

ΥΠΟΥΡΓΕΙΟ ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΝΤΟΣ ΕΝΕΡΓΕΙΑΣ ΚΑΙ ΚΛΙΜΑΤΙΚΗΣ ΑΛΛΑΓΗΣ
Διεύθυνση

**Υπηρεσίες για τη Βελτίωση της Ενεργειακής Απόδοσης
Δημοτικών Κτηρίων Δ.Ε. Χανίων
3ο Λυκειο Χανίων**

**Διεύθυνση: ΑΠΤΕΡΩΝ 2 & ΑΠΟΚΟΡΩΝΟΥ 166
ΚΟΥΜΠΕΣ, ΔΗΜΟΣ ΧΑΝΙΩΝ**

Μελετητές: ΜΠΕΪΝΟΓΛΟΥ ΗΛΙΑΣ, ΜΗΧΑΝΟΛΟΓΟΣ ΜΗΧΑΝΙΚΟΣ

Ελέγχθηκε: ΕΥΘΥΜΙΟΥ ΓΕΩΡΓΙΟΣ, ΜΗΧΑΝΟΛΟΓΟΣ ΜΗΧΑΝΙΚΟΣ

Περιεχόμενα

1. ΕΙΣΑΓΩΓΗ	4
2. ΓΕΝΙΚΗ ΠΕΡΙΓΡΑΦΗ ΚΤΗΡΙΟΥ	5
2.1. ΓΕΝΙΚΑ ΣΤΟΙΧΕΙΑ ΚΤΙΡΙΟΥ	5
2.2. ΤΟΠΟΓΡΑΦΙΑ ΟΙΚΟΠΕΔΟΥ ΚΤΙΡΙΟΥ	5
3. ΤΕΚΜΗΡΙΩΣΗ ΑΡΧΙΤΕΚΤΟΝΙΚΟΥ ΣΧΕΔΙΑΣΜΟΥ ΤΟΥ ΚΤΗΡΙΟΥ	5
3.1. ΧΩΡΟΘΕΤΗΣΗ ΚΤΗΡΙΟΥ ΣΤΟ ΟΙΚΟΠΕΔΟ	6
3.2. ΗΛΙΟΠΡΟΣΤΑΣΙΑ ΑΝΟΙΓΜΑΤΩΝ	6
3.3. ΦΥΣΙΚΟΣ ΦΩΤΙΣΜΟΣ	6
3.4. ΦΥΣΙΚΟΣ ΔΡΟΣΙΣΜΟΣ	7
3.5. ΠΑΘΗΤΙΚΑ ΗΛΙΑΚΑ ΣΥΣΤΗΜΑΤΑ ΚΤΗΡΙΟΥ	7
3.6. ΔΙΑΜΟΡΦΩΣΗ ΤΟΥ ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΝΤΑ ΧΩΡΟΥ ΓΙΑ ΤΗ ΒΕΛΤΙΩΣΗ ΤΟΥ ΜΙΚΡΟΚΛΙΜΑΤΟΣ	7
4. ΈΛΕΓΧΟΣ ΘΕΡΜΟΜΟΝΩΤΙΚΗΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΔΟΜΙΚΩΝ ΣΤΟΙΧΕΙΩΝ ΚΑΙ ΚΤΗΡΙΟΥ	8
4.1. ΓΕΝΙΚΑ ΣΤΟΙΧΕΙΑ ΚΤΙΡΙΟΥ	10
4.2. ΈΛΕΓΧΟΣ ΘΕΡΜΟΜΟΝΩΤΙΚΗΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΑΔΙΑΦΑΝΩΝ ΔΟΜΙΚΩΝ ΣΤΟΙΧΕΙΩΝ ΚΤΗΡΙΟΥ	12
4.3. ΈΛΕΓΧΟΣ ΘΕΡΜΟΜΟΝΩΤΙΚΗΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΔΙΑΦΑΝΩΝ ΔΟΜΙΚΩΝ ΣΤΟΙΧΕΙΩΝ	12
4.4. ΈΛΕΓΧΟΣ ΘΕΡΜΟΜΟΝΩΤΙΚΗΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΚΤΗΡΙΟΥ	15
5. ΤΕΚΜΗΡΙΩΣΗ ΕΛΑΧΙΣΤΩΝ ΠΡΟΔΙΑΓΡΑΦΩΝ ΚΑΙ ΣΧΕΔΙΑΣΜΟΥ ΤΩΝ ΗΛΕΚΤΡΟΜΗΧΑΝΟΛΟΓΙΚΩΝ ΣΥΣΤΗΜΑΤΩΝ ΤΟΥ ΚΤΗΡΙΟΥ	16
5.1. ΣΧΕΔΙΑΣΜΟΣ ΣΥΣΤΗΜΑΤΩΝ ΘΕΡΜΑΝΣΗΣ, ΨΥΞΗΣ, ΑΕΡΙΣΜΟΥ	17
5.1.1. ΕΛΑΧΙΣΤΕΣ ΠΡΟΔΙΑΓΡΑΦΕΣ ΣΥΣΤΗΜΑΤΟΣ ΘΕΡΜΑΝΣΗΣ	17
5.1.2. ΕΛΑΧΙΣΤΕΣ ΠΡΟΔΙΑΓΡΑΦΕΣ ΣΥΣΤΗΜΑΤΟΣ ΨΥΞΗΣ	17
5.1.3. ΕΛΑΧΙΣΤΕΣ ΠΡΟΔΙΑΓΡΑΦΕΣ ΣΥΣΤΗΜΑΤΟΣ ΑΕΡΙΣΜΟΥ	17
5.2. ΣΧΕΔΙΑΣΜΟΣ ΣΥΣΤΗΜΑΤΟΣ ΠΑΡΑΓΩΓΗΣ ΖΕΣΤΟΥ ΝΕΡΟΥ ΧΡΗΣΗΣ	18
5.2.1. ΕΛΑΧΙΣΤΕΣ ΠΡΟΔΙΑΓΡΑΦΕΣ ΣΥΣΤΗΜΑΤΟΣ ΓΙΑ ΤΗΝ ΠΑΡΑΓΩΓΗ ΖΝΧ	18
5.3. ΣΧΕΔΙΑΣΜΟΣ ΣΥΣΤΗΜΑΤΟΣ ΦΩΤΙΣΜΟΥ	19
5.4. ΔΙΟΡΘΩΣΗ ΣΥΝΗΜΙΤΟΝΟΥ	19
5.5. ΣΚΟΠΙΜΟΤΗΤΑ ΕΦΑΡΜΟΓΗΣ ΕΝΑΛΛΑΚΤΙΚΩΝ ΛΥΣΕΩΝ ΣΧΕΔΙΑΣΜΟΥ ΤΩΝ ΗΛΕΚΤΡΟΜΗΧΑΝΟΛΟΓΙΚΩΝ ΣΥΣΤΗΜΑΤΩΝ ΤΟΥ ΚΤΗΡΙΟΥ	19
6. ΕΝΕΡΓΕΙΑΚΗ ΑΠΟΔΟΣΗ ΚΤΗΡΙΟΥ	20
6.1. ΚΛΙΜΑΤΙΚΑ ΔΕΔΟΜΕΝΑ	20
6.2. ΧΡΗΣΕΙΣ ΚΤΗΡΙΟΥ	20
6.3. ΤΜΗΜΑ ΚΤΗΡΙΟΥ	21
6.3.1. ΘΕΡΜΙΚΕΣ ΖΩΝΕΣ	21
6.3.2. ΕΞΩΤΕΡΙΚΕΣ ΣΥΝΘΗΚΕΣ ΛΕΙΤΟΥΡΓΙΑΣ ΘΕΡΜΙΚΗΣ ΖΩΝΗΣ	22
6.3.3. ΚΤΗΡΙΑΚΟ ΚΕΛΥΦΟΣ ΚΤΙΡΙΟΥ	23
6.3.3.1. ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΓΙΑ ΑΔΙΑΦΑΝΗ ΔΟΜΙΚΑ ΣΤΟΙΧΕΙΑ ΣΕ ΕΠΑΦΗ ΜΕ ΤΟΝ ΕΞΩΤΕΡΙΚΟ ΑΕΡΑ	23
6.3.3.2. ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΓΙΑ ΑΔΙΑΦΑΝΗ ΔΟΜΙΚΑ ΣΤΟΙΧΕΙΑ ΣΕ ΕΠΑΦΗ ΜΕ ΤΟ ΕΔΑΦΟΣ	27
6.3.3.3. ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΓΙΑ ΑΔΙΑΦΑΝΗ ΔΟΜΙΚΑ ΣΤΟΙΧΕΙΑ ΣΕ ΕΠΑΦΗ ΜΕ ΜΗ ΘΕΡΜΑΙΝΟΜΕΝΟΥΣ ΧΩΡΟΥΣ	27
6.3.3.4. ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΓΙΑ ΔΟΜΙΚΑ ΣΤΟΙΧΕΙΑ ΜΗ ΘΕΡΜΑΙΝΟΜΕΝΩΝ ΧΩΡΩΝ	28
6.3.3.5. ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΓΙΑ ΑΕΡΙΣΜΟ ΜΗ ΘΕΡΜΑΙΝΟΜΕΝΩΝ ΧΩΡΩΝ	28
6.3.3.6. ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΓΙΑ ΔΙΑΦΑΝΗ ΔΟΜΙΚΑ ΣΤΟΙΧΕΙΑ	28
6.3.4. ΗΛΕΚΤΡΟΜΗΧΑΝΟΛΟΓΙΚΕΣ ΕΓΚΑΤΑΣΤΑΣΕΙΣ ΚΤΗΡΙΟΥ	30
6.3.4.1. ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΓΙΑ ΣΥΣΤΗΜΑ ΘΕΡΜΑΝΣΗΣ ΧΩΡΩΝ	30
6.3.4.2. ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΓΙΑ ΣΥΣΤΗΜΑ ΨΥΞΗΣ ΧΩΡΩΝ	31
6.3.4.3. ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΓΙΑ ΣΥΣΤΗΜΑ ΑΕΡΙΣΜΟΥ	32
6.3.4.4. ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΓΙΑ ΣΥΣΤΗΜΑ ΖΕΣΤΟΥ ΝΕΡΟΥ ΧΡΗΣΗΣ	33

6.3.4.5. ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΓΙΑ ΣΥΣΤΗΜΑ ΗΛΙΑΚΩΝ ΣΥΛΛΕΚΤΩΝ	33
6.3.4.6. ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΓΙΑ ΣΥΣΤΗΜΑ ΦΩΤΙΣΜΟΥ	34
6.3.4.7. ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΚΤΗΡΙΟΥ ΑΝΑΦΟΡΑΣ	34
7. ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΩΝ	34
7.1. ΚΑΤΑΝΑΛΩΣΗ ΕΝΕΡΓΕΙΑΣ	35
7.2. ΕΝΕΡΓΕΙΑΚΗ ΚΑΤΑΤΑΞΗ ΧΡΗΣΗ ΚΤΗΡΙΟΥ	36
8. ΒΙΒΛΙΟΓΡΑΦΙΑ, ΠΡΟΤΥΠΑ, ΚΑΝΟΝΙΣΜΟΙ	37

1. ΕΙΣΑΓΩΓΗ

Η εκπόνηση μελέτης ενεργειακής απόδοσης είναι υποχρεωτική, βάσει του νόμου 3661/2008 «Μέτρα για τη μείωση της ενεργειακής κατανάλωσης των κτηρίων και άλλες διατάξεις» (ΦΕΚ Α 89), για όλα τα νέα ή ριζικά ανακαινιζόμενα κτήρια με τις εξαιρέσεις του άρθρου 11, όπως αυτός τροποποιήθηκε σύμφωνα με το άρθρο 10 και 10Α του νόμου 3851/2010. Η μελέτη ενεργειακής απόδοσης εκπονείται βάσει του Κανονισμού Ενεργειακής Απόδοσης Κτηρίων - Κ.Εν.Α.Κ. (ΦΕΚ 2367/Β/12-7-2017) και τις Τεχνικές Οδηγίες του Τεχνικού Επιμελητηρίου Ελλάδας που συντάχθηκαν υποστηρικτικά του κανονισμού όπως αντές ισχύουν επικαιροποιημένες. Ειδικότερα, η μελέτη ενεργειακής απόδοσης βασίζεται στις εξής Τ.Ο.Τ.Ε.Ε.:

- 20701-1/2017: «Αναλυτικές Εθνικές Προδιαγραφές παραμέτρων για τον υπολογισμό της ενεργειακής απόδοσης κτηρίων και την έκδοση πιστοποιητικού ενεργειακής απόδοσης» - Α' Έκδοση (Νοέμβριος 2017),
- 20701-2/2017: «Θερμοφυσικές ιδιότητες δομικών υλικών και έλεγχος της θερμομονωτικής επάρκειας των κτηρίων» - Α' Έκδοση (Νοέμβριος 2017),
- 20701-3/2014: «Κλιματικά δεδομένα ελληνικών πόλεων» - Γ' Έκδοση (Νοέμβριος 2014),

Η ενσωμάτωση παθητικών ηλιακών συστημάτων (Π.Η.Σ.) πέραν του άμεσου κέρδους, εγκαταστάσεων ανανεώσιμων πηγών ενέργειας (Α.Π.Ε.) και συστημάτων συμπαραγωγής ηλεκτρισμού - θέρμανσης (Σ.Η.Θ.) θα καλυφθεί στην αμέσως επόμενη φάση με την έκδοση των ακόλουθων Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. που θα καθορίσουν με σαφήνεια τις παραμέτρους και τις προδιαγραφές των σχετικών μελετών - εγκαταστάσεων :

- 20701-X/2010: "Βιοκλιματικός σχεδιασμός".
- 20701-X/2010: "Εγκαταστάσεις Α.Π.Ε. σε κτήρια".
- 20701-5/2017: "Εγκαταστάσεις Σ.Η.Θ. σε κτήρια".

Σύμφωνα με την εγκύλιο οικ. 1603/4.10.2010: "Για την καλύτερη δυνατή εφαρμογή των απαιτήσεων της παραγράφου 1 του άρθρου 8 "Σχεδιασμός Κτηρίου", απαιτείται συστηματική προσέγγιση των αρχών του βιοκλιματικού σχεδιασμού του κτηρίου με επαρκή τεχνική τεκμηρίωση, στη βάση της διαθέσιμης βιβλιογραφίας και έως την έκδοση σχετικής Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. Στην περίπτωση που αποδεδειγμένα υπάρχουν αρκετοί περιορισμοί (πολεοδομικού, τεχνικού, αισθητικού, οικονομικού χαρακτήρα, κ.ά.) που ενδεχομένως αποκλείουν την εφαρμογή της βέλτιστης ενεργειακά λύσης, υποβάλλεται υποχρεωτικά Τεχνική Έκθεση, η οποία θα τεκμηριώνει επαρκώς τους λόγους μη εφαρμογής κάθε μίας από τις περιπτώσεις της παραγράφου 1 του άρθρου 8. "

Στόχος της ενεργειακής μελέτης είναι η ελαχιστοποίηση κατά το δυνατόν της κατανάλωσης ενέργειας για τη σωστή λειτουργία του κτηρίου, μέσω:

- του βιοκλιματικού σχεδιασμού του κτηριακού κελύφους, αξιοποιώντας τη θέση του κτηρίου ως προς τον περιβάλλοντα χώρο, την ηλιακή διαθέσιμη ακτινοβολία ανά προσανατολισμό όψης, κ.ά,
- της θερμομονωτικής επάρκειας του κτηρίου με την κατάλληλη εφαρμογή θερμομόνωσης στα αδιαφανή δομικά στοιχεία αποφεύγοντας κατά το δυνατόν τη δημιουργία θερμογεφυρών, καθώς και την επιλογή κατάλληλων κουφωμάτων, δηλαδή συνδυασμό υαλοπίνακα, αλλά και πλαισίου,
- της επιλογής κατάλληλων ηλεκτρομηχανολογικών συστημάτων υψηλής απόδοσης, για την κάλυψη των αναγκών σε θέρμανση, ψύξη, κλιματισμό, φωτισμό, ζεστό νερό χρήσης με την κατά το δυνατόν ελάχιστη κατανάλωση (ανηγμένης) πρωτογενούς ενέργειας,
- της χρήσης τεχνολογιών ανανεώσιμων πηγών ενέργειας (Α.Π.Ε.) όπως, ηλιοθερμικά συστήματα, φωτοβολταϊκά συστήματα, γεωθερμικές αντλίες θερμότητας (εδάφους, υπόγειων και επιφανειακών νερών) κ.ά. και

- της εφαρμογής διατάξεων αυτομάτου ελέγχου της λειτουργίας των ηλεκτρομηχανολογικών εγκαταστάσεων, για τον περιορισμό της άσκοπης χρήσης τους.

2. ΓΕΝΙΚΗ ΠΕΡΙΓΡΑΦΗ ΚΤΗΡΙΟΥ

Σε αυτήν την ενότητα, γίνεται μια αναλυτική περιγραφή του υπό μελέτη κτηρίου, σχετικά με την θέση του και τον περιβάλλοντα χώρο, τη χρήση και το προφίλ λειτουργίας των επιμέρους τμημάτων (χώρων) του.

2.1. ΓΕΝΙΚΑ ΣΤΟΙΧΕΙΑ ΚΤΙΡΙΟΥ

Το υπό μελέτη κτήριο βρίσκεται στην οδό Απτέρων 2 & Αποκορώνου 166, στην περιοχή "Κουμπές" του Δήμου Χανίων. Πρόκειται για τριώροφο κτίριο, ισόγειο, α' και β' όροφο, το οποίο στεγάζει το 3ο Λύκειο Χανίων (Κτίριο Δευτεροβάθμιας Εκπαίδευσης).

Το κτίριο αυτό προτίθεται να ενταχθεί στο Πρόγραμμα Ενεργειακής Αναβάθμισης του ΕΠ Κρήτης 2014-2020. Σύμφωνα με το πρόγραμμα αυτό, προϋπόθεση είναι να γίνουν στο κτίριο επεμβάσεις τέτοιες οι οποίες θα το αναβαθμίσουν στην κατηγορία Β σύμφωνα με τον Κ.Εν.Α.Κ.

Η παρούσα Μελέτη Ενεργειακής Απόδοσης συντάσσεται για την κατάθεση των προτεινόμενων αυτών ενεργειών και δράσεων οι οποίες επιτυγχάνουν την εν λόγω ενεργειακή αναβάθμιση.

Όλοι οι χώροι του κτιρίου θεωρούνται κύριοι, και τα κτίρια εξετάζονται σαν μια θερμική ζώνη. Τα κλιμακοστάσια είναι ανοικτά (σε επαφή με Εξωτερικό Περιβάλλον) και ως τετοιοι εξετάζονται οι τοίχοι προς αυτά. Μη Θερμαινόμενοι Χώροι στο κτίριο δεν υπάρχουν.

Το ωράριο λειτουργίας του κτηρίου θα διαφοροποιείται ως προς τις χρήσεις του και λαμβάνεται όπως ορίζεται στην Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. 20701-1/2017.

Στον πίνακα 2.1, δίνονται αναλυτικά οι πραγματικές χρήσεις χώρων του κτηρίου ανά όροφο.

Πίνακας 2.1. Επιμέρους χρήσεις χώρων του κτηρίου και επιφάνειες αυτών.

Επιφάνεια επιμέρους χώρων κτηρίου σε m ²		
Βασικές κατηγορίες κτηρίων	Ζώνη 1 [m ²]	Σύνολο [m ²]
Εκπαίδευσης	1240.59	1240.59

2.2. ΤΟΠΟΓΡΑΦΙΑ ΟΙΚΟΠΕΔΟΥ ΚΤΙΡΙΟΥ

Το οικόπεδο στο οποίο βρίσκεται το κτήριο καθώς επίσης και οι γειτνιάσεις με όμορες ιδιοκτησίες και δημοτικές οδούς δίνονται στο Τοπογραφικό Διάγραμμα.

Στον περιβάλλοντα χώρο υπάρχουν παλιές και νεότερες κτιριακές κατασκευές, κυρίως κτίρια κατοικιών που στεγάζουν καταστήματα στο ισόγειο, σε συνεχή δόμηση.

Η θέση του κτηρίου θα ευνοεί τον ηλιασμό και του δώματος αλλά και των κατακόρυφων όψεων. Το δώμα του κτηρίου θα διαθέτει αρκετό χώρο ελεύθερο με δυνατότητα επαρκούς ηλιασμού.

Στο σχήμα 2.1 που επισυνάπτεται δίνεται τοπογραφικό με την ακριβή θέση του κτηρίου στο οικόπεδο όπου φαίνονται οι αποστάσεις που θα έχει σε σχέση με τα γειτονικά κτήρια.

3. ΤΕΚΜΗΡΙΩΣΗ ΑΡΧΙΤΕΚΤΟΝΙΚΟΥ ΣΧΕΔΙΑΣΜΟΥ ΤΟΥ ΚΤΗΡΙΟΥ

Σύμφωνα με το άρθρο 8 του Κ.Εν.Α.Κ., το κτήριο πρέπει να σχεδιασθεί, λαμβάνοντας υπόψη:

- τη χωροθέτηση του κτηρίου και τον προσανατολισμό του στο οικόπεδο,
- την εσωτερική χωροθέτηση χώρων λόγω λειτουργιών του κτηρίου.

- την κατάλληλη χωροθέτηση των ανοιγμάτων για επαρκή ηλιασμό, φυσικό φωτισμό και φυσικό δροσισμό, καθώς και την ηλιοπροστασία τους,
- την ενσωμάτωση τουλάχιστον ενός παθητικού ηλιακού συστήματος, ενός εκ των οποίων δύναται να είναι το σύστημα του άμεσου κέρδους,
- διαμόρφωση του περιβάλλοντα χώρου για τη βελτίωση του μικροκλίματος.

Αδυναμία εφαρμογής των ανωτέρω απαιτεί επαρκή τεκμηρίωση, σύμφωνα πάντα με το Κ.Εν.Α.Κ.

Ακόμη, σύμφωνα με το άρθρο 11 του Κ.Εν.Α.Κ. τα περιεχόμενα της ενεργειακής μελέτης τα οποία λαμβάνονται υπόψη και για τον ενεργειακό σχεδιασμό είναι τα ακόλουθα:

- γεωμετρικά χαρακτηριστικά του κτηρίου και των ανοιγμάτων (κάτοψη, όγκος, επιφάνεια, προσανατολισμός, συντελεστές σκίασης κ.α.),
- τεκμηρίωση της χωροθέτησης και προσανατολισμού του κτηρίου για τη μέγιστη αξιοποίηση των τοπικών κλιματικών συνθηκών, με διαγράμματα ηλιασμού λαμβάνοντας υπόψη την περιβάλλουσα δόμηση,
- τεκμηρίωση της επιλογής και χωροθέτησης φύτευσης και άλλων στοιχείων βελτίωσης του μικροκλίματος,
- τεκμηρίωση του σχεδιασμού και χωροθέτησης των ανοιγμάτων ανά προσανατολισμό ανάλογα με τις απαιτήσεις ηλιασμού, φωτισμού και αερισμού (ποσοστό, τύπος και εμβαδόν διαφανών επιφανειών ανά προσανατολισμό),
- χωροθέτηση των λειτουργιών ανάλογα με τη χρήση και τις απαιτήσεις άνεσης και ποιότητας εσωτερικού περιβάλλοντος (θερμικές, φυσικού αερισμού και φωτισμού),
- περιγραφή λειτουργίας των παθητικών ηλιακών συστημάτων για τη χειμερινή και θερινή περίοδο: υπολογισμός επιφάνειας παθητικών ηλιακών συστημάτων άμεσου και έμμεσου κέρδους κατακόρυφης/ κεκλιμένης / οριζόντιας επιφάνειας), για τα συστήματα με μέγιστη απόκλιση έως 30° από το νότο, καθώς και του ποσοστού αυτής επί της αντίστοιχης συνολικής επιφάνειας της όψης,
- περιγραφή των συστημάτων ηλιοπροστασίας του κτηρίου ανά προσανατολισμό: διαστάσεις και υλικά κατασκευής, τύπος (σταθερά / κινητά, οριζόντια / κατακόρυφα, συμπαγή / διάτρητα) και ένδειξη του προκύπτοντος ποσοστού σκίασης για
 - την 21^η Δεκεμβρίου (χειμερινό ηλιοστάσιο: μικρότερη διάρκεια ημέρας και χαμηλότερη θέση ήλιου)
 - την 21^η Ιουνίου, (θερινό ηλιοστάσιο: μεγαλύτερη διάρκεια ημέρας και υψηλότερη θέση ήλιου)
- γενική περιγραφή των τεχνικών εκμετάλλευσης του φυσικού φωτισμού.
- σχεδιαστική απεικόνιση με κατασκευαστικές λεπτομέρειες της θερμομονωτικής στρώσης, των παθητικών συστημάτων και των συστημάτων ηλιοπροστασίας στα αρχιτεκτονικά σχέδια του κτηρίου (κατόψεις, όψεις, τομές).

3.1. ΧΩΡΟΘΕΤΗΣΗ ΚΤΗΡΙΟΥ ΣΤΟ ΟΙΚΟΠΕΔΟ

Η χωροθέτηση του κτιρίου στο οικόπεδο, η οποία δίνεται στο σχήμα 2-1, είναι δεδομένη καθώς πρόκειται για υφυστάμενο κτίριο. Η παρούσα συντάσσεται στα πλαίσια της ενεργειακής αναβάθμισης αυτού.

3.2. ΗΛΙΟΠΡΟΣΤΑΣΙΑ ΑΝΟΙΓΜΑΤΩΝ

Ως μέσο ηλιοπροστασίας των ανοιγμάτων χρησιμοποιούνται πρόβολοι οι οποίοι θεωρούνται ότι προσφέρουν επαρκή προστασία.

3.3. ΦΥΣΙΚΟΣ ΦΩΤΙΣΜΟΣ

Σε όλους τους κυρίως χώρους υπάρχουν ανοίγματα τα οποία προσφέρουν επαρκή φωτισμό.

3.4. ΦΥΣΙΚΟΣ ΔΡΟΣΙΣΜΟΣ

Σε όλους τους κυρίως χώρους υπάρχουν ανοίγματα τα οποία προσφέρουν επαρκή δροσισμό.

3.5. ΠΑΘΗΤΙΚΑ ΗΛΙΑΚΑ ΣΥΣΤΗΜΑΤΑ ΚΤΗΡΙΟΥ

Το παθητικό σύστημα που έχει ενσωματωθεί στο σχεδιασμό του κτηρίου είναι αυτό του άμεσου κέρδους. Ο νότιος προσανατολισμός του κτηρίου αποκλίνει λίγο από το βέλτιστο καθαρά νότιο. Στη νότια όψη τα ανοίγματα καταλαμβάνουν ποσοστό πάνω από 30% αυτής.

Όπως φαίνεται και στα σχέδια σκιασμού των ανοιγμάτων, κατά τη διάρκεια του χειμώνα υπάρχει επαρκής ηλιασμός ενώ κατά την περίοδο του θέρους η άμεση ηλιακή ακτινοβολία μειώνεται στο ελάχιστο. Έχει γίνει προσπάθεια ούτως ώστε το κτήριο να μπορεί να λειτουργήσει ως συλλέκτης, αποθήκη και παγίδα ηλιακής ενέργειας.

3.6. ΔΙΑΜΟΡΦΩΣΗ ΤΟΥ ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΝΤΑ ΧΩΡΟΥ ΓΙΑ ΤΗ ΒΕΛΤΙΩΣΗ ΤΟΥ ΜΙΚΡΟΚΛΙΜΑΤΟΣ

Στον περιβάλλοντα χώρο του κτιρίου υπάρχει φύτευση χαμηλών φυτών και πόων τα οποία βελτιώνουν το μικροκλίμα της περιοχής.

4. ΈΛΕΓΧΟΣ ΘΕΡΜΟΜΟΝΩΤΙΚΗΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΔΟΜΙΚΩΝ ΣΤΟΙΧΕΙΩΝ ΚΑΙ ΚΤΗΡΙΟΥ

Σύμφωνα με τον Κ.Εν.Α.Κ. όλα τα δομικά στοιχεία ενός ριζικά ανακαινιζόμενου κτηρίου οφείλουν να πληρούν τους περιορισμούς θερμομόνωσης του πίνακα 4.1

Πίνακας 4.1.: Μέγιστες επιτρεπόμενες τιμές του συντελεστή θερμοπερατότητας διαφόρων δομικών στοιχείων ανά κλιματική ζώνη.

Δομικό στοιχείο	Μέγιστος επιτρεπόμενος συντελεστής θερμοπερατότητας U [W/(m ² ·K)]			
	Zώνη A'	Zώνη B'	Zώνη Γ'	Zώνη Δ'
Εξωτερική οριζόντια ή κεκλιμένη επιφάνεια σε επαφή με τον εξωτερικό αέρα (οροφή)	0,50	0,45	0,40	0,35
Εξωτερικός τοίχος σε επαφή με τον εξωτερικό αέρα	0,60	0,50	0,45	0,40
Δάπεδο σε επαφή με τον εξωτερικό αέρα (πιλοτή)	0,50	0,45	0,40	0,35
Οριζόντια ή κεκλιμένη οροφή σε επαφή με κλειστό μη θερμαινόμενο χώρο	1,20	0,90	0,75	0,70
Τοίχος σε επαφή με κλειστό μη θερμαινόμενο χώρο	1,50	1,00	0,80	0,70
Δάπεδο σε επαφή με κλειστό μη θερμαινόμενο χώρο	1,20	0,90	0,75	0,70
Οριζόντια ή κεκλιμένη οροφή σε επαφή με το έδαφος	1,20	0,90	0,75	0,70
Τοίχος σε επαφή με το έδαφος	1,50	1,00	0,80	0,70
Δάπεδο σε επαφή με το έδαφος	1,20	0,90	0,75	0,70
Κούφωμα ανοίγματος σε επαφή με τον εξωτερικό αέρα	3,20	3,00	2,80	2,60
Κούφωμα ανοίγματος χωρίς υαλοπίνακα σε επαφή με τον εξωτερικό αέρα	3,20	3,00	2,80	2,60
Γυάλινη πρόσοψη κτιρίου μη ανοιγόμενη ή μερικώς ανοιγόμενη σε επαφή με τον εξωτερικό αέρα	2,20	2,00	1,80	1,80
Κούφωμα ανοίγματος σε επαφή με μη θερμαινόμενο χώρο	5,70	5,20	4,80	4,40
Κούφωμα ανοίγματος χωρίς υαλοπίνακα σε επαφή με μη θερμαινόμενο χώρο	5,70	5,20	4,80	4,40
Γυάλινη πρόσοψη κτιρίου μη ανοιγόμενη ή μερικώς ανοιγόμενη σε επαφή με μη θερμαινόμενο χώρο	4,00	3,60	3,10	2,90

Ταυτόχρονα η τιμή του μέσου συντελεστή θερμοπερατότητας του εξεταζόμενου κτηρίου δεν πρέπει να ξεπερνάει τα όρια του πίνακα 4.2:

Πίνακας 4.2.: Μέγιστες επιτρεπόμενες τιμές του μέσου συντελεστή θερμοπερατότητας ενός ριζικά ανακαινιζόμενου κτηρίου ανά κλιματική ζώνη συναρτήσει του λόγου της περιβάλλουσας επιφάνειας του κτηρίου προς τον όγκο του

Λόγος A/V [m^{-1}]	Μέγιστες επιτρεπόμενες τιμές μέσου συντελεστή θερμοπερατότητας U_m [W/(m ² ·K)]			
	Zώνη A'	Zώνη B'	Zώνη Γ'	Zώνη Δ'
≤ 0,2	1,26	1,14	1,05	0,96
0,3	1,20	1,09	1,00	0,92
0,4	1,15	1,03	0,95	0,87
0,5	1,09	0,98	0,90	0,83
0,6	1,03	0,93	0,86	0,78
0,7	0,98	0,88	0,81	0,73
0,8	0,92	0,83	0,76	0,69
0,9	0,86	0,78	0,71	0,64

$\geq 1,0$	0,81	0,73	0,66	0,60
------------	------	------	------	------

Ο έλεγχος θερμομονωτικής επάρκειας πραγματοποιείται σε δύο στάδια:

1. Υπολογίζεται ο συντελεστής θερμοπερατότητας U όλων των δομικών στοιχείων και ελέγχεται η συμμόρφωση του στα όρια των απαιτήσεων του πίνακα 4.1.
2. Υπολογίζεται ο μέσος συντελεστής θερμοπερατότητας του κτηρίου U_m και ελέγχεται η συμμόρφωση του στα όρια του πίνακα 4.2.

1) Έλεγχος θερμομονωτικής επάρκειας δομικού στοιχείου

Ο υπολογισμός τόσο των συντελεστών θερμοπερατότητας U των δομικών στοιχείων, όσο και του μέσου συντελεστή θερμοπερατότητας U_m του κτηρίου, γίνεται βάσει της T.O.T.E.E. 20701-2/2017.

Βάσει της T.O.T.E.E. 20701-2/2017 η γενική σχέση υπολογισμού του συντελεστή θερμοπερατότητας αδιαφανών δομικών στοιχείων είναι:

$$U = \frac{1}{R_i + \sum_{j=1}^n \frac{d_j}{\lambda_j} + R_\delta + R_a} \quad [4.1]$$

όπου,

d_j το πάχος της ομογενούς και ισότροπης στρώσης δομικού υλικού j ,

λ_j ο συντελεστής θερμικής αγωγιμότητας του ομογενούς και ισότροπου υλικού j ,

R_i και R_a οι αντιστάσεις θερμικής μετάβασης εκατέρωθεν του δομικού στοιχείου και

R_δ η θερμική αντίσταση κλειστού διάκενου αέρα

Αντίστοιχα, ο συντελεστής θερμοπερατότητας διαφανούς δομικού στοιχείου U_w δίνεται από τη σχέση:

$$U_w = \frac{A_f \cdot U_f + A_g \cdot U_g + l_g \cdot \Psi_g}{A_f + A_g} \quad [4.2]$$

όπου,

U_f ο συντελεστής θερμοπερατότητας πλαισίου του κουφώματος,

U_g ο συντελεστής θερμοπερατότητας του υαλοπίνακα του κουφώματος

A_f το εμβαδόν επιφάνειας του πλαισίου του κουφώματος,

A_g το εμβαδόν επιφάνειας του υαλοπίνακα του κουφώματος,

L_g το μήκος της θερμογέφυρας του υαλοπίνακα του κουφώματος και

Ψ_g ο συντελεστής γραμμικής θερμοπερατότητας του υαλοπίνακα του κουφώματος.

Σε κάθε περίπτωση πρέπει τόσο για τα διαφανή όσο και για τα αδιαφανή δομικά στοιχεία να ισχύει:

$$U \leq U_{\delta, \sigma, \max} \quad [4.3]$$

όπου

Ο συντελεστής θερμικής διαπερατότητας δομικού στοιχείου όπως υπολογίστηκε βάσει των σχέσεων [4.1] ή [4.2] και

$U_{\delta,\max}$ η μέγιστη επιτρεπόμενη τιμή για το δομικό στοιχείο [πίνακας 4.1].

2) Έλεγχος θερμομονωτικής επάρκειας κτηρίου

Εφόσον κάθε δομικό στοιχείο καλύπτει τις απαιτήσεις του πίνακα 4.1, απαιτείται και το κτήριο στο σύνολό του να παρουσιάζει ένα ελάχιστο βαθμό θερμικής προστασίας. Ο υπολογισμός του μέσου συντελεστή θερμικής διαπερατότητας του κτηρίου δίνεται από τη σχέση:

$$U_m = \frac{\sum_{j=1}^n A_j \cdot U_j \cdot b + \sum_{i=1}^v l_i \cdot \Psi_i \cdot b}{\sum_{j=1}^n A_j} \quad [4.4]$$

όπου:

A_j το εμβαδό δομικού στοιχείου j

U_j ο συντελεστής θερμοπερατότητας του δομικού στοιχείου j,

Ψ_i ο συντελεστής γραμμικής θερμοπερατότητας της θερμογέφυρας i,

l_i το μήκος της θερμογέφυρας i και

b μειωτικός συντελεστής

Σε κάθε περίπτωση πρέπει:

$$U_m \leq U_{m,\max} \quad [4.5]$$

Όπου $U_{m,\max}$ είναι ο μέγιστος επιτρεπόμενος συντελεστής θερμοπερατότητας του κτηρίου και δίνεται στον πίνακα 4.1.

Σε περίπτωση που $U_m > U_{m,\max}$ ο μελετητής είναι υποχρεωμένος να ακολουθήσει μια εκ των τριών παρακάτω επιλογών ή συνδυασμό τους και να αρχίσει εκ νέου τον υπολογισμό:

- να βελτιώσει τη θερμική προστασία των αδιαφανών δομικών στοιχείων,
- να βελτιώσει τη θερμική προστασία των διαφανών δομικών στοιχείων,
- να μειώσει τη δημιουργία θερμογεφυρών στο κτηριακό κέλυφος, τροποποιώντας τον σχεδιασμό των δομικών στοιχείων στα οποία οφείλονται αυτές.

Βάσει της Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. 20701-2/2017 «Θερμοφυσικές ιδιότητες δομικών υλικών και έλεγχος θερμομονωτικής επάρκειας των κτηρίων» για τον υπολογισμός των θερμογεφυρών, ο μελετητής έχει δύο επιλογές:

1. να επακολουθήσει την απλουστευμένη μέθοδο με χρήση του πίνακα 15, της Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. 20701-2/2017
2. να κάνει αναλυτικά τους υπολογισμούς με χρήση των πινάκων 16α έως και 16λ της Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. 20701-2/2017.

Ο μειωτικός συντελεστής b υπολογίζεται με χρήση της σχέσης 2.25 της Τ.Ο.Τ.Τ.Ε. 20701-2/2017. Εναλλακτικά, και για λόγους απλοποίησης, μπορεί να θεωρηθεί ίσος με 0,5.

Στην παρούσα μελέτη ακολουθείται η αναλυτική μέθοδος υπολογισμού των θερμογεφυρών.

4.1. ΓΕΝΙΚΑ ΣΤΟΙΧΕΙΑ ΚΤΙΡΙΟΥ

Το κτήριο θα κατασκευαστεί στα Χανιά, οπότε βάσει του Κ.Εν.Α.Κ. ανήκει στη Α κλιματική ζώνη. Κάθε δομικό στοιχείο πρέπει να έχει συντελεστή θερμοπερατότητας μικρότερο από αυτούς που δίνονται στον πίνακα 4.1 για την Α κλιματική ζώνη.

Όλοι οι χώροι θεωρούνται θερμαινόμενοι χώροι, οπότε οφείλουν να είναι θερμομονωμένοι. Μη Θερμασινόμενοι Χώροι στο κτίριο δεν υπάρχουν.

Στο σχήμα 4.1 που επισυνάπτεται δίνονται σε τομή και σκιαγραφημένοι οι θερμαινόμενοι χώροι του κτηρίου.

Ο φέρων οργανισμός του κτηρίου καθώς και οι τοιχοποιίες πλήρωσης θα φέρουν θερμομόνωση εξωτερικά. Το δώμα του κτηρίου θα θερμομονωθεί από την άνω παρειά του, ενώ το δάπεδο του ισογείου προς Φυσικό Έδαφος δεν θεωρείται θερμομονωμένο.

Η συλλογή των γεωμετρικών δεδομένων και οι υπολογισμοί των θερμικών χαρακτηριστικών των επιφανειών του κτηρίου γίνεται έχοντας υπόψη τα εξής:

1. για τον υπολογισμό της ενεργειακής κατανάλωσης και κατ' επέκταση της ενεργειακής απόδοσης του κτηρίου είναι απαραίτητα όχι μόνο τα θερμικά και γεωμετρικά χαρακτηριστικά των θερμαινόμενων χώρων αλλά και των μη θερμαινόμενων σε επαφή με τους θερμαινόμενους,
2. τα δομικά στοιχεία του κτηρίου που γειτνιάζουν με αλλά θερμαινόμενα κτήρια, κατά τον έλεγχο θερμικής επάρκειας του κτηρίου θεωρείται ότι έρχονται σε επαφή με το εξωτερικό περιβάλλον ενώ για τον υπολογισμό της ενεργειακής κατανάλωσης θεωρούνται αδιαβατικά,
3. τα δομικά στοιχεία θερμικής ζώνης του κτηρίου που γειτνιάζουν με άλλη θερμική ζώνη του ίδιου κτηρίου θεωρούνται αδιαβατικά,
4. οι αδιαφανείς και οι διαφανείς επιφάνειες έχουν ηλιακά κέρδη τα οποία εξαρτώνται από τον προσανατολισμό τους και τον σκιασμό τους,
5. σύμφωνα με την Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. 20701-1/2017 για λόγους απλοποίησης, για τον υπολογισμό της ενεργειακής απόδοσης κτηρίων, για κατακόρυφα δομικά αδιαφανή στοιχεία με συντελεστή θερμοπερατότητας μικρότερο από 0,60 W/(m²K), ο συντελεστής σκίασης δύναται να θεωρηθεί ίσος με 0,9.

4.2. ΤΕΛΕΓΧΟΣ ΘΕΡΜΟΜΟΝΩΤΙΚΗΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΔΙΑΦΑΝΩΝ ΔΟΜΙΚΩΝ ΣΤΟΙΧΕΙΩΝ ΚΤΗΡΙΟΥ

Στον πίνακα 4.3 δίνονται συνοπτικά οι συντελεστές θερμοπερατότητας των δομικών στοιχείων των θερμαινόμενων και των μη θερμαινόμενων χώρων του κτηρίου, οι οποίοι πληρούν τις ελάχιστες απαιτήσεις του Κ.Εν.Α.Κ.. Στο Τεύχος Υπολογισμών που συνοδεύει την παρούσα μελέτη δίνονται αναλυτικά οι υπολογισμοί των συντελεστών θερμοπερατότητας.

Πίνακας 4.3: Συντελεστές θερμοπερατότητας των δομικών στοιχείων των θερμαινόμενων και των μη θερμαινόμενων χώρων του κτηρίου

Δομικό στοιχείο	Φόλλο ελέγχου	U[W/(m ² K)]	U _{max} [W/(m ² K)] [Πίνακας 1]
Εξωτερική τοιχοποιία	1.1	0.285	0.60
Δοκοί / Υποστυλώματα	1.2	0.546	0.60
Δόμα βατό	2.1	0.382	0.50
Δάπεδο σε επαφή με Φ.Ε.	4.1	1.902	1.20

Με βάση τις Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. 20701-1/2017 και Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. 20701-2/2017 οι συντελεστές θερμοπερατότητας δομικών στοιχείων που υπεισέρχονται στον υπολογισμό του μέσου συντελεστή θερμοπερατότητας του κτηρίου και τον υπολογισμό κατανάλωσης ενέργειας είναι οι ισοδύναμοι συντελεστές θερμοπερατότητας U' και όχι αυτοί που δίνονται στον πίνακα 4.2. Ο αναλυτικός υπολογισμός τους γίνεται βάσει της μεθοδολογίας που αναπτύσσεται στην ενότητα 2.1.6 της Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. 20701-2/2017 και δίνεται αναλυτικά στο Τεύχος Υπολογισμών που συνοδεύει την παρούσα μελέτη. Στον πίνακα 4.4 δίνονται συνοπτικά οι ισοδύναμοι συντελεστές U' των δομικών στοιχείων σε επαφή με το έδαφος.

Πίνακας 4.4: Ισοδύναμοι συντελεστές θερμοπερατότητας των δομικών στοιχείων σε επαφή με το έδαφος των θερμαινόμενων και των μη θερμαινόμενων χώρων του κτηρίου

Δομικό στοιχείο	U [W/(m ² K)]	Εμβαδό A [m ²]	Μέσο βάθος έδρασης z [m]	U' [W/(m ² K)]
Δ1	3.10	76.650	0.0	1.060
Δ1	3.10	258.600	0.0	0.750
Δ1	3.10	76.740	0.0	1.060
Β τοίχωμα T2	0.8	0.615	0.2	0.800
Β τοίχωμα T2	0.8	0.690	0.2	0.800
Δ τοίχωμα T2	0.8	1.320	0.2	0.800
Ν τοίχωμα T2	0.8	1.305	0.2	0.800
Α τοίχωμα T2	0.8	1.320	0.2	0.800
Α τοίχωμα T2	0.8	1.320	0.2	0.800
Β τοίχωμα T2	0.8	1.905	0.2	0.800
Β τοίχωμα T2	0.8	2.505	0.2	0.800
Δ τοίχωμα T2	0.8	1.320	0.2	0.800
Ν τοίχωμα T2	0.8	2.520	0.2	0.800
Ν τοίχωμα T2	0.8	1.890	0.2	0.800
Β τοίχωμα T2	0.8	1.305	0.2	0.800
Δ τοίχωμα T2	0.8	1.320	0.2	0.800
Ν τοίχωμα T2	0.8	1.305	0.2	0.800
Α τοίχωμα T2	0.8	1.320	0.2	0.800

4.3. ΤΕΛΕΓΧΟΣ ΘΕΡΜΟΜΟΝΩΤΙΚΗΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΔΙΑΦΑΝΩΝ ΔΟΜΙΚΩΝ ΣΤΟΙΧΕΙΩΝ

Το κτήριο θα λειτουργήσει ως Δευτεροβάθμιας εκπαίδευσης. Σύμφωνα με τον Κ.Εν.Α.Κ., για τη Α κλιματική ζώνη τα κουφώματα που θα τοποθετηθούν οφείλουν να έχουν συντελεστή θερμοπερατότητας $U \leq 3.2 \text{ W}/(\text{m}^2\text{K})$.

Για τα νέα κουφώματα του κτηρίου επιλέχθηκε η χρήση πλαισίου αλουμινίου με θερμοδιακοπή, με συντελεστή θερμοπερατότητας $U_f = 2.8 \text{ W}/(\text{m}^2\text{K})$, τα οποία θα φέρουν υαλοπίνακα με πάχη 4-16-4 με επίστρωση χαμηλής εκπομπής (low_e) στη θέση 2 (εσωτερική παρειά εξωτερικού υαλοπίνακα) και αέρα στο διάκενο. Ο συντελεστής θερμοπερατότητας του υαλοπίνακα που θα χρησιμοποιηθεί θα είναι $U_g = 2.0 \text{ W}/(\text{m}^2\text{K})$.

Σε κάθε περίπτωση ο μέγιστος συντελεστής θερμοπερατότητας των κουφωμάτων δεν μπορεί να ξεπερνάει το $3.2 \text{ W}/(\text{m}^2\text{K})$.

Ο υπολογισμός του U των κουφωμάτων έγινε βάσει της σχέσης 4.2 και της Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. 20701-2/2017. Οι υπολογισμοί αυτοί δίνονται αναλυτικά στο Τεύχος Υπολογισμών που συνοδεύει την παρούσα μελέτη.

Στον πίνακα 4.5 δίνονται συνοπτικά οι συντελεστές θερμοπερατότητας των κουφωμάτων του κτηρίου. Όπως φαίνεται στους πίνακες οι τιμές θερμοπερατότητας των κουφωμάτων καλύπτουν τις ελάχιστες απαραίτησεις.

Πίνακας 4.5: Συντελεστής θερμοπερατότητας κουφωμάτων.

A/α κουφώματος	Πλάτος ανοίγματος [m]	Ύψος ανοίγματος [m]	Εμβαδό κουφώματος [m ²]	U κουφώματος [W/(m ² K)]	U max [W/(m ² K)]
1	3.81	1.00	3.81	3.2	3.2
2	3.81	1.00	3.81	3.2	
3	3.81	1.40	5.33	3.2	
4	1.95	1.40	2.73	3.2	
5	3.00	0.65	1.95	3.2	
6	3.81	0.65	2.48	3.2	
7	3.80	1.00	3.80	3.2	
8	3.80	1.00	3.80	3.2	
9	3.80	1.00	3.80	3.2	
10	3.80	1.00	3.80	3.2	
11	3.80	1.00	3.80	3.2	
12	3.80	1.00	3.80	3.2	
13	3.80	1.00	3.80	3.2	
14	2.20	1.40	3.08	3.2	
15	0.65	1.40	0.91	3.2	
16	2.00	1.40	2.80	3.2	
17	3.80	1.40	5.32	3.2	
18	1.90	1.40	2.66	3.2	
19	2.95	0.65	1.92	3.2	
20	3.80	0.65	2.47	3.2	
21	2.95	0.65	1.92	3.2	
22	3.80	0.65	2.47	3.2	
23	3.80	1.40	5.32	3.2	
24	2.25	1.40	3.15	3.2	
25	1.90	1.40	2.66	3.2	
26	2.95	0.65	1.92	3.2	
27	3.50	0.65	2.27	3.2	
28	3.80	0.65	2.47	3.2	
29	3.80	1.00	3.80	3.2	
30	3.80	1.00	3.80	3.2	
31	3.81	1.40	5.33	3.2	
32	1.93	1.40	2.70	3.2	
33	2.98	0.65	1.94	3.2	
34	3.81	0.65	2.48	3.2	
35	3.81	1.40	5.33	3.2	

36	1.95	1.40	2.73	3.2
37	3.00	0.60	1.80	3.2
38	3.81	0.60	2.29	3.2
39	3.81	1.00	3.81	3.2
40	3.81	1.00	3.81	3.2
41	3.80	1.40	5.32	3.2
42	2.00	1.40	2.80	3.2
43	3.80	1.40	5.32	3.2
44	1.90	1.40	2.66	3.2
45	2.95	0.60	1.77	3.2
46	3.80	0.60	2.28	3.2
47	2.95	0.60	1.77	3.2
48	3.80	0.60	2.28	3.2
49	1.90	1.40	2.66	3.2
50	3.80	1.40	5.32	3.2
51	2.95	0.60	1.77	3.2
52	3.80	0.60	2.28	3.2
53	3.70	0.60	2.22	3.2
54	3.80	1.00	3.80	3.2
55	3.80	1.00	3.80	3.2
56	3.80	1.00	3.80	3.2
57	3.80	1.00	3.80	3.2
58	3.80	1.00	3.80	3.2
59	3.80	1.00	3.80	3.2
60	3.80	1.00	3.80	3.2
61	3.81	1.40	5.33	3.2
62	1.93	1.40	2.70	3.2
63	2.98	0.60	1.79	3.2
64	3.81	0.60	2.29	3.2
65	3.80	1.00	3.80	3.2
66	3.80	1.00	3.80	3.2
67	3.81	1.40	5.33	3.2
68	1.95	1.40	2.73	3.2
69	3.00	0.71	2.13	3.2
70	3.81	0.71	2.71	3.2
71	3.81	1.00	3.81	3.2
72	3.81	1.00	3.81	3.2
73	3.80	1.40	5.32	3.2
74	2.00	1.40	2.80	3.2
75	3.80	1.40	5.32	3.2
76	1.90	1.40	2.66	3.2
77	2.95	0.71	2.09	3.2
78	3.80	0.71	2.70	3.2
79	2.95	0.71	2.09	3.2
80	3.80	0.71	2.70	3.2
81	1.90	1.40	2.66	3.2
82	3.80	1.40	5.32	3.2
83	2.95	0.71	2.09	3.2
84	3.80	0.71	2.70	3.2
85	3.70	0.71	2.63	3.2
86	0.70	0.40	0.28	3.2
87	3.80	1.00	3.80	3.2
88	3.80	1.00	3.80	3.2
89	3.80	1.00	3.80	3.2

90	3.80	1.00	3.80	3.2
91	3.80	1.00	3.80	3.2
92	3.80	1.00	3.80	3.2
93	3.80	1.00	3.80	3.2
94	3.81	1.40	5.33	3.2
95	1.93	1.40	2.70	3.2
96	2.98	0.71	2.12	3.2
97	3.81	0.71	2.71	3.2
98	3.80	1.00	3.80	3.2
99	3.80	1.00	3.80	3.2

4.4. ΈΛΕΓΧΟΣ ΘΕΡΜΟΜΟΝΩΤΙΚΗΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΚΤΗΡΙΟΥ

Για τον έλεγχο της θερμομονωτικής επάρκειας του κτηρίου είναι απαραίτητος ο υπολογισμός του λόγου της εξωτερικής περιβάλλουσας επιφάνειας των θερμαινόμενων τμημάτων του κτηρίου προς τον όγκο τους. Στο Τεύχος Υπολογισμών δίνεται αναλυτικά ο τρόπος υπολογισμού του λόγου A/V.

Όπως προέκυψε $A/V = 0.560 \text{ m}^{-1}$ το οποίο από τον πίνακα 4.2 αντιστοιχεί σε μέγιστο επιτρεπτό $U_{m,max}=1.054 \text{ W}/(\text{m}^2\text{K})$. Στον πίνακα 4.6 δίνονται συγκεντρωτικά τα εμβαδά των δομικών στοιχείων, τα αθροίσματα των U_{xA} , καθώς και τα αθροίσματα των Ψ_{xl} . Όπως προκύπτει, ο μέσος συντελεστής θερμοπερατότητας του κτηρίου ισούται με:

$$U_m=1.168 \text{ W}/\text{m}^2\text{K} > U_{m,max}=1.054 \text{ W}/\text{m}^2\text{K}$$

Συνεπώς το κτήριο δεν είναι επαρκώς θερμομονωμένο.

Συνεπώς, σύμφωνα με τις ελάχιστες απαιτήσεις του Κ.Εν.Α.Κ. για το μέσο συντελεστή θερμοπερατότητας U_m , το κτήριο είναι επαρκώς θερμομονωμένο. Στο Τεύχος Υπολογισμών που συνοδεύει την παρούσα μελέτη δίνονται αναλυτικά όλοι οι υπολογισμοί.

Πίνακας 4.6: Συγκεντρωτικά στοιχεία κτηρίου

	$\Sigma A [\text{m}^2]$	$\Sigma [bxUxA] [\text{W}/\text{K}] \text{ ή } \Sigma [bx\Psi_{xl}] [\text{W}/\text{K}]$
κατακόρυφα αδιαφανή δομικά στοιχεία	1192.2	1057.8
οριζόντια αδιαφανή δομικά στοιχεία	828.5	648.1
διαφανή δομικά στοιχεία	321.6	1029.0
θερμογέφυρες	-	0.0
Συνολικά	2342.2	2734.9
$[\Sigma(bxUxA)+\Sigma(bx\Psi_{xl})]/\Sigma A$		1.168

4.4.1 Παρατηρήσεις σχετικά με τις κατασκευαστικές λύσεις για μειώσεις των θερμικών απωλειών λόγω των θερμογεφυρών.

Τα κουφώματα του κτιρίου τοποθετούνται στο κέντρο. Για τη μείωση των απωλειών από τις θερμογέφυρες που δημιουργούνται στους λαμπάδες, το ανωκάσι και το κατωκάσι, υπάρχει συνέχεια της θερμομόνωσης, κάθετα στους λαμπάδες, το ανωκάσι και το κατωκάσι των κουφωμάτων.

5. ΤΕΚΜΗΡΙΩΣΗ ΕΛΑΧΙΣΤΩΝ ΠΡΟΔΙΑΓΡΑΦΩΝ ΚΑΙ ΣΧΕΔΙΑΣΜΟΥ ΤΩΝ ΗΛΕΚΤΡΟΜΗΧΑΝΟΛΟΓΙΚΩΝ ΣΥΣΤΗΜΑΤΩΝ ΤΟΥ ΚΤΗΡΙΟΥ

Σύμφωνα με το άρθρο 8 του Κ.Εν.Α.Κ., τα νέα και ριζικά ανακαινιζόμενα κτήρια, πρέπει να πληρούν ορισμένες ελάχιστες προδιαγραφές όσον αφορά τις ηλεκτρομηχανολογικές εγκαταστάσεις τους, όπως:

- Όπου τοποθετούνται κεντρικές κλιματιστικές μονάδες (KKM) ή μονάδες παροχής νωπού αέρα ή μονάδες εξαερισμού και όσες από αυτές λειτουργούν με νωπό αέρα > 60% της παροχής τους, πρέπει να διαθέτουν σύστημα ανάκτησης θερμότητας με απόδοση τουλάχιστον 50%.
- Όλα τα δίκτυα διανομής (νερού ή άλλου μέσου) των συστημάτων θέρμανσης, ψύξης-κλιματισμού και ZNX, πρέπει να διαθέτουν την ελάχιστη θερμομόνωση που καθορίζεται στην Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. 20701-1/2017. Ιδιαίτερα τα δίκτυα που διέρχονται από εξωτερικούς χώρους θα διαθέτουν κατ' ελάχιστον θερμομόνωση πάχους 19mm για θέρμανση-ψύξη-κλιματισμό και 13mm για ZNX, με αγωγιμότητα θερμομονωτικού υλικού $\lambda=0,040 \text{ W/(m.K)}$ στους 20°C (ή ισοδύναμα πάχη άλλου πιστοποιημένου θερμομονωτικού υλικού).
- Οι αεραγωγοί διανομής κλιματιζόμενου αέρα (προσαγωγής και ανακυκλοφορίας) που διέρχονται από εξωτερικούς χώρους πρέπει να διαθέτουν θερμομόνωση με αγωγιμότητα θερμομονωτικού υλικού $\lambda=0,040 \text{ W/(m.K)}$ στους 20°C , και ελάχιστο πάχος 40mm, ενώ για διέλευση σε εσωτερικούς χώρους το αντίστοιχο πάχος είναι 30mm (ή ισοδύναμα πάχη άλλων πιστοποιημένων θερμομονωτικών υλικών).
- Τα δίκτυα διανομής θερμού και ψυχρού μέσου διαθέτουν σύστημα αντιστάθμισης της θερμοκρασίας προσαγωγής σε μερικά φορτία, ή άλλο πιστοποιημένο ισοδύναμο σύστημα.
- Σε μεγάλα δίκτυα ανακυκλοφορίας ZNX ανά κλάδους, θα χρησιμοποιούνται κυκλοφορητές με ρύθμιση στροφών ανάλογα με τη ζήτηση σε ZNX
- Σε όλα τα νέα ή ριζικά ανακαινιζόμενα κτήρια είναι υποχρεωτική η κάλυψη τουλάχιστον του 60% των αναγκών σε ZNX από ηλιοθερμικά συστήματα. Η υποχρέωση αυτή δεν ισχύει για τις εξαιρέσεις που αναφέρονται στο άρθρο 11 του ν. 3661/08, καθώς και όταν οι ανάγκες σε ZNX καλύπτονται από άλλα αποκεντρωμένα συστήματα παροχής ενέργειας που βασίζονται σε ΑΠΕ, ΣΗΘ, συστήματα τηλεθέρμανσης σε κλίμακα περιοχής ή οικοδομικού τετραγώνου, καθώς και αντλιών θερμότητας των οποίων ο εποχιακός βαθμός απόδοσης (SPF) είναι μεγαλύτερος από $(1,15 \times 1/\eta)$, όπου " η " είναι ο λόγος της συνολικής ακαθάριστης παραγωγής ηλεκτρικής ενέργειας προς την κατανάλωση πρωτογενούς ενέργειας για την παραγωγή ηλεκτρικής ενέργειας σύμφωνα με την Κοινοτική Οδηγία 2009/28/EK. Μέχρι να καθορισθεί νομοθετικά η τιμή του η , ο SPF πρέπει να είναι μεγαλύτερος από 3,3.
- Τα συστήματα γενικού φωτισμού στα κτήρια του τριτογενή τομέα έχουν ελάχιστη ενεργειακή απόδοση 55 lumen/W . Για επιφάνεια μεγαλύτερη από 15m^2 ο τεχνητός φωτισμός ελέγχεται με χωριστούς διακόπτες. Στους χώρους με φυσικό φωτισμό εξασφαλίζεται η δυνατότητα σβέσης τουλάχιστον του 50% των λαμπτήρων που βρίσκονται εντός αυτών.
- Σε κτήρια με πολλές ιδιοκτησίες και κεντρικά συστήματα, επιβάλλεται αυτονομία θέρμανσης, ψύξης, καθώς και ZNX (όπου εφαρμόζεται κεντρική παραγωγή/διανομή) και εφαρμόζεται κατανομή δαπανών με θερμιδομέτρηση.
- Σε όλα τα κτήρια απαιτείται θερμοστατικός έλεγχος της θερμοκρασίας εσωτερικού χώρου τουλάχιστον ανά ελεγχόμενη θερμική ζώνη κτηρίου.
- Σε όλα τα κτήρια του τριτογενή τομέα επιβάλλεται η εγκατάσταση κατάλληλου εξοπλισμού αντιστάθμισης της άεργης ισχύος των ηλεκτρικών τους καταναλώσεων, για την αύξηση του συντελεστή ισχύος τους (συνφ) σε επίπεδο κατ' ελάχιστο $0,95$.

Αδυναμία εφαρμογής των ανωτέρω απαιτεί επαρκή τεχνική τεκμηρίωση σύμφωνα με την ισχύουσα νομοθεσία.

Στο υπό μελέτη κτήριο θα εξεταστούν ανεξάρτητα οι τυχόν διαφορετικές χρήσεις του, σε ό,τι αφορά την ενεργειακή τους κατάταξη. Για τον λόγο αυτό οι πιο πάνω περιορισμοί δεν ισχύουν για το σύνολο του κτηρίου, αλλά διαφοροποιούνται για κάθε μία από τις τυχόν χρήσεις του κτηρίου.

5.1. ΣΧΕΔΙΑΣΜΟΣ ΣΥΣΤΗΜΑΤΩΝ ΘΕΡΜΑΝΣΗΣ, ΨΥΞΗΣ, ΑΕΡΙΣΜΟΥ

Προτείνεται η θέρμανση των εσωτερικών χώρων του κτιρίου να γίνεται μέσω Κεντρικής Αερόψυκτης Αντλίας Θερμότητας η οποία θα τροφοδοτεί νέες μονάδες fan coil δαπέδου εγκατεστημένες στους χώρους του κτιρίου.

Η ψύξη των χώρων του κτιρίου θα γίνεται μέσω της ίδιας Αντλίας Θερμότητας και των ίδιων μονάδων fan coil, θέτοντας τη μονάδα σε λειτουργεία ψύξης.

5.1.1. ΕΛΑΧΙΣΤΕΣ ΠΡΟΔΙΑΓΡΑΦΕΣ ΣΥΣΤΗΜΑΤΟΣ ΘΕΡΜΑΝΣΗΣ

Η Αντλία Θερμότητας που προτείνεται να χρησιμοποιηθεί για την κάλυψη των αναγκών σε θέρμανση του κτιρίου θα είναι νερού και με Εποχιακό Βαθμό Απόδοσης SCOP = 4.00 το ελάχιστο. Το δίκτυο σωληνώσεων από και πρός την Αντλία Θερμότητας θα είναι μονωμένο σύμφωνα με τις απαιτήσεις του Κ.Εν.Α.Κ. και η κυκλοφορία του νερού θα πραγματοποιείται μέσω κυκλοφορητή μεταβλητού στροφών για εξοικονόμηση ενέργειας. Σαν θερμοστάτες χώρου θα χρησιμοποιηθούν οι θερμοστάτες της κάθε fan coil μονάδας.

5.1.2. ΕΛΑΧΙΣΤΕΣ ΠΡΟΔΙΑΓΡΑΦΕΣ ΣΥΣΤΗΜΑΤΟΣ ΨΥΞΗΣ

Η ίδια Αντλία Θερμότητας που χρησιμοποιείται για τη θέρμανση σε λειτουργεία ψύξης θεωρείται με Εποχιακό Βαθμό Απόδοσης SEER = 4.00 το ελάχιστο. Οι ίδιες μονάδες fan coil χρησιμοποιούνται και για την ψύξη των χώρων.

Η πιθανότητα εμφάνισης θερμοκρασιών πάνω 30°C προκύπτει σύμφωνα με την ΤΟΤΕΕ 20701-3/2014. Τις βραδινές ώρες, η χρήση των τοπικών μονάδων ψύξης είναι περιορισμένη, εκτός τις ημέρες που υπάρχει καύσωνας.

Στον πίνακα 5.1 που ακολουθεί, δίνονται αναλυτικά, η ονομαστική ψυκτική ισχύς (kW) και ο δείκτης αποδοτικότητας EER των αντλιών θερμότητας που εγκατασταθούν στις επιμέρους ιδιοκτησίες του κτηρίου, σύμφωνα με τις μονάδες που επιλέχτηκαν κατά τη μελέτη ψύξης.

Πίνακας 5.1: Τεχνικά χαρακτηριστικά θερμότητας για κάθε ιδιοκτησία

Σύστημα	Τύπος	Ονομαστική ψυκτική ισχύς [kW]	Δείκτης αποδοτικότητας EER	Καύσιμο
1	Αερόψυκτη Α.Θ.	127.0	2.400	Ηλεκτρισμός

5.1.3. ΕΛΑΧΙΣΤΕΣ ΠΡΟΔΙΑΓΡΑΦΕΣ ΣΥΣΤΗΜΑΤΟΣ ΑΕΡΙΣΜΟΥ

Το κτίριο δεν διαθέτει Σύστημα Αερισμού / Εξαερισμού. Για τις ανάγκες της παρούσας θεωρήθηκε σύστημα αερισμού σύμφωνα με την Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. 20701-1/2010 όπως αυτή ισχύει σήμερα, για τις περιπτώσεις που το εξεταζόμενο κτίριο δεν διαθέτει σύστημα αερισμού.

Το κτήριο, αναλόγως τη χρήση του, καλύπτει τις ανάγκες του για αερισμό μέσω φυσικού ή τεχνικού αερισμού και σύμφωνα πάντα με τις ελάχιστες απαιτήσεις νωπού αέρα που ορίζονται στην Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. 20701-1/2017 στην παράγραφο 2.4.3 (πίνακας 2.3).

Τα στοιχεία του συστήματος αερισμού του υπό μελέτη κτηρίου παρουσιάζονται στον πίνακα που ακολουθεί.

Πίνακας 5.1.1: Στοιχεία συστήματος αερισμού

Ζώνη	Χρήση	Τύπος αερισμού	Απαίτηση για νωπό αέρα [m ³ /h/m ²]
3ο ΛΥΚΕΙΟ	Δευτεροβάθμιας εκπαίδευσης	Μηχανικός	11.00

5.2. ΣΧΕΔΙΑΣΜΟΣ ΣΥΣΤΗΜΑΤΟΣ ΠΑΡΑΓΩΓΗΣ ΖΕΣΤΟΥ ΝΕΡΟΥ ΧΡΗΣΗΣ

Η κατανάλωση ζεστού νερού χρήσης (ZNX) για το υπό μελέτη τμήμα ορίζεται στην παράγραφο 2.5 (πίνακας 2.5) της Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. 20701-1/2017 ανά χρήση, και είναι αυτή η τιμή που θα χρησιμοποιηθεί στους υπολογισμούς.

- Δευτεροβάθμιας εκπαίδευσης: δεν υπολογίζεται κατανάλωση ZNX σύμφωνα με την ΤΟΤΕΕ 20701-1/2017

Η συνολική ημερήσια κατανάλωση για ZNX στο κτήριο είναι 0.00 lt

Η μέση θερμοκρασία ζεστού νερού χρήσης ορίζεται στους 45°C, ενώ οι θερμοκρασίες νερού δικτύου των Χανίων όπως ορίζονται στην Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. 20701-3/2014, δίνονται στον πίνακα 5.2.

Το ημερήσιο απαιτούμενο θερμικό φορτίο Qd σε (kWh/day) για την κάλυψη των αναγκών του κτηρίου για Z.N.X. δίνεται από την ακόλουθη σχέση :

$$Q_d = V_d \cdot \frac{c}{3600} \rho \cdot \Delta T$$

όπου:

Vd [lt / ημέρα] το ημερήσιο φορτίο, Vd = 0.00 (lt/ημέρα),

ρ [kg/lt] η μέση πυκνότητα του ζεστού νερού χρήση, ρ = 1 (kg/ lt),

c [kJ/(kg.K)] η ειδική θερμότητα, c = 4,18 kJ/(kg.K),

ΔΤ [K] ή [°C] θερμοκρασιακή διαφορά μεταξύ της χαμηλότερης θερμοκρασίας του νερού δικτύου και της θερμοκρασίας του Z.N.X..

Εφαρμόζοντας την πιο πάνω σχέση και για τις θερμοκρασίες νερού δικτύου (πίνακας 5.2), υπολογίστηκε το ημερήσιο θερμικό φορτίο (kWh/ημέρα) για ZNX του κτηρίου για κάθε μήνα, όπως δίνεται στον πίνακα 5.2.

Ζώνη	Χρήση	Vd [lt/ημέρα]	Vstore [lt]	Qd [kWh/ημέρα]	Pn [kW]
3ο ΛΥΚΕΙΟ	Δευτεροβάθμιας εκπαίδευσης	0.00	0.00	0.00	0.00

5.2.1. ΕΛΑΧΙΣΤΕΣ ΠΡΟΔΙΑΓΡΑΦΕΣ ΣΥΣΤΗΜΑΤΟΣ ΓΙΑ ΤΗΝ ΠΑΡΑΓΩΓΗ ZNX

Η κατανάλωση για Z.N.X. δεν υπολογίζεται για την Ενεργειακή Κατάταξη του κτηρίου για τη χρήση αυτή (Κτίριο Δευτεροβάθμιας Εκπαίδευσης).

Για την κάλυψη των αναγκών σε ζεστό νερό χρήσης του υπό μελέτη κτηρίου, θα εγκατασταθούν τα παρακάτω συστήματα, όπως αυτά παρουσιάζονται συγκεντρωτικά στους πίνακες που ακολουθούν.

Οι σχέσεις υπολογισμού για τη συνολική χωρητικότητα και τη θερμική ισχύ είναι σύμφωνες με τις αντίστοιχες που αναφέρονται στην Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. 20701-1/2017 και τα αποτελέσματα παρουσιάζονται στους παρακάτω πίνακες.

Πίνακας 5.2.1: Στοιχεία συστήματος για ZNX

Σύστημα	Τύπος	Ισχύς [KW]	Βαθμός απόδοσης	Καύσιμο
---------	-------	------------	-----------------	---------

Οι σωληνώσεις του δικτύου διανομής ZNX θα είναι θερμομονωμένες σύμφωνα με τις ελάχιστες απαιτήσεις του άρθρου 8 του Κ.Εν.Α.Κ. και τα οριζόμενα στην σχετική Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. 20701-1/2017 (πίνακας 4.7).

5.3. ΣΧΕΔΙΑΣΜΟΣ ΣΥΣΤΗΜΑΤΟΣ ΦΩΤΙΣΜΟΥ

Η κύρια χρήση του κτηρίου είναι : Δευτεροβάθμιας εκπαίδευσης.

Η κατανάλωση ενέργειας για φωτισμό στις κατοικίες δε λαμβάνεται υπόψη για την ενεργειακή απόδοση του κτηρίου. Έτσι, η κατανάλωση ενέργειας για φωτισμό θα υπολογισθεί μόνο για άλλη χρήση κτηρίου και θα συμπεριληφθεί στην τελική κατανάλωση πρωτογενούς ενέργειας για την ενεργειακή πιστοποίηση του αντίστοιχου τμήματος του κτηρίου.

Για το φωτισμό των χώρων του κτηρίου προτείνεται η χρήση φωτιστικών σωμάτων με λαμπτήρες LED. Μετά από την τελική επιλογή του κατασκευαστή των φωτιστικών και των λαμπτήρων θα εκπονηθεί μελέτη φωτοτεχνίας ώστε να ελεγχθεί η κάλυψη των απαιτήσεων σε φωτισμό του Κ.Εν. Α.Κ. Στην παρούσα μελέτη θεωρήθηκε εγκατεστημένη ισχύς φωτισμού 5.04 kW/m² με τη χρήση λαμπτήρων τεχνολογίας LED και φωτεινότητας 100lm/W.

Ζώνη	Επιθυμητή ισχύς φωτισμού [lux]	Φωτεινή δραστικότητα λαμπτήρα [lm/W]	Εγκατεστημένη ισχύς φωτισμού [W/m ²]	Φωτισμός ασφαλείας	Εφεδρικό σύστημα	Διατάξεις αυτοματισμών ελέφχου φυσικού φωτισμού
1	300.0	100.0	5.0	ΝΑΙ	ΟΧΙ	Χειροκίνητος έλεγχος

Τα στοιχεία του συστήματος φωτισμού ανα ζώνη, φαίνονται στον πίνακα που ακολουθεί:

5.4. ΔΙΟΡΘΩΣΗ ΣΥΝΗΜΙΤΟΝΟΥ

Στο κτήριο δεν εφαρμόζεται διόρθωση (συνφ) λόγω χαμηλής εγκατεστημένης ηλεκτρικής ισχύος.

5.5. ΣΚΟΠΙΜΟΤΗΤΑ ΕΦΑΡΜΟΓΗΣ ΕΝΑΛΛΑΚΤΙΚΩΝ ΛΥΣΕΩΝ ΣΧΕΔΙΑΣΜΟΥ ΤΩΝ ΗΛΕΚΤΡΟΜΗΧΑΝΟΛΟΓΙΚΩΝ ΣΥΣΤΗΜΑΤΩΝ ΤΟΥ ΚΤΗΡΙΟΥ

Σύμφωνα με τη μελέτη σκοπιμότητας εξετάστηκαν οι εξής εναλλακτικές λύσεις για την κάλυψη των θερμικών, ψυκτικών και ηλεκτρικών φορτίων του κτηρίου:

1. Η εγκατάσταση συστήματος συμπαραγωγής ηλεκτρισμού και θερμότητας, η οποία κρίνεται ως μη οικονομικά βιώσιμη εφαρμογή.
2. Η περίπτωση εγκατάστασης οριζόντιων γεωθερμικών εναλλακτών για τη λειτουργία αντλίας θερμότητας δεν μπορεί να εφαρμοστεί, λόγω ανεπαρκούς ελευθέρου οικοπέδου
3. Η εγκατάσταση φωτοβολταϊκών στοιχείων κρίνεται εφικτή καθώς υπάρχει μεγάλη ελεύθερη επιφάνεια δώματος.

6. ΕΝΕΡΓΕΙΑΚΗ ΑΠΟΔΟΣΗ ΚΤΗΡΙΟΥ

Σύμφωνα με το άρθρο 5 του Κ.Εν.Α.Κ., για τους υπολογισμούς της ενεργειακής απόδοσης και της ενεργειακής κατάταξης των κτηρίων θα πρέπει να εφαρμόζεται η μέθοδος ημι-σταθερής κατάστασης μηνιαίου βήματος του ευρωπαϊκού προτύπου ΕΛΟΤ EN ISO 13790 καθώς και των υπολοίπων υποστηρικτικών προτύπων τα οποία αναφέρονται στο παράρτημα 1 του ίδιου κανονισμού. Σύμφωνα με την Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. 20701-2/2017, οι θερμικές ζώνες ενός κτηρίου θεωρούνται θερμικά ασύζευκτες.

Οι υπολογισμοί της ενεργειακής απόδοσης κτηρίου έγιναν με τη χρήση του υπολογιστικού εργαλείου TEE-KENAK, βάσει των απαιτήσεων και προδιαγραφών του νόμου 3661/2008, του Κ.Εν.Α.Κ. και της αντίστοιχης Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. 20701-1/2017.

Για τους επιμέρους υπολογισμούς και τη διαστασιολόγηση των ηλεκτρομηχανολογικών συστημάτων του κτηρίου (εγκαταστάσεις θέρμανσης, ψύξης, φωτισμού, ζεστού νερού χρήσης, κ.ά.), χρησιμοποιήθηκαν αναλυτικές μέθοδοι και τεχνικές οδηγίες, όπως εφαρμόζονται μέχρι σήμερα και αναφέρονται στις αντίστοιχες παραγράφους.

6.1. ΚΛΙΜΑΤΙΚΑ ΔΕΔΟΜΕΝΑ

Τα κλιματικά δεδομένα για την περιοχή των Χανίων, είναι ενσωματωμένα στη βιβλιοθήκη του λογισμικού και σύμφωνα με όσα ορίζονται στην Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. 20701-3/2014, "Κλιματικά δεδομένα Ελληνικών Περιοχών". Για τους υπολογισμούς λαμβάνονται υπ' όψη η μέση μηνιαία θερμοκρασία, η μέση μηνιαία ειδική υγρασία, καθώς και η προσπίπτουσα ηλιακή ακτινοβολία σε οριζόντιες επιφάνειες και σε κατακόρυφες επιφάνειες για όλους τους προσανατολισμούς, για την περιοχή της των Χανίων. Το υψόμετρο της περιοχής όπου θα κατασκευασθεί το κτήριο είναι μικρότερο από τα 500 m. Η περιοχή ανήκει στην κλιματική ζώνη A.

6.2. ΧΡΗΣΕΙΣ ΚΤΗΡΙΟΥ

Το Πιστοποιητικό Ενεργειακής Απόδοσης εκδίδεται ανά κύρια χρήση και για ξεχωριστές ιδιοκτησίες (Ν. 3851/2010-ΦΕΚ 85), ανεξαρτήτως εάν τα τμήματα του κτηρίου που αφορούν στις χρήσεις/ιδιοκτησίες εξυπηρετούνται από το ίδιο σύστημα θέρμανσης/ψύξης. Συνεπώς για το υπό μελέτη κτήριο θα εκδοθεί ΠΕΑ για αντίστοιχη κύρια χρήση: Δευτεροβάθμιας εκπαίδευσης.

Για τον υπολογισμό της ενεργειακής απόδοσης κάθε τμήματος του κτηρίου με διαφορετική κύρια χρήση, προσδιορίζονται τα δεδομένα των διαφόρων παραμέτρων και τεχνικών μεγεθών όπως ορίζονται στο άρθρο 5 του Κ.Εν.Α.Κ. και στη σχετική Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. 20701-1/2017. Κατά την εφαρμογή της μεθοδολογίας υπολογισμού στο συγκεκριμένο κτήριο και ανά τμήμα μελέτης, λήφθηκαν υπόψη οι παρακάτω παράμετροι και δεδομένα:

- Η χρήση του κτηρίου, Δευτεροβάθμιας εκπαίδευσης,
- Οι επιθυμητές συνθήκες εσωτερικού περιβάλλοντος (θερμοκρασία, υγρασία, αερισμός, κ.ά.) και τα χαρακτηριστικά λειτουργίας του κτηρίου (ωράριο, εσωτερικά κέρδη κ.ά.).
- Τα κλιματικά δεδομένα της περιοχής του κτηρίου (θερμοκρασία, σχετική και απόλυτη υγρασία, ηλιακή ακτινοβολία).
- Τα γεωμετρικά χαρακτηριστικά των δομικών στοιχείων του κτηριακού κελύφους (σχήμα και μορφή κτηρίου, διαφανείς και μη επιφάνειες, σκίαστρα κ.ά.), ο προσανατολισμός τους, τα χαρακτηριστικά των εσωτερικών δομικών στοιχείων (π.χ. εσωτερικοί τοίχοι) και άλλα.
- Τα θερμικά χαρακτηριστικά των δομικών (διαφανών και μη) στοιχείων του κτηριακού κελύφους, όπως: η θερμοπερατότητα, η θερμική μάζα, η απορροφητικότητα στην ηλιακή ακτινοβολία, η διαπερατότητα στην ηλιακή ακτινοβολία κ.ά.
- Τα τεχνικά χαρακτηριστικά της εγκατάστασης θέρμανσης χώρων, όπως: ο τύπος της μονάδας παραγωγής θερμικής ενέργειας, η απόδοσή τους, οι απώλειες στο δίκτυο διανομής ζεστού νερού, ο τύπος των τερματικών μονάδων, κ.ά.
- Τα τεχνικά χαρακτηριστικά της εγκατάστασης ψύξης/κλιματισμού χώρων, όπως: ο τύπος των μονάδων παραγωγής ψυκτικής ενέργειας, η απόδοσή τους, οι απώλειες στο δίκτυο διανομής, ο τύπος των τερματικών μονάδων κ.ά.

- Τα τεχνικά χαρακτηριστικά της εγκατάστασης παραγωγής ZNX, όπως: ο τύπος της μονάδας παραγωγής ζεστού νερού χρήσης, η απόδοσή της, οι απώλειες του δικτύου διανομής ζεστού νερού χρήσης, το σύστημα αποθήκευσης κ.ά.
- Τα τεχνικά χαρακτηριστικά της εγκατάστασης φωτισμού όσον αφορά τους χώρους των καταστημάτων.
- Τα παθητικά ηλιακά συστήματα που έχουν επιλεγεί από τη μελέτη σχεδιασμού για το κτήριο.
- Η εγκατάσταση ηλιακών συλλεκτών για την κάλυψη τμήματος του φορτίου για ZNX.

6.3. ΤΜΗΜΑ ΚΤΗΡΙΟΥ

Το εμβαδό και ο όγκος του υπό μελέτη τμήματος ανά χρήση δίνονται στον πίνακα 6.1.

Πίνακας 6.1: Εμβαδό και όγκος τμήματος

Θερμική Ζώνη	Θερμαινόμενη επιφάνεια [m ²]	Ψυχόμενη επιφάνεια [m ²]	Θερμαινόμενος όγκος [m ³]	Ψυχόμενος όγκος [m ³]
3ο ΛΥΚΕΙΟ	1240.590	1240.590	4185.1800	4185.180

6.3.1. ΘΕΡΜΙΚΕΣ ΖΩΝΕΣ

Σύμφωνα με το άρθρο 3 του Κ.Εν.Α.Κ. και την Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. 20701-1/2017, η διακριτοποίηση ενός κτηρίου σε θερμικές ζώνες γίνεται με τα εξής κριτήρια:

- 1) Η επιθυμητή θερμοκρασία των εσωτερικών χώρων να διαφέρει περισσότερο από 4 K για τη χειμερινή ή/και τη θερινή περίοδο.
- 2) Υπάρχουν χώροι με διαφορετική χρήση / λειτουργία.
- 3) Υπάρχουν χώροι στο κτήριο που καλύπτονται με διαφορετικά συστήματα θέρμανσης ή/και ψύξης ή/και κλιματισμού λόγω διαφορετικών εσωτερικών συνθηκών.
- 4) Υπάρχουν χώροι στο κτήριο που παρουσιάζουν μεγάλες διαφορές εσωτερικών ή/και ηλιακών κερδών ή/και θερμικών απωλειών.
- 5) Υπάρχουν χώροι όπου το σύστημα του μηχανικού αερισμού καλύπτει λιγότερο από το 80% της επιφάνειας κάτοψης του χώρου.

Βάσει της Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. 20701-1/2017 για το διαχωρισμό του κτηρίου σε θερμικές ζώνες συνιστάται να ακολουθούνται οι παρακάτω γενικοί κανόνες:

- ο διαχωρισμός του κτηρίου να γίνεται στο μικρότερο δυνατό αριθμό ζωνών, προκειμένου να επιτυγχάνεται οικονομία στο πλήθος των δεδομένων εισόδου και στον υπολογιστικό χρόνο,
- ο προσδιορισμός των θερμικών ζωνών να γίνεται καταγράφοντας την πραγματική εικόνα λειτουργίας του κτηρίου,
- τμήματα του κτηρίου με επιφάνεια μικρότερη από το 10% της συνολικής επιφάνειας του κτηρίου να εξετάζονται ενταγμένα σε άλλες θερμικές ζώνες, κατά το δυνατόν παρόμοιες, ακόμη και αν οι συνθήκες λειτουργίας τους δικαιολογούν τη θεώρησή τους ως ανεξάρτητων ζωνών.

Με βάση τα παραπάνω, τα γενικά δεδομένα για κάθε θερμική ζώνη του υπό μελέτη κτηρίου δίνονται στους πίνακες που ακολουθούν.

Πίνακας 6.2: Γενικά δεδομένα για τις θερμικές ζώνες

Γενικά δεδομένα θερμικής ζώνης 1 (Δευτεροβάθμιας εκπαίδευσης)		
Χρήση θερμικής ζώνης	Δευτεροβάθμιας εκπαίδευσης	
Ολική επιφάνεια ζώνης (m ²)	1240.6	
Ανηγμένη ειδική θερμοχωρητικότητα [kJ/(m ² K)]	280	

Κατηγορία διατάξεων αυτοματισμών ελέγχου για ηλεκτρομηχανολογικό εξοπλισμό	Γ	T.O.T.E.E. 20701-1/2017, πίνακας 5.5
Αερισμός		
Διείσδυση αέρα (m^3/h)	2215	Τεύχος υπολογισμών
Φυσικός αερισμός ($m^3/h/m^2$)	0.00	Μόνο για κατοικίες από T.O.T.E.E. 20701-1
Συντελεστής χρήσης φυσικού αερισμού	0	100% για κατοικίες 0% για τριτογενή τομέα
Αριθμός θυρίδων εξαερισμού για φυσικό αέριο		
Αριθμός καμινάδων		
Αριθμός εξώθυρων με περιθώριο στο κάτω μέρος > 1.0 cm και σε επαφή με εξωτερικό περιβάλλον		
Αριθμός ανεμιστήρων οροφής	0	
Ποσοστό ζώνης που καλύπτεται από ανεμιστήρες οροφής		

6.3.2. ΕΣΩΤΕΡΙΚΕΣ ΣΥΝΘΗΚΕΣ ΛΕΙΤΟΥΡΓΙΑΣ ΘΕΡΜΙΚΗΣ ΖΩΝΗΣ

Στην T.O.T.E.E. 20701-1/2017 έχουν καθορισθεί οι επιθυμητές συνθήκες λειτουργίας (θερμοκρασία, υγρασία, αερισμός, φωτισμός) και τα εσωτερικά θερμικά φορτία από τους χρήστες και τις συσκευές.

Τα δεδομένα για τις συνθήκες λειτουργίας του τμήματος κατοικιών δίνονται αναλυτικά στον πίνακα 6.3.

Πίνακας 6.3: Εσωτερικές συνθήκες λειτουργίας

Εσωτερικές συνθήκες λειτουργίας θερμικής ζώνης 1 (Δευτεροβάθμιας εκπαίδευσης)		
Ωράριο λειτουργίας	8	
Ημέρες λειτουργίας	5	
Μήνες λειτουργίας	9	
Περίοδος θέρμανσης	1/11 έως 15/4	
Περίοδος ψύξης	15/5 έως 15/9	
Μέση εσωτερική θερμοκρασία θέρμανσης (°C)	20	
Μέση εσωτερική θερμοκρασία ψύξης (°C)	26	
Μέση εσωτερική σχετική υγρασία χειμώνα (%)	35	
Μέση εσωτερική σχετική υγρασία θέρους (%)	45	
Απαιτούμενος νωπός αέρας ($m^3/h/m^2$)	11.00	
Στάθμη γενικού φωτισμού (lux)	300	
Ισχύς φωτισμού ανά μονάδα επιφάνειας για κτήριο αναφοράς (W/m^2)	9.6	
Ετήσια κατανάλωση ζεστού νερού χρήστης ($m^3/m^2\text{-έτος}$)	0.00	
Μέση επιθυμητή θερμοκρασία ζεστού νερού χρήστης (°C)	45	
Μέση ετήσια θερμοκρασία νερού δικτύου ύδρευσης (°C)	19.3	
Εκλυόμενη θερμοκρασία από χρήστες ανά μονάδα επιφανείας της θερμικής ζώνης (W/m^2)	40.0	
Μέσος συντελεστής παρουσίας χρηστών	0.18	

Προκαθορισμένη παράμετρος από T.O.T.E.E. 20701-2/2017 και 20701-3/2010

Εκλυόμενη θερμοκρασία από συσκευές ανά μονάδα επιφανείας της θερμικής ζώνης (W/m ²)	0.75	
Μέσος συντελεστής λειτουργίας συσκευών	0.18	

6.3.3. ΚΤΗΡΙΑΚΟ ΚΕΛΥΦΟΣ ΚΤΙΡΙΟΥ

6.3.3.1. ΔΕΛΟΜΕΝΑ ΓΙΑ ΑΛΙΑΦΑΝΗ ΔΟΜΙΚΑ ΣΤΟΙΧΕΙΑ ΣΕ ΕΠΑΦΗ ΜΕ ΤΟΝ ΕΞΩΤΕΡΙΚΟ ΑΕΡΑ

Τα δομικά στοιχεία του κτηρίου θα επιχριστούν με ανοιχτόχρωμα επίχρισμα. Όπου θεωρηθεί σκόπιμο πιθανόν να χρησιμοποιηθούν στρώσεις από πλάκες πεζοδρομίου ή κεραμικά πλακίδια κ.α. Σε κάθε περίπτωση, οι συντελεστές απορροφητικότητας και οι συντελεστές εκπομπής των δομικών στοιχείων λαμβάνονται από τον πίνακα 3.14 της Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. 20701-1/2017.

Στον πίνακα 6.4.α δίνονται συγκεντρωτικά τα απαιτούμενα για τους υπολογισμούς δεδομένα.

Πίνακας 6.4.α Δεδομένα αδιαφανών δομικών στοιχείων σε επαφή με τον εξωτερικό αέρα.

Όροφος	Τύπος	Δομικό στοιχείο	γ^1	U [W/(m ² K)]	A [m ²]	α^2	ε^3
ΙΣΟΓΕΙΟ	Τοίχος	T1	358	0.800	7.21	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	358	0.800	0.87	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	358	0.800	1.93	0.40	0.80
	Τοίχος	T1	358	0.800	7.79	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	358	0.800	0.87	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	358	0.800	0.87	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	358	0.800	2.16	0.40	0.80
	Τοίχος	T1	268	0.800	25.52	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	268	0.800	4.14	0.40	0.80
	Τοίχος	T1	178	0.800	7.66	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	178	0.800	0.87	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	178	0.800	0.87	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	178	0.800	4.09	0.40	0.80
	Τοίχος	T1	88	0.800	22.62	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	88	0.800	1.31	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	88	0.800	1.60	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	88	0.800	4.14	0.40	0.80
	Δάπεδο	Δ1		3.10	76.65	0.00	0.00
	Τοίχος	T1	88	0.800	22.62	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	88	0.800	1.31	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	88	0.800	1.60	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	88	0.800	4.14	0.40	0.80
	Τοίχος	T1	358	0.800	21.95	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	358	0.800	0.87	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	358	0.800	0.87	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	358	0.800	0.87	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	358	0.800	5.97	0.40	0.80
	Τοίχος	T1	358	0.800	28.88	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	358	0.800	0.87	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	358	0.800	0.87	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	358	0.800	0.87	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	358	0.800	0.87	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	358	0.800	7.85	0.40	0.80

	Τοίχος	T1	268	0.800	22.33	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	268	0.800	1.60	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	268	0.800	1.60	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	268	0.800	4.14	0.40	0.80
	Τοίχος	T1	178	0.800	14.19	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	178	0.800	0.87	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	178	0.800	0.87	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	178	0.800	0.87	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	178	0.800	0.87	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	178	0.800	0.87	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	178	0.800	0.87	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	178	0.800	0.87	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	178	0.800	0.87	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	178	0.800	0.87	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	178	0.800	0.87	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	178	0.800	0.87	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	178	0.800	0.87	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	178	0.800	0.87	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	178	0.800	0.87	0.40	0.80
	Δάπεδο	Δ1		3.10	258.60	0.00	0.00
	Τοίχος	T1	358	0.800	15.02	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	358	0.800	0.87	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	358	0.800	0.87	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	358	0.800	0.87	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	358	0.800	4.09	0.40	0.80
	Τοίχος	T1	268	0.800	22.62	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	268	0.800	1.31	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	268	0.800	1.60	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	268	0.800	4.14	0.40	0.80
	Τοίχος	T1	178	0.800	7.81	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	178	0.800	0.87	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	178	0.800	0.87	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	178	0.800	0.87	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	178	0.800	4.09	0.40	0.80
	Τοίχος	T1	88	0.800	25.52	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	88	0.800	4.14	0.40	0.80
	Δάπεδο	Δ1		3.10	76.74	0.00	0.00
Α ΟΡΟΦΟΣ	Τοίχος	T1	178	0.800	7.60	0.40	0.80
	Τοίχος	T7	178	0.000	0.86	0.00	0.00
	Τοίχος	T7	178	0.000	0.86	0.00	0.00
	Τοίχος	T7	178	0.000	0.86	0.00	0.00
	Τοίχος	T2	178	0.800	4.09	0.40	0.80
	Τοίχος	T1	88	0.800	22.23	0.40	0.80
	Τοίχος	T7	88	0.000	1.28	0.00	0.00
	Τοίχος	T7	88	0.000	1.57	0.00	0.00
	Τοίχος	T2	88	0.800	4.14	0.40	0.80
	Τοίχος	T1	358	0.800	7.02	0.40	0.80
	Τοίχος	T7	358	0.000	0.86	0.00	0.00
	Τοίχος	T2	358	0.800	1.93	0.40	0.80
	Τοίχος	T1	358	0.800	7.59	0.40	0.80
	Τοίχος	T7	358	0.000	0.86	0.00	0.00
	Τοίχος	T7	358	0.000	0.86	0.00	0.00
	Τοίχος	T2	358	0.800	2.16	0.40	0.80
	Τοίχος	T1	268	0.800	25.08	0.40	0.80
	Τοίχος	T2	268	0.800	4.14	0.40	0.80
	Τοίχος	T1	178	0.800	14.62	0.40	0.80

ΒΟΡΟΦΟΣ

Τοίχος	T2	178	0.800	0.89	0.40	0.80
Τοίχος	T2	178	0.800	4.09	0.40	0.80
Τοίχος	T1	88	0.800	23.08	0.40	0.80
Τοίχος	T2	88	0.800	1.33	0.40	0.80
Τοίχος	T2	88	0.800	1.63	0.40	0.80
Τοίχος	T2	88	0.800	4.14	0.40	0.80
Τοίχος	T1	358	0.800	7.43	0.40	0.80
Τοίχος	T2	358	0.800	0.89	0.40	0.80
Τοίχος	T2	358	0.800	1.93	0.40	0.80
Τοίχος	T1	358	0.800	8.03	0.40	0.80
Τοίχος	T2	358	0.800	0.89	0.40	0.80
Τοίχος	T2	358	0.800	0.89	0.40	0.80
Τοίχος	T2	358	0.800	2.16	0.40	0.80
Οροφή	O1		0.700	76.65	0.65	0.80
Τοίχος	T1	178	0.800	14.81	0.40	0.80
Τοίχος	T2	178	0.800	0.89	0.40	0.80
Τοίχος	T2	178	0.800	0.89	0.40	0.80
Τοίχος	T2	178	0.800	0.89	0.40	0.80
Τοίχος	T2	178	0.800	0.89	0.40	0.80
Τοίχος	T2	178	0.800	7.85	0.40	0.80
Τοίχος	T1	178	0.800	16.66	0.40	0.80
Τοίχος	T2	178	0.800	0.89	0.40	0.80
Τοίχος	T2	178	0.800	0.89	0.40	0.80
Τοίχος	T2	178	0.800	6.67	0.40	0.80
Τοίχος	T1	88	0.800	8.88	0.40	0.80
Τοίχος	T2	88	0.800	1.41	0.40	0.80
Τοίχος	T1	358	0.800	4.16	0.40	0.80
Τοίχος	T2	358	0.800	0.70	0.40	0.80
Τοίχος	T1	88	0.800	15.83	0.40	0.80
Τοίχος	T2	88	0.800	1.33	0.40	0.80
Τοίχος	T2	88	0.800	2.73	0.40	0.80
Τοίχος	T1	358	0.800	22.64	0.40	0.80
Τοίχος	T2	358	0.800	0.89	0.40	0.80
Τοίχος	T2	358	0.800	0.89	0.40	0.80
Τοίχος	T2	358	0.800	0.89	0.40	0.80
Τοίχος	T2	358	0.800	5.97	0.40	0.80
Τοίχος	T1	358	0.800	29.79	0.40	0.80
Τοίχος	T2	358	0.800	0.89	0.40	0.80
Τοίχος	T2	358	0.800	0.89	0.40	0.80
Τοίχος	T2	358	0.800	0.89	0.40	0.80
Τοίχος	T2	358	0.800	7.85	0.40	0.80
Τοίχος	T1	268	0.800	22.79	0.40	0.80
Τοίχος	T2	268	0.800	1.63	0.40	0.80
Τοίχος	T2	268	0.800	1.63	0.40	0.80
Τοίχος	T2	268	0.800	4.14	0.40	0.80
Οροφή	O1		0.700	263.10	0.65	0.80
Τοίχος	T1	178	0.800	7.87	0.40	0.80
Τοίχος	T2	178	0.800	0.89	0.40	0.80

Τοίχος	T2	178	0.800	0.89	0.40	0.80
Τοίχος	T2	178	0.800	0.89	0.40	0.80
Τοίχος	T2	178	0.800	4.09	0.40	0.80
Τοίχος	T1	88	0.800	26.04	0.40	0.80
Τοίχος	T2	88	0.800	4.14	0.40	0.80
Τοίχος	T1	358	0.800	15.49	0.40	0.80
Τοίχος	T2	358	0.800	0.89	0.40	0.80
Τοίχος	T2	358	0.800	0.89	0.40	0.80
Τοίχος	T2	358	0.800	0.89	0.40	0.80
Τοίχος	T1	268	0.800	23.08	0.40	0.80
Τοίχος	T2	268	0.800	1.33	0.40	0.80
Τοίχος	T2	268	0.800	1.63	0.40	0.80
Τοίχος	T2	268	0.800	4.14	0.40	0.80
Οροφή	O1		0.700	76.74	0.65	0.80

6.3.3.2. ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΓΙΑ ΑΔΙΑΦΑΝΗ ΔΟΜΙΚΑ ΣΤΟΙΧΕΙΑ ΣΕ ΕΠΑΦΗ ΜΕ ΤΟ ΕΛΑΦΟΣ

πλάκες σε επαφή με έδαφος

Δομικό στοιχείο	U [W/(m ² K)]	Εμβαδό A [m ²]	Εκτεθειμένη περίμετρος Π [m]	B'=2A/Π [m]	Μέσο βάθος έδρασης z [m]	U' [W/(m ² K)]
Δ1	3.10	76.650	146.400	1.047	0.0	1.060
Δ1	3.10	258.600	146.400	3.533	0.0	0.750
Δ1	3.10	76.740	146.400	1.048	0.0	1.060

κατακόρυφα δομικά στοιχεία σε επαφή με έδαφος

Δομικό στοιχείο	U [W/(m ² K)]	Εμβαδό A [m ²]	Μέσο βάθος έδρασης z [m]	U' [W/(m ² K)]
Β τοίχωμα T2	0.8	0.615	0.2	0.800
Β τοίχωμα T2	0.8	0.690	0.2	0.800
Δ τοίχωμα T2	0.8	1.320	0.2	0.800
Ν τοίχωμα T2	0.8	1.305	0.2	0.800
Α τοίχωμα T2	0.8	1.320	0.2	0.800
Α τοίχωμα T2	0.8	1.320	0.2	0.800
Β τοίχωμα T2	0.8	1.905	0.2	0.800
Β τοίχωμα T2	0.8	2.505	0.2	0.800
Δ τοίχωμα T2	0.8	1.320	0.2	0.800
Ν τοίχωμα T2	0.8	2.520	0.2	0.800
Ν τοίχωμα T2	0.8	1.890	0.2	0.800
Β τοίχωμα T2	0.8	1.305	0.2	0.800
Δ τοίχωμα T2	0.8	1.320	0.2	0.800
Ν τοίχωμα T2	0.8	1.305	0.2	0.800
Α τοίχωμα T2	0.8	1.320	0.2	0.800

6.3.3.3. ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΓΙΑ ΑΔΙΑΦΑΝΗ ΔΟΜΙΚΑ ΣΤΟΙΧΕΙΑ ΣΕ ΕΠΑΦΗ ΜΕ ΜΗ ΘΕΡΜΑΙΝΟΜΕΝΟΥΣ ΧΩΡΟΥΣ

Δεν υπάρχουν Μη Θερμαινόμενοι Χώροι

6.3.3.4. ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΓΙΑ ΔΟΜΙΚΑ ΣΤΟΙΧΕΙΑ ΜΗ ΘΕΡΜΑΙΝΟΜΕΝΩΝ ΧΩΡΩΝ

Δεν υπάρχουν Μη Θερμαινόμενοι Χώροι

6.3.3.5. ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΓΙΑ ΑΕΡΙΣΜΟ ΜΗ ΘΕΡΜΑΙΝΟΜΕΝΩΝ ΧΩΡΩΝ

Δεν υπάρχουν Μη Θερμαινόμενοι Χώροι

6.3.3.6. ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΓΙΑ ΔΙΑΦΑΝΗ ΔΟΜΙΚΑ ΣΤΟΙΧΕΙΑ

Στην παράγραφο 4.3 παρουσιάστηκαν αναλυτικά τα χαρακτηριστικά των κουφωμάτων που θα χρησιμοποιηθούν στο υπό μελέτη κτήριο κατά περίπτωση.

Ο συντελεστής ηλιακού κέρδους "g" σε κάθετη πρόσπτωση των υαλοπινάκων δηλώνεται από τον κατασκευαστή και φαίνεται στους αναλυτικούς υπολογισμούς που παρατίθενται.

Αναλυτικά οι υπολογισμοί σχετικά με τα διαφανή δομικά στοιχεία δίνονται στο Τεύχος Υπολογισμών που συνοδεύει την παρούσα μελέτη.

Για κάθε κούφωμα υπολογίσθηκε ο συντελεστής σκίασης από ορίζοντα F_{hor} , ο συντελεστής σκίασης από προστέγασμα F_{ov} και ο συντελεστής σκίασης από πλευρικό F_{fin} .

Στον πίνακα 6.5.α δίνονται συγκεντρωτικά τα απαιτούμενα για τους υπολογισμούς δεδομένα για τα νότια ανοίγματα (άμεσου κέρδους) και στον πίνακα 6.5.β για όλα τα υπόλοιπα.

Πίνακας 6.5.α Δεδομένα κουφωμάτων άμεσου κέρδους.

Όροφος	Κούφωμα	γ	Εμβαδό [m ²]	U [W/(m ² K)]	g_w	F_{hor} θέρμ.	F_{hor} ψύξη	F_{ov} θέρμ.	F_{ov} ψύξη	F_{fin} θέρμ.	F_{fin} ψύξη
ΙΣΟΓΕΙΟ	N1	178	5.33	3.200	0.49	1.00	1.00	0.54	0.41	1.00	1.00
	N2	178	2.73	3.200	0.42	1.00	1.00	0.54	0.41	1.00	1.00
	N4	178	1.95	3.200	0.35	1.00	1.00	0.24	0.30	1.00	1.00
	N5	178	2.48	3.200	0.36	1.00	1.00	0.24	0.30	1.00	1.00
	N6	178	3.08	3.200	0.43	1.00	1.00	0.54	0.41	1.00	1.00
	N7	178	0.91	3.200	0.13	1.00	1.00	0.54	0.41	1.00	1.00
	N8	178	2.80	3.200	0.42	1.00	1.00	0.54	0.41	1.00	1.00
	N9	178	5.32	3.200	0.49	1.00	1.00	0.54	0.41	1.00	1.00
	N10	178	2.66	3.200	0.41	1.00	1.00	0.54	0.41	1.00	1.00
	N14	178	1.92	3.200	0.35	1.00	1.00	0.24	0.30	1.00	1.00
	N15	178	2.47	3.200	0.36	1.00	1.00	0.24	0.30	1.00	1.00
	N16	178	1.92	3.200	0.35	1.00	1.00	0.24	0.30	1.00	1.00
	N17	178	2.47	3.200	0.36	1.00	1.00	0.24	0.30	1.00	1.00
	N18	178	5.32	3.200	0.49	1.00	1.00	0.54	0.41	1.00	1.00
	N19	178	3.15	3.200	0.43	1.00	1.00	0.54	0.41	1.00	1.00
	N20	178	2.66	3.200	0.41	1.00	1.00	0.54	0.41	1.00	1.00
	N23	178	1.92	3.200	0.35	1.00	1.00	0.24	0.30	1.00	1.00
	N24	178	2.27	3.200	0.36	1.00	1.00	0.24	0.30	1.00	1.00
	N25	178	2.47	3.200	0.36	1.00	1.00	0.24	0.30	1.00	1.00
	N26	178	5.33	3.200	0.49	1.00	1.00	0.54	0.41	1.00	1.00
	N27	178	2.70	3.200	0.41	1.00	1.00	0.54	0.41	1.00	1.00
	N29	178	1.94	3.200	0.35	1.00	1.00	0.24	0.30	1.00	1.00
	N30	178	2.48	3.200	0.36	1.00	1.00	0.24	0.30	1.00	1.00
Α ΟΡΟΦΟΣ	N1	178	5.33	3.200	0.49	1.00	1.00	0.53	0.40	1.00	1.00
	N2	178	2.73	3.200	0.42	1.00	1.00	0.53	0.40	1.00	1.00
	N4	178	1.80	3.200	0.33	1.00	1.00	0.22	0.29	1.00	1.00
	N5	178	2.29	3.200	0.34	1.00	1.00	0.22	0.29	1.00	1.00
	N6	178	5.32	3.200	0.49	1.00	1.00	0.53	0.40	1.00	1.00

	N7	178	2.80	3.200	0.42	1.00	1.00	0.53	0.40	1.00	1.00
	N8	178	5.32	3.200	0.49	1.00	1.00	0.53	0.40	1.00	1.00
	N9	178	2.66	3.200	0.41	1.00	1.00	0.53	0.40	1.00	1.00
	N12	178	1.77	3.200	0.33	1.00	1.00	0.22	0.29	1.00	1.00
	N13	178	2.28	3.200	0.34	1.00	1.00	0.22	0.29	1.00	1.00
	N14	178	1.77	3.200	0.33	1.00	1.00	0.22	0.29	1.00	1.00
	N15	178	2.28	3.200	0.34	1.00	1.00	0.22	0.29	1.00	1.00
	N16	178	2.66	3.200	0.41	1.00	1.00	0.53	0.40	1.00	1.00
	N19	178	5.32	3.200	0.49	1.00	1.00	0.53	0.40	1.00	1.00
	N20	178	1.77	3.200	0.33	1.00	1.00	0.22	0.29	1.00	1.00
	N21	178	2.28	3.200	0.34	1.00	1.00	0.22	0.29	1.00	1.00
	N22	178	2.22	3.200	0.34	1.00	1.00	0.22	0.29	1.00	1.00
	N23	178	5.33	3.200	0.49	1.00	1.00	0.53	0.40	1.00	1.00
	N24	178	2.70	3.200	0.41	1.00	1.00	0.53	0.40	1.00	1.00
	N26	178	1.79	3.200	0.33	1.00	1.00	0.22	0.29	1.00	1.00
	N27	178	2.29	3.200	0.34	1.00	1.00	0.22	0.29	1.00	1.00
Β ΟΡΟΦΟΣ	N1	178	5.33	3.200	0.49	1.00	1.00	0.56	0.42	1.00	1.00
	N2	178	2.73	3.200	0.42	1.00	1.00	0.56	0.42	1.00	1.00
	N4	178	2.13	3.200	0.37	1.00	1.00	0.24	0.30	1.00	1.00
	N5	178	2.71	3.200	0.38	1.00	1.00	0.24	0.30	1.00	1.00
	N6	178	5.32	3.200	0.49	1.00	1.00	0.56	0.42	1.00	1.00
	N7	178	2.80	3.200	0.42	1.00	1.00	0.56	0.42	1.00	1.00
	N8	178	5.32	3.200	0.49	1.00	1.00	0.56	0.42	1.00	1.00
	N9	178	2.66	3.200	0.41	1.00	1.00	0.56	0.42	1.00	1.00
	N12	178	2.09	3.200	0.37	1.00	1.00	0.24	0.30	1.00	1.00
	N13	178	2.70	3.200	0.38	1.00	1.00	0.24	0.30	1.00	1.00
	N14	178	2.09	3.200	0.37	1.00	1.00	0.24	0.30	1.00	1.00
	N15	178	2.70	3.200	0.38	1.00	1.00	0.24	0.30	1.00	1.00
	N16	178	2.66	3.200	0.41	1.00	1.00	0.56	0.42	1.00	1.00
	N19	178	5.32	3.200	0.49	1.00	1.00	0.56	0.42	1.00	1.00
	N21	178	2.09	3.200	0.37	1.00	1.00	0.24	0.30	1.00	1.00
	N22	178	2.70	3.200	0.38	1.00	1.00	0.24	0.30	1.00	1.00
	N23	178	2.63	3.200	0.38	1.00	1.00	0.24	0.30	1.00	1.00
	N24	178	5.33	3.200	0.49	1.00	1.00	0.56	0.42	1.00	1.00
	N25	178	2.70	3.200	0.41	1.00	1.00	0.56	0.42	1.00	1.00
	N27	178	2.12	3.200	0.37	1.00	1.00	0.24	0.30	1.00	1.00
	N28	178	2.71	3.200	0.38	1.00	1.00	0.24	0.30	1.00	1.00

Πίνακας 6.5.β Δεδομένα κουφωμάτων.

Όροφος	Κούφωμα	γ	Εμβαδό [m ²]	U [W/(m ² K)]	g _w	F _{hor} θέρμ.	F _{hor} ψύξη	F _{ov} θέρμ.	F _{ov} ψύξη	F _{fin} θέρμ.	F _{fin} ψύξη
ΙΣΟΓΕΙΟ	B1	358	3.81	3.200	0.44	1.00	1.00	0.72	0.75	1.00	0.92
	B2	358	3.81	3.200	0.44	1.00	1.00	0.75	0.78	1.00	0.93
	B3	358	3.80	3.200	0.44	1.00	1.00	0.72	0.75	1.00	0.92
	B4	358	3.80	3.200	0.44	1.00	1.00	0.72	0.75	1.00	0.92
	B5	358	3.80	3.200	0.44	1.00	1.00	0.72	0.75	1.00	0.92
	B6	358	3.80	3.200	0.44	1.00	1.00	0.72	0.75	1.00	0.92
	B7	358	3.80	3.200	0.44	1.00	1.00	0.72	0.75	1.00	0.92
	B8	358	3.80	3.200	0.44	1.00	1.00	0.72	0.75	1.00	0.92
	B9	358	3.80	3.200	0.44	1.00	1.00	0.72	0.75	1.00	0.92
	B10	358	3.80	3.200	0.44	1.00	1.00	0.72	0.75	1.00	0.92

	B11	358	3.80	3.200	0.44	1.00	1.00	0.72	0.75	1.00	0.92
Α ΟΡΟΦΟΣ	B1	358	3.81	3.200	0.44	1.00	1.00	0.69	0.73	1.00	0.92
	B2	358	3.81	3.200	0.44	1.00	1.00	0.73	0.76	1.00	0.93
	B3	358	3.80	3.200	0.44	1.00	1.00	0.69	0.73	1.00	0.92
	B4	358	3.80	3.200	0.44	1.00	1.00	0.69	0.73	1.00	0.92
	B5	358	3.80	3.200	0.44	1.00	1.00	0.69	0.73	1.00	0.92
	B6	358	3.80	3.200	0.44	1.00	1.00	0.69	0.73	1.00	0.92
	B7	358	3.80	3.200	0.44	1.00	1.00	0.69	0.73	1.00	0.92
	B8	358	3.80	3.200	0.44	1.00	1.00	0.69	0.73	1.00	0.92
	B9	358	3.80	3.200	0.44	1.00	1.00	0.69	0.73	1.00	0.92
	B10	358	3.80	3.200	0.44	1.00	1.00	0.69	0.73	1.00	0.92
	B11	358	3.80	3.200	0.44	1.00	1.00	0.69	0.73	1.00	0.92
Β ΟΡΟΦΟΣ	B1	358	3.81	3.200	0.44	1.00	1.00	0.69	0.73	1.00	0.92
	B2	358	3.81	3.200	0.44	1.00	1.00	0.73	0.76	1.00	0.93
	B3	358	0.28	3.200	0.07	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	B4	358	3.80	3.200	0.44	1.00	1.00	0.69	0.73	1.00	0.92
	B5	358	3.80	3.200	0.44	1.00	1.00	0.69	0.73	1.00	0.92
	B6	358	3.80	3.200	0.44	1.00	1.00	0.69	0.73	1.00	0.92
	B7	358	3.80	3.200	0.44	1.00	1.00	0.69	0.73	1.00	0.92
	B8	358	3.80	3.200	0.44	1.00	1.00	0.69	0.73	1.00	0.92
	B9	358	3.80	3.200	0.44	1.00	1.00	0.69	0.73	1.00	0.92
	B10	358	3.80	3.200	0.44	1.00	1.00	0.69	0.73	1.00	0.92
	B11	358	3.80	3.200	0.44	1.00	1.00	0.69	0.73	1.00	0.92
	B12	358	3.80	3.200	0.44	1.00	1.00	0.69	0.73	1.00	0.92

6.3.4. ΗΛΕΚΤΡΟΜΗΧΑΝΟΛΟΓΙΚΕΣ ΕΓΚΑΤΑΣΤΑΣΕΙΣ ΚΤΗΡΙΟΥ

Τα δεδομένα που χρησιμοποιήθηκαν στους υπολογισμούς της ενεργειακής απόδοσης του υπό μελέτη κτηρίου και σχετίζονται με τις ηλεκτρομηχανολογικές εγκαταστάσεις του, αφορούν στα εξής:

- Σύστημα θέρμανσης χώρων,
- Σύστημα ψύξης χώρων,
- Σύστημα παραγωγής ζεστού νερού χρήσης,
- Σύστημα ηλιακών συλλεκτών για την παραγωγή ζεστού νερού χρήσης,

Στις παραγράφους που ακολουθούν, δίνονται αναλυτικά τα δεδομένα που χρησιμοποιήθηκαν κατά τους υπολογισμούς της ενεργειακής απόδοσης του κτηρίου, στο λογισμικό.

6.3.4.1. ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΓΙΑ ΣΥΣΤΗΜΑ ΘΕΡΜΑΝΣΗΣ ΧΩΡΩΝ

Στον πίνακα που ακολουθεί δίνονται συγκεντρωτικά όλα τα δεδομένα για το σύστημα θέρμανσης που θα χρησιμοποιηθεί για τη θερμική ζώνη με χρήση "Δευτεροβάθμιας εκπαίδευσης".

Πίνακας 6.6. Δεδομένα συστήματος θέρμανσης τμήματος Δευτεροβάθμιας εκπαίδευσης

Σύστημα θέρμανσης θερμικής ζώνης 1 (Δευτεροβάθμιας εκπαίδευσης)
Μονάδα παραγωγής θερμότητας: Κεντρική αερόψυκτη Α.Θ. ισχύος 138.0 kW
Συνολική θερμική απόδοση μονάδας ή COP: 3.350
Είδος καυσίμου: Ηλεκτρισμός
Συντελεστής υπερδιαστασιολόγησης n_{g1} :

Συντελεστής μόνωσης n_{g2} :											
Πραγματικός βαθμός απόδοσης n_{gm} :											
Μηνιαίο ποσοστό κάλυψης θερμικού φορτίου της θερμικής ζώνης από το σύστημα (%)											
ΙΑΝ 1 ΦΕΒ 1 ΜΑΡ 1 ΑΠΡ 1 ΜΑΙ 0 ΙΟΥΝ 0 ΙΟΥΛ 0 ΑΥΓ 0 ΣΕΠ 0 ΟΚΤ 0 ΝΟΕ 1 ΔΕΚ 1											
Κόστος επέμβασης για αναβάθμιση του συστήματος θέρμανσης (€/m ²):											
Δίκτυο διανομής θερμότητας: Μόνωση ίση με την ακτίνα σωλήνα											
Θερμική ισχύς που μεταφέρει το δίκτυο διανομής (kW): 0.000											
Χώρος διέλευσης: Εσωτερικοί χώροι <input checked="" type="checkbox"/> Εξωτερικοί χώροι πάνω από 20% <input type="checkbox"/> Χωρίς δίκτυο ή τοπικό σύστημα <input type="checkbox"/>											
Θερμοκρασία προσαγωγής θερμού μέσου στο δίκτυο διανομής (°C): 45.00											
Βαθμός θερμικής απόδοσης δικτύου διανομής: 97.0%											
Υπαρξης μόνωσης στους αεραγωγούς: ΝΑΙ <input type="checkbox"/> ΟΧΙ <input type="checkbox"/>											
Τερματικές μονάδες											
Είδος τερματικών μονάδων θέρμανσης χώρων Τοπικές αντλίες θερμότητας											
Θερμική απόδοση τερματικών μονάδων: 0.96 Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. 20701-1/2017, πίνακας 4.12											
Βοηθητική ενέργεια											
Τύπος βοηθητικών συστημάτων	Αριθμός συστημάτων	Ισχύς βοηθητικών συστημάτων (W/m ²)									
		1.61									
Χρόνος λειτουργίας βοηθητικών συστημάτων: 80% του χρόνου λειτουργίας του κτηρίου											

Στον πίνακα 6.6. δίνονται συγκεντρωτικά όλα τα δεδομένα για το σύστημα θέρμανσης του τμήματος με χρήση "Δευτεροβάθμιας εκπαίδευσης"

6.3.4.2. ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΓΙΑ ΣΥΣΤΗΜΑ ΨΥΞΗΣ ΧΩΡΩΝ

Στον πίνακα που ακολουθεί δίνονται συγκεντρωτικά όλα τα δεδομένα για το σύστημα ψύξης του τμήματος με χρήση "Δευτεροβάθμιας εκπαίδευσης"

Πίνακας 6.7. Δεδομένα συστήματος ψύξης τμήματος "Δευτεροβάθμιας εκπαίδευσης"

Σύστημα ψύξης θερμικής ζώνης 1 (Δευτεροβάθμιας εκπαίδευσης)
Μονάδα παραγωγής ψύξης: Αερόψυκτη Α.Θ. ισχύος 127.0 kW
Βαθμός απόδοσης EER: 2.400
Είδος καυσίμου: Ηλεκτρισμός

Μηνιαίο ποσοστό κάλυψης ψυκτικού φορτίου της θερμικής ζώνης από το σύστημα (%)											
IAN	0	ΦΕΒ	0	ΜΑΡ	0	ΑΠΡ	0	ΜΑΙ	1	ΙΟΥΝ	1
ΙΟΥΛ	1	ΑΥΓ	1	ΣΕΠ	1	ΟΚΤ	0	ΝΟΕ	0	ΔΕΚ	0
Δίκτυο διανομής ψύξης: Μόνωση ίση με την ακτίνα σωλήνα											
Ψυκτική ισχύς που μεταφέρει το δίκτυο διανομής (kW): 127.000											
Χώρος διέλευσης: Εσωτερικοί χώροι <input checked="" type="checkbox"/> Εξωτερικοί χώροι πάνω από 20% <input type="checkbox"/> Χωρίς δίκτυο ή τοπικό σύστημα <input type="checkbox"/>											
Θερμοκρασία προσαγωγής ψυχρού μέσου στο δίκτυο διανομής (°C):											
Θερμοκρασία επιστροφής ψυχρού μέσου στο δίκτυο διανομής (°C):											
Βαθμός ψυκτικής απόδοσης δικτύου διανομής: 98.6%											
'Υπαρξης μόνωσης στους αεραγωγούς: ΝΑΙ <input type="checkbox"/> ΟΧΙ <input type="checkbox"/>											
Τερματικές μονάδες											
Είδος τερματικών μονάδων ψύξης χώρων: Άμεσα συστήματα (μονάδες ανεμιστήρα (fan coils), δαπέδου ή οροφής)											
Ψυκτική απόδοση τερματικών μονάδων: 0.96 Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. 20701-1/2017, πίνακας 4.14											
Βοηθητική ενέργεια											
Τύπος βοηθητικών συστημάτων				Αριθμός συστημάτων				Ισχύς βοηθητικών συστημάτων (W/m ²)			
								1.61			
Χρόνος λειτουργίας βοηθητικών συστημάτων: 80% του χρόνου λειτουργίας του κτηρίου											

6.3.4.3. ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΓΙΑ ΣΥΣΤΗΜΑ ΑΕΡΙΣΜΟΥ

Ο αερισμός που εφαρμόζεται σε όλους τους χώρους του κτηρίου είναι μηχανικός και σύμφωνα με την Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. 20701-1/2017, η παροχή του αέρα θα είναι ίση με τον απαιτούμενο νωπό αέρα.

Από τον πίνακα 2.3 της Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. 20701-1/2017 λαμβάνεται μηχανικός αερισμός σύμφωνα με τη χρήση του υπό μελέτη τμήματος ως εξής :

- Δευτεροβάθμιας εκπαίδευσης: 11.00 m³/h/m²

Η ζώνη 1(Δευτεροβάθμιας εκπαίδευσης) διαθέτει και σύστημα μηχανισμού αερισμού / ΚΚΜ με τα εξής χαρακτηριστικά:

A/α	Ενεργό τμήμα θέρμανσης	Παροχή αέρα θέρμανσης (m ³ /s)	Συντελεστής ανακυκλοφορίας αέρα (θέρμανσης σημ.)	Συντελεστής ανάκτης θερμότητας (θέρμανσης σημ.)	Ενεργό τμήμα ψύξης (m ³ /s)	Παροχή αέρα ψύξης (m ³ /s)	Συντελεστής ανακυκλοφορίας αέρα ψύξης (ψύξης)	Συντελεστής ανάκτης θερμότητας ψύξης (ψύξης)	Ενεργό τμήμα ύγρανσης	Συντελεστής ανάκτης θερμότητας ύγρανσης	Φίλτρα	Ειδική απορρόφηση ισχύος (kWs/m ³)
1	OXI	3.791	0.000	0.000	OXI	3.791	0.000	0.000	OXI	0.000	OXI	1.000

6.3.4.4. ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΓΙΑ ΣΥΣΤΗΜΑ ΖΕΣΤΟΥ ΝΕΡΟΥ ΧΡΗΣΗΣ

Τα στοιχεία (ισχύς, καύσιμο, δίκτυο διανομής κτλ) του συστήματος που χρησιμοποιείται στο υπό μελέτη κτήριο για την παραγωγή ζεστού νερού χρήσης παρουσιάζονται στον πίνακα 6.8 που ακολουθεί.

Το δίκτυο διανομής είναι μονωμένο σύμφωνα με τις ελάχιστες προδιαγραφές της Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. 20701-1/2017 και με ποσοστό απωλειών που φαίνεται παρακάτω.

Πίνακας 6.8. Δεδομένα συστήματος ζεστού νερού χρήσης

Σύστημα ζεστού νερού χρήσης ζώνης 1 (Δευτεροβάθμιας εκπαίδευσης)											
Θερμική απόδοση μονάδας ή COP:											
Είδος καυσίμου:											
Μηνιαίο ποσοστό κάλυψης θερμικού φορτίου για ZNX από το σύστημα (%)											
IAN	1	ΦΕΒ	1	ΜΑΡ	1	ΑΠΡ	1	ΜΑΙ	1	ΙΟΥΝ	1
ΙΟΥΛ	1	ΑΥΓ	1	ΣΕΠ	1	ΟΚΤ	1	ΝΟΕ	1	ΔΕΚ	1
Δίκτυο διανομής θερμότητας											
Σύστημα ανακυκλοφορίας ZNX: ΝΑΙ <input type="checkbox"/> ΟΧΙ <input checked="" type="checkbox"/>											
Χώρος διέλευσης δικτύου: Εσωτερικοί χώροι <input checked="" type="checkbox"/> Εξωτερικοί χώροι πάνω από 20% <input type="checkbox"/>											
Βαθμός θερμικής απόδοσης δικτύου διανομής ZNX (%): 100.0%											
Μονάδα αποθήκευσης θερμότητας											
Θερμική απόδοση μονάδας αποθήκευσης ZNX: 0%											

6.3.4.5. ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΓΙΑ ΣΥΣΤΗΜΑ ΗΛΙΑΚΩΝ ΣΥΛΛΕΚΤΩΝ

Οι ηλιακοί συλλέκτες που θα εγκατασταθούν στο δώμα, έχουν τη δυνατότητα κάλυψης μέρος του ZNX του κτηρίου. Το είδος, η επιφάνεια, ο βαθμός αξιοποίησης, αλλά και τα υπόλοιπα στοιχεία που χρησιμοποιούνται για τους υπολογισμούς της ενεργειακής απόδοσης του κτηρίου δίνονται στον πίνακα 6.9. που ακολουθεί:

Πίνακας 6.9. Δεδομένα συστήματος ηλιακών συλλεκτών

Ηλιακοί συλλέκτες θερμικής ζώνης 1 (Δευτεροβάθμιας εκπαίδευσης)	
Eίδος ηλιακού συλλέκτη	Απλός
Χρήση ηλιακού συλλέκτη για: <input type="checkbox"/> ZNX <input type="checkbox"/> Θέρμανση χώρων	
Βαθμός ηλιακής αξιοποίησης για ζεστό νερό χρήσης (%):	-
Βαθμός ηλιακής αξιοποίησης για θέρμανση χώρων (%):	-
Εμβαδόν επιφάνειας ηλιακών συλλεκτών (m^2):	0.0
Κλίση τοποθέτησης ηλιακών συλλεκτών (°):	0
Προσανατολισμός ηλιακών συλλεκτών (°):	180
Συντελεστής σκίασης F-s:	1.00

6.3.4.6. ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΓΙΑ ΣΥΣΤΗΜΑ ΦΩΤΙΣΜΟΥ

Τα τεχνικά χαρακτηριστικά των συστημάτων φωτισμού του κτηρίου, όπου αυτά πρέπει να λαμβάνονται υπόψη σύμφωνα με την Τ.Ο.Τ.Ε.Ε., συνοψίζονται παρακάτω:

Σύστημα φωτισμού θερμικής ζώνης 1 (Δευτεροβάθμιας εκπαίδευσης) 6252.6		
Για φωτιστική δραστικότητα 100lm/W και Στάθμη φωτισμού 300.0Lux		
Περιοχή φυσικού φωτισμού (%)	100.0	
Συντελεστής αυτοματισμού ελέγχου φυσικού φωτισμού, F_D	1.0	Χειροκίνητος έλεγχος φωτισμού
Συντελεστής αυτοματισμού ανίχνευσης κίνησης, F_O	1.0	
Χρόνος χρήσης φυσικού φωτισμού (h) _o	1560	Καθορισμένο από Τ.Ο.Τ.Ε.Ε.
Χρόνος χρήσης τεχνητού φωτισμού (h) _o	0	Καθορισμένο από Τ.Ο.Τ.Ε.Ε.
Σύστημα απομάκρυνσης εκλυόμενης θερμότητας από τα φωτιστικά	<input type="checkbox"/> NAI <input checked="" type="checkbox"/> OXI	
Φωτισμός ασφαλείας	<input checked="" type="checkbox"/> NAI <input type="checkbox"/> OXI	
Σύστημα εφεδρείας	<input type="checkbox"/> NAI <input checked="" type="checkbox"/> OXI	

6.3.4.7. ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΚΤΗΡΙΟΥ ΑΝΑΦΟΡΑΣ

Τα δεδομένα του κτηρίου αναφοράς εισάγονται αυτόματα από το λογισμικό, παράλληλα με την εισαγωγή και ανάλογα τη χρήση και τη λειτουργία του κτηρίου ή των θερμικών ζωνών και σύμφωνα με τα όσα ορίζονται στο άρθρο 9 του Κ.Εν.Α.Κ. και στην Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. 20701-1/2017.

7. ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΩΝ

Στις επόμενες παραγράφους δίνονται αναλυτικά τα αποτελέσματα για τις ειδικές καταναλώσεις ενέργειας (kWh/m^2), όπως:

Απαιτούμενα φορτία για θέρμανση και ψύξη

Ετήσια τελική ενεργειακή κατανάλωση (kWh/m^2), συνολική και ανά χρήση (θέρμανση, ψύξη, αερισμός, ZNX, φωτισμός), ανά θερμική ζώνη και ανά μορφή χρησιμοποιούμενης ενέργειας (ηλεκτρισμός, πετρέλαιο κ.α.)

Ετήσια ανηγμένη κατανάλωση πρωτογενούς ενέργειας (kWh/m^2) ανά χρήση (θέρμανση, ψύξη, αερισμός, ZNX, φωτισμός) και αντίστοιχες εκπομπές διοξειδίου του άνθρακα.

Οι συντελεστές μετατροπής σε πρωτογενή ενέργεια και έκλυση αερίων ρύπων, σύμφωνα με το Κ.Εν.Α.Κ. και την Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. 20701-1/2017 (παράγραφος 1.2) είναι οι εξής:

Πηγή ενέργειας	Συντελεστής μετατροπής σε πρωτογενή ενέργεια	Ελκυόμενοι ρύποι ανά μονάδα ενέργειας (kgCO_2/kW)
Φυσικό αέριο	1,05	0,196
Πετρέλαιο θέρμανσης	1,10	0,264
Ηλεκτρική ενέργεια	2,90	0,989
Υγραέριο	1,05	0,238
Βιομάζα	1,00	---
Τηλεθέρμανση από Δ.Ε.Η.	0,70	0,347

Η αυξημένη χρήση ηλεκτρικής ενέργειας επιβαρύνει σημαντικά την τελική κατανάλωση πρωτογενούς ενέργειας στο κτήριο, καθώς και την έκλυση αερίων ρύπων, σύμφωνα με τους συντελεστές μετατροπής πρωτογενούς ενέργειας.

7.1. ΚΑΤΑΝΑΛΩΣΗ ΕΝΕΡΓΕΙΑΣ

Το υπό μελέτη τμήμα έχει χρήση "Δευτεροβάθμιας εκπαίδευσης" και τα απαιτούμενα φορτία για θέρμανση και ψύξη δίδονται στον πίνακα 7.1.

Στα φορτία αυτά περιλαμβάνονται και τα φορτία αερισμού για κάθε εποχή.

Πίνακας 7.1. Απαιτούμενα φορτία θέρμανσης ψύξης τμήματος κτηρίου

Χρήση: Δευτεροβάθμιας εκπαίδευσης

Απαιτούμενα φορτία θέρμανσης/ψύξης (kWh/m²)

Μήνες	IAN	ΦΕΒ	ΜΑΡ	ΑΠΡ	ΜΑΙ	ΙΟΥΝ	ΙΟΥΛ	ΑΥΓ	ΣΕΠ	ΟΚΤ	ΝΟΕ	ΔΕΚ	ΣΥΝ
Θέρμανση	4.00	2.60	1.80	0.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.50	2.10	11.1
Ψύξη	0.00	0.00	0.00	0.00	1.10	0.00	0.00	0.00	2.10	0.00	0.00	0.00	3.20
Ζεστό νερό χρήσης	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00

Οι αντίστοιχες καταναλώσεις ενέργειας ανά τελική χρήση δίδονται στον πίνακα που ακολουθεί. Στην τελική κατανάλωση για θέρμανση και ψύξη, περιλαμβάνεται και η ηλεκτρική κατανάλωση από τα βιοηθητικά συστήματα της κάθε εγκατάστασης.

Πίνακας 7.2. Τελική κατανάλωση ενέργειας ανά τελική χρήση

Χρήση: Δευτεροβάθμιας εκπαίδευσης

Τελική κατανάλωση ενέργειας ανά τελική χρήση (kWh/m²)

Μήνες	IAN	ΦΕΒ	ΜΑΡ	ΑΠΡ	ΜΑΙ	ΙΟΥΝ	ΙΟΥΛ	ΑΥΓ	ΣΕΠ	ΟΚΤ	ΝΟΕ	ΔΕΚ	ΣΥΝ
Θέρμανση	2.40	1.80	1.50	0.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.60	1.00	1.70	9.70
Ηλιακή ενέργεια για θέρμανση χώρων	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
Ψύξη	0.00	0.00	0.00	0.00	1.20	0.00	0.00	0.00	1.80	0.00	0.00	0.00	3.00
ZNX	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
Ηλιακή ενέργεια για ZNX	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
Φωτισμός	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	0.00	0.00	0.00	1.00	1.00	1.00	1.00	8.90
Φωτοβολταϊκά	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
Σύνολο	3.40	2.80	2.50	1.70	2.20	0.00	0.00	0.00	2.80	1.60	2.00	2.60	21.6

Οι αντίστοιχες καταναλώσεις καυσίμων ανά καύσιμο (πηγή ωφέλιμης ενέργειας) δίνονται στον πίνακα 7.3.:

Πίνακας 7.3. Κατανάλωση ανά καύσιμο -"Δευτεροβάθμιας εκπαίδευσης"

Χρήση: Δευτεροβάθμιας εκπαίδευσης

Κατανάλωση καυσίμων (kWh/m ²)	
Ηλεκτρισμός	21.6
Γεωθερμία	0.0
Σύνολο	21.6

Οι καταναλώσεις πρωτογενούς ενέργειας ανά τελική χρήση του τμήματος του κτηρίου, δίνονται στον πίνακα 7.4. που ακολουθεί.

Πίνακας 7.4. Κατανάλωση πρωτογενούς ενέργειας ανά τελική χρήση

Χρήση: Δευτεροβάθμιας εκπαίδευσης

Τελική χρήση	Κατανάλωση πρωτογενούς ενέργειας (kWh/m ²)	
	Κτήριο αναφοράς	Εξεταζόμενο κτήριο
Θέρμανση	19.3	28.2
Ψύξη	12.2	8.7
ZNX	0.0	0.0
Φωτισμός	46.3	25.7
Συνεισφορά ηλεκτρικής ενέργειας από ΑΠΕ-ΣΗΘ	0.0	0.0
Σύνολο	77.9	62.6

Οι αντίστοιχες καταναλώσεις ενέργειας και εκλύσεις αερίων ρύπων CO₂ ανά καύσιμο, δίνονται στον πίνακα 7.5.

Πίνακας 7.5. Κατανάλωση ενέργειας και έκλυση αερίων ρύπων ανά καύσιμο

Χρήση: Δευτεροβάθμιας εκπαίδευσης

Τελική χρήση	Κατανάλωση ενέργειας (kWh/m ²)	Έκλυση αερίων ρύπων (kg/έτος/m ²)
Ηλεκτρισμός	21.6	21.4
Γεωθερμία	0.0	0.0

7.2. ΕΝΕΡΓΕΙΑΚΗ ΚΑΤΑΤΑΞΗ ΧΡΗΣΗ ΚΤΗΡΙΟΥ

Σύμφωνα με τα αποτελέσματα των υπολογισμών για την ανηγμένη κατανάλωση πρωτογενούς ενέργειας (πίνακας 7.4) του τμήματος του υπό μελέτη κτηρίου, φαίνεται να ανήκει στην κατηγορία Β (βλ. επόμενο σχήμα σχήμα).

Άρα υπερπληροί τις ελάχιστες απαιτήσεις του KENAK, για κατανάλωση πρωτογενούς ενέργειας κατά μέγιστο ίση με την αντίστοιχη του κτηρίου αναφοράς.

Ενεργειακή κατηγορία:									
Μηδενικής Ενεργειακής Κατανάλωσης:									
EP≤0,33 R _R	A+								
0,33 R _R <EP≤0,5 R _R		A							
0,50 R _R <EP≤0,75 R _R			B+						
0,75 R _R <EP≤1,00 R _R				B					
1,00 R _R <EP≤1,41 R _R					Γ				
1,41 R _R <EP≤1,82 R _R						Δ			
1,82 R _R <EP≤2,27 R _R							E		
2,27 R _R <EP≤2,73 R _R								Z	
2,73 R _R <EP									H

Ενεργειακή κατάταξη τμήματος κτηρίου

8. ΒΙΒΛΙΟΓΡΑΦΙΑ, ΠΡΟΤΥΠΑ, ΚΑΝΟΝΙΣΜΟΙ

Για τη σύνταξη της μελέτης αυτής χρησιμοποιήθηκαν τα ακόλουθα πρότυπα, κανονισμοί, επιστημονικά συγγράμματα και δημοσιεύσεις :

Οδηγία 2002/91/EK του Ευρωπαϊκού Κοινοβουλίου και του Συμβουλίου της 16^{ης} Δεκεμβρίου 2002 για την «Ενεργειακή Απόδοση των Κτιρίων».

Φ.Ε.Κ. 89, νόμος 3661/19-05-2008. «Μέτρα για τη μείωση της ενεργειακής κατανάλωσης των κτηρίων και άλλες διατάξεις».

Φ.Ε.Κ. 407/9.4.2010, «Κανονισμός Ενεργειακής Απόδοσης Κτιρίων- K.Ev.A.K..».

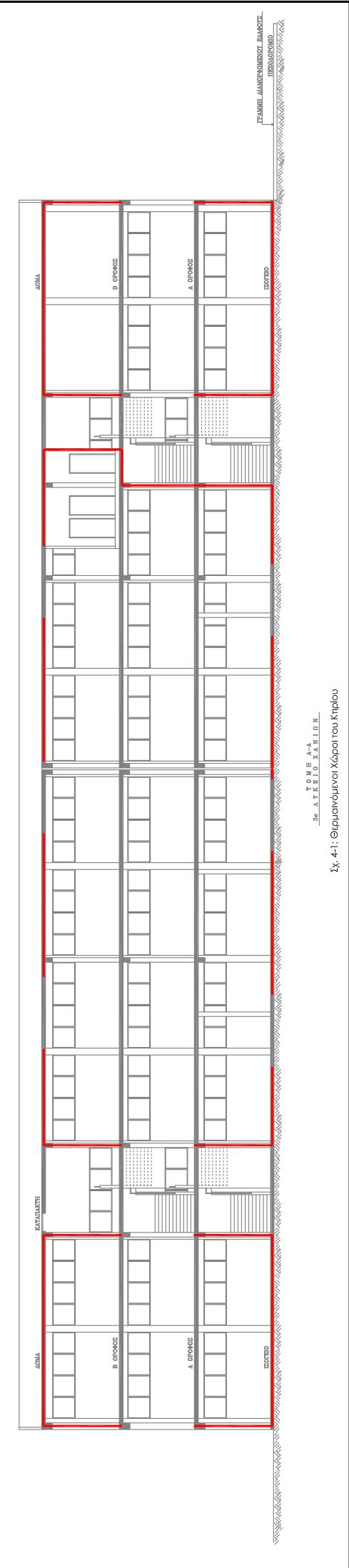
Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. 20701-1/2017, «Αναλυτικές Εθνικές Προδιαγραφές παραμέτρων για τον υπολογισμό της ενεργειακής απόδοσης κτηρίων και την έκδοση πιστοποιητικού ενεργειακής απόδοσης» Α' Έκδοση.

Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. 20701-2/2010, «Θερμοφυσικές ιδιότητες δομικών υλικών και έλεγχος της θερμομονωτικής επάρκειας των κτηρίων» Γ' Έκδοση.

Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. 20701-3/2014, «Κλιματικά Δεδομένα Ελληνικών Περιοχών» Γ' Έκδοση.

Duffie A John., Beckman A. William, «Solar Engineering of Thermal Processes». John Wiley & Sons, INC., Second edition, 1991.

ΣΧΗΜΑ 2.1 ΤΟΠΟΓΡΑΦΙΚΟ ΣΚΑΡΙΦΗΜΑ



ΣΧ. 4-1: Θερμαινόμενοι χώροι του Κτίσματος
Αγοράς της Αθήνας

Στοιχεία Κτιρίου

Πόλη		Χανιά
Αριθμός Θερμικών Ζωνών		1
Αριθμός Επιπέδων Κτιρίου (1 - 15)		4
Τυπικό Ύψος Επιπέδου (m)		3.4
Κλιματική Ζώνη		ZΩΝΗ A
Γωνία Περιστροφής		0
Υψόμετρο μεγαλύτερο των 500m		OXI
Χρήση Κτιρίου		
Τύπος κατασκευής	Φέρων οργ. από σκυρόδεμα και στοιχεία πλήρωσης από διάτρητες οππόπλινθους	
Επίπεδο στη Στάθμη του Εδάφους		1
Βάθος δαπέδου στο έδαφος (m)		0.0
Περίμετρος κτιρίου (m)		146.4
Τύπος μελέτης/επιθεώρησης		2
Περίοδος έκδοσης οικοδομικής άδειας		3
Θερμομονωτική προστασία		1
Επιθυμητό συνολικό εμβαδό (m ²)		1240.59
Επιθυμητός συνολικός όγκος (m3)		4185.1803
Τμήμα κτηρίου		
Μέγιστος επιπρεπόμενος συντελεστής Um όπως προκύπτει από υπολογισμούς (για κτήρια πριν τον Κανονισμό Θερμομόνωσης)		

Τεύχος αναλυτικών υπολογισμών

Έργο: **ΜΕΛΕΤΗ ΕΝΕΡΓΕΙΑΚΗΣ ΑΠΟΔΟΣΗΣ
ΓΙΑ ΤΟ 3ο ΛΥΚΕΙΟ ΧΑΝΙΩΝ**

Διεύθυνση: **ΑΠΤΕΡΩΝ 2 & ΑΠΟΚΟΡΩΝΟΥ 166
ΚΟΥΜΠΕΣ, ΔΗΜΟΣ ΧΑΝΙΩΝ**

Μελετητές: **ΜΠΕΪΝΟΓΛΟΥ ΗΛΙΑΣ, ΜΗΧΑΝΟΛΟΓΟΣ ΜΗΧΑΝΙΚΟΣ**

Ελέγχθηκε: **ΕΥΘΥΜΙΟΥ ΓΕΩΡΓΙΟΣ, ΜΗΧΑΝΟΛΟΓΟΣ ΜΗΧΑΝΙΚΟΣ**

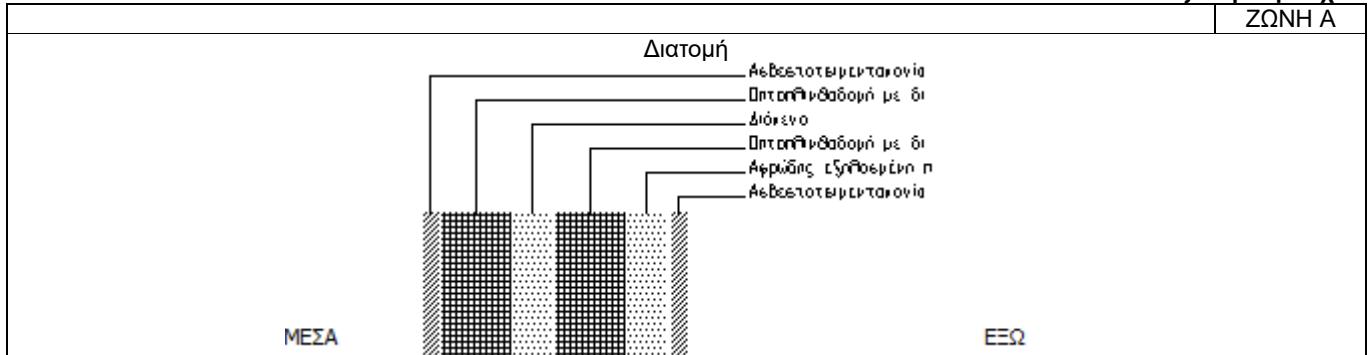
Περιεχόμενα

1. Υπολογισμός συντελεστών θερμοπερατότητας αδιαφανών δομικών στοιχείων	3
2. Υπολογισμός ισοδύναμων συντελεστών θερμοπερατότητας αδιαφανών δομικών στοιχείων σε επαφή με το έδαφος	8
3. Υπολογισμός συντελεστών θερμοπερατότητας διαφανών δομικών στοιχείων και εμβαδομετρήσεις	11
4. Κατακόρυφα αδιαφανή δομικά στοιχεία	17
5. Οριζόντια αδιαφανή δομικά στοιχεία	35
6. Διαφανή δομικά στοιχεία	37
7. Μη θερμαινόμενοι χώροι	41
8. Θερμογέφυρες	43
9. Υπολογισμός μέγιστου επιτρεπτού και πραγματοποιήσιμου Um του κτιρίου	45
10. Υπολογισμός αθέλητου αερισμού	47

1. Υπολογισμός συντελεστών θερμοπερατότητας αδιαφανών δομικών στοιχείων

Τύπος εντύπου
1
Αριθμός φύλλου 1.1

1. ΔΟΜΙΚΟ ΣΤΟΙΧΕΙΟ: Εξωτερική τοιχοποιία



ΖΩΝΗ Α

2. ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΑΝΤΙΣΤΑΣΗΣ ΘΕΡΜΟΔΙΑΦΥΓΗΣ (R_Λ)

α/α	Στρώσεις δομικού στοιχείου	Πυκνότητα ρ	Πάχος στρ. d	Συντ. θέρμ. αγωγιμ. λ	Θερμ. αντίστ. d/λ
		kg/m³	m	W/(mK)	(m²K)/W
1	Ασβεστοτισμεντοκονίαμα	1800	0.020	0.870	0.023
2	Οπτοπλινθοδομή με διάτρητες οπτ.	1500	0.09	0.510	0.176
3	Διάκενο	12-30	0.05	0.035	0.180
4	Οπτοπλινθοδομή με διάτρητες οπτ.	1500	0.09	0.510	0.176
5	Αφρώδης εξηλασμένη πολυυετερίνη	30-45	0.05	0.033	1.515
6	Ασβεστοτισμεντοκονίαμα	1800	0.020	0.870	0.023
7					
8					
9					
10					
11					
12					
			$\Sigma d=0.320$		$R_\Lambda=2.094$

3. ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΗ ΘΕΡΜΟΠΕΡΑΤΟΤΗΤΑΣ (U)

ΑΝΤΙΣΤΑΣΕΙΣ ΘΕΡΜΙΚΗΣ ΜΕΤΑΒΑΣΗΣ		R_i (εσωτερ.)	R_a (εξωτερ.)
Εξωτερικοί τοίχοι και παράθυρα (προς εξωτ. αέρα)		0.130	0.040
Τοίχος που συνορεύει με μη θερμαινόμενο χώρο		0.130	0.130
Τοίχος σε επαφή με το έδαφος		0.130	0.000
Στέγες, δώματα (ανερχόμενη ροή θερμότητας)		0.100	0.040
Οροφή που συνορεύει με μη θερμαινόμενο χώρο		0.100	0.100
Δάπεδο επάνω από ανοικτή διάβαση (pilotis)		0.170	0.040
Δάπεδο επάνω από μη θερμαινόμενο χώρο (κατερχόμενη ροή)		0.170	0.170
Δάπεδο σε επαφή με το έδαφος		0.170	0.000

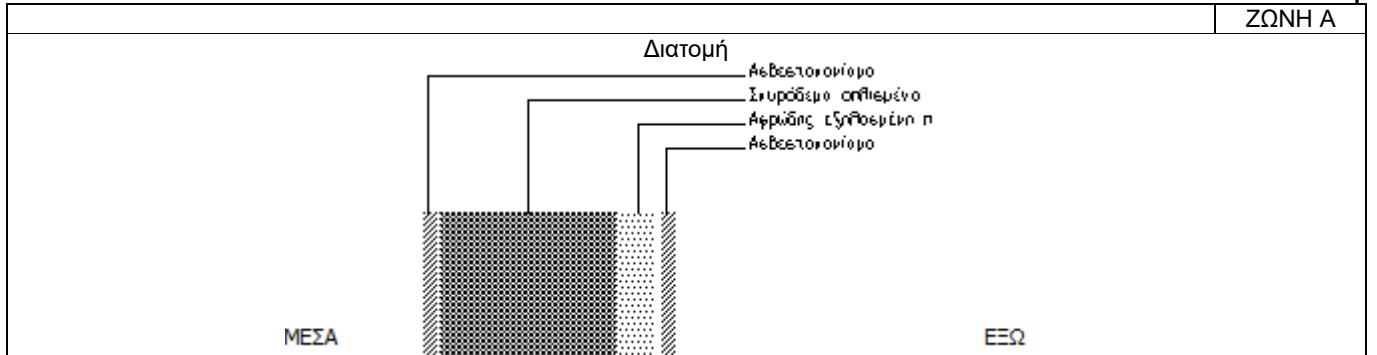
1	Αντίσταση θερμικής μετάβασης (εσωτερικά)	R_i	(m²K)/W	0.13
2	Αντίσταση θερμοδιαφυγής	R_Λ	(m²K)/W	2.094
3	Αντίσταση θερμικής μετάβασης (εξωτερικά)	R_a	(m²K)/W	0.04
4	Αντίσταση θερμοπερατότητας	$R_{o\Lambda}$	(m²K)/W	2.264

Συντελεστής θερμοπερατότητας	U	W/(m²K)	0.285
Μέγιστος επιτρ. συντελεστής θερμοπερατότητας	U_{max}	W/(m²K)	0.60

Πρέπει $U \leq U_{max}$
ΙΣΧΥΕΙ

Τύπος εντύπου
1
Αριθμός φύλλου 1.2

1. ΔΟΜΙΚΟ ΣΤΟΙΧΕΙΟ: Δοκοί / Υποστυλώματα

2. ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΑΝΤΙΣΤΑΣΗΣ ΘΕΡΜΟΔΙΑΦΥΓΗΣ (R_Λ)

α/α	Στρώσεις δομικού στοιχείου	Πυκνότητα ρ	Πόχος στρ. d	Συντ. θέρμ. αγωγιμ. λ	Θερμ. αντίστ. d/λ
		kg/m ³	m	W/(mK)	(m ² K)/W
1	Ασβεστοκονίαμα	1900	0.020	0.870	0.023
2	Σκυρόδεμα απλισμένο με 2% χάλυ	2400	0.25	2.500	0.100
3	Αφρώδης εξηλασμένη πολυυστερίνη	30-45	0.05	0.033	1.515
4	Ασβεστοκονίαμα	1900	0.020	0.870	0.023
5					
6					
7					
8					
9					
10					
11					
12					
			$Sd=0.340$		$R_\Lambda=1.661$

3. ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΗ ΘΕΡΜΟΠΕΡΑΤΟΤΗΤΑΣ (U)

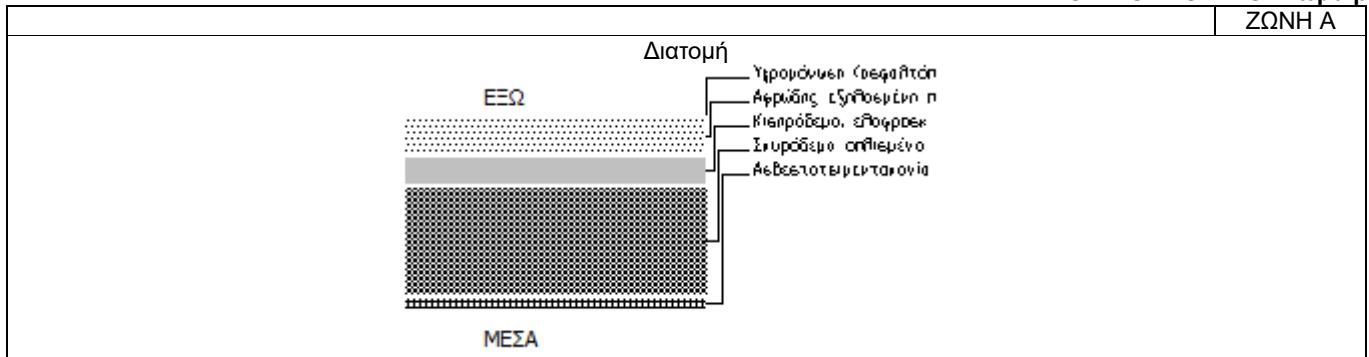
ΑΝΤΙΣΤΑΣΕΙΣ ΘΕΡΜΙΚΗΣ ΜΕΤΑΒΑΣΗΣ		R_i (εσωτερ.)	R_a (εξωτερ.)
Εξωτερικοί τοίχοι και παράθυρα (προς εξωτ. αέρα)		0.130	0.040
Τοίχος που συνορεύει με μη θερμαινόμενο χώρο		0.130	0.130
Τοίχος σε επαφή με το έδαφος		0.130	0.000
Στέγες, δώματα (ανερχόμενη ροή θερμότητας)		0.100	0.040
Οροφή που συνορεύει με μη θερμαινόμενο χώρο		0.100	0.100
Δάπεδο επάνω από ανοικτή διάβαση (pilotis)		0.170	0.040
Δάπεδο επάνω από μη θερμαινόμενο χώρο (κατερχόμενη ροή)		0.170	0.170
Δάπεδο σε επαφή με το έδαφος		0.170	0.000

1	Αντίσταση θερμικής μετάβασης (εσωτερικά)	R_i	(m ² K)/W	0.13
2	Αντίσταση θερμοδιαφυγής	R_Λ	(m ² K)/W	1.661
3	Αντίσταση θερμικής μετάβασης (εξωτερικά)	R_a	(m ² K)/W	0.04
4	Αντίσταση θερμοπερατότητας	$R_{o\Lambda}$	(m ² K)/W	1.831

Συντελεστής θερμοπερατότητας	U	$W/(m^2K)$	0.546
Μέγιστος επιπτρ. συντελεστής θερμοπερατότητας	U_{max}	$W/(m^2K)$	0.60

Πρέπει $U \leq U_{max}$
ΙΣΧΥΕΙ

1. ΔΟΜΙΚΟ ΣΤΟΙΧΕΙΟ: Δώμα βατό

2. ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΑΝΤΙΣΤΑΣΗΣ ΘΕΡΜΟΔΙΑΦΥΓΗΣ (R_Λ)

α/α	Στρώσεις δομικού στοιχείου	Πυκνότητα ρ	Πόχος στρ. d	Συντ. θέρμ. αγωγιμ. λ	Θερμ. αντίστ. d/λ
		kg/m³	m	W/(mK)	(m²K)/W
1	Ασβεστοτισμέντοκονίαμα	1800	0.020	0.870	0.023
2	Σκυρόδεμα οπλισμένο με 2% χάλυ	2400	0.200	2.500	0.080
3	Κισηρόδεμα, ελαφροσκυρόδεμα	500	0.050	0.200	0.250
4	Αφρώδης εξηλασμένη πολυυστερίνη	30-45	0.070	0.033	2.121
5	Υγρομόνωση (ασφαλτόπανα)	1000	0.001	0.186	0.005
6					
7					
8					
9					
10					
11					
12					
			$\Sigma d=0.341$		$R_\Lambda=2.480$

3. ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΗ ΘΕΡΜΟΠΕΡΑΤΟΤΗΤΑΣ (U)

ΑΝΤΙΣΤΑΣΕΙΣ ΘΕΡΜΙΚΗΣ ΜΕΤΑΒΑΣΗΣ		R_i (εσωτερ.)	R_a (εξωτερ.)
Εξωτερικοί τοίχοι και παράθυρα (προς εξωτ. αέρα)		0.130	0.040
Τοίχος που συνορεύει με μη θερμαινόμενο χώρο		0.130	0.130
Τοίχος σε επαφή με το έδαφος		0.130	0.000
Στέγες, δώματα (ανερχόμενη ροή θερμότητας)		0.100	0.040
Οροφή που συνορεύει με μη θερμαινόμενο χώρο		0.100	0.100
Δάπεδο επάνω από ανοικτή διάβαση (pilotis)		0.170	0.040
Δάπεδο επάνω από μη θερμαινόμενο χώρο (κατερχόμενη ροή)		0.170	0.170
Δάπεδο σε επαφή με το έδαφος		0.170	0.000

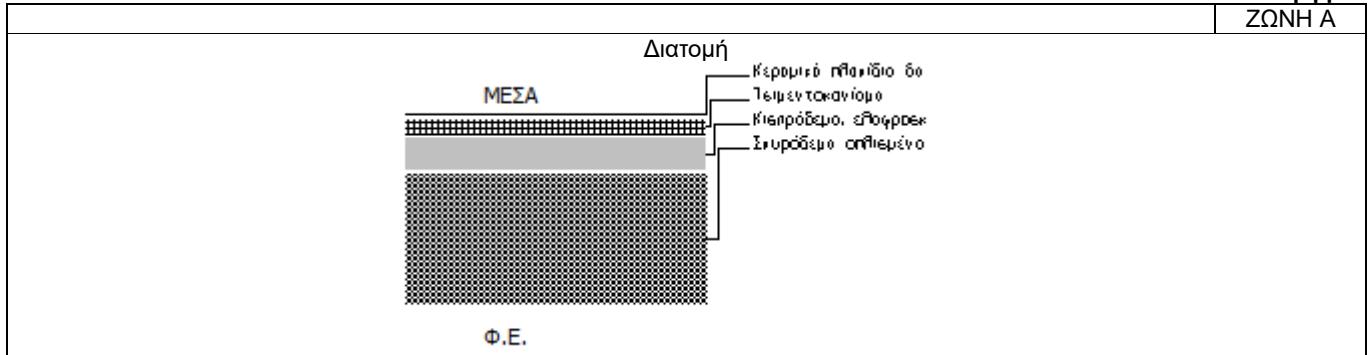
1	Αντίσταση θερμικής μετάβασης (εσωτερικά)	R_i	(m²K)/W	0.100
2	Αντίσταση θερμοδιαφυγής	R_Λ	(m²K)/W	2.480
3	Αντίσταση θερμικής μετάβασης (εξωτερικά)	R_a	(m²K)/W	0.04
4	Αντίσταση θερμοπερατότητας	$R_{o\Lambda}$	(m²K)/W	2.620

Συντελεστής θερμοπερατότητας	U	W/(m²K)	0.382
Μέγιστος επιπτρ. συντελεστής θερμοπερατότητας	U_{max}	W/(m²K)	0.50

Πρέπει $U \leq U_{max}$
ΙΣΧΥΕΙ

Τύπος εντύπου
1
Αριθμός φύλλου 4.1

1. ΔΟΜΙΚΟ ΣΤΟΙΧΕΙΟ: Δάπεδο σε επαφή με Φ.Ε.



ΖΩΝΗ Α

2. ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΑΝΤΙΣΤΑΣΗΣ ΘΕΡΜΟΔΙΑΦΥΓΗΣ (R_Λ)

α/α	Στρώσεις δομικού στοιχείου	Πυκνότητα ρ	Πόχος στρ. d	Συντ. θέρμ. αγωγιμ. λ	Θερμ. αντίστ. d/λ
		kg/m ³	m	W/(mK)	(m ² K)/W
1	Κεραμικά πλακίδια δαπέδου	2000	0.005	1.840	0.003
2	Τσιμεντοκονίαμα	1800	0.020	0.870	0.023
3	Κισηρόδεμα, ελαφροσκυρόδεμα	500	0.050	0.200	0.250
4	Σκυρόδεμα οπλισμένο με 2% χάλυ	2400	0.200	2.500	0.080
5					
6					
7					
8					
9					
10					
11					
12					
			$\Sigma d=0.275$		$R_\Lambda=0.356$

3. ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΗ ΘΕΡΜΟΠΕΡΑΤΟΤΗΤΑΣ (U)

ΑΝΤΙΣΤΑΣΕΙΣ ΘΕΡΜΙΚΗΣ ΜΕΤΑΒΑΣΗΣ		R_i (εσωτερ.)	R_a (εξωτερ.)
Εξωτερικοί τοίχοι και παράθυρα (προς εξωτ. αέρα)		0.130	0.040
Τοίχος που συνορεύει με μη θερμαινόμενο χώρο		0.130	0.130
Τοίχος σε επαφή με το έδαφος		0.130	0.000
Στέγες, δώματα (ανερχόμενη ροή θερμότητας)		0.100	0.040
Οροφή που συνορεύει με μη θερμαινόμενο χώρο		0.100	0.100
Δάπεδο επάνω από ανοικτή διάβαση (pilotis)		0.170	0.040
Δάπεδο επάνω από μη θερμαινόμενο χώρο (κατερχόμενη ροή)		0.170	0.170
Δάπεδο σε επαφή με το έδαφος		0.170	0.000

1	Αντίσταση θερμικής μετάβασης (εσωτερικά)	R_i	(m ² K)/W	0.17
2	Αντίσταση θερμοδιαφυγής	R_Λ	(m ² K)/W	0.356
3	Αντίσταση θερμικής μετάβασης (εξωτερικά)	R_a	(m ² K)/W	0.00
4	Αντίσταση θερμοπερατότητας	$R_{o\Lambda}$	(m ² K)/W	0.526

Συντελεστής θερμοπερατότητας	U	W/(m ² K)	1.902
Μέγιστος επιτρ. συντελεστής θερμοπερατότητας	U_{max}	W/(m ² K)	1.20

Πρέπει $U \leq U_{max}$
ΔΕΝ ΙΣΧΥΕΙ

**2. Υπολογισμός ισοδύναμων συντελεστών θερμοπερατότητας
αδιαφανών δομικών στοιχείων σε επαφή με το έδαφος**

πλάκες σε επαφή με έδαφος

Δομικό στοιχείο	Φύλ.	U [W/(m ² K)]	Εμβαδό A [m ²]	Εκτεθειμένη περίμετρος Π [m]	B'=2A/Π [m]	Μέσο βάθος ξέδρασης z [m]	[W/(
Δάπεδο	4.1	3.10	76.650	146.400	1.047	0.0	1.
Δάπεδο	4.1	3.10	258.600	146.400	3.533	0.0	0.
Δάπεδο	4.1	3.10	76.740	146.400	1.048	0.0	1.

Δομικό στοιχείο	Φύλ.	U [W/(m ² K)]	Εμβαδό A [m ²]	Μέσο βάθος έκτασης z [m]	U' [W/(m ² K)]
Β τοίχωμα	1.2	0.8	0.615	0.2	0.800
Β τοίχωμα	1.2	0.8	0.690	0.2	0.800
Δ τοίχωμα	1.2	0.8	1.320	0.2	0.800
Ν τοίχωμα	1.2	0.8	1.305	0.2	0.800
Α τοίχωμα	1.2	0.8	1.320	0.2	0.800
Α τοίχωμα	1.2	0.8	1.320	0.2	0.800
Β τοίχωμα	1.2	0.8	1.905	0.2	0.800
Β τοίχωμα	1.2	0.8	2.505	0.2	0.800
Δ τοίχωμα	1.2	0.8	1.320	0.2	0.800
Ν τοίχωμα	1.2	0.8	2.520	0.2	0.800
Ν τοίχωμα	1.2	0.8	1.890	0.2	0.800
Β τοίχωμα	1.2	0.8	1.305	0.2	0.800
Δ τοίχωμα	1.2	0.8	1.320	0.2	0.800
Ν τοίχωμα	1.2	0.8	1.305	0.2	0.800
Α τοίχωμα	1.2	0.8	1.320	0.2	0.800

3. Υπολογισμός συντελεστών θερμοπερατότητας διαφανών δομικών στοιχείων και εμβαδομετρήσεις

Τύπος πλαισίου: Μέταλλο με θερμοδιακοπή 12mm
Uf πλαισίου: 3.5 W/m²K

Τύπος υαλοπίνακα: Διπλό διακένου 12mm (μεταλλικό ισ.πλαίσιο 12.5cm)
Ug υαλοπίνακα: 2.8 W/m²K
g υαλοπίνακα σε κάθ. προσπτ.: 0.75
g υαλοπίνακα: 0.68

γραμμική θερμοπερατότητα συναρμογής υάλοπ. και πλαισίου Ψg: 0.08 W/mK
μέσο πλάτος πλαισίου: 0.125 m

Τύπος κουφώμ ατος	Πλάτος ανοίγματος [m]	Ύψος ανοίγματος [m]	Αριθμός φύλλων	Εμβαδό κουφώματος [m ²]
A1	3.81	1.00	2	3.81
A2	3.80	1.00	2	3.80
A3	3.81	1.40	2	5.33
A4	1.93	1.40	2	2.70
A5	3.80	1.40	2	5.32
A6	2.25	1.40	2	3.15
A7	1.90	1.40	2	2.66
A8	2.20	1.40	2	3.08
A9	0.65	1.40	2	0.91
A10	2.00	1.40	2	2.80
A11	1.95	1.40	2	2.73
A15	3.00	0.65	2	1.95
A16	3.81	0.65	2	2.48
A17	2.95	0.65	2	1.92
A18	3.80	0.65	2	2.47
A19	3.50	0.65	2	2.27
A20	2.98	0.65	2	1.94
A21	3.00	0.60	2	1.80
A22	3.81	0.60	2	2.29
A23	2.95	0.60	2	1.77
A24	3.80	0.60	2	2.28
A25	3.70	0.60	2	2.22
A26	2.98	0.60	2	1.79
A28	0.70	0.40	2	0.28
A29	3.00	0.71	2	2.13
A30	3.81	0.71	2	2.71
A31	2.95	0.71	2	2.09
A32	3.80	0.71	2	2.70
A33	3.70	0.71	2	2.63
A34	2.98	0.71	2	2.12

Τύπος κουφώμ ατος	Εμβαδό πλαισίου [m ²]	Εμβαδό υαλοπίνακα [m ²]	Ποσοστό πλαισίου	Μήκος L _g [m]	U κουφώματος [W/(m ² K)]	g _w κουφώματος
A1	1.33	2.48	35%	9.620	3.2	0.44
A2	1.32	2.47	35%	9.600	3.2	0.44
A3	1.53	3.81	29%	11.22	3.2	0.49
A4	1.06	1.64	39%	7.460	3.2	0.41
A5	1.52	3.79	29%	11.20	3.2	0.49
A6	1.14	2.01	36%	8.100	3.2	0.43
A7	1.05	1.61	39%	7.400	3.2	0.41
A8	1.12	1.96	37%	8.000	3.2	0.43
A9	0.74	0.17	81%	4.900	3.2	0.13
A10	1.07	1.72	38%	7.600	3.2	0.42
A11	1.06	1.67	39%	7.500	3.2	0.42
A15	0.95	1.00	49%	6.600	3.2	0.35
A16	1.15	1.32	47%	8.220	3.2	0.36
A17	0.94	0.98	49%	6.500	3.2	0.35
A18	1.15	1.32	47%	8.200	3.2	0.36
A19	1.07	1.20	47%	7.600	3.2	0.36
A20	0.94	0.99	49%	6.560	3.2	0.35
A21	0.93	0.88	51%	6.400	3.2	0.33
A22	1.13	1.16	49%	8.020	3.2	0.34
A23	0.91	0.86	52%	6.300	3.2	0.33

A24	1.12	1.16	49%	8.000	3.2	0.34
A25	1.10	1.12	50%	7.800	3.2	0.34
A26	0.92	0.87	51%	6.360	3.2	0.33
A28	0.25	0.03	89%	1.000	3.2	0.07
A29	0.98	1.15	46%	6.840	3.2	0.37
A30	1.18	1.52	44%	8.460	3.2	0.38
A31	0.97	1.13	46%	6.740	3.2	0.37
A32	1.18	1.52	44%	8.440	3.2	0.38
A33	1.16	1.47	44%	8.240	3.2	0.38
A34	0.97	1.14	46%	6.800	3.2	0.37

Συγκεντρωτικά στοιχεία κουφωμάτων ανα όροφο

Όροφος	Κούφωμα	Πλάτος [m]	Ύψος [m]	Τύπος	Εμβαδό [m ²]	U [W/(m ² K)]	UxA [W/K]	g _w	Αριθμός επιφανειών
ΙΣΟΓΕΙΟ	B1	3.81	1.00	A1	3.81	3.200	12.19	0.44	1
	B2	3.81	1.00	A1	3.81	3.200	12.19	0.44	1
	N1	3.81	1.40	A3	5.33	3.200	17.07	0.49	1
	N2	1.95	1.40	A11	2.73	3.200	8.74	0.42	1
	N4	3.00	0.65	A15	1.95	3.200	6.24	0.35	1
	N5	3.81	0.65	A16	2.48	3.200	7.92	0.36	1
	B3	3.80	1.00	A2	3.80	3.200	12.16	0.44	1
	B4	3.80	1.00	A2	3.80	3.200	12.16	0.44	1
	B5	3.80	1.00	A2	3.80	3.200	12.16	0.44	1
	B6	3.80	1.00	A2	3.80	3.200	12.16	0.44	1
	B7	3.80	1.00	A2	3.80	3.200	12.16	0.44	1
	B8	3.80	1.00	A2	3.80	3.200	12.16	0.44	1
	B9	3.80	1.00	A2	3.80	3.200	12.16	0.44	1
	N6	2.20	1.40	A8	3.08	3.200	9.86	0.43	1
	N7	0.65	1.40	A9	0.91	3.200	2.91	0.13	1
	N8	2.00	1.40	A10	2.80	3.200	8.96	0.42	1
	N9	3.80	1.40	A5	5.32	3.200	17.02	0.49	1
	N10	1.90	1.40	A7	2.66	3.200	8.51	0.41	1
	N14	2.95	0.65	A17	1.92	3.200	6.14	0.35	1
	N15	3.80	0.65	A18	2.47	3.200	7.90	0.36	1
	N16	2.95	0.65	A17	1.92	3.200	6.14	0.35	1
	N17	3.80	0.65	A18	2.47	3.200	7.90	0.36	1
	N18	3.80	1.40	A5	5.32	3.200	17.02	0.49	1
	N19	2.25	1.40	A6	3.15	3.200	10.08	0.43	1
	N20	1.90	1.40	A7	2.66	3.200	8.51	0.41	1
	N23	2.95	0.65	A17	1.92	3.200	6.14	0.35	1
	N24	3.50	0.65	A19	2.27	3.200	7.28	0.36	1
	N25	3.80	0.65	A18	2.47	3.200	7.90	0.36	1
	B10	3.80	1.00	A2	3.80	3.200	12.16	0.44	1
	B11	3.80	1.00	A2	3.80	3.200	12.16	0.44	1
	N26	3.81	1.40	A3	5.33	3.200	17.07	0.49	1
	N27	1.93	1.40	A4	2.70	3.200	8.65	0.41	1
	N29	2.98	0.65	A20	1.94	3.200	6.20	0.35	1
	N30	3.81	0.65	A16	2.48	3.200	7.92	0.36	1
Α ΟΡΟΦΟΣ	N1	3.81	1.40	A3	5.33	3.200	17.07	0.49	1
	N2	1.95	1.40	A11	2.73	3.200	8.74	0.42	1
	N4	3.00	0.60	A21	1.80	3.200	5.76	0.33	1
	N5	3.81	0.60	A22	2.29	3.200	7.32	0.34	1
	B1	3.81	1.00	A1	3.81	3.200	12.19	0.44	1
	B2	3.81	1.00	A1	3.81	3.200	12.19	0.44	1
	N6	3.80	1.40	A5	5.32	3.200	17.02	0.49	1
	N7	2.00	1.40	A10	2.80	3.200	8.96	0.42	1
	N8	3.80	1.40	A5	5.32	3.200	17.02	0.49	1
	N9	1.90	1.40	A7	2.66	3.200	8.51	0.41	1
	N12	2.95	0.60	A23	1.77	3.200	5.66	0.33	1
	N13	3.80	0.60	A24	2.28	3.200	7.30	0.34	1
	N14	2.95	0.60	A23	1.77	3.200	5.66	0.33	1
	N15	3.80	0.60	A24	2.28	3.200	7.30	0.34	1
	N16	1.90	1.40	A7	2.66	3.200	8.51	0.41	1
	N19	3.80	1.40	A5	5.32	3.200	17.02	0.49	1
	N20	2.95	0.60	A23	1.77	3.200	5.66	0.33	1

	N21	3.80	0.60	A24	2.28	3.200	7.30	0.34	1
	N22	3.70	0.60	A25	2.22	3.200	7.10	0.34	1
	B3	3.80	1.00	A2	3.80	3.200	12.16	0.44	1
	B4	3.80	1.00	A2	3.80	3.200	12.16	0.44	1
	B5	3.80	1.00	A2	3.80	3.200	12.16	0.44	1
	B6	3.80	1.00	A2	3.80	3.200	12.16	0.44	1
	B7	3.80	1.00	A2	3.80	3.200	12.16	0.44	1
	B8	3.80	1.00	A2	3.80	3.200	12.16	0.44	1
	B9	3.80	1.00	A2	3.80	3.200	12.16	0.44	1
	N23	3.81	1.40	A3	5.33	3.200	17.07	0.49	1
	N24	1.93	1.40	A4	2.70	3.200	8.65	0.41	1
	N26	2.98	0.60	A26	1.79	3.200	5.72	0.33	1
	N27	3.81	0.60	A22	2.29	3.200	7.32	0.34	1
	B10	3.80	1.00	A2	3.80	3.200	12.16	0.44	1
	B11	3.80	1.00	A2	3.80	3.200	12.16	0.44	1
Β ΟΡΟΦΟΣ	N1	3.81	1.40	A3	5.33	3.200	17.07	0.49	1
	N2	1.95	1.40	A11	2.73	3.200	8.74	0.42	1
	N4	3.00	0.71	A29	2.13	3.200	6.82	0.37	1
	N5	3.81	0.71	A30	2.71	3.200	8.66	0.38	1
	B1	3.81	1.00	A1	3.81	3.200	12.19	0.44	1
	B2	3.81	1.00	A1	3.81	3.200	12.19	0.44	1
	N6	3.80	1.40	A5	5.32	3.200	17.02	0.49	1
	N7	2.00	1.40	A10	2.80	3.200	8.96	0.42	1
	N8	3.80	1.40	A5	5.32	3.200	17.02	0.49	1
	N9	1.90	1.40	A7	2.66	3.200	8.51	0.41	1
	N12	2.95	0.71	A31	2.09	3.200	6.70	0.37	1
	N13	3.80	0.71	A32	2.70	3.200	8.63	0.38	1
	N14	2.95	0.71	A31	2.09	3.200	6.70	0.37	1
	N15	3.80	0.71	A32	2.70	3.200	8.63	0.38	1
	N16	1.90	1.40	A7	2.66	3.200	8.51	0.41	1
	N19	3.80	1.40	A5	5.32	3.200	17.02	0.49	1
	N21	2.95	0.71	A31	2.09	3.200	6.70	0.37	1
	N22	3.80	0.71	A32	2.70	3.200	8.63	0.38	1
	N23	3.70	0.71	A33	2.63	3.200	8.41	0.38	1
	B3	0.70	0.40	A28	0.28	3.200	0.90	0.07	1
	B4	3.80	1.00	A2	3.80	3.200	12.16	0.44	1
	B5	3.80	1.00	A2	3.80	3.200	12.16	0.44	1
	B6	3.80	1.00	A2	3.80	3.200	12.16	0.44	1
	B7	3.80	1.00	A2	3.80	3.200	12.16	0.44	1
	B8	3.80	1.00	A2	3.80	3.200	12.16	0.44	1
	B9	3.80	1.00	A2	3.80	3.200	12.16	0.44	1
	B10	3.80	1.00	A2	3.80	3.200	12.16	0.44	1
	N24	3.81	1.40	A3	5.33	3.200	17.07	0.49	1
	N25	1.93	1.40	A4	2.70	3.200	8.65	0.41	1
	N27	2.98	0.71	A34	2.12	3.200	6.77	0.37	1
	N28	3.81	0.71	A30	2.71	3.200	8.66	0.38	1
	B11	3.80	1.00	A2	3.80	3.200	12.16	0.44	1
	B12	3.80	1.00	A2	3.80	3.200	12.16	0.44	1

Συγκεντρωτικά στοιχεία κουφωμάτων

Όροφος	Εμβαδό [m ²]	$\Sigma(UxA)$ [W/K]	n	ΣA [m ²]	$nx\Sigma(UxA)$ [W/K]
IΣΟΓΕΙΟ	108.10	345.91	1	108.10	345.91
A ΟΡΟΦΟΣ	104.53	334.50	1	104.53	334.50
B ΟΡΟΦΟΣ	108.94	348.61	1	108.94	348.61
	0.00	0.00	1	0.00	0.00
Συνολικά				321.57	1029.02

4. Κατακόρυφα αδιαφανή δομικά στοιχεία

Ζώνη: 1

Όροφος: ΙΣΟΓΕΙΟ

Προσανατολισμός: A

δομ. στοιχ.:		Τοιχοποιία	
φύλ.:	1.1	U=	0.8
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m ²]
1	8.80	3.37	29.66
2	-0.45	2.90	-1.31
3	-0.55	2.90	-1.60
4	-8.80	0.47	-4.14
5	8.80	3.37	29.66
6	-0.45	2.90	-1.31
7	-0.55	2.90	-1.60
8	-8.80	0.47	-4.14
9	8.80	3.37	29.66
10	-8.80	0.47	-4.14
		ΣΑ =	70.75

Ζώνη: 1

Όροφος: ΙΣΟΓΕΙΟ

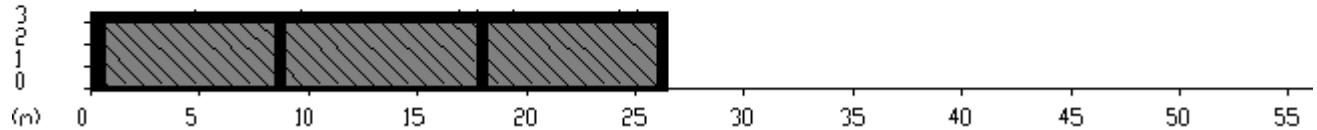
Προσανατολισμός: A

δομ. στοιχ.:		Φέρων οργανισμός	
φύλ.:	1.2	U=	0.8
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m ²]
1	0.45	2.90	1.31
2	0.55	2.90	1.60
3	8.80	0.47	4.14
4	0.45	2.90	1.31
5	0.55	2.90	1.60
6	8.80	0.47	4.14
7	8.80	0.47	4.14
		ΣΑ =	18.21

ΤΟΙΧΟΙ : 70.75 m²

ΜΠΕΤΩΝ : 22.17 m²

ΑΝΟΙΓΜΑΤΑ: 0.00 m²



Ζώνη: 1

Όροφος: ΙΣΟΓΕΙΟ

Προσανατολισμός: N

δομ. στοιχ.:		Τοιχοποιία	
φύλ.:	1.1	U=	0.8
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m ²]
1	8.70	3.37	29.32
2	-3.81	1.40	-5.33
3	-1.95	1.40	-2.73
4	-1.10	2.25	-2.48
5	-3.00	0.65	-1.95
6	-3.81	0.65	-2.48
7	-0.30	2.90	-0.87
8	-0.30	2.90	-0.87

9	-0.30	2.90	-0.87
10	-8.70	0.47	-4.09
11	16.80	3.37	56.62
12	-2.20	1.40	-3.08
13	-0.65	1.40	-0.91
14	-2.00	1.40	-2.80
15	-3.80	1.40	-5.32
16	-1.90	1.40	-2.66
17	-1.05	2.25	-2.36
18	-0.95	2.25	-2.14
19	-0.95	2.25	-2.14
20	-2.95	0.65	-1.92
21	-3.80	0.65	-2.47
22	-2.95	0.65	-1.92
23	-3.80	0.65	-2.47
24	-0.30	2.90	-0.87
25	-0.30	2.90	-0.87
26	-0.30	2.90	-0.87
27	-0.30	2.90	-0.87
28	-0.30	2.90	-0.87
29	-16.80	0.47	-7.90
30	12.60	3.37	42.46
31	-3.80	1.40	-5.32
32	-2.25	1.40	-3.15
33	-1.90	1.40	-2.66
34	-1.05	2.25	-2.36
35	-1.05	2.25	-2.36
36	-2.95	0.65	-1.92
37	-3.50	0.65	-2.27
38	-3.80	0.65	-2.47
39	-0.30	2.90	-0.87
40	-0.30	2.90	-0.87
41	-0.30	2.90	-0.87
42	-0.30	2.90	-0.87
43	-12.60	0.47	-5.92
44	8.70	3.37	29.32
45	-3.81	1.40	-5.33
46	-1.93	1.40	-2.70
47	-1.05	2.25	-2.36
48	-2.98	0.65	-1.94
49	-3.81	0.65	-2.48
50	-0.30	2.90	-0.87
51	-0.30	2.90	-0.87
52	-0.30	2.90	-0.87
53	-8.70	0.47	-4.09
		ΣΑ =	40.20

Ζώνη: 1

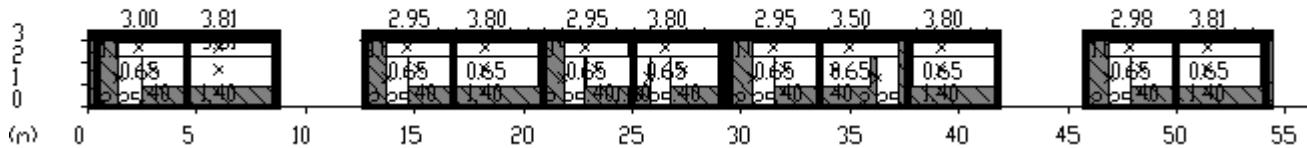
Όροφος: ΙΣΟΓΕΙΟ

Προσανατολισμός: N

δομ. στοιχ.:		Φέρων οργανισμός	
φύλ.:	1.2	U=	0.8
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m ²]
1	0.30	2.90	0.87
2	0.30	2.90	0.87
3	0.30	2.90	0.87
4	8.70	0.47	4.09
5	0.30	2.90	0.87
6	0.30	2.90	0.87
7	0.30	2.90	0.87
8	0.30	2.90	0.87
9	0.30	2.90	0.87
10	16.80	0.47	7.90
11	0.30	2.90	0.87
12	0.30	2.90	0.87
13	0.30	2.90	0.87
14	0.30	2.90	0.87
15	12.60	0.47	5.92

16	0.30	2.90	0.87
17	0.30	2.90	0.87
18	0.30	2.90	0.87
19	8.70	0.47	4.09
		$\Sigma A =$	
		35.05	

ΤΟΠΟΣ : 40.20 m²
ΜΠΕΤΟΝ : 42.07 m²
ΑΝΩΓΜΑΤΑ: 82.48 m²



Ζώνη: 1

Όροφος: ΙΣΟΓΕΙΟ

Προσανατολισμός: Δ

δομ. στοιχ.:		Τοιχοποιία	
φύλ.:	1.1	U=	0.8
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m ²]
1	8.80	3.37	29.66
2	-8.80	0.47	-4.14
3	8.80	3.37	29.66
4	-0.55	2.90	-1.60
5	-0.55	2.90	-1.60
6	-8.80	0.47	-4.14
7	8.80	3.37	29.66
8	-0.45	2.90	-1.31
9	-0.55	2.90	-1.60
10	-8.80	0.47	-4.14
		$\Sigma A =$	70.46

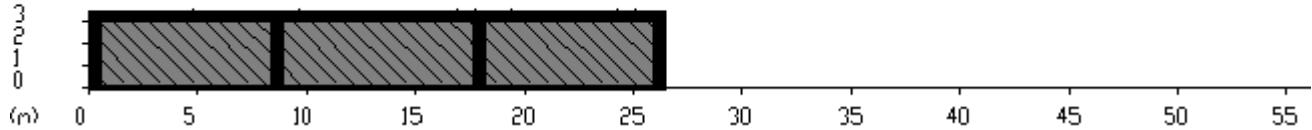
Ζώνη: 1

Όροφος: ΙΣΟΓΕΙΟ

Προσανατολισμός: Δ

δομ. στοιχ.:		Φέρων οργανισμός	
φύλ.:	1.2	U=	0.8
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m ²]
1	8.80	0.47	4.14
2	0.55	2.90	1.60
3	0.55	2.90	1.60
4	8.80	0.47	4.14
5	0.45	2.90	1.31
6	0.55	2.90	1.60
7	8.80	0.47	4.14
		$\Sigma A =$	18.50

ΤΟΙΧΟΙ : 70.46 m²
 ΜΠΕΤΩΝ : 22.46 m²
 ΑΝΟΙΓΜΑΤΑ: 0.00 m²



Ζώνη: 1
 Όροφος: ΙΣΟΓΕΙΟ
 Προσανατολισμός: Β

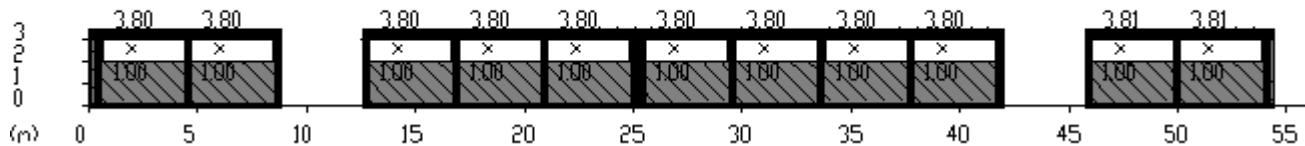
δομ. στοιχ.:		Τοιχοποιία	
φύλ.:	1.1	U=	εμβαδό [m ²]
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	
1	4.10	3.37	13.82
2	-3.81	1.00	-3.81
3	-0.30	2.90	-0.87
4	-4.10	0.47	-1.93
5	4.60	3.37	15.50
6	-3.81	1.00	-3.81
7	-0.30	2.90	-0.87
8	-0.30	2.90	-0.87
9	-4.60	0.47	-2.16
10	12.70	3.37	42.80
11	-3.80	1.00	-3.80
12	-3.80	1.00	-3.80
13	-3.80	1.00	-3.80
14	-0.30	2.90	-0.87
15	-0.30	2.90	-0.87
16	-0.30	2.90	-0.87
17	-0.30	2.90	-0.87
18	-12.70	0.47	-5.97
19	16.70	3.37	56.28
20	-3.80	1.00	-3.80
21	-3.80	1.00	-3.80
22	-3.80	1.00	-3.80
23	-3.80	1.00	-3.80
24	-0.30	2.90	-0.87
25	-0.30	2.90	-0.87
26	-0.30	2.90	-0.87
27	-0.30	2.90	-0.87
28	-0.30	2.90	-0.87
29	-16.70	0.47	-7.85
30	8.70	3.37	29.32
31	-3.80	1.00	-3.80
32	-3.80	1.00	-3.80
33	-0.30	2.90	-0.87
34	-0.30	2.90	-0.87
35	-0.30	2.90	-0.87
36	-8.70	0.47	-4.09
		$\Sigma A =$	80.85

Ζώνη: 1
 Όροφος: ΙΣΟΓΕΙΟ
 Προσανατολισμός: Β

δομ. στοιχ.:		Φέρων οργανισμός	
φύλ.:	1.2	U=	εμβαδό [m ²]
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	

1	0.30	2.90	0.87
2	4.10	0.47	1.93
3	0.30	2.90	0.87
4	0.30	2.90	0.87
5	4.60	0.47	2.16
6	0.30	2.90	0.87
7	0.30	2.90	0.87
8	0.30	2.90	0.87
9	0.30	2.90	0.87
10	12.70	0.47	5.97
11	0.30	2.90	0.87
12	0.30	2.90	0.87
13	0.30	2.90	0.87
14	0.30	2.90	0.87
15	0.30	2.90	0.87
16	16.70	0.47	7.85
17	0.30	2.90	0.87
18	0.30	2.90	0.87
19	0.30	2.90	0.87
20	8.70	0.47	4.09
		$\Sigma A =$	35.05

ΤΟΞΟ : 80.85 m²
 ΜΠΕΤΩΝ : 42.07 m²
 ΑΝΟΙΓΜΑΤΑ: 41.82 m²



Ζώνη: 1

Όροφος: ΙΣΟΓΕΙΟ
 Προς Φ.Ε.

δομ. στοιχ.:		Φέρων οργανισμός		
φύλ.:	1.2	U=	0.8	
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m ²]	U' [W/(m ² K)]
1	4.10	0.15	0.61	0.800
2	4.60	0.15	0.69	0.800
3	8.80	0.15	1.32	0.800
4	8.70	0.15	1.31	0.800
5	8.80	0.15	1.32	0.800
6	8.80	0.15	1.32	0.800
7	12.70	0.15	1.91	0.800
8	16.70	0.15	2.51	0.800
9	8.80	0.15	1.32	0.800
10	16.80	0.15	2.52	0.800
11	12.60	0.15	1.89	0.800
12	8.70	0.15	1.31	0.800
13	8.80	0.15	1.32	0.800
14	8.70	0.15	1.31	0.800
15	8.80	0.15	1.32	0.800
		$\Sigma A =$	21.96	

Συγκεντρωτικά στοιχεία κατακόρυφων δομικών στοιχείων για τους υπολογισμούς θερμομονωτικής επάρκειας

προσανατολισμός	δομ. στοιχ.	U [W/(m ² K)]	A [m ²]	b	$\Sigma b \times A \times U$ [W/K]
A	Τοιχοποιία	0.800	70.75	1	56.60
A	Φέρων οργανισμός	0.800	18.21	1	14.57
N	Τοιχοποιία	0.800	40.20	1	32.16

N	Φέρων οργανισμός	0.800	35.05	1	28.04
N	Πόρτα	3.200	2.48	1	7.92
N	Πόρτα	3.200	2.36	1	7.56
N	Πόρτα	3.200	2.14	1	6.84
N	Πόρτα	3.200	2.14	1	6.84
N	Πόρτα	3.200	2.36	1	7.56
N	Πόρτα	3.200	2.36	1	7.56
N	Πόρτα	3.200	2.36	1	7.56
Δ	Τοιχοποιία	0.800	70.46	1	56.37
Δ	Φέρων οργανισμός	0.800	18.50	1	14.80
B	Τοιχοποιία	0.800	80.85	1	64.68
B	Φέρων οργανισμός	0.800	35.05	1	28.04
Φ.Ε.	Φέρων οργανισμός	0.800	21.96	1	17.57
			407.21		364.64

Συγκεντρωτικά στοιχεία κατακόρυφων δομικών στοιχείων για τους υπολογισμούς ενεργειακής απόδοσης

προσανατολισμός	δομ. στοιχ.	U [W/(m ² K)]	A [m ²]	b	ΣbxAxU [W/K]
A	Τοιχοποιία	0.800	70.75	1	56.60
A	Φέρων οργανισμός	0.800	18.21	1	14.57
N	Τοιχοποιία	0.800	40.20	1	32.16
N	Φέρων οργανισμός	0.800	35.05	1	28.04
N	Πόρτα	3.200	2.48	1	7.92
N	Πόρτα	3.200	2.36	1	7.56
N	Πόρτα	3.200	2.14	1	6.84
N	Πόρτα	3.200	2.14	1	6.84
N	Πόρτα	3.200	2.36	1	7.56
N	Πόρτα	3.200	2.36	1	7.56
N	Πόρτα	3.200	2.36	1	7.56
Δ	Τοιχοποιία	0.800	70.46	1	56.37
Δ	Φέρων οργανισμός	0.800	18.50	1	14.80
B	Τοιχοποιία	0.800	80.85	1	64.68
B	Φέρων οργανισμός	0.800	35.05	1	28.04
Φ.Ε.	Φέρων οργανισμός	0.800	21.96	1	17.57
			407.21		364.64

Ζώνη: 1

Όροφος: Α ΟΡΟΦΟΣ

Προσανατολισμός: Α

δομ. στοιχ.:		Τοιχοποιία	
φύλ.:	1.1	U=	0.8
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m ²]
1	8.80	3.32	29.22
2	-0.45	2.85	-1.28
3	-0.55	2.85	-1.57
4	-8.80	0.47	-4.14
5	8.80	3.32	29.22
6	-0.45	2.85	-1.28
7	-0.55	2.85	-1.57
8	-8.80	0.47	-4.14
9	8.80	3.32	29.22
10	-8.80	0.47	-4.14
		ΣΑ =	69.53

Ζώνη: 1

Όροφος: Α ΟΡΟΦΟΣ

Προσανατολισμός: Α

δομ. στοιχ.:	Φέρων οργανισμός
--------------	------------------

φύλ.:	1.7	U=	
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m ²]
1	0.45	2.85	1.28
2	0.55	2.85	1.57
			ΣΑ = 2.85

Ζώνη: 1

Όροφος: Α ΟΡΟΦΟΣ

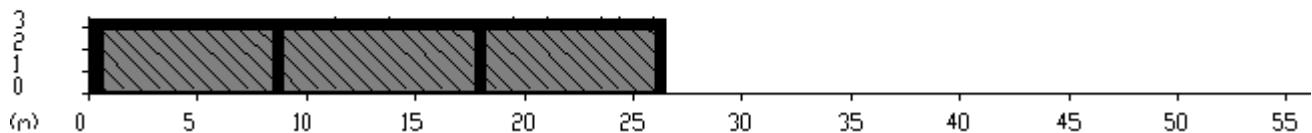
Προσανατολισμός: Α

δομ. στοιχ.:		Φέρων οργανισμός	
φύλ.:	1.2	U=	0.8
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m ²]
1	8.80	0.47	4.14
2	0.45	2.85	1.28
3	0.55	2.85	1.57
4	8.80	0.47	4.14
5	8.80	0.47	4.14
			ΣΑ = 15.26

ΤΟΞΟ : 69.53 m²

ΜΠΕΤΩΝ : 18.11 m²

ΑΝΟΙΓΜΑΤΑ: 0.00 m²



Ζώνη: 1

Όροφος: Α ΟΡΟΦΟΣ

Προσανατολισμός: Ν

δομ. στοιχ.:		Τοιχοποιία	
φύλ.:	1.1	U=	0.8
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m ²]
1	8.70	3.32	28.88
2	-3.81	1.40	-5.33
3	-1.95	1.40	-2.73
4	-1.10	2.25	-2.48
5	-3.00	0.60	-1.80
6	-3.81	0.60	-2.29
7	-0.30	2.85	-0.86
8	-0.30	2.85	-0.86
9	-0.30	2.85	-0.86
10	-8.70	0.47	-4.09
11	16.70	3.32	55.44
12	-3.80	1.40	-5.32
13	-2.00	1.40	-2.80
14	-3.80	1.40	-5.32
15	-1.90	1.40	-2.66
16	-1.05	2.25	-2.36
17	-0.95	2.25	-2.14
18	-2.95	0.60	-1.77
19	-3.80	0.60	-2.28
20	-2.95	0.60	-1.77
21	-3.80	0.60	-2.28
22	-0.30	2.85	-0.86
23	-0.30	2.85	-0.86
24	-0.30	2.85	-0.86
25	-0.30	2.85	-0.86

26	-0.30	2.85	-0.86
27	-16.70	0.47	-7.85
28	12.70	3.32	42.16
29	-1.90	1.40	-2.66
30	-1.05	2.25	-2.36
31	-1.05	2.25	-2.36
32	-3.80	1.40	-5.32
33	-2.95	0.60	-1.77
34	-3.80	0.60	-2.28
35	-3.70	0.60	-2.22
36	-0.30	2.85	-0.86
37	-0.30	2.85	-0.86
38	-0.30	2.85	-0.86
39	-0.30	2.85	-0.86
40	-12.70	0.47	-5.97
41	8.70	3.32	28.88
42	-3.81	1.40	-5.33
43	-1.93	1.40	-2.70
44	-1.05	2.25	-2.36
45	-2.98	0.60	-1.79
46	-3.81	0.60	-2.29
47	-0.30	2.85	-0.86
48	-0.30	2.85	-0.86
49	-0.30	2.85	-0.86
50	-8.70	0.47	-4.09
		$\Sigma A =$	43.79

Ζώνη: 1

Όροφος: Α ΟΡΟΦΟΣ
Προσανατολισμός: Ν

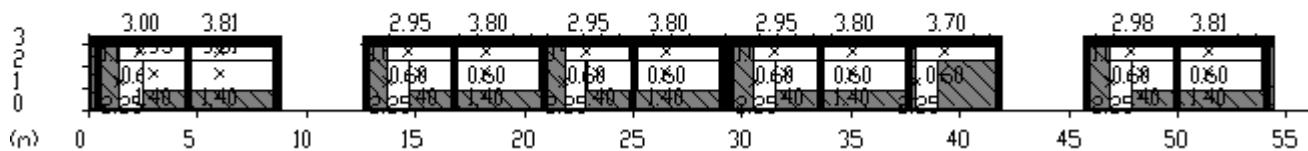
δομ. στοιχ.:		Φέρων οργανισμός	
φύλ.:	1.7	U=	
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m ²]
1	0.30	2.85	0.86
2	0.30	2.85	0.86
3	0.30	2.85	0.86
		$\Sigma A =$	2.57

Ζώνη: 1

Όροφος: Α ΟΡΟΦΟΣ
Προσανατολισμός: Ν

δομ. στοιχ.:		Φέρων οργανισμός	
φύλ.:	1.2	U=	0.8
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m ²]
1	8.70	0.47	4.09
2	0.30	2.85	0.86
3	0.30	2.85	0.86
4	0.30	2.85	0.86
5	0.30	2.85	0.86
6	0.30	2.85	0.86
7	16.70	0.47	7.85
8	0.30	2.85	0.86
9	0.30	2.85	0.86
10	0.30	2.85	0.86
11	0.30	2.85	0.86
12	12.70	0.47	5.97
13	0.30	2.85	0.86
14	0.30	2.85	0.86
15	0.30	2.85	0.86
16	8.70	0.47	4.09
		$\Sigma A =$	32.26

ΤΟΞΟ : 43.79 m²
 ΜΠΕΤΩΝ : 34.82 m²
 ΑΝΟΙΓΜΑΤΑ: 76.77 m²



Ζώνη: 1

Όροφος: Α ΟΡΟΦΟΣ
 Προσανατολισμός: Δ

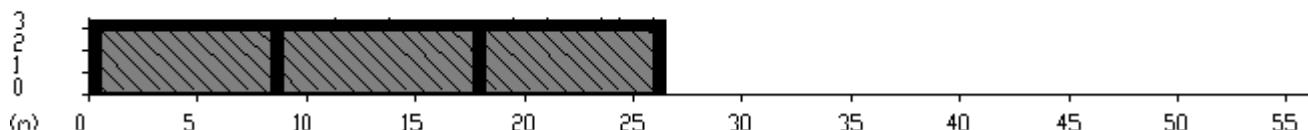
δομ. στοιχ.:		Τοιχοποία	
φύλ.:	1.1	U=	0.8
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m ²]
1	8.80	3.32	29.22
2	-8.80	0.47	-4.14
3	8.80	3.32	29.22
4	-0.55	2.85	-1.57
5	-0.55	2.85	-1.57
6	-8.80	0.47	-4.14
7	8.80	3.32	29.22
8	-0.45	2.85	-1.28
9	-0.55	2.85	-1.57
10	-8.80	0.47	-4.14
		ΣΑ =	69.25

Ζώνη: 1

Όροφος: Α ΟΡΟΦΟΣ
 Προσανατολισμός: Δ

δομ. στοιχ.:		Φέρων οργανισμός	
φύλ.:	1.2	U=	0.8
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m ²]
1	8.80	0.47	4.14
2	0.55	2.85	1.57
3	0.55	2.85	1.57
4	8.80	0.47	4.14
5	0.45	2.85	1.28
6	0.55	2.85	1.57
7	8.80	0.47	4.14
		ΣΑ =	18.39

ΤΟΞΟ : 69.25 m²
 ΜΠΕΤΩΝ : 18.39 m²
 ΑΝΟΙΓΜΑΤΑ: 0.00 m²



Ζώνη: 1

Όροφος: Α ΟΡΟΦΟΣ

Προσανατολισμός: Β

δομ. στοιχ.:		Τοιχοποιία	
φύλ.:	1.1	U=	0.8
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m ²]
1	4.10	3.32	13.61
2	-3.81	1.00	-3.81
3	-0.30	2.85	-0.86
4	-4.10	0.47	-1.93
5	4.60	3.32	15.27
6	-3.81	1.00	-3.81
7	-0.30	2.85	-0.86
8	-0.30	2.85	-0.86
9	-4.60	0.47	-2.16
10	12.60	3.32	41.83
11	-3.80	1.00	-3.80
12	-3.80	1.00	-3.80
13	-3.80	1.00	-3.80
14	-0.30	2.85	-0.86
15	-0.30	2.85	-0.86
16	-0.30	2.85	-0.86
17	-0.30	2.85	-0.86
18	-12.60	0.47	-5.92
19	16.80	3.32	55.78
20	-3.80	1.00	-3.80
21	-3.80	1.00	-3.80
22	-3.80	1.00	-3.80
23	-3.80	1.00	-3.80
24	-0.30	2.85	-0.86
25	-0.30	2.85	-0.86
26	-0.30	2.85	-0.86
27	-0.30	2.85	-0.86
28	-0.30	2.85	-0.86
29	-16.80	0.47	-7.90
30	8.70	3.32	28.88
31	-3.80	1.00	-3.80
32	-3.80	1.00	-3.80
33	-0.30	2.85	-0.86
34	-0.30	2.85	-0.86
35	-0.30	2.85	-0.86
36	-8.70	0.47	-4.09
		ΣΑ =	78.75

Ζώνη: 1

Όροφος: Α ΟΡΟΦΟΣ

Προσανατολισμός: Β

δομ. στοιχ.:		Φέρων οργανισμός	
φύλ.:	1.7	U=	
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m ²]
1	0.30	2.85	0.86
2	0.30	2.85	0.86
3	0.30	2.85	0.86
		ΣΑ =	2.57

Ζώνη: 1

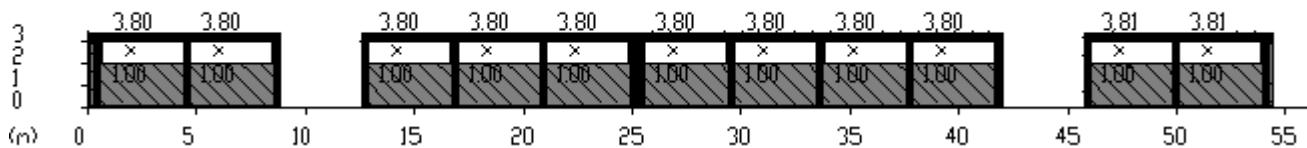
Όροφος: Α ΟΡΟΦΟΣ

Προσανατολισμός: Β

δομ. στοιχ.:		Φέρων οργανισμός	
φύλ.:	1.2	U=	0.8
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m ²]
1	4.10	0.47	1.93
2	4.60	0.47	2.16
3	0.30	2.85	0.86
4	0.30	2.85	0.86

5	0.30	2.85	0.86
6	0.30	2.85	0.86
7	12.60	0.47	5.92
8	0.30	2.85	0.86
9	0.30	2.85	0.86
10	0.30	2.85	0.86
11	0.30	2.85	0.86
12	0.30	2.85	0.86
13	16.80	0.47	7.90
14	0.30	2.85	0.86
15	0.30	2.85	0.86
16	0.30	2.85	0.86
17	8.70	0.47	4.09
		$\Sigma A =$	32.26

ΤΟΞΟΙ : 78.75 m²
 ΜΠΕΤΩΝ : 34.82 m²
 ΑΝΟΙΓΜΑΤΑ: 41.82 m²



Συγκεντρωτικά στοιχεία κατακόρυφων δομικών στοιχείων για τους υπολογισμούς θερμομονωτικής επάρκειας

προσανατολισμός	δομ. στοιχ.	U [W/(m ² K)]	A [m ²]	b	$\Sigma b \times A \times U$ [W/K]
A	Τοιχοποιία	0.800	69.53	1	55.62
A	Φέρων οργανισμός	0.000	2.85	1	0.00
A	Φέρων οργανισμός	0.800	15.26	1	12.21
N	Τοιχοποιία	0.800	43.79	1	35.03
N	Φέρων οργανισμός	0.000	2.57	1	0.00
N	Φέρων οργανισμός	0.800	32.26	1	25.80
N	Πόρτα	3.200	2.48	1	7.92
N	Πόρτα	3.200	2.36	1	7.56
N	Πόρτα	3.200	2.14	1	6.84
N	Πόρτα	3.200	2.36	1	7.56
N	Πόρτα	3.200	2.36	1	7.56
N	Πόρτα	3.200	2.36	1	7.56
Δ	Τοιχοποιία	0.800	69.25	1	55.40
Δ	Φέρων οργανισμός	0.800	18.39	1	14.71
B	Τοιχοποιία	0.800	78.75	1	63.00
B	Φέρων οργανισμός	0.000	2.57	1	0.00
B	Φέρων οργανισμός	0.800	32.26	1	25.80
			381.51		332.58

Συγκεντρωτικά στοιχεία κατακόρυφων δομικών στοιχείων για τους υπολογισμούς ενεργειακής απόδοσης

προσανατολισμός	δομ. στοιχ.	U [W/(m ² K)]	A [m ²]	b	$\Sigma b \times A \times U$ [W/K]
A	Τοιχοποιία	0.800	69.53	1	55.62
A	Φέρων οργανισμός	0.000	2.85	1	0.00
A	Φέρων οργανισμός	0.800	15.26	1	12.21
N	Τοιχοποιία	0.800	43.79	1	35.03

N	Φέρων οργανισμός	0.000	2.57	1	0.00
N	Φέρων οργανισμός	0.800	32.26	1	25.80
N	Πόρτα	3.200	2.48	1	7.92
N	Πόρτα	3.200	2.36	1	7.56
N	Πόρτα	3.200	2.14	1	6.84
N	Πόρτα	3.200	2.36	1	7.56
N	Πόρτα	3.200	2.36	1	7.56
N	Πόρτα	3.200	2.36	1	7.56
Δ	Τοιχοποιία	0.800	69.25	1	55.40
Δ	Φέρων οργανισμός	0.800	18.39	1	14.71
B	Τοιχοποιία	0.800	78.75	1	63.00
B	Φέρων οργανισμός	0.000	2.57	1	0.00
B	Φέρων οργανισμός	0.800	32.26	1	25.80
			381.51		332.58

Ζώνη: 1

Όροφος: Β ΟΡΟΦΟΣ
Προσανατολισμός: Α

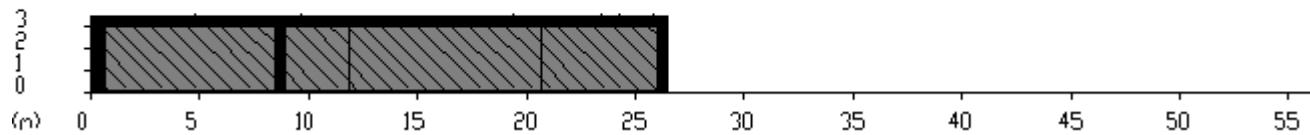
δομ. στοιχ.:		Τοιχοποιία	
φύλ.:	1.1	U=	0.8
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m ²]
1	8.80	3.43	30.18
2	-0.45	2.96	-1.33
3	-0.55	2.96	-1.63
4	-8.80	0.47	-4.14
5	3.00	3.43	10.29
6	-3.00	0.47	-1.41
7	5.80	3.43	19.89
8	-0.45	2.96	-1.33
9	-5.80	0.47	-2.73
10	8.80	3.43	30.18
11	-8.80	0.47	-4.14
		ΣΑ =	73.84

Ζώνη: 1

Όροφος: Β ΟΡΟΦΟΣ
Προσανατολισμός: Α

δομ. στοιχ.:		Φέρων οργανισμός	
φύλ.:	1.2	U=	0.8
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m ²]
1	0.45	2.96	1.33
2	0.55	2.96	1.63
3	8.80	0.47	4.14
4	3.00	0.47	1.41
5	0.45	2.96	1.33
6	5.80	0.47	2.73
7	8.80	0.47	4.14
		ΣΑ =	16.70

ΤΟΙΧΟ : 73.84 m²
 ΜΠΕΤΩΝ : 16.70 m²
 ΑΝΟΙΓΜΑΤΑ: 0.00 m²



Ζώνη: 1

Όροφος: Β ΟΡΟΦΟΣ

Προσανατολισμός: N

δομ. στοιχ.:		Τοιχοποία	
φύλ.:	1.1	U=	0.8
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m ²]
1	8.70	3.43	29.84
2	-3.81	1.40	-5.33
3	-1.95	1.40	-2.73
4	-1.10	2.25	-2.48
5	-3.00	0.71	-2.13
6	-3.81	0.71	-2.71
7	-0.30	2.96	-0.89
8	-0.30	2.96	-0.89
9	-0.30	2.96	-0.89
10	-8.70	0.47	-4.09
11	16.70	3.43	57.28
12	-3.80	1.40	-5.32
13	-2.00	1.40	-2.80
14	-3.80	1.40	-5.32
15	-1.90	1.40	-2.66
16	-1.05	2.25	-2.36
17	-0.95	2.25	-2.14
18	-2.95	0.71	-2.09
19	-3.80	0.71	-2.70
20	-2.95	0.71	-2.09
21	-3.80	0.71	-2.70
22	-0.30	2.96	-0.89
23	-0.30	2.96	-0.89
24	-0.30	2.96	-0.89
25	-0.30	2.96	-0.89
26	-0.30	2.96	-0.89
27	-16.70	0.47	-7.85
28	14.20	3.43	48.71
29	-1.90	1.40	-2.66
30	-1.05	2.25	-2.36
31	-1.05	2.25	-2.36
32	-3.80	1.40	-5.32
33	-0.85	2.00	-1.70
34	-2.95	0.71	-2.09
35	-3.80	0.71	-2.70
36	-3.70	0.71	-2.63
37	-0.30	2.96	-0.89
38	-0.30	2.96	-0.89
39	-0.30	2.96	-0.89
40	-0.30	2.96	-0.89
41	-14.20	0.47	-6.67
42	8.70	3.43	29.84
43	-3.81	1.40	-5.33
44	-1.93	1.40	-2.70
45	-1.05	2.25	-2.36
46	-2.98	0.71	-2.12

47	-3.81	0.71	-2.71
48	-0.30	2.96	-0.89
49	-0.30	2.96	-0.89
50	-0.30	2.96	-0.89
51	-8.70	0.47	-4.09
		$\Sigma A =$	47.05

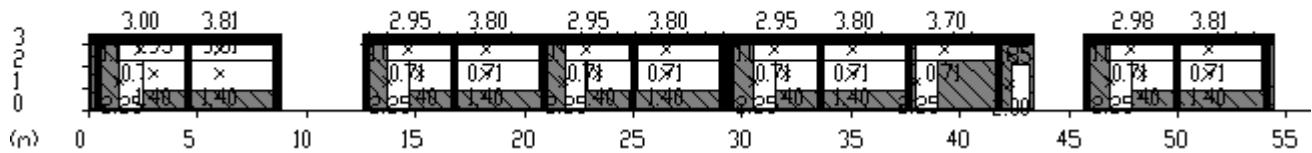
Ζώνη: 1

Όροφος: Β ΟΡΟΦΟΣ

Προσανατολισμός: Ν

δομ. στοιχ.:		Φέρων οργανισμός	
φύλ.:	1.2	U=	0.8
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m ²]
1	0.30	2.96	0.89
2	0.30	2.96	0.89
3	0.30	2.96	0.89
4	8.70	0.47	4.09
5	0.30	2.96	0.89
6	0.30	2.96	0.89
7	0.30	2.96	0.89
8	0.30	2.96	0.89
9	0.30	2.96	0.89
10	16.70	0.47	7.85
11	0.30	2.96	0.89
12	0.30	2.96	0.89
13	0.30	2.96	0.89
14	0.30	2.96	0.89
15	14.20	0.47	6.67
16	0.30	2.96	0.89
17	0.30	2.96	0.89
18	0.30	2.96	0.89
19	8.70	0.47	4.09
		$\Sigma A =$	36.02

ΤΟΞΟ : 47.05 m²
 ΜΠΕΤΟΝ : 36.02 m²
 ΑΝΩΓΜΑΤΑ: 82.60 m²



Ζώνη: 1

Όροφος: Β ΟΡΟΦΟΣ

Προσανατολισμός: Δ

δομ. στοιχ.:		Τοιχοποιία	
φύλ.:	1.1	U=	0.8
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m ²]
1	8.80	3.43	30.18
2	-8.80	0.47	-4.14
3	8.80	3.43	30.18
4	-0.55	2.96	-1.63
5	-0.55	2.96	-1.63
6	-8.80	0.47	-4.14
7	8.80	3.43	30.18
8	-0.45	2.96	-1.33
9	-0.55	2.96	-1.63
10	-8.80	0.47	-4.14

		$\Sigma A =$	71.92
--	--	--------------	-------

Ζώνη: 1

Όροφος: Β ΟΡΟΦΟΣ

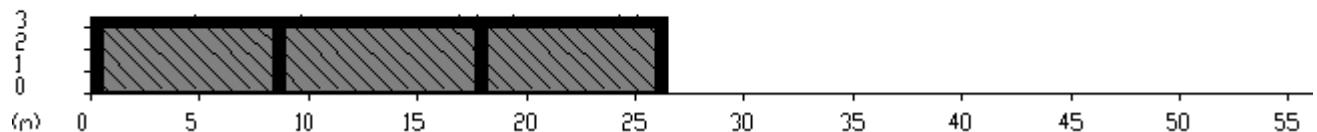
Προσανατολισμός: Δ

δομ. στοιχ.:		Φέρων οργανισμός	
φύλ.:	1.2	U=	0.8
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m ²]
1	8.80	0.47	4.14
2	0.55	2.96	1.63
3	0.55	2.96	1.63
4	8.80	0.47	4.14
5	0.45	2.96	1.33
6	0.55	2.96	1.63
7	8.80	0.47	4.14
		$\Sigma A =$	18.62

ΤΩΧΟΙ : 71.92 m²

ΜΠΕΤΟΝ : 18.62 m²

ΑΝΟΙΓΜΑΤΑ: 0.00 m²



Ζώνη: 1

Όροφος: Β ΟΡΟΦΟΣ

Προσανατολισμός: Β

δομ. στοιχ.:		Τοιχοποιία	
φύλ.:	1.1	U=	0.8
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m ²]
1	4.10	3.43	14.06
2	-3.81	1.00	-3.81
3	-0.30	2.96	-0.89
4	-4.10	0.47	-1.93
5	4.60	3.43	15.78
6	-3.81	1.00	-3.81
7	-0.30	2.96	-0.89
8	-0.30	2.96	-0.89
9	-4.60	0.47	-2.16
10	1.50	3.43	5.15
11	-0.70	0.40	-0.28
12	-1.50	0.47	-0.70
13	12.70	3.43	43.56
14	-3.80	1.00	-3.80
15	-3.80	1.00	-3.80
16	-3.80	1.00	-3.80
17	-0.30	2.96	-0.89
18	-0.30	2.96	-0.89
19	-0.30	2.96	-0.89
20	-0.30	2.96	-0.89
21	-12.70	0.47	-5.97
22	16.70	3.43	57.28
23	-3.80	1.00	-3.80
24	-3.80	1.00	-3.80
25	-3.80	1.00	-3.80
26	-3.80	1.00	-3.80
27	-0.30	2.96	-0.89

28	-0.30	2.96	-0.89
29	-0.30	2.96	-0.89
30	-0.30	2.96	-0.89
31	-0.30	2.96	-0.89
32	-16.70	0.47	-7.85
33	8.70	3.43	29.84
34	-3.80	1.00	-3.80
35	-3.80	1.00	-3.80
36	-0.30	2.96	-0.89
37	-0.30	2.96	-0.89
38	-0.30	2.96	-0.89
39	-8.70	0.47	-4.09
		ΣΑ =	87.54

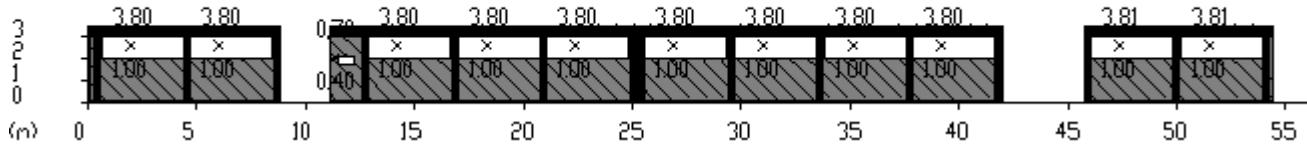
Ζώνη: 1

Όροφος: Β ΟΡΟΦΟΣ

Προσανατολισμός: Β

δομ. στοιχ.:		Φέρων οργανισμός	
φύλ.:	1.2	U=	0.8
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m ²]
1	0.30	2.96	0.89
2	4.10	0.47	1.93
3	0.30	2.96	0.89
4	0.30	2.96	0.89
5	4.60	0.47	2.16
6	1.50	0.47	0.70
7	0.30	2.96	0.89
8	0.30	2.96	0.89
9	0.30	2.96	0.89
10	0.30	2.96	0.89
11	12.70	0.47	5.97
12	0.30	2.96	0.89
13	0.30	2.96	0.89
14	0.30	2.96	0.89
15	0.30	2.96	0.89
16	0.30	2.96	0.89
17	16.70	0.47	7.85
18	0.30	2.96	0.89
19	0.30	2.96	0.89
20	0.30	2.96	0.89
21	8.70	0.47	4.09
		ΣΑ =	36.02

ΤΟΞΟ : 87.54 m²
ΜΠΕΤΩΝ : 36.02 m²
ΑΝΟΙΓΜΑΤΑ: 42.10 m²



Συγκεντρωτικά στοιχεία κατακόρυφων δομικών στοιχείων για τους υπολογισμούς θερμομονωτικής επάρκειας

προσανατολισμός	δομ. στοιχ.	U [W/(m ² K)]	A [m ²]	b	ΣbxAxU [W/K]
A	Τοιχοποιία	0.800	73.84	1	59.07
A	Φέρων οργανισμός	0.800	16.70	1	13.36
N	Τοιχοποιία	0.800	47.05	1	37.64
N	Φέρων οργανισμός	0.800	36.02	1	28.82

N	Πόρτα	3.200	2.48	1	7.92
N	Πόρτα	3.200	2.36	1	7.56
N	Πόρτα	3.200	2.14	1	6.84
N	Πόρτα	3.200	2.36	1	7.56
N	Πόρτα	3.200	2.36	1	7.56
N	Πόρτα	3.200	1.70	1	5.44
N	Πόρτα	3.200	2.36	1	7.56
Δ	Τοιχοποιία	0.800	71.92	1	57.54
Δ	Φέρων οργανισμός	0.800	18.62	1	14.90
B	Τοιχοποιία	0.800	87.54	1	70.03
B	Φέρων οργανισμός	0.800	36.02	1	28.82
			403.48		360.61

Συγκεντρωτικά στοιχεία κατακόρυφων δομικών στοιχείων για τους υπολογισμούς ενεργειακής απόδοσης

προσανατολισμός	δομ. στοιχ.	U [W/(m ² K)]	A [m ²]	b	ΣbxAxU [W/K]
A	Τοιχοποιία	0.800	73.84	1	59.07
A	Φέρων οργανισμός	0.800	16.70	1	13.36
N	Τοιχοποιία	0.800	47.05	1	37.64
N	Φέρων οργανισμός	0.800	36.02	1	28.82
N	Πόρτα	3.200	2.48	1	7.92
N	Πόρτα	3.200	2.36	1	7.56
N	Πόρτα	3.200	2.14	1	6.84
N	Πόρτα	3.200	2.36	1	7.56
N	Πόρτα	3.200	2.36	1	7.56
N	Πόρτα	3.200	1.70	1	5.44
N	Πόρτα	3.200	2.36	1	7.56
Δ	Τοιχοποιία	0.800	71.92	1	57.54
Δ	Φέρων οργανισμός	0.800	18.62	1	14.90
B	Τοιχοποιία	0.800	87.54	1	70.03
B	Φέρων οργανισμός	0.800	36.02	1	28.82
			403.48		360.61

5. Οριζόντια αδιαφανή δομικά στοιχεία

Ζώνη: 1

Όροφος: ΙΣΟΓΕΙΟ

Δάπεδο προς έδαφος

δομ. στοιχ.:		Δάπεδο προς έδαφος	
φύλ.:	4.1	U'=	1.060
τμήμα	πλάτος [m]	μήκος [m]	εμβαδό [m ²]
1	1	76.65	76.65
2	1	76.74	76.74
			153.39

Ζώνη: 1

Όροφος: ΙΣΟΓΕΙΟ

Δάπεδο προς έδαφος

δομ. στοιχ.:		Δάπεδο προς έδαφος	
φύλ.:	4.1	U'=	0.750
τμήμα	πλάτος [m]	μήκος [m]	εμβαδό [m ²]
1	1	258.6	258.60
			258.60

Ζώνη: 1

Όροφος: Β ΟΡΟΦΟΣ

Οροφή

δομ. στοιχ.:		Οροφή	
φύλ.:	2.1	U'=	0.700
τμήμα	πλάτος [m]	μήκος [m]	εμβαδό [m ²]
1	1	76.65	76.65
2	1	263.1	263.10
3	1	76.74	76.74
			416.49

Συγκεντρωτικά στοιχεία για τα αδιαφανή οριζόντια στοιχεία για τους υπολογισμούς ενεργειακής απόδοσης

όροφος	δομικό στοιχείο	ΣΑ [m ²]	U' [W/(m ² K)]	ΣΑxU' [W/K]	b	bxΣΑxU' [W/K]
1	δάπεδο	153.39	1.060	162.59	1.000	162.59
	δάπεδο	258.60	0.750	193.95	1.000	193.95
3	Οροφή	416.49	0.700	291.54	1.000	291.54
		828.48				648.09

Συγκεντρωτικά στοιχεία για τα αδιαφανή οριζόντια στοιχεία για τον έλεγχο θερμομονωτικής επάρκειας

όροφος	δομικό στοιχείο	ΣΑ [m ²]	U' [W/(m ² K)]	ΣΑxU' [W/K]	b	bxΣΑxU' [W/K]
1	δάπεδο	153.39	1.060	162.59	1.000	162.59
	δάπεδο	258.60	0.750	193.95	1.000	193.95
3	Οροφή	416.49	0.700	291.54	1.000	291.54
		828.48				648.09

6. Διαφανή δομικά στοιχεία

Συγκεντρωτικά στοιχεία κουφωμάτων ανά όροφο για τον έλεγχο θερμομονωτικής επάρκειας

Όροφος	Κούφωμα	Πλάτος [m]	Ύψος [m]	Τύπος	Εμβαδό [m ²]	U [W/(m ² K)]	b	bxUxA [W/K]
ΙΣΟΓΕΙΟ	B1	3.81	1.00	A1	3.81	3.2	1	12.19
	B2	3.81	1.00	A1	3.81	3.2	1	12.19
	N1	3.81	1.40	A3	5.33	3.2	1	17.07
	N2	1.95	1.40	A11	2.73	3.2	1	8.74
	N4	3.00	0.65	A15	1.95	3.2	1	6.24
	N5	3.81	0.65	A16	2.48	3.2	1	7.92
	B3	3.80	1.00	A2	3.80	3.2	1	12.16
	B4	3.80	1.00	A2	3.80	3.2	1	12.16
	B5	3.80	1.00	A2	3.80	3.2	1	12.16
	B6	3.80	1.00	A2	3.80	3.2	1	12.16
	B7	3.80	1.00	A2	3.80	3.2	1	12.16
	B8	3.80	1.00	A2	3.80	3.2	1	12.16
	B9	3.80	1.00	A2	3.80	3.2	1	12.16
	N6	2.20	1.40	A8	3.08	3.2	1	9.86
	N7	0.65	1.40	A9	0.91	3.2	1	2.91
	N8	2.00	1.40	A10	2.80	3.2	1	8.96
	N9	3.80	1.40	A5	5.32	3.2	1	17.02
	N10	1.90	1.40	A7	2.66	3.2	1	8.51
	N14	2.95	0.65	A17	1.92	3.2	1	6.14
	N15	3.80	0.65	A18	2.47	3.2	1	7.90
	N16	2.95	0.65	A17	1.92	3.2	1	6.14
	N17	3.80	0.65	A18	2.47	3.2	1	7.90
	N18	3.80	1.40	A5	5.32	3.2	1	17.02
	N19	2.25	1.40	A6	3.15	3.2	1	10.08
	N20	1.90	1.40	A7	2.66	3.2	1	8.51
	N23	2.95	0.65	A17	1.92	3.2	1	6.14
	N24	3.50	0.65	A19	2.27	3.2	1	7.28
	N25	3.80	0.65	A18	2.47	3.2	1	7.90
	B10	3.80	1.00	A2	3.80	3.2	1	12.16
	B11	3.80	1.00	A2	3.80	3.2	1	12.16
	N26	3.81	1.40	A3	5.33	3.2	1	17.07
	N27	1.93	1.40	A4	2.70	3.2	1	8.65
	N29	2.98	0.65	A20	1.94	3.2	1	6.20
	N30	3.81	0.65	A16	2.48	3.2	1	7.92
Α ΟΡΟΦΟΣ	N1	3.81	1.40	A3	5.33	3.2	1	17.07
	N2	1.95	1.40	A11	2.73	3.2	1	8.74
	N4	3.00	0.60	A21	1.80	3.2	1	5.76
	N5	3.81	0.60	A22	2.29	3.2	1	7.32
	B1	3.81	1.00	A1	3.81	3.2	1	12.19
	B2	3.81	1.00	A1	3.81	3.2	1	12.19
	N6	3.80	1.40	A5	5.32	3.2	1	17.02
	N7	2.00	1.40	A10	2.80	3.2	1	8.96
	N8	3.80	1.40	A5	5.32	3.2	1	17.02
	N9	1.90	1.40	A7	2.66	3.2	1	8.51
	N12	2.95	0.60	A23	1.77	3.2	1	5.66
	N13	3.80	0.60	A24	2.28	3.2	1	7.30
	N14	2.95	0.60	A23	1.77	3.2	1	5.66
	N15	3.80	0.60	A24	2.28	3.2	1	7.30
	N16	1.90	1.40	A7	2.66	3.2	1	8.51
	N19	3.80	1.40	A5	5.32	3.2	1	17.02
	N20	2.95	0.60	A23	1.77	3.2	1	5.66

N21	3.80	0.60	A24	2.28	3.2	1	7.30	
N22	3.70	0.60	A25	2.22	3.2	1	7.10	
B3	3.80	1.00	A2	3.80	3.2	1	12.16	
B4	3.80	1.00	A2	3.80	3.2	1	12.16	
B5	3.80	1.00	A2	3.80	3.2	1	12.16	
B6	3.80	1.00	A2	3.80	3.2	1	12.16	
B7	3.80	1.00	A2	3.80	3.2	1	12.16	
B8	3.80	1.00	A2	3.80	3.2	1	12.16	
B9	3.80	1.00	A2	3.80	3.2	1	12.16	
N23	3.81	1.40	A3	5.33	3.2	1	17.07	
N24	1.93	1.40	A4	2.70	3.2	1	8.65	
N26	2.98	0.60	A26	1.79	3.2	1	5.72	
N27	3.81	0.60	A22	2.29	3.2	1	7.32	
B10	3.80	1.00	A2	3.80	3.2	1	12.16	
B11	3.80	1.00	A2	3.80	3.2	1	12.16	
Β ΟΡΟΦΟΣ	N1	3.81	1.40	A3	5.33	3.2	1	17.07
	N2	1.95	1.40	A11	2.73	3.2	1	8.74
	N4	3.00	0.71	A29	2.13	3.2	1	6.82
	N5	3.81	0.71	A30	2.71	3.2	1	8.66
	B1	3.81	1.00	A1	3.81	3.2	1	12.19
	B2	3.81	1.00	A1	3.81	3.2	1	12.19
	N6	3.80	1.40	A5	5.32	3.2	1	17.02
	N7	2.00	1.40	A10	2.80	3.2	1	8.96
	N8	3.80	1.40	A5	5.32	3.2	1	17.02
	N9	1.90	1.40	A7	2.66	3.2	1	8.51
	N12	2.95	0.71	A31	2.09	3.2	1	6.70
	N13	3.80	0.71	A32	2.70	3.2	1	8.63
	N14	2.95	0.71	A31	2.09	3.2	1	6.70
	N15	3.80	0.71	A32	2.70	3.2	1	8.63
	N16	1.90	1.40	A7	2.66	3.2	1	8.51
	N19	3.80	1.40	A5	5.32	3.2	1	17.02
	N21	2.95	0.71	A31	2.09	3.2	1	6.70
	N22	3.80	0.71	A32	2.70	3.2	1	8.63
	N23	3.70	0.71	A33	2.63	3.2	1	8.41
	B3	0.70	0.40	A28	0.28	3.2	1	0.90
	B4	3.80	1.00	A2	3.80	3.2	1	12.16
	B5	3.80	1.00	A2	3.80	3.2	1	12.16
	B6	3.80	1.00	A2	3.80	3.2	1	12.16
	B7	3.80	1.00	A2	3.80	3.2	1	12.16
	B8	3.80	1.00	A2	3.80	3.2	1	12.16
	B9	3.80	1.00	A2	3.80	3.2	1	12.16
	B10	3.80	1.00	A2	3.80	3.2	1	12.16
	N24	3.81	1.40	A3	5.33	3.2	1	17.07
	N25	1.93	1.40	A4	2.70	3.2	1	8.65
	N27	2.98	0.71	A34	2.12	3.2	1	6.77
	N28	3.81	0.71	A30	2.71	3.2	1	8.66
	B11	3.80	1.00	A2	3.80	3.2	1	12.16
	B12	3.80	1.00	A2	3.80	3.2	1	12.16

Συγκεντρωτικά στοιχεία κουφωμάτων για τον έλεγχο θερμομονωτικής επάρκειας

Όροφος	Εμβαδό [m ²]	$b \times \sum(U \times A)$ [W/K]	n	ΣA [m ²]	$n \times b \times \sum(U \times A)$ [W/K]
ΙΣΟΓΕΙΟ	108.10	345.91	1	108.10	345.91
Α ΟΡΟΦΟΣ	104.53	334.50	1	104.53	334.50
Β ΟΡΟΦΟΣ	108.94	348.61	1	108.94	348.61
	0.00	0.00	1	0.00	0.00
Συνολικά:				321.57	1029.02

7. Μη θερμαινόμενοι χώροι

8. Θερμογέφυρες

Ζώνη: 1

Οι θερμογέφυρες δεν παραλείφθηκαν αλλά λαμβάνονται προσεγγιστικά υπόψη στον υπολογισμό της ενεργειακής απόδοσης του κτιρίου προσαυξάνοντας το συντελεστή θερμοπερατότητας κάθε θερμομονωμένου δομικού στοιχείου κατά $\Delta U = 0.2 \text{ W}/(\text{m}^2\text{K})$, εξαιρουμένων των κουφωμάτων και των δομικών στοιχείων σε επαφή με το έδαφος.

Ο τρόπος υπολογισμού αυτός θεωρείται ότι καλύπτει την επίδραση των θερμογεφυρών στην ενεργειακή απόδοση του κτηρίου καθώς αποτελεί δυσμενέστερη θεώρηση καθώς οι πλειοψηφία των θερμογεφυρών που δημιουργούνται με την τοποθέτηση εξωτερικής θερμομόνωσης (θερμοπρόσοψη), όπως σε αυτή την περίπτωση, έχουν αρνητικό συντελεστή γραμμικής θερμοπερατότητας (ψ).

9. Υπολογισμός μέγιστου επιτρεπτού και πραγματοποιήσιμου Um του κτιρίου

Υπολογισμός θερμαινόμενου όγκου κτιρίου

Θερμική Ζώνη	Εμβαδό [m ²]	Ύψος [m]	Όγκος [m ³]
3ο ΛΥΚΕΙΟ	1240.59		4185
Συνολικά			4185

	ΣΑ [m ²]	Σ[bxUxA] [W/K] ή Σ[bxΨxI] [W/K]
κατακόρυφα αδιαφανή δομικά στοιχεία	1192.2	1057.8
οριζόντια αδιαφανή δομικά στοιχεία	828.5	648.1
διαφανή δομικά στοιχεία	321.6	1029.0
θερμογέφυρες	-	0.0
Συνολικά	2342.2	2734.9

$$\Sigma A/V = 2342.25(m^2)/4185.18(m^3) = 0.560$$

Συνεπώς μέγιστο επιτρεπτό $U_{m,max}$ 1.054[W/(m²K)]

Πραγματοποιούμενο $U_m = 2734.9(W/K)/2342.25(m^2) = 1.168 > 1.054[W/(m^2K)]$

10. Υπολογισμός αθέλητου αερισμού

Συγκεντρωτικά στοιχεία κουφωμάτων ανα όροφο για τον υπολογισμό αθέλητου αερισμού

Όροφος	Τύπος	Κούφωμα	Πλάτος	Ύψος	Εμβαδό	Διείσδυση αέρα	Διείσδυση αέρα
		α	[m]	[m]	[m ²]	[m ³ /(m ² h)]	[m ³ /h]
ΙΣΟΓΕΙΟ	παράθυρο	A1	3.81	1.00	3.81	6.20	24
	παράθυρο	A1	3.81	1.00	3.81	6.20	24
	παράθυρο	A3	3.81	1.40	5.33	6.20	33
	παράθυρο	A11	1.95	1.40	2.73	6.20	17
	πόρτα	A12	1.10	2.25	2.48	4.80	12
	παράθυρο	A15	3.00	0.65	1.95	6.20	12
	παράθυρο	A16	3.81	0.65	2.48	6.20	15
	παράθυρο	A2	3.80	1.00	3.80	6.20	24
	παράθυρο	A2	3.80	1.00	3.80	6.20	24
	παράθυρο	A2	3.80	1.00	3.80	6.20	24
	παράθυρο	A2	3.80	1.00	3.80	6.20	24
	παράθυρο	A2	3.80	1.00	3.80	6.20	24
	παράθυρο	A2	3.80	1.00	3.80	6.20	24
	παράθυρο	A2	3.80	1.00	3.80	6.20	24
	παράθυρο	A8	2.20	1.40	3.08	6.20	19
	παράθυρο	A9	0.65	1.40	0.91	6.20	6
	παράθυρο	A10	2.00	1.40	2.80	6.20	17
	παράθυρο	A5	3.80	1.40	5.32	6.20	33
	παράθυρο	A7	1.90	1.40	2.66	6.20	16
	πόρτα	A13	1.05	2.25	2.36	4.80	11
	πόρτα	A14	0.95	2.25	2.14	4.80	10
	πόρτα	A14	0.95	2.25	2.14	4.80	10
	παράθυρο	A17	2.95	0.65	1.92	6.20	12
	παράθυρο	A18	3.80	0.65	2.47	6.20	15
	παράθυρο	A17	2.95	0.65	1.92	6.20	12
	παράθυρο	A5	3.80	1.40	5.32	6.20	33
	παράθυρο	A6	2.25	1.40	3.15	6.20	20
	παράθυρο	A7	1.90	1.40	2.66	6.20	16
	πόρτα	A13	1.05	2.25	2.36	4.80	11
	πόρτα	A13	1.05	2.25	2.36	4.80	11
	παράθυρο	A17	2.95	0.65	1.92	6.20	12
	παράθυρο	A19	3.50	0.65	2.27	6.20	14
	παράθυρο	A18	3.80	0.65	2.47	6.20	15
	παράθυρο	A2	3.80	1.00	3.80	6.20	24
	παράθυρο	A2	3.80	1.00	3.80	6.20	24
	παράθυρο	A3	3.81	1.40	5.33	6.20	33
	παράθυρο	A4	1.93	1.40	2.70	6.20	17
	πόρτα	A13	1.05	2.25	2.36	4.80	11
	παράθυρο	A20	2.98	0.65	1.94	6.20	12
	παράθυρο	A16	3.81	0.65	2.48	6.20	15
Α ΟΡΟΦΟΣ	παράθυρο	A3	3.81	1.40	5.33	6.20	33
	παράθυρο	A11	1.95	1.40	2.73	6.20	17
	πόρτα	A12	1.10	2.25	2.48	4.80	12
	παράθυρο	A21	3.00	0.60	1.80	6.20	11
	παράθυρο	A22	3.81	0.60	2.29	6.20	14
	παράθυρο	A1	3.81	1.00	3.81	6.20	24
	παράθυρο	A1	3.81	1.00	3.81	6.20	24
	παράθυρο	A5	3.80	1.40	5.32	6.20	33

παράθυρο	A5	3.80	1.40	5.32	6.20	33	
παράθυρο	A7	1.90	1.40	2.66	6.20	16	
πόρτα	A13	1.05	2.25	2.36	4.80	11	
πόρτα	A14	0.95	2.25	2.14	4.80	10	
παράθυρο	A23	2.95	0.60	1.77	6.20	11	
παράθυρο	A24	3.80	0.60	2.28	6.20	14	
παράθυρο	A23	2.95	0.60	1.77	6.20	11	
παράθυρο	A24	3.80	0.60	2.28	6.20	14	
παράθυρο	A7	1.90	1.40	2.66	6.20	16	
πόρτα	A13	1.05	2.25	2.36	4.80	11	
πόρτα	A13	1.05	2.25	2.36	4.80	11	
παράθυρο	A5	3.80	1.40	5.32	6.20	33	
παράθυρο	A23	2.95	0.60	1.77	6.20	11	
παράθυρο	A24	3.80	0.60	2.28	6.20	14	
παράθυρο	A25	3.70	0.60	2.22	6.20	14	
παράθυρο	A2	3.80	1.00	3.80	6.20	24	
παράθυρο	A2	3.80	1.00	3.80	6.20	24	
παράθυρο	A2	3.80	1.00	3.80	6.20	24	
παράθυρο	A2	3.80	1.00	3.80	6.20	24	
παράθυρο	A2	3.80	1.00	3.80	6.20	24	
παράθυρο	A2	3.80	1.00	3.80	6.20	24	
παράθυρο	A2	3.80	1.00	3.80	6.20	24	
παράθυρο	A3	3.81	1.40	5.33	6.20	33	
παράθυρο	A4	1.93	1.40	2.70	6.20	17	
πόρτα	A13	1.05	2.25	2.36	4.80	11	
παράθυρο	A26	2.98	0.60	1.79	6.20	11	
παράθυρο	A22	3.81	0.60	2.29	6.20	14	
παράθυρο	A2	3.80	1.00	3.80	6.20	24	
παράθυρο	A2	3.80	1.00	3.80	6.20	24	
Β ΟΡΟΦΟΣ	παράθυρο	A3	3.81	1.40	5.33	6.20	33
	παράθυρο	A11	1.95	1.40	2.73	6.20	17
	πόρτα	A12	1.10	2.25	2.48	4.80	12
	παράθυρο	A29	3.00	0.71	2.13	6.20	13
	παράθυρο	A30	3.81	0.71	2.71	6.20	17
	παράθυρο	A1	3.81	1.00	3.81	6.20	24
	παράθυρο	A1	3.81	1.00	3.81	6.20	24
	παράθυρο	A5	3.80	1.40	5.32	6.20	33
	παράθυρο	A10	2.00	1.40	2.80	6.20	17
	παράθυρο	A5	3.80	1.40	5.32	6.20	33
	παράθυρο	A7	1.90	1.40	2.66	6.20	16
	πόρτα	A13	1.05	2.25	2.36	4.80	11
	πόρτα	A14	0.95	2.25	2.14	4.80	10
	παράθυρο	A31	2.95	0.71	2.09	6.20	13
	παράθυρο	A32	3.80	0.71	2.70	6.20	17
	παράθυρο	A31	2.95	0.71	2.09	6.20	13
	παράθυρο	A32	3.80	0.71	2.70	6.20	17
	παράθυρο	A7	1.90	1.40	2.66	6.20	16
	πόρτα	A13	1.05	2.25	2.36	4.80	11
	πόρτα	A13	1.05	2.25	2.36	4.80	11
	παράθυρο	A5	3.80	1.40	5.32	6.20	33
	πόρτα	A27	0.85	2.00	1.70	4.80	8
	παράθυρο	A31	2.95	0.71	2.09	6.20	13
	παράθυρο	A32	3.80	0.71	2.70	6.20	17
	παράθυρο	A33	3.70	0.71	2.63	6.20	16

παράθυρο	A28	0.70	0.40	0.28	6.20	2
παράθυρο	A2	3.80	1.00	3.80	6.20	24
παράθυρο	A2	3.80	1.00	3.80	6.20	24
παράθυρο	A2	3.80	1.00	3.80	6.20	24
παράθυρο	A2	3.80	1.00	3.80	6.20	24
παράθυρο	A2	3.80	1.00	3.80	6.20	24
παράθυρο	A2	3.80	1.00	3.80	6.20	24
παράθυρο	A2	3.80	1.00	3.80	6.20	24
παράθυρο	A3	3.81	1.40	5.33	6.20	33
παράθυρο	A4	1.93	1.40	2.70	6.20	17
πόρτα	A13	1.05	2.25	2.36	4.80	11
παράθυρο	A34	2.98	0.71	2.12	6.20	13
παράθυρο	A30	3.81	0.71	2.71	6.20	17
παράθυρο	A2	3.80	1.00	3.80	6.20	24
παράθυρο	A2	3.80	1.00	3.80	6.20	24
Συνολικά						2215

Η διείσδυση του αέρα ανά τύπο κουφώματος λαμβάνεται από τον πίνακα 3.24 της Τ.Ο.Τ.Ε.Ε 20701 - 1/2017 Α έκδοση.