-0.103556
30.0	1	P	-11.5231	-7.6408	Y	-0.069100	-0.103514
30.0	1	P	-11.5187	-7.5923	Y	-0.068662	-0.103474
30.0	1	P	-11.5146	-7.5436	Y	-0.068222	-0.103437
30.0	1	P	-11.5107	-7.4950	Y	-0.067783	-0.103402
30.0	1	P	-11.5072	-7.4465	Y	-0.067343	-0.103372
30.0	1	P	-11.5041	-7.3978	Y	-0.066903	-0.103343
30.0	1	P	-11.5011	-7.3491	Y	-0.066464	-0.103317
30.0	1	P	-11.4985	-7.3004	Y	-0.066023	-0.103292
30.0	1	P	-11.4957	-7.2519	Y	-0.065583	-0.103268
30.0	1	P	-11.4931	-7.2032	Y	-0.065143	-0.103245
30.0	1	P	-11.4907	-7.1545	Y	-0.064703	-0.103222
30.0	1	P	-11.4881	-7.1058	Y	-0.064262	-0.103199
30.0	1	P	-11.4854	-7.0570	Y	-0.063822	-0.103175
30.0	1	P	-11.4826	-7.0083	Y	-0.063382	-0.103150
30.0	1	P	-11.4796	-6.9598	Y	-0.062942	-0.103123
30.0	1	P	-11.4765	-6.9111	Y	-0.062502	-0.103095
30.0	1	P	-11.4731	-6.8624	Y	-0.062062	-0.103065
30.0	1	P	-11.4696	-6.8139	Y	-0.061622	-0.103034
30.0	1	P	-11.4659	-6.7652	Y	-0.061182	-0.103000
30.0	1	P	-11.4620	-6.7165	Y	-0.060743	-0.102965
30.0	1	P	-11.4578	-6.6681	Y	-0.060304	-0.102927
30.0	1	P	-11.4531	-6.6196	Y	-0.059865	-0.102885
30.0	1	P	-11.4481	-6.5711	Y	-0.059426	-0.102840
30.0	1	P	-11.4426	-6.5226	Y	-0.058988	-0.102791
30.0	1	P	-11.4368	-6.4742	Y	-0.058551	-0.102738
30.0	1	P	-11.4305	-6.4259	Y	-0.058113	-0.102683
30.0	1	P	-11.4242	-6.3775	Y	-0.057676	-0.102626
30.0	1	P	-11.4178	-6.3292	Y	-0.057239	-0.102568
30.0	1	P	-11.4115	-6.2809	Y	-0.056802	-0.102511
30.0	1	P	-11.4052	-6.2325	Y	-0.056365	-0.102455
30.0	1	P	-11.3992	-6.1842	Y	-0.055927	-0.102401
30.0	1	P	-11.3935	-6.1357	Y	-0.055490	-0.102350
30.0	1	P	-11.3885	-6.0873	Y	-0.055051	-0.102304
30.0	1	P	-11.3839	-6.0388	Y	-0.054612	-0.102263
30.0	1	P	-11.3798	-5.9901	Y	-0.054173	-0.102226
30.0	1	P	-11.3761	-5.9416	Y	-0.053734	-0.102193
30.0	1	P	-11.3728	-5.8929	Y	-0.053294	-0.102163
30.0	1	P	-11.3698	-5.8444	Y	-0.052854	-0.102136
30.0	1	P	-11.3668	-5.7956	Y	-0.052414	-0.102110
30.0	1	P	-11.3642	-5.7469	Y	-0.051973	-0.102086
30.0	1	P	-11.3616	-5.6982	Y	-0.051533	-0.102064
30.0	1	P	-11.3592	-5.6495	Y	-0.051092	-0.102042
30.0	1	P	-11.3570	-5.6008	Y	-0.050652	-0.102021
30.0	1	P	-11.3548	-5.5521	Y	-0.050212	-0.102001
30.0	1	P	-11.3526	-5.5034	Y	-0.049771	-0.101981
30.0	1	P	-11.3504	-5.4547	Y	-0.049331	-0.101962
30.0	1	P	-11.3481	-5.4060	Y	-0.048890	-0.101943
30.0	1	P	-11.3461	-5.3573	Y	-0.048450	-0.101923

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
30.0	1	P	-11.3439	-5.3086	Y	-0.048009	-0.101903
30.0	1	P	-11.3415	-5.2599	Y	-0.047569	-0.101883
30.0	1	P	-11.3391	-5.2113	Y	-0.047129	-0.101861
30.0	1	P	-11.3366	-5.1626	Y	-0.046689	-0.101838
30.0	1	P	-11.3339	-5.1139	Y	-0.046248	-0.101814
30.0	1	P	-11.3311	-5.0652	Y	-0.045808	-0.101788
30.0	1	P	-11.3279	-5.0165	Y	-0.045368	-0.101761
30.0	1	P	-11.3248	-4.9680	Y	-0.044928	-0.101732
30.0	1	P	-11.3213	-4.9193	Y	-0.044488	-0.101700
30.0	1	P	-11.3176	-4.8706	Y	-0.044049	-0.101667
30.0	1	P	-11.3137	-4.8221	Y	-0.043609	-0.101632
30.0	1	P	-11.3092	-4.7735	Y	-0.043170	-0.101593
30.0	1	P	-11.3046	-4.7250	Y	-0.042732	-0.101551
30.0	1	P	-11.2994	-4.6765	Y	-0.042293	-0.101505
30.0	1	P	-11.2939	-4.6281	Y	-0.041855	-0.101454
30.0	1	P	-11.2878	-4.5798	Y	-0.041418	-0.101400
30.0	1	P	-11.2816	-4.5315	Y	-0.040981	-0.101344
30.0	1	P	-11.2752	-4.4831	Y	-0.040543	-0.101287
30.0	1	P	-11.2689	-4.4348	Y	-0.040106	-0.101230
30.0	1	P	-11.2626	-4.3865	Y	-0.039669	-0.101174
30.0	1	P	-11.2566	-4.3379	Y	-0.039232	-0.101120
30.0	1	P	-11.2511	-4.2896	Y	-0.038794	-0.101070
30.0	1	P	-11.2459	-4.2411	Y	-0.038355	-0.101023
30.0	1	P	-11.2403	-4.1927	Y	-0.037917	-0.100974
30.0	1	P	-11.2340	-4.1444	Y	-0.037480	-0.100917
30.0	1	P	-11.2270	-4.0961	Y	-0.037044	-0.100854
30.0	1	P	-11.2196	-4.0479	Y	-0.036608	-0.100787
30.0	1	P	-11.2115	-3.9998	Y	-0.036173	-0.100715
30.0	1	P	-11.2031	-3.9518	Y	-0.035739	-0.100639
30.0	1	P	-11.1942	-3.9038	Y	-0.035305	-0.100560
30.0	1	P	-11.1850	-3.8559	Y	-0.034872	-0.100477
30.0	1	P	-11.1753	-3.8081	Y	-0.034439	-0.100390
30.0	1	P	-11.1653	-3.7603	Y	-0.034008	-0.100301
30.0	1	P	-11.1550	-3.7127	Y	-0.033577	-0.100207
30.0	1	P	-11.1442	-3.6651	Y	-0.033147	-0.100110
30.0	1	P	-11.1331	-3.6177	Y	-0.032717	-0.100010
30.0	1	P	-11.1214	-3.5703	Y	-0.032288	-0.099906
30.0	1	P	-11.1096	-3.5231	Y	-0.031861	-0.099799
30.0	1	P	-11.0974	-3.4758	Y	-0.031434	-0.099689
30.0	1	P	-11.0846	-3.4288	Y	-0.031008	-0.099574
30.0	1	P	-11.0713	-3.3818	Y	-0.030584	-0.099455
30.0	1	P	-11.0576	-3.3351	Y	-0.030161	-0.099332
30.0	1	P	-11.0431	-3.2886	Y	-0.029740	-0.099201
30.0	1	P	-11.0277	-3.2421	Y	-0.029321	-0.099064
30.0	1	P	-11.0118	-3.1962	Y	-0.028905	-0.098921
30.0	1	P	-10.9951	-3.1503	Y	-0.028490	-0.098771
30.0	1	P	-10.9777	-3.1047	Y	-0.028077	-0.098615
30.0	1	P	-10.9600	-3.0591	Y	-0.027666	-0.098454
30.0	1	P	-10.9414	-3.0141	Y	-0.027258	-0.098288
30.0	1	P	-10.9222	-2.9691	Y	-0.026852	-0.098115
30.0	1	P	-10.9022	-2.9247	Y	-0.026450	-0.097936
30.0	1	P	-10.8814	-2.8806	Y	-0.026050	-0.097749
30.0	1	P	-10.8596	-2.8369	Y	-0.025655	-0.097554
30.0	1	P	-10.8368	-2.7937	Y	-0.025265	-0.097348
30.0	1	P	-10.8127	-2.7511	Y	-0.024880	-0.097132
30.0	1	P	-10.7875	-2.7091	Y	-0.024501	-0.096906
30.0	1	P	-10.7614	-2.6678	Y	-0.024127	-0.096672
30.0	1	P	-10.7344	-2.6272	Y	-0.023760	-0.096429
30.0	1	P	-10.7062	-2.5872	Y	-0.023398	-0.096176
30.0	1	P	-10.6770	-2.5482	Y	-0.023044	-0.095914
30.0	1	P	-10.6468	-2.5100	Y	-0.022699	-0.095641
30.0	1	P	-10.6151	-2.4730	Y	-0.022364	-0.095357
30.0	1	P	-10.5821	-2.4370	Y	-0.022040	-0.095061
30.0	1	P	-10.5483	-2.4020	Y	-0.021724	-0.094756
30.0	1	P	-10.5134	-2.3678	Y	-0.021413	-0.094444
30.0	1	P	-10.4782	-2.3339	Y	-0.021107	-0.094128
30.0	1	P	-10.4429	-2.3002	Y	-0.020803	-0.093809
30.0	1	P	-10.4069	-2.2670	Y	-0.020502	-0.093487
30.0	1	P	-10.3708	-2.2339	Y	-0.020203	-0.093163
30.0	1	P	-10.3345	-2.2011	Y	-0.019907	-0.092836
30.0	1	P	-10.2979	-2.1687	Y	-0.019614	-0.092507
30.0	1	P	-10.2608	-2.1368	Y	-0.019324	-0.092175
30.0	1	P	-10.2236	-2.1052	Y	-0.019039	-0.091840
30.0	1	P	-10.1860	-2.0742	Y	-0.018758	-0.091502
30.0	1	P	-10.1478	-2.0439	Y	-0.018483	-0.091159
30.0	1	P	-10.1091	-2.0142	Y	-0.018215	-0.090812
30.0	1	P	-10.0699	-1.9855	Y	-0.017956	-0.090459
30.0	1	P	-10.0297	-1.9579	Y	-0.017706	-0.090099
30.0	1	P	-9.9888	-1.9318	Y	-0.017470	-0.089730
30.0	1	P	-9.9467	-1.9070	Y	-0.017246	-0.089353
30.0	1	P	-9.9041	-1.8831	Y	-0.017031	-0.088971
30.0	1	P	-9.8613	-1.8598	Y	-0.016819	-0.088586
30.0	1	P	-9.8184	-1.8366	Y	-0.016610	-0.088200
30.0	1	P	-9.7754	-1.8138	Y	-0.016403	-0.087813
30.0	1	P	-9.7321	-1.7913	Y	-0.016199	-0.087425
30.0	1	P	-9.6887	-1.7688	Y	-0.015997	-0.087036
30.0	1	P	-9.6452	-1.7470	Y	-0.015799	-0.086645
30.0	1	P	-9.6015	-1.7255	Y	-0.015604	-0.086252
30.0	1	P	-9.5576	-1.7044	Y	-0.015414	-0.085857
30.0	1	P	-9.5134	-1.6838	Y	-0.015228	-0.085460
30.0	1	P	-9.4687	-1.6640	Y	-0.015049	-0.085060
30.0	1	P	-9.4237	-1.6449	Y	-0.014877	-0.084655
30.0	1	P	-9.3783	-1.6270	Y	-0.014714	-0.084247
30.0	1	P	-9.3322	-1.6101	Y	-0.014562	-0.083833
30.0	1	P	-9.2857	-1.5944	Y	-0.014419	-0.083415
30.0	1	P	-9.2387	-1.5796	Y	-0.014285	-0.082993
30.0	1	P	-9.1915	-1.5657	Y	-0.014160	-0.082568
30.0	1	P	-9.1439	-1.5527	Y	-0.014043	-0.082140
30.0	1	P	-9.0961	-1.5407	Y	-0.013933	-0.081711
30.0	1	P	-9.0481	-1.5296	Y	-0.013832	-0.081281
30.0	1	P	-8.9999	-1.5194	Y	-0.013741	-0.080849
30.0	1	P	-8.9518	-1.5105	Y	-0.013660	-0.080416
30.0	1	P	-8.9037	-1.5027	Y	-0.013590	-0.079984
30.0	1	P	-8.8555	-1.4966	Y	-0.013535	-0.079551
30.0	1	P	-8.8074	-1.4925	Y	-0.013497	-0.079118
30.0	1	P	-8.7592	-1.4905	Y	-0.013480	-0.078685
30.0	1	P	-8.7111	-1.4912	Y	-0.013486	-0.078253
30.0	1	P	-8.6631	-1.4942	Y	-0.013514	-0.077822
30.0	1	P	-8.6151	-1.4992	Y	-0.013559	-0.077391
30.0	1	P	-8.5672	-1.5059	Y	-0.013619	-0.076960
30.0	1	P	-8.5192	-1.5138	Y	-0.013691	-0.076530
30.0	1	P	-8.4714	-1.5227	Y	-0.013772	-0.076100

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
30.0	1	P	-6.4236	-1.5327	Y	-0.013861	-0.075670
30.0	1	P	-6.3757	-1.5433	Y	-0.013956	-0.075240
30.0	1	P	-6.3277	-1.5544	Y	-0.014057	-0.074810
30.0	1	P	-6.2799	-1.5661	Y	-0.014162	-0.074380
30.0	1	P	-6.2320	-1.5779	Y	-0.014271	-0.073949
30.0	1	P	-6.1840	-1.5903	Y	-0.014383	-0.073518
30.0	1	P	-6.1360	-1.6031	Y	-0.014497	-0.073087
30.0	1	P	-6.0881	-1.6159	Y	-0.014614	-0.072656
30.0	1	P	-6.0399	-1.6290	Y	-0.014732	-0.072224
30.0	1	P	-7.9918	-1.6420	Y	-0.014850	-0.071792
30.0	1	P	-7.9436	-1.6548	Y	-0.014966	-0.071359
30.0	1	P	-7.8956	-1.6674	Y	-0.015078	-0.070927
30.0	1	P	-7.8475	-1.6792	Y	-0.015186	-0.070495
30.0	1	P	-7.7993	-1.6903	Y	-0.015287	-0.070063
30.0	1	P	-7.7514	-1.7005	Y	-0.015378	-0.069631
30.0	1	P	-7.7034	-1.7092	Y	-0.015458	-0.069201
30.0	1	P	-7.6556	-1.7164	Y	-0.015523	-0.068771
30.0	1	P	-7.6076	-1.7216	Y	-0.015569	-0.068342
30.0	1	P	-7.5602	-1.7240	Y	-0.015592	-0.067915
30.0	1	P	-7.5128	-1.7235	Y	-0.015586	-0.067489
30.0	1	P	-7.4658	-1.7190	Y	-0.015546	-0.067066
30.0	1	P	-7.4189	-1.7111	Y	-0.015475	-0.066645
30.0	1	P	-7.3721	-1.7005	Y	-0.015378	-0.066225
30.0	1	P	-7.3254	-1.6875	Y	-0.015262	-0.065806
30.0	1	P	-7.2709	-1.6731	Y	-0.015131	-0.065387
30.0	1	P	-7.2324	-1.6574	Y	-0.014989	-0.064970
30.0	1	P	-7.1859	-1.6409	Y	-0.014840	-0.064552
30.0	1	P	-7.1393	-1.6242	Y	-0.014688	-0.064134
30.0	1	P	-7.0928	-1.6074	Y	-0.014536	-0.063716
30.0	1	P	-7.0461	-1.5909	Y	-0.014387	-0.063296
30.0	1	P	-6.9993	-1.5749	Y	-0.014244	-0.062876
30.0	1	P	-6.9522	-1.5603	Y	-0.014111	-0.062453
30.0	1	P	-6.9050	-1.5472	Y	-0.013992	-0.062029
30.0	1	P	-6.8574	-1.5362	Y	-0.013893	-0.061601
30.0	1	P	-6.8094	-1.5273	Y	-0.013812	-0.061171
30.0	1	P	-6.7613	-1.5203	Y	-0.013749	-0.060738
30.0	1	P	-6.7129	-1.5148	Y	-0.013699	-0.060304
30.0	1	P	-6.6644	-1.5105	Y	-0.013661	-0.059868
30.0	1	P	-6.6157	-1.5073	Y	-0.013631	-0.059430
30.0	1	P	-6.5670	-1.5048	Y	-0.013609	-0.058992
30.0	1	P	-6.5181	-1.5031	Y	-0.013593	-0.058553
30.0	1	P	-6.4692	-1.5018	Y	-0.013582	-0.058114
30.0	1	P	-6.4201	-1.5010	Y	-0.013575	-0.057674
30.0	1	P	-6.3713	-1.5007	Y	-0.013571	-0.057234
30.0	1	P	-6.3224	-1.5007	Y	-0.013571	-0.056794
30.0	1	P	-6.2733	-1.5009	Y	-0.013573	-0.056355
30.0	1	P	-6.2244	-1.5012	Y	-0.013578	-0.055915
30.0	1	P	-6.1757	-1.5020	Y	-0.013584	-0.055476
30.0	1	P	-6.1268	-1.5029	Y	-0.013592	-0.055038
30.0	1	P	-6.0781	-1.5038	Y	-0.013601	-0.054600
30.0	1	P	-6.0294	-1.5049	Y	-0.013610	-0.054162
30.0	1	P	-5.9805	-1.5060	Y	-0.013620	-0.053724
30.0	1	P	-5.9318	-1.5070	Y	-0.013629	-0.053286
30.0	1	P	-5.8831	-1.5081	Y	-0.013639	-0.052849
30.0	1	P	-5.8344	-1.5090	Y	-0.013647	-0.052411
30.0	1	P	-5.7856	-1.5098	Y	-0.013654	-0.051974
30.0	1	P	-5.7371	-1.5105	Y	-0.013660	-0.051537
30.0	1	P	-5.6884	-1.5109	Y	-0.013663	-0.051099
30.0	1	P	-5.6397	-1.5109	Y	-0.013664	-0.050662
30.0	1	P	-5.5910	-1.5107	Y	-0.013661	-0.050224
30.0	1	P	-5.5423	-1.5099	Y	-0.013656	-0.049787
30.0	1	P	-5.4936	-1.5090	Y	-0.013647	-0.049349
30.0	1	P	-5.4449	-1.5079	Y	-0.013636	-0.048912
30.0	1	P	-5.3962	-1.5064	Y	-0.013624	-0.048474
30.0	1	P	-5.3475	-1.5049	Y	-0.013610	-0.048036
30.0	1	P	-5.2988	-1.5033	Y	-0.013596	-0.047599
30.0	1	P	-5.2499	-1.5016	Y	-0.013581	-0.047161
30.0	1	P	-5.2012	-1.4999	Y	-0.013565	-0.046723
30.0	1	P	-5.1524	-1.4981	Y	-0.013549	-0.046286
30.0	1	P	-5.1037	-1.4964	Y	-0.013532	-0.045848
30.0	1	P	-5.0550	-1.4946	Y	-0.013516	-0.045410
30.0	1	P	-5.0061	-1.4927	Y	-0.013500	-0.044972
30.0	1	P	-4.9574	-1.4910	Y	-0.013485	-0.044534
30.0	1	P	-4.9087	-1.4894	Y	-0.013469	-0.044095
30.0	1	P	-4.8598	-1.4877	Y	-0.013454	-0.043657
30.0	1	P	-4.8111	-1.4859	Y	-0.013438	-0.043219
30.0	1	P	-4.7624	-1.4840	Y	-0.013421	-0.042781
30.0	1	P	-4.7137	-1.4820	Y	-0.013402	-0.042343
30.0	1	P	-4.6650	-1.4797	Y	-0.013382	-0.041906
30.0	1	P	-4.6163	-1.4772	Y	-0.013359	-0.041468
30.0	1	P	-4.5676	-1.4744	Y	-0.013333	-0.041031
30.0	1	P	-4.5189	-1.4710	Y	-0.013303	-0.040595
30.0	1	P	-4.4704	-1.4672	Y	-0.013268	-0.040158
30.0	1	P	-4.4218	-1.4625	Y	-0.013227	-0.039723
30.0	1	P	-4.3735	-1.4572	Y	-0.013178	-0.039288
30.0	1	P	-4.3253	-1.4507	Y	-0.013120	-0.038855
30.0	1	P	-4.2770	-1.4436	Y	-0.013056	-0.038421
30.0	1	P	-4.2289	-1.4362	Y	-0.012988	-0.037989
30.0	1	P	-4.1807	-1.4284	Y	-0.012919	-0.037556
30.0	1	P	-4.1326	-1.4209	Y	-0.012850	-0.037123
30.0	1	P	-4.0844	-1.4136	Y	-0.012784	-0.036690
30.0	1	P	-4.0361	-1.4068	Y	-0.012723	-0.036256
30.0	1	P	-3.9877	-1.4010	Y	-0.012670	-0.035822
30.0	1	P	-3.9392	-1.3957	Y	-0.012623	-0.035386
30.0	1	P	-3.8907	-1.3907	Y	-0.012577	-0.034950
30.0	1	P	-3.8422	-1.3857	Y	-0.012531	-0.034515
30.0	1	P	-3.7938	-1.3801	Y	-0.012481	-0.034080
30.0	1	P	-3.7455	-1.3736	Y	-0.012423	-0.033646
30.0	1	P	-3.6973	-1.3662	Y	-0.012356	-0.033214
30.0	1	P	-3.6494	-1.3579	Y	-0.012280	-0.032782
30.0	1	P	-3.6014	-1.3486	Y	-0.012196	-0.032352
30.0	1	P	-3.5536	-1.3386	Y	-0.012107	-0.031923
30.0	1	P	-3.5060	-1.3283	Y	-0.012012	-0.031495
30.0	1	P	-3.4584	-1.3171	Y	-0.011911	-0.031067
30.0	1	P	-3.4110	-1.3055	Y	-0.011807	-0.030641
30.0	1	P	-3.3636	-1.2934	Y	-0.011698	-0.030216
30.0	1	P	-3.3164	-1.2810	Y	-0.011585	-0.029792
30.0	1	P	-3.2693	-1.2679	Y	-0.011466	-0.029369
30.0	1	P	-3.2225	-1.2542	Y	-0.011343	-0.028948
30.0	1	P	-3.1758	-1.2399	Y	-0.011214	-0.028529
30.0	1	P	-3.1295	-1.2249	Y	-0.011077	-0.028112
30.0	1	P	-3.0832	-1.2090	Y	-0.010934	-0.027698

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
30.0	1		-3.0375	-1.1923	Y	-0.010784	-0.027286
30.0	1	P	-2.9917	-1.1753	Y	-0.010629	-0.026875
30.0	1	P	-2.9462	-1.1577	Y	-0.010470	-0.026466
30.0	1	P	-2.9008	-1.1399	Y	-0.010309	-0.026058
30.0	1	P	-2.8554	-1.1219	Y	-0.010147	-0.025650
30.0	1	P	-2.8100	-1.1042	Y	-0.009985	-0.025242
30.0	1	P	-2.7645	-1.0862	Y	-0.009824	-0.024835
30.0	1	P	-2.7191	-1.0686	Y	-0.009664	-0.024426
30.0	1	P	-2.6735	-1.0512	Y	-0.009508	-0.024017
30.0	1	P	-2.6278	-1.0345	Y	-0.009355	-0.023606
30.0	1	P	-2.5819	-1.0182	Y	-0.009209	-0.023194
30.0	1	P	-2.5358	-1.0029	Y	-0.009070	-0.022779
30.0	1	P	-2.4893	-0.9886	Y	-0.008940	-0.022362
30.0	1	P	-2.4424	-0.9754	Y	-0.008821	-0.021940
30.0	1	P	-2.3952	-0.9632	Y	-0.008711	-0.021517
30.0	1	P	-2.3478	-0.9519	Y	-0.008609	-0.021090
30.0	1	P	-2.3000	-0.9414	Y	-0.008514	-0.020662
30.0	1	P	-2.2522	-0.9316	Y	-0.008424	-0.020232
30.0	1	P	-2.2041	-0.9223	Y	-0.008341	-0.019799
30.0	1	P	-2.1559	-0.9138	Y	-0.008264	-0.019366
30.0	1	P	-2.1076	-0.9062	Y	-0.008195	-0.018932
30.0	1	P	-2.0591	-0.8995	Y	-0.008135	-0.018497
30.0	1	P	-2.0105	-0.8941	Y	-0.008087	-0.018061
30.0	1	P	-1.9620	-0.8903	Y	-0.008051	-0.017625
30.0	1	P	-1.9133	-0.8880	Y	-0.008031	-0.017188
30.0	1	P	-1.8648	-0.8880	Y	-0.008031	-0.016751
30.0	1	P	-1.8161	-0.8904	Y	-0.008053	-0.016314
30.0	1	P	-1.7675	-0.8949	Y	-0.008093	-0.015878
30.0	1	P	-1.7190	-0.9012	Y	-0.008149	-0.015443
30.0	1	P	-1.6707	-0.9090	Y	-0.008220	-0.015009
30.0	1	P	-1.6227	-0.9182	Y	-0.008305	-0.014577
30.0	1	P	-1.5749	-0.9290	Y	-0.008402	-0.014148
30.0	1	P	-1.5277	-0.9412	Y	-0.008512	-0.013723
30.0	1	P	-1.4807	-0.9545	Y	-0.008633	-0.013302
30.0	1	P	-1.4342	-0.9690	Y	-0.008763	-0.012883
30.0	1	P	-1.3877	-0.9838	Y	-0.008898	-0.012466
30.0	1	P	-1.3414	-0.9990	Y	-0.009035	-0.012050
30.0	1	P	-1.2951	-1.0140	Y	-0.009171	-0.011634
30.0	1	P	-1.2486	-1.0286	Y	-0.009303	-0.011216
30.0	1	P	-1.2018	-1.0427	Y	-0.009429	-0.010796
30.0	1	P	-1.1549	-1.0560	Y	-0.009550	-0.010375
30.0	1	P	-1.1079	-1.0688	Y	-0.009667	-0.009952
30.0	1	P	-1.0606	-1.0814	Y	-0.009780	-0.009528
30.0	1	P	-1.0134	-1.0938	Y	-0.009892	-0.009103
30.0	1	P	-0.9660	-1.1060	Y	-0.010003	-0.008678
30.0	1	P	-0.9188	-1.1182	Y	-0.010113	-0.008254
30.0	1	P	-0.8716	-1.1305	Y	-0.010224	-0.007829
30.0	1	P	-0.8243	-1.1429	Y	-0.010336	-0.007405
30.0	1	P	-0.7773	-1.1555	Y	-0.010450	-0.006983
30.0	1	P	-0.7304	-1.1684	Y	-0.010567	-0.006561
30.0	1	P	-0.6838	-1.1819	Y	-0.010688	-0.006142
30.0	1	P	-0.6373	-1.1958	Y	-0.010815	-0.005724
30.0	1	P	-0.5912	-1.2107	Y	-0.010949	-0.005310
30.0	1	P	-0.5454	-1.2264	Y	-0.011091	-0.004899
30.0	1	P	-0.4999	-1.2429	Y	-0.011239	-0.004491
30.0	1	P	-0.4549	-1.2601	Y	-0.011397	-0.004086
30.0	1	P	-0.4100	-1.2784	Y	-0.011562	-0.003683
30.0	1	P	-0.3656	-1.2981	Y	-0.011739	-0.003283
30.0	1	P	-0.3213	-1.3188	Y	-0.011927	-0.002887
30.0	1	P	-0.2776	-1.3412	Y	-0.012130	-0.002495
30.0	1	P	-0.2345	-1.3655	Y	-0.012349	-0.002107
30.0	1	P	-0.1919	-1.3921	Y	-0.012590	-0.001724
30.0	1	P	-0.1500	-1.4212	Y	-0.012854	-0.001347
30.0	1	P	-0.1085	-1.4516	Y	-0.013128	-0.000975
30.0	1	P	-0.0670	-1.4794	Y	-0.013378	-0.000602
30.0	1	P	-0.0250	-1.5005	Y	-0.013570	-0.000225
30.0	1	P	0.0181	-1.5112	Y	-0.013668	0.000164
30.0	1	P	0.0628	-1.5105	Y	-0.013660	0.000564
30.0	1	P	0.1083	-1.5009	Y	-0.013574	0.000974
30.0	1	P	0.1548	-1.4851	Y	-0.013431	0.001391
30.0	1	P	0.2021	-1.4655	Y	-0.013253	0.001816
30.0	1	P	0.2498	-1.4440	Y	-0.013060	0.002245
30.0	1	P	0.2982	-1.4231	Y	-0.012870	0.002678
30.0	1	P	0.3467	-1.4047	Y	-0.012704	0.003115
30.0	1	P	0.3954	-1.3903	Y	-0.012573	0.003553
30.0	1	P	0.4441	-1.3784	Y	-0.012466	0.003989
30.0	1	P	0.4921	-1.3677	Y	-0.012368	0.004420
30.0	1	P	0.5389	-1.3564	Y	-0.012266	0.004842
30.0	1	P	0.5845	-1.3429	Y	-0.012145	0.005251
30.0	1	P	0.6278	-1.3258	Y	-0.011990	0.005640
30.0	1	P	0.6689	-1.3036	Y	-0.011790	0.006008
30.0	1	P	0.7078	-1.2773	Y	-0.011551	0.006358
30.0	1	P	0.7452	-1.2475	Y	-0.011283	0.006694
30.0	1	P	0.7814	-1.2153	Y	-0.010991	0.007019
30.0	1	P	0.8167	-1.1814	Y	-0.010684	0.007337
30.0	1	P	0.8517	-1.1460	Y	-0.010365	0.007651
30.0	1	P	0.8866	-1.1103	Y	-0.010040	0.007963
30.0	1	P	0.9214	-1.0742	Y	-0.009715	0.008276
30.0	1	P	0.9566	-1.0386	Y	-0.009393	0.008593
30.0	1	P	0.9925	-1.0040	Y	-0.009080	0.008916
30.0	1	P	1.0295	-0.9710	Y	-0.008781	0.009249
30.0	1	P	1.0680	-0.9403	Y	-0.008503	0.009595
30.0	1	P	1.1084	-0.9123	Y	-0.008250	0.009957
30.0	1	P	1.1503	-0.8869	Y	-0.008022	0.010333
30.0	1	P	1.1936	-0.8643	Y	-0.007817	0.010722
30.0	1	P	1.2379	-0.8443	Y	-0.007635	0.011121
30.0	1	P	1.2833	-0.8265	Y	-0.007475	0.011528
30.0	1	P	1.3294	-0.8110	Y	-0.007335	0.011942
30.0	1	P	1.3760	-0.7973	Y	-0.007211	0.012361
30.0	1	P	1.4233	-0.7852	Y	-0.007101	0.012785
30.0	1	P	1.4709	-0.7741	Y	-0.007002	0.013213
30.0	1	P	1.5186	-0.7643	Y	-0.006913	0.013643
30.0	1	P	1.5670	-0.7554	Y	-0.006832	0.014076
30.0	1	P	1.6153	-0.7473	Y	-0.006758	0.014510
30.0	1	P	1.6638	-0.7399	Y	-0.006692	0.014946
30.0	1	P	1.7124	-0.7332	Y	-0.006632	0.015383
30.0	1	P	1.7611	-0.7275	Y	-0.006578	0.015821
30.0	1	P	1.8100	-0.7223	Y	-0.006531	0.016259
30.0	1	P	1.8587	-0.7178	Y	-0.006492	0.016697
30.0	1	P	1.9076	-0.7143	Y	-0.006460	0.017135
30.0	1	P	1.9563	-0.7117	Y	-0.006436	0.017573
30.0	1	P	2.0050	-0.7097	Y	-0.006418	0.018012

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
30.0	1	P	2.0537	-0.7082	Y	-0.006405	0.018448
30.0	1	P	2.1026	-0.7071	Y	-0.006395	0.018887
30.0	1	P	2.1513	-0.7065	Y	-0.006389	0.019325
30.0	1	P	2.2000	-0.7062	Y	-0.006386	0.019763
30.0	1	P	2.2487	-0.7060	Y	-0.006384	0.020201
30.0	1	P	2.2974	-0.7060	Y	-0.006384	0.020638
30.0	1	P	2.3461	-0.7060	Y	-0.006385	0.021076
30.0	1	P	2.3948	-0.7064	Y	-0.006388	0.021514
30.0	1	P	2.4435	-0.7067	Y	-0.006391	0.021951
30.0	1	P	2.4924	-0.7071	Y	-0.006394	0.022389
30.0	1	P	2.5411	-0.7075	Y	-0.006398	0.022827
30.0	1	P	2.5898	-0.7078	Y	-0.006402	0.023265
30.0	1	P	2.6385	-0.7082	Y	-0.006406	0.023703
30.0	1	P	2.6873	-0.7088	Y	-0.006410	0.024140
30.0	1	P	2.7360	-0.7091	Y	-0.006414	0.024578
30.0	1	P	2.7849	-0.7097	Y	-0.006418	0.025016
30.0	1	P	2.8336	-0.7102	Y	-0.006422	0.025454
30.0	1	P	2.8823	-0.7106	Y	-0.006427	0.025892
30.0	1	P	2.9310	-0.7112	Y	-0.006432	0.026330
30.0	1	P	2.9799	-0.7117	Y	-0.006436	0.026768
30.0	1	P	3.0286	-0.7121	Y	-0.006441	0.027206
30.0	1	P	3.0773	-0.7126	Y	-0.006445	0.027644
30.0	1	P	3.1260	-0.7132	Y	-0.006450	0.028081
30.0	1	P	3.1747	-0.7138	Y	-0.006455	0.028519
30.0	1	P	3.2236	-0.7143	Y	-0.006460	0.028957
30.0	1	P	3.2723	-0.7149	Y	-0.006465	0.029395
30.0	1	P	3.3210	-0.7154	Y	-0.006470	0.029833
30.0	1	P	3.3697	-0.7160	Y	-0.006475	0.030271
30.0	1	P	3.4184	-0.7165	Y	-0.006480	0.030709
30.0	1	P	3.4673	-0.7171	Y	-0.006485	0.031147
30.0	1	P	3.5160	-0.7176	Y	-0.006490	0.031584
30.0	1	P	3.5647	-0.7182	Y	-0.006495	0.032022
30.0	1	P	3.6134	-0.7188	Y	-0.006500	0.032460
30.0	1	P	3.6621	-0.7191	Y	-0.006504	0.032898
30.0	1	P	3.7109	-0.7197	Y	-0.006509	0.033336
30.0	1	P	3.7597	-0.7202	Y	-0.006513	0.033774
30.0	1	P	3.8085	-0.7206	Y	-0.006517	0.034212
30.0	1	P	3.8572	-0.7212	Y	-0.006521	0.034649
30.0	1	P	3.9059	-0.7215	Y	-0.006525	0.035087
30.0	1	P	3.9546	-0.7219	Y	-0.006529	0.035525
30.0	1	P	4.0035	-0.7223	Y	-0.006533	0.035963
30.0	1	P	4.0522	-0.7227	Y	-0.006536	0.036401
30.0	1	P	4.1009	-0.7230	Y	-0.006540	0.036839
30.0	1	P	4.1496	-0.7234	Y	-0.006543	0.037277
30.0	1	P	4.1983	-0.7238	Y	-0.006546	0.037715
30.0	1	P	4.2472	-0.7241	Y	-0.006549	0.038152
30.0	1	P	4.2959	-0.7245	Y	-0.006551	0.038590
30.0	1	P	4.3446	-0.7247	Y	-0.006554	0.039028
30.0	1	P	4.3933	-0.7251	Y	-0.006556	0.039466
30.0	1	P	4.4420	-0.7252	Y	-0.006559	0.039904
30.0	1	P	4.4909	-0.7254	Y	-0.006560	0.040342
30.0	1	P	4.5396	-0.7256	Y	-0.006562	0.040780
30.0	1	P	4.5883	-0.7258	Y	-0.006564	0.041218
30.0	1	P	4.6370	-0.7260	Y	-0.006565	0.041656
30.0	1	P	4.6857	-0.7262	Y	-0.006567	0.042093
30.0	1	P	4.7346	-0.7264	Y	-0.006568	0.042531
30.0	1	P	4.7833	-0.7264	Y	-0.006570	0.042969
30.0	1	P	4.8321	-0.7265	Y	-0.006571	0.043407
30.0	1	P	4.8808	-0.7267	Y	-0.006573	0.043845
30.0	1	P	4.9295	-0.7271	Y	-0.006575	0.044283
30.0	1	P	4.9784	-0.7273	Y	-0.006577	0.044721
30.0	1	P	5.0271	-0.7275	Y	-0.006579	0.045159
30.0	1	P	5.0758	-0.7278	Y	-0.006582	0.045597
30.0	1	P	5.1245	-0.7280	Y	-0.006584	0.046035
30.0	1	P	5.1734	-0.7284	Y	-0.006587	0.046473
30.0	1	P	5.2221	-0.7286	Y	-0.006589	0.046911
30.0	1	P	5.2708	-0.7288	Y	-0.006591	0.047349
30.0	1	P	5.3195	-0.7289	Y	-0.006592	0.047786
30.0	1	P	5.3684	-0.7289	Y	-0.006593	0.048224
30.0	1	P	5.4171	-0.7289	Y	-0.006592	0.048662
30.0	1	P	5.4658	-0.7286	Y	-0.006590	0.049100
30.0	1	P	5.5145	-0.7282	Y	-0.006586	0.049538
30.0	1	P	5.5632	-0.7275	Y	-0.006580	0.049976
30.0	1	P	5.6119	-0.7265	Y	-0.006571	0.050414
30.0	1	P	5.6606	-0.7252	Y	-0.006559	0.050851
30.0	1	P	5.7093	-0.7235	Y	-0.006544	0.051289
30.0	1	P	5.7581	-0.7217	Y	-0.006527	0.051726
30.0	1	P	5.8068	-0.7195	Y	-0.006507	0.052163
30.0	1	P	5.8555	-0.7173	Y	-0.006487	0.052601
30.0	1	P	5.9042	-0.7149	Y	-0.006465	0.053038
30.0	1	P	5.9529	-0.7123	Y	-0.006442	0.053476
30.0	1	P	6.0016	-0.7099	Y	-0.006419	0.053913
30.0	1	P	6.0503	-0.7073	Y	-0.006397	0.054350
30.0	1	P	6.0990	-0.7047	Y	-0.006374	0.054788
30.0	1	P	6.1477	-0.7023	Y	-0.006351	0.055225
30.0	1	P	6.1964	-0.6999	Y	-0.006330	0.055663
30.0	1	P	6.2449	-0.6976	Y	-0.006309	0.056100
30.0	1	P	6.2937	-0.6956	Y	-0.006290	0.056537
30.0	1	P	6.3424	-0.6936	Y	-0.006272	0.056975
30.0	1	P	6.3911	-0.6917	Y	-0.006255	0.057413
30.0	1	P	6.4400	-0.6899	Y	-0.006239	0.057850
30.0	1	P	6.4887	-0.6882	Y	-0.006223	0.058288
30.0	1	P	6.5374	-0.6864	Y	-0.006208	0.058725
30.0	1	P	6.5861	-0.6847	Y	-0.006193	0.059163
30.0	1	P	6.6348	-0.6830	Y	-0.006177	0.059601
30.0	1	P	6.6835	-0.6814	Y	-0.006162	0.060038
30.0	1	P	6.7322	-0.6795	Y	-0.006146	0.060476
30.0	1	P	6.7809	-0.6778	Y	-0.006129	0.060914
30.0	1	P	6.8296	-0.6758	Y	-0.006112	0.061351
30.0	1	P	6.8783	-0.6738	Y	-0.006094	0.061789
30.0	1	P	6.9270	-0.6715	Y	-0.006074	0.062226
30.0	1	P	6.9757	-0.6693	Y	-0.006053	0.062663
30.0	1	P	7.0245	-0.6669	Y	-0.006031	0.063101
30.0	1	P	7.0730	-0.6643	Y	-0.006009	0.063538
30.0	1	P	7.1217	-0.6619	Y	-0.005986	0.063975
30.0	1	P	7.1704	-0.6593	Y	-0.005962	0.064413
30.0	1	P	7.2191	-0.6565	Y	-0.005938	0.064850
30.0	1	P	7.2678	-0.6538	Y	-0.005913	0.065287
30.0	1	P	7.3163	-0.6510	Y	-0.005888	0.065724
30.0	1	P	7.3650	-0.6482	Y	-0.005863	0.066162
30.0	1	P	7.4137	-0.6454	Y	-0.005837	0.066599
30.0	1	P	7.4624	-0.6425	Y	-0.005811	0.067036

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
30.0	1		7.5112	-0.6397	Y	-0.005785	0.067473
30.0	1	P	7.5597	-0.6367	Y	-0.005758	0.067910
30.0	1	PP	7.6084	-0.6338	Y	-0.005731	0.068347
30.0	1	PPP	7.6571	-0.6306	Y	-0.005704	0.068784
30.0	1	PPPP	7.7056	-0.6276	Y	-0.005676	0.069221
30.0	1	PPPPP	7.7543	-0.6247	Y	-0.005649	0.069658
30.0	1	PPPPPP	7.8030	-0.6217	Y	-0.005622	0.070095
30.0	1	PPPPPPP	7.8516	-0.6186	Y	-0.005595	0.070532
30.0	1	PPPPPPPP	7.9003	-0.6156	Y	-0.005567	0.070970
30.0	1	PPPPPPPPP	7.9490	-0.6126	Y	-0.005540	0.071407
30.0	1	PPPPPPPPP	7.9977	-0.6097	Y	-0.005514	0.071844
30.0	1	PPPPPPPPP	8.0462	-0.6067	Y	-0.005487	0.072281
30.0	1	PPPPPPPPP	8.0949	-0.6039	Y	-0.005461	0.072718
30.0	1	PPPPPPPPP	8.1436	-0.6012	Y	-0.005436	0.073155
30.0	1	PPPPPPPPP	8.1923	-0.5984	Y	-0.005411	0.073592
30.0	1	PPPPPPPPP	8.2408	-0.5958	Y	-0.005387	0.074029
30.0	1	PPPPPPPPP	8.2896	-0.5930	Y	-0.005363	0.074467
30.0	1	PPPPPPPPP	8.3383	-0.5904	Y	-0.005340	0.074904
30.0	1	PPPPPPPPP	8.3870	-0.5878	Y	-0.005317	0.075341
30.0	1	PPPPPPPPP	8.4357	-0.5854	Y	-0.005294	0.075779
30.0	1	PPPPPPPPP	8.4844	-0.5828	Y	-0.005271	0.076216
30.0	1	PPPPPPPPP	8.5331	-0.5804	Y	-0.005249	0.076653
30.0	1	PPPPPPPPP	8.5816	-0.5778	Y	-0.005226	0.077090
30.0	1	PPPPPPPPP	8.6303	-0.5754	Y	-0.005204	0.077528
30.0	1	PPPPPPPPP	8.6790	-0.5730	Y	-0.005182	0.077965
30.0	1	PPPPPPPPP	8.7277	-0.5706	Y	-0.005160	0.078403
30.0	1	PPPPPPPPP	8.7764	-0.5682	Y	-0.005138	0.078840
30.0	1	PPPPPPPPP	8.8252	-0.5658	Y	-0.005117	0.079277
30.0	1	PPPPPPPPP	8.8739	-0.5634	Y	-0.005095	0.079715
30.0	1	PPPPPPPPP	8.9224	-0.5610	Y	-0.005073	0.080152
30.0	1	PPPPPPPPP	8.9711	-0.5586	Y	-0.005052	0.080589
30.0	1	PPPPPPPPP	9.0198	-0.5563	Y	-0.005031	0.081027
30.0	1	PPPPPPPPP	9.0685	-0.5539	Y	-0.005009	0.081464
30.0	1	PPPPPPPPP	9.1172	-0.5515	Y	-0.004988	0.081902
30.0	1	PPPPPPPPP	9.1659	-0.5491	Y	-0.004966	0.082339
30.0	1	PPPPPPPPP	9.2146	-0.5469	Y	-0.004945	0.082776
30.0	1	PPPPPPPPP	9.2633	-0.5445	Y	-0.004924	0.083214
30.0	1	PPPPPPPPP	9.3120	-0.5421	Y	-0.004902	0.083651
30.0	1	PPPPPPPPP	9.3607	-0.5397	Y	-0.004880	0.084088
30.0	1	PPPPPPPPP	9.4093	-0.5373	Y	-0.004859	0.084526
30.0	1	PPPPPPPPP	9.4580	-0.5349	Y	-0.004837	0.084963
30.0	1	PPPPPPPPP	9.5067	-0.5324	Y	-0.004815	0.085401
30.0	1	PPPPPPPPP	9.5554	-0.5299	Y	-0.004792	0.085838
30.0	1	PPPPPPPPP	9.6041	-0.5274	Y	-0.004770	0.086275
30.0	1	PPPPPPPPP	9.6528	-0.5250	Y	-0.004748	0.086712
30.0	1	PPPPPPPPP	9.7015	-0.5224	Y	-0.004725	0.087150
30.0	1	PPPPPPPPP	9.7502	-0.5199	Y	-0.004702	0.087587
30.0	1	PPPPPPPPP	9.7987	-0.5174	Y	-0.004679	0.088024
30.0	1	PPPPPPPPP	9.8475	-0.5149	Y	-0.004656	0.088462
30.0	1	PPPPPPPPP	9.8962	-0.5121	Y	-0.004632	0.088899
30.0	1	PPPPPPPPP	9.9449	-0.5095	Y	-0.004608	0.089336
30.0	1	PPPPPPPPP	9.9936	-0.5067	Y	-0.004583	0.089773
30.0	1	PPPPPPPPP	10.0421	-0.5039	Y	-0.004558	0.090210
30.0	1	PPPPPPPPP	10.0908	-0.5012	Y	-0.004532	0.090648
30.0	1	PPPPPPPPP	10.1395	-0.4982	Y	-0.004506	0.091085
30.0	1	PPPPPPPPP	10.1882	-0.4952	Y	-0.004479	0.091522
30.0	1	PPPPPPPPP	10.2367	-0.4923	Y	-0.004453	0.091959
30.0	1	PPPPPPPPP	10.2855	-0.4893	Y	-0.004426	0.092396
30.0	1	PPPPPPPPP	10.3342	-0.4863	Y	-0.004399	0.092833
30.0	1	PPPPPPPPP	10.3829	-0.4834	Y	-0.004372	0.093270
30.0	1	PPPPPPPPP	10.4314	-0.4806	Y	-0.004346	0.093707
30.0	1	PPPPPPPPP	10.4801	-0.4776	Y	-0.004319	0.094145
30.0	1	PPPPPPPPP	10.5288	-0.4747	Y	-0.004293	0.094582
30.0	1	PPPPPPPPP	10.5775	-0.4719	Y	-0.004268	0.095019
30.0	1	PPPPPPPPP	10.6260	-0.4691	Y	-0.004243	0.095456
30.0	1	PPPPPPPPP	10.6747	-0.4661	Y	-0.004216	0.095893
30.0	1	PPPPPPPPP	10.7235	-0.4626	Y	-0.004184	0.096330
30.0	1	PPPPPPPPP	10.7720	-0.4587	Y	-0.004149	0.096766
30.0	1	PPPPPPPPP	10.8205	-0.4545	Y	-0.004110	0.097203
30.0	1	PPPPPPPPP	10.8690	-0.4499	Y	-0.004068	0.097639
30.0	1	PPPPPPPPP	10.9175	-0.4450	Y	-0.004024	0.098075
30.0	1	PPPPPPPPP	10.9661	-0.4398	Y	-0.003978	0.098511
30.0	1	PPPPPPPPP	11.0146	-0.4347	Y	-0.003931	0.098946
30.0	1	PPPPPPPPP	11.0631	-0.4291	Y	-0.003881	0.099381
30.0	1	PPPPPPPPP	11.1114	-0.4236	Y	-0.003830	0.099816
30.0	1	PPPPPPPPP	11.1600	-0.4176	Y	-0.003777	0.100251
30.0	1	PPPPPPPPP	11.2083	-0.4115	Y	-0.003722	0.100685
30.0	1	PPPPPPPPP	11.2566	-0.4052	Y	-0.003665	0.101119
30.0	1	PPPPPPPPP	11.3048	-0.3987	Y	-0.003607	0.101553
30.0	1	PPPPPPPPP	11.3529	-0.3921	Y	-0.003546	0.101986
30.0	1	PPPPPPPPP	11.4011	-0.3852	Y	-0.003485	0.102418
30.0	1	PPPPPPPPP	11.4492	-0.3784	Y	-0.003422	0.102851
30.0	1	PPPPPPPPP	11.4974	-0.3713	Y	-0.003358	0.103283
30.0	1	PPPPPPPPP	11.5456	-0.3643	Y	-0.003294	0.103716
30.0	1	PPPPPPPPP	11.5937	-0.3571	Y	-0.003230	0.104149
30.0	1	PPPPPPPPP	11.6420	-0.3500	Y	-0.003165	0.104581
30.0	1	PPPPPPPPP	11.6902	-0.3428	Y	-0.003101	0.105015
30.0	1	PPPPPPPPP	11.7385	-0.3358	Y	-0.003037	0.105449
30.0	1	PPPPPPPPP	11.7869	-0.3287	Y	-0.002973	0.105883
30.0	1	PPPPPPPPP	11.8352	-0.3219	Y	-0.002910	0.106318
30.0	1	PPPPPPPPP	11.8839	-0.3150	Y	-0.002848	0.106754
30.0	1	PPPPPPPPP	11.9324	-0.3082	Y	-0.002788	0.107192
30.0	1	PPPPPPPPP	11.9813	-0.3017	Y	-0.002728	0.107630
30.0	1	PPPPPPPPP	12.0300	-0.2950	Y	-0.002668	0.108068
30.0	1	PPPPPPPPP	12.0789	-0.2884	Y	-0.002608	0.108507
30.0	1	PPPPPPPPP	12.1276	-0.2817	Y	-0.002548	0.108945
30.0	1	PPPPPPPPP	12.1763	-0.2750	Y	-0.002487	0.109382
30.0	1	PPPPPPPPP	12.2249	-0.2682	Y	-0.002425	0.109818
30.0	1	PPPPPPPPP	12.2732	-0.2611	Y	-0.002362	0.110253
30.0	1	PPPPPPPPP	12.3214	-0.2537	Y	-0.002295	0.110685
30.0	1	PPPPPPPPP	12.3693	-0.2461	Y	-0.002226	0.111115
30.0	1	PPPPPPPPP	12.4167	-0.2382	Y	-0.002154	0.111541
30.0	1	PPPPPPPPP	12.4636	-0.2296	Y	-0.002076	0.111963
30.0	1	PPPPPPPPP	12.5101	-0.2204	Y	-0.001993	0.112379
30.0	1	PPPPPPPPP	12.5556	-0.2106	Y	-0.001904	0.112790
30.0	1	PPPPPPPPP	12.6010	-0.2002	Y	-0.001810	0.113197
30.0	1	PPPPPPPPP	12.6460	-0.1895	Y	-0.001714	0.113601
30.0	1	PPPPPPPPP	12.6910	-0.1787	Y	-0.001617	0.114006
30.0	1	PPPPPPPPP	12.7364	-0.1680	Y	-0.001520	0.114412
30.0	1	PPPPPPPPP	12.7819	-0.1576	Y	-0.001425	0.114822
30.0	1	PPPPPPPPP	12.8281	-0.1476	Y	-0.001334	0.115237
30.0	1	PPPPPPPPP	12.8753	-0.1382	Y	-0.001245	0.115661

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
30.0	1	P	12.9234	-0.1296	Y	-0.001172	0.116094
30.0	1	P	12.9733	-0.1222	Y	-0.001105	0.116541
30.0	1	P	13.0249	-0.1163	Y	-0.001051	0.117006
30.0	1	P	13.0790	-0.1120	Y	-0.001014	0.117491
30.0	1	P	13.1362	-0.1102	Y	-0.000997	0.118004
30.0	1	P	13.1964	-0.1107	Y	-0.001002	0.118545
30.0	1	P	13.2583	-0.1128	Y	-0.001019	0.119102
30.0	1	P	13.3209	-0.1150	Y	-0.001040	0.119664
30.0	1	P	13.3826	-0.1165	Y	-0.001054	0.120218
30.0	1	P	13.4422	-0.1183	Y	-0.001051	0.120754
30.0	1	P	13.4983	-0.1130	Y	-0.001022	0.121257
30.0	1	P	13.5490	-0.1056	Y	-0.000955	0.121714
30.0	1	P	13.5929	-0.0924	Y	-0.000836	0.122107
30.0	1	P	13.6278	-0.0719	Y	-0.000650	0.122419
30.0	1	P	13.6507	-0.0419	Y	-0.000379	0.122627
30.0	1	P	13.6592	0.0000	Y	0.000000	0.122703
35.0	1	P	10.4521	0.0000	Y	0.000000	0.093893
35.0	1	P	10.4427	0.0406	Y	0.000366	0.093807
35.0	1	P	10.4168	0.0667	Y	0.000603	0.093576
35.0	1	P	10.3781	0.0817	Y	0.000739	0.093228
35.0	1	P	10.3295	0.0882	Y	0.000797	0.092792
35.0	1	P	10.2738	0.0882	Y	0.000797	0.092290
35.0	1	P	10.2129	0.0837	Y	0.000758	0.091744
35.0	1	P	10.1493	0.0770	Y	0.000697	0.091173
35.0	1	P	10.0851	0.0696	Y	0.000629	0.090596
35.0	1	P	10.0221	0.0632	Y	0.000571	0.090029
35.0	1	P	9.9623	0.0594	Y	0.000538	0.089492
35.0	1	P	9.9060	0.0589	Y	0.000533	0.088987
35.0	1	P	9.8526	0.0609	Y	0.000550	0.088508
35.0	1	P	9.8017	0.0648	Y	0.000566	0.088051
35.0	1	P	9.7526	0.0704	Y	0.000637	0.087610
35.0	1	P	9.7052	0.0772	Y	0.000699	0.087183
35.0	1	P	9.6587	0.0850	Y	0.000769	0.086766
35.0	1	P	9.6132	0.0935	Y	0.000846	0.086356
35.0	1	P	9.5680	0.1024	Y	0.000926	0.085951
35.0	1	P	9.5234	0.1117	Y	0.001009	0.085549
35.0	1	P	9.4785	0.1208	Y	0.001092	0.085147
35.0	1	P	9.4335	0.1296	Y	0.001173	0.084743
35.0	1	P	9.3882	0.1382	Y	0.001250	0.084335
35.0	1	P	9.3419	0.1461	Y	0.001321	0.083920
35.0	1	P	9.2950	0.1533	Y	0.001387	0.083499
35.0	1	P	9.2476	0.1600	Y	0.001447	0.083073
35.0	1	P	9.1998	0.1663	Y	0.001504	0.082642
35.0	1	P	9.1515	0.1722	Y	0.001558	0.082209
35.0	1	P	9.1030	0.1780	Y	0.001609	0.081773
35.0	1	P	9.0541	0.1833	Y	0.001659	0.081334
35.0	1	P	9.0052	0.1887	Y	0.001707	0.080894
35.0	1	P	8.9561	0.1941	Y	0.001755	0.080454
35.0	1	P	8.9070	0.1993	Y	0.001802	0.080013
35.0	1	P	8.8579	0.2045	Y	0.001849	0.079572
35.0	1	P	8.8089	0.2098	Y	0.001897	0.079131
35.0	1	P	8.7598	0.2152	Y	0.001946	0.078691
35.0	1	P	8.7111	0.2206	Y	0.001995	0.078253
35.0	1	P	8.6624	0.2263	Y	0.002046	0.077815
35.0	1	P	8.6138	0.2321	Y	0.002098	0.077379
35.0	1	P	8.5653	0.2378	Y	0.002151	0.076944
35.0	1	P	8.5170	0.2437	Y	0.002204	0.076509
35.0	1	P	8.4686	0.2496	Y	0.002258	0.076075
35.0	1	P	8.4203	0.2558	Y	0.002313	0.075641
35.0	1	P	8.3720	0.2619	Y	0.002368	0.075207
35.0	1	P	8.3238	0.2680	Y	0.002424	0.074774
35.0	1	P	8.2757	0.2743	Y	0.002480	0.074341
35.0	1	P	8.2273	0.2806	Y	0.002537	0.073908
35.0	1	P	8.1792	0.2869	Y	0.002594	0.073475
35.0	1	P	8.1310	0.2932	Y	0.002651	0.073041
35.0	1	P	8.0827	0.2997	Y	0.002709	0.072608
35.0	1	P	8.0343	0.3060	Y	0.002768	0.072175
35.0	1	P	7.9862	0.3126	Y	0.002827	0.071741
35.0	1	P	7.9379	0.3191	Y	0.002885	0.071307
35.0	1	P	7.8895	0.3256	Y	0.002945	0.070873
35.0	1	P	7.8412	0.3321	Y	0.003004	0.070439
35.0	1	P	7.7930	0.3385	Y	0.003062	0.070005
35.0	1	P	7.7447	0.3452	Y	0.003121	0.069571
35.0	1	P	7.6964	0.3515	Y	0.003180	0.069137
35.0	1	P	7.6478	0.3580	Y	0.003238	0.068702
35.0	1	P	7.5995	0.3645	Y	0.003295	0.068268
35.0	1	P	7.5512	0.3706	Y	0.003352	0.067834
35.0	1	P	7.5028	0.3769	Y	0.003408	0.067399
35.0	1	P	7.4545	0.3830	Y	0.003463	0.066965
35.0	1	P	7.4061	0.3889	Y	0.003517	0.066530
35.0	1	P	7.3576	0.3948	Y	0.003571	0.066095
35.0	1	P	7.3093	0.4006	Y	0.003623	0.065660
35.0	1	P	7.2610	0.4063	Y	0.003674	0.065226
35.0	1	P	7.2124	0.4119	Y	0.003725	0.064791
35.0	1	P	7.1641	0.4174	Y	0.003775	0.064355
35.0	1	P	7.1156	0.4228	Y	0.003823	0.063920
35.0	1	P	7.0670	0.4280	Y	0.003870	0.063485
35.0	1	P	7.0187	0.4330	Y	0.003916	0.063050
35.0	1	P	6.9702	0.4380	Y	0.003961	0.062614
35.0	1	P	6.9217	0.4426	Y	0.004003	0.062178
35.0	1	P	6.8731	0.4471	Y	0.004043	0.061742
35.0	1	P	6.8246	0.4511	Y	0.004081	0.061306
35.0	1	P	6.7759	0.4550	Y	0.004116	0.060870
35.0	1	P	6.7274	0.4587	Y	0.004149	0.060433
35.0	1	P	6.6787	0.4621	Y	0.004179	0.059996
35.0	1	P	6.6302	0.4652	Y	0.004207	0.059559
35.0	1	P	6.5815	0.4680	Y	0.004233	0.059122
35.0	1	P	6.5327	0.4706	Y	0.004256	0.058685
35.0	1	P	6.4840	0.4728	Y	0.004277	0.058247
35.0	1	P	6.4353	0.4750	Y	0.004296	0.057810
35.0	1	P	6.3866	0.4771	Y	0.004315	0.057372
35.0	1	P	6.3379	0.4793	Y	0.004334	0.056935
35.0	1	P	6.2892	0.4815	Y	0.004354	0.056498
35.0	1	P	6.2407	0.4839	Y	0.004376	0.056060
35.0	1	P	6.1920	0.4865	Y	0.004399	0.055623
35.0	1	P	6.1433	0.4893	Y	0.004424	0.055186
35.0	1	P	6.0946	0.4921	Y	0.004451	0.054749
35.0	1	P	6.0459	0.4952	Y	0.004478	0.054311
35.0	1	P	5.9973	0.4982	Y	0.004506	0.053874
35.0	1	P	5.9486	0.5013	Y	0.004533	0.053437
35.0	1	P	5.8999	0.5043	Y	0.004561	0.053000
35.0	1	P	5.8514	0.5073	Y	0.004587	0.052563

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
35.0	1	P	5.8027	0.5100	Y	0.004613	0.052126
35.0	1	P	5.7540	0.5126	Y	0.004637	0.051689
35.0	1	P	5.7053	0.5150	Y	0.004659	0.051252
35.0	1	P	5.6566	0.5173	Y	0.004678	0.050814
35.0	1	P	5.6079	0.5191	Y	0.004694	0.050377
35.0	1	P	5.5591	0.5204	Y	0.004707	0.049939
35.0	1	P	5.5104	0.5215	Y	0.004717	0.049502
35.0	1	P	5.4617	0.5224	Y	0.004724	0.049064
35.0	1	P	5.4130	0.5230	Y	0.004730	0.048626
35.0	1	P	5.3643	0.5234	Y	0.004734	0.048188
35.0	1	P	5.3156	0.5237	Y	0.004737	0.047750
35.0	1	P	5.2669	0.5239	Y	0.004739	0.047313
35.0	1	P	5.2180	0.5241	Y	0.004741	0.046875
35.0	1	P	5.1693	0.5243	Y	0.004742	0.046437
35.0	1	P	5.1206	0.5245	Y	0.004743	0.045999
35.0	1	P	5.0719	0.5247	Y	0.004744	0.045561
35.0	1	P	5.0230	0.5247	Y	0.004746	0.045123
35.0	1	P	4.9743	0.5250	Y	0.004748	0.044685
35.0	1	P	4.9256	0.5252	Y	0.004750	0.044247
35.0	1	P	4.8769	0.5256	Y	0.004753	0.043809
35.0	1	P	4.8280	0.5260	Y	0.004757	0.043371
35.0	1	P	4.7793	0.5263	Y	0.004761	0.042933
35.0	1	P	4.7306	0.5269	Y	0.004765	0.042496
35.0	1	P	4.6819	0.5273	Y	0.004769	0.042058
35.0	1	P	4.6331	0.5278	Y	0.004773	0.041620
35.0	1	P	4.5844	0.5282	Y	0.004776	0.041182
35.0	1	P	4.5355	0.5286	Y	0.004780	0.040744
35.0	1	P	4.4868	0.5289	Y	0.004784	0.040307
35.0	1	P	4.4381	0.5293	Y	0.004787	0.039869
35.0	1	P	4.3894	0.5297	Y	0.004790	0.039431
35.0	1	P	4.3407	0.5299	Y	0.004792	0.038993
35.0	1	P	4.2920	0.5302	Y	0.004795	0.038555
35.0	1	P	4.2433	0.5304	Y	0.004796	0.038117
35.0	1	P	4.1944	0.5304	Y	0.004797	0.037680
35.0	1	P	4.1457	0.5306	Y	0.004798	0.037242
35.0	1	P	4.0970	0.5306	Y	0.004799	0.036804
35.0	1	P	4.0483	0.5306	Y	0.004799	0.036366
35.0	1	P	3.9996	0.5308	Y	0.004800	0.035928
35.0	1	P	3.9507	0.5308	Y	0.004800	0.035490
35.0	1	P	3.9020	0.5308	Y	0.004800	0.035052
35.0	1	P	3.8533	0.5306	Y	0.004799	0.034614
35.0	1	P	3.8046	0.5306	Y	0.004799	0.034177
35.0	1	P	3.7559	0.5306	Y	0.004798	0.033739
35.0	1	P	3.7070	0.5304	Y	0.004797	0.033301
35.0	1	P	3.6583	0.5304	Y	0.004796	0.032863
35.0	1	P	3.6095	0.5302	Y	0.004795	0.032425
35.0	1	P	3.5608	0.5300	Y	0.004794	0.031987
35.0	1	P	3.5121	0.5299	Y	0.004792	0.031550
35.0	1	P	3.4634	0.5297	Y	0.004790	0.031112
35.0	1	P	3.4147	0.5295	Y	0.004788	0.030674
35.0	1	P	3.3658	0.5291	Y	0.004786	0.030236
35.0	1	P	3.3171	0.5289	Y	0.004783	0.029798
35.0	1	P	3.2684	0.5286	Y	0.004780	0.029361
35.0	1	P	3.2197	0.5282	Y	0.004777	0.028923
35.0	1	P	3.1708	0.5278	Y	0.004773	0.028485
35.0	1	P	3.1221	0.5273	Y	0.004769	0.028047
35.0	1	P	3.0734	0.5267	Y	0.004763	0.027609
35.0	1	P	3.0247	0.5262	Y	0.004758	0.027171
35.0	1	P	2.9758	0.5254	Y	0.004752	0.026733
35.0	1	P	2.9271	0.5249	Y	0.004746	0.026294
35.0	1	P	2.8784	0.5241	Y	0.004740	0.025856
35.0	1	P	2.8295	0.5234	Y	0.004733	0.025418
35.0	1	P	2.7808	0.5226	Y	0.004727	0.024980
35.0	1	P	2.7321	0.5221	Y	0.004721	0.024542
35.0	1	P	2.6834	0.5213	Y	0.004716	0.024104
35.0	1	P	2.6347	0.5208	Y	0.004710	0.023666
35.0	1	P	2.5859	0.5204	Y	0.004706	0.023228
35.0	1	P	2.5372	0.5199	Y	0.004702	0.022792
35.0	1	P	2.4885	0.5197	Y	0.004699	0.022355
35.0	1	P	2.4400	0.5193	Y	0.004697	0.021918
35.0	1	P	2.3913	0.5193	Y	0.004696	0.021482
35.0	1	P	2.3428	0.5191	Y	0.004695	0.021046
35.0	1	P	2.2943	0.5189	Y	0.004693	0.020609
35.0	1	P	2.2455	0.5187	Y	0.004691	0.020173
35.0	1	P	2.1970	0.5184	Y	0.004687	0.019736
35.0	1	P	2.1483	0.5178	Y	0.004682	0.019299
35.0	1	P	2.0996	0.5169	Y	0.004675	0.018861
35.0	1	P	2.0509	0.5158	Y	0.004664	0.018423
35.0	1	P	2.0020	0.5141	Y	0.004649	0.017985
35.0	1	P	1.9531	0.5119	Y	0.004630	0.017545
35.0	1	P	1.9040	0.5091	Y	0.004605	0.017104
35.0	1	P	1.8548	0.5056	Y	0.004573	0.016662
35.0	1	P	1.8055	0.5012	Y	0.004533	0.016219
35.0	1	P	1.7561	0.4963	Y	0.004489	0.015775
35.0	1	P	1.7066	0.4913	Y	0.004443	0.015330
35.0	1	P	1.6570	0.4861	Y	0.004397	0.014886
35.0	1	P	1.6077	0.4815	Y	0.004354	0.014442
35.0	1	P	1.5585	0.4773	Y	0.004316	0.013999
35.0	1	P	1.5094	0.4739	Y	0.004286	0.013558
35.0	1	P	1.4605	0.4717	Y	0.004266	0.013120
35.0	1	P	1.4120	0.4710	Y	0.004260	0.012684
35.0	1	P	1.3640	0.4723	Y	0.004272	0.012252
35.0	1	P	1.3164	0.4761	Y	0.004306	0.011825
35.0	1	P	1.2695	0.4830	Y	0.004368	0.011404
35.0	1	P	1.2234	0.4936	Y	0.004463	0.010989
35.0	1	P	1.1781	0.5076	Y	0.004591	0.010582
35.0	1	P	1.1332	0.5249	Y	0.004746	0.010180
35.0	1	P	1.0890	0.5443	Y	0.004922	0.009783
35.0	1	P	1.0453	0.5654	Y	0.005114	0.009389
35.0	1	P	1.0017	0.5882	Y	0.005319	0.008998
35.0	1	P	0.9584	0.6117	Y	0.005532	0.008609
35.0	1	P	0.9151	0.6360	Y	0.005752	0.008221
35.0	1	P	0.8719	0.6606	Y	0.005974	0.007833
35.0	1	P	0.8286	0.6851	Y	0.006196	0.007445
35.0	1	P	0.7856	0.7093	Y	0.006416	0.007057
35.0	1	P	0.7421	0.7330	Y	0.006629	0.006667
35.0	1	P	0.6986	0.7556	Y	0.006833	0.006275
35.0	1	P	0.6547	0.7767	Y	0.007024	0.005881
35.0	1	P	0.6102	0.7960	Y	0.007199	0.005482
35.0	1	P	0.5656	0.8136	Y	0.007357	0.005080
35.0	1	P	0.5204	0.8297	Y	0.007503	0.004674
35.0	1	P	0.4749	0.8451	Y	0.007642	0.004266

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
35.0	1	P	0.4291	0.8801	Y	0.007779	0.003855
35.0	1	P	0.3834	0.8756	Y	0.007919	0.003443
35.0	1	P	0.3372	0.8919	Y	0.008067	0.003029
35.0	1	P	0.2909	0.9099	Y	0.008228	0.002614
35.0	1	P	0.2446	0.9297	Y	0.008409	0.002198
35.0	1	P	0.1983	0.9525	Y	0.008613	0.001782
35.0	1	P	0.1520	0.9760	Y	0.008826	0.001365
35.0	1	P	0.1057	0.9973	Y	0.009019	0.000951
35.0	1	P	0.0600	1.0129	Y	0.009160	0.000539
35.0	1	P	0.0146	1.0193	Y	0.009218	0.000131
35.0	1	P	-0.0302	1.0129	Y	0.009161	-0.000271
35.0	1	P	-0.0745	0.9956	Y	0.009005	-0.000669
35.0	1	P	-0.1187	0.9723	Y	0.008793	-0.001067
35.0	1	P	-0.1633	0.9475	Y	0.008568	-0.001468
35.0	1	P	-0.2089	0.9254	Y	0.008370	-0.001876
35.0	1	P	-0.2552	0.9080	Y	0.008212	-0.002292
35.0	1	P	-0.3022	0.8943	Y	0.008068	-0.002715
35.0	1	P	-0.3497	0.8834	Y	0.007989	-0.003142
35.0	1	P	-0.3976	0.8745	Y	0.007910	-0.003572
35.0	1	P	-0.4460	0.8675	Y	0.007845	-0.004006
35.0	1	P	-0.4945	0.8616	Y	0.007791	-0.004441
35.0	1	P	-0.5430	0.8562	Y	0.007743	-0.004878
35.0	1	P	-0.5915	0.8510	Y	0.007696	-0.005315
35.0	1	P	-0.6402	0.8456	Y	0.007648	-0.005751
35.0	1	P	-0.6886	0.8397	Y	0.007595	-0.006186
35.0	1	P	-0.7369	0.8336	Y	0.007538	-0.006620
35.0	1	P	-0.7852	0.8267	Y	0.007477	-0.007054
35.0	1	P	-0.8334	0.8199	Y	0.007414	-0.007486
35.0	1	P	-0.8816	0.8125	Y	0.007348	-0.007919
35.0	1	P	-0.9295	0.8049	Y	0.007280	-0.008351
35.0	1	P	-0.9777	0.7971	Y	0.007209	-0.008783
35.0	1	P	-1.0256	0.7891	Y	0.007136	-0.009214
35.0	1	P	-1.0738	0.7808	Y	0.007061	-0.009646
35.0	1	P	-1.1218	0.7723	Y	0.006984	-0.010077
35.0	1	P	-1.1697	0.7634	Y	0.006905	-0.010508
35.0	1	P	-1.2177	0.7543	Y	0.006822	-0.010939
35.0	1	P	-1.2658	0.7449	Y	0.006737	-0.011371
35.0	1	P	-1.3138	0.7351	Y	0.006648	-0.011802
35.0	1	P	-1.3618	0.7251	Y	0.006558	-0.012234
35.0	1	P	-1.4099	0.7151	Y	0.006467	-0.012665
35.0	1	P	-1.4579	0.7052	Y	0.006377	-0.013097
35.0	1	P	-1.5060	0.6954	Y	0.006289	-0.013529
35.0	1	P	-1.5540	0.6860	Y	0.006204	-0.013961
35.0	1	P	-1.6022	0.6771	Y	0.006123	-0.014393
35.0	1	P	-1.6503	0.6688	Y	0.006048	-0.014825
35.0	1	P	-1.6985	0.6613	Y	0.005982	-0.015257
35.0	1	P	-1.7466	0.6551	Y	0.005925	-0.015690
35.0	1	P	-1.7948	0.6502	Y	0.005880	-0.016123
35.0	1	P	-1.8429	0.6469	Y	0.005850	-0.016556
35.0	1	P	-1.8913	0.6456	Y	0.005839	-0.016989
35.0	1	P	-1.9394	0.6467	Y	0.005848	-0.017423
35.0	1	P	-1.9878	0.6495	Y	0.005873	-0.017857
35.0	1	P	-2.0361	0.6538	Y	0.005912	-0.018291
35.0	1	P	-2.0846	0.6593	Y	0.005962	-0.018726
35.0	1	P	-2.1329	0.6659	Y	0.006021	-0.019160
35.0	1	P	-2.1813	0.6732	Y	0.006088	-0.019594
35.0	1	P	-2.2296	0.6812	Y	0.006161	-0.020028
35.0	1	P	-2.2778	0.6899	Y	0.006238	-0.020462
35.0	1	P	-2.3261	0.6988	Y	0.006320	-0.020896
35.0	1	P	-2.3743	0.7082	Y	0.006405	-0.021329
35.0	1	P	-2.4224	0.7178	Y	0.006493	-0.021762
35.0	1	P	-2.4706	0.7278	Y	0.006582	-0.022193
35.0	1	P	-2.5185	0.7378	Y	0.006674	-0.022624
35.0	1	P	-2.5663	0.7480	Y	0.006766	-0.023054
35.0	1	P	-2.6141	0.7584	Y	0.006858	-0.023484
35.0	1	P	-2.6619	0.7686	Y	0.006951	-0.023912
35.0	1	P	-2.7097	0.7790	Y	0.007044	-0.024341
35.0	1	P	-2.7573	0.7891	Y	0.007136	-0.024769
35.0	1	P	-2.8050	0.7991	Y	0.007227	-0.025197
35.0	1	P	-2.8526	0.8090	Y	0.007316	-0.025626
35.0	1	P	-2.9004	0.8186	Y	0.007403	-0.026054
35.0	1	P	-2.9482	0.8280	Y	0.007488	-0.026483
35.0	1	P	-2.9960	0.8369	Y	0.007569	-0.026913
35.0	1	P	-3.0439	0.8454	Y	0.007645	-0.027344
35.0	1	P	-3.0919	0.8532	Y	0.007716	-0.027775
35.0	1	P	-3.1401	0.8603	Y	0.007781	-0.028208
35.0	1	P	-3.1884	0.8667	Y	0.007838	-0.028642
35.0	1	P	-3.2369	0.8725	Y	0.007891	-0.029077
35.0	1	P	-3.2854	0.8780	Y	0.007940	-0.029513
35.0	1	P	-3.3340	0.8832	Y	0.007988	-0.029950
35.0	1	P	-3.3825	0.8886	Y	0.008036	-0.030386
35.0	1	P	-3.4310	0.8941	Y	0.008087	-0.030822
35.0	1	P	-3.4794	0.9003	Y	0.008141	-0.031256
35.0	1	P	-3.5277	0.9067	Y	0.008200	-0.031690
35.0	1	P	-3.5758	0.9141	Y	0.008268	-0.032123
35.0	1	P	-3.6238	0.9227	Y	0.008345	-0.032553
35.0	1	P	-3.6714	0.9327	Y	0.008435	-0.032981
35.0	1	P	-3.7188	0.9443	Y	0.008541	-0.033406
35.0	1	P	-3.7660	0.9562	Y	0.008647	-0.033831
35.0	1	P	-3.8136	0.9664	Y	0.008740	-0.034258
35.0	1	P	-3.8614	0.9753	Y	0.008820	-0.034688
35.0	1	P	-3.9096	0.9829	Y	0.008889	-0.035120
35.0	1	P	-3.9579	0.9895	Y	0.008950	-0.035554
35.0	1	P	-4.0062	0.9955	Y	0.009003	-0.035989
35.0	1	P	-4.0548	1.0006	Y	0.009050	-0.036425
35.0	1	P	-4.1035	1.0055	Y	0.009092	-0.036861
35.0	1	P	-4.1520	1.0097	Y	0.009131	-0.037299
35.0	1	P	-4.2009	1.0134	Y	0.009166	-0.037737
35.0	1	P	-4.2496	1.0171	Y	0.009198	-0.038175
35.0	1	P	-4.2983	1.0205	Y	0.009228	-0.038613
35.0	1	P	-4.3472	1.0234	Y	0.009256	-0.039051
35.0	1	P	-4.3959	1.0264	Y	0.009283	-0.039489
35.0	1	P	-4.4446	1.0292	Y	0.009308	-0.039927
35.0	1	P	-4.4933	1.0319	Y	0.009332	-0.040365
35.0	1	P	-4.5420	1.0345	Y	0.009356	-0.040802
35.0	1	P	-4.5907	1.0371	Y	0.009380	-0.041240
35.0	1	P	-4.6394	1.0397	Y	0.009403	-0.041677
35.0	1	P	-4.6882	1.0423	Y	0.009426	-0.042114
35.0	1	P	-4.7369	1.0447	Y	0.009449	-0.042551
35.0	1	P	-4.7854	1.0473	Y	0.009472	-0.042988
35.0	1	P	-4.8341	1.0501	Y	0.009496	-0.043425
35.0	1	P	-4.8826	1.0529	Y	0.009521	-0.043862

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
35.0	1	P	-4.9313	1.0558	Y	0.009547	-0.044299
35.0	1	P	-4.9798	1.0586	Y	0.009574	-0.044735
35.0	1	P	-5.0286	1.0618	Y	0.009602	-0.045172
35.0	1	P	-5.0771	1.0651	Y	0.009633	-0.045608
35.0	1	P	-5.1258	1.0686	Y	0.009664	-0.046045
35.0	1	P	-5.1743	1.0721	Y	0.009696	-0.046481
35.0	1	P	-5.2228	1.0758	Y	0.009729	-0.046918
35.0	1	P	-5.2715	1.0793	Y	0.009762	-0.047355
35.0	1	P	-5.3201	1.0830	Y	0.009795	-0.047791
35.0	1	P	-5.3688	1.0866	Y	0.009827	-0.048228
35.0	1	P	-5.4173	1.0901	Y	0.009859	-0.048664
35.0	1	P	-5.4660	1.0936	Y	0.009890	-0.049101
35.0	1	P	-5.5145	1.0969	Y	0.009920	-0.049538
35.0	1	P	-5.5632	1.0999	Y	0.009947	-0.049976
35.0	1	P	-5.6119	1.1027	Y	0.009973	-0.050414
35.0	1	P	-5.6608	1.1053	Y	0.009996	-0.050851
35.0	1	P	-5.7095	1.1077	Y	0.010017	-0.051290
35.0	1	P	-5.7584	1.1097	Y	0.010036	-0.051728
35.0	1	P	-5.8071	1.1118	Y	0.010055	-0.052167
35.0	1	P	-5.8550	1.1140	Y	0.010074	-0.052605
35.0	1	P	-5.9047	1.1162	Y	0.010094	-0.053043
35.0	1	P	-5.9534	1.1186	Y	0.010117	-0.053481
35.0	1	P	-6.0021	1.1214	Y	0.010142	-0.053919
35.0	1	P	-6.0509	1.1245	Y	0.010171	-0.054356
35.0	1	P	-6.0994	1.1284	Y	0.010205	-0.054792
35.0	1	P	-6.1479	1.1329	Y	0.010245	-0.055227
35.0	1	P	-6.1962	1.1382	Y	0.010294	-0.055661
35.0	1	P	-6.2444	1.1447	Y	0.010353	-0.056094
35.0	1	P	-6.2922	1.1525	Y	0.010423	-0.056524
35.0	1	P	-6.3400	1.1616	Y	0.010505	-0.056953
35.0	1	P	-6.3877	1.1714	Y	0.010594	-0.057382
35.0	1	P	-6.4351	1.1819	Y	0.010690	-0.057808
35.0	1	P	-6.4827	1.1932	Y	0.010791	-0.058235
35.0	1	P	-6.5302	1.2047	Y	0.010895	-0.058661
35.0	1	P	-6.5774	1.2166	Y	0.011002	-0.059086
35.0	1	P	-6.6248	1.2284	Y	0.011109	-0.059512
35.0	1	P	-6.6722	1.2403	Y	0.011217	-0.059937
35.0	1	P	-6.7196	1.2521	Y	0.011323	-0.060363
35.0	1	P	-6.7670	1.2636	Y	0.011427	-0.060789
35.0	1	P	-6.8146	1.2747	Y	0.011528	-0.061216
35.0	1	P	-6.8622	1.2853	Y	0.011623	-0.061644
35.0	1	P	-6.9098	1.2951	Y	0.011713	-0.062072
35.0	1	P	-6.9576	1.3049	Y	0.011801	-0.062501
35.0	1	P	-7.0050	1.3155	Y	0.011896	-0.062927
35.0	1	P	-7.0520	1.3277	Y	0.012007	-0.063349
35.0	1	P	-7.0983	1.3425	Y	0.012142	-0.063765
35.0	1	P	-7.1437	1.3614	Y	0.012311	-0.064172
35.0	1	P	-7.1876	1.3851	Y	0.012527	-0.064568
35.0	1	P	-7.2308	1.4153	Y	0.012800	-0.064949
35.0	1	P	-7.2706	1.4520	Y	0.013132	-0.065314
35.0	1	P	-7.3098	1.4922	Y	0.013495	-0.065665
35.0	1	P	-7.3478	1.5329	Y	0.013863	-0.066007
35.0	1	P	-7.3848	1.5711	Y	0.014208	-0.066340
35.0	1	P	-7.4213	1.6035	Y	0.014502	-0.066667
35.0	1	P	-7.4573	1.6270	Y	0.014713	-0.066989
35.0	1	P	-7.4928	1.6375	Y	0.014810	-0.067310
35.0	1	P	-7.5284	1.6322	Y	0.014761	-0.067628
35.0	1	P	-7.5638	1.6122	Y	0.014579	-0.067946
35.0	1	P	-7.5988	1.5811	Y	0.014298	-0.068261
35.0	1	P	-7.6338	1.5422	Y	0.013946	-0.068575
35.0	1	P	-7.6684	1.4981	Y	0.013549	-0.068887
35.0	1	P	-7.7027	1.4518	Y	0.013130	-0.069195
35.0	1	P	-7.7365	1.4059	Y	0.012714	-0.069499
35.0	1	P	-7.7701	1.3621	Y	0.012319	-0.069799
35.0	1	P	-7.8030	1.3208	Y	0.011945	-0.070096
35.0	1	P	-7.8360	1.2816	Y	0.011591	-0.070392
35.0	1	P	-7.8691	1.2444	Y	0.011254	-0.070689
35.0	1	P	-7.9023	1.2088	Y	0.010932	-0.070988
35.0	1	P	-7.9362	1.1749	Y	0.010626	-0.071291
35.0	1	P	-7.9705	1.1427	Y	0.010333	-0.071600
35.0	1	P	-8.0058	1.1119	Y	0.010056	-0.071918
35.0	1	P	-8.0425	1.0830	Y	0.009795	-0.072246
35.0	1	P	-8.0805	1.0560	Y	0.009551	-0.072589
35.0	1	P	-8.1205	1.0312	Y	0.009326	-0.072948
35.0	1	P	-8.1627	1.0088	Y	0.009122	-0.073327
35.0	1	P	-8.2070	0.9886	Y	0.008940	-0.073724
35.0	1	P	-8.2525	0.9706	Y	0.008778	-0.074134
35.0	1	P	-8.2994	0.9547	Y	0.008635	-0.074554
35.0	1	P	-8.3468	0.9412	Y	0.008512	-0.074980
35.0	1	P	-8.3946	0.9299	Y	0.008410	-0.075409
35.0	1	P	-8.4425	0.9206	Y	0.008327	-0.075841
35.0	1	P	-8.4907	0.9132	Y	0.008258	-0.076274
35.0	1	P	-8.5390	0.9069	Y	0.008202	-0.076708
35.0	1	P	-8.5875	0.9017	Y	0.008155	-0.077143
35.0	1	P	-8.6361	0.8975	Y	0.008116	-0.077579
35.0	1	P	-8.6848	0.8936	Y	0.008081	-0.078016
35.0	1	P	-8.7333	0.8901	Y	0.008050	-0.078453
35.0	1	P	-8.7820	0.8867	Y	0.008020	-0.078890
35.0	1	P	-8.8307	0.8836	Y	0.007991	-0.079328
35.0	1	P	-8.8794	0.8806	Y	0.007964	-0.079766
35.0	1	P	-8.9283	0.8777	Y	0.007938	-0.080204
35.0	1	P	-8.9770	0.8751	Y	0.007913	-0.080641
35.0	1	P	-9.0257	0.8727	Y	0.007891	-0.081079
35.0	1	P	-9.0744	0.8704	Y	0.007872	-0.081517
35.0	1	P	-9.1231	0.8686	Y	0.007856	-0.081955
35.0	1	P	-9.1718	0.8673	Y	0.007843	-0.082393
35.0	1	P	-9.2207	0.8664	Y	0.007835	-0.082831
35.0	1	P	-9.2694	0.8662	Y	0.007833	-0.083268
35.0	1	P	-9.3180	0.8666	Y	0.007837	-0.083705
35.0	1	P	-9.3667	0.8680	Y	0.007850	-0.084142
35.0	1	P	-9.4152	0.8704	Y	0.007872	-0.084579
35.0	1	P	-9.4639	0.8740	Y	0.007903	-0.085015
35.0	1	P	-9.5124	0.8782	Y	0.007942	-0.085451
35.0	1	P	-9.5609	0.8830	Y	0.007986	-0.085887
35.0	1	P	-9.6093	0.8884	Y	0.008034	-0.086322
35.0	1	P	-9.6578	0.8941	Y	0.008087	-0.086758
35.0	1	P	-9.7061	0.9003	Y	0.008142	-0.087193
35.0	1	P	-9.7547	0.9066	Y	0.008199	-0.087627
35.0	1	P	-9.8030	0.9132	Y	0.008258	-0.088062
35.0	1	P	-9.8513	0.9197	Y	0.008318	-0.088496
35.0	1	P	-9.8997	0.9266	Y	0.008379	-0.088930
35.0	1	P	-9.9480	0.9332	Y	0.008439	-0.089364

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
35.0	1	P	-9.9962	0.9399	Y	0.008500	-0.089797
35.0	1	P	-10.0451	0.9471	Y	0.008566	-0.090236
35.0	1	P	-10.0945	0.9553	Y	0.008639	-0.090681
35.0	1	P	-10.1447	0.9638	Y	0.008716	-0.091131
35.0	1	P	-10.1951	0.9721	Y	0.008792	-0.091584
35.0	1	P	-10.2456	0.9799	Y	0.008862	-0.092038
35.0	1	P	-10.2960	0.9866	Y	0.008923	-0.092491
35.0	1	P	-10.3462	0.9917	Y	0.008970	-0.092942
35.0	1	P	-10.3960	0.9949	Y	0.008998	-0.093389
35.0	1	P	-10.4451	0.9953	Y	0.009000	-0.093830
35.0	1	P	-10.4932	0.9919	Y	0.008971	-0.094263
35.0	1	P	-10.5403	0.9843	Y	0.008902	-0.094684
35.0	1	P	-10.5857	0.9714	Y	0.008784	-0.095092
35.0	1	P	-10.6290	0.9516	Y	0.008605	-0.095483
35.0	1	P	-10.6709	0.9262	Y	0.008376	-0.095858
35.0	1	P	-10.7123	0.9001	Y	0.008140	-0.096230
35.0	1	P	-10.7535	0.8736	Y	0.007900	-0.096600
35.0	1	P	-10.7946	0.8467	Y	0.007658	-0.096969
35.0	1	P	-10.8355	0.8199	Y	0.007415	-0.097337
35.0	1	P	-10.8764	0.7930	Y	0.007172	-0.097705
35.0	1	P	-10.9174	0.7664	Y	0.006930	-0.098073
35.0	1	P	-10.9585	0.7397	Y	0.006690	-0.098442
35.0	1	P	-10.9998	0.7136	Y	0.006454	-0.098812
35.0	1	P	-11.0413	0.6880	Y	0.006223	-0.099185
35.0	1	P	-11.0829	0.6632	Y	0.005997	-0.099560
35.0	1	P	-11.1251	0.6391	Y	0.005780	-0.099940
35.0	1	P	-11.1679	0.6162	Y	0.005573	-0.100324
35.0	1	P	-11.2115	0.5947	Y	0.005378	-0.100713
35.0	1	P	-11.2555	0.5749	Y	0.005198	-0.101111
35.0	1	P	-11.3007	0.5567	Y	0.005035	-0.101516
35.0	1	P	-11.3465	0.5402	Y	0.004885	-0.101927
35.0	1	P	-11.3928	0.5247	Y	0.004745	-0.102342
35.0	1	P	-11.4392	0.5097	Y	0.004609	-0.102760
35.0	1	P	-11.4857	0.4949	Y	0.004476	-0.103179
35.0	1	P	-11.5322	0.4799	Y	0.004340	-0.103596
35.0	1	P	-11.5785	0.4645	Y	0.004200	-0.104011
35.0	1	P	-11.6243	0.4480	Y	0.004052	-0.104422
35.0	1	P	-11.6698	0.4311	Y	0.003899	-0.104831
35.0	1	P	-11.7152	0.4137	Y	0.003742	-0.105239
35.0	1	P	-11.7606	0.3961	Y	0.003582	-0.105646
35.0	1	P	-11.8059	0.3784	Y	0.003421	-0.106055
35.0	1	P	-11.8517	0.3606	Y	0.003260	-0.106465
35.0	1	P	-11.8976	0.3430	Y	0.003101	-0.106878
35.0	1	P	-11.9439	0.3254	Y	0.002943	-0.107295
35.0	1	P	-11.9906	0.3082	Y	0.002788	-0.107714
35.0	1	P	-12.0374	0.2913	Y	0.002634	-0.108134
35.0	1	P	-12.0845	0.2745	Y	0.002483	-0.108556
35.0	1	P	-12.1313	0.2580	Y	0.002334	-0.108978
35.0	1	P	-12.1784	0.2419	Y	0.002187	-0.109400
35.0	1	P	-12.2251	0.2259	Y	0.002044	-0.109820
35.0	1	P	-12.2717	0.2106	Y	0.001904	-0.110239
35.0	1	P	-12.3180	0.1956	Y	0.001768	-0.110655
35.0	1	P	-12.3641	0.1811	Y	0.001637	-0.111068
35.0	1	P	-12.4095	0.1672	Y	0.001513	-0.111477
35.0	1	P	-12.4543	0.1543	Y	0.001395	-0.111880
35.0	1	P	-12.4986	0.1422	Y	0.001286	-0.112276
35.0	1	P	-12.5417	0.1313	Y	0.001187	-0.112664
35.0	1	P	-12.5843	0.1211	Y	0.001096	-0.113047
35.0	1	P	-12.6268	0.1119	Y	0.001012	-0.113428
35.0	1	P	-12.6692	0.1032	Y	0.000934	-0.113809
35.0	1	P	-12.7119	0.0950	Y	0.000859	-0.114193
35.0	1	P	-12.7555	0.0870	Y	0.000788	-0.114585
35.0	1	P	-12.8003	0.0795	Y	0.000718	-0.114987
35.0	1	P	-12.8466	0.0717	Y	0.000649	-0.115403
35.0	1	P	-12.8949	0.0641	Y	0.000580	-0.115837
35.0	1	P	-12.9459	0.0565	Y	0.000511	-0.116294
35.0	1	P	-12.9999	0.0485	Y	0.000439	-0.116780
35.0	1	P	-13.0581	0.0404	Y	0.000364	-0.117303
35.0	1	P	-13.1212	0.0317	Y	0.000286	-0.117870
35.0	1	P	-13.1879	0.0224	Y	0.000203	-0.118470
35.0	1	P	-13.2455	0.0128	Y	0.000115	-0.118987
35.0	1	P	-13.2774	0.0028	Y	0.000026	-0.119272
35.0	1	P	-13.2679	-0.0072	Y	-0.000065	-0.119188
35.0	1	P	-13.2231	-0.0172	Y	-0.000156	-0.118785
35.0	1	P	-13.1596	-0.0270	Y	-0.000244	-0.118215
35.0	1	P	-13.0936	-0.0363	Y	-0.000328	-0.117622
35.0	1	P	-13.0327	-0.0452	Y	-0.000408	-0.117075
35.0	1	P	-12.9764	-0.0535	Y	-0.000484	-0.116570
35.0	1	P	-12.9238	-0.0619	Y	-0.000559	-0.116097
35.0	1	P	-12.8742	-0.0698	Y	-0.000632	-0.115651
35.0	1	P	-12.8270	-0.0780	Y	-0.000705	-0.115226
35.0	1	P	-12.7814	-0.0861	Y	-0.000779	-0.114817
35.0	1	P	-12.7373	-0.0945	Y	-0.000855	-0.114422
35.0	1	P	-12.6942	-0.1033	Y	-0.000934	-0.114034
35.0	1	P	-12.6518	-0.1124	Y	-0.001017	-0.113653
35.0	1	P	-12.6095	-0.1222	Y	-0.001106	-0.113274
35.0	1	P	-12.5673	-0.1330	Y	-0.001202	-0.112894
35.0	1	P	-12.5247	-0.1445	Y	-0.001307	-0.112511
35.0	1	P	-12.4814	-0.1574	Y	-0.001423	-0.112122
35.0	1	P	-12.4373	-0.1715	Y	-0.001551	-0.111725
35.0	1	P	-12.3925	-0.1869	Y	-0.001689	-0.111323
35.0	1	P	-12.3471	-0.2030	Y	-0.001836	-0.110916
35.0	1	P	-12.3015	-0.2202	Y	-0.001991	-0.110506
35.0	1	P	-12.2558	-0.2382	Y	-0.002153	-0.110095
35.0	1	P	-12.2099	-0.2567	Y	-0.002322	-0.109683
35.0	1	P	-12.1641	-0.2761	Y	-0.002498	-0.109272
35.0	1	P	-12.1184	-0.2963	Y	-0.002680	-0.108862
35.0	1	P	-12.0732	-0.3172	Y	-0.002869	-0.108455
35.0	1	P	-12.0284	-0.3389	Y	-0.003066	-0.108052
35.0	1	P	-11.9841	-0.3617	Y	-0.003271	-0.107656
35.0	1	P	-11.9408	-0.3854	Y	-0.003486	-0.107266
35.0	1	P	-11.8985	-0.4104	Y	-0.003712	-0.106887
35.0	1	P	-11.8576	-0.4369	Y	-0.003952	-0.106519
35.0	1	P	-11.8182	-0.4656	Y	-0.004211	-0.106164
35.0	1	P	-11.7802	-0.4973	Y	-0.004496	-0.105823
35.0	1	P	-11.7439	-0.5315	Y	-0.004808	-0.105497
35.0	1	P	-11.7091	-0.5684	Y	-0.005140	-0.105185
35.0	1	P	-11.6761	-0.6071	Y	-0.005490	-0.104888
35.0	1	P	-11.6448	-0.6473	Y	-0.005854	-0.104607
35.0	1	P	-11.6157	-0.6889	Y	-0.006231	-0.104346
35.0	1	P	-11.5891	-0.7317	Y	-0.006618	-0.104106
35.0	1	P	-11.5650	-0.7756	Y	-0.007014	-0.103890

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
35.0	1	P	-11.5444	-0.0203	Y	-0.007418	-0.103705
35.0	1	P	-11.5278	-0.8656	Y	-0.007828	-0.103555
35.0	1	P	-11.5157	-0.9117	Y	-0.008245	-0.103447
35.0	1	P	-11.5093	-0.9586	Y	-0.008668	-0.103390
35.0	1	P	-11.5085	-1.0058	Y	-0.009096	-0.103383
35.0	1	P	-11.5126	-1.0536	Y	-0.009528	-0.103419
35.0	1	P	-11.5206	-1.1014	Y	-0.009961	-0.103491
35.0	1	P	-11.5318	-1.1495	Y	-0.010395	-0.103592
35.0	1	P	-11.5457	-1.1973	Y	-0.010828	-0.103717
35.0	1	P	-11.5619	-1.2451	Y	-0.011260	-0.103862
35.0	1	P	-11.5798	-1.2923	Y	-0.011687	-0.104024
35.0	1	P	-11.5994	-1.3388	Y	-0.012109	-0.104200
35.0	1	P	-11.6204	-1.3847	Y	-0.012523	-0.104388
35.0	1	P	-11.6424	-1.4296	Y	-0.012928	-0.104586
35.0	1	P	-11.6656	-1.4735	Y	-0.013325	-0.104793
35.0	1	P	-11.6893	-1.5164	Y	-0.013714	-0.105006
35.0	1	P	-11.7133	-1.5588	Y	-0.014098	-0.105223
35.0	1	P	-11.7378	-1.6009	Y	-0.014478	-0.105442
35.0	1	P	-11.7622	-1.6427	Y	-0.014857	-0.105662
35.0	1	P	-11.7867	-1.6846	Y	-0.015235	-0.105882
35.0	1	P	-11.8108	-1.7266	Y	-0.015615	-0.106098
35.0	1	P	-11.8343	-1.7688	Y	-0.015997	-0.106310
35.0	1	P	-11.8572	-1.8116	Y	-0.016384	-0.106515
35.0	1	P	-11.8789	-1.8551	Y	-0.016777	-0.106711
35.0	1	P	-11.8995	-1.8994	Y	-0.017177	-0.106894
35.0	1	P	-11.9180	-1.9444	Y	-0.017585	-0.107061
35.0	1	P	-11.9350	-1.9902	Y	-0.017998	-0.107215
35.0	1	P	-11.9510	-2.0363	Y	-0.018416	-0.107357
35.0	1	P	-11.9656	-2.0829	Y	-0.018838	-0.107488
35.0	1	P	-11.9791	-2.1300	Y	-0.019263	-0.107610
35.0	1	P	-11.9917	-2.1772	Y	-0.019691	-0.107723
35.0	1	P	-12.0034	-2.2248	Y	-0.020120	-0.107828
35.0	1	P	-12.0141	-2.2726	Y	-0.020552	-0.107924
35.0	1	P	-12.0237	-2.3204	Y	-0.020985	-0.108011
35.0	1	P	-12.0323	-2.3685	Y	-0.021420	-0.108088
35.0	1	P	-12.0399	-2.4165	Y	-0.021855	-0.108155
35.0	1	P	-12.0463	-2.4648	Y	-0.022291	-0.108215
35.0	1	P	-12.0521	-2.5132	Y	-0.022728	-0.108266
35.0	1	P	-12.0571	-2.5615	Y	-0.023166	-0.108310
35.0	1	P	-12.0611	-2.6100	Y	-0.023605	-0.108348
35.0	1	P	-12.0645	-2.6587	Y	-0.024045	-0.108378
35.0	1	P	-12.0671	-2.7076	Y	-0.024486	-0.108400
35.0	1	P	-12.0687	-2.7565	Y	-0.024929	-0.108415
35.0	1	P	-12.0693	-2.8056	Y	-0.025373	-0.108420
35.0	1	P	-12.0687	-2.8549	Y	-0.025819	-0.108416
35.0	1	P	-12.0673	-2.9043	Y	-0.026265	-0.108402
35.0	1	P	-12.0650	-2.9538	Y	-0.026713	-0.108383
35.0	1	P	-12.0624	-3.0030	Y	-0.027159	-0.108358
35.0	1	P	-12.0593	-3.0523	Y	-0.027604	-0.108330
35.0	1	P	-12.0560	-3.1012	Y	-0.028047	-0.108300
35.0	1	P	-12.0526	-3.1499	Y	-0.028486	-0.108270
35.0	1	P	-12.0493	-3.1978	Y	-0.028921	-0.108240
35.0	1	P	-12.0461	-3.2453	Y	-0.029349	-0.108213
35.0	1	P	-12.0436	-3.2917	Y	-0.029770	-0.108189
35.0	1	P	-12.0413	-3.3375	Y	-0.030184	-0.108169
35.0	1	P	-12.0393	-3.3829	Y	-0.030593	-0.108150
35.0	1	P	-12.0373	-3.4282	Y	-0.031003	-0.108132
35.0	1	P	-12.0349	-3.4738	Y	-0.031417	-0.108111
35.0	1	P	-12.0319	-3.5205	Y	-0.031838	-0.108085
35.0	1	P	-12.0282	-3.5682	Y	-0.032271	-0.108051
35.0	1	P	-12.0234	-3.6181	Y	-0.032720	-0.108007
35.0	1	P	-12.0171	-3.6703	Y	-0.033192	-0.107950
35.0	1	P	-12.0087	-3.7255	Y	-0.033692	-0.107876
35.0	1	P	-11.9982	-3.7846	Y	-0.034227	-0.107791
35.0	1	P	-11.9852	-3.8466	Y	-0.034788	-0.107686
35.0	1	P	-11.9708	-3.9092	Y	-0.035354	-0.107536
35.0	1	P	-11.9552	-3.9703	Y	-0.035906	-0.107396
35.0	1	P	-11.9393	-4.0274	Y	-0.036422	-0.107252
35.0	1	P	-11.9230	-4.0779	Y	-0.036880	-0.107106
35.0	1	P	-11.9072	-4.1196	Y	-0.037256	-0.106964
35.0	1	P	-11.8922	-4.1489	Y	-0.037520	-0.106830
35.0	1	P	-11.8787	-4.1624	Y	-0.037643	-0.106709
35.0	1	P	-11.8671	-4.1564	Y	-0.037590	-0.106604
35.0	1	P	-11.8574	-4.1327	Y	-0.037375	-0.106517
35.0	1	P	-11.8491	-4.0950	Y	-0.037033	-0.106442
35.0	1	P	-11.8419	-4.0462	Y	-0.036594	-0.106378
35.0	1	P	-11.8356	-3.9901	Y	-0.036086	-0.106320
35.0	1	P	-11.8296	-3.9290	Y	-0.035533	-0.106268
35.0	1	P	-11.8241	-3.8657	Y	-0.034960	-0.106217
35.0	1	P	-11.8185	-3.8023	Y	-0.034387	-0.106168
35.0	1	P	-11.8128	-3.7416	Y	-0.033838	-0.106116
35.0	1	P	-11.8067	-3.6851	Y	-0.033326	-0.106061
35.0	1	P	-11.8002	-3.6321	Y	-0.032848	-0.106003
35.0	1	P	-11.7934	-3.5821	Y	-0.032396	-0.105941
35.0	1	P	-11.7863	-3.5344	Y	-0.031964	-0.105878
35.0	1	P	-11.7789	-3.4881	Y	-0.031545	-0.105812
35.0	1	P	-11.7713	-3.4429	Y	-0.031136	-0.105744
35.0	1	P	-11.7635	-3.3980	Y	-0.030732	-0.105674
35.0	1	P	-11.7556	-3.3534	Y	-0.030327	-0.105602
35.0	1	P	-11.7472	-3.3082	Y	-0.029918	-0.105527
35.0	1	P	-11.7387	-3.2619	Y	-0.029500	-0.105450
35.0	1	P	-11.7296	-3.2145	Y	-0.029071	-0.105370
35.0	1	P	-11.7202	-3.1664	Y	-0.028636	-0.105284
35.0	1	P	-11.7098	-3.1178	Y	-0.028198	-0.105192
35.0	1	P	-11.6985	-3.0693	Y	-0.027759	-0.105090
35.0	1	P	-11.6859	-3.0212	Y	-0.027322	-0.104977
35.0	1	P	-11.6717	-2.9736	Y	-0.026892	-0.104849
35.0	1	P	-11.6554	-2.9271	Y	-0.026471	-0.104703
35.0	1	P	-11.6367	-2.8819	Y	-0.026064	-0.104534
35.0	1	P	-11.6149	-2.8389	Y	-0.025674	-0.104338
35.0	1	P	-11.5893	-2.7982	Y	-0.025306	-0.104108
35.0	1	P	-11.5600	-2.7602	Y	-0.024963	-0.103845
35.0	1	P	-11.5276	-2.7243	Y	-0.024637	-0.103555
35.0	1	P	-11.4931	-2.6897	Y	-0.024324	-0.103245
35.0	1	P	-11.4574	-2.6560	Y	-0.024020	-0.102923
35.0	1	P	-11.4209	-2.6228	Y	-0.023720	-0.102595
35.0	1	P	-11.3842	-2.5897	Y	-0.023419	-0.102266
35.0	1	P	-11.3481	-2.5559	Y	-0.023115	-0.101942
35.0	1	P	-11.3133	-2.5213	Y	-0.022802	-0.101630
35.0	1	P	-11.2805	-2.4852	Y	-0.022475	-0.101335
35.0	1	P	-11.2505	-2.4470	Y	-0.022130	-0.101066
35.0	1	P	-11.2237	-2.4065	Y	-0.021764	-0.100825

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
35.0	1	P	-11.1985	-2.3646	Y	-0.021386	-0.100598
35.0	1	P	-11.1729	-2.3230	Y	-0.021008	-0.100369
35.0	1	P	-11.1463	-2.2818	Y	-0.020636	-0.100128
35.0	1	P	-11.1183	-2.2413	Y	-0.020270	-0.099877
35.0	1	P	-11.0892	-2.2015	Y	-0.019910	-0.099617
35.0	1	P	-11.0594	-2.1622	Y	-0.019555	-0.099348
35.0	1	P	-11.0287	-2.1239	Y	-0.019207	-0.099072
35.0	1	P	-10.9970	-2.0861	Y	-0.018866	-0.098788
35.0	1	P	-10.9646	-2.0492	Y	-0.018532	-0.098496
35.0	1	P	-10.9312	-2.0133	Y	-0.018208	-0.098196
35.0	1	P	-10.8968	-1.9785	Y	-0.017893	-0.097888
35.0	1	P	-10.8614	-1.9450	Y	-0.017590	-0.097569
35.0	1	P	-10.8246	-1.9131	Y	-0.017302	-0.097239
35.0	1	P	-10.7864	-1.8833	Y	-0.017031	-0.096896
35.0	1	P	-10.7466	-1.8553	Y	-0.016780	-0.096538
35.0	1	P	-10.7055	-1.8292	Y	-0.016543	-0.096169
35.0	1	P	-10.6638	-1.8037	Y	-0.016312	-0.095795
35.0	1	P	-10.6225	-1.7777	Y	-0.016077	-0.095424
35.0	1	P	-10.5820	-1.7505	Y	-0.015831	-0.095060
35.0	1	P	-10.5423	-1.7224	Y	-0.015576	-0.094703
35.0	1	P	-10.5031	-1.6933	Y	-0.015314	-0.094351
35.0	1	P	-10.4644	-1.6637	Y	-0.015046	-0.094002
35.0	1	P	-10.4258	-1.6336	Y	-0.014774	-0.093657
35.0	1	P	-10.3875	-1.6035	Y	-0.014501	-0.093312
35.0	1	P	-10.3492	-1.5731	Y	-0.014227	-0.092968
35.0	1	P	-10.3108	-1.5429	Y	-0.013954	-0.092624
35.0	1	P	-10.2723	-1.5131	Y	-0.013684	-0.092277
35.0	1	P	-10.2334	-1.4838	Y	-0.013419	-0.091928
35.0	1	P	-10.1940	-1.4551	Y	-0.013160	-0.091574
35.0	1	P	-10.1540	-1.4275	Y	-0.012909	-0.091214
35.0	1	P	-10.1130	-1.4010	Y	-0.012670	-0.090848
35.0	1	P	-10.0714	-1.3759	Y	-0.012442	-0.090473
35.0	1	P	-10.0290	-1.3518	Y	-0.012225	-0.090091
35.0	1	P	-9.9858	-1.3288	Y	-0.012017	-0.089705
35.0	1	P	-9.9425	-1.3066	Y	-0.011816	-0.089314
35.0	1	P	-9.8986	-1.2849	Y	-0.011621	-0.088921
35.0	1	P	-9.8545	-1.2640	Y	-0.011432	-0.088524
35.0	1	P	-9.8100	-1.2436	Y	-0.011247	-0.088125
35.0	1	P	-9.7654	-1.2238	Y	-0.011068	-0.087723
35.0	1	P	-9.7204	-1.2045	Y	-0.010893	-0.087320
35.0	1	P	-9.6754	-1.1857	Y	-0.010723	-0.086915
35.0	1	P	-9.6300	-1.1673	Y	-0.010557	-0.086508
35.0	1	P	-9.5847	-1.1495	Y	-0.010396	-0.086100
35.0	1	P	-9.5389	-1.1325	Y	-0.010242	-0.085689
35.0	1	P	-9.4930	-1.1160	Y	-0.010093	-0.085277
35.0	1	P	-9.4469	-1.1005	Y	-0.009953	-0.084862
35.0	1	P	-9.4004	-1.0858	Y	-0.009821	-0.084445
35.0	1	P	-9.3535	-1.0725	Y	-0.009699	-0.084025
35.0	1	P	-9.3065	-1.0603	Y	-0.009588	-0.083602
35.0	1	P	-9.2593	-1.0490	Y	-0.009486	-0.083177
35.0	1	P	-9.2117	-1.0384	Y	-0.009392	-0.082749
35.0	1	P	-9.1639	-1.0288	Y	-0.009304	-0.082320
35.0	1	P	-9.1159	-1.0195	Y	-0.009221	-0.081890
35.0	1	P	-9.0679	-1.0110	Y	-0.009143	-0.081458
35.0	1	P	-9.0198	-1.0029	Y	-0.009070	-0.081026
35.0	1	P	-8.9715	-0.9953	Y	-0.009000	-0.080592
35.0	1	P	-8.9231	-0.9880	Y	-0.008935	-0.080158
35.0	1	P	-8.8748	-0.9812	Y	-0.008873	-0.079724
35.0	1	P	-8.8264	-0.9747	Y	-0.008815	-0.079289
35.0	1	P	-8.7779	-0.9688	Y	-0.008762	-0.078853
35.0	1	P	-8.7292	-0.9634	Y	-0.008713	-0.078416
35.0	1	P	-8.6807	-0.9586	Y	-0.008669	-0.077980
35.0	1	P	-8.6320	-0.9542	Y	-0.008629	-0.077542
35.0	1	P	-8.5833	-0.9503	Y	-0.008593	-0.077105
35.0	1	P	-8.5346	-0.9467	Y	-0.008561	-0.076667
35.0	1	P	-8.4859	-0.9436	Y	-0.008533	-0.076229
35.0	1	P	-8.4372	-0.9408	Y	-0.008509	-0.075792
35.0	1	P	-8.3883	-0.9386	Y	-0.008489	-0.075354
35.0	1	P	-8.3396	-0.9369	Y	-0.008474	-0.074916
35.0	1	P	-8.2908	-0.9358	Y	-0.008463	-0.074478
35.0	1	P	-8.2421	-0.9353	Y	-0.008459	-0.074041
35.0	1	P	-8.1934	-0.9356	Y	-0.008462	-0.073604
35.0	1	P	-8.1449	-0.9369	Y	-0.008473	-0.073167
35.0	1	P	-8.0962	-0.9391	Y	-0.008494	-0.072730
35.0	1	P	-8.0477	-0.9427	Y	-0.008525	-0.072294
35.0	1	P	-7.9993	-0.9467	Y	-0.008563	-0.071859
35.0	1	P	-7.9508	-0.9517	Y	-0.008607	-0.071423
35.0	1	P	-7.9023	-0.9569	Y	-0.008655	-0.070988
35.0	1	P	-7.8540	-0.9627	Y	-0.008707	-0.070553
35.0	1	P	-7.8054	-0.9686	Y	-0.008760	-0.070118
35.0	1	P	-7.7571	-0.9747	Y	-0.008816	-0.069683
35.0	1	P	-7.7086	-0.9808	Y	-0.008871	-0.069248
35.0	1	P	-7.6602	-0.9869	Y	-0.008925	-0.068813
35.0	1	P	-7.6117	-0.9927	Y	-0.008977	-0.068378
35.0	1	P	-7.5634	-0.9982	Y	-0.009027	-0.067942
35.0	1	P	-7.5149	-1.0032	Y	-0.009073	-0.067506
35.0	1	P	-7.4662	-1.0077	Y	-0.009112	-0.067070
35.0	1	P	-7.4176	-1.0116	Y	-0.009148	-0.066634
35.0	1	P	-7.3689	-1.0149	Y	-0.009178	-0.066197
35.0	1	P	-7.3204	-1.0179	Y	-0.009205	-0.065760
35.0	1	P	-7.2717	-1.0205	Y	-0.009229	-0.065323
35.0	1	P	-7.2230	-1.0229	Y	-0.009250	-0.064885
35.0	1	P	-7.1743	-1.0249	Y	-0.009268	-0.064447
35.0	1	P	-7.1256	-1.0266	Y	-0.009285	-0.064010
35.0	1	P	-7.0769	-1.0282	Y	-0.009299	-0.063572
35.0	1	P	-7.0280	-1.0295	Y	-0.009311	-0.063134
35.0	1	P	-6.9793	-1.0306	Y	-0.009321	-0.062696
35.0	1	P	-6.9306	-1.0316	Y	-0.009329	-0.062258
35.0	1	P	-6.8818	-1.0321	Y	-0.009334	-0.061820
35.0	1	P	-6.8331	-1.0325	Y	-0.009337	-0.061382
35.0	1	P	-6.7842	-1.0325	Y	-0.009338	-0.060945
35.0	1	P	-6.7355	-1.0325	Y	-0.009337	-0.060507
35.0	1	P	-6.6868	-1.0323	Y	-0.009335	-0.060069
35.0	1	P	-6.6381	-1.0319	Y	-0.009332	-0.059631
35.0	1	P	-6.5892	-1.0316	Y	-0.009329	-0.059193
35.0	1	P	-6.5405	-1.0312	Y	-0.009326	-0.058755
35.0	1	P	-6.4918	-1.0308	Y	-0.009323	-0.058317
35.0	1	P	-6.4431	-1.0306	Y	-0.009321	-0.057879
35.0	1	P	-6.3944	-1.0306	Y	-0.009320	-0.057442
35.0	1	P	-6.3457	-1.0306	Y	-0.009321	-0.057004
35.0	1	P	-6.2970	-1.0310	Y	-0.009324	-0.056566
35.0	1	P	-6.2483	-1.0316	Y	-0.009329	-0.056128

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
35.0	1	P	-6.1994	-1.0325	Y	-0.009338	-0.055691
35.0	1	P	-6.1507	-1.0338	Y	-0.009350	-0.055253
35.0	1	P	-6.1020	-1.0353	Y	-0.009363	-0.054815
35.0	1	P	-6.0533	-1.0369	Y	-0.009379	-0.054378
35.0	1	P	-6.0046	-1.0388	Y	-0.009394	-0.053940
35.0	1	P	-5.9558	-1.0406	Y	-0.009411	-0.053502
35.0	1	P	-5.9071	-1.0425	Y	-0.009428	-0.053065
35.0	1	P	-5.8584	-1.0443	Y	-0.009444	-0.052627
35.0	1	P	-5.8097	-1.0460	Y	-0.009460	-0.052189
35.0	1	P	-5.7610	-1.0475	Y	-0.009474	-0.051752
35.0	1	P	-5.7123	-1.0490	Y	-0.009486	-0.051314
35.0	1	P	-5.6636	-1.0499	Y	-0.009496	-0.050877
35.0	1	P	-5.6149	-1.0506	Y	-0.009502	-0.050439
35.0	1	P	-5.5660	-1.0510	Y	-0.009505	-0.050001
35.0	1	P	-5.5173	-1.0510	Y	-0.009506	-0.049563
35.0	1	P	-5.4686	-1.0508	Y	-0.009503	-0.049125
35.0	1	P	-5.4199	-1.0503	Y	-0.009499	-0.048687
35.0	1	P	-5.3712	-1.0495	Y	-0.009492	-0.048250
35.0	1	P	-5.3225	-1.0480	Y	-0.009485	-0.047812
35.0	1	P	-5.2736	-1.0479	Y	-0.009476	-0.047374
35.0	1	P	-5.2249	-1.0468	Y	-0.009467	-0.046936
35.0	1	P	-5.1762	-1.0456	Y	-0.009456	-0.046498
35.0	1	P	-5.1274	-1.0443	Y	-0.009445	-0.046060
35.0	1	P	-5.0787	-1.0430	Y	-0.009434	-0.045623
35.0	1	P	-5.0300	-1.0418	Y	-0.009422	-0.045185
35.0	1	P	-4.9813	-1.0405	Y	-0.009409	-0.044747
35.0	1	P	-4.9326	-1.0390	Y	-0.009397	-0.044310
35.0	1	P	-4.8839	-1.0377	Y	-0.009384	-0.043873
35.0	1	P	-4.8352	-1.0362	Y	-0.009371	-0.043435
35.0	1	P	-4.7865	-1.0345	Y	-0.009357	-0.042998
35.0	1	P	-4.7378	-1.0330	Y	-0.009343	-0.042560
35.0	1	P	-4.6891	-1.0314	Y	-0.009328	-0.042123
35.0	1	P	-4.6404	-1.0297	Y	-0.009313	-0.041686
35.0	1	P	-4.5917	-1.0280	Y	-0.009297	-0.041248
35.0	1	P	-4.5430	-1.0262	Y	-0.009281	-0.040811
35.0	1	P	-4.4942	-1.0243	Y	-0.009263	-0.040373
35.0	1	P	-4.4455	-1.0221	Y	-0.009245	-0.039935
35.0	1	P	-4.3968	-1.0199	Y	-0.009224	-0.039497
35.0	1	P	-4.3479	-1.0175	Y	-0.009203	-0.039058
35.0	1	P	-4.2992	-1.0149	Y	-0.009179	-0.038620
35.0	1	P	-4.2503	-1.0121	Y	-0.009153	-0.038181
35.0	1	P	-4.2014	-1.0090	Y	-0.009125	-0.037743
35.0	1	P	-4.1527	-1.0055	Y	-0.009093	-0.037305
35.0	1	P	-4.1040	-1.0016	Y	-0.009058	-0.036867
35.0	1	P	-4.0553	-0.9973	Y	-0.009019	-0.036430
35.0	1	P	-4.0066	-0.9923	Y	-0.008974	-0.035994
35.0	1	P	-3.9583	-0.9867	Y	-0.008924	-0.035558
35.0	1	P	-3.9099	-0.9803	Y	-0.008866	-0.035124
35.0	1	P	-3.8620	-0.9729	Y	-0.008799	-0.034692
35.0	1	P	-3.8140	-0.9643	Y	-0.008721	-0.034262
35.0	1	P	-3.7664	-0.9542	Y	-0.008629	-0.033834
35.0	1	P	-3.7190	-0.9425	Y	-0.008523	-0.033409
35.0	1	P	-3.6718	-0.9312	Y	-0.008421	-0.032984
35.0	1	P	-3.6240	-0.9214	Y	-0.008333	-0.032555
35.0	1	P	-3.5760	-0.9130	Y	-0.008258	-0.032124
35.0	1	P	-3.5279	-0.9058	Y	-0.008192	-0.031691
35.0	1	P	-3.4795	-0.8993	Y	-0.008134	-0.031257
35.0	1	P	-3.4310	-0.8934	Y	-0.008080	-0.030822
35.0	1	P	-3.3825	-0.8880	Y	-0.008031	-0.030386
35.0	1	P	-3.3340	-0.8827	Y	-0.007983	-0.029950
35.0	1	P	-3.2854	-0.8775	Y	-0.007935	-0.029514
35.0	1	P	-3.2369	-0.8719	Y	-0.007886	-0.029078
35.0	1	P	-3.1884	-0.8662	Y	-0.007833	-0.028643
35.0	1	P	-3.1403	-0.8599	Y	-0.007776	-0.028209
35.0	1	P	-3.0919	-0.8527	Y	-0.007712	-0.027776
35.0	1	P	-3.0439	-0.8449	Y	-0.007641	-0.027344
35.0	1	P	-2.9960	-0.8364	Y	-0.007564	-0.026914
35.0	1	P	-2.9482	-0.8275	Y	-0.007484	-0.026484
35.0	1	P	-2.9004	-0.8182	Y	-0.007400	-0.026055
35.0	1	P	-2.8525	-0.8086	Y	-0.007312	-0.025626
35.0	1	P	-2.8050	-0.7988	Y	-0.007223	-0.025198
35.0	1	P	-2.7573	-0.7888	Y	-0.007133	-0.024769
35.0	1	P	-2.7097	-0.7786	Y	-0.007041	-0.024341
35.0	1	P	-2.6619	-0.7684	Y	-0.006948	-0.023913
35.0	1	P	-2.6143	-0.7580	Y	-0.006855	-0.023484
35.0	1	P	-2.5665	-0.7478	Y	-0.006763	-0.023055
35.0	1	P	-2.5185	-0.7377	Y	-0.006671	-0.022624
35.0	1	P	-2.4706	-0.7277	Y	-0.006580	-0.022193
35.0	1	P	-2.4224	-0.7176	Y	-0.006490	-0.021762
35.0	1	P	-2.3743	-0.7080	Y	-0.006403	-0.021329
35.0	1	P	-2.3261	-0.6986	Y	-0.006318	-0.020896
35.0	1	P	-2.2778	-0.6895	Y	-0.006236	-0.020462
35.0	1	P	-2.2296	-0.6810	Y	-0.006159	-0.020028
35.0	1	P	-2.1813	-0.6730	Y	-0.006086	-0.019594
35.0	1	P	-2.1329	-0.6656	Y	-0.006020	-0.019160
35.0	1	P	-2.0846	-0.6591	Y	-0.005960	-0.018726
35.0	1	P	-2.0361	-0.6536	Y	-0.005911	-0.018291
35.0	1	P	-1.9878	-0.6493	Y	-0.005872	-0.017857
35.0	1	P	-1.9394	-0.6465	Y	-0.005847	-0.017423
35.0	1	P	-1.8913	-0.6456	Y	-0.005838	-0.016989
35.0	1	P	-1.8429	-0.6467	Y	-0.005849	-0.016556
35.0	1	P	-1.7948	-0.6501	Y	-0.005879	-0.016123
35.0	1	P	-1.7466	-0.6551	Y	-0.005923	-0.015690
35.0	1	P	-1.6985	-0.6613	Y	-0.005981	-0.015257
35.0	1	P	-1.6503	-0.6688	Y	-0.006048	-0.014825
35.0	1	P	-1.6022	-0.6769	Y	-0.006122	-0.014393
35.0	1	P	-1.5540	-0.6860	Y	-0.006203	-0.013961
35.0	1	P	-1.5060	-0.6952	Y	-0.006288	-0.013529
35.0	1	P	-1.4579	-0.7051	Y	-0.006376	-0.013097
35.0	1	P	-1.4099	-0.7151	Y	-0.006467	-0.012665
35.0	1	P	-1.3618	-0.7251	Y	-0.006557	-0.012234
35.0	1	P	-1.3138	-0.7351	Y	-0.006648	-0.011802
35.0	1	P	-1.2658	-0.7449	Y	-0.006736	-0.011371
35.0	1	P	-1.2179	-0.7543	Y	-0.006822	-0.010940
35.0	1	P	-1.1697	-0.7634	Y	-0.006904	-0.010508
35.0	1	P	-1.1218	-0.7723	Y	-0.006984	-0.010077
35.0	1	P	-1.0738	-0.7808	Y	-0.007061	-0.009646
35.0	1	P	-1.0258	-0.7890	Y	-0.007136	-0.009214
35.0	1	P	-0.9777	-0.7971	Y	-0.007209	-0.008783
35.0	1	P	-0.9297	-0.8049	Y	-0.007279	-0.008351
35.0	1	P	-0.8816	-0.8125	Y	-0.007348	-0.007919
35.0	1	P	-0.8334	-0.8197	Y	-0.007414	-0.007486

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
35.0	1	P	-0.7852	-0.8267	Y	-0.007477	-0.007054
35.0	1	P	-0.7369	-0.8334	Y	-0.007537	-0.006620
35.0	1	P	-0.6886	-0.8397	Y	-0.007594	-0.006186
35.0	1	P	-0.6402	-0.8456	Y	-0.007648	-0.005751
35.0	1	P	-0.5915	-0.8510	Y	-0.007696	-0.005315
35.0	1	P	-0.5430	-0.8562	Y	-0.007743	-0.004878
35.0	1	P	-0.4945	-0.8616	Y	-0.007791	-0.004442
35.0	1	P	-0.4460	-0.8675	Y	-0.007845	-0.004006
35.0	1	P	-0.3976	-0.8745	Y	-0.007909	-0.003573
35.0	1	P	-0.3497	-0.8832	Y	-0.007988	-0.003142
35.0	1	P	-0.3022	-0.8943	Y	-0.008087	-0.002715
35.0	1	P	-0.2552	-0.9080	Y	-0.008212	-0.002292
35.0	1	P	-0.2089	-0.9254	Y	-0.008370	-0.001876
35.0	1	P	-0.1633	-0.9473	Y	-0.008568	-0.001468
35.0	1	P	-0.1187	-0.9723	Y	-0.008793	-0.001067
35.0	1	P	-0.0745	-0.9956	Y	-0.009004	-0.000669
35.0	1	P	-0.0302	-1.0129	Y	-0.009160	-0.000271
35.0	1	P	0.0146	-1.0192	Y	-0.009218	0.000131
35.0	1	P	0.0600	-1.0129	Y	-0.009160	0.000539
35.0	1	P	0.1057	-0.9973	Y	-0.009019	0.000951
35.0	1	P	0.1520	-0.9760	Y	-0.008826	0.001365
35.0	1	P	0.1983	-0.9523	Y	-0.008613	0.001782
35.0	1	P	0.2446	-0.9297	Y	-0.008409	0.002198
35.0	1	P	0.2909	-0.9099	Y	-0.008228	0.002614
35.0	1	P	0.3372	-0.8919	Y	-0.008067	0.003029
35.0	1	P	0.3832	-0.8756	Y	-0.007919	0.003443
35.0	1	P	0.4291	-0.8601	Y	-0.007779	0.003855
35.0	1	P	0.4749	-0.8449	Y	-0.007642	0.004266
35.0	1	P	0.5204	-0.8297	Y	-0.007503	0.004674
35.0	1	P	0.5656	-0.8136	Y	-0.007357	0.005080
35.0	1	P	0.6102	-0.7960	Y	-0.007199	0.005482
35.0	1	P	0.6547	-0.7767	Y	-0.007024	0.005881
35.0	1	P	0.6986	-0.7556	Y	-0.006833	0.006275
35.0	1	P	0.7421	-0.7330	Y	-0.006629	0.006667
35.0	1	P	0.7856	-0.7093	Y	-0.006415	0.007057
35.0	1	P	0.8288	-0.6851	Y	-0.006196	0.007445
35.0	1	P	0.8719	-0.6606	Y	-0.005974	0.007833
35.0	1	P	0.9151	-0.6360	Y	-0.005752	0.008221
35.0	1	P	0.9584	-0.6117	Y	-0.005532	0.008609
35.0	1	P	1.0017	-0.5882	Y	-0.005319	0.008998
35.0	1	P	1.0453	-0.5654	Y	-0.005114	0.009389
35.0	1	P	1.0890	-0.5443	Y	-0.004922	0.009783
35.0	1	P	1.1332	-0.5249	Y	-0.004746	0.010180
35.0	1	P	1.1781	-0.5076	Y	-0.004591	0.010582
35.0	1	P	1.2234	-0.4936	Y	-0.004463	0.010989
35.0	1	P	1.2695	-0.4830	Y	-0.004368	0.011404
35.0	1	P	1.3164	-0.4761	Y	-0.004306	0.011825
35.0	1	P	1.3640	-0.4723	Y	-0.004272	0.012252
35.0	1	P	1.4120	-0.4710	Y	-0.004260	0.012684
35.0	1	P	1.4605	-0.4717	Y	-0.004266	0.013120
35.0	1	P	1.5094	-0.4739	Y	-0.004286	0.013558
35.0	1	P	1.5585	-0.4773	Y	-0.004316	0.013999
35.0	1	P	1.6077	-0.4815	Y	-0.004354	0.014442
35.0	1	P	1.6570	-0.4861	Y	-0.004397	0.014886
35.0	1	P	1.7066	-0.4913	Y	-0.004443	0.015330
35.0	1	P	1.7561	-0.4963	Y	-0.004489	0.015775
35.0	1	P	1.8055	-0.5012	Y	-0.004533	0.016219
35.0	1	P	1.8548	-0.5056	Y	-0.004573	0.016662
35.0	1	P	1.9040	-0.5091	Y	-0.004605	0.017104
35.0	1	P	1.9531	-0.5119	Y	-0.004630	0.017545
35.0	1	P	2.0020	-0.5141	Y	-0.004649	0.017985
35.0	1	P	2.0509	-0.5158	Y	-0.004664	0.018423
35.0	1	P	2.0996	-0.5169	Y	-0.004675	0.018861
35.0	1	P	2.1483	-0.5178	Y	-0.004682	0.019299
35.0	1	P	2.1970	-0.5184	Y	-0.004687	0.019736
35.0	1	P	2.2455	-0.5187	Y	-0.004691	0.020173
35.0	1	P	2.2943	-0.5189	Y	-0.004693	0.020609
35.0	1	P	2.3428	-0.5191	Y	-0.004695	0.021046
35.0	1	P	2.3913	-0.5193	Y	-0.004696	0.021482
35.0	1	P	2.4400	-0.5193	Y	-0.004697	0.021918
35.0	1	P	2.4885	-0.5197	Y	-0.004699	0.022355
35.0	1	P	2.5372	-0.5199	Y	-0.004702	0.022792
35.0	1	P	2.5859	-0.5204	Y	-0.004706	0.023229
35.0	1	P	2.6347	-0.5208	Y	-0.004710	0.023667
35.0	1	P	2.6834	-0.5213	Y	-0.004716	0.024105
35.0	1	P	2.7321	-0.5221	Y	-0.004721	0.024542
35.0	1	P	2.7808	-0.5226	Y	-0.004727	0.024980
35.0	1	P	2.8295	-0.5234	Y	-0.004733	0.025418
35.0	1	P	2.8784	-0.5241	Y	-0.004740	0.025856
35.0	1	P	2.9271	-0.5249	Y	-0.004746	0.026294
35.0	1	P	2.9758	-0.5254	Y	-0.004752	0.026733
35.0	1	P	3.0247	-0.5262	Y	-0.004758	0.027171
35.0	1	P	3.0734	-0.5267	Y	-0.004764	0.027609
35.0	1	P	3.1221	-0.5273	Y	-0.004769	0.028047
35.0	1	P	3.1708	-0.5278	Y	-0.004773	0.028485
35.0	1	P	3.2197	-0.5282	Y	-0.004777	0.028923
35.0	1	P	3.2684	-0.5286	Y	-0.004780	0.029361
35.0	1	P	3.3171	-0.5289	Y	-0.004783	0.029798
35.0	1	P	3.3658	-0.5291	Y	-0.004786	0.030236
35.0	1	P	3.4147	-0.5295	Y	-0.004788	0.030674
35.0	1	P	3.4634	-0.5297	Y	-0.004790	0.031112
35.0	1	P	3.5121	-0.5299	Y	-0.004792	0.031550
35.0	1	P	3.5608	-0.5300	Y	-0.004794	0.031987
35.0	1	P	3.6095	-0.5302	Y	-0.004795	0.032425
35.0	1	P	3.6583	-0.5304	Y	-0.004796	0.032863
35.0	1	P	3.7070	-0.5304	Y	-0.004797	0.033301
35.0	1	P	3.7559	-0.5306	Y	-0.004798	0.033739
35.0	1	P	3.8046	-0.5306	Y	-0.004799	0.034177
35.0	1	P	3.8533	-0.5306	Y	-0.004799	0.034614
35.0	1	P	3.9020	-0.5308	Y	-0.004800	0.035052
35.0	1	P	3.9507	-0.5308	Y	-0.004800	0.035490
35.0	1	P	3.9996	-0.5308	Y	-0.004800	0.035928
35.0	1	P	4.0483	-0.5306	Y	-0.004799	0.036366
35.0	1	P	4.0970	-0.5306	Y	-0.004799	0.036804
35.0	1	P	4.1457	-0.5306	Y	-0.004798	0.037242
35.0	1	P	4.1944	-0.5304	Y	-0.004797	0.037680
35.0	1	P	4.2433	-0.5304	Y	-0.004796	0.038117
35.0	1	P	4.2920	-0.5302	Y	-0.004795	0.038555
35.0	1	P	4.3407	-0.5299	Y	-0.004792	0.038993
35.0	1	P	4.3894	-0.5297	Y	-0.004790	0.039431
35.0	1	P	4.4381	-0.5293	Y	-0.004787	0.039869
35.0	1	P	4.4868	-0.5289	Y	-0.004784	0.040307

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
35.0	1		4.5395	-0.5206	Y	-0.004700	0.040744
35.0	1		4.5844	-0.5282	Y	-0.004776	0.041182
35.0	1	P	4.6331	-0.5278	Y	-0.004773	0.041620
35.0	1	P	4.6819	-0.5273	Y	-0.004769	0.042058
35.0	1	P	4.7306	-0.5269	Y	-0.004765	0.042496
35.0	1	P	4.7793	-0.5263	Y	-0.004761	0.042933
35.0	1	P	4.8280	-0.5260	Y	-0.004757	0.043371
35.0	1	P	4.8769	-0.5256	Y	-0.004753	0.043809
35.0	1	P	4.9256	-0.5252	Y	-0.004750	0.044247
35.0	1	P	4.9743	-0.5250	Y	-0.004748	0.044685
35.0	1	P	5.0230	-0.5247	Y	-0.004746	0.045123
35.0	1	P	5.0719	-0.5247	Y	-0.004744	0.045561
35.0	1	P	5.1206	-0.5245	Y	-0.004743	0.045999
35.0	1	P	5.1693	-0.5243	Y	-0.004742	0.046437
35.0	1	P	5.2180	-0.5241	Y	-0.004741	0.046875
35.0	1	P	5.2669	-0.5239	Y	-0.004739	0.047313
35.0	1	P	5.3156	-0.5237	Y	-0.004737	0.047750
35.0	1	P	5.3643	-0.5234	Y	-0.004734	0.048188
35.0	1	P	5.4130	-0.5230	Y	-0.004730	0.048626
35.0	1	P	5.4617	-0.5224	Y	-0.004724	0.049064
35.0	1	P	5.5104	-0.5215	Y	-0.004717	0.049502
35.0	1	P	5.5591	-0.5204	Y	-0.004707	0.049939
35.0	1	P	5.6079	-0.5191	Y	-0.004694	0.050377
35.0	1	P	5.6566	-0.5173	Y	-0.004678	0.050814
35.0	1	P	5.7053	-0.5150	Y	-0.004659	0.051252
35.0	1	P	5.7540	-0.5126	Y	-0.004637	0.051689
35.0	1	P	5.8027	-0.5100	Y	-0.004613	0.052126
35.0	1	P	5.8514	-0.5073	Y	-0.004587	0.052563
35.0	1	P	5.8999	-0.5043	Y	-0.004561	0.053000
35.0	1	P	5.9486	-0.5013	Y	-0.004533	0.053437
35.0	1	P	5.9973	-0.4982	Y	-0.004506	0.053874
35.0	1	P	6.0459	-0.4952	Y	-0.004478	0.054311
35.0	1	P	6.0946	-0.4921	Y	-0.004451	0.054749
35.0	1	P	6.1433	-0.4893	Y	-0.004424	0.055186
35.0	1	P	6.1920	-0.4865	Y	-0.004399	0.055623
35.0	1	P	6.2407	-0.4839	Y	-0.004376	0.056060
35.0	1	P	6.2892	-0.4815	Y	-0.004354	0.056498
35.0	1	P	6.3379	-0.4793	Y	-0.004334	0.056935
35.0	1	P	6.3866	-0.4771	Y	-0.004315	0.057372
35.0	1	P	6.4353	-0.4750	Y	-0.004296	0.057810
35.0	1	P	6.4840	-0.4728	Y	-0.004277	0.058247
35.0	1	P	6.5327	-0.4706	Y	-0.004256	0.058685
35.0	1	P	6.5815	-0.4680	Y	-0.004233	0.059122
35.0	1	P	6.6302	-0.4652	Y	-0.004207	0.059559
35.0	1	P	6.6787	-0.4621	Y	-0.004179	0.059996
35.0	1	P	6.7274	-0.4587	Y	-0.004149	0.060433
35.0	1	P	6.7759	-0.4550	Y	-0.004116	0.060870
35.0	1	P	6.8246	-0.4511	Y	-0.004081	0.061306
35.0	1	P	6.8731	-0.4471	Y	-0.004043	0.061742
35.0	1	P	6.9217	-0.4426	Y	-0.004003	0.062178
35.0	1	P	6.9702	-0.4380	Y	-0.003961	0.062614
35.0	1	P	7.0187	-0.4330	Y	-0.003916	0.063050
35.0	1	P	7.0670	-0.4280	Y	-0.003870	0.063485
35.0	1	P	7.1156	-0.4228	Y	-0.003823	0.063920
35.0	1	P	7.1641	-0.4174	Y	-0.003775	0.064355
35.0	1	P	7.2124	-0.4119	Y	-0.003725	0.064791
35.0	1	P	7.2610	-0.4063	Y	-0.003674	0.065226
35.0	1	P	7.3093	-0.4006	Y	-0.003623	0.065660
35.0	1	P	7.3576	-0.3948	Y	-0.003571	0.066095
35.0	1	P	7.4061	-0.3889	Y	-0.003517	0.066530
35.0	1	P	7.4545	-0.3830	Y	-0.003463	0.066965
35.0	1	P	7.5028	-0.3769	Y	-0.003408	0.067399
35.0	1	P	7.5512	-0.3706	Y	-0.003352	0.067834
35.0	1	P	7.5995	-0.3645	Y	-0.003295	0.068268
35.0	1	P	7.6480	-0.3580	Y	-0.003238	0.068703
35.0	1	P	7.6964	-0.3515	Y	-0.003180	0.069137
35.0	1	P	7.7447	-0.3452	Y	-0.003121	0.069571
35.0	1	P	7.7930	-0.3385	Y	-0.003062	0.070005
35.0	1	P	7.8412	-0.3321	Y	-0.003004	0.070439
35.0	1	P	7.8895	-0.3256	Y	-0.002945	0.070873
35.0	1	P	7.9379	-0.3191	Y	-0.002885	0.071307
35.0	1	P	7.9862	-0.3126	Y	-0.002827	0.071741
35.0	1	P	8.0343	-0.3061	Y	-0.002768	0.072175
35.0	1	P	8.0827	-0.2997	Y	-0.002709	0.072608
35.0	1	P	8.1310	-0.2932	Y	-0.002651	0.073041
35.0	1	P	8.1792	-0.2869	Y	-0.002594	0.073475
35.0	1	P	8.2273	-0.2806	Y	-0.002537	0.073908
35.0	1	P	8.2757	-0.2743	Y	-0.002480	0.074341
35.0	1	P	8.3238	-0.2680	Y	-0.002424	0.074774
35.0	1	P	8.3720	-0.2619	Y	-0.002368	0.075207
35.0	1	P	8.4203	-0.2558	Y	-0.002313	0.075641
35.0	1	P	8.4686	-0.2496	Y	-0.002258	0.076075
35.0	1	P	8.5170	-0.2437	Y	-0.002204	0.076509
35.0	1	P	8.5653	-0.2378	Y	-0.002151	0.076944
35.0	1	P	8.6136	-0.2321	Y	-0.002098	0.077379
35.0	1	P	8.6624	-0.2263	Y	-0.002046	0.077815
35.0	1	P	8.7111	-0.2206	Y	-0.001995	0.078253
35.0	1	P	8.7599	-0.2152	Y	-0.001946	0.078691
35.0	1	P	8.8089	-0.2098	Y	-0.001897	0.079131
35.0	1	P	8.8579	-0.2045	Y	-0.001849	0.079572
35.0	1	P	8.9070	-0.1993	Y	-0.001802	0.080013
35.0	1	P	8.9561	-0.1941	Y	-0.001755	0.080454
35.0	1	P	9.0052	-0.1887	Y	-0.001707	0.080894
35.0	1	P	9.0541	-0.1833	Y	-0.001659	0.081334
35.0	1	P	9.1030	-0.1780	Y	-0.001609	0.081773
35.0	1	P	9.1515	-0.1722	Y	-0.001558	0.082209
35.0	1	P	9.1998	-0.1663	Y	-0.001504	0.082642
35.0	1	P	9.2476	-0.1600	Y	-0.001447	0.083073
35.0	1	P	9.2950	-0.1533	Y	-0.001387	0.083499
35.0	1	P	9.3419	-0.1461	Y	-0.001321	0.083920
35.0	1	P	9.3882	-0.1382	Y	-0.001250	0.084335
35.0	1	P	9.4335	-0.1296	Y	-0.001173	0.084743
35.0	1	P	9.4785	-0.1208	Y	-0.001092	0.085147
35.0	1	P	9.5234	-0.1117	Y	-0.001009	0.085549
35.0	1	P	9.5680	-0.1024	Y	-0.000926	0.085951
35.0	1	P	9.6132	-0.0935	Y	-0.000846	0.086356
35.0	1	P	9.6587	-0.0850	Y	-0.000769	0.086766
35.0	1	P	9.7052	-0.0772	Y	-0.000699	0.087183
35.0	1	P	9.7526	-0.0704	Y	-0.000637	0.087610
35.0	1	P	9.8017	-0.0648	Y	-0.000586	0.088051
35.0	1	P	9.8526	-0.0609	Y	-0.000550	0.088508
35.0	1	P	9.9060	-0.0589	Y	-0.000533	0.088987

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
35.0	1	P	9.9623	-0.0594	Y	-0.000538	0.089492
35.0	1	P	10.0221	-0.0632	Y	-0.000571	0.090029
35.0	1	P	10.0851	-0.0696	Y	-0.000629	0.090596
35.0	1	P	10.1493	-0.0770	Y	-0.000697	0.091173
35.0	1	P	10.2129	-0.0837	Y	-0.000758	0.091744
35.0	1	P	10.2738	-0.0882	Y	-0.000797	0.092290
35.0	1	P	10.3295	-0.0882	Y	-0.000797	0.092792
35.0	1	P	10.3781	-0.0817	Y	-0.000739	0.093228
35.0	1	P	10.4168	-0.0667	Y	-0.000603	0.093576
35.0	1	P	10.4427	-0.0406	Y	-0.000366	0.093807
35.0	1	P	10.4521	0.0000	Y	0.000000	0.093893
40.0	1	P	7.5702	0.0000	Y	0.000000	0.068004
40.0	1	P	7.5315	0.0159	Y	0.000145	0.067657
40.0	1	P	7.4636	0.0072	Y	0.000066	0.067047
40.0	1	P	7.4008	0.0028	Y	0.000026	0.066483
40.0	1	P	7.3434	0.0030	Y	0.000027	0.065966
40.0	1	P	7.2900	0.0069	Y	0.000061	0.065488
40.0	1	P	7.2404	0.0135	Y	0.000122	0.065041
40.0	1	P	7.1934	0.0224	Y	0.000203	0.064619
40.0	1	P	7.1485	0.0332	Y	0.000300	0.064216
40.0	1	P	7.1052	0.0452	Y	0.000409	0.063826
40.0	1	P	7.0630	0.0582	Y	0.000525	0.063447
40.0	1	P	7.0213	0.0713	Y	0.000645	0.063073
40.0	1	P	6.9796	0.0846	Y	0.000765	0.062700
40.0	1	P	6.9378	0.0974	Y	0.000881	0.062324
40.0	1	P	6.8952	0.1095	Y	0.000990	0.061941
40.0	1	P	6.8515	0.1202	Y	0.001086	0.061547
40.0	1	P	6.8063	0.1295	Y	0.001171	0.061141
40.0	1	P	6.7600	0.1378	Y	0.001246	0.060725
40.0	1	P	6.7128	0.1450	Y	0.001312	0.060301
40.0	1	P	6.6648	0.1517	Y	0.001371	0.059871
40.0	1	P	6.6163	0.1576	Y	0.001425	0.059435
40.0	1	P	6.5672	0.1632	Y	0.001476	0.058995
40.0	1	P	6.5179	0.1683	Y	0.001523	0.058552
40.0	1	P	6.4685	0.1733	Y	0.001568	0.058107
40.0	1	P	6.4187	0.1783	Y	0.001613	0.057661
40.0	1	P	6.3690	0.1832	Y	0.001657	0.057214
40.0	1	P	6.3194	0.1882	Y	0.001702	0.056769
40.0	1	P	6.2699	0.1933	Y	0.001748	0.056324
40.0	1	P	6.2209	0.1987	Y	0.001798	0.055882
40.0	1	P	6.1718	0.2045	Y	0.001850	0.055443
40.0	1	P	6.1231	0.2106	Y	0.001904	0.055005
40.0	1	P	6.0746	0.2167	Y	0.001960	0.054569
40.0	1	P	6.0262	0.2230	Y	0.002016	0.054135
40.0	1	P	5.9779	0.2291	Y	0.002073	0.053701
40.0	1	P	5.9297	0.2354	Y	0.002129	0.053268
40.0	1	P	5.8816	0.2415	Y	0.002185	0.052836
40.0	1	P	5.8334	0.2476	Y	0.002239	0.052403
40.0	1	P	5.7855	0.2534	Y	0.002291	0.051971
40.0	1	P	5.7373	0.2587	Y	0.002341	0.051539
40.0	1	P	5.6892	0.2639	Y	0.002387	0.051106
40.0	1	P	5.6408	0.2685	Y	0.002428	0.050673
40.0	1	P	5.5925	0.2726	Y	0.002465	0.050239
40.0	1	P	5.5441	0.2761	Y	0.002497	0.049803
40.0	1	P	5.4956	0.2791	Y	0.002524	0.049368
40.0	1	P	5.4469	0.2817	Y	0.002548	0.048931
40.0	1	P	5.3984	0.2841	Y	0.002569	0.048494
40.0	1	P	5.3497	0.2861	Y	0.002588	0.048057
40.0	1	P	5.3010	0.2882	Y	0.002606	0.047619
40.0	1	P	5.2523	0.2898	Y	0.002622	0.047182
40.0	1	P	5.2036	0.2915	Y	0.002637	0.046744
40.0	1	P	5.1547	0.2932	Y	0.002651	0.046306
40.0	1	P	5.1060	0.2948	Y	0.002666	0.045868
40.0	1	P	5.0573	0.2963	Y	0.002680	0.045430
40.0	1	P	5.0085	0.2980	Y	0.002695	0.044992
40.0	1	P	4.9598	0.2997	Y	0.002711	0.044554
40.0	1	P	4.9111	0.3015	Y	0.002727	0.044117
40.0	1	P	4.8624	0.3034	Y	0.002744	0.043679
40.0	1	P	4.8137	0.3054	Y	0.002761	0.043242
40.0	1	P	4.7650	0.3072	Y	0.002779	0.042805
40.0	1	P	4.7163	0.3093	Y	0.002797	0.042368
40.0	1	P	4.6678	0.3113	Y	0.002815	0.041931
40.0	1	P	4.6191	0.3132	Y	0.002833	0.041494
40.0	1	P	4.5704	0.3152	Y	0.002851	0.041056
40.0	1	P	4.5217	0.3171	Y	0.002868	0.040619
40.0	1	P	4.4731	0.3191	Y	0.002886	0.040182
40.0	1	P	4.4244	0.3210	Y	0.002902	0.039745
40.0	1	P	4.3757	0.3228	Y	0.002919	0.039308
40.0	1	P	4.3272	0.3245	Y	0.002934	0.038871
40.0	1	P	4.2785	0.3261	Y	0.002949	0.038434
40.0	1	P	4.2298	0.3278	Y	0.002964	0.037997
40.0	1	P	4.1811	0.3293	Y	0.002978	0.037559
40.0	1	P	4.1324	0.3308	Y	0.002992	0.037122
40.0	1	P	4.0837	0.3322	Y	0.003005	0.036685
40.0	1	P	4.0350	0.3337	Y	0.003018	0.036247
40.0	1	P	3.9864	0.3350	Y	0.003030	0.035810
40.0	1	P	3.9377	0.3365	Y	0.003043	0.035373
40.0	1	P	3.8890	0.3378	Y	0.003055	0.034935
40.0	1	P	3.8403	0.3391	Y	0.003066	0.034498
40.0	1	P	3.7916	0.3404	Y	0.003078	0.034060
40.0	1	P	3.7429	0.3415	Y	0.003089	0.033623
40.0	1	P	3.6942	0.3428	Y	0.003100	0.033186
40.0	1	P	3.6455	0.3439	Y	0.003110	0.032748
40.0	1	P	3.5968	0.3450	Y	0.003120	0.032311
40.0	1	P	3.5481	0.3461	Y	0.003130	0.031873
40.0	1	P	3.4994	0.3471	Y	0.003139	0.031436
40.0	1	P	3.4506	0.3482	Y	0.003149	0.030998
40.0	1	P	3.4021	0.3491	Y	0.003158	0.030561
40.0	1	P	3.3534	0.3502	Y	0.003166	0.030124
40.0	1	P	3.3047	0.3511	Y	0.003175	0.029686
40.0	1	P	3.2560	0.3521	Y	0.003183	0.029249
40.0	1	P	3.2073	0.3528	Y	0.003191	0.028811
40.0	1	P	3.1586	0.3537	Y	0.003199	0.028374
40.0	1	P	3.1099	0.3545	Y	0.003206	0.027936
40.0	1	P	3.0612	0.3552	Y	0.003212	0.027499
40.0	1	P	3.0125	0.3560	Y	0.003219	0.027061
40.0	1	P	2.9638	0.3565	Y	0.003224	0.026624
40.0	1	P	2.9150	0.3571	Y	0.003230	0.026187
40.0	1	P	2.8663	0.3578	Y	0.003235	0.025749
40.0	1	P	2.8176	0.3584	Y	0.003241	0.025311
40.0	1	P	2.7689	0.3589	Y	0.003246	0.024874
40.0	1	P	2.7202	0.3595	Y	0.003250	0.024436

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
40.0	1	P	2.6715	0.3598	Y	0.003255	0.023999
40.0	1	P	2.6228	0.3604	Y	0.003260	0.023562
40.0	1	P	2.5741	0.3610	Y	0.003264	0.023124
40.0	1	P	2.5254	0.3613	Y	0.003268	0.022687
40.0	1	P	2.4767	0.3619	Y	0.003273	0.022249
40.0	1	P	2.4280	0.3624	Y	0.003277	0.021811
40.0	1	P	2.3793	0.3628	Y	0.003281	0.021374
40.0	1	P	2.3306	0.3632	Y	0.003285	0.020936
40.0	1	P	2.2820	0.3635	Y	0.003288	0.020499
40.0	1	P	2.2333	0.3639	Y	0.003292	0.020062
40.0	1	P	2.1846	0.3643	Y	0.003295	0.019624
40.0	1	P	2.1359	0.3647	Y	0.003297	0.019186
40.0	1	P	2.0872	0.3648	Y	0.003299	0.018749
40.0	1	P	2.0385	0.3650	Y	0.003301	0.018311
40.0	1	P	1.9898	0.3650	Y	0.003302	0.017874
40.0	1	P	1.9411	0.3650	Y	0.003302	0.017436
40.0	1	P	1.8924	0.3650	Y	0.003301	0.016999
40.0	1	P	1.8437	0.3647	Y	0.003298	0.016561
40.0	1	P	1.7950	0.3643	Y	0.003295	0.016124
40.0	1	P	1.7463	0.3639	Y	0.003291	0.015686
40.0	1	P	1.6975	0.3635	Y	0.003287	0.015249
40.0	1	P	1.6488	0.3630	Y	0.003283	0.014811
40.0	1	P	1.6001	0.3626	Y	0.003279	0.014373
40.0	1	P	1.5514	0.3623	Y	0.003276	0.013936
40.0	1	P	1.5027	0.3621	Y	0.003275	0.013498
40.0	1	P	1.4540	0.3621	Y	0.003275	0.013061
40.0	1	P	1.4053	0.3623	Y	0.003277	0.012623
40.0	1	P	1.3566	0.3628	Y	0.003281	0.012186
40.0	1	P	1.3079	0.3637	Y	0.003290	0.011748
40.0	1	P	1.2592	0.3650	Y	0.003302	0.011311
40.0	1	P	1.2105	0.3671	Y	0.003319	0.010873
40.0	1	P	1.1618	0.3695	Y	0.003341	0.010436
40.0	1	P	1.1131	0.3723	Y	0.003367	0.009999
40.0	1	P	1.0645	0.3756	Y	0.003397	0.009562
40.0	1	P	1.0158	0.3795	Y	0.003432	0.009125
40.0	1	P	0.9673	0.3837	Y	0.003470	0.008688
40.0	1	P	0.9188	0.3885	Y	0.003513	0.008253
40.0	1	P	0.8703	0.3937	Y	0.003561	0.007818
40.0	1	P	0.8219	0.3995	Y	0.003614	0.007383
40.0	1	P	0.7736	0.4061	Y	0.003672	0.006949
40.0	1	P	0.7254	0.4132	Y	0.003737	0.006516
40.0	1	P	0.6773	0.4213	Y	0.003810	0.006084
40.0	1	P	0.6293	0.4304	Y	0.003892	0.005654
40.0	1	P	0.5817	0.4406	Y	0.003985	0.005225
40.0	1	P	0.5345	0.4532	Y	0.004099	0.004802
40.0	1	P	0.4886	0.4691	Y	0.004243	0.004388
40.0	1	P	0.4439	0.4895	Y	0.004426	0.003987
40.0	1	P	0.4004	0.5134	Y	0.004642	0.003597
40.0	1	P	0.3580	0.5399	Y	0.004882	0.003216
40.0	1	P	0.3161	0.5680	Y	0.005136	0.002840
40.0	1	P	0.2748	0.5971	Y	0.005399	0.002469
40.0	1	P	0.2337	0.6262	Y	0.005663	0.002100
40.0	1	P	0.1928	0.6547	Y	0.005920	0.001732
40.0	1	P	0.1517	0.6815	Y	0.006163	0.001362
40.0	1	P	0.1102	0.7060	Y	0.006384	0.000999
40.0	1	P	0.0680	0.7269	Y	0.006574	0.000611
40.0	1	P	0.0250	0.7436	Y	0.006724	0.000225
40.0	1	P	-0.0189	0.7543	Y	0.006823	-0.000170
40.0	1	P	-0.0641	0.7593	Y	0.006868	-0.000575
40.0	1	P	-0.1102	0.7595	Y	0.006869	-0.000989
40.0	1	P	-0.1570	0.7556	Y	0.006834	-0.001410
40.0	1	P	-0.2045	0.7486	Y	0.006769	-0.001836
40.0	1	P	-0.2524	0.7388	Y	0.006681	-0.002268
40.0	1	P	-0.3008	0.7271	Y	0.006575	-0.002702
40.0	1	P	-0.3495	0.7138	Y	0.006456	-0.003139
40.0	1	P	-0.3984	0.6997	Y	0.006327	-0.003578
40.0	1	P	-0.4473	0.6849	Y	0.006194	-0.004018
40.0	1	P	-0.4963	0.6699	Y	0.006059	-0.004459
40.0	1	P	-0.5454	0.6552	Y	0.005926	-0.004899
40.0	1	P	-0.5941	0.6412	Y	0.005799	-0.005338
40.0	1	P	-0.6428	0.6282	Y	0.005682	-0.005775
40.0	1	P	-0.6914	0.6167	Y	0.005577	-0.006210
40.0	1	P	-0.7397	0.6062	Y	0.005481	-0.006644
40.0	1	P	-0.7877	0.5963	Y	0.005394	-0.007076
40.0	1	P	-0.8356	0.5875	Y	0.005312	-0.007507
40.0	1	P	-0.8836	0.5789	Y	0.005235	-0.007937
40.0	1	P	-0.9314	0.5708	Y	0.005162	-0.008367
40.0	1	P	-0.9792	0.5628	Y	0.005091	-0.008795
40.0	1	P	-1.0267	0.5552	Y	0.005021	-0.009224
40.0	1	P	-1.0745	0.5475	Y	0.004951	-0.009652
40.0	1	P	-1.1221	0.5397	Y	0.004880	-0.010080
40.0	1	P	-1.1697	0.5315	Y	0.004807	-0.010508
40.0	1	P	-1.2175	0.5232	Y	0.004731	-0.010937
40.0	1	P	-1.2651	0.5143	Y	0.004651	-0.011365
40.0	1	P	-1.3129	0.5049	Y	0.004566	-0.011794
40.0	1	P	-1.3608	0.4956	Y	0.004482	-0.012224
40.0	1	P	-1.4088	0.4865	Y	0.004400	-0.012655
40.0	1	P	-1.4568	0.4782	Y	0.004325	-0.013086
40.0	1	P	-1.5049	0.4711	Y	0.004260	-0.013519
40.0	1	P	-1.5533	0.4656	Y	0.004211	-0.013953
40.0	1	P	-1.6018	0.4617	Y	0.004176	-0.014389
40.0	1	P	-1.6503	0.4593	Y	0.004153	-0.014825
40.0	1	P	-1.6990	0.4576	Y	0.004139	-0.015263
40.0	1	P	-1.7477	0.4569	Y	0.004132	-0.015701
40.0	1	P	-1.7966	0.4565	Y	0.004129	-0.016139
40.0	1	P	-1.8453	0.4565	Y	0.004128	-0.016578
40.0	1	P	-1.8942	0.4565	Y	0.004129	-0.017016
40.0	1	P	-1.9431	0.4565	Y	0.004129	-0.017455
40.0	1	P	-1.9918	0.4567	Y	0.004131	-0.017893
40.0	1	P	-2.0407	0.4573	Y	0.004135	-0.018331
40.0	1	P	-2.0894	0.4582	Y	0.004143	-0.018769
40.0	1	P	-2.1381	0.4597	Y	0.004157	-0.019205
40.0	1	P	-2.1867	0.4621	Y	0.004179	-0.019643
40.0	1	P	-2.2352	0.4656	Y	0.004210	-0.020079
40.0	1	P	-2.2835	0.4702	Y	0.004253	-0.020513
40.0	1	P	-2.3319	0.4763	Y	0.004308	-0.020947
40.0	1	P	-2.3800	0.4836	Y	0.004374	-0.021380
40.0	1	P	-2.4280	0.4917	Y	0.004447	-0.021811
40.0	1	P	-2.4761	0.5004	Y	0.004525	-0.022243
40.0	1	P	-2.5239	0.5093	Y	0.004606	-0.022673
40.0	1	P	-2.5719	0.5186	Y	0.004689	-0.023103
40.0	1	P	-2.6197	0.5278	Y	0.004773	-0.023533

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
40.0	1	P	-2.6674	0.5373	Y	0.004959	-0.023962
40.0	1	P	-2.7152	0.5467	Y	0.004945	-0.024392
40.0	1	P	-2.7630	0.5563	Y	0.005031	-0.024821
40.0	1	P	-2.8108	0.5658	Y	0.005116	-0.025250
40.0	1	P	-2.8586	0.5750	Y	0.005201	-0.025679
40.0	1	P	-2.9063	0.5843	Y	0.005285	-0.026109
40.0	1	P	-2.9543	0.5936	Y	0.005367	-0.026538
40.0	1	P	-3.0021	0.6023	Y	0.005447	-0.026969
40.0	1	P	-3.0501	0.6110	Y	0.005525	-0.027399
40.0	1	P	-3.0980	0.6191	Y	0.005599	-0.027830
40.0	1	P	-3.1460	0.6269	Y	0.005669	-0.028261
40.0	1	P	-3.1941	0.6341	Y	0.005735	-0.028694
40.0	1	P	-3.2425	0.6412	Y	0.005798	-0.029127
40.0	1	P	-3.2906	0.6476	Y	0.005857	-0.029561
40.0	1	P	-3.3390	0.6539	Y	0.005914	-0.029995
40.0	1	P	-3.3873	0.6599	Y	0.005968	-0.030429
40.0	1	P	-3.4356	0.6656	Y	0.006019	-0.030864
40.0	1	P	-3.4842	0.6710	Y	0.006068	-0.031299
40.0	1	P	-3.5327	0.6762	Y	0.006115	-0.031734
40.0	1	P	-3.5810	0.6812	Y	0.006160	-0.032170
40.0	1	P	-3.6295	0.6858	Y	0.006203	-0.032605
40.0	1	P	-3.6781	0.6902	Y	0.006243	-0.033041
40.0	1	P	-3.7266	0.6943	Y	0.006280	-0.033477
40.0	1	P	-3.7753	0.6982	Y	0.006314	-0.033913
40.0	1	P	-3.8238	0.7015	Y	0.006345	-0.034350
40.0	1	P	-3.8723	0.7047	Y	0.006373	-0.034787
40.0	1	P	-3.9211	0.7076	Y	0.006400	-0.035224
40.0	1	P	-3.9698	0.7102	Y	0.006424	-0.035660
40.0	1	P	-4.0183	0.7128	Y	0.006446	-0.036097
40.0	1	P	-4.0670	0.7151	Y	0.006467	-0.036535
40.0	1	P	-4.1157	0.7171	Y	0.006486	-0.036972
40.0	1	P	-4.1644	0.7191	Y	0.006503	-0.037409
40.0	1	P	-4.2129	0.7210	Y	0.006520	-0.037846
40.0	1	P	-4.2616	0.7225	Y	0.006534	-0.038283
40.0	1	P	-4.3103	0.7239	Y	0.006548	-0.038721
40.0	1	P	-4.3591	0.7252	Y	0.006559	-0.039158
40.0	1	P	-4.4078	0.7264	Y	0.006569	-0.039596
40.0	1	P	-4.4565	0.7271	Y	0.006576	-0.040033
40.0	1	P	-4.5052	0.7278	Y	0.006583	-0.040471
40.0	1	P	-4.5539	0.7284	Y	0.006588	-0.040908
40.0	1	P	-4.6026	0.7289	Y	0.006592	-0.041346
40.0	1	P	-4.6513	0.7293	Y	0.006596	-0.041783
40.0	1	P	-4.7000	0.7297	Y	0.006599	-0.042220
40.0	1	P	-4.7487	0.7301	Y	0.006602	-0.042658
40.0	1	P	-4.7974	0.7304	Y	0.006605	-0.043096
40.0	1	P	-4.8461	0.7308	Y	0.006609	-0.043533
40.0	1	P	-4.8948	0.7312	Y	0.006613	-0.043971
40.0	1	P	-4.9435	0.7317	Y	0.006617	-0.044408
40.0	1	P	-4.9923	0.7323	Y	0.006623	-0.044846
40.0	1	P	-5.0410	0.7330	Y	0.006629	-0.045283
40.0	1	P	-5.0897	0.7338	Y	0.006636	-0.045721
40.0	1	P	-5.1384	0.7347	Y	0.006644	-0.046158
40.0	1	P	-5.1871	0.7356	Y	0.006653	-0.046596
40.0	1	P	-5.2358	0.7367	Y	0.006662	-0.047033
40.0	1	P	-5.2845	0.7377	Y	0.006672	-0.047471
40.0	1	P	-5.3330	0.7388	Y	0.006682	-0.047908
40.0	1	P	-5.3817	0.7399	Y	0.006691	-0.048345
40.0	1	P	-5.4304	0.7410	Y	0.006701	-0.048783
40.0	1	P	-5.4791	0.7419	Y	0.006710	-0.049220
40.0	1	P	-5.5278	0.7430	Y	0.006719	-0.049658
40.0	1	P	-5.5766	0.7439	Y	0.006728	-0.050095
40.0	1	P	-5.6253	0.7449	Y	0.006736	-0.050532
40.0	1	P	-5.6740	0.7456	Y	0.006743	-0.050970
40.0	1	P	-5.7227	0.7464	Y	0.006750	-0.051407
40.0	1	P	-5.7712	0.7471	Y	0.006756	-0.051844
40.0	1	P	-5.8199	0.7478	Y	0.006763	-0.052281
40.0	1	P	-5.8686	0.7484	Y	0.006769	-0.052719
40.0	1	P	-5.9173	0.7491	Y	0.006776	-0.053156
40.0	1	P	-5.9660	0.7501	Y	0.006783	-0.053593
40.0	1	P	-6.0147	0.7510	Y	0.006791	-0.054031
40.0	1	P	-6.0634	0.7519	Y	0.006800	-0.054468
40.0	1	P	-6.1120	0.7530	Y	0.006811	-0.054906
40.0	1	P	-6.1609	0.7543	Y	0.006823	-0.055343
40.0	1	P	-6.2096	0.7560	Y	0.006837	-0.055781
40.0	1	P	-6.2583	0.7578	Y	0.006854	-0.056219
40.0	1	P	-6.3070	0.7601	Y	0.006874	-0.056657
40.0	1	P	-6.3559	0.7625	Y	0.006896	-0.057095
40.0	1	P	-6.4046	0.7651	Y	0.006919	-0.057534
40.0	1	P	-6.4535	0.7677	Y	0.006942	-0.057972
40.0	1	P	-6.5022	0.7701	Y	0.006964	-0.058410
40.0	1	P	-6.5509	0.7723	Y	0.006984	-0.058848
40.0	1	P	-6.5996	0.7741	Y	0.007001	-0.059286
40.0	1	P	-6.6485	0.7756	Y	0.007015	-0.059724
40.0	1	P	-6.6970	0.7765	Y	0.007023	-0.060161
40.0	1	P	-6.7457	0.7767	Y	0.007025	-0.060598
40.0	1	P	-6.7942	0.7762	Y	0.007019	-0.061034
40.0	1	P	-6.8428	0.7743	Y	0.007003	-0.061470
40.0	1	P	-6.8911	0.7714	Y	0.006975	-0.061904
40.0	1	P	-6.9394	0.7667	Y	0.006935	-0.062338
40.0	1	P	-6.9876	0.7612	Y	0.006884	-0.062771
40.0	1	P	-7.0357	0.7545	Y	0.006824	-0.063204
40.0	1	P	-7.0839	0.7471	Y	0.006757	-0.063636
40.0	1	P	-7.1319	0.7389	Y	0.006683	-0.064067
40.0	1	P	-7.1800	0.7304	Y	0.006606	-0.064498
40.0	1	P	-7.2280	0.7214	Y	0.006524	-0.064929
40.0	1	P	-7.2758	0.7121	Y	0.006440	-0.065360
40.0	1	P	-7.3237	0.7026	Y	0.006354	-0.065790
40.0	1	P	-7.3717	0.6930	Y	0.006267	-0.066221
40.0	1	P	-7.4195	0.6832	Y	0.006179	-0.066651
40.0	1	P	-7.4674	0.6736	Y	0.006091	-0.067081
40.0	1	P	-7.5152	0.6639	Y	0.006005	-0.067511
40.0	1	P	-7.5632	0.6545	Y	0.005919	-0.067941
40.0	1	P	-7.6110	0.6452	Y	0.005835	-0.068371
40.0	1	P	-7.6589	0.6360	Y	0.005752	-0.068801
40.0	1	P	-7.7067	0.6269	Y	0.005670	-0.069231
40.0	1	P	-7.7547	0.6180	Y	0.005589	-0.069662
40.0	1	P	-7.8027	0.6093	Y	0.005510	-0.070092
40.0	1	P	-7.8504	0.6006	Y	0.005432	-0.070522
40.0	1	P	-7.8984	0.5923	Y	0.005356	-0.070953
40.0	1	P	-7.9464	0.5839	Y	0.005281	-0.071384
40.0	1	P	-7.9945	0.5760	Y	0.005209	-0.071815
40.0	1	P	-8.0425	0.5682	Y	0.005138	-0.072247

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
40.0	1	P	-8.0906	0.5606	Y	0.005071	-0.072679
40.0	1	P	-8.1388	0.5536	Y	0.005006	-0.073112
40.0	1	P	-8.1870	0.5469	Y	0.004945	-0.073545
40.0	1	P	-8.2353	0.5404	Y	0.004887	-0.073978
40.0	1	P	-8.2836	0.5343	Y	0.004832	-0.074412
40.0	1	P	-8.3320	0.5284	Y	0.004779	-0.074847
40.0	1	P	-8.3803	0.5228	Y	0.004727	-0.075282
40.0	1	P	-8.4286	0.5173	Y	0.004678	-0.075717
40.0	1	P	-8.4772	0.5121	Y	0.004631	-0.076152
40.0	1	P	-8.5257	0.5069	Y	0.004585	-0.076587
40.0	1	P	-8.5742	0.5021	Y	0.004541	-0.077023
40.0	1	P	-8.6225	0.4974	Y	0.004498	-0.077458
40.0	1	P	-8.6711	0.4930	Y	0.004458	-0.077894
40.0	1	P	-8.7196	0.4887	Y	0.004420	-0.078330
40.0	1	P	-8.7681	0.4847	Y	0.004383	-0.078766
40.0	1	P	-8.8166	0.4810	Y	0.004349	-0.079202
40.0	1	P	-8.8652	0.4773	Y	0.004316	-0.079638
40.0	1	P	-8.9139	0.4737	Y	0.004284	-0.080074
40.0	1	P	-8.9624	0.4700	Y	0.004250	-0.080511
40.0	1	P	-9.0111	0.4661	Y	0.004215	-0.080947
40.0	1	P	-9.0596	0.4619	Y	0.004178	-0.081385
40.0	1	P	-9.1083	0.4574	Y	0.004138	-0.081822
40.0	1	P	-9.1568	0.4526	Y	0.004094	-0.082258
40.0	1	P	-9.2054	0.4474	Y	0.004047	-0.082694
40.0	1	P	-9.2537	0.4417	Y	0.003994	-0.083128
40.0	1	P	-9.3020	0.4352	Y	0.003936	-0.083561
40.0	1	P	-9.3500	0.4282	Y	0.003872	-0.083992
40.0	1	P	-9.3976	0.4200	Y	0.003798	-0.084421
40.0	1	P	-9.4450	0.4110	Y	0.003717	-0.084847
40.0	1	P	-9.4922	0.4011	Y	0.003628	-0.085271
40.0	1	P	-9.5393	0.3906	Y	0.003532	-0.085693
40.0	1	P	-9.5861	0.3793	Y	0.003431	-0.086114
40.0	1	P	-9.6330	0.3674	Y	0.003324	-0.086534
40.0	1	P	-9.6797	0.3550	Y	0.003211	-0.086954
40.0	1	P	-9.7263	0.3421	Y	0.003093	-0.087373
40.0	1	P	-9.7730	0.3284	Y	0.002969	-0.087793
40.0	1	P	-9.8199	0.3139	Y	0.002840	-0.088213
40.0	1	P	-9.8665	0.2989	Y	0.002704	-0.088633
40.0	1	P	-9.9136	0.2832	Y	0.002561	-0.089055
40.0	1	P	-9.9606	0.2665	Y	0.002410	-0.089477
40.0	1	P	-10.0078	0.2489	Y	0.002250	-0.089902
40.0	1	P	-10.0552	0.2300	Y	0.002080	-0.090328
40.0	1	P	-10.1023	0.2098	Y	0.001898	-0.090751
40.0	1	P	-10.1486	0.1883	Y	0.001703	-0.091167
40.0	1	P	-10.1938	0.1652	Y	0.001493	-0.091572
40.0	1	P	-10.2369	0.1400	Y	0.001266	-0.091960
40.0	1	P	-10.2779	0.1126	Y	0.001018	-0.092328
40.0	1	P	-10.3156	0.0826	Y	0.000747	-0.092668
40.0	1	P	-10.3497	0.0494	Y	0.000447	-0.092973
40.0	1	P	-10.3790	0.0126	Y	0.000114	-0.093237
40.0	1	P	-10.4027	-0.0285	Y	-0.000258	-0.093449
40.0	1	P	-10.4206	-0.0735	Y	-0.000666	-0.093611
40.0	1	P	-10.4336	-0.1217	Y	-0.001100	-0.093727
40.0	1	P	-10.4418	-0.1717	Y	-0.001552	-0.093801
40.0	1	P	-10.4455	-0.2230	Y	-0.002016	-0.093834
40.0	1	P	-10.4449	-0.2748	Y	-0.002485	-0.093828
40.0	1	P	-10.4397	-0.3263	Y	-0.002951	-0.093781
40.0	1	P	-10.4299	-0.3767	Y	-0.003407	-0.093693
40.0	1	P	-10.4151	-0.4254	Y	-0.003847	-0.093560
40.0	1	P	-10.3947	-0.4713	Y	-0.004262	-0.093377
40.0	1	P	-10.3684	-0.5137	Y	-0.004646	-0.093141
40.0	1	P	-10.3371	-0.5530	Y	-0.005001	-0.092860
40.0	1	P	-10.3018	-0.5889	Y	-0.005327	-0.092542
40.0	1	P	-10.2630	-0.6219	Y	-0.005624	-0.092194
40.0	1	P	-10.2216	-0.6517	Y	-0.005893	-0.091821
40.0	1	P	-10.1779	-0.6780	Y	-0.006132	-0.091429
40.0	1	P	-10.1327	-0.7008	Y	-0.006338	-0.091023
40.0	1	P	-10.0862	-0.7197	Y	-0.006509	-0.090606
40.0	1	P	-10.0391	-0.7341	Y	-0.006639	-0.090183
40.0	1	P	-9.9915	-0.7432	Y	-0.006722	-0.089755
40.0	1	P	-9.9439	-0.7471	Y	-0.006757	-0.089328
40.0	1	P	-9.8963	-0.7464	Y	-0.006750	-0.088900
40.0	1	P	-9.8486	-0.7419	Y	-0.006710	-0.088471
40.0	1	P	-9.8008	-0.7345	Y	-0.006643	-0.088042
40.0	1	P	-9.7530	-0.7247	Y	-0.006554	-0.087613
40.0	1	P	-9.7052	-0.7132	Y	-0.006451	-0.087184
40.0	1	P	-9.6574	-0.7006	Y	-0.006335	-0.086754
40.0	1	P	-9.6095	-0.6869	Y	-0.006213	-0.086324
40.0	1	P	-9.5615	-0.6732	Y	-0.006088	-0.085893
40.0	1	P	-9.5135	-0.6595	Y	-0.005964	-0.085462
40.0	1	P	-9.4656	-0.6463	Y	-0.005845	-0.085030
40.0	1	P	-9.4174	-0.6341	Y	-0.005735	-0.084597
40.0	1	P	-9.3691	-0.6236	Y	-0.005639	-0.084164
40.0	1	P	-9.3207	-0.6147	Y	-0.005560	-0.083730
40.0	1	P	-9.2724	-0.6076	Y	-0.005495	-0.083296
40.0	1	P	-9.2241	-0.6017	Y	-0.005442	-0.082860
40.0	1	P	-9.1754	-0.5971	Y	-0.005399	-0.082425
40.0	1	P	-9.1268	-0.5932	Y	-0.005365	-0.081988
40.0	1	P	-9.0783	-0.5900	Y	-0.005337	-0.081552
40.0	1	P	-9.0296	-0.5876	Y	-0.005314	-0.081115
40.0	1	P	-8.9811	-0.5856	Y	-0.005295	-0.080678
40.0	1	P	-8.9324	-0.5838	Y	-0.005280	-0.080241
40.0	1	P	-8.8837	-0.5823	Y	-0.005266	-0.079804
40.0	1	P	-8.8350	-0.5810	Y	-0.005254	-0.079366
40.0	1	P	-8.7863	-0.5797	Y	-0.005243	-0.078929
40.0	1	P	-8.7376	-0.5784	Y	-0.005231	-0.078491
40.0	1	P	-8.6888	-0.5771	Y	-0.005218	-0.078054
40.0	1	P	-8.6401	-0.5756	Y	-0.005205	-0.077616
40.0	1	P	-8.5914	-0.5741	Y	-0.005192	-0.077179
40.0	1	P	-8.5429	-0.5726	Y	-0.005178	-0.076742
40.0	1	P	-8.4942	-0.5712	Y	-0.005165	-0.076304
40.0	1	P	-8.4455	-0.5697	Y	-0.005153	-0.075867
40.0	1	P	-8.3968	-0.5684	Y	-0.005141	-0.075429
40.0	1	P	-8.3481	-0.5673	Y	-0.005130	-0.074992
40.0	1	P	-8.2994	-0.5662	Y	-0.005121	-0.074554
40.0	1	P	-8.2507	-0.5654	Y	-0.005113	-0.074117
40.0	1	P	-8.2020	-0.5649	Y	-0.005108	-0.073680
40.0	1	P	-8.1532	-0.5645	Y	-0.005105	-0.073242
40.0	1	P	-8.1045	-0.5647	Y	-0.005106	-0.072805
40.0	1	P	-8.0560	-0.5650	Y	-0.005110	-0.072368
40.0	1	P	-8.0073	-0.5658	Y	-0.005117	-0.071930
40.0	1	P	-7.9586	-0.5669	Y	-0.005127	-0.071493

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
40.0	1	P	-7.9099	-0.5684	Y	-0.005140	-0.071055
40.0	1	P	-7.8612	-0.5699	Y	-0.005154	-0.070618
40.0	1	P	-7.8125	-0.5717	Y	-0.005170	-0.070180
40.0	1	P	-7.7638	-0.5737	Y	-0.005189	-0.069743
40.0	1	P	-7.7151	-0.5760	Y	-0.005209	-0.069306
40.0	1	P	-7.6665	-0.5784	Y	-0.005231	-0.068869
40.0	1	P	-7.6178	-0.5810	Y	-0.005255	-0.068432
40.0	1	P	-7.5691	-0.5839	Y	-0.005281	-0.067995
40.0	1	P	-7.5206	-0.5871	Y	-0.005309	-0.067558
40.0	1	P	-7.4719	-0.5904	Y	-0.005340	-0.067122
40.0	1	P	-7.4234	-0.5941	Y	-0.005374	-0.066686
40.0	1	P	-7.3748	-0.5982	Y	-0.005409	-0.066249
40.0	1	P	-7.3263	-0.6023	Y	-0.005446	-0.065813
40.0	1	P	-7.2778	-0.6063	Y	-0.005484	-0.065378
40.0	1	P	-7.2293	-0.6108	Y	-0.005523	-0.064942
40.0	1	P	-7.1808	-0.6150	Y	-0.005563	-0.064506
40.0	1	P	-7.1322	-0.6195	Y	-0.005603	-0.064070
40.0	1	P	-7.0837	-0.6239	Y	-0.005642	-0.063635
40.0	1	P	-7.0352	-0.6282	Y	-0.005682	-0.063199
40.0	1	P	-6.9867	-0.6325	Y	-0.005720	-0.062763
40.0	1	P	-6.9381	-0.6367	Y	-0.005758	-0.062327
40.0	1	P	-6.8896	-0.6408	Y	-0.005795	-0.061891
40.0	1	P	-6.8411	-0.6447	Y	-0.005830	-0.061455
40.0	1	P	-6.7926	-0.6482	Y	-0.005863	-0.061019
40.0	1	P	-6.7441	-0.6519	Y	-0.005895	-0.060582
40.0	1	P	-6.6954	-0.6552	Y	-0.005926	-0.060146
40.0	1	P	-6.6468	-0.6586	Y	-0.005955	-0.059709
40.0	1	P	-6.5983	-0.6617	Y	-0.005985	-0.059273
40.0	1	P	-6.5496	-0.6649	Y	-0.006013	-0.058836
40.0	1	P	-6.5011	-0.6680	Y	-0.006041	-0.058399
40.0	1	P	-6.4524	-0.6710	Y	-0.006068	-0.057963
40.0	1	P	-6.4038	-0.6739	Y	-0.006094	-0.057526
40.0	1	P	-6.3551	-0.6767	Y	-0.006121	-0.057089
40.0	1	P	-6.3066	-0.6797	Y	-0.006146	-0.056652
40.0	1	P	-6.2579	-0.6825	Y	-0.006172	-0.056215
40.0	1	P	-6.2092	-0.6852	Y	-0.006197	-0.055779
40.0	1	P	-6.1607	-0.6880	Y	-0.006221	-0.055342
40.0	1	P	-6.1120	-0.6906	Y	-0.006246	-0.054906
40.0	1	P	-6.0634	-0.6932	Y	-0.006269	-0.054468
40.0	1	P	-6.0147	-0.6958	Y	-0.006293	-0.054031
40.0	1	P	-5.9660	-0.6984	Y	-0.006315	-0.053594
40.0	1	P	-5.9173	-0.7008	Y	-0.006337	-0.053157
40.0	1	P	-5.8688	-0.7032	Y	-0.006359	-0.052720
40.0	1	P	-5.8201	-0.7054	Y	-0.006379	-0.052283
40.0	1	P	-5.7714	-0.7075	Y	-0.006399	-0.051846
40.0	1	P	-5.7229	-0.7095	Y	-0.006417	-0.051409
40.0	1	P	-5.6742	-0.7114	Y	-0.006434	-0.050972
40.0	1	P	-5.6254	-0.7130	Y	-0.006449	-0.050534
40.0	1	P	-5.5767	-0.7147	Y	-0.006463	-0.050097
40.0	1	P	-5.5280	-0.7158	Y	-0.006474	-0.049660
40.0	1	P	-5.4795	-0.7171	Y	-0.006485	-0.049222
40.0	1	P	-5.4308	-0.7180	Y	-0.006494	-0.048785
40.0	1	P	-5.3821	-0.7189	Y	-0.006502	-0.048348
40.0	1	P	-5.3334	-0.7199	Y	-0.006510	-0.047910
40.0	1	P	-5.2847	-0.7206	Y	-0.006516	-0.047473
40.0	1	P	-5.2360	-0.7212	Y	-0.006522	-0.047035
40.0	1	P	-5.1873	-0.7219	Y	-0.006528	-0.046597
40.0	1	P	-5.1386	-0.7225	Y	-0.006533	-0.046160
40.0	1	P	-5.0899	-0.7228	Y	-0.006538	-0.045722
40.0	1	P	-5.0411	-0.7234	Y	-0.006542	-0.045285
40.0	1	P	-4.9924	-0.7238	Y	-0.006546	-0.044847
40.0	1	P	-4.9437	-0.7241	Y	-0.006549	-0.044410
40.0	1	P	-4.8950	-0.7245	Y	-0.006553	-0.043972
40.0	1	P	-4.8463	-0.7249	Y	-0.006556	-0.043535
40.0	1	P	-4.7976	-0.7251	Y	-0.006558	-0.043097
40.0	1	P	-4.7489	-0.7252	Y	-0.006560	-0.042660
40.0	1	P	-4.7002	-0.7254	Y	-0.006561	-0.042222
40.0	1	P	-4.6515	-0.7254	Y	-0.006561	-0.041785
40.0	1	P	-4.6028	-0.7254	Y	-0.006561	-0.041347
40.0	1	P	-4.5541	-0.7252	Y	-0.006560	-0.040909
40.0	1	P	-4.5054	-0.7251	Y	-0.006557	-0.040472
40.0	1	P	-4.4567	-0.7247	Y	-0.006553	-0.040035
40.0	1	P	-4.4079	-0.7239	Y	-0.006548	-0.039597
40.0	1	P	-4.3592	-0.7232	Y	-0.006540	-0.039160
40.0	1	P	-4.3105	-0.7221	Y	-0.006530	-0.038722
40.0	1	P	-4.2618	-0.7208	Y	-0.006519	-0.038285
40.0	1	P	-4.2131	-0.7193	Y	-0.006505	-0.037847
40.0	1	P	-4.1644	-0.7176	Y	-0.006490	-0.037410
40.0	1	P	-4.1159	-0.7158	Y	-0.006474	-0.036973
40.0	1	P	-4.0672	-0.7138	Y	-0.006456	-0.036536
40.0	1	P	-4.0185	-0.7117	Y	-0.006436	-0.036098
40.0	1	P	-3.9698	-0.7093	Y	-0.006415	-0.035661
40.0	1	P	-3.9212	-0.7067	Y	-0.006391	-0.035224
40.0	1	P	-3.8725	-0.7039	Y	-0.006366	-0.034788
40.0	1	P	-3.8240	-0.7008	Y	-0.006338	-0.034351
40.0	1	P	-3.7753	-0.6975	Y	-0.006308	-0.033914
40.0	1	P	-3.7268	-0.6938	Y	-0.006274	-0.033478
40.0	1	P	-3.6783	-0.6897	Y	-0.006238	-0.033042
40.0	1	P	-3.6297	-0.6854	Y	-0.006198	-0.032606
40.0	1	P	-3.5812	-0.6806	Y	-0.006156	-0.032170
40.0	1	P	-3.5327	-0.6758	Y	-0.006111	-0.031734
40.0	1	P	-3.4842	-0.6706	Y	-0.006065	-0.031299
40.0	1	P	-3.4358	-0.6652	Y	-0.006016	-0.030864
40.0	1	P	-3.3873	-0.6595	Y	-0.005964	-0.030429
40.0	1	P	-3.3390	-0.6536	Y	-0.005911	-0.029995
40.0	1	P	-3.2906	-0.6473	Y	-0.005855	-0.029561
40.0	1	P	-3.2425	-0.6408	Y	-0.005796	-0.029128
40.0	1	P	-3.1943	-0.6339	Y	-0.005733	-0.028694
40.0	1	P	-3.1462	-0.6267	Y	-0.005667	-0.028262
40.0	1	P	-3.0980	-0.6189	Y	-0.005597	-0.027830
40.0	1	P	-3.0501	-0.6108	Y	-0.005523	-0.027399
40.0	1	P	-3.0021	-0.6021	Y	-0.005446	-0.026969
40.0	1	P	-2.9543	-0.5934	Y	-0.005366	-0.026539
40.0	1	P	-2.9065	-0.5841	Y	-0.005283	-0.026109
40.0	1	P	-2.8587	-0.5749	Y	-0.005200	-0.025680
40.0	1	P	-2.8108	-0.5656	Y	-0.005115	-0.025250
40.0	1	P	-2.7630	-0.5562	Y	-0.005029	-0.024821
40.0	1	P	-2.7154	-0.5467	Y	-0.004944	-0.024392
40.0	1	P	-2.6674	-0.5371	Y	-0.004858	-0.023963
40.0	1	P	-2.6197	-0.5278	Y	-0.004773	-0.023533
40.0	1	P	-2.5719	-0.5184	Y	-0.004688	-0.023104
40.0	1	P	-2.5239	-0.5093	Y	-0.004605	-0.022673

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
40.0	1	P	-2.4761	-0.5002	Y	-0.004524	-0.022243
40.0	1	P	-2.4280	-0.4917	Y	-0.004446	-0.021811
40.0	1	P	-2.3800	-0.4836	Y	-0.004373	-0.021380
40.0	1	P	-2.3319	-0.4763	Y	-0.004308	-0.020947
40.0	1	P	-2.2835	-0.4702	Y	-0.004253	-0.020513
40.0	1	P	-2.2352	-0.4656	Y	-0.004210	-0.020079
40.0	1	P	-2.1867	-0.4621	Y	-0.004179	-0.019643
40.0	1	P	-2.1381	-0.4597	Y	-0.004157	-0.019206
40.0	1	P	-2.0894	-0.4582	Y	-0.004143	-0.018769
40.0	1	P	-2.0407	-0.4573	Y	-0.004135	-0.018331
40.0	1	P	-1.9918	-0.4567	Y	-0.004131	-0.017893
40.0	1	P	-1.9431	-0.4565	Y	-0.004129	-0.017455
40.0	1	P	-1.8942	-0.4565	Y	-0.004129	-0.017016
40.0	1	P	-1.8453	-0.4565	Y	-0.004128	-0.016578
40.0	1	P	-1.7966	-0.4565	Y	-0.004129	-0.016139
40.0	1	P	-1.7477	-0.4569	Y	-0.004131	-0.015701
40.0	1	P	-1.6990	-0.4576	Y	-0.004139	-0.015263
40.0	1	P	-1.6503	-0.4593	Y	-0.004153	-0.014825
40.0	1	P	-1.6018	-0.4617	Y	-0.004176	-0.014389
40.0	1	P	-1.5533	-0.4656	Y	-0.004211	-0.013953
40.0	1	P	-1.5049	-0.4711	Y	-0.004260	-0.013519
40.0	1	P	-1.4568	-0.4782	Y	-0.004324	-0.013086
40.0	1	P	-1.4088	-0.4865	Y	-0.004400	-0.012655
40.0	1	P	-1.3608	-0.4956	Y	-0.004481	-0.012224
40.0	1	P	-1.3129	-0.5049	Y	-0.004566	-0.011794
40.0	1	P	-1.2651	-0.5143	Y	-0.004651	-0.011365
40.0	1	P	-1.2175	-0.5232	Y	-0.004731	-0.010937
40.0	1	P	-1.1697	-0.5315	Y	-0.004807	-0.010508
40.0	1	P	-1.1221	-0.5397	Y	-0.004880	-0.010080
40.0	1	P	-1.0745	-0.5475	Y	-0.004951	-0.009652
40.0	1	P	-1.0267	-0.5552	Y	-0.005021	-0.009224
40.0	1	P	-0.9792	-0.5628	Y	-0.005091	-0.008795
40.0	1	P	-0.9314	-0.5708	Y	-0.005162	-0.008367
40.0	1	P	-0.8836	-0.5789	Y	-0.005235	-0.007937
40.0	1	P	-0.8356	-0.5875	Y	-0.005312	-0.007507
40.0	1	P	-0.7877	-0.5963	Y	-0.005393	-0.007076
40.0	1	P	-0.7397	-0.6062	Y	-0.005481	-0.006644
40.0	1	P	-0.6914	-0.6167	Y	-0.005577	-0.006210
40.0	1	P	-0.6428	-0.6282	Y	-0.005682	-0.005775
40.0	1	P	-0.5941	-0.6412	Y	-0.005799	-0.005338
40.0	1	P	-0.5454	-0.6552	Y	-0.005925	-0.004899
40.0	1	P	-0.4963	-0.6699	Y	-0.006058	-0.004459
40.0	1	P	-0.4473	-0.6849	Y	-0.006194	-0.004018
40.0	1	P	-0.3984	-0.6997	Y	-0.006327	-0.003578
40.0	1	P	-0.3495	-0.7138	Y	-0.006456	-0.003139
40.0	1	P	-0.3008	-0.7271	Y	-0.006575	-0.002702
40.0	1	P	-0.2524	-0.7388	Y	-0.006681	-0.002268
40.0	1	P	-0.2045	-0.7484	Y	-0.006769	-0.001837
40.0	1	P	-0.1570	-0.7556	Y	-0.006834	-0.001410
40.0	1	P	-0.1102	-0.7595	Y	-0.006869	-0.000989
40.0	1	P	-0.0641	-0.7593	Y	-0.006868	-0.000575
40.0	1	P	-0.0189	-0.7543	Y	-0.006823	-0.000170
40.0	1	P	0.0250	-0.7436	Y	-0.006724	0.000225
40.0	1	P	0.0680	-0.7269	Y	-0.006574	0.000611
40.0	1	P	0.1100	-0.7060	Y	-0.006384	0.000989
40.0	1	P	0.1517	-0.6815	Y	-0.006163	0.001362
40.0	1	P	0.1928	-0.6547	Y	-0.005920	0.001732
40.0	1	P	0.2337	-0.6262	Y	-0.005663	0.002100
40.0	1	P	0.2748	-0.5971	Y	-0.005399	0.002469
40.0	1	P	0.3161	-0.5680	Y	-0.005136	0.002840
40.0	1	P	0.3580	-0.5399	Y	-0.004882	0.003216
40.0	1	P	0.4004	-0.5134	Y	-0.004642	0.003597
40.0	1	P	0.4439	-0.4895	Y	-0.004426	0.003987
40.0	1	P	0.4886	-0.4691	Y	-0.004243	0.004388
40.0	1	P	0.5345	-0.4532	Y	-0.004099	0.004802
40.0	1	P	0.5817	-0.4406	Y	-0.003985	0.005225
40.0	1	P	0.6293	-0.4304	Y	-0.003892	0.005654
40.0	1	P	0.6773	-0.4213	Y	-0.003810	0.006084
40.0	1	P	0.7254	-0.4132	Y	-0.003737	0.006516
40.0	1	P	0.7736	-0.4061	Y	-0.003672	0.006949
40.0	1	P	0.8219	-0.3995	Y	-0.003614	0.007383
40.0	1	P	0.8703	-0.3937	Y	-0.003561	0.007818
40.0	1	P	0.9188	-0.3885	Y	-0.003513	0.008253
40.0	1	P	0.9673	-0.3837	Y	-0.003470	0.008689
40.0	1	P	1.0158	-0.3795	Y	-0.003432	0.009125
40.0	1	P	1.0645	-0.3756	Y	-0.003397	0.009562
40.0	1	P	1.1131	-0.3723	Y	-0.003367	0.009999
40.0	1	P	1.1618	-0.3695	Y	-0.003341	0.010436
40.0	1	P	1.2105	-0.3671	Y	-0.003319	0.010873
40.0	1	P	1.2592	-0.3650	Y	-0.003302	0.011311
40.0	1	P	1.3079	-0.3637	Y	-0.003290	0.011748
40.0	1	P	1.3566	-0.3628	Y	-0.003282	0.012186
40.0	1	P	1.4053	-0.3623	Y	-0.003277	0.012623
40.0	1	P	1.4540	-0.3621	Y	-0.003275	0.013061
40.0	1	P	1.5027	-0.3621	Y	-0.003275	0.013498
40.0	1	P	1.5514	-0.3623	Y	-0.003276	0.013936
40.0	1	P	1.6001	-0.3626	Y	-0.003279	0.014373
40.0	1	P	1.6488	-0.3630	Y	-0.003283	0.014811
40.0	1	P	1.6975	-0.3635	Y	-0.003287	0.015249
40.0	1	P	1.7463	-0.3639	Y	-0.003291	0.015686
40.0	1	P	1.7950	-0.3643	Y	-0.003295	0.016124
40.0	1	P	1.8437	-0.3647	Y	-0.003298	0.016561
40.0	1	P	1.8924	-0.3650	Y	-0.003301	0.016999
40.0	1	P	1.9411	-0.3650	Y	-0.003302	0.017436
40.0	1	P	1.9898	-0.3650	Y	-0.003302	0.017874
40.0	1	P	2.0385	-0.3650	Y	-0.003301	0.018311
40.0	1	P	2.0872	-0.3648	Y	-0.003299	0.018749
40.0	1	P	2.1359	-0.3647	Y	-0.003297	0.019186
40.0	1	P	2.1846	-0.3643	Y	-0.003295	0.019624
40.0	1	P	2.2333	-0.3639	Y	-0.003292	0.020062
40.0	1	P	2.2820	-0.3635	Y	-0.003288	0.020499
40.0	1	P	2.3306	-0.3632	Y	-0.003285	0.020936
40.0	1	P	2.3793	-0.3628	Y	-0.003281	0.021374
40.0	1	P	2.4280	-0.3624	Y	-0.003277	0.021811
40.0	1	P	2.4767	-0.3619	Y	-0.003273	0.022249
40.0	1	P	2.5254	-0.3613	Y	-0.003268	0.022687
40.0	1	P	2.5741	-0.3610	Y	-0.003264	0.023124
40.0	1	P	2.6228	-0.3604	Y	-0.003260	0.023562
40.0	1	P	2.6715	-0.3598	Y	-0.003255	0.023999
40.0	1	P	2.7202	-0.3595	Y	-0.003250	0.024436
40.0	1	P	2.7689	-0.3589	Y	-0.003246	0.024874
40.0	1	P	2.8176	-0.3584	Y	-0.003241	0.025311

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
40.0	1	P	2.8883	-0.3578	Y	-0.003235	0.025749
40.0	1	P	2.9150	-0.3571	Y	-0.003230	0.026187
40.0	1	P	2.9638	-0.3565	Y	-0.003224	0.026624
40.0	1	P	3.0125	-0.3560	Y	-0.003219	0.027061
40.0	1	P	3.0612	-0.3552	Y	-0.003212	0.027499
40.0	1	P	3.1099	-0.3545	Y	-0.003206	0.027936
40.0	1	P	3.1586	-0.3537	Y	-0.003199	0.028374
40.0	1	P	3.2073	-0.3528	Y	-0.003191	0.028811
40.0	1	P	3.2560	-0.3521	Y	-0.003183	0.029249
40.0	1	P	3.3047	-0.3511	Y	-0.003175	0.029686
40.0	1	P	3.3534	-0.3502	Y	-0.003166	0.030124
40.0	1	P	3.4021	-0.3491	Y	-0.003158	0.030561
40.0	1	P	3.4506	-0.3482	Y	-0.003149	0.030998
40.0	1	P	3.4994	-0.3471	Y	-0.003139	0.031436
40.0	1	P	3.5481	-0.3461	Y	-0.003130	0.031873
40.0	1	P	3.5968	-0.3450	Y	-0.003120	0.032311
40.0	1	P	3.6455	-0.3439	Y	-0.003110	0.032748
40.0	1	P	3.6942	-0.3428	Y	-0.003100	0.033186
40.0	1	P	3.7429	-0.3415	Y	-0.003089	0.033623
40.0	1	P	3.7916	-0.3404	Y	-0.003078	0.034060
40.0	1	P	3.8403	-0.3391	Y	-0.003066	0.034498
40.0	1	P	3.8890	-0.3378	Y	-0.003055	0.034935
40.0	1	P	3.9377	-0.3365	Y	-0.003043	0.035373
40.0	1	P	3.9864	-0.3350	Y	-0.003030	0.035810
40.0	1	P	4.0350	-0.3337	Y	-0.003018	0.036247
40.0	1	P	4.0837	-0.3322	Y	-0.003005	0.036685
40.0	1	P	4.1324	-0.3308	Y	-0.002992	0.037122
40.0	1	P	4.1811	-0.3293	Y	-0.002978	0.037559
40.0	1	P	4.2298	-0.3278	Y	-0.002964	0.037997
40.0	1	P	4.2785	-0.3261	Y	-0.002949	0.038434
40.0	1	P	4.3272	-0.3245	Y	-0.002934	0.038871
40.0	1	P	4.3757	-0.3228	Y	-0.002919	0.039308
40.0	1	P	4.4244	-0.3210	Y	-0.002903	0.039745
40.0	1	P	4.4731	-0.3191	Y	-0.002886	0.040182
40.0	1	P	4.5217	-0.3171	Y	-0.002868	0.040619
40.0	1	P	4.5704	-0.3152	Y	-0.002851	0.041056
40.0	1	P	4.6191	-0.3132	Y	-0.002833	0.041494
40.0	1	P	4.6678	-0.3113	Y	-0.002815	0.041931
40.0	1	P	4.7163	-0.3093	Y	-0.002797	0.042368
40.0	1	P	4.7650	-0.3072	Y	-0.002779	0.042805
40.0	1	P	4.8137	-0.3054	Y	-0.002761	0.043242
40.0	1	P	4.8624	-0.3034	Y	-0.002744	0.043679
40.0	1	P	4.9111	-0.3015	Y	-0.002727	0.044117
40.0	1	P	4.9598	-0.2997	Y	-0.002711	0.044554
40.0	1	P	5.0085	-0.2980	Y	-0.002695	0.044992
40.0	1	P	5.0573	-0.2963	Y	-0.002680	0.045430
40.0	1	P	5.1060	-0.2948	Y	-0.002666	0.045868
40.0	1	P	5.1547	-0.2932	Y	-0.002651	0.046306
40.0	1	P	5.2036	-0.2915	Y	-0.002637	0.046744
40.0	1	P	5.2523	-0.2898	Y	-0.002622	0.047182
40.0	1	P	5.3010	-0.2882	Y	-0.002606	0.047619
40.0	1	P	5.3497	-0.2861	Y	-0.002588	0.048057
40.0	1	P	5.3984	-0.2841	Y	-0.002569	0.048494
40.0	1	P	5.4469	-0.2817	Y	-0.002548	0.048931
40.0	1	P	5.4956	-0.2791	Y	-0.002524	0.049368
40.0	1	P	5.5441	-0.2761	Y	-0.002497	0.049803
40.0	1	P	5.5925	-0.2726	Y	-0.002465	0.050239
40.0	1	P	5.6408	-0.2685	Y	-0.002428	0.050673
40.0	1	P	5.6892	-0.2639	Y	-0.002387	0.051106
40.0	1	P	5.7373	-0.2587	Y	-0.002341	0.051539
40.0	1	P	5.7855	-0.2534	Y	-0.002291	0.051971
40.0	1	P	5.8334	-0.2476	Y	-0.002239	0.052403
40.0	1	P	5.8816	-0.2415	Y	-0.002185	0.052836
40.0	1	P	5.9297	-0.2354	Y	-0.002129	0.053268
40.0	1	P	5.9779	-0.2291	Y	-0.002073	0.053701
40.0	1	P	6.0262	-0.2230	Y	-0.002016	0.054135
40.0	1	P	6.0746	-0.2167	Y	-0.001960	0.054569
40.0	1	P	6.1231	-0.2106	Y	-0.001904	0.055005
40.0	1	P	6.1718	-0.2045	Y	-0.001850	0.055443
40.0	1	P	6.2209	-0.1987	Y	-0.001798	0.055882
40.0	1	P	6.2699	-0.1933	Y	-0.001748	0.056324
40.0	1	P	6.3194	-0.1882	Y	-0.001702	0.056769
40.0	1	P	6.3690	-0.1832	Y	-0.001657	0.057214
40.0	1	P	6.4187	-0.1783	Y	-0.001613	0.057661
40.0	1	P	6.4685	-0.1733	Y	-0.001568	0.058107
40.0	1	P	6.5179	-0.1683	Y	-0.001523	0.058552
40.0	1	P	6.5672	-0.1632	Y	-0.001476	0.058995
40.0	1	P	6.6163	-0.1576	Y	-0.001425	0.059435
40.0	1	P	6.6648	-0.1517	Y	-0.001371	0.059871
40.0	1	P	6.7128	-0.1450	Y	-0.001312	0.060301
40.0	1	P	6.7600	-0.1378	Y	-0.001246	0.060725
40.0	1	P	6.8063	-0.1295	Y	-0.001171	0.061141
40.0	1	P	6.8515	-0.1202	Y	-0.001086	0.061547
40.0	1	P	6.8952	-0.1095	Y	-0.000990	0.061941
40.0	1	P	6.9378	-0.0974	Y	-0.000881	0.062324
40.0	1	P	6.9796	-0.0846	Y	-0.000765	0.062699
40.0	1	P	7.0213	-0.0713	Y	-0.000645	0.063073
40.0	1	P	7.0628	-0.0582	Y	-0.000525	0.063447
40.0	1	P	7.1050	-0.0452	Y	-0.000409	0.063826
40.0	1	P	7.1483	-0.0332	Y	-0.000300	0.064215
40.0	1	P	7.1934	-0.0224	Y	-0.000203	0.064619
40.0	1	P	7.2404	-0.0135	Y	-0.000122	0.065041
40.0	1	P	7.2900	-0.0067	Y	-0.000061	0.065488
40.0	1	P	7.3434	-0.0030	Y	-0.000027	0.065966
40.0	1	P	7.4008	-0.0028	Y	-0.000026	0.066483
40.0	1	P	7.4636	-0.0072	Y	-0.000066	0.067047
40.0	1	P	7.5315	-0.0161	Y	-0.000145	0.067657
40.0	1	P	7.5702	0.0000	Y	0.000000	0.068004

ΣΗΜΕΙΑ ΚΑΜΠΥΛΩΝ WECPNL

(PRINT-OUT ΑΠΟΣΠΑΣΜΑΤΑ)

7417 εγγραφές

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
72.0	1	P	-8.1251	12.1478	Y	0.109861	-0.072988
72.0	1	P	-8.1675	12.1326	Y	0.109724	-0.073371
72.0	1	P	-8.2005	12.1050	Y	0.109475	-0.073667
72.0	1	P	-8.2260	12.0678	Y	0.109138	-0.073895
72.0	1	P	-8.2458	12.0232	Y	0.108734	-0.074073
72.0	1	P	-8.2612	11.9732	Y	0.108281	-0.074213
72.0	1	P	-8.2738	11.9193	Y	0.107795	-0.074326
72.0	1	P	-8.2847	11.8635	Y	0.107289	-0.074423
72.0	1	P	-8.2947	11.8069	Y	0.106778	-0.074514
72.0	1	P	-8.3053	11.7511	Y	0.106274	-0.074608
72.0	1	P	-8.3171	11.6976	Y	0.105789	-0.074714
72.0	1	P	-8.3309	11.6469	Y	0.105330	-0.074837
72.0	1	P	-8.3459	11.5983	Y	0.104891	-0.074973
72.0	1	P	-8.3622	11.5515	Y	0.104468	-0.075118
72.0	1	P	-8.3792	11.5059	Y	0.104056	-0.075271
72.0	1	P	-8.3966	11.4613	Y	0.103653	-0.075428
72.0	1	P	-8.4146	11.4174	Y	0.103256	-0.075589
72.0	1	P	-8.4323	11.3737	Y	0.102861	-0.075749
72.0	1	P	-8.4501	11.3302	Y	0.102466	-0.075908
72.0	1	P	-8.4673	11.2863	Y	0.102069	-0.076063
72.0	1	P	-8.4840	11.2416	Y	0.101667	-0.076213
72.0	1	P	-8.4998	11.1965	Y	0.101258	-0.076355
72.0	1	P	-8.5149	11.1507	Y	0.100843	-0.076491
72.0	1	P	-8.5294	11.1042	Y	0.100424	-0.076621
72.0	1	P	-8.5435	11.0576	Y	0.100001	-0.076747
72.0	1	P	-8.5570	11.0105	Y	0.099575	-0.076869
72.0	1	P	-8.5701	10.9631	Y	0.099147	-0.076986
72.0	1	P	-8.5827	10.9157	Y	0.098718	-0.077100
72.0	1	P	-8.5949	10.8679	Y	0.098287	-0.077209
72.0	1	P	-8.6066	10.8203	Y	0.097855	-0.077315
72.0	1	P	-8.6179	10.7725	Y	0.097423	-0.077416
72.0	1	P	-8.6285	10.7247	Y	0.096991	-0.077511
72.0	1	P	-8.6388	10.6770	Y	0.096559	-0.077604
72.0	1	P	-8.6488	10.6292	Y	0.096128	-0.077694
72.0	1	P	-8.6588	10.5816	Y	0.095696	-0.077783
72.0	1	P	-8.6688	10.5338	Y	0.095265	-0.077873
72.0	1	P	-8.6788	10.4862	Y	0.094834	-0.077963
72.0	1	P	-8.6892	10.4386	Y	0.094404	-0.078056
72.0	1	P	-8.7000	10.3912	Y	0.093974	-0.078153
72.0	1	P	-8.7114	10.3438	Y	0.093546	-0.078256
72.0	1	P	-8.7235	10.2966	Y	0.093118	-0.078365
72.0	1	P	-8.7361	10.2493	Y	0.092692	-0.078477
72.0	1	P	-8.7476	10.2019	Y	0.092263	-0.078581
72.0	1	P	-8.7568	10.1541	Y	0.091832	-0.078685
72.0	1	P	-8.7640	10.1062	Y	0.091396	-0.078728
72.0	1	P	-8.7692	10.0577	Y	0.090958	-0.078776
72.0	1	P	-8.7735	10.0089	Y	0.090519	-0.078813
72.0	1	P	-8.7766	9.9602	Y	0.090077	-0.078842
72.0	1	P	-8.7794	9.9113	Y	0.089635	-0.078867
72.0	1	P	-8.7822	9.8625	Y	0.089193	-0.078892
72.0	1	P	-8.7851	9.8137	Y	0.088752	-0.078919
72.0	1	P	-8.7885	9.7650	Y	0.088311	-0.078949
72.0	1	P	-8.7920	9.7163	Y	0.087871	-0.078981
72.0	1	P	-8.7959	9.6676	Y	0.087432	-0.079015
72.0	1	P	-8.7998	9.6191	Y	0.086992	-0.079050
72.0	1	P	-8.8039	9.5706	Y	0.086553	-0.079086
72.0	1	P	-8.8079	9.5219	Y	0.086114	-0.079123
72.0	1	P	-8.8120	9.4734	Y	0.085675	-0.079159
72.0	1	P	-8.8159	9.4248	Y	0.085235	-0.079195
72.0	1	P	-8.8200	9.3763	Y	0.084796	-0.079231
72.0	1	P	-8.8237	9.3276	Y	0.084357	-0.079265
72.0	1	P	-8.8274	9.2791	Y	0.083917	-0.079298
72.0	1	P	-8.8311	9.2304	Y	0.083477	-0.079331
72.0	1	P	-8.8348	9.1818	Y	0.083037	-0.079363
72.0	1	P	-8.8383	9.1331	Y	0.082598	-0.079396
72.0	1	P	-8.8420	9.0846	Y	0.082158	-0.079428
72.0	1	P	-8.8455	9.0359	Y	0.081718	-0.079461
72.0	1	P	-8.8494	8.9872	Y	0.081278	-0.079495
72.0	1	P	-8.8533	8.9387	Y	0.080838	-0.079531
72.0	1	P	-8.8574	8.8900	Y	0.080399	-0.079567
72.0	1	P	-8.8616	8.8414	Y	0.079960	-0.079606
72.0	1	P	-8.8661	8.7929	Y	0.079520	-0.079645
72.0	1	P	-8.8705	8.7444	Y	0.079081	-0.079686
72.0	1	P	-8.8752	8.6959	Y	0.078642	-0.079727
72.0	1	P	-8.8798	8.6472	Y	0.078203	-0.079768
72.0	1	P	-8.8842	8.5987	Y	0.077764	-0.079809
72.0	1	P	-8.8887	8.5501	Y	0.077325	-0.079849
72.0	1	P	-8.8931	8.5016	Y	0.076886	-0.079888
72.0	1	P	-8.8974	8.4529	Y	0.076446	-0.079926
72.0	1	P	-8.9015	8.4044	Y	0.076007	-0.079963
72.0	1	P	-8.9053	8.3559	Y	0.075567	-0.079997
72.0	1	P	-8.9090	8.3071	Y	0.075128	-0.080031
72.0	1	P	-8.9126	8.2584	Y	0.074688	-0.080063
72.0	1	P	-8.9161	8.2099	Y	0.074248	-0.080095
72.0	1	P	-8.9196	8.1612	Y	0.073808	-0.080126
72.0	1	P	-8.9229	8.1127	Y	0.073368	-0.080157
72.0	1	P	-8.9265	8.0640	Y	0.072928	-0.080188
72.0	1	P	-8.9298	8.0153	Y	0.072488	-0.080218
72.0	1	P	-8.9333	7.9667	Y	0.072048	-0.080249
72.0	1	P	-8.9368	7.9180	Y	0.071608	-0.080280
72.0	1	P	-8.9403	7.8693	Y	0.071168	-0.080312
72.0	1	P	-8.9439	7.8208	Y	0.070728	-0.080344
72.0	1	P	-8.9476	7.7721	Y	0.070288	-0.080377
72.0	1	P	-8.9513	7.7234	Y	0.069849	-0.080411
72.0	1	P	-8.9552	7.6749	Y	0.069409	-0.080446
72.0	1	P	-8.9592	7.6264	Y	0.068970	-0.080482
72.0	1	P	-8.9635	7.5776	Y	0.068530	-0.080520
72.0	1	P	-8.9679	7.5291	Y	0.068091	-0.080561
72.0	1	P	-8.9728	7.4806	Y	0.067652	-0.080604
72.0	1	P	-8.9779	7.4321	Y	0.067214	-0.080650
72.0	1	P	-8.9831	7.3837	Y	0.066776	-0.080698
72.0	1	P	-8.9887	7.3352	Y	0.066337	-0.080747
72.0	1	P	-8.9942	7.2867	Y	0.065899	-0.080797
72.0	1	P	-8.9998	7.2384	Y	0.065461	-0.080847
72.0	1	P	-9.0054	7.1898	Y	0.065023	-0.080896
72.0	1	P	-9.0107	7.1413	Y	0.064584	-0.080945
72.0	1	P	-9.0159	7.0928	Y	0.064146	-0.080992
72.0	1	P	-9.0209	7.0445	Y	0.063707	-0.081036
72.0	1	P	-9.0255	6.9957	Y	0.063268	-0.081078
72.0	1	P	-9.0298	6.9472	Y	0.062829	-0.081116
72.0	1	P	-9.0339	6.8987	Y	0.062389	-0.081152
72.0	1	P	-9.0376	6.8500	Y	0.061950	-0.081186

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
72.0	1	P	-9.0411	6.8015	Y	0.061510	-0.081218
72.0	1	P	-9.0446	6.7528	Y	0.061070	-0.081249
72.0	1	P	-9.0479	6.7041	Y	0.060630	-0.081279
72.0	1	P	-9.0511	6.6553	Y	0.060190	-0.081307
72.0	1	P	-9.0542	6.6068	Y	0.059749	-0.081335
72.0	1	P	-9.0572	6.5581	Y	0.059309	-0.081363
72.0	1	P	-9.0602	6.5094	Y	0.058869	-0.081389
72.0	1	P	-9.0631	6.4607	Y	0.058429	-0.081416
72.0	1	P	-9.0661	6.4120	Y	0.057988	-0.081442
72.0	1	P	-9.0691	6.3633	Y	0.057548	-0.081469
72.0	1	P	-9.0722	6.3146	Y	0.057108	-0.081497
72.0	1	P	-9.0755	6.2661	Y	0.056668	-0.081526
72.0	1	P	-9.0789	6.2173	Y	0.056228	-0.081558
72.0	1	P	-9.0828	6.1688	Y	0.055788	-0.081591
72.0	1	P	-9.0868	6.1201	Y	0.055349	-0.081628
72.0	1	P	-9.0913	6.0716	Y	0.054910	-0.081669
72.0	1	P	-9.0965	6.0231	Y	0.054472	-0.081714
72.0	1	P	-9.1018	5.9747	Y	0.054033	-0.081762
72.0	1	P	-9.1074	5.9262	Y	0.053595	-0.081813
72.0	1	P	-9.1131	5.8779	Y	0.053157	-0.081865
72.0	1	P	-9.1191	5.8294	Y	0.052719	-0.081917
72.0	1	P	-9.1248	5.7810	Y	0.052281	-0.081970
72.0	1	P	-9.1305	5.7325	Y	0.051843	-0.082022
72.0	1	P	-9.1363	5.6842	Y	0.051405	-0.082072
72.0	1	P	-9.1417	5.6356	Y	0.050967	-0.082120
72.0	1	P	-9.1467	5.5871	Y	0.050528	-0.082165
72.0	1	P	-9.1513	5.5386	Y	0.050089	-0.082208
72.0	1	P	-9.1559	5.4901	Y	0.049650	-0.082248
72.0	1	P	-9.1602	5.4414	Y	0.049211	-0.082287
72.0	1	P	-9.1643	5.3928	Y	0.048771	-0.082323
72.0	1	P	-9.1681	5.3443	Y	0.048332	-0.082359
72.0	1	P	-9.1720	5.2956	Y	0.047892	-0.082393
72.0	1	P	-9.1757	5.2471	Y	0.047452	-0.082426
72.0	1	P	-9.1793	5.1984	Y	0.047012	-0.082459
72.0	1	P	-9.1828	5.1497	Y	0.046572	-0.082491
72.0	1	P	-9.1863	5.1011	Y	0.046133	-0.082522
72.0	1	P	-9.1898	5.0524	Y	0.045693	-0.082553
72.0	1	P	-9.1931	5.0037	Y	0.045253	-0.082584
72.0	1	P	-9.1967	4.9552	Y	0.044813	-0.082615
72.0	1	P	-9.2000	4.9065	Y	0.044373	-0.082645
72.0	1	P	-9.2035	4.8578	Y	0.043933	-0.082677
72.0	1	P	-9.2072	4.8093	Y	0.043493	-0.082710
72.0	1	P	-9.2111	4.7606	Y	0.043054	-0.082744
72.0	1	P	-9.2150	4.7120	Y	0.042614	-0.082780
72.0	1	P	-9.2193	4.6635	Y	0.042175	-0.082817
72.0	1	P	-9.2237	4.6148	Y	0.041736	-0.082857
72.0	1	P	-9.2283	4.5663	Y	0.041297	-0.082899
72.0	1	P	-9.2331	4.5178	Y	0.040858	-0.082943
72.0	1	P	-9.2380	4.4692	Y	0.040419	-0.082987
72.0	1	P	-9.2431	4.4207	Y	0.039980	-0.083032
72.0	1	P	-9.2481	4.3724	Y	0.039542	-0.083078
72.0	1	P	-9.2533	4.3239	Y	0.039103	-0.083124
72.0	1	P	-9.2585	4.2753	Y	0.038665	-0.083171
72.0	1	P	-9.2637	4.2268	Y	0.038226	-0.083217
72.0	1	P	-9.2689	4.1783	Y	0.037787	-0.083264
72.0	1	P	-9.2741	4.1298	Y	0.037349	-0.083311
72.0	1	P	-9.2793	4.0813	Y	0.036910	-0.083358
72.0	1	P	-9.2844	4.0329	Y	0.036472	-0.083404
72.0	1	P	-9.2894	3.9844	Y	0.036033	-0.083449
72.0	1	P	-9.2944	3.9359	Y	0.035594	-0.083493
72.0	1	P	-9.2993	3.8873	Y	0.035156	-0.083536
72.0	1	P	-9.3039	3.8388	Y	0.034716	-0.083578
72.0	1	P	-9.3083	3.7901	Y	0.034277	-0.083618
72.0	1	P	-9.3124	3.7416	Y	0.033838	-0.083655
72.0	1	P	-9.3163	3.6929	Y	0.033398	-0.083689
72.0	1	P	-9.3198	3.6444	Y	0.032958	-0.083722
72.0	1	P	-9.3233	3.5957	Y	0.032518	-0.083752
72.0	1	P	-9.3267	3.5470	Y	0.032078	-0.083783
72.0	1	P	-9.3300	3.4982	Y	0.031638	-0.083814
72.0	1	P	-9.3335	3.4497	Y	0.031198	-0.083845
72.0	1	P	-9.3372	3.4010	Y	0.030758	-0.083878
72.0	1	P	-9.3411	3.3525	Y	0.030319	-0.083913
72.0	1	P	-9.3454	3.3040	Y	0.029880	-0.083951
72.0	1	P	-9.3502	3.2554	Y	0.029441	-0.083994
72.0	1	P	-9.3554	3.2069	Y	0.029003	-0.084041
72.0	1	P	-9.3613	3.1586	Y	0.028566	-0.084094
72.0	1	P	-9.3678	3.1102	Y	0.028129	-0.084153
72.0	1	P	-9.3752	3.0619	Y	0.027691	-0.084220
72.0	1	P	-9.3837	3.0136	Y	0.027255	-0.084295
72.0	1	P	-9.3937	2.9656	Y	0.026820	-0.084385
72.0	1	P	-9.4056	2.9182	Y	0.026391	-0.084492
72.0	1	P	-9.4202	2.8715	Y	0.025970	-0.084623
72.0	1	P	-9.4383	2.8263	Y	0.025560	-0.084786
72.0	1	P	-9.4608	2.7826	Y	0.025165	-0.084987
72.0	1	P	-9.4871	2.7404	Y	0.024784	-0.085224
72.0	1	P	-9.5169	2.6998	Y	0.024416	-0.085491
72.0	1	P	-9.5493	2.6606	Y	0.024061	-0.085782
72.0	1	P	-9.5837	2.6226	Y	0.023718	-0.086093
72.0	1	P	-9.6202	2.5859	Y	0.023386	-0.086419
72.0	1	P	-9.6580	2.5506	Y	0.023067	-0.086759
72.0	1	P	-9.6971	2.5169	Y	0.022761	-0.087110
72.0	1	P	-9.7371	2.4846	Y	0.022471	-0.087470
72.0	1	P	-9.7782	2.4546	Y	0.022199	-0.087838
72.0	1	P	-9.8200	2.4270	Y	0.021949	-0.088214
72.0	1	P	-9.8625	2.4020	Y	0.021724	-0.088597
72.0	1	P	-9.9058	2.3807	Y	0.021531	-0.088986
72.0	1	P	-9.9499	2.3637	Y	0.021377	-0.089382
72.0	1	P	-9.9949	2.3520	Y	0.021270	-0.089785
72.0	1	P	-10.0404	2.3463	Y	0.021219	-0.090195
72.0	1	P	-10.0869	2.3461	Y	0.021218	-0.090612
72.0	1	P	-10.1338	2.3506	Y	0.021257	-0.091034
72.0	1	P	-10.1812	2.3585	Y	0.021329	-0.091459
72.0	1	P	-10.2288	2.3693	Y	0.021427	-0.091887
72.0	1	P	-10.2766	2.3824	Y	0.021547	-0.092316
72.0	1	P	-10.3245	2.3976	Y	0.021684	-0.092746
72.0	1	P	-10.3723	2.4143	Y	0.021835	-0.093176
72.0	1	P	-10.4199	2.4324	Y	0.021998	-0.093603
72.0	1	P	-10.4673	2.4515	Y	0.022171	-0.094029
72.0	1	P	-10.5144	2.4715	Y	0.022352	-0.094451
72.0	1	P	-10.5607	2.4924	Y	0.022541	-0.094869
72.0	1	P	-10.6066	2.5141	Y	0.022736	-0.095280
72.0	1	P	-10.6514	2.5363	Y	0.022938	-0.095683

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
72.0	1	P	-6.5952	3.2095	Y	0.029026	-0.059245
72.0	1	P	-6.6128	3.2551	Y	0.029438	-0.059403
72.0	1	P	-6.6290	3.3012	Y	0.029854	-0.059549
72.0	1	P	-6.6441	3.3475	Y	0.030274	-0.059684
72.0	1	P	-6.6581	3.3942	Y	0.030696	-0.059811
72.0	1	P	-6.6713	3.4412	Y	0.031121	-0.059929
72.0	1	P	-6.6839	3.4882	Y	0.031547	-0.060042
72.0	1	P	-6.6959	3.5355	Y	0.031975	-0.060150
72.0	1	P	-6.7074	3.5831	Y	0.032403	-0.060253
72.0	1	P	-6.7185	3.6305	Y	0.032833	-0.060354
72.0	1	P	-6.7294	3.6781	Y	0.033264	-0.060451
72.0	1	P	-6.7398	3.7259	Y	0.033695	-0.060545
72.0	1	P	-6.7500	3.7734	Y	0.034127	-0.060637
72.0	1	P	-6.7600	3.8212	Y	0.034558	-0.060726
72.0	1	P	-6.7698	3.8690	Y	0.034991	-0.060814
72.0	1	P	-6.7794	3.9170	Y	0.035423	-0.060900
72.0	1	P	-6.7887	3.9648	Y	0.035856	-0.060984
72.0	1	P	-6.7980	4.0127	Y	0.036289	-0.061067
72.0	1	P	-6.8068	4.0607	Y	0.036723	-0.061147
72.0	1	P	-6.8155	4.1085	Y	0.037156	-0.061226
72.0	1	P	-6.8241	4.1566	Y	0.037591	-0.061302
72.0	1	P	-6.8322	4.2046	Y	0.038025	-0.061376
72.0	1	P	-6.8402	4.2527	Y	0.038461	-0.061446
72.0	1	P	-6.8478	4.3009	Y	0.038896	-0.061514
72.0	1	P	-6.8550	4.3492	Y	0.039332	-0.061580
72.0	1	P	-6.8620	4.3974	Y	0.039769	-0.061643
72.0	1	P	-6.8689	4.4457	Y	0.040205	-0.061704
72.0	1	P	-6.8756	4.4941	Y	0.040643	-0.061764
72.0	1	P	-6.8818	4.5424	Y	0.041080	-0.061821
72.0	1	P	-6.8881	4.5907	Y	0.041517	-0.061877
72.0	1	P	-6.8939	4.6391	Y	0.041955	-0.061929
72.0	1	P	-6.8994	4.6876	Y	0.042393	-0.061979
72.0	1	P	-6.9044	4.7361	Y	0.042832	-0.062024
72.0	1	P	-6.9093	4.7846	Y	0.043271	-0.062067
72.0	1	P	-6.9137	4.8332	Y	0.043710	-0.062106
72.0	1	P	-6.9180	4.8817	Y	0.044149	-0.062144
72.0	1	P	-6.9220	4.9304	Y	0.044589	-0.062181
72.0	1	P	-6.9259	4.9789	Y	0.045028	-0.062216
72.0	1	P	-6.9298	5.0276	Y	0.045468	-0.062251
72.0	1	P	-6.9335	5.0761	Y	0.045908	-0.062286
72.0	1	P	-6.9374	5.1249	Y	0.046348	-0.062320
72.0	1	P	-6.9413	5.1734	Y	0.046787	-0.062355
72.0	1	P	-6.9454	5.2221	Y	0.047227	-0.062391
72.0	1	P	-6.9493	5.2706	Y	0.047666	-0.062427
72.0	1	P	-6.9535	5.3193	Y	0.048106	-0.062464
72.0	1	P	-6.9576	5.3678	Y	0.048545	-0.062502
72.0	1	P	-6.9620	5.4164	Y	0.048984	-0.062540
72.0	1	P	-6.9663	5.4649	Y	0.049424	-0.062580
72.0	1	P	-6.9709	5.5136	Y	0.049863	-0.062621
72.0	1	P	-6.9757	5.5621	Y	0.050302	-0.062664
72.0	1	P	-6.9806	5.6106	Y	0.050740	-0.062708
72.0	1	P	-6.9857	5.6592	Y	0.051179	-0.062755
72.0	1	P	-6.9911	5.7075	Y	0.051617	-0.062803
72.0	1	P	-6.9967	5.7560	Y	0.052055	-0.062853
72.0	1	P	-7.0024	5.8044	Y	0.052493	-0.062903
72.0	1	P	-7.0080	5.8529	Y	0.052932	-0.062954
72.0	1	P	-7.0135	5.9014	Y	0.053370	-0.063004
72.0	1	P	-7.0191	5.9497	Y	0.053808	-0.063054
72.0	1	P	-7.0245	5.9983	Y	0.054246	-0.063102
72.0	1	P	-7.0296	6.0468	Y	0.054685	-0.063148
72.0	1	P	-7.0343	6.0953	Y	0.055124	-0.063191
72.0	1	P	-7.0387	6.1438	Y	0.055563	-0.063230
72.0	1	P	-7.0428	6.1923	Y	0.056002	-0.063267
72.0	1	P	-7.0467	6.2411	Y	0.056442	-0.063301
72.0	1	P	-7.0504	6.2896	Y	0.056882	-0.063334
72.0	1	P	-7.0537	6.3383	Y	0.057322	-0.063365
72.0	1	P	-7.0570	6.3870	Y	0.057761	-0.063395
72.0	1	P	-7.0604	6.4357	Y	0.058202	-0.063425
72.0	1	P	-7.0637	6.4842	Y	0.058642	-0.063454
72.0	1	P	-7.0669	6.5329	Y	0.059082	-0.063483
72.0	1	P	-7.0700	6.5816	Y	0.059522	-0.063512
72.0	1	P	-7.0733	6.6303	Y	0.059962	-0.063541
72.0	1	P	-7.0767	6.6789	Y	0.060402	-0.063571
72.0	1	P	-7.0800	6.7276	Y	0.060842	-0.063601
72.0	1	P	-7.0835	6.7763	Y	0.061282	-0.063633
72.0	1	P	-7.0872	6.8248	Y	0.061722	-0.063665
72.0	1	P	-7.0909	6.8735	Y	0.062162	-0.063699
72.0	1	P	-7.0950	6.9220	Y	0.062601	-0.063735
72.0	1	P	-7.0993	6.9707	Y	0.063040	-0.063773
72.0	1	P	-7.1037	7.0193	Y	0.063480	-0.063814
72.0	1	P	-7.1087	7.0678	Y	0.063918	-0.063859
72.0	1	P	-7.1141	7.1161	Y	0.064356	-0.063907
72.0	1	P	-7.1196	7.1646	Y	0.064795	-0.063957
72.0	1	P	-7.1254	7.2130	Y	0.065232	-0.064008
72.0	1	P	-7.1313	7.2615	Y	0.065670	-0.064061
72.0	1	P	-7.1371	7.3098	Y	0.066108	-0.064113
72.0	1	P	-7.1430	7.3584	Y	0.066546	-0.064166
72.0	1	P	-7.1487	7.4067	Y	0.066984	-0.064217
72.0	1	P	-7.1543	7.4552	Y	0.067422	-0.064267
72.0	1	P	-7.1595	7.5037	Y	0.067861	-0.064315
72.0	1	P	-7.1645	7.5523	Y	0.068300	-0.064360
72.0	1	P	-7.1691	7.6008	Y	0.068739	-0.064401
72.0	1	P	-7.1734	7.6493	Y	0.069178	-0.064439
72.0	1	P	-7.1771	7.6980	Y	0.069618	-0.064472
72.0	1	P	-7.1802	7.7465	Y	0.070058	-0.064501
72.0	1	P	-7.1828	7.7953	Y	0.070498	-0.064524
72.0	1	P	-7.1850	7.8440	Y	0.070939	-0.064544
72.0	1	P	-7.1871	7.8927	Y	0.071379	-0.064562
72.0	1	P	-7.1891	7.9416	Y	0.071820	-0.064580
72.0	1	P	-7.1911	7.9903	Y	0.072261	-0.064599
72.0	1	P	-7.1934	8.0390	Y	0.072702	-0.064619
72.0	1	P	-7.1961	8.0877	Y	0.073142	-0.064644
72.0	1	P	-7.1993	8.1362	Y	0.073582	-0.064673
72.0	1	P	-7.2032	8.1849	Y	0.074021	-0.064706
72.0	1	P	-7.2072	8.2334	Y	0.074461	-0.064744
72.0	1	P	-7.2119	8.2820	Y	0.074900	-0.064786
72.0	1	P	-7.2171	8.3305	Y	0.075338	-0.064832
72.0	1	P	-7.2226	8.3790	Y	0.075777	-0.064882
72.0	1	P	-7.2289	8.4273	Y	0.076215	-0.064938
72.0	1	P	-7.2356	8.4757	Y	0.076652	-0.064998
72.0	1	P	-7.2426	8.5240	Y	0.077089	-0.065062
72.0	1	P	-7.2500	8.5724	Y	0.077525	-0.065127

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
72.0	1	P	-7.2571	8.6207	Y	0.077962	-0.065192
72.0	1	P	-7.2639	8.6690	Y	0.078399	-0.065253
72.0	1	P	-7.2700	8.7174	Y	0.078836	-0.065308
72.0	1	P	-7.2752	8.7657	Y	0.079275	-0.065354
72.0	1	P	-7.2791	8.8142	Y	0.079714	-0.065389
72.0	1	P	-7.2813	8.8629	Y	0.080154	-0.065409
72.0	1	P	-7.2826	8.9118	Y	0.080595	-0.065421
72.0	1	P	-7.2839	8.9605	Y	0.081036	-0.065433
72.0	1	P	-7.2863	9.0092	Y	0.081476	-0.065455
72.0	1	P	-7.2902	9.0578	Y	0.081915	-0.065489
72.0	1	P	-7.2952	9.1063	Y	0.082354	-0.065534
72.0	1	P	-7.3011	9.1546	Y	0.082791	-0.065587
72.0	1	P	-7.3076	9.2030	Y	0.083229	-0.065646
72.0	1	P	-7.3147	9.2513	Y	0.083666	-0.065708
72.0	1	P	-7.3219	9.2996	Y	0.084102	-0.065774
72.0	1	P	-7.3293	9.3478	Y	0.084539	-0.065840
72.0	1	P	-7.3365	9.3961	Y	0.084976	-0.065905
72.0	1	P	-7.3437	9.4445	Y	0.085413	-0.065970
72.0	1	P	-7.3506	9.4928	Y	0.085851	-0.066031
72.0	1	P	-7.3571	9.5413	Y	0.086288	-0.066090
72.0	1	P	-7.3632	9.5897	Y	0.086726	-0.066145
72.0	1	P	-7.3687	9.6382	Y	0.087164	-0.066194
72.0	1	P	-7.3734	9.6867	Y	0.087603	-0.066237
72.0	1	P	-7.3773	9.7352	Y	0.088043	-0.066270
72.0	1	P	-7.3798	9.7839	Y	0.088483	-0.066294
72.0	1	P	-7.3810	9.8326	Y	0.088924	-0.066305
72.0	1	P	-7.3819	9.8813	Y	0.089364	-0.066313
72.0	1	P	-7.3841	9.9301	Y	0.089805	-0.066333
72.0	1	P	-7.3878	9.9786	Y	0.090244	-0.066366
72.0	1	P	-7.3926	10.0271	Y	0.090682	-0.066409
72.0	1	P	-7.3982	10.0756	Y	0.091121	-0.066459
72.0	1	P	-7.4045	10.1240	Y	0.091558	-0.066515
72.0	1	P	-7.4110	10.1723	Y	0.091996	-0.066574
72.0	1	P	-7.4176	10.2208	Y	0.092433	-0.066634
72.0	1	P	-7.4245	10.2692	Y	0.092871	-0.066695
72.0	1	P	-7.4308	10.3175	Y	0.093309	-0.066753
72.0	1	P	-7.4369	10.3660	Y	0.093747	-0.066807
72.0	1	P	-7.4426	10.4145	Y	0.094186	-0.066859
72.0	1	P	-7.4480	10.4631	Y	0.094625	-0.066907
72.0	1	P	-7.4528	10.5116	Y	0.095064	-0.066950
72.0	1	P	-7.4573	10.5603	Y	0.095503	-0.066990
72.0	1	P	-7.4612	10.6088	Y	0.095943	-0.067025
72.0	1	P	-7.4645	10.6575	Y	0.096383	-0.067055
72.0	1	P	-7.4671	10.7060	Y	0.096823	-0.067078
72.0	1	P	-7.4687	10.7547	Y	0.097263	-0.067093
72.0	1	P	-7.4697	10.8036	Y	0.097705	-0.067100
72.0	1	P	-7.4713	10.8525	Y	0.098147	-0.067116
72.0	1	P	-7.4747	10.9016	Y	0.098590	-0.067146
72.0	1	P	-7.4804	10.9503	Y	0.099031	-0.067198
72.0	1	P	-7.4891	10.9983	Y	0.099465	-0.067276
72.0	1	P	-7.5017	11.0453	Y	0.099890	-0.067389
72.0	1	P	-7.5186	11.0911	Y	0.100304	-0.067541
72.0	1	P	-7.5389	11.1357	Y	0.100707	-0.067723
72.0	1	P	-7.5613	11.1792	Y	0.101102	-0.067925
72.0	1	P	-7.5852	11.2218	Y	0.101498	-0.068140
72.0	1	P	-7.6097	11.2637	Y	0.101865	-0.068358
72.0	1	P	-7.6338	11.3046	Y	0.102236	-0.068576
72.0	1	P	-7.6578	11.3452	Y	0.102603	-0.068791
72.0	1	P	-7.6815	11.3855	Y	0.102968	-0.069005
72.0	1	P	-7.7051	11.4261	Y	0.103334	-0.069216
72.0	1	P	-7.7284	11.4670	Y	0.103704	-0.069426
72.0	1	P	-7.7514	11.5087	Y	0.104081	-0.069632
72.0	1	P	-7.7740	11.5515	Y	0.104468	-0.069835
72.0	1	P	-7.7960	11.5957	Y	0.104869	-0.070033
72.0	1	P	-7.8177	11.6420	Y	0.105287	-0.070226
72.0	1	P	-7.8384	11.6909	Y	0.105730	-0.070413
72.0	1	P	-7.8582	11.7430	Y	0.106200	-0.070592
72.0	1	P	-7.8775	11.7980	Y	0.106697	-0.070765
72.0	1	P	-7.8966	11.8543	Y	0.107206	-0.070937
72.0	1	P	-7.9162	11.9102	Y	0.107713	-0.071112
72.0	1	P	-7.9367	11.9647	Y	0.108205	-0.071297
72.0	1	P	-7.9590	12.0156	Y	0.108666	-0.071496
72.0	1	P	-7.9836	12.0615	Y	0.109080	-0.071718
72.0	1	P	-8.0114	12.1002	Y	0.109431	-0.071968
72.0	1	P	-8.0434	12.1295	Y	0.109695	-0.072255
72.0	1	P	-8.0808	12.1463	Y	0.109849	-0.072591
72.0	1	P	-8.1251	12.1478	Y	0.109861	-0.072988
77.0	1	P	14.3256	0.0000	Y	0.000000	0.128688
77.0	1	P	14.3174	0.0420	Y	0.000381	0.128615
77.0	1	P	14.2952	0.0728	Y	0.000659	0.128416
77.0	1	P	14.2617	0.0945	Y	0.000853	0.128115
77.0	1	P	14.2195	0.1087	Y	0.000983	0.127736
77.0	1	P	14.1704	0.1174	Y	0.001062	0.127294
77.0	1	P	14.1159	0.1219	Y	0.001103	0.126806
77.0	1	P	14.0578	0.1233	Y	0.001116	0.126284
77.0	1	P	13.9972	0.1228	Y	0.001110	0.125739
77.0	1	P	13.9354	0.1209	Y	0.001094	0.125183
77.0	1	P	13.8731	0.1191	Y	0.001077	0.124625
77.0	1	P	13.8120	0.1180	Y	0.001066	0.124076
77.0	1	P	13.7530	0.1183	Y	0.001071	0.123545
77.0	1	P	13.6968	0.1213	Y	0.001097	0.123041
77.0	1	P	13.6435	0.1263	Y	0.001142	0.122562
77.0	1	P	13.5924	0.1332	Y	0.001203	0.122103
77.0	1	P	13.5431	0.1413	Y	0.001277	0.121660
77.0	1	P	13.4952	0.1506	Y	0.001361	0.121229
77.0	1	P	13.4481	0.1606	Y	0.001452	0.120807
77.0	1	P	13.4020	0.1711	Y	0.001548	0.120393
77.0	1	P	13.3564	0.1822	Y	0.001648	0.119983
77.0	1	P	13.3113	0.1935	Y	0.001750	0.119577
77.0	1	P	13.2661	0.2048	Y	0.001853	0.119172
77.0	1	P	13.2211	0.2161	Y	0.001954	0.118766
77.0	1	P	13.1757	0.2271	Y	0.002053	0.118359
77.0	1	P	13.1298	0.2374	Y	0.002147	0.117947
77.0	1	P	13.0835	0.2472	Y	0.002236	0.117531
77.0	1	P	13.0364	0.2565	Y	0.002319	0.117109
77.0	1	P	12.9890	0.2652	Y	0.002398	0.116683
77.0	1	P	12.9412	0.2735	Y	0.002474	0.116253
77.0	1	P	12.8933	0.2815	Y	0.002546	0.115822
77.0	1	P	12.8449	0.2893	Y	0.002617	0.115388
77.0	1	P	12.7964	0.2969	Y	0.002685	0.114952
77.0	1	P	12.7479	0.3043	Y	0.002752	0.114516
77.0	1	P	12.6992	0.3115	Y	0.002816	0.114079

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
77.0	1	P	12.6505	0.3185	Y	0.002880	0.113641
77.0	1	P	12.6017	0.3254	Y	0.002943	0.113204
77.0	1	P	12.5530	0.3321	Y	0.003004	0.112766
77.0	1	P	12.5043	0.3387	Y	0.003064	0.112329
77.0	1	P	12.4558	0.3454	Y	0.003123	0.111892
77.0	1	P	12.4073	0.3517	Y	0.003181	0.111457
77.0	1	P	12.3590	0.3580	Y	0.003239	0.111022
77.0	1	P	12.3104	0.3643	Y	0.003295	0.110587
77.0	1	P	12.2621	0.3706	Y	0.003351	0.110153
77.0	1	P	12.2138	0.3769	Y	0.003408	0.109719
77.0	1	P	12.1656	0.3830	Y	0.003464	0.109285
77.0	1	P	12.1173	0.3893	Y	0.003521	0.108851
77.0	1	P	12.0689	0.3956	Y	0.003578	0.108418
77.0	1	P	12.0208	0.4021	Y	0.003636	0.107984
77.0	1	P	11.9724	0.4086	Y	0.003695	0.107551
77.0	1	P	11.9243	0.4152	Y	0.003755	0.107117
77.0	1	P	11.8761	0.4221	Y	0.003816	0.106684
77.0	1	P	11.8278	0.4289	Y	0.003880	0.106251
77.0	1	P	11.7796	0.4361	Y	0.003944	0.105818
77.0	1	P	11.7313	0.4432	Y	0.004007	0.105384
77.0	1	P	11.6830	0.4500	Y	0.004070	0.104951
77.0	1	P	11.6346	0.4565	Y	0.004129	0.104516
77.0	1	P	11.5863	0.4626	Y	0.004185	0.104082
77.0	1	P	11.5380	0.4682	Y	0.004235	0.103647
77.0	1	P	11.4894	0.4730	Y	0.004278	0.103211
77.0	1	P	11.4407	0.4771	Y	0.004315	0.102775
77.0	1	P	11.3922	0.4806	Y	0.004347	0.102338
77.0	1	P	11.3435	0.4839	Y	0.004376	0.101901
77.0	1	P	11.2948	0.4869	Y	0.004403	0.101463
77.0	1	P	11.2461	0.4897	Y	0.004428	0.101026
77.0	1	P	11.1974	0.4924	Y	0.004453	0.100589
77.0	1	P	11.1489	0.4952	Y	0.004478	0.100151
77.0	1	P	11.1001	0.4978	Y	0.004502	0.099714
77.0	1	P	11.0514	0.5006	Y	0.004527	0.099277
77.0	1	P	11.0027	0.5032	Y	0.004551	0.098839
77.0	1	P	10.9540	0.5058	Y	0.004575	0.098402
77.0	1	P	10.9053	0.5086	Y	0.004599	0.097965
77.0	1	P	10.8568	0.5112	Y	0.004622	0.097527
77.0	1	P	10.8081	0.5137	Y	0.004646	0.097090
77.0	1	P	10.7594	0.5163	Y	0.004670	0.096653
77.0	1	P	10.7107	0.5191	Y	0.004694	0.096216
77.0	1	P	10.6620	0.5217	Y	0.004718	0.095778
77.0	1	P	10.6133	0.5245	Y	0.004743	0.095341
77.0	1	P	10.5647	0.5271	Y	0.004767	0.094904
77.0	1	P	10.5160	0.5299	Y	0.004792	0.094467
77.0	1	P	10.4673	0.5326	Y	0.004816	0.094029
77.0	1	P	10.4186	0.5352	Y	0.004841	0.093592
77.0	1	P	10.3699	0.5380	Y	0.004866	0.093155
77.0	1	P	10.3212	0.5408	Y	0.004890	0.092717
77.0	1	P	10.2725	0.5434	Y	0.004915	0.092280
77.0	1	P	10.2240	0.5462	Y	0.004939	0.091843
77.0	1	P	10.1753	0.5489	Y	0.004964	0.091405
77.0	1	P	10.1266	0.5515	Y	0.004988	0.090968
77.0	1	P	10.0778	0.5541	Y	0.005012	0.090531
77.0	1	P	10.0291	0.5569	Y	0.005036	0.090093
77.0	1	P	9.9804	0.5593	Y	0.005058	0.089656
77.0	1	P	9.9317	0.5619	Y	0.005081	0.089219
77.0	1	P	9.8830	0.5643	Y	0.005104	0.088781
77.0	1	P	9.8345	0.5667	Y	0.005125	0.088344
77.0	1	P	9.7858	0.5691	Y	0.005147	0.087906
77.0	1	P	9.7371	0.5715	Y	0.005169	0.087469
77.0	1	P	9.6884	0.5739	Y	0.005190	0.087032
77.0	1	P	9.6397	0.5763	Y	0.005211	0.086594
77.0	1	P	9.5910	0.5786	Y	0.005232	0.086156
77.0	1	P	9.5422	0.5810	Y	0.005253	0.085719
77.0	1	P	9.4935	0.5832	Y	0.005274	0.085282
77.0	1	P	9.4448	0.5854	Y	0.005295	0.084844
77.0	1	P	9.3961	0.5878	Y	0.005316	0.084407
77.0	1	P	9.3474	0.5900	Y	0.005336	0.083969
77.0	1	P	9.2987	0.5923	Y	0.005357	0.083532
77.0	1	P	9.2500	0.5945	Y	0.005377	0.083094
77.0	1	P	9.2013	0.5967	Y	0.005397	0.082657
77.0	1	P	9.1526	0.5989	Y	0.005417	0.082219
77.0	1	P	9.1039	0.6013	Y	0.005438	0.081782
77.0	1	P	9.0552	0.6036	Y	0.005458	0.081344
77.0	1	P	9.0065	0.6058	Y	0.005478	0.080907
77.0	1	P	8.9578	0.6080	Y	0.005498	0.080469
77.0	1	P	8.9090	0.6102	Y	0.005519	0.080031
77.0	1	P	8.8603	0.6125	Y	0.005539	0.079594
77.0	1	P	8.8116	0.6147	Y	0.005559	0.079157
77.0	1	P	8.7629	0.6169	Y	0.005579	0.078719
77.0	1	P	8.7142	0.6193	Y	0.005600	0.078282
77.0	1	P	8.6655	0.6215	Y	0.005621	0.077844
77.0	1	P	8.6168	0.6238	Y	0.005641	0.077406
77.0	1	P	8.5681	0.6262	Y	0.005662	0.076969
77.0	1	P	8.5194	0.6284	Y	0.005683	0.076532
77.0	1	P	8.4707	0.6308	Y	0.005704	0.076094
77.0	1	P	8.4220	0.6330	Y	0.005725	0.075657
77.0	1	P	8.3734	0.6354	Y	0.005747	0.075219
77.0	1	P	8.3247	0.6378	Y	0.005769	0.074782
77.0	1	P	8.2760	0.6402	Y	0.005791	0.074344
77.0	1	P	8.2273	0.6428	Y	0.005813	0.073907
77.0	1	P	8.1786	0.6452	Y	0.005836	0.073470
77.0	1	P	8.1299	0.6478	Y	0.005859	0.073032
77.0	1	P	8.0812	0.6506	Y	0.005883	0.072595
77.0	1	P	8.0325	0.6532	Y	0.005908	0.072158
77.0	1	P	7.9838	0.6560	Y	0.005933	0.071720
77.0	1	P	7.9353	0.6588	Y	0.005958	0.071283
77.0	1	P	7.8866	0.6617	Y	0.005984	0.070846
77.0	1	P	7.8378	0.6645	Y	0.006009	0.070409
77.0	1	P	7.7891	0.6673	Y	0.006035	0.069972
77.0	1	P	7.7404	0.6702	Y	0.006061	0.069534
77.0	1	P	7.6919	0.6730	Y	0.006087	0.069097
77.0	1	P	7.6432	0.6760	Y	0.006113	0.068660
77.0	1	P	7.5945	0.6788	Y	0.006138	0.068223
77.0	1	P	7.5458	0.6815	Y	0.006164	0.067785
77.0	1	P	7.4971	0.6843	Y	0.006189	0.067348
77.0	1	P	7.4486	0.6871	Y	0.006214	0.066911
77.0	1	P	7.3999	0.6899	Y	0.006239	0.066473
77.0	1	P	7.3511	0.6925	Y	0.006263	0.066036
77.0	1	P	7.3024	0.6952	Y	0.006287	0.065599
77.0	1	P	7.2537	0.6978	Y	0.006310	0.065162

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
77.0	1	P	13.3564	-0.1822	Y	-0.001648	0.119983
77.0	1	P	13.4020	-0.1711	Y	-0.001548	0.120393
77.0	1	P	13.4481	-0.1606	Y	-0.001452	0.120807
77.0	1	P	13.4952	-0.1506	Y	-0.001361	0.121229
77.0	1	P	13.5431	-0.1413	Y	-0.001277	0.121660
77.0	1	P	13.5924	-0.1332	Y	-0.001203	0.122103
77.0	1	P	13.6435	-0.1263	Y	-0.001142	0.122562
77.0	1	P	13.6968	-0.1213	Y	-0.001097	0.123041
77.0	1	P	13.7530	-0.1183	Y	-0.001071	0.123545
77.0	1	P	13.8120	-0.1180	Y	-0.001066	0.124076
77.0	1	P	13.8731	-0.1191	Y	-0.001077	0.124625
77.0	1	P	13.9354	-0.1209	Y	-0.001094	0.125183
77.0	1	P	13.9972	-0.1228	Y	-0.001110	0.125739
77.0	1	P	14.0578	-0.1233	Y	-0.001116	0.126283
77.0	1	P	14.1159	-0.1219	Y	-0.001103	0.126806
77.0	1	P	14.1704	-0.1174	Y	-0.001062	0.127294
77.0	1	P	14.2195	-0.1087	Y	-0.000983	0.127736
77.0	1	P	14.2617	-0.0945	Y	-0.000853	0.128115
77.0	1	P	14.2952	-0.0728	Y	-0.000659	0.128416
77.0	1	P	14.3174	-0.0420	Y	-0.000381	0.128615
77.0	1	P	14.3256	0.0000	Y	0.000000	0.128688
82.0	1	P	11.1855	0.0000	Y	0.000000	0.100481
82.0	1	P	11.1772	0.0415	Y	0.000375	0.100407
82.0	1	P	11.1546	0.0702	Y	0.000635	0.100204
82.0	1	P	11.1205	0.0887	Y	0.000803	0.099897
82.0	1	P	11.0770	0.0993	Y	0.000897	0.099507
82.0	1	P	11.0266	0.1033	Y	0.000934	0.099053
82.0	1	P	10.9707	0.1026	Y	0.000928	0.098551
82.0	1	P	10.9109	0.0985	Y	0.000891	0.098013
82.0	1	P	10.8486	0.0924	Y	0.000836	0.097454
82.0	1	P	10.7851	0.0852	Y	0.000771	0.096885
82.0	1	P	10.7220	0.0782	Y	0.000707	0.096317
82.0	1	P	10.6601	0.0726	Y	0.000656	0.095762
82.0	1	P	10.6012	0.0693	Y	0.000627	0.095232
82.0	1	P	10.5453	0.0689	Y	0.000623	0.094730
82.0	1	P	10.4921	0.0709	Y	0.000642	0.094252
82.0	1	P	10.4412	0.0750	Y	0.000678	0.093794
82.0	1	P	10.3919	0.0806	Y	0.000729	0.093352
82.0	1	P	10.3440	0.0874	Y	0.000790	0.092921
82.0	1	P	10.2971	0.0950	Y	0.000860	0.092501
82.0	1	P	10.2510	0.1035	Y	0.000936	0.092087
82.0	1	P	10.2054	0.1122	Y	0.001016	0.091678
82.0	1	P	10.1603	0.1213	Y	0.001098	0.091271
82.0	1	P	10.1151	0.1306	Y	0.001180	0.090865
82.0	1	P	10.0697	0.1395	Y	0.001261	0.090458
82.0	1	P	10.0241	0.1480	Y	0.001338	0.090048
82.0	1	P	9.9778	0.1559	Y	0.001410	0.089632
82.0	1	P	9.9308	0.1632	Y	0.001476	0.089211
82.0	1	P	9.8834	0.1700	Y	0.001538	0.088784
82.0	1	P	9.8356	0.1763	Y	0.001595	0.088354
82.0	1	P	9.7873	0.1824	Y	0.001649	0.087921
82.0	1	P	9.7387	0.1882	Y	0.001701	0.087485
82.0	1	P	9.6900	0.1935	Y	0.001751	0.087048
82.0	1	P	9.6413	0.1989	Y	0.001799	0.086609
82.0	1	P	9.5922	0.2041	Y	0.001846	0.086169
82.0	1	P	9.5434	0.2093	Y	0.001893	0.085729
82.0	1	P	9.4943	0.2143	Y	0.001939	0.085288
82.0	1	P	9.4452	0.2195	Y	0.001985	0.084848
82.0	1	P	9.3963	0.2246	Y	0.002031	0.084408
82.0	1	P	9.3474	0.2298	Y	0.002078	0.083970
82.0	1	P	9.2987	0.2350	Y	0.002126	0.083532
82.0	1	P	9.2502	0.2404	Y	0.002174	0.083095
82.0	1	P	9.2017	0.2458	Y	0.002222	0.082659
82.0	1	P	9.1531	0.2511	Y	0.002271	0.082224
82.0	1	P	9.1048	0.2567	Y	0.002321	0.081789
82.0	1	P	9.0563	0.2621	Y	0.002371	0.081355
82.0	1	P	9.0079	0.2676	Y	0.002420	0.080920
82.0	1	P	8.9596	0.2732	Y	0.002470	0.080486
82.0	1	P	8.9115	0.2787	Y	0.002520	0.080052
82.0	1	P	8.8631	0.2843	Y	0.002570	0.079618
82.0	1	P	8.8148	0.2898	Y	0.002621	0.079184
82.0	1	P	8.7664	0.2952	Y	0.002671	0.078750
82.0	1	P	8.7181	0.3008	Y	0.002721	0.078316
82.0	1	P	8.6696	0.3063	Y	0.002771	0.077881
82.0	1	P	8.6212	0.3119	Y	0.002820	0.077446
82.0	1	P	8.5729	0.3174	Y	0.002870	0.077011
82.0	1	P	8.5244	0.3230	Y	0.002920	0.076576
82.0	1	P	8.4760	0.3285	Y	0.002970	0.076141
82.0	1	P	8.4275	0.3341	Y	0.003021	0.075706
82.0	1	P	8.3792	0.3397	Y	0.003071	0.075271
82.0	1	P	8.3307	0.3452	Y	0.003122	0.074836
82.0	1	P	8.2823	0.3508	Y	0.003173	0.074401
82.0	1	P	8.2338	0.3565	Y	0.003225	0.073966
82.0	1	P	8.1855	0.3623	Y	0.003277	0.073531
82.0	1	P	8.1369	0.3682	Y	0.003329	0.073096
82.0	1	P	8.0886	0.3741	Y	0.003383	0.072661
82.0	1	P	8.0403	0.3800	Y	0.003437	0.072227
82.0	1	P	7.9919	0.3861	Y	0.003491	0.071792
82.0	1	P	7.9436	0.3921	Y	0.003547	0.071358
82.0	1	P	7.8951	0.3982	Y	0.003602	0.070923
82.0	1	P	7.8467	0.4043	Y	0.003657	0.070489
82.0	1	P	7.7984	0.4106	Y	0.003712	0.070054
82.0	1	P	7.7501	0.4165	Y	0.003766	0.069620
82.0	1	P	7.7017	0.4226	Y	0.003822	0.069186
82.0	1	P	7.6534	0.4287	Y	0.003877	0.068751
82.0	1	P	7.6051	0.4347	Y	0.003931	0.068317
82.0	1	P	7.5567	0.4406	Y	0.003985	0.067882
82.0	1	P	7.5082	0.4463	Y	0.004037	0.067448
82.0	1	P	7.4599	0.4521	Y	0.004088	0.067012
82.0	1	P	7.4113	0.4574	Y	0.004138	0.066577
82.0	1	P	7.3628	0.4626	Y	0.004185	0.066142
82.0	1	P	7.3145	0.4676	Y	0.004228	0.065706
82.0	1	P	7.2660	0.4719	Y	0.004268	0.065271
82.0	1	P	7.2172	0.4760	Y	0.004304	0.064834
82.0	1	P	7.1687	0.4795	Y	0.004337	0.064397
82.0	1	P	7.1200	0.4828	Y	0.004367	0.063961
82.0	1	P	7.0715	0.4860	Y	0.004394	0.063524
82.0	1	P	7.0228	0.4887	Y	0.004420	0.063086
82.0	1	P	6.9741	0.4915	Y	0.004444	0.062649
82.0	1	P	6.9254	0.4939	Y	0.004467	0.062212
82.0	1	P	6.8767	0.4963	Y	0.004489	0.061774
82.0	1	P	6.8280	0.4987	Y	0.004510	0.061337

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
82.0	1	P	6.7792	0.5000	Y	0.004530	0.060899
82.0	1	P	6.7305	0.5030	Y	0.004549	0.060462
82.0	1	P	6.6818	0.5050	Y	0.004568	0.060025
82.0	1	P	6.6331	0.5071	Y	0.004586	0.059587
82.0	1	P	6.5846	0.5091	Y	0.004605	0.059150
82.0	1	P	6.5359	0.5112	Y	0.004623	0.058712
82.0	1	P	6.4872	0.5134	Y	0.004642	0.058275
82.0	1	P	6.4385	0.5154	Y	0.004661	0.057838
82.0	1	P	6.3898	0.5176	Y	0.004681	0.057400
82.0	1	P	6.3411	0.5199	Y	0.004702	0.056963
82.0	1	P	6.2924	0.5223	Y	0.004723	0.056525
82.0	1	P	6.2436	0.5249	Y	0.004746	0.056088
82.0	1	P	6.1949	0.5274	Y	0.004770	0.055651
82.0	1	P	6.1464	0.5302	Y	0.004796	0.055214
82.0	1	P	6.0977	0.5332	Y	0.004821	0.054777
82.0	1	P	6.0490	0.5360	Y	0.004848	0.054339
82.0	1	P	6.0003	0.5389	Y	0.004875	0.053902
82.0	1	P	5.9518	0.5419	Y	0.004901	0.053465
82.0	1	P	5.9031	0.5449	Y	0.004927	0.053028
82.0	1	P	5.8544	0.5476	Y	0.004953	0.052591
82.0	1	P	5.8056	0.5502	Y	0.004977	0.052154
82.0	1	P	5.7571	0.5528	Y	0.004999	0.051717
82.0	1	P	5.7084	0.5550	Y	0.005020	0.051279
82.0	1	P	5.6597	0.5571	Y	0.005038	0.050842
82.0	1	P	5.6110	0.5587	Y	0.005053	0.050404
82.0	1	P	5.5623	0.5600	Y	0.005065	0.049967
82.0	1	P	5.5136	0.5612	Y	0.005074	0.049529
82.0	1	P	5.4649	0.5619	Y	0.005081	0.049091
82.0	1	P	5.4162	0.5625	Y	0.005086	0.048653
82.0	1	P	5.3673	0.5628	Y	0.005090	0.048216
82.0	1	P	5.3186	0.5630	Y	0.005092	0.047778
82.0	1	P	5.2699	0.5632	Y	0.005094	0.047340
82.0	1	P	5.2212	0.5634	Y	0.005095	0.046902
82.0	1	P	5.1725	0.5634	Y	0.005095	0.046464
82.0	1	P	5.1236	0.5636	Y	0.005095	0.046026
82.0	1	P	5.0749	0.5636	Y	0.005097	0.045588
82.0	1	P	5.0261	0.5636	Y	0.005097	0.045150
82.0	1	P	4.9774	0.5637	Y	0.005098	0.044713
82.0	1	P	4.9285	0.5639	Y	0.005100	0.044275
82.0	1	P	4.8798	0.5641	Y	0.005102	0.043837
82.0	1	P	4.8311	0.5645	Y	0.005105	0.043399
82.0	1	P	4.7824	0.5647	Y	0.005108	0.042961
82.0	1	P	4.7337	0.5650	Y	0.005110	0.042523
82.0	1	P	4.6850	0.5654	Y	0.005113	0.042085
82.0	1	P	4.6361	0.5658	Y	0.005116	0.041648
82.0	1	P	4.5874	0.5660	Y	0.005119	0.041210
82.0	1	P	4.5387	0.5663	Y	0.005122	0.040772
82.0	1	P	4.4900	0.5667	Y	0.005125	0.040334
82.0	1	P	4.4413	0.5669	Y	0.005127	0.039896
82.0	1	P	4.3926	0.5671	Y	0.005129	0.039459
82.0	1	P	4.3437	0.5673	Y	0.005130	0.039021
82.0	1	P	4.2950	0.5675	Y	0.005132	0.038583
82.0	1	P	4.2463	0.5675	Y	0.005132	0.038145
82.0	1	P	4.1976	0.5675	Y	0.005133	0.037707
82.0	1	P	4.1489	0.5676	Y	0.005133	0.037269
82.0	1	P	4.1000	0.5676	Y	0.005133	0.036831
82.0	1	P	4.0513	0.5675	Y	0.005133	0.036394
82.0	1	P	4.0025	0.5675	Y	0.005132	0.035955
82.0	1	P	3.9538	0.5675	Y	0.005132	0.035518
82.0	1	P	3.9051	0.5673	Y	0.005131	0.035080
82.0	1	P	3.8564	0.5673	Y	0.005130	0.034642
82.0	1	P	3.8075	0.5671	Y	0.005129	0.034204
82.0	1	P	3.7588	0.5669	Y	0.005127	0.033766
82.0	1	P	3.7101	0.5667	Y	0.005126	0.033329
82.0	1	P	3.6614	0.5665	Y	0.005124	0.032891
82.0	1	P	3.6127	0.5663	Y	0.005122	0.032453
82.0	1	P	3.5640	0.5662	Y	0.005120	0.032015
82.0	1	P	3.5153	0.5660	Y	0.005118	0.031578
82.0	1	P	3.4664	0.5656	Y	0.005115	0.031140
82.0	1	P	3.4177	0.5654	Y	0.005113	0.030702
82.0	1	P	3.3690	0.5650	Y	0.005110	0.030264
82.0	1	P	3.3203	0.5647	Y	0.005107	0.029826
82.0	1	P	3.2716	0.5643	Y	0.005103	0.029388
82.0	1	P	3.2227	0.5639	Y	0.005100	0.028950
82.0	1	P	3.1740	0.5634	Y	0.005096	0.028513
82.0	1	P	3.1253	0.5630	Y	0.005091	0.028074
82.0	1	P	3.0765	0.5625	Y	0.005086	0.027636
82.0	1	P	3.0276	0.5619	Y	0.005081	0.027198
82.0	1	P	2.9789	0.5612	Y	0.005075	0.026760
82.0	1	P	2.9302	0.5606	Y	0.005069	0.026322
82.0	1	P	2.8813	0.5599	Y	0.005063	0.025884
82.0	1	P	2.8326	0.5593	Y	0.005057	0.025446
82.0	1	P	2.7839	0.5586	Y	0.005051	0.025008
82.0	1	P	2.7350	0.5580	Y	0.005046	0.024570
82.0	1	P	2.6863	0.5573	Y	0.005040	0.024132
82.0	1	P	2.6376	0.5567	Y	0.005035	0.023694
82.0	1	P	2.5889	0.5563	Y	0.005031	0.023256
82.0	1	P	2.5402	0.5560	Y	0.005027	0.022818
82.0	1	P	2.4917	0.5556	Y	0.005024	0.022380
82.0	1	P	2.4432	0.5554	Y	0.005022	0.021942
82.0	1	P	2.3945	0.5552	Y	0.005021	0.021504
82.0	1	P	2.3459	0.5550	Y	0.005020	0.021066
82.0	1	P	2.2974	0.5550	Y	0.005019	0.020628
82.0	1	P	2.2489	0.5549	Y	0.005018	0.020190
82.0	1	P	2.2002	0.5547	Y	0.005015	0.019752
82.0	1	P	2.1517	0.5543	Y	0.005012	0.019314
82.0	1	P	2.1029	0.5537	Y	0.005007	0.018876
82.0	1	P	2.0542	0.5530	Y	0.005001	0.018438
82.0	1	P	2.0053	0.5519	Y	0.004992	0.018000
82.0	1	P	1.9563	0.5506	Y	0.004979	0.017562
82.0	1	P	1.9072	0.5487	Y	0.004963	0.017124
82.0	1	P	1.8579	0.5465	Y	0.004942	0.016686
82.0	1	P	1.8083	0.5436	Y	0.004917	0.016248
82.0	1	P	1.7587	0.5406	Y	0.004888	0.015810
82.0	1	P	1.7090	0.5375	Y	0.004860	0.015372
82.0	1	P	1.6594	0.5343	Y	0.004833	0.014934
82.0	1	P	1.6098	0.5317	Y	0.004809	0.014496
82.0	1	P	1.5603	0.5299	Y	0.004791	0.014058
82.0	1	P	1.5112	0.5287	Y	0.004781	0.013620
82.0	1	P	1.4623	0.5287	Y	0.004782	0.013182
82.0	1	P	1.4138	0.5304	Y	0.004797	0.012744
82.0	1	P	1.3659	0.5339	Y	0.004829	0.012306

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
82.0	1	P	10.8486	-0.0924	Y	-0.000836	0.097454
82.0	1	P	10.9109	-0.0985	Y	-0.000891	0.098013
82.0	1	P	10.9707	-0.1026	Y	-0.000928	0.098551
82.0	1	P	11.0266	-0.1033	Y	-0.000934	0.099053
82.0	1	P	11.0770	-0.0993	Y	-0.000897	0.099507
82.0	1	P	11.1205	-0.0887	Y	-0.000803	0.099897
82.0	1	P	11.1546	-0.0702	Y	-0.000635	0.100204
82.0	1	P	11.1772	-0.0415	Y	-0.000375	0.100407
82.0	1	P	11.1855	0.0000	Y	0.000000	0.100481
87.0	1	P	7.9884	0.0000	Y	0.000000	0.071762
87.0	1	P	7.9797	0.0413	Y	0.000374	0.071683
87.0	1	P	7.9556	0.0698	Y	0.000631	0.071467
87.0	1	P	7.9193	0.0878	Y	0.000793	0.071140
87.0	1	P	7.8732	0.0976	Y	0.000882	0.070726
87.0	1	P	7.8199	0.1011	Y	0.000914	0.070246
87.0	1	P	7.7610	0.1002	Y	0.000906	0.069719
87.0	1	P	7.6989	0.0963	Y	0.000871	0.069161
87.0	1	P	7.6352	0.0911	Y	0.000824	0.068588
87.0	1	P	7.5715	0.0859	Y	0.000777	0.068015
87.0	1	P	7.5095	0.0822	Y	0.000744	0.067459
87.0	1	P	7.4510	0.0813	Y	0.000735	0.066933
87.0	1	P	7.3958	0.0832	Y	0.000752	0.066437
87.0	1	P	7.3432	0.0872	Y	0.000789	0.065965
87.0	1	P	7.2928	0.0932	Y	0.000842	0.065513
87.0	1	P	7.2443	0.1006	Y	0.000909	0.065076
87.0	1	P	7.1971	0.1089	Y	0.000985	0.064652
87.0	1	P	7.1509	0.1182	Y	0.001069	0.064238
87.0	1	P	7.1056	0.1282	Y	0.001158	0.063830
87.0	1	P	7.0608	0.1382	Y	0.001250	0.063427
87.0	1	P	7.0161	0.1485	Y	0.001343	0.063026
87.0	1	P	6.9713	0.1585	Y	0.001434	0.062625
87.0	1	P	6.9265	0.1682	Y	0.001521	0.062221
87.0	1	P	6.8809	0.1772	Y	0.001603	0.061813
87.0	1	P	6.8348	0.1854	Y	0.001677	0.061398
87.0	1	P	6.7880	0.1928	Y	0.001743	0.060976
87.0	1	P	6.7404	0.1995	Y	0.001804	0.060550
87.0	1	P	6.6924	0.2056	Y	0.001859	0.060119
87.0	1	P	6.6441	0.2113	Y	0.001911	0.059685
87.0	1	P	6.5953	0.2167	Y	0.001960	0.059248
87.0	1	P	6.5466	0.2219	Y	0.002006	0.058809
87.0	1	P	6.4976	0.2269	Y	0.002051	0.058368
87.0	1	P	6.4483	0.2317	Y	0.002096	0.057927
87.0	1	P	6.3992	0.2365	Y	0.002139	0.057485
87.0	1	P	6.3500	0.2415	Y	0.002183	0.057043
87.0	1	P	6.3009	0.2465	Y	0.002229	0.056602
87.0	1	P	6.2518	0.2515	Y	0.002275	0.056162
87.0	1	P	6.2031	0.2569	Y	0.002324	0.055723
87.0	1	P	6.1544	0.2624	Y	0.002374	0.055285
87.0	1	P	6.1057	0.2682	Y	0.002425	0.054848
87.0	1	P	6.0572	0.2739	Y	0.002477	0.054413
87.0	1	P	6.0088	0.2797	Y	0.002530	0.053978
87.0	1	P	5.9603	0.2854	Y	0.002582	0.053543
87.0	1	P	5.9120	0.2911	Y	0.002633	0.053109
87.0	1	P	5.8636	0.2967	Y	0.002683	0.052674
87.0	1	P	5.8153	0.3021	Y	0.002732	0.052240
87.0	1	P	5.7669	0.3072	Y	0.002778	0.051806
87.0	1	P	5.7186	0.3121	Y	0.002822	0.051372
87.0	1	P	5.6703	0.3163	Y	0.002861	0.050937
87.0	1	P	5.6217	0.3202	Y	0.002897	0.050502
87.0	1	P	5.5732	0.3235	Y	0.002927	0.050066
87.0	1	P	5.5247	0.3265	Y	0.002953	0.049629
87.0	1	P	5.4760	0.3289	Y	0.002975	0.049192
87.0	1	P	5.4273	0.3311	Y	0.002994	0.048755
87.0	1	P	5.3786	0.3330	Y	0.003011	0.048317
87.0	1	P	5.3299	0.3347	Y	0.003026	0.047879
87.0	1	P	5.2812	0.3361	Y	0.003039	0.047441
87.0	1	P	5.2323	0.3374	Y	0.003052	0.047003
87.0	1	P	5.1836	0.3387	Y	0.003064	0.046565
87.0	1	P	5.1349	0.3400	Y	0.003075	0.046127
87.0	1	P	5.0860	0.3413	Y	0.003086	0.045688
87.0	1	P	5.0373	0.3424	Y	0.003097	0.045250
87.0	1	P	4.9884	0.3439	Y	0.003110	0.044812
87.0	1	P	4.9397	0.3452	Y	0.003123	0.044374
87.0	1	P	4.8909	0.3467	Y	0.003136	0.043936
87.0	1	P	4.8422	0.3484	Y	0.003150	0.043498
87.0	1	P	4.7935	0.3498	Y	0.003164	0.043060
87.0	1	P	4.7446	0.3515	Y	0.003179	0.042623
87.0	1	P	4.6959	0.3532	Y	0.003194	0.042185
87.0	1	P	4.6472	0.3548	Y	0.003209	0.041747
87.0	1	P	4.5985	0.3565	Y	0.003223	0.041310
87.0	1	P	4.5498	0.3580	Y	0.003238	0.040872
87.0	1	P	4.5011	0.3597	Y	0.003252	0.040434
87.0	1	P	4.4524	0.3611	Y	0.003266	0.039997
87.0	1	P	4.4037	0.3626	Y	0.003280	0.039559
87.0	1	P	4.3550	0.3641	Y	0.003293	0.039121
87.0	1	P	4.3063	0.3654	Y	0.003305	0.038684
87.0	1	P	4.2576	0.3667	Y	0.003316	0.038246
87.0	1	P	4.2089	0.3680	Y	0.003328	0.037808
87.0	1	P	4.1600	0.3691	Y	0.003338	0.037370
87.0	1	P	4.1113	0.3702	Y	0.003349	0.036932
87.0	1	P	4.0625	0.3713	Y	0.003359	0.036495
87.0	1	P	4.0138	0.3724	Y	0.003368	0.036057
87.0	1	P	3.9651	0.3735	Y	0.003378	0.035619
87.0	1	P	3.9162	0.3745	Y	0.003387	0.035181
87.0	1	P	3.8675	0.3754	Y	0.003395	0.034743
87.0	1	P	3.8188	0.3763	Y	0.003404	0.034305
87.0	1	P	3.7701	0.3773	Y	0.003412	0.033867
87.0	1	P	3.7214	0.3782	Y	0.003420	0.033429
87.0	1	P	3.6725	0.3789	Y	0.003427	0.032991
87.0	1	P	3.6238	0.3797	Y	0.003434	0.032553
87.0	1	P	3.5751	0.3806	Y	0.003442	0.032116
87.0	1	P	3.5264	0.3813	Y	0.003448	0.031678
87.0	1	P	3.4775	0.3821	Y	0.003454	0.031240
87.0	1	P	3.4288	0.3826	Y	0.003461	0.030802
87.0	1	P	3.3801	0.3834	Y	0.003467	0.030364
87.0	1	P	3.3314	0.3839	Y	0.003473	0.029926
87.0	1	P	3.2827	0.3845	Y	0.003478	0.029488
87.0	1	P	3.2338	0.3852	Y	0.003483	0.029050
87.0	1	P	3.1851	0.3858	Y	0.003488	0.028612
87.0	1	P	3.1364	0.3861	Y	0.003493	0.028174
87.0	1	P	3.0877	0.3867	Y	0.003497	0.027736
87.0	1	P	3.0389	0.3871	Y	0.003500	0.027299

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
87.0	1	P	1.3814	-0.3845	Y	-0.003477	0.012409
87.0	1	P	1.4301	-0.3845	Y	-0.003476	0.012847
87.0	1	P	1.4788	-0.3845	Y	-0.003478	0.013285
87.0	1	P	1.5277	-0.3848	Y	-0.003481	0.013723
87.0	1	P	1.5764	-0.3854	Y	-0.003486	0.014161
87.0	1	P	1.6251	-0.3860	Y	-0.003491	0.014599
87.0	1	P	1.6738	-0.3867	Y	-0.003497	0.015036
87.0	1	P	1.7225	-0.3874	Y	-0.003503	0.015474
87.0	1	P	1.7713	-0.3880	Y	-0.003509	0.015912
87.0	1	P	1.8200	-0.3887	Y	-0.003515	0.016350
87.0	1	P	1.8689	-0.3893	Y	-0.003520	0.016788
87.0	1	P	1.9176	-0.3897	Y	-0.003524	0.017225
87.0	1	P	1.9663	-0.3900	Y	-0.003527	0.017663
87.0	1	P	2.0150	-0.3902	Y	-0.003529	0.018101
87.0	1	P	2.0637	-0.3904	Y	-0.003530	0.018539
87.0	1	P	2.1126	-0.3904	Y	-0.003531	0.018977
87.0	1	P	2.1613	-0.3906	Y	-0.003532	0.019415
87.0	1	P	2.2100	-0.3906	Y	-0.003532	0.019853
87.0	1	P	2.2587	-0.3904	Y	-0.003531	0.020291
87.0	1	P	2.3076	-0.3904	Y	-0.003531	0.020729
87.0	1	P	2.3563	-0.3902	Y	-0.003529	0.021167
87.0	1	P	2.4050	-0.3902	Y	-0.003528	0.021605
87.0	1	P	2.4539	-0.3900	Y	-0.003527	0.022043
87.0	1	P	2.5026	-0.3898	Y	-0.003526	0.022481
87.0	1	P	2.5513	-0.3897	Y	-0.003524	0.022919
87.0	1	P	2.6000	-0.3895	Y	-0.003522	0.023357
87.0	1	P	2.6489	-0.3893	Y	-0.003521	0.023795
87.0	1	P	2.6976	-0.3891	Y	-0.003519	0.024233
87.0	1	P	2.7463	-0.3889	Y	-0.003516	0.024671
87.0	1	P	2.7950	-0.3885	Y	-0.003514	0.025109
87.0	1	P	2.8439	-0.3884	Y	-0.003512	0.025547
87.0	1	P	2.8926	-0.3880	Y	-0.003509	0.025985
87.0	1	P	2.9413	-0.3878	Y	-0.003507	0.026423
87.0	1	P	2.9901	-0.3874	Y	-0.003504	0.026861
87.0	1	P	3.0389	-0.3871	Y	-0.003500	0.027299
87.0	1	P	3.0877	-0.3867	Y	-0.003497	0.027736
87.0	1	P	3.1364	-0.3861	Y	-0.003493	0.028174
87.0	1	P	3.1851	-0.3858	Y	-0.003488	0.028612
87.0	1	P	3.2338	-0.3852	Y	-0.003483	0.029050
87.0	1	P	3.2827	-0.3845	Y	-0.003478	0.029488
87.0	1	P	3.3314	-0.3839	Y	-0.003473	0.029926
87.0	1	P	3.3801	-0.3834	Y	-0.003467	0.030364
87.0	1	P	3.4288	-0.3826	Y	-0.003461	0.030802
87.0	1	P	3.4775	-0.3821	Y	-0.003454	0.031240
87.0	1	P	3.5264	-0.3813	Y	-0.003448	0.031678
87.0	1	P	3.5751	-0.3806	Y	-0.003442	0.032116
87.0	1	P	3.6238	-0.3797	Y	-0.003434	0.032553
87.0	1	P	3.6725	-0.3789	Y	-0.003427	0.032991
87.0	1	P	3.7214	-0.3782	Y	-0.003420	0.033429
87.0	1	P	3.7701	-0.3773	Y	-0.003412	0.033867
87.0	1	P	3.8188	-0.3763	Y	-0.003404	0.034305
87.0	1	P	3.8675	-0.3754	Y	-0.003395	0.034743
87.0	1	P	3.9162	-0.3745	Y	-0.003386	0.035181
87.0	1	P	3.9651	-0.3735	Y	-0.003378	0.035619
87.0	1	P	4.0138	-0.3724	Y	-0.003368	0.036057
87.0	1	P	4.0625	-0.3713	Y	-0.003359	0.036495
87.0	1	P	4.1113	-0.3702	Y	-0.003349	0.036932
87.0	1	P	4.1600	-0.3691	Y	-0.003338	0.037370
87.0	1	P	4.2089	-0.3680	Y	-0.003328	0.037808
87.0	1	P	4.2576	-0.3667	Y	-0.003316	0.038246
87.0	1	P	4.3063	-0.3654	Y	-0.003305	0.038684
87.0	1	P	4.3550	-0.3641	Y	-0.003293	0.039121
87.0	1	P	4.4037	-0.3626	Y	-0.003280	0.039559
87.0	1	P	4.4524	-0.3611	Y	-0.003266	0.039997
87.0	1	P	4.5011	-0.3597	Y	-0.003252	0.040434
87.0	1	P	4.5498	-0.3580	Y	-0.003238	0.040872
87.0	1	P	4.5985	-0.3565	Y	-0.003223	0.041310
87.0	1	P	4.6472	-0.3548	Y	-0.003209	0.041747
87.0	1	P	4.6959	-0.3532	Y	-0.003194	0.042185
87.0	1	P	4.7446	-0.3515	Y	-0.003179	0.042623
87.0	1	P	4.7933	-0.3498	Y	-0.003164	0.043060
87.0	1	P	4.8422	-0.3484	Y	-0.003150	0.043498
87.0	1	P	4.8909	-0.3467	Y	-0.003136	0.043936
87.0	1	P	4.9397	-0.3452	Y	-0.003123	0.044374
87.0	1	P	4.9884	-0.3439	Y	-0.003110	0.044812
87.0	1	P	5.0373	-0.3424	Y	-0.003097	0.045250
87.0	1	P	5.0860	-0.3413	Y	-0.003086	0.045688
87.0	1	P	5.1349	-0.3400	Y	-0.003075	0.046127
87.0	1	P	5.1836	-0.3387	Y	-0.003064	0.046565
87.0	1	P	5.2323	-0.3374	Y	-0.003052	0.047003
87.0	1	P	5.2812	-0.3361	Y	-0.003039	0.047441
87.0	1	P	5.3299	-0.3347	Y	-0.003026	0.047879
87.0	1	P	5.3786	-0.3330	Y	-0.003011	0.048317
87.0	1	P	5.4273	-0.3311	Y	-0.002994	0.048755
87.0	1	P	5.4760	-0.3289	Y	-0.002975	0.049192
87.0	1	P	5.5247	-0.3265	Y	-0.002953	0.049629
87.0	1	P	5.5732	-0.3235	Y	-0.002927	0.050066
87.0	1	P	5.6217	-0.3202	Y	-0.002897	0.050502
87.0	1	P	5.6703	-0.3163	Y	-0.002861	0.050937
87.0	1	P	5.7186	-0.3121	Y	-0.002822	0.051372
87.0	1	P	5.7669	-0.3072	Y	-0.002778	0.051806
87.0	1	P	5.8153	-0.3021	Y	-0.002732	0.052240
87.0	1	P	5.8636	-0.2967	Y	-0.002683	0.052674
87.0	1	P	5.9120	-0.2911	Y	-0.002633	0.053109
87.0	1	P	5.9603	-0.2854	Y	-0.002582	0.053543
87.0	1	P	6.0088	-0.2797	Y	-0.002530	0.053978
87.0	1	P	6.0572	-0.2739	Y	-0.002477	0.054413
87.0	1	P	6.1057	-0.2682	Y	-0.002425	0.054848
87.0	1	P	6.1544	-0.2624	Y	-0.002374	0.055285
87.0	1	P	6.2031	-0.2569	Y	-0.002323	0.055723
87.0	1	P	6.2518	-0.2515	Y	-0.002275	0.056162
87.0	1	P	6.3009	-0.2465	Y	-0.002229	0.056602
87.0	1	P	6.3500	-0.2415	Y	-0.002183	0.057043
87.0	1	P	6.3992	-0.2365	Y	-0.002139	0.057485
87.0	1	P	6.4483	-0.2317	Y	-0.002096	0.057927
87.0	1	P	6.4976	-0.2269	Y	-0.002051	0.058368
87.0	1	P	6.5466	-0.2219	Y	-0.002006	0.058809
87.0	1	P	6.5953	-0.2167	Y	-0.001960	0.059248
87.0	1	P	6.6441	-0.2113	Y	-0.001911	0.059685
87.0	1	P	6.6924	-0.2056	Y	-0.001859	0.060119
87.0	1	P	6.7404	-0.1995	Y	-0.001804	0.060550
87.0	1	P	6.7880	-0.1928	Y	-0.001743	0.060976

LEVEL	IS	PN	X	Y	OK	LATITUDE	LONGITUDE
87.0	1	P	6.8348	-0.1854	Y	-0.001677	0.061398
87.0	1	P	6.8809	-0.1772	Y	-0.001603	0.061813
87.0	1	P	6.9265	-0.1682	Y	-0.001521	0.062221
87.0	1	P	6.9713	-0.1595	Y	-0.001434	0.062625
87.0	1	P	7.0161	-0.1485	Y	-0.001343	0.063026
87.0	1	P	7.0608	-0.1382	Y	-0.001250	0.063427
87.0	1	P	7.1056	-0.1282	Y	-0.001158	0.063830
87.0	1	P	7.1509	-0.1182	Y	-0.001069	0.064238
87.0	1	P	7.1971	-0.1089	Y	-0.000985	0.064652
87.0	1	P	7.2443	-0.1006	Y	-0.000909	0.065076
87.0	1	P	7.2928	-0.0932	Y	-0.000842	0.065513
87.0	1	P	7.3432	-0.0872	Y	-0.000789	0.065965
87.0	1	P	7.3958	-0.0832	Y	-0.000752	0.066437
87.0	1	P	7.4510	-0.0813	Y	-0.000735	0.066933
87.0	1	P	7.5095	-0.0822	Y	-0.000744	0.067459
87.0	1	P	7.5715	-0.0859	Y	-0.000777	0.068015
87.0	1	P	7.6352	-0.0911	Y	-0.000824	0.068588
87.0	1	P	7.6989	-0.0963	Y	-0.000871	0.069161
87.0	1	P	7.7610	-0.1002	Y	-0.000906	0.069719
87.0	1	P	7.8197	-0.1011	Y	-0.000914	0.070246
87.0	1	P	7.8732	-0.0976	Y	-0.000862	0.070726
87.0	1	P	7.9192	-0.0878	Y	-0.000793	0.071140
87.0	1	P	7.9556	-0.0696	Y	-0.000630	0.071467
87.0	1	P	7.9797	-0.0413	Y	-0.000374	0.071683
87.0	1	P	7.9884	0.0000	Y	0.000000	0.071762