

**ΕΝΕΡΓΕΙΑΚΗ ΜΕΛΕΤΗ**  
*Υπολογισμός Ενεργειακών Καταναλώσεων*

**N. ΜΟΥΔΑΝΙΑ, 29/08/2024**

**ΣΥΝΤΑΧΘΗΚΕ**

**Ελένη Σίμου**  
**Μηχανολόγος Μηχανικός Π.Ε.**

**ΘΕΩΡΗΘΗΚΕ**  
**Ο Προϊστάμενος της ΔΤΥ**

**Ιωάννης Ελευθερούδης**  
**Πολιτικός Μηχανικός Π.Ε.**

## 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 κτίρια με τις εξαιρέσεις του άρθρου 11, όπως αυτός τροποποιήθηκε σύμφωνα με τα άρθρα 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 του συντάχθηκαν υποστηρικτικά του κανονισμού όπως αυτές 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».
- 20701-2/2017: «Θερμοφυσικές ιδιότητες δομικών υλικών και έλεγχος της θερμομονωτικής επάρκειας των κτηρίων».
- 20701-3/2014: «Κλιματικά δεδομένα ελληνικών πόλεων».

Η ενσωμάτωση παθητικών ηλιακών συστημάτων (Π.Η.Σ.) πέραν του άμεσου κέρδους, εγκαταστάσεων ανανεώσιμων πηγών ενέργειας (ΑΠΕ.) 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 ΑΠΕ. σε κτήρια».
- 20701-X/2017: «Εγκατασταθείς Σ.Η.Θ. σε κτήρια».

Σύμφωνα με την εγκύκλιο οικ.1603/4.10.2010: «Για την καλύτερη δυνατή εφαρμογή των απαιτήσεων της παραγράφου 1 του άρθρου 3 «Σχεδιασμός Κτιρίου», απαιτείται συστηματική προσέγγιση των αρχών του βιοκλιματικού σχεδιασμού του κτιρίου με επαρκή τεχνική τεκμηρίωση, στη βάση της διαθέσιμης βιβλιογραφίας και έως την έκδοση σχετικής Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. Στην περίπτωση που αποδεδειγμένα υπάρχουν αρκετά 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 την 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 και 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.

## Στοιχεία Κτιρίου

Πόλη	Θεσσαλονίκη (Μικρά)
Αριθμός Θερμικών Ζωνών	1
Αριθμός Επιπέδων Κτιρίου (1 - 15)	1
Τυπικό Ύψος Επιπέδου (m)	3
Κλιματική Ζώνη	ΖΩΝΗ Γ
Γωνία Περιστροφής	0
Υψόμετρο μεγαλύτερο των 500m	ΟΧΙ
Χρήση Κτιρίου	Νηπιαγωγεία
Τύπος κατασκευής	Φέρων οργανισμός με κατακόρυφα στοιχεία λιθοδομών ή πλινθοδομών με συμπαγείς οπτόπλινθους ή ωμόπλινθους και οριζόντια στοιχεία από σκυρόδεμα
Επίπεδο στη Στάθμη του Εδάφους	1
Βάθος δαπέδου στο έδαφος (m)	-0.00
Περίμετρος κτιρίου (m)	85.75
Τύπος μελέτης/επιθεώρησης	2
Περίοδος έκδοσης οικοδομικής άδειας	3
Θερμομονωτική προστασία	2
Επιθυμητό συνολικό εμβαδό (m²)	
Επιθυμητός συνολικός όγκος (m³)	
Τμήμα κτηρίου	
Μέγιστος επιτρεπόμενος συντελεστής $U_{\text{m}}$ όπως προκύπτει από υπολογισμούς (για κτήρια πριν τον Κανονισμό Θερμομόνωσης)	

# Τεύχος αναλυτικών υπολογισμών

Έργο:  
Διεύθυνση:

Μελετητές:

5 Σεπτεμβρίου 2024

## Περιεχόμενα

1. Υπολογισμός συντελεστών θερμοπερατότητας αδιαφανών δομικών στοιχείων.....	6
2. Υπολογισμός ισοδύναμων συντελεστών θερμοπερατότητας αδιαφανών δομικών στοιχείων σε επαφή με το έδαφος.....	14
3. Υπολογισμός συντελεστών θερμοπερατότητας διαφανών δομικών στοιχείων και εμβαδομετρήσεις	17
4. Κατακόρυφα αδιαφανή δομικά στοιχεία.....	21
5. Οριζόντια αδιαφανή δομικά στοιχεία.....	30
6. Διαφανή δομικά στοιχεία.....	32
7. Μη θερμαινόμενοι χώροι.....	35
8. Θερμογέφυρες.....	38
9. Υπολογισμός μέγιστου επιτρεπτού και πραγματοποιήσιμου $U_{\text{m}}$ του κτιρίου.....	44
10. Υπολογισμός αθέλητου αερισμού.....	46

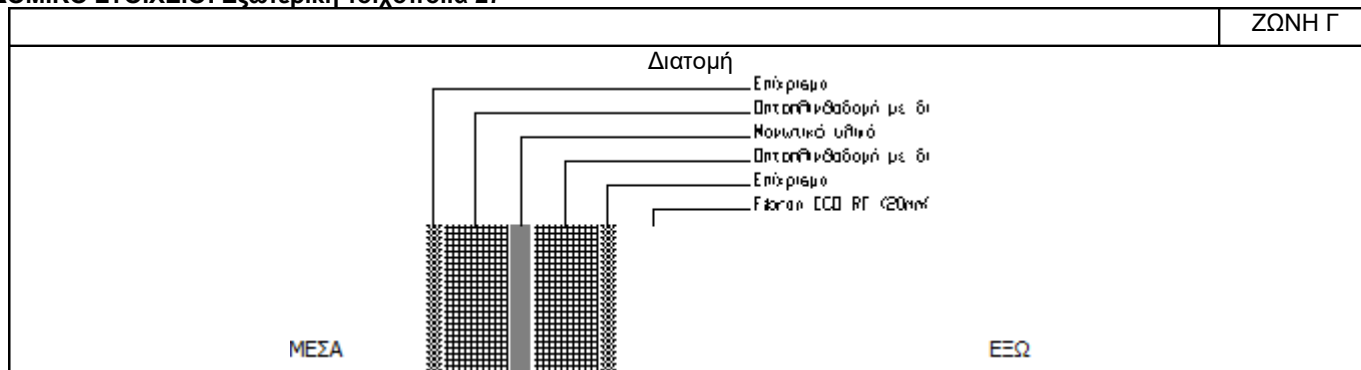
# 1. Υπολογισμός συντελεστών θερμοπερατότητας αδιαφανών δομικών στοιχείων

Υπολογισμός θερμομονωτικής επάρκειας κτηρίου

υπολογισμός  
συντελεστή θερμοπερατότητας δομικού στοιχείου

Τύπος εντύπου
1
Αριθμός φύλλου
1.2

## 1. ΔΟΜΙΚΟ ΣΤΟΙΧΕΙΟ: Εξωτερική τοιχοποιία 27



## 2. ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΑΝΤΙΣΤΑΣΗΣ ΘΕΡΜΟΔΙΑΦΥΓΗΣ ( $R_L$ )

α/α	Στρώσεις δομικού στοιχείου	Πυκνότητα $\rho$	Πάχος στρ. $d$	Συντ. θερμ. αγωγιμ. $\lambda$	Θερμ. αντιστ. $d/\lambda$
		$\text{kg/m}^3$	$\text{m}$	$\text{W/(mK)}$	$(\text{m}^2\text{K})/\text{W}$
1	Επίχρισμα	1900	0.020	0.872	0.023
2	Οπτοπλινθοδομή με διάτρητες οπ	1700	0.090	0.580	0.155
3	Μονωτικό υλικό		0.03	0.041	0.732
4	Οπτοπλινθοδομή με διάτρητες οπ	1700	0.090	0.580	0.155
5	Επίχρισμα	1900	0.020	0.872	0.023
6	Fibran ECO RF (20mm<d<30mm)		0.1	0.033	3.030
7					
8					
9					
10					
11					
12					
			$\Sigma d=0.350$		$R_L=4.118$

## 3. ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΗ ΘΕΡΜΟΠΕΡΑΤΟΤΗΤΑΣ ( $U$ )

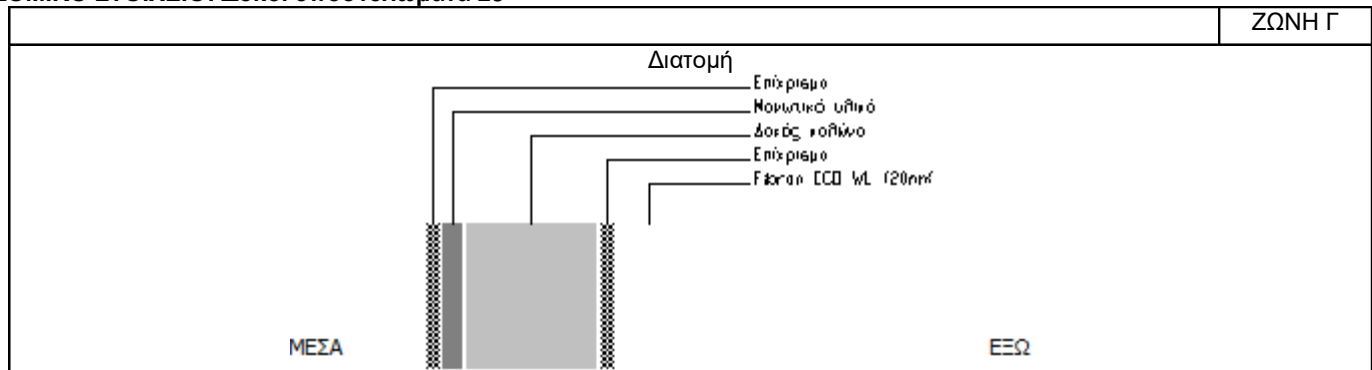
ΑΝΤΙΣΤΑΣΕΙΣ ΘΕΡΜΙΚΗΣ ΜΕΤΑΒΑΣΗΣ		$R_i$ (εσωτερ.)	$R_a$ (εξωτερ.)
Εξωτερικοί τοίχοι και παράθυρα (προς εξωτ. αέρα)		0.130	0.040
Τοίχος που συνορεύει με μη θερμαινόμενο χώρο		0.130	0.130
Τοίχος σε επαφή με το έδαφος		0.130	0.000
Στέγες, δώματα (ανερχόμενη ροή θερμότητας)		0.100	0.040
Οροφή που συνορεύει 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)	$R_i$	$(\text{m}^2\text{K})/\text{W}$	0.13
2	Αντίσταση θερμοδιαφυγής	$R_L$	$(\text{m}^2\text{K})/\text{W}$	4.118
3	Αντίσταση θερμικής μετάβασης (εξωτερικά)	$R_a$	$(\text{m}^2\text{K})/\text{W}$	0.04
4	Αντίσταση θερμοπερατότητας	$R_{oL}$	$(\text{m}^2\text{K})/\text{W}$	4.288

Συντελεστής θερμοπερατότητας		$U$	$\text{W}/(\text{m}^2\text{K})$	0.233
Μέγιστος επιτρ. συντελεστής θερμοπερατότητας		$U_{\max}$	$\text{W}/(\text{m}^2\text{K})$	0.45

Πρέπει  $U \leq U_{\max}$   
**ΙΣΧΥΕΙ**

## 1. ΔΟΜΙΚΟ ΣΤΟΙΧΕΙΟ: Δοκοί υποστυλώματα 25

2. ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΑΝΤΙΣΤΑΣΗΣ ΘΕΡΜΟΔΙΑΦΥΓΗΣ ( $R_{\Lambda}$ )

α/α	Στρώσεις δομικού στοιχείου	Πυκνότητα $\rho$ kg/m <sup>3</sup>	Πάχος στρ. d m	Συντ. θερμ. αγωγιμ. $\lambda$ W/(mK)	Θερμ. αντίστ. d/ $\lambda$ (m <sup>2</sup> K)/W
1	Επίχρισμα	1900	0.020	0.872	0.023
2	Μονωτικό υλικό		0.03	0.041	0.732
3	Δοκός κολώνα	2400	0.2	2.035	0.098
4	Επίχρισμα	1900	0.020	0.872	0.023
5	Fibran ECO WL (20mm<d<30mm)		0.1	0.033	3.030
6					
7					
8					
9					
10					
11					
12					
			<b><math>\Sigma d=0.370</math></b>		<b><math>R_{\Lambda}=3.906</math></b>

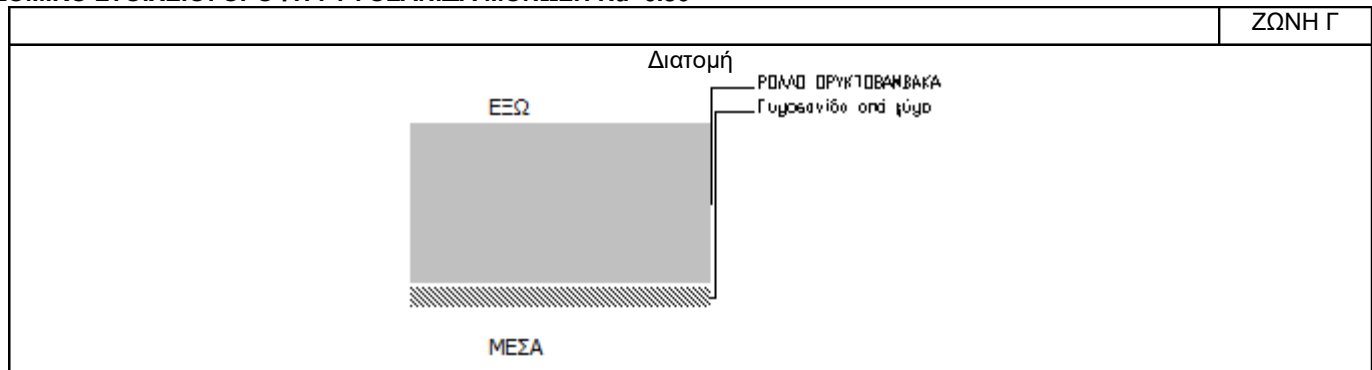
## 3. ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΗ ΘΕΡΜΟΠΕΡΑΤΟΤΗΤΑΣ (U)

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 <sup>2</sup> K)/W	0.13
2	Αντίσταση θερμοδιαφυγής	$R_{\Lambda}$	(m <sup>2</sup> K)/W	3.906
3	Αντίσταση θερμικής μετάβασης (εξωτερικά)	$R_a$	(m <sup>2</sup> K)/W	0.04
4	Αντίσταση θερμοπερατότητας	$R_{o\lambda}$	(m <sup>2</sup> K)/W	4.076

Συντελεστής θερμοπερατότητας		U	W/(m <sup>2</sup> K)	0.245
Μέγιστος επιτρ. συντελεστής θερμοπερατότητας		$U_{max}$	W/(m <sup>2</sup> K)	0.45

Πρέπει  $U \leq U_{max}$   
**ΙΣΧΥΕΙ**

1. ΔΟΜΙΚΟ ΣΤΟΙΧΕΙΟ: ΟΡΟΦΗ ΓΥΨΟΣΑΝΙΔΑ ΜΟΝΩΣΗ  $R_u=0.30$ 2. ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΑΝΤΙΣΤΑΣΗΣ ΘΕΡΜΟΔΙΑΦΥΓΗΣ ( $R_A$ )

α/α	Στρώσεις δομικού στοιχείου	Πυκνότητα $\rho$ kg/m <sup>3</sup>	Πάχος στρ. d m	Συντ. θερμ. αγωγιμ. $\lambda$ W/(mK)	Θερμ. αντίστ. d/ $\lambda$ (m <sup>2</sup> K)/W
1	Γυψοσανίδα από γύψο πυκνότητας	700	0.0125	0.210	0.060
2	ΡΟΛΛΟ ΠΡΥΚΤΟΒΑΜΒΑΚΑ KNAUF ULTR		0.1	0.037	2.703
3	Θερμ. αντίσταση χώρου $R_u$				0.300
4					
5					
6					
7					
8					
9					
10					
11					
12					
			$\Sigma d=0.113$		$R_A=3.062$

## 3. ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΗ ΘΕΡΜΟΠΕΡΑΤΟΤΗΤΑΣ (U)

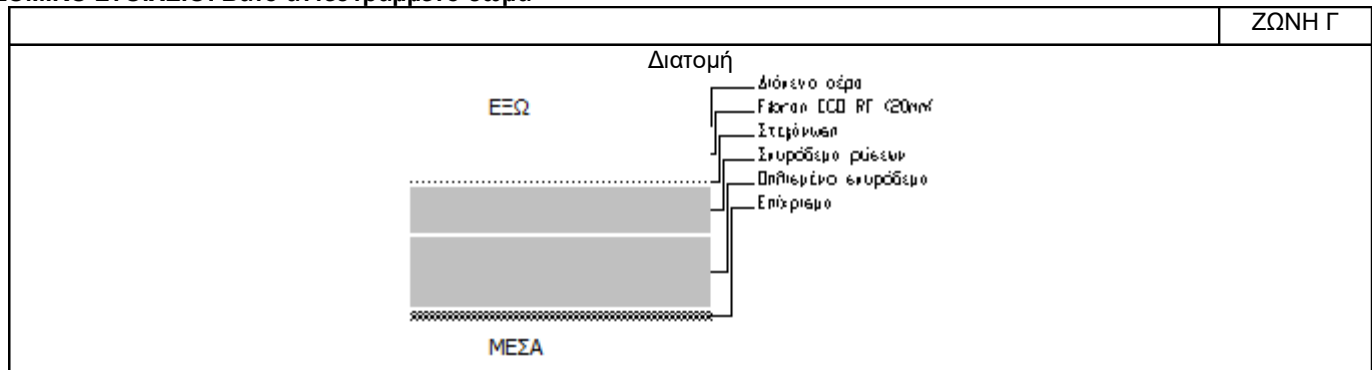
ΑΝΤΙΣΤΑΣΕΙΣ ΘΕΡΜΙΚΗΣ ΜΕΤΑΒΑΣΗΣ	$R_i$ (εσωτερ.)	$R_a$ (εξωτερ.)
Εξωτερικοί τοίχοι και παράθυρα (προς εξωτ. αέρα)	0.130	0.040
Τοίχος που συνορεύει με μη θερμαινόμενο χώρο	0.130	0.130
Τοίχος σε επαφή με το έδαφος	0.130	0.000
Στέγες, δώματα (ανερχόμενη ροή θερμότητας)	0.100	0.040
Οροφή που συνορεύει με μη 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 <sup>2</sup> K)/W	0.1
2	Αντίσταση θερμοδιαφυγής	$R_A$	(m <sup>2</sup> K)/W	3.062
3	Αντίσταση θερμικής μετάβασης (εξωτερικά)	$R_a$	(m <sup>2</sup> K)/W	0.04
4	Αντίσταση θερμοπερατότητας	$R_{oA}$	(m <sup>2</sup> K)/W	3.202

Συντελεστής θερμοπερατότητας	U	W/(m <sup>2</sup> K)	0.312
Μέγιστος επιτρ. συντελεστής θερμοπερατότητας	$U_{max}$	W/(m <sup>2</sup> K)	0.40

Πρέπει  $U \leq U_{max}$   
**ΙΣΧΥΕΙ**

## 1. ΔΟΜΙΚΟ ΣΤΟΙΧΕΙΟ: Βατό αντεστραμμένο δώμα

2. ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΑΝΤΙΣΤΑΣΗΣ ΘΕΡΜΟΔΙΑΦΥΓΗΣ ( $R_L$ )

α/α	Στρώσεις δομικού στοιχείου	Πυκνότητα $\rho$ kg/m <sup>3</sup>	Πάχος στρ. $d$ m	Συντ. θερμ. αγωγιμ. $\lambda$ W/(mK)	Θερμ. αντιστ. $d/\lambda$ (m <sup>2</sup> K)/W
1	Επίχρισμα	1900	0.020	0.872	0.023
2	Οπλισμένο σκυρόδεμα	2400	0.150	2.035	0.074
3	Σκυρόδεμα ρύσεων	400	0.100	0.145	0.690
4	Στεγάνωση	1200	0.004	0.174	0.023
5	Fibran ECO RF (20mm<d<30mm)		0.1	0.033	3.030
6	Διάκενο αέρα		0.010	0.073	0.137
7					
8					
9					
10					
11					
12					
			<b><math>\Sigma d=0.384</math></b>		<b><math>R_L=3.977</math></b>

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 (pilots)		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 <sup>2</sup> K)/W	0.10
2	Αντίσταση θερμοδιαφυγής	$R_L$	(m <sup>2</sup> K)/W	3.977
3	Αντίσταση θερμικής μετάβασης (εξωτερικά)	$R_a$	(m <sup>2</sup> K)/W	0.04
4	Αντίσταση θερμοπερατότητας	$R_{oL}$	(m <sup>2</sup> K)/W	4.117

Συντελεστής θερμοπερατότητας		$U$	W/(m <sup>2</sup> K)	0.243
Μέγιστος επιτρ. συντελεστής θερμοπερατότητας		$U_{max}$	W/(m <sup>2</sup> K)	0.40

Πρέπει  $U \leq U_{max}$   
**ΙΣΧΥΕΙ**

## 1. ΔΟΜΙΚΟ ΣΤΟΙΧΕΙΟ: Τοιχοποιία σε επαφή με Μ.Θ.Χ.

2. ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΑΝΤΙΣΤΑΣΗΣ ΘΕΡΜΟΔΙΑΦΥΓΗΣ ( $R_L$ )

α/α	Στρώσεις δομικού στοιχείου	Πυκνότητα $\rho$	Πάχος στρ. $d$	Συντ. θερμ. αγωγιμ. $\lambda$	Θερμ. αντιστ. $d/\lambda$
		$\text{kg/m}^3$	$\text{m}$	$\text{W/(mK)}$	$(\text{m}^2\text{K})/\text{W}$
1	Αεραστοκοκονίαμα	1800	0.020	0.870	0.023
2	Οπτοπλινθοδομή με διάτρητες οπ	1500	0.060	0.510	0.118
3	Διογκωμένη πολυστερίνη σε πλάκ	12-30	0.030	0.035	0.857
4	Οπτοπλινθοδομή με διάτρητες οπ	1500	0.060	0.510	0.118
5	Αεραστοκοκονίαμα	1800	0.020	0.870	0.023
6	Πετροβάμβακας σε μορφή πλακών	50-18	0.05	0.037	1.351
7					
8					
9					
10					
11					
12					
			$\Sigma d=0.240$		$R_L=2.490$

3. ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΗ ΘΕΡΜΟΠΕΡΑΤΟΤΗΤΑΣ ( $U$ )

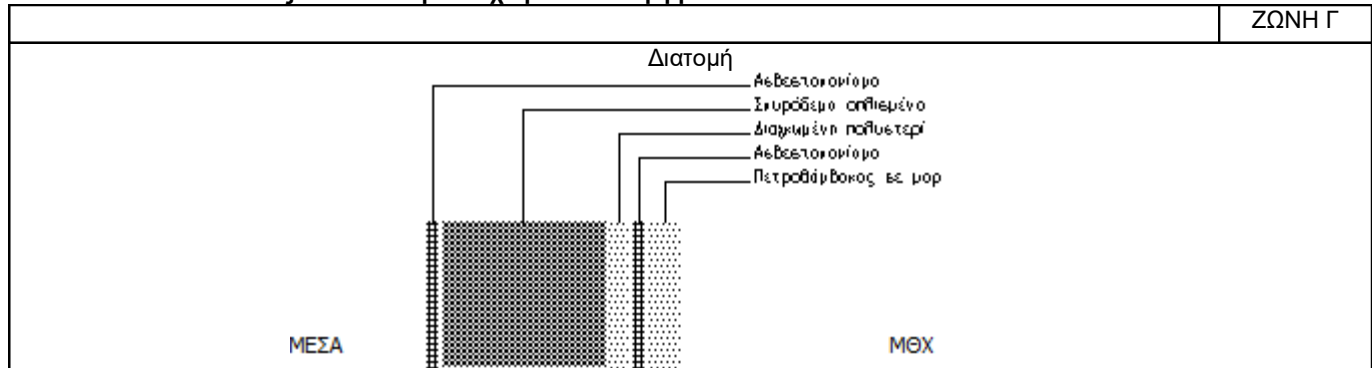
ΑΝΤΙΣΤΑΣΕΙΣ ΘΕΡΜΙΚΗΣ ΜΕΤΑΒΑΣΗΣ		$R_i$ (εσωτερ.)	$R_a$ (εξωτερ.)
Εξωτερικοί τοίχοι και παράθυρα (προς εξωτ. αέρα)		0.130	0.040
Τοίχος που συνορεύει με μη θερμαινόμενο χώρο		0.130	0.130
Τοίχος σε επαφή με το έδαφος		0.130	0.000
Στέγες, δώματα (ανερχόμενη ροή θερμότητας)		0.100	0.040
Οροφή που συνορεύει 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)	$R_i$	$(\text{m}^2\text{K})/\text{W}$	0.13
2	Αντίσταση θερμοδιαφυγής	$R_L$	$(\text{m}^2\text{K})/\text{W}$	2.490
3	Αντίσταση θερμικής μετάβασης (εξωτερικά)	$R_a$	$(\text{m}^2\text{K})/\text{W}$	0.13
4	Αντίσταση θερμοπερατότητας	$R_{oL}$	$(\text{m}^2\text{K})/\text{W}$	2.750

Συντελεστής θερμοπερατότητας		$U$	$\text{W}/(\text{m}^2\text{K})$	0.364
Μέγιστος επιτρ. συντελεστής θερμοπερατότητας		$U_{\max}$	$\text{W}/(\text{m}^2\text{K})$	0.80

Πρέπει  $U \leq U_{\max}$   
**ΙΣΧΥΕΙ**

## 1. ΔΟΜΙΚΟ ΣΤΟΙΧΕΙΟ: Δοκός/υποστύλωμα/τοίχωμα σε επαφή με Μ.Θ.Χ.

2. ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΑΝΤΙΣΤΑΣΗΣ ΘΕΡΜΟΔΙΑΦΥΓΗΣ ( $R_L$ )

α/α	Στρώσεις δομικού στοιχείου	Πυκνότητα $\rho$ kg/m <sup>3</sup>	Πάχος στρ. d m	Συντ. θερμ. αγωγιμ. $\lambda$ W/(mK)	Θερμ. αντιστ. d/ $\lambda$ (m <sup>2</sup> K)/W
1	Ασβεστοκονίαμα	1800	0.020	0.870	0.023
2	Σκυρόδεμα οπλισμένο με 2% χάλυ	2400	0.250	2.500	0.100
3	Διογκωμένη πολυστερίνη σε πλάκ	12-30	0.030	0.035	0.857
4	Ασβεστοκονίαμα	1800	0.020	0.870	0.023
5	Πετροβάμβακας σε μορφή πλακών	50-18	0.05	0.037	1.351
6					
7					
8					
9					
10					
11					
12					
			<b><math>\Sigma d=0.370</math></b>		<b><math>R_L=2.354</math></b>

## 3. ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΗ ΘΕΡΜΟΠΕΡΑΤΟΤΗΤΑΣ (U)

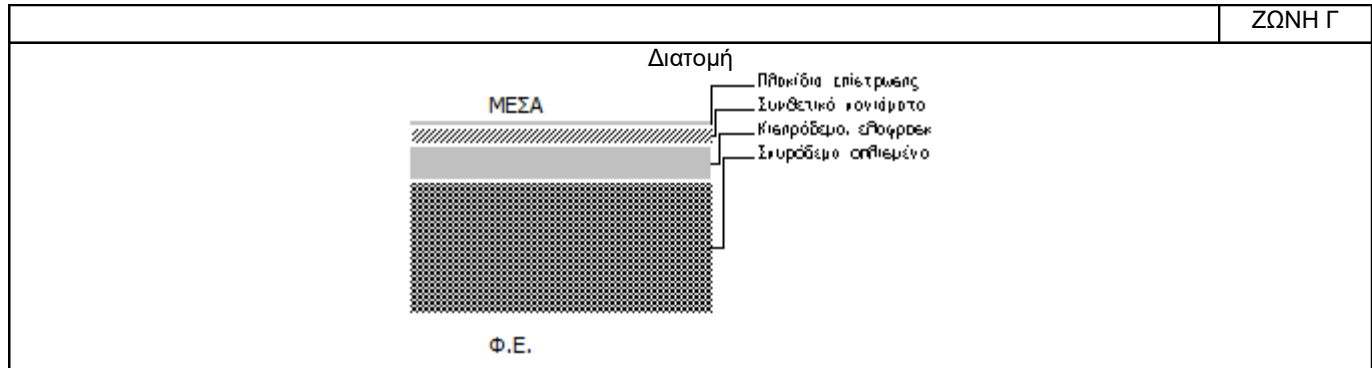
ΑΝΤΙΣΤΑΣΕΙΣ ΘΕΡΜΙΚΗΣ ΜΕΤΑΒΑΣΗΣ		$R_i$ (εσωτερ.)	$R_a$ (εξωτερ.)
Εξωτερικοί τοίχοι και παράθυρα (προς εξωτ. αέρα)		0.130	0.040
Τοίχος που συνορεύει με μη θερμαινόμενο χώρο		0.130	0.130
Τοίχος σε επαφή με το έδαφος		0.130	0.000
Στέγες, δώματα (ανερχόμενη ροή θερμότητας)		0.100	0.040
Οροφή που συνορεύει 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 <sup>2</sup> K)/W	0.13
2	Αντίσταση θερμοδιαφυγής	$R_L$	(m <sup>2</sup> K)/W	2.354
3	Αντίσταση θερμικής μετάβασης (εξωτερικά)	$R_a$	(m <sup>2</sup> K)/W	0.13
4	Αντίσταση θερμοπερατότητας	$R_{oL}$	(m <sup>2</sup> K)/W	2.614

Συντελεστής θερμοπερατότητας		U	W/(m <sup>2</sup> K)	0.382
Μέγιστος επιτρ. συντελεστής θερμοπερατότητας		$U_{max}$	W/(m <sup>2</sup> K)	0.80

Πρέπει  $U \leq U_{max}$   
**ΙΣΧΥΕΙ**

## 1. ΔΟΜΙΚΟ ΣΤΟΙΧΕΙΟ: ΔΑΠΕΔΟ ΣΕ ΕΠΑΦΗ ΜΕ ΤΟ ΕΔΑΦΟΣ ΑΜΟΝΩΤΟ

2. ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΑΝΤΙΣΤΑΣΗΣ ΘΕΡΜΟΔΙΑΦΥΓΗΣ ( $R_L$ )

α/α	Στρώσεις δομικού στοιχείου	Πυκνότητα $\rho$	Πάχος στρ. $d$	Συντ. θερμ. αγωγιμ. $\lambda$	Θερμ. αντιστ. $d/\lambda$
		$\text{kg/m}^3$	$\text{m}$	$\text{W/(mK)}$	$(\text{m}^2\text{K})/\text{W}$
1	Πλακίδια επίστρωσης	2000	0.005	1.050	0.005
2	Συνθετικά κονιάματα	1800	0.02	0.870	0.023
3	Κισηρόδεμα, ελαφροσκυρόδεμα	500	0.05	0.200	0.250
4	Σκυρόδεμα οπλισμένο με 2% χάλυ	2400	0.20	2.500	0.080
5					
6					
7					
8					
9					
10					
11					
12					
			$\Sigma d=0.275$		$R_L=0.358$

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)	$R_i$	$(\text{m}^2\text{K})/\text{W}$	0.17
2	Αντίσταση θερμοδιαφυγής	$R_L$	$(\text{m}^2\text{K})/\text{W}$	0.358
3	Αντίσταση θερμικής μετάβασης (εξωτερικά)	$R_a$	$(\text{m}^2\text{K})/\text{W}$	0.00
4	Αντίσταση θερμοπερατότητας	$R_{ολ}$	$(\text{m}^2\text{K})/\text{W}$	0.528

Συντελεστής θερμοπερατότητας		$U$	$\text{W}/(\text{m}^2\text{K})$	1.895
Μέγιστος επιτρ. συντελεστής θερμοπερατότητας		$U_{\max}$	$\text{W}/(\text{m}^2\text{K})$	0.75

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/(m²K)]	Εμβαδό A [m²]	Εκτεθειμένη περίμετρος Π [m]	B'=2A/Π [m]	Μέσο βάθος έδρασης z [m]	U' [W/(m²K)]
Δάπεδο	4.3	1.895	311.400	85.750	7.263	0.0	0.480
Δάπεδο	4.3	1.895	17.350	16.590	2.092	0.0	0.890

κατακόρυφα δομικά στοιχεία σε επαφή με έδαφος

Δομικό στοιχείο	Φύλ.	U [W/(m²K)]	Εμβαδό A [m²]	Μέσο βάθος έκτασης z [m]	U' [W/(m²K)]
-----------------	------	----------------	------------------	-----------------------------------	-----------------

### 3. Υπολογισμός συντελεστών θερμοπερατότητας διαφανών δομικών στοιχείων και εμβαδομετρήσεις

Τύπος πλαισίου: ΘΕΡΜΟΔΙΑΚΟΠΗ 30mm  
 $U_f$  πλαισίου: 1.9 W/m<sup>2</sup>K

Τύπος υαλοπίνακα: ΑΛΟΥΜΙΝΙΟΥ ΚΕΝΑΚ 4-16-4 Ε.Χ.Ε. S67 30mm  
 $U_g$  υαλοπίνακα: 1.1 W/m<sup>2</sup>K  
 $g$  υαλοπίνακα σε κάθε προσπτ.: 0.69  
 $g$  υαλοπίνακα: 0.62

γραμμική θερμοπερατότητα συναρμογής υάλοπ. και πλαισίου  $\Psi_g$ : 0.11 W/mK  
μέσο πλάτος πλαισίου: 0.10 m

Τύπος κουφώμ ατος	Πλάτος ανοίγματος [m]	Ύψος ανοίγματος [m]	Αριθμός φύλλων	Εμβαδό κουφώματος [m <sup>2</sup> ]
A1	0.50	0.35	1	0.17
A2	2.80	0.35	1	0.98
A3	1.05	2.55	1	2.68
A4	5.45	1.55	1	8.45
A5	1.80	0.50	1	0.90
A6	1.00	0.50	1	0.50
A7	3.05	1.55	1	4.73
A8	2.05	0.50	1	1.02
A9	0.50	1.95	1	0.98
A10	3.05	1.95	1	5.95
A11	3.20	0.80	1	2.56
A12	1.80	1.95	1	3.51
A13	0.80	2.55	1	2.04
A14	3.20	0.50	1	1.60
A15	1.00	2.55	1	2.55
A16	1.60	1.95	1	3.12
A17	3.25	0.50	1	1.63
A18	0.90	2.20	1	1.98
A19	2.30	0.50	1	1.15
A20	1.55	1.95	1	3.02
A21	2.25	2.55	1	5.74
A22	2.00	2.55	2	5.10
A23	1	4.29	1	4.29

Τύπος κουφώμ ατος	Εμβαδό πλαισίου [m <sup>2</sup> ]	Εμβαδό επ. ρολού [m <sup>2</sup> ]	Εμβαδό υαλοπίνακα [m <sup>2</sup> ]	Ποσοστό πλαισίου	Μήκος $L_g$ [m]	U κουφώματος [W/(m <sup>2</sup> K)]	$g_w$ κουφώματος
A1	0.13		0.04	74%	0.900	2.260	0.16
A2	0.59		0.39	60%	5.500	2.199	0.25
A3	0.68		2.00	25%	6.400	1.566	0.46
A4	1.36		7.09	16%	13.20	1.401	0.52
A5	0.42		0.48	47%	3.800	1.938	0.33
A6	0.26		0.24	52%	2.200	2.000	0.30
A7	0.88		3.85	19%	8.400	1.444	0.50
A8	0.47		0.56	46%	4.300	1.928	0.34
A9	0.45		0.53	46%	4.100	1.932	0.33
A10	0.96		4.99	16%	9.200	1.399	0.52
A11	0.76		1.80	30%	7.200	1.647	0.44
A12	0.71		2.80	20%	6.700	1.472	0.49
A13	0.63		1.41	31%	5.900	1.665	0.43
A14	0.70		0.90	44%	6.600	1.904	0.35
A15	0.67		1.88	26%	6.300	1.582	0.46
A16	0.67		2.45	21%	6.300	1.494	0.49
A17	0.71		0.91	44%	6.700	1.903	0.35
A18	0.58		1.40	29%	5.400	1.634	0.44
A19	0.52		0.63	45%	4.800	1.921	0.34
A20	0.66		2.36	22%	6.200	1.500	0.48
A21	0.92		4.82	16%	8.800	1.397	0.52
A22	1.34		3.76	26%	12.60	1.582	0.46
A23	1.02		3.27	24%	9.780	1.541	0.47

Συγκεντρωτικά στοιχεία κουφωμάτων ανα όροφο

Όροφος	Κούφωμα	Πλάτος [m]	Ύψος [m]	Τύπος	Εμβαδό [m <sup>2</sup> ]	U [W/(m <sup>2</sup> K)]	UxA [W/K]	g <sub>w</sub>	Αριθμός επιφανειών
Επίπεδο	NΔ1	0.50	1.95	A9	0.98	1.932	1.88	0.33	1
	N1	3.05	1.95	A10	5.95	1.399	8.32	0.52	1
	NA1	3.20	0.80	A11	2.56	1.647	4.22	0.44	1
	A1	1.00	2.55	A15	2.55	1.582	4.03	0.46	1
	A2	1.60	1.95	A16	3.12	1.494	4.66	0.49	1
	NA2	3.20	0.50	A14	1.60	1.904	3.05	0.35	1
	N2	1.80	1.95	A12	3.51	1.472	5.17	0.49	1
	N3	0.80	2.55	A13	2.04	1.665	3.40	0.43	1
	NA3	3.20	0.80	A11	2.56	1.647	4.22	0.44	1
	A3	3.05	1.95	A10	5.95	1.399	8.32	0.52	1
	BA1	0.50	1.95	A9	0.98	1.932	1.88	0.33	1
	A4	2.05	0.50	A8	1.02	1.928	1.98	0.34	1
	A5	1.00	0.50	A6	0.50	2.000	1.00	0.30	1
	B1	1.80	0.50	A5	0.90	1.938	1.74	0.33	1
	B2	1.00	0.50	A6	0.50	2.000	1.00	0.30	1
	BΔ1	3.05	1.55	A7	4.73	1.444	6.83	0.50	1
	BA2	1.05	2.55	A3	2.68	1.566	4.19	0.46	1
	BA3	5.45	1.55	A4	8.45	1.401	11.83	0.52	1
	BΔ2	0.50	0.35	A1	0.17	2.260	0.40	0.16	1
	BΔ3	2.80	0.35	A2	0.98	2.199	2.16	0.25	1
	BΔ4	2.80	0.35	A2	0.98	2.199	2.16	0.25	1
	BΔ2	0.50	0.35	A1	0.17	2.260	0.40	0.16	1
	NΔ2	2.25	2.55	A21	5.74	1.397	8.02	0.52	1
	NΔ3	2.00	2.55	A22	5.10	1.582	8.07	0.46	1
	NΔ4	2.25	2.55	A21	5.74	1.397	8.02	0.52	1
	BΔ5	1.55	1.95	A20	3.02	1.500	4.53	0.48	1
		1	4.29	A23	4.29	1.541	6.61	0.47	1
		1	4.29	A23	4.29	1.541	6.61	0.47	1

Συγκεντρωτικά στοιχεία κουφωμάτων

Όροφος	Εμβαδό [m <sup>2</sup> ]	Σ(UxA) [W/K]	n	ΣΑ [m <sup>2</sup> ]	nΣ(UxA) [W/K]
Επίπεδο	81.05	124.68	1	81.05	124.68
Συνολικά				81.05	124.68

## 4. Κατακόρυφα αδιαφανή δομικά στοιχεία

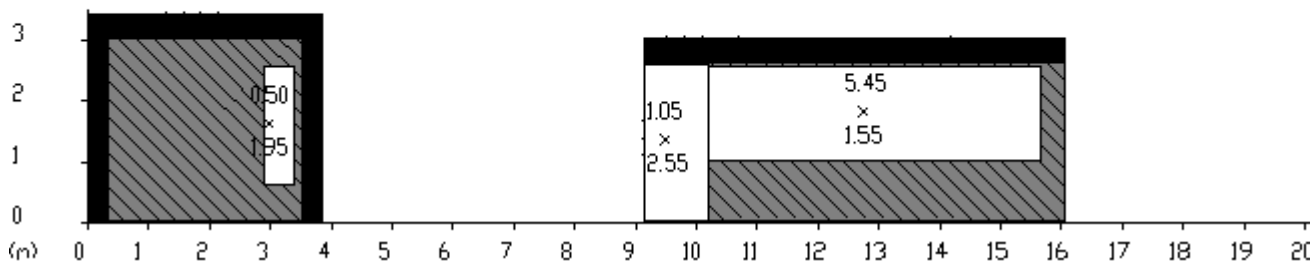
Ζώνη: 1  
Όροφος: Επίπεδο  
Προσανατολισμός: ΒΑ

δομ. στοιχ.:		Τοιχοποιία	
φύλ.:	1.2	U=	0.233
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m <sup>2</sup> ]
1	3.80	3.40	12.92
2	-0.50	1.95	-0.98
3	-0.30	3	-0.90
4	-0.30	3	-0.90
5	-3.80	0.4	-1.52
6	6.90	3	20.70
7	-1.05	2.55	-2.68
8	-5.45	1.55	-8.45
9	-6.90	0.4	-2.76
		ΣΑ =	15.43

Ζώνη: 1  
Όροφος: Επίπεδο  
Προσανατολισμός: ΒΑ

δομ. στοιχ.:		Φέρων οργανισμός	
φύλ.:	1.7	U=	0.245
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m <sup>2</sup> ]
1	0.30	3	0.90
2	0.30	3	0.90
3	3.80	0.4	1.52
4	6.90	0.4	2.76
5	3.8	0.4	1.52
		ΣΑ =	7.60

ΤΟΙΧΟΙ : 15.43 m<sup>2</sup>  
ΜΠΕΤΟΝ : 7.60 m<sup>2</sup>  
ΑΝΟΙΓΜΑΤΑ: 12.10 m<sup>2</sup>



Ζώνη: 1  
Όροφος: Επίπεδο  
Προσανατολισμός: Α

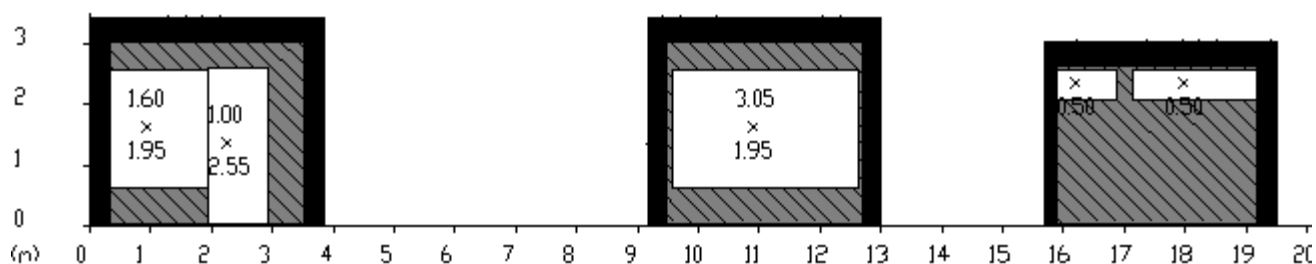
δομ. στοιχ.:		Τοιχοποιία	
φύλ.:	1.2	U=	0.233
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m <sup>2</sup> ]
1	3.80	3.40	12.92
2	-1.00	2.55	-2.55
3	-1.60	1.95	-3.12
4	-0.30	3	-0.90
5	-0.30	3	-0.90
6	-3.80	0.4	-1.52
7	3.80	3.40	12.92
8	-3.05	1.95	-5.95
9	-0.30	3	-0.90
10	-0.30	3	-0.90
11	-3.80	0.4	-1.52
12	3.80	3	11.40

13	-2.05	0.50	-1.02
14	-1.00	0.50	-0.50
15	-0.30	2.6	-0.78
16	-0.20	2.6	-0.52
17	-3.80	0.4	-1.52
		ΣΑ =	14.63

Ζώνη: 1  
Όροφος: Επίπεδο  
Προσανατολισμός: Α

δομ. στοιχ.:		Φέρων οργανισμός	
φύλ.:	1.7	U=	0.245
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m <sup>2</sup> ]
1	0.30	3	0.90
2	0.30	3	0.90
3	3.80	0.4	1.52
4	0.30	3	0.90
5	0.30	3	0.90
6	3.80	0.4	1.52
7	0.30	2.6	0.78
8	0.20	2.6	0.52
9	3.80	0.4	1.52
		ΣΑ =	9.46

ΤΟΙΧΟΙ : 14.63 m<sup>2</sup>  
ΜΠΕΤΟΝ : 9.46 m<sup>2</sup>  
ΑΝΟΙΓΜΑΤΑ: 13.14 m<sup>2</sup>



Ζώνη: 1  
Όροφος: Επίπεδο  
Προσανατολισμός: ΝΑ

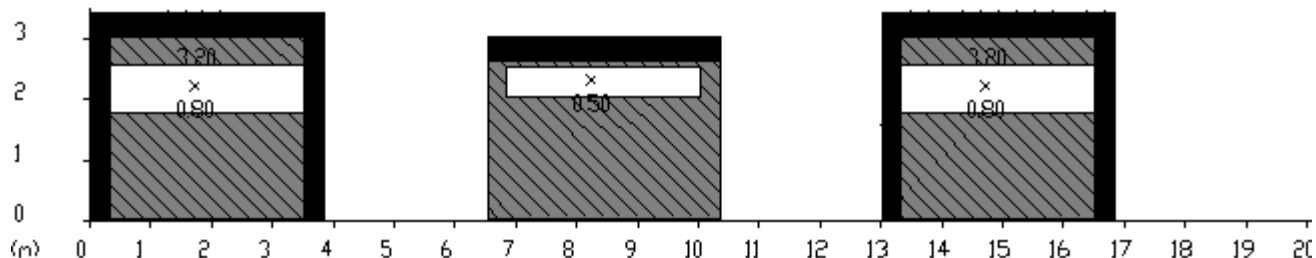
δομ. στοιχ.:		Τοιχοποιία	
φύλ.:	1.2	U=	0.233
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m <sup>2</sup> ]
1	3.80	3.40	12.92
2	-3.20	0.80	-2.56
3	-0.30	3	-0.90
4	-0.30	3	-0.90
5	-3.80	0.4	-1.52
6	3.80	3	11.40
7	-3.20	0.50	-1.60
8	-3.80	0.4	-1.52
9	3.80	3.40	12.92
10	-3.20	0.80	-2.56
11	-0.30	3	-0.90
12	-0.30	3	-0.90
13	-3.80	0.4	-1.52
		ΣΑ =	22.36

Ζώνη: 1  
Όροφος: Επίπεδο  
Προσανατολισμός: ΝΑ

δομ. στοιχ.:		Φέρων οργανισμός	
φύλ.:	1.7	U=	0.245
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m <sup>2</sup> ]
1	0.30	3	0.90
2	0.30	3	0.90

3	3.80	0.4	1.52
4	3.80	0.4	1.52
5	0.30	3	0.90
6	0.30	3	0.90
7	3.80	0.4	1.52
		ΣΑ =	8.16

ΤΟΙΧΟΙ : 22.36 m<sup>2</sup>  
ΜΠΕΤΟΝ : 8.16 m<sup>2</sup>  
ΑΝΟΙΓΜΑΤΑ: 6.72 m<sup>2</sup>



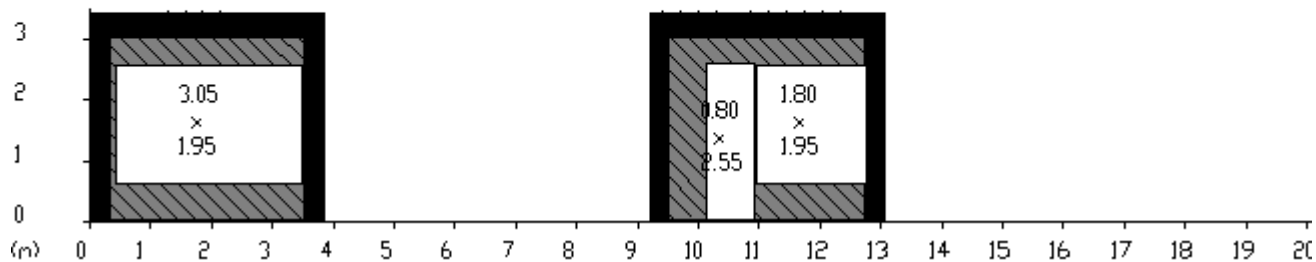
Ζώνη: 1  
Όροφος: Επίπεδο  
Προσανατολισμός: N

δομ. στοιχ.:		Τοιχοποιία	
φύλ.:	1.2	U=	0.233
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m <sup>2</sup> ]
1	3.80	3.40	12.92
2	-3.05	1.95	-5.95
3	-0.30	3	-0.90
4	-0.30	3	-0.90
5	-3.80	0.4	-1.52
6	3.85	3.40	13.09
7	-1.80	1.95	-3.51
8	-0.80	2.55	-2.04
9	-0.30	3	-0.90
10	-0.30	3	-0.90
11	-3.85	0.4	-1.54
		ΣΑ =	7.85

Ζώνη: 1  
Όροφος: Επίπεδο  
Προσανατολισμός: N

δομ. στοιχ.:		Φέρων οργανισμός	
φύλ.:	1.7	U=	0.245
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m <sup>2</sup> ]
1	0.30	3	0.90
2	0.30	3	0.90
3	3.80	0.4	1.52
4	0.30	3	0.90
5	0.30	3	0.90
6	3.85	0.4	1.54
		ΣΑ =	6.66

ΤΟΙΧΟΙ : 7.85 m<sup>2</sup>  
ΜΠΕΤΟΝ : 6.66 m<sup>2</sup>  
ΑΝΟΙΓΜΑΤΑ: 11.50 m<sup>2</sup>



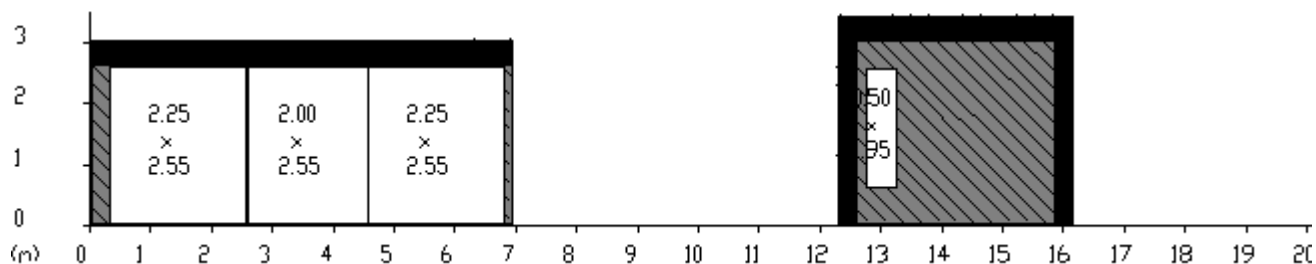
Ζώνη: 1  
Όροφος: Επίπεδο  
Προσανατολισμός: ΝΔ

δομ. στοιχ.:		Τοιχοποιία	
φύλ.:	1.2	U=	0.233
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m <sup>2</sup> ]
1	3.85	3.40	13.09
2	-0.50	1.95	-0.98
3	-0.30	3	-0.90
4	-0.30	3	-0.90
5	-3.85	0.4	-1.54
6	6.90	3	20.70
7	-2.25	2.55	-5.74
8	-2.00	2.55	-5.10
9	-2.25	2.55	-5.74
10	-6.90	0.40	-2.76
		ΣΑ =	10.14

Ζώνη: 1  
Όροφος: Επίπεδο  
Προσανατολισμός: ΝΔ

δομ. στοιχ.:		Φέρων οργανισμός	
φύλ.:	1.7	U=	0.245
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m <sup>2</sup> ]
1	0.30	3	0.90
2	0.30	3	0.90
3	3.85	0.4	1.54
4	3.8	0.4	1.52
5	6.90	0.40	2.76
		ΣΑ =	7.62

ΤΟΙΧΟΙ : 10.14 m<sup>2</sup>  
ΜΠΕΤΟΝ : 7.62 m<sup>2</sup>  
ΑΝΟΙΓΜΑΤΑ: 17.55 m<sup>2</sup>



Ζώνη: 1  
Όροφος: Επίπεδο  
Προσανατολισμός: Δ

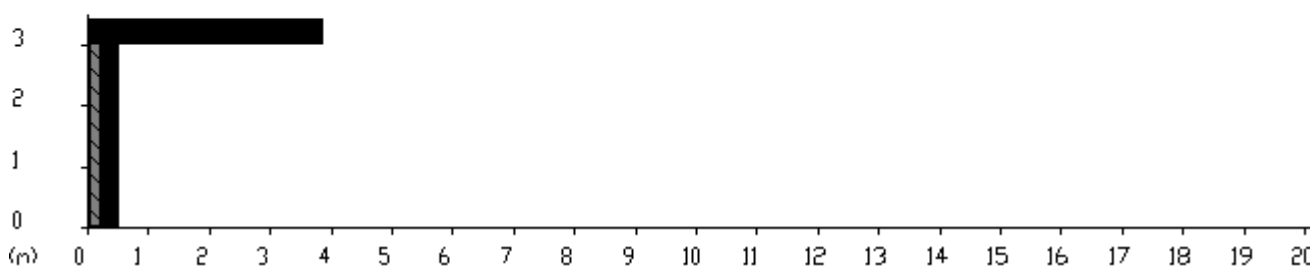
δομ. στοιχ.:		Τοιχοποιία	
φύλ.:	1.2	U=	0.233
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m <sup>2</sup> ]

1	0.45	3.40	1.53
2	-0.30	3	-0.90
3	-0.45	0.4	-0.18
		ΣΑ =	0.45

Ζώνη: 1  
Όροφος: Επίπεδο  
Προσανατολισμός: Δ

δομ. στοιχ.:		Φέρων οργανισμός	
φύλ.:	1.7	U=	0.245
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m <sup>2</sup> ]
1	0.30	3	0.90
2	0.45	0.4	0.18
3	3.8	0.4	1.52
4	3.8	0.4	1.52
		ΣΑ =	4.12

ΤΟΙΧΟΙ : 0.45 m<sup>2</sup>  
ΜΠΕΤΟΝ : 4.12 m<sup>2</sup>  
ΑΝΟΙΓΜΑΤΑ: 0.00 m<sup>2</sup>



Ζώνη: 1  
Όροφος: Επίπεδο  
Προσανατολισμός: ΒΔ

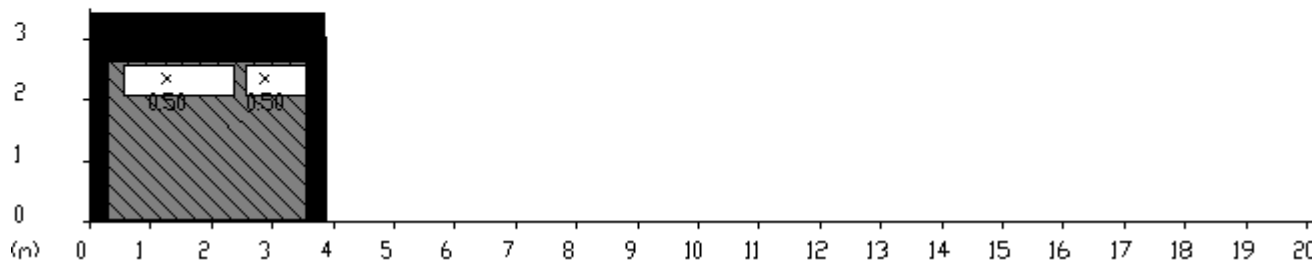
δομ. στοιχ.:		Φέρων οργανισμός	
φύλ.:	1.7	U=	0.245
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m <sup>2</sup> ]
1	3.8	0.4	1.52
2	0.30	2.6	0.78
3	4.50	0.4	1.80
4	0.30	2.6	0.78
5	0.85	0.4	0.34
6	0.40	2.6	1.04
7	0.40	2.6	1.04
8	0.40	2.6	1.04
9	0.40	2.6	1.04
10	11.30	0.4	4.52
11	0.30	2.6	0.78
12	1.00	0.4	0.40
13	1.70	0.4	0.68
14	3.7	0.4	1.48
		ΣΑ =	17.24

Ζώνη: 1  
Όροφος: Επίπεδο  
Προσανατολισμός: ΒΔ

δομ. στοιχ.:		Τοιχοποιία	
φύλ.:	1.2	U=	0.233
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m <sup>2</sup> ]
1	4.50	3	13.50
2	-3.05	1.55	-4.73
3	-0.30	2.6	-0.78
4	-4.50	0.4	-1.80
5	0.85	3	2.55
6	-0.30	2.6	-0.78
7	-0.85	0.4	-0.34
8	11.30	3	33.90



ΤΟΙΧΟΙ : 7.18 m<sup>2</sup>  
ΜΠΕΤΟΝ : 6.01 m<sup>2</sup>  
ΑΝΟΙΓΜΑΤΑ: 1.40 m<sup>2</sup>



Ζώνη: 1  
Όροφος: Επίπεδο  
Προς ΜΟΧ ΛΕΒΗΤΟΣΤΑΣΙΟ

δομ. στοιχ.:		Τοιχοποιία	
φύλ.:	3.2	U=	0.364
		b	0.93
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m <sup>2</sup> ]
1	3.35	3	10.05
2	-3.35	0.4	-1.34
3	2.60	3	7.80
4	-2.60	0.4	1.04
5	0.10	3	0.30
6	-0.10	0.4	0.04
		ΣΑ =	15.73

Ζώνη: 1  
Όροφος: Επίπεδο  
Προς ΜΟΧ ΛΕΒΗΤΟΣΤΑΣΙΟ

δομ. στοιχ.:		Φέρων οργανισμός	
φύλ.:	3.7	U=	0.382
		b	0.93
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m <sup>2</sup> ]
1	3.35	0.4	1.34
2	2.60	0.4	1.04
3	0.10	0.4	0.04
		ΣΑ =	2.42

Συγκεντρωτικά στοιχεία κατακόρυφων δομικών στοιχείων για τους υπολογισμούς θερμομονωτικής επάρκειας

προσανατολισμός	δομ. στοιχ.	U [W/(m <sup>2</sup> K)]	A [m <sup>2</sup> ]	b	ΣbxAxU [W/K]
BA	Τοιχοποιία	0.233	15.43	1	3.60
BA	Φέρων οργανισμός	0.245	7.60	1	1.86
A	Τοιχοποιία	0.233	14.63	1	3.41
A	Φέρων οργανισμός	0.245	9.46	1	2.32
NA	Τοιχοποιία	0.233	22.36	1	5.21
NA	Φέρων οργανισμός	0.245	8.16	1	2.00
N	Τοιχοποιία	0.233	7.85	1	1.83
N	Φέρων οργανισμός	0.245	6.66	1	1.63
NΔ	Τοιχοποιία	0.233	10.14	1	2.36
NΔ	Φέρων οργανισμός	0.245	7.62	1	1.87
Δ	Τοιχοποιία	0.233	0.45	1	0.10
Δ	Φέρων οργανισμός	0.245	4.12	1	1.01
BΔ	Φέρων οργανισμός	0.245	17.24	1	4.22
BΔ	Τοιχοποιία	0.233	33.75	1	7.86
B	Φέρων οργανισμός	0.245	6.01	1	1.47
B	Τοιχοποιία	0.233	7.18	1	1.67
ΜΟΧ	Τοιχοποιία	0.364	15.73	0.931	5.33

ΜΘΧ	Φέρων οργανισμός	0.382	2.42	0.931	0.86
			196.81		48.62

Συγκεντρωτικά στοιχεία κατακόρυφων δομικών στοιχείων για τους υπολογισμούς ενεργειακής απόδοσης

προσανατολισμός	δομ. στοιχ.	U [W/(m²K)]	A [m²]	b	ΣbxAxU [W/K]
BA	Τοιχοποιία	0.233	15.43	1	3.60
BA	Φέρων οργανισμός	0.245	7.60	1	1.86
A	Τοιχοποιία	0.233	14.63	1	3.41
A	Φέρων οργανισμός	0.245	9.46	1	2.32
NA	Τοιχοποιία	0.233	22.36	1	5.21
NA	Φέρων οργανισμός	0.245	8.16	1	2.00
N	Τοιχοποιία	0.233	7.85	1	1.83
N	Φέρων οργανισμός	0.245	6.66	1	1.63
NΔ	Τοιχοποιία	0.233	10.14	1	2.36
NΔ	Φέρων οργανισμός	0.245	7.62	1	1.87
Δ	Τοιχοποιία	0.233	0.45	1	0.10
Δ	Φέρων οργανισμός	0.245	4.12	1	1.01
BΔ	Φέρων οργανισμός	0.245	17.24	1	4.22
BΔ	Τοιχοποιία	0.233	33.75	1	7.86
B	Φέρων οργανισμός	0.245	6.01	1	1.47
B	Τοιχοποιία	0.233	7.18	1	1.67
ΜΘΧ	Τοιχοποιία	0.364	15.73	0.931	5.33
ΜΘΧ	Φέρων οργανισμός	0.382	2.42	0.931	0.86
			196.81		48.62

## 5. Οριζόντια αδιαφανή δομικά στοιχεία

Ζώνη: 1  
Όροφος: Επίπεδο  
Δάπεδο προς έδαφος

δομ. στοιχ.:		Δάπεδο προς έδαφος	
φύλ.:	4.3	U'=	0.480
τμήμα	πλάτος [m]	μήκος [m]	εμβαδό [m²]
1	1.00	311.4	311.40
			311.40

Ζώνη: 1  
Όροφος: Επίπεδο  
Οροφή

δομ. στοιχ.:		Οροφή	
φύλ.:	2.1	U'=	0.312
τμήμα	πλάτος [m]	μήκος [m]	εμβαδό [m²]
1	1.00	70	65.71
2	1.00	70	65.71
			131.42

Ζώνη: 1  
Όροφος: Επίπεδο  
Οροφή

δομ. στοιχ.:		Οροφή	
φύλ.:	2.2	U'=	0.243
τμήμα	πλάτος [m]	μήκος [m]	εμβαδό [m²]
1	1.00	171.3	171.30
			171.30

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

όροφος	δομικό στοιχείο	ΣΑ [m²]	U' [W/(m²K)]	ΣΑxU' [W/K]	b	b x ΣΑxU' [W/K]
1	δάπεδο	311.40	0.480	149.47	1.000	149.47
	Οροφή	131.42	0.312	41.00	1.000	41.00
	Οροφή	171.30	0.243	41.63	1.000	41.63
		614.12				232.10

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

όροφος	δομικό στοιχείο	ΣΑ [m²]	U' [W/(m²K)]	ΣΑxU' [W/K]	b	b x ΣΑxU' [W/K]
1	δάπεδο	311.40	0.480	149.47	1.000	149.47
	Οροφή	131.42	0.312	41.00	1.000	41.00
	Οροφή	171.30	0.243	41.63	1.000	41.63
		614.12				232.10

## 6. Διαφανή δομικά στοιχεία

Συγκεντρωτικά στοιχεία κουφωμάτων ανα όροφο για τον έλεγχο θερμομονωτικής επάρκειας

Όροφος	Κουφωμα	Πλάτος [m]	Ύψος [m]	Τύπος	Εμβαδό [m <sup>2</sup> ]	U [W/(m <sup>2</sup> K)]	b	bxUxA [W/K]
Επίπεδο	NΔ1	0.50	1.95	A9	0.98	1.932	1	1.88
	N1	3.05	1.95	A10	5.95	1.399	1	8.32
	NA1	3.20	0.80	A11	2.56	1.647	1	4.22
	A1	1.00	2.55	A15	2.55	1.582	1	4.03
	A2	1.60	1.95	A16	3.12	1.494	1	4.66
	NA2	3.20	0.50	A14	1.60	1.904	1	3.05
	N2	1.80	1.95	A12	3.51	1.472	1	5.17
	N3	0.80	2.55	A13	2.04	1.665	1	3.40
	NA3	3.20	0.80	A11	2.56	1.647	1	4.22
	A3	3.05	1.95	A10	5.95	1.399	1	8.32
	BA1	0.50	1.95	A9	0.98	1.932	1	1.88
	A4	2.05	0.50	A8	1.02	1.928	1	1.98
	A5	1.00	0.50	A6	0.50	2.000	1	1.00
	B1	1.80	0.50	A5	0.90	1.938	1	1.74
	B2	1.00	0.50	A6	0.50	2.000	1	1.00
	BΔ1	3.05	1.55	A7	4.73	1.444	1	6.83
	BA2	1.05	2.55	A3	2.68	1.566	1	4.19
	BA3	5.45	1.55	A4	8.45	1.401	1	11.83
	BΔ2	0.50	0.35	A1	0.17	2.260	1	0.40
	BΔ3	2.80	0.35	A2	0.98	2.199	1	2.16
	BΔ4	2.80	0.35	A2	0.98	2.199	1	2.16
	BΔ2	0.50	0.35	A1	0.17	2.260	1	0.40
	NΔ2	2.25	2.55	A21	5.74	1.397	1	8.02
	NΔ3	2.00	2.55	A22	5.10	1.582	1	8.07
	NΔ4	2.25	2.55	A21	5.74	1.397	1	8.02
	BΔ5	1.55	1.95	A20	3.02	1.500	1	4.53
		1	4.29	A23	4.29	1.541	1	6.61
		1	4.29	A23	4.29	1.541	1	6.61

Συγκεντρωτικά στοιχεία κουφωμάτων για τον έλεγχο θερμομονωτικής επάρκειας

Όροφος	Εμβαδό [m <sup>2</sup> ]	bxΣ(UxA) [W/K]	n	ΣΑ [m <sup>2</sup> ]	nxbxΣ(UxA) [W/K]
Επίπεδο	81.05	124.68	1	81.05	124.68
Συνολικά:				81.05	124.68

## 7. Μη θερμαινόμενοι χώροι

Κατακόρυφα δομικά στοιχεία ΜΘΧ:

Προσανατολισμός: Ν

Για τους υπολογισμούς ενεργειακής απόδοσης:

δομ. στοιχ.:		Τοιχοποιία	
φύλ.:	1.2	U=	0.233
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m <sup>2</sup> ]
1	3.80	3.00	11.400
2	-3.25	0.50	-1.625
3	-0.30	2.50	-0.750
4	-3.80	0.50	-1.900
		ΣΑ =	7.12

Προσανατολισμός: Ν

Για τους υπολογισμούς ενεργειακής απόδοσης:

δομ. στοιχ.:		Φέρων οργανισμός	
φύλ.:	1.7	U=	0.245
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m <sup>2</sup> ]
1	0.30	2.50	0.750
2	-3.80	0.50	-1.900
		ΣΑ =	2.65

Προσανατολισμός: Δ

Για τους υπολογισμούς ενεργειακής απόδοσης:

δομ. στοιχ.:		Τοιχοποιία	
φύλ.:	1.2	U=	0.233
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m <sup>2</sup> ]
1	3.85	3.00	11.550
2	-0.90	2.20	-1.980
3	-0.90	2.20	-1.980
4	-0.25	2.50	-0.625
5	-0.30	2.50	-0.750
6	-3.85	0.50	-1.925
		ΣΑ =	4.29

Προσανατολισμός: Δ

Για τους υπολογισμούς ενεργειακής απόδοσης:

δομ. στοιχ.:		Φέρων οργανισμός	
φύλ.:	1.7	U=	0.245
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m <sup>2</sup> ]
1	0.25	2.50	0.625
2	-0.30	2.50	-0.750
3	-3.85	0.50	-1.925
		ΣΑ =	3.30

Προσανατολισμός: ΒΔ

Για τους υπολογισμούς ενεργειακής απόδοσης:

δομ. στοιχ.:		Τοιχοποιία	
φύλ.:	1.2	U=	0.233
αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m <sup>2</sup> ]
1	2.60	3.00	7.800
2	-2.30	0.50	-1.150
3	-0.30	2.50	-0.750
4	-2.60	0.50	-1.300
		ΣΑ =	4.60

Προσανατολισμός: ΒΔ

Για τους υπολογισμούς ενεργειακής απόδοσης:

δομ. στοιχ.:		Φέρων οργανισμός	
φύλ.:	1.7	U=	0.245

αα	πλάτος [m]	ύψος [m]	εμβαδό [m <sup>2</sup> ]
1	0.30	2.50	0.750
2	-2.60	0.50	-1.300
		ΣΑ =	2.05

Οριζόντια δομικά στοιχεία ΜΟΧ: ΛΕΒΗΤΟΣΤΑΣΙΟ

Δάπεδο προς έδαφος

δομ. στοιχ.:		Δάπεδο προς έδαφος	
φύλ.:	4.3	U'=	0.890
τμήμα	πλάτος [m]	μήκος [m]	εμβαδό [m <sup>2</sup> ]
1	1.00	17.35	17.350
			17.35

Οροφή

δομ. στοιχ.:		Οροφή	
φύλ.:	2.2	U'=	0.243
τμήμα	πλάτος [m]	μήκος [m]	εμβαδό [m <sup>2</sup> ]
1	1.00	17.35	17.350
			17.35

Συγκεντρωτικά στοιχεία κατακόρυφων δομικών στοιχείων ΜΟΧ: ΛΕΒΗΤΟΣΤΑΣΙΟ για τους υπολογισμούς ενεργειακής απόδοσης

προσανατολισμός	δομ. στοιχ.	U [W/(m <sup>2</sup> K)]	A [m <sup>2</sup> ]	ΣbxAxU [W/K]
N	Τοιχοποιία	0.233	7.12	1.66
N	Φέρων οργανισμός	0.245	2.65	0.65
N	Άνοιγμα	1.903	1.63	3.09
Δ	Τοιχοποιία	0.233	4.29	1.00
Δ	Φέρων οργανισμός	0.245	3.30	0.81
Δ	Άνοιγμα	1.634	1.98	3.24
Δ	Άνοιγμα	1.634	1.98	3.24
ΒΔ	Τοιχοποιία	0.233	4.60	1.07
ΒΔ	Φέρων οργανισμός	0.245	2.05	0.50
ΒΔ	Άνοιγμα	1.921	1.15	2.21
			30.75	17.46

Συγκεντρωτικά στοιχεία οριζόντιων δομικών στοιχείων ΜΟΧ: ΛΕΒΗΤΟΣΤΑΣΙΟ για τους υπολογισμούς ενεργειακής απόδοσης

δομικό στοιχείο	ΣΑ [m <sup>2</sup> ]	U' [W/(m <sup>2</sup> K)]	ΣΑxU' [W/K]
δάπεδο	17.35	0.890	15.44
Οροφή	17.35	0.243	4.22
	34.70		19.66

## 8. Θερμογέφυρες

Ζώνη: 1

Για τον έλεγχο θερμομονωτικής επάρκειας

αα	επίπεδο	κατηγορία	$\Psi$ [W/(mK)]	$l$ [m]	b	$\Sigma(b \times \Psi)$ [W/K]
1	1	ΣΣ - 1	0.000	2.90	1	0.0
2	1	ΔΣ - 12	0.800	0.15	1	0.1
3	1	ΥΠ - 19	0.100	0.50	1	0.1
4	1	ΥΠ - 19	0.100	0.50	1	0.1
5	1	ΛΠ - 19	0.050	1.95	1	0.1
6	1	ΛΠ - 19	0.050	1.95	1	0.1
7	1	ΣΣ - 1	0.000	2.90	1	0.0
8	1	ΣΣ - 1	0.000	2.90	1	0.0
9	1	ΔΣ - 12	0.800	3.25	1	2.6
10	1	ΞΓ - 4	-0.15	2.90	1	-0.4
11	1	ΥΠ - 19	0.100	3.05	1	0.3
12	1	ΥΠ - 19	0.100	3.05	1	0.3
13	1	ΛΠ - 19	0.050	1.95	1	0.1
14	1	ΛΠ - 19	0.050	1.95	1	0.1
15	1	ΣΣ - 1	0.000	2.90	1	0.0
16	1	ΣΣ - 1	0.000	2.90	1	0.0
17	1	ΔΣ - 12	0.800	3.20	1	2.6
18	1	ΞΓ - 4	-0.15	2.90	1	-0.4
19	1	ΥΠ - 19	0.100	3.20	1	0.3
20	1	ΥΠ - 19	0.100	3.20	1	0.3
21	1	ΛΠ - 19	0.050	0.80	1	0.0
22	1	ΛΠ - 19	0.050	0.80	1	0.0
23	1	ΣΣ - 1	0.000	2.90	1	0.0
24	1	ΣΣ - 1	0.000	2.90	1	0.0
25	1	ΔΣ - 12	0.800	3.20	1	2.6
26	1	ΞΓ - 4	-0.15	2.90	1	-0.4
27	1	ΥΠ - 19	0.100	1.00	1	0.1
28	1	ΛΠ - 19	0.050	2.55	1	0.1
29	1	ΛΠ - 19	0.050	2.55	1	0.1
30	1	ΥΠ - 19	0.100	1.60	1	0.2
31	1	ΥΠ - 19	0.100	1.60	1	0.2
32	1	ΛΠ - 19	0.050	1.95	1	0.1
33	1	ΛΠ - 19	0.050	1.95	1	0.1
34	1	ΣΣ - 1	0.000	2.90	1	0.0
35	1	ΣΣ - 1	0.000	2.90	1	0.0
36	1	ΔΣ - 12	0.800	3.20	1	2.6
37	1	ΞΓ - 4	-0.15	2.90	1	-0.4
38	1	ΣΓ - 4	0.050	2.90	1	0.1
39	1	ΥΠ - 19	0.100	3.20	1	0.3
40	1	ΥΠ - 19	0.100	3.20	1	0.3
41	1	ΛΠ - 19	0.050	0.50	1	0.0
42	1	ΛΠ - 19	0.050	0.50	1	0.0
43	1	ΣΣ - 1	0.000	2.50	1	0.0
44	1	ΔΣ - 12	0.800	3.80	1	3.0
45	1	ΥΠ - 19	0.100	1.80	1	0.2
46	1	ΥΠ - 19	0.100	1.80	1	0.2
47	1	ΛΠ - 19	0.050	1.95	1	0.1
48	1	ΛΠ - 19	0.050	1.95	1	0.1
49	1	ΥΠ - 19	0.100	0.80	1	0.1
50	1	ΛΠ - 19	0.050	2.55	1	0.1
51	1	ΛΠ - 19	0.050	2.55	1	0.1
52	1	ΣΣ - 1	0.000	2.90	1	0.0
53	1	ΣΣ - 1	0.000	2.90	1	0.0
54	1	ΔΣ - 12	0.800	3.25	1	2.6
55	1	ΣΓ - 4	0.050	2.90	1	0.1
56	1	ΞΓ - 4	-0.15	2.90	1	-0.4
57	1	ΥΠ - 19	0.100	3.20	1	0.3
58	1	ΥΠ - 19	0.100	3.20	1	0.3
59	1	ΛΠ - 19	0.050	0.80	1	0.0
60	1	ΛΠ - 19	0.050	0.80	1	0.0
61	1	ΣΣ - 1	0.000	2.90	1	0.0
62	1	ΣΣ - 1	0.000	2.90	1	0.0
63	1	ΔΣ - 12	0.800	3.20	1	2.6
64	1	ΞΓ - 4	-0.15	2.90	1	-0.4
65	1	ΥΠ - 19	0.100	3.05	1	0.3
66	1	ΥΠ - 19	0.100	3.05	1	0.3

67	1	ΛΠ - 19	0.050	1.95	1	0.1
68	1	ΛΠ - 19	0.050	1.95	1	0.1
69	1	ΣΣ - 1	0.000	2.90	1	0.0
70	1	ΣΣ - 1	0.000	2.90	1	0.0
71	1	ΔΣ - 12	0.800	3.20	1	2.6
72	1	ΞΓ - 4	-0.15	2.90	1	-0.4
73	1	ΥΠ - 19	0.100	0.50	1	0.1
74	1	ΥΠ - 19	0.100	0.50	1	0.1
75	1	ΛΠ - 19	0.050	1.95	1	0.1
76	1	ΛΠ - 19	0.050	1.95	1	0.1
77	1	ΣΣ - 1	0.000	2.50	1	0.0
78	1	ΣΣ - 1	0.000	2.90	1	0.0
79	1	ΔΣ - 12	0.800	3.20	1	2.6
80	1	ΣΓ - 4	0.050	2.90	1	0.1
81	1	ΥΠ - 19	0.100	2.05	1	0.2
82	1	ΥΠ - 19	0.100	2.05	1	0.2
83	1	ΛΠ - 19	0.050	0.45	1	0.0
84	1	ΛΠ - 19	0.050	0.45	1	0.0
85	1	ΥΠ - 19	0.100	1.00	1	0.1
86	1	ΥΠ - 19	0.100	1.00	1	0.1
87	1	ΛΠ - 19	0.050	0.45	1	0.0
88	1	ΛΠ - 19	0.050	0.45	1	0.0
89	1	ΣΣ - 1	0.000	2.50	1	0.0
90	1	ΣΣ - 1	0.000	2.50	1	0.0
91	1	ΔΣ - 12	0.800	3.30	1	2.6
92	1	ΥΠ - 19	0.100	1.80	1	0.2
93	1	ΥΠ - 19	0.100	1.80	1	0.2
94	1	ΛΠ - 19	0.050	0.45	1	0.0
95	1	ΛΠ - 19	0.050	0.45	1	0.0
96	1	ΥΠ - 19	0.100	1.00	1	0.1
97	1	ΥΠ - 19	0.100	1.00	1	0.1
98	1	ΛΠ - 19	0.050	0.45	1	0.0
99	1	ΛΠ - 19	0.050	0.45	1	0.0
100	1	ΣΣ - 1	0.000	2.50	1	0.0
101	1	ΣΣ - 1	0.000	2.50	1	0.0
102	1	ΔΣ - 12	0.800	3.25	1	2.6
103	1	ΞΓ - 4	-0.15	2.50	1	-0.4
104	1	ΞΓ - 4	-0.15	2.50	1	-0.4
105	1	ΥΠ - 19	0.100	3.05	1	0.3
106	1	ΥΠ - 19	0.100	3.05	1	0.3
107	1	ΛΠ - 19	0.050	1.50	1	0.1
108	1	ΛΠ - 19	0.050	1.50	1	0.1
109	1	ΣΣ - 1	0.000	2.50	1	0.0
110	1	ΔΣ - 12	0.800	4.20	1	3.4
111	1	ΣΣ - 1	0.000	2.50	1	0.0
112	1	ΣΣ - 1	0.000	2.50	1	0.0
113	1	ΔΣ - 12	0.800	0.55	1	0.4
114	1	ΥΠ - 19	0.100	1.05	1	0.1
115	1	ΛΠ - 19	0.050	2.50	1	0.1
116	1	ΛΠ - 19	0.050	2.50	1	0.1
117	1	ΥΠ - 19	0.100	5.45	1	0.5
118	1	ΥΠ - 19	0.100	5.45	1	0.5
119	1	ΛΠ - 19	0.050	1.50	1	0.1
120	1	ΛΠ - 19	0.050	1.50	1	0.1
121	1	ΔΣ - 12	0.800	6.90	1	5.5
122	1	ΣΓ - 1	0.050	2.50	1	0.1
123	1	ΥΠ - 19	0.100	0.50	1	0.1
124	1	ΥΠ - 19	0.100	0.50	1	0.1
125	1	ΛΠ - 19	0.050	0.30	1	0.0
126	1	ΛΠ - 19	0.050	0.30	1	0.0
127	1	ΥΠ - 19	0.100	2.80	1	0.3
128	1	ΥΠ - 19	0.100	2.80	1	0.3
129	1	ΛΠ - 19	0.050	0.30	1	0.0
130	1	ΛΠ - 19	0.050	0.30	1	0.0
131	1	ΥΠ - 19	0.100	2.80	1	0.3
132	1	ΥΠ - 19	0.100	2.80	1	0.3
133	1	ΛΠ - 19	0.050	0.30	1	0.0
134	1	ΛΠ - 19	0.050	0.30	1	0.0
135	1	ΣΣ - 1	0.000	2.50	1	0.0
136	1	ΣΣ - 1	0.000	2.50	1	0.0
137	1	ΣΣ - 1	0.000	2.50	1	0.0
138	1	ΣΣ - 1	0.000	2.50	1	0.0
139	1	ΣΣ - 1	0.000	2.50	1	0.0
140	1	ΣΣ - 1	0.000	2.50	1	0.0

141	1	$\Sigma\Sigma - 1$	0.000	2.50	1	0.0
142	1	$\Sigma\Sigma - 1$	0.000	2.50	1	0.0
143	1	$\Delta\Sigma - 12$	0.800	9.70	1	7.8
144	1	$\Xi\Gamma - 1$	-0.15	2.50	1	-0.4
145	1	$\Xi\Gamma - 1$	-0.15	2.50	1	-0.4
146	1	$\Upsilon\Pi - 19$	0.100	2.25	1	0.2
147	1	$\Upsilon\Pi - 19$	0.100	2.25	1	0.2
148	1	$\Lambda\Pi - 19$	0.050	2.50	1	0.1
149	1	$\Lambda\Pi - 19$	0.050	2.50	1	0.1
150	1	$\Upsilon\Pi - 19$	0.100	2.00	1	0.2
151	1	$\Lambda\Pi - 19$	0.050	2.50	1	0.1
152	1	$\Lambda\Pi - 19$	0.050	2.50	1	0.1
153	1	$\Upsilon\Pi - 19$	0.100	2.25	1	0.2
154	1	$\Upsilon\Pi - 19$	0.100	2.25	1	0.2
155	1	$\Lambda\Pi - 19$	0.050	2.50	1	0.1
156	1	$\Lambda\Pi - 19$	0.050	2.50	1	0.1
157	1	$\Delta\Sigma - 12$	0.800	6.90	1	5.5
158	1	$\Sigma\Gamma - 1$	0.050	2.50	1	0.1
159	1	$\Sigma\Sigma - 1$	0.000	2.50	1	0.0
160	1	$\Sigma\Sigma - 1$	0.000	2.50	1	0.0
161	1	$\Delta\Sigma - 12$	0.800	0.70	1	0.6
162	1	$\Upsilon\Pi - 19$	0.100	1.55	1	0.2
163	1	$\Upsilon\Pi - 19$	0.100	1.55	1	0.2
164	1	$\Lambda\Pi - 19$	0.050	1.90	1	0.1
165	1	$\Lambda\Pi - 19$	0.050	1.90	1	0.1
166	1	$\Delta\Sigma - 12$	0.800	1.70	1	1.4
167	1	$\Xi\Gamma - 6$	-0.25	2.50	1	-0.0
168	1	$\Xi\Gamma - 6$	-0.25	2.50	1	-0.0
169	1	$\Xi\Gamma - 6$	-0.25	2.50	1	-0.0
170	1	$\Xi\Gamma - 6$	-0.25	2.50	1	-0.0
				385.80		63.1

Για τους υπολογισμούς ενεργειακής απόδοσης

αα	επίπεδο	κατηγορία	$\Psi$ [W/(mK)]	$l$ [m]	b	$\Sigma(b \times l \times \Psi)$ [W/K]
1	1	$\Sigma\Sigma - 1$	0.000	2.90	1	0.0
2	1	$\Delta\Sigma - 12$	0.800	0.15	1	0.1
3	1	$\Upsilon\Pi - 19$	0.100	0.50	1	0.1
4	1	$\Upsilon\Pi - 19$	0.100	0.50	1	0.1
5	1	$\Lambda\Pi - 19$	0.050	1.95	1	0.1
6	1	$\Lambda\Pi - 19$	0.050	1.95	1	0.1
7	1	$\Sigma\Sigma - 1$	0.000	2.90	1	0.0
8	1	$\Sigma\Sigma - 1$	0.000	2.90	1	0.0
9	1	$\Delta\Sigma - 12$	0.800	3.25	1	2.6
10	1	$\Xi\Gamma - 4$	-0.15	2.90	1	-0.4
11	1	$\Upsilon\Pi - 19$	0.100	3.05	1	0.3
12	1	$\Upsilon\Pi - 19$	0.100	3.05	1	0.3
13	1	$\Lambda\Pi - 19$	0.050	1.95	1	0.1
14	1	$\Lambda\Pi - 19$	0.050	1.95	1	0.1
15	1	$\Sigma\Sigma - 1$	0.000	2.90	1	0.0
16	1	$\Sigma\Sigma - 1$	0.000	2.90	1	0.0
17	1	$\Delta\Sigma - 12$	0.800	3.20	1	2.6
18	1	$\Xi\Gamma - 4$	-0.15	2.90	1	-0.4
19	1	$\Upsilon\Pi - 19$	0.100	3.20	1	0.3
20	1	$\Upsilon\Pi - 19$	0.100	3.20	1	0.3
21	1	$\Lambda\Pi - 19$	0.050	0.80	1	0.0
22	1	$\Lambda\Pi - 19$	0.050	0.80	1	0.0
23	1	$\Sigma\Sigma - 1$	0.000	2.90	1	0.0
24	1	$\Sigma\Sigma - 1$	0.000	2.90	1	0.0
25	1	$\Delta\Sigma - 12$	0.800	3.20	1	2.6
26	1	$\Xi\Gamma - 4$	-0.15	2.90	1	-0.4
27	1	$\Upsilon\Pi - 19$	0.100	1.00	1	0.1
28	1	$\Lambda\Pi - 19$	0.050	2.55	1	0.1
29	1	$\Lambda\Pi - 19$	0.050	2.55	1	0.1
30	1	$\Upsilon\Pi - 19$	0.100	1.60	1	0.2
31	1	$\Upsilon\Pi - 19$	0.100	1.60	1	0.2
32	1	$\Lambda\Pi - 19$	0.050	1.95	1	0.1
33	1	$\Lambda\Pi - 19$	0.050	1.95	1	0.1
34	1	$\Sigma\Sigma - 1$	0.000	2.90	1	0.0
35	1	$\Sigma\Sigma - 1$	0.000	2.90	1	0.0
36	1	$\Delta\Sigma - 12$	0.800	3.20	1	2.6
37	1	$\Xi\Gamma - 4$	-0.15	2.90	1	-0.4
38	1	$\Sigma\Gamma - 4$	0.050	2.90	1	0.1
39	1	$\Upsilon\Pi - 19$	0.100	3.20	1	0.3

40	1	ΥΠ - 19	0.100	3.20	1	0.3
41	1	ΛΠ - 19	0.050	0.50	1	0.0
42	1	ΛΠ - 19	0.050	0.50	1	0.0
43	1	ΣΣ - 1	0.000	2.50	1	0.0
44	1	ΔΣ - 12	0.800	3.80	1	3.0
45	1	ΥΠ - 19	0.100	1.80	1	0.2
46	1	ΥΠ - 19	0.100	1.80	1	0.2
47	1	ΛΠ - 19	0.050	1.95	1	0.1
48	1	ΛΠ - 19	0.050	1.95	1	0.1
49	1	ΥΠ - 19	0.100	0.80	1	0.1
50	1	ΛΠ - 19	0.050	2.55	1	0.1
51	1	ΛΠ - 19	0.050	2.55	1	0.1
52	1	ΣΣ - 1	0.000	2.90	1	0.0
53	1	ΣΣ - 1	0.000	2.90	1	0.0
54	1	ΔΣ - 12	0.800	3.25	1	2.6
55	1	ΣΓ - 4	0.050	2.90	1	0.1
56	1	ΞΓ - 4	-0.15	2.90	1	-0.4
57	1	ΥΠ - 19	0.100	3.20	1	0.3
58	1	ΥΠ - 19	0.100	3.20	1	0.3
59	1	ΛΠ - 19	0.050	0.80	1	0.0
60	1	ΛΠ - 19	0.050	0.80	1	0.0
61	1	ΣΣ - 1	0.000	2.90	1	0.0
62	1	ΣΣ - 1	0.000	2.90	1	0.0
63	1	ΔΣ - 12	0.800	3.20	1	2.6
64	1	ΞΓ - 4	-0.15	2.90	1	-0.4
65	1	ΥΠ - 19	0.100	3.05	1	0.3
66	1	ΥΠ - 19	0.100	3.05	1	0.3
67	1	ΛΠ - 19	0.050	1.95	1	0.1
68	1	ΛΠ - 19	0.050	1.95	1	0.1
69	1	ΣΣ - 1	0.000	2.90	1	0.0
70	1	ΣΣ - 1	0.000	2.90	1	0.0
71	1	ΔΣ - 12	0.800	3.20	1	2.6
72	1	ΞΓ - 4	-0.15	2.90	1	-0.4
73	1	ΥΠ - 19	0.100	0.50	1	0.1
74	1	ΥΠ - 19	0.100	0.50	1	0.1
75	1	ΛΠ - 19	0.050	1.95	1	0.1
76	1	ΛΠ - 19	0.050	1.95	1	0.1
77	1	ΣΣ - 1	0.000	2.50	1	0.0
78	1	ΣΣ - 1	0.000	2.90	1	0.0
79	1	ΔΣ - 12	0.800	3.20	1	2.6
80	1	ΣΓ - 4	0.050	2.90	1	0.1
81	1	ΥΠ - 19	0.100	2.05	1	0.2
82	1	ΥΠ - 19	0.100	2.05	1	0.2
83	1	ΛΠ - 19	0.050	0.45	1	0.0
84	1	ΛΠ - 19	0.050	0.45	1	0.0
85	1	ΥΠ - 19	0.100	1.00	1	0.1
86	1	ΥΠ - 19	0.100	1.00	1	0.1
87	1	ΛΠ - 19	0.050	0.45	1	0.0
88	1	ΛΠ - 19	0.050	0.45	1	0.0
89	1	ΣΣ - 1	0.000	2.50	1	0.0
90	1	ΣΣ - 1	0.000	2.50	1	0.0
91	1	ΔΣ - 12	0.800	3.30	1	2.6
92	1	ΥΠ - 19	0.100	1.80	1	0.2
93	1	ΥΠ - 19	0.100	1.80	1	0.2
94	1	ΛΠ - 19	0.050	0.45	1	0.0
95	1	ΛΠ - 19	0.050	0.45	1	0.0
96	1	ΥΠ - 19	0.100	1.00	1	0.1
97	1	ΥΠ - 19	0.100	1.00	1	0.1
98	1	ΛΠ - 19	0.050	0.45	1	0.0
99	1	ΛΠ - 19	0.050	0.45	1	0.0
100	1	ΣΣ - 1	0.000	2.50	1	0.0
101	1	ΣΣ - 1	0.000	2.50	1	0.0
102	1	ΔΣ - 12	0.800	3.25	1	2.6
103	1	ΞΓ - 4	-0.15	2.50	1	-0.4
104	1	ΞΓ - 4	-0.15	2.50	1	-0.4
105	1	ΥΠ - 19	0.100	3.05	1	0.3
106	1	ΥΠ - 19	0.100	3.05	1	0.3
107	1	ΛΠ - 19	0.050	1.50	1	0.1
108	1	ΛΠ - 19	0.050	1.50	1	0.1
109	1	ΣΣ - 1	0.000	2.50	1	0.0
110	1	ΔΣ - 12	0.800	4.20	1	3.4
111	1	ΣΣ - 1	0.000	2.50	1	0.0
112	1	ΣΣ - 1	0.000	2.50	1	0.0
113	1	ΔΣ - 12	0.800	0.55	1	0.4

114	1	ΥΠ - 19	0.100	1.05	1	0.1
115	1	ΛΠ - 19	0.050	2.50	1	0.1
116	1	ΛΠ - 19	0.050	2.50	1	0.1
117	1	ΥΠ - 19	0.100	5.45	1	0.5
118	1	ΥΠ - 19	0.100	5.45	1	0.5
119	1	ΛΠ - 19	0.050	1.50	1	0.1
120	1	ΛΠ - 19	0.050	1.50	1	0.1
121	1	ΔΣ - 12	0.800	6.90	1	5.5
122	1	ΣΓ - 1	0.050	2.50	1	0.1
123	1	ΥΠ - 19	0.100	0.50	1	0.1
124	1	ΥΠ - 19	0.100	0.50	1	0.1
125	1	ΛΠ - 19	0.050	0.30	1	0.0
126	1	ΛΠ - 19	0.050	0.30	1	0.0
127	1	ΥΠ - 19	0.100	2.80	1	0.3
128	1	ΥΠ - 19	0.100	2.80	1	0.3
129	1	ΛΠ - 19	0.050	0.30	1	0.0
130	1	ΛΠ - 19	0.050	0.30	1	0.0
131	1	ΥΠ - 19	0.100	2.80	1	0.3
132	1	ΥΠ - 19	0.100	2.80	1	0.3
133	1	ΛΠ - 19	0.050	0.30	1	0.0
134	1	ΛΠ - 19	0.050	0.30	1	0.0
135	1	ΣΣ - 1	0.000	2.50	1	0.0
136	1	ΣΣ - 1	0.000	2.50	1	0.0
137	1	ΣΣ - 1	0.000	2.50	1	0.0
138	1	ΣΣ - 1	0.000	2.50	1	0.0
139	1	ΣΣ - 1	0.000	2.50	1	0.0
140	1	ΣΣ - 1	0.000	2.50	1	0.0
141	1	ΣΣ - 1	0.000	2.50	1	0.0
142	1	ΣΣ - 1	0.000	2.50	1	0.0
143	1	ΔΣ - 12	0.800	9.70	1	7.8
144	1	ΞΓ - 1	-0.15	2.50	1	-0.4
145	1	ΞΓ - 1	-0.15	2.50	1	-0.4
146	1	ΥΠ - 19	0.100	2.25	1	0.2
147	1	ΥΠ - 19	0.100	2.25	1	0.2
148	1	ΛΠ - 19	0.050	2.50	1	0.1
149	1	ΛΠ - 19	0.050	2.50	1	0.1
150	1	ΥΠ - 19	0.100	2.00	1	0.2
151	1	ΛΠ - 19	0.050	2.50	1	0.1
152	1	ΛΠ - 19	0.050	2.50	1	0.1
153	1	ΥΠ - 19	0.100	2.25	1	0.2
154	1	ΥΠ - 19	0.100	2.25	1	0.2
155	1	ΛΠ - 19	0.050	2.50	1	0.1
156	1	ΛΠ - 19	0.050	2.50	1	0.1
157	1	ΔΣ - 12	0.800	6.90	1	5.5
158	1	ΣΓ - 1	0.050	2.50	1	0.1
159	1	ΣΣ - 1	0.000	2.50	1	0.0
160	1	ΣΣ - 1	0.000	2.50	1	0.0
161	1	ΔΣ - 12	0.800	0.70	1	0.6
162	1	ΥΠ - 19	0.100	1.55	1	0.2
163	1	ΥΠ - 19	0.100	1.55	1	0.2
164	1	ΛΠ - 19	0.050	1.90	1	0.1
165	1	ΛΠ - 19	0.050	1.90	1	0.1
166	1	ΔΣ - 12	0.800	1.70	1	1.4
167	1	ΞΓ - 6	-0.25	2.50	1	-0.6
168	1	ΞΓ - 6	-0.25	2.50	1	-0.6
169	1	ΞΓ - 6	-0.25	2.50	1	-0.6
170	1	ΞΓ - 6	-0.25	2.50	1	-0.6
				385.80		60.6

## 9. Υπολογισμός μέγιστου επιτρεπτού και πραγματοποιήσιμου $U_m$ του κτιρίου

Υπολογισμός θερμαινόμενου όγκου κτιρίου

Θερμική Ζώνη	Εμβαδό [m <sup>2</sup> ]	Ύψος [m]	Όγκος [m <sup>3</sup> ]
ΝΗΠΙΑΓΩΓΕΙΟ ΠΟΡΤΑΡΙΑΣ	311.41	3.15	981
Συνολικά			981

	ΣΑ [m <sup>2</sup> ]	Σ[bxUxA] [W/K] ή Σ[bxΨxl] [W/K]
κατακόρυφα αδιαφανή δομικά στοιχεία	196.8	48.6
οριζόντια αδιαφανή δομικά στοιχεία	614.1	232.1
διαφανή δομικά στοιχεία	81.1	124.7
θερμογέφυρες	-	63.1
Συνολικά	892.0	468.5

$$\Sigma A/V = 891.98(\text{m}^2)/980.95(\text{m}^3) = 0.909$$

$$\text{Συνεπώς μέγιστο επιτρεπτό } U_{m,\max} = 0.705 [\text{W}/(\text{m}^2\text{K})]$$

$$\text{Πραγματοποιούμενο } U_m = 468.5(\text{W/K})/891.98(\text{m}^2) = 0.525 < 0.705 [\text{W}/(\text{m}^2\text{K})]$$

## 10. Υπολογισμός αθέλητου αερισμού

Συγκεντρωτικά στοιχεία κουφωμάτων ανα όροφο για τον υπολογισμό αθέλητου αερισμού							
Όροφος	Τύπος	Κουφωμ α	Πλάτος [m]	Ύψος [m]	Εμβαδό [m <sup>2</sup> ]	Διείσδυσ η αέρα [m <sup>3</sup> / (m <sup>2</sup> h)]	Διείσδυσ η αέρα [m <sup>3</sup> /h]
Επίπεδο	παράθυρο	A9	0.50	1.95	0.98	0.50	0
	παράθυρο	A10	3.05	1.95	5.95	0.50	3
	παράθυρο	A11	3.20	0.80	2.56	0.50	1
	παράθυρο	A15	1.00	2.55	2.55	0.50	1
	παράθυρο	A16	1.60	1.95	3.12	0.50	2
	παράθυρο	A14	3.20	0.50	1.60	0.50	1
	παράθυρο	A12	1.80	1.95	3.51	0.50	2
	παράθυρο	A13	0.80	2.55	2.04	0.50	1
	παράθυρο	A11	3.20	0.80	2.56	0.50	1
	παράθυρο	A10	3.05	1.95	5.95	0.50	3
	παράθυρο	A9	0.50	1.95	0.98	0.50	0
	παράθυρο	A8	2.05	0.50	1.02	0.50	1
	παράθυρο	A6	1.00	0.50	0.50	0.50	0
	παράθυρο	A5	1.80	0.50	0.90	0.50	0
	παράθυρο	A6	1.00	0.50	0.50	0.50	0
	παράθυρο	A7	3.05	1.55	4.73	0.50	2
	παράθυρο	A3	1.05	2.55	2.68	0.50	1
	παράθυρο	A4	5.45	1.55	8.45	0.50	4
	παράθυρο	A1	0.50	0.35	0.17	0.50	0
	παράθυρο	A2	2.80	0.35	0.98	0.50	0
	παράθυρο	A2	2.80	0.35	0.98	0.50	0
	παράθυρο	A1	0.50	0.35	0.17	0.50	0
	παράθυρο	A21	2.25	2.55	5.74	0.50	3
	παράθυρο	A22	2.00	2.55	5.10	0.50	3
	παράθυρο	A21	2.25	2.55	5.74	0.50	3
	παράθυρο	A20	1.55	1.95	3.02	0.50	2
	παράθυρο	A23	1	4.29	4.29	0.50	2
	παράθυρο	A23	1	4.29	4.29	0.50	2
Συνολικά							41

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

**ΥΠΟΥΡΓΕΙΟ ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΝΤΟΣ ΕΝΕΡΓΕΙΑΣ ΚΑΙ ΚΛΙΜΑΤΙΚΗΣ ΑΛΛΑΓΗΣ**  
**Διεύθυνση .....**

## **Μελέτη ενεργειακής απόδοσης**

**Έργο:**

**Διεύθυνση:**

**Μελετητές:**

5 Σεπτεμβρίου 2024

## Περιεχόμενα

1.	ΕΙΣΑΓΩΓΗ.....	38
2.	ΓΕΝΙΚΗ ΠΕΡΙΓΡΑΦΗ ΚΤΗΡΙΟΥ.....	39
2.1.	ΓΕΝΙΚΑ ΣΤΟΙΧΕΙΑ ΚΤΙΡΙΟΥ.....	39
2.2.	ΤΟΠΟΓΡΑΦΙΑ ΟΙΚΟΠΕΔΟΥ ΚΤΙΡΙΟΥ.....	40
3.	ΤΕΚΜΗΡΙΩΣΗ ΑΡΧΙΤΕΚΤΟΝΙΚΟΥ ΣΧΕΔΙΑΣΜΟΥ ΤΟΥ ΚΤΗΡΙΟΥ.....	40
3.1.	ΧΩΡΟΘΕΤΗΣΗ ΚΤΗΡΙΟΥ ΣΤΟ ΟΙΚΟΠΕΔΟ.....	41
3.2.	ΧΩΡΟΘΕΤΗΣΗ ΛΕΙΤΟΥΡΓΙΩΝ ΣΤΟ ΚΤΗΡΙΟ.....	43
3.3.	ΗΛΙΟΠΡΟΣΤΑΣΙΑ ΑΝΟΙΓΜΑΤΩΝ.....	43
3.4.	ΦΥΣΙΚΟΣ ΦΩΤΙΣΜΟΣ.....	43
3.5.	ΦΥΣΙΚΟΣ ΔΡΟΣΙΣΜΟΣ.....	43
3.6.	ΠΑΘΗΤΙΚΑ ΗΛΙΑΚΑ ΣΥΣΤΗΜΑΤΑ ΚΤΗΡΙΟΥ.....	43
3.7.	ΔΙΑΜΟΡΦΩΣΗ ΤΟΥ ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΝΤΑ ΧΩΡΟΥ ΓΙΑ ΤΗ ΒΕΛΤΙΩΣΗ ΤΟΥ ΜΙΚΡΟΚΛΙΜΑΤΟΣ.....	43
4.	ΈΛΕΓΧΟΣ ΘΕΡΜΟΜΟΝΩΤΙΚΗΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΔΟΜΙΚΩΝ ΣΤΟΙΧΕΙΩΝ ΚΑΙ ΚΤΗΡΙΟΥ.....	45
4.1.	ΓΕΝΙΚΑ ΣΤΟΙΧΕΙΑ ΚΤΙΡΙΟΥ.....	48
4.2.	ΈΛΕΓΧΟΣ ΘΕΡΜΟΜΟΝΩΤΙΚΗΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΑΔΙΑΦΑΝΩΝ ΔΟΜΙΚΩΝ ΣΤΟΙΧΕΙΩΝ ΚΤΗΡΙΟΥ.....	50
4.3.	ΈΛΕΓΧΟΣ ΘΕΡΜΟΜΟΝΩΤΙΚΗΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΔΙΑΦΑΝΩΝ ΔΟΜΙΚΩΝ ΣΤΟΙΧΕΙΩΝ.....	50
4.4.	ΈΛΕΓΧΟΣ ΘΕΡΜΟΜΟΝΩΤΙΚΗΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΚΤΗΡΙΟΥ.....	52
5.	ΤΕΚΜΗΡΙΩΣΗ ΕΛΑΧΙΣΤΩΝ ΠΡΟΔΙΑΓΡΑΦΩΝ ΚΑΙ ΣΧΕΔΙΑΣΜΟΥ ΤΩΝ ΗΛΕΚΤΡΟΜΗΧΑΝΟΛΟΓΙΚΩΝ ΣΥΣΤΗΜΑΤΩΝ ΤΟΥ ΚΤΗΡΙΟΥ.....	53
5.1.	ΣΧΕΔΙΑΣΜΟΣ ΣΥΣΤΗΜΑΤΩΝ ΘΕΡΜΑΝΣΗΣ, ΨΥΞΗΣ, ΑΕΡΙΣΜΟΥ.....	53
5.1.1.	ΕΛΑΧΙΣΤΕΣ ΠΡΟΔΙΑΓΡΑΦΕΣ ΣΥΣΤΗΜΑΤΟΣ ΘΕΡΜΑΝΣΗΣ.....	54
5.1.2.	ΕΛΑΧΙΣΤΕΣ ΠΡΟΔΙΑΓΡΑΦΕΣ ΣΥΣΤΗΜΑΤΟΣ ΨΥΞΗΣ.....	54
5.1.3.	ΕΛΑΧΙΣΤΕΣ ΠΡΟΔΙΑΓΡΑΦΕΣ ΣΥΣΤΗΜΑΤΟΣ ΑΕΡΙΣΜΟΥ.....	55
5.2.	ΣΧΕΔΙΑΣΜΟΣ ΣΥΣΤΗΜΑΤΟΣ ΠΑΡΑΓΩΓΗΣ ΖΕΣΤΟΥ ΝΕΡΟΥ ΧΡΗΣΗΣ.....	55
5.2.1.	ΕΛΑΧΙΣΤΕΣ ΠΡΟΔΙΑΓΡΑΦΕΣ ΣΥΣΤΗΜΑΤΟΣ ΓΙΑ ΤΗΝ ΠΑΡΑΓΩΓΗ ΖΝΧ.....	56
5.2.2.	ΤΕΚΜΗΡΙΩΣΗ ΕΓΚΑΤΑΣΤΑΣΗΣ ΗΛΙΑΚΩΝ ΣΥΛΛΕΚΤΩΝ.....	56
5.3.	ΣΧΕΔΙΑΣΜΟΣ ΣΥΣΤΗΜΑΤΟΣ ΦΩΤΙΣΜΟΥ.....	59
5.4.	ΔΙΟΡΘΩΣΗ ΣΥΝΗΜΙΤΟΝΟΥ.....	59
5.5.	ΣΚΟΠΙΜΟΤΗΤΑ ΕΦΑΡΜΟΓΗΣ ΕΝΑΛΛΑΚΤΙΚΩΝ ΛΥΣΕΩΝ ΣΧΕΔΙΑΣΜΟΥ ΤΩΝ ΗΛΕΚΤΡΟΜΗΧΑΝΟΛΟΓΙΚΩΝ ΣΥΣΤΗΜΑΤΩΝ ΤΟΥ ΚΤΗΡΙΟΥ.....	59
5.6.	ΦΩΤΟΒΟΛΤΑΪΚΑ.....	60
6.	ΕΝΕΡΓΕΙΑΚΗ ΑΠΟΔΟΣΗ ΚΤΗΡΙΟΥ.....	62
6.1.	ΚΛΙΜΑΤΙΚΑ ΔΕΔΟΜΕΝΑ.....	62
6.2.	ΧΡΗΣΕΙΣ ΚΤΗΡΙΟΥ.....	62
6.3.	ΤΜΗΜΑ ΚΤΗΡΙΟΥ.....	63
6.3.1.	ΘΕΡΜΙΚΕΣ ΖΩΝΕΣ.....	63
6.3.2.	ΕΣΩΤΕΡΙΚΕΣ ΣΥΝΘΗΚΕΣ ΛΕΙΤΟΥΡΓΙΑΣ ΘΕΡΜΙΚΗΣ ΖΩΝΗΣ.....	65
6.3.3.	ΚΤΗΡΙΑΚΟ ΚΕΛΥΦΟΣ ΚΤΙΡΙΟΥ.....	65
6.3.3.1.	ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΓΙΑ ΑΔΙΑΦΑΝΗ ΔΟΜΙΚΑ ΣΤΟΙΧΕΙΑ ΣΕ ΕΠΑΦΗ ΜΕ ΤΟΝ ΕΞΩΤΕΡΙΚΟ ΑΕΡΑ.....	65
6.3.3.2.	ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΓΙΑ ΑΔΙΑΦΑΝΗ ΔΟΜΙΚΑ ΣΤΟΙΧΕΙΑ ΣΕ ΕΠΑΦΗ ΜΕ ΤΟ ΕΔΑΦΟΣ.....	67
6.3.3.3.	ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΓΙΑ ΑΔΙΑΦΑΝΗ ΔΟΜΙΚΑ ΣΤΟΙΧΕΙΑ ΣΕ ΕΠΑΦΗ ΜΕ ΜΗ ΘΕΡΜΑΙΝΟΜΕΝΟΥΣ ΧΩΡΟΥΣ.....	67
6.3.3.4.	ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΓΙΑ ΔΟΜΙΚΑ ΣΤΟΙΧΕΙΑ ΜΗ ΘΕΡΜΑΙΝΟΜΕΝΩΝ ΧΩΡΩΝ.....	68
6.3.3.5.	ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΓΙΑ ΑΕΡΙΣΜΟ ΜΗ ΘΕΡΜΑΙΝΟΜΕΝΩΝ ΧΩΡΩΝ.....	68
6.3.3.6.	ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΓΙΑ ΔΙΑΦΑΝΗ ΔΟΜΙΚΑ ΣΤΟΙΧΕΙΑ.....	68
6.3.4.	ΗΛΕΚΤΡΟΜΗΧΑΝΟΛΟΓΙΚΕΣ ΕΓΚΑΤΑΣΤΑΣΕΙΣ ΚΤΗΡΙΟΥ.....	70
6.3.4.1.	ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΓΙΑ ΣΥΣΤΗΜΑ ΘΕΡΜΑΝΣΗΣ ΧΩΡΩΝ.....	70
6.3.4.2.	ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΓΙΑ ΣΥΣΤΗΜΑ ΨΥΞΗΣ ΧΩΡΩΝ.....	71
6.3.4.3.	ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΓΙΑ ΣΥΣΤΗΜΑ ΑΕΡΙΣΜΟΥ.....	72
6.3.4.4.	ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΓΙΑ ΣΥΣΤΗΜΑ ΖΕΣΤΟΥ ΝΕΡΟΥ ΧΡΗΣΗΣ.....	72
6.3.4.5.	ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΓΙΑ ΣΥΣΤΗΜΑ ΗΛΙΑΚΩΝ ΣΥΛΛΕΚΤΩΝ.....	73

6.3.4.6.	ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΓΙΑ ΣΥΣΤΗΜΑ ΦΩΤΙΣΜΟΥ.....	73
6.3.4.7.	ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΓΙΑ ΣΥΣΤΗΜΑ Φ/Β ΣΤΟΙΧΕΙΩΝ.....	74
6.3.4.8.	ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΚΤΗΡΙΟΥ ΑΝΑΦΟΡΑΣ.....	74
7.	ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΩΝ.....	74
7.1.	ΚΑΤΑΝΑΛΩΣΗ ΕΝΕΡΓΕΙΑΣ.....	74
7.2.	ΕΝΕΡΓΕΙΑΚΗ ΚΑΤΑΤΑΞΗ ΧΡΗΣΗ ΚΤΗΡΙΟΥ.....	76
8.	ΒΙΒΛΙΟΓΡΑΦΙΑ, ΠΡΟΤΥΠΑ, ΚΑΝΟΝΙΣΜΟΙ.....	77
	ΛΙΣΤΑ ΕΛΕΓΧΟΥ (CHECK LIST) ΕΦΑΡΜΟΓΗΣ ΕΛΑΧΙΣΤΩΝ ΑΠΑΙΤΗΣΕΩΝ.....	77

## 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 αυτές 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 εγκύκλιο 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 είναι υφιστάμενο. Πρόκειται για ισόγειο κτίριο με χρήση Νηπιαγωγείο.

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 <sup>2</sup>		
Βασικές κατηγορίες κτηρίων	Ζώνη 1 [m <sup>2</sup> ]	Σύνολο [m <sup>2</sup> ]
Εκπαίδευσης	311.41	311.41

Επιφάνεια μη θερμαινόμενων χώρων κτηρίου σε m <sup>2</sup>	
Μη θερμαινόμενος χώρος	Επιφάνεια m <sup>2</sup>
ΛΕΒΗΤΟΣΤΑΣΙΟ	17.35

### **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<sup>η</sup> Δεκεμβρίου (χειμερινό ηλιοστάσιο: μικρότερη διάρκεια ημέρας και χαμηλότερη θέση ήλιου)
  - την 21<sup>η</sup> 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).

#### 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 <sup>2</sup> ·K)]			
	Ζώνη Α'	Ζώνη Β'	Ζώνη Γ'	Ζώνη 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 (πυλωτή)	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 <sup>-1</sup> ]	Μέγιστες επιτρεπόμενες τιμές μέσου συντελεστή θερμοπερατότητας U <sub>m</sub> [W/(m <sup>2</sup> ·K)]			
	Ζώνη Α'	Ζώνη Β'	Ζώνη Γ'	Ζώνη 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
≥ 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 Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. 20701-2/2017.

Βάσει της Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. 20701-2/2017 η γενική σχέση υπολογισμού του συντελεστή θερμοπερατότητας αδιαφανών δομικών στοιχείων είναι:

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

όπου,

- $d_j$  το πάχος της ομογενούς και ισότροπης στρώσης δομικού υλικού  $j$ ,  
 $\lambda_j$  ο συντελεστής θερμικής αγωγιμότητας του ομογενούς και ισότροπου υλικού  $j$ ,  
 $R_i$  και  $R_a$  οι αντιστάσεις θερμικής μετάβασης εκατέρωθεν του δομικού στοιχείου και  
 $R_s$  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  
 $\Psi_g$  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

- $U$  ο συντελεστής θερμικής διαπερατότητας δομικού στοιχείου όπως υπολογίστηκε βάσει των σχέσεων [4.1] ή [4.2] και  
 $U_{\delta, \sigma, \max}$  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  $j$ ,  
 $\Psi_i$  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 υπολογισμό 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.Ε.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 στη Θεσσαλονίκη, οπότε βάσει του Κ.Εν.Α.Κ. ανήκει στη Γ κλιματική ζώνη. Κάθε δομικό στοιχείο πρέπει να έχει συντελεστή θερμοπερατότητας μικρότερο από αυτούς που δίνονται στον πίνακα 4.1 για την Γ κλιματική ζώνη.

Στο κτίριο θα εγκατασταθεί μόνωση εξωτερικά του κελύφους και εσωτερικά της οροφής με γυψοσανίδα.

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  $0,60 \text{ W/(m}^2\text{K)}$ , ο συντελεστής σκίασης δύναται να θεωρηθεί ίσος με 0,9.

**Παρατήρηση:** Επειδή στα ελληνικά κτήρια είναι συνηθισμένο να υπάρχει ένας ή περισσότεροι τυπικοί όροφοι, για λόγους απλότητας αλλά και ελέγχου από τις αρμόδιες Πολεοδομικές Υπηρεσίες, συνιστάται, χωρίς να είναι υποχρεωτικό, η συλλογή των γεωμετρικών δεδομένων να γίνεται κατ' όροφο και προσανατολισμό. Υπενθυμίζεται ότι ο έλεγχος θερμικής επάρκειας ορόφου που υπήρχε στον παλαιότερο Κανονισμό Θερμομόνωσης δεν υφίσταται πλέον.

## 4.2. ΈΛΕΓΧΟΣ ΘΕΡΜΟΜΟΝΩΤΙΚΗΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΑΔΙΑΦΑΝΩΝ 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	Φύλλο ελέγχου	$U [W/(m^2K)]$	$U_{max} [W/(m^2K)]$ [Πίνακας 1]
Εξωτερική τοιχοποιία 27	1.2	0.233	0.45
Δοκοί υποστυλώματα 25	1.7	0.245	0.45
ΟΡΟΦΗ ΓΥΨΟΣΑΝΙΔΑ ΜΟΝΩΣΗ $R_u=0.30$	2.1	0.312	0.40
Βατό αντεστραμμένο δώμα	2.2	0.243	0.40
Τοιχοποιία σε επαφή με Μ.Θ.Χ.	3.2	0.364	0.80
Δοκός/υποστύλωμα/τοίχωμα σε επαφή με Μ.Θ.Χ.	3.7	0.382	0.80
ΔΑΠΕΔΟ ΣΕ ΕΠΑΦΗ ΜΕ ΤΟ ΕΔΑΦΟΣ ΑΜΟΝΩΤΟ	4.3	1.895	0.75

Σύμφωνα με την Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. 20701-2/2017 για τιμές του συντελεστή θερμικής αγωγιμότητας δομικών υλικών με τιμή  $\lambda \leq 0,18 W/(m.K)$  οι τιμές που δίνονται στον πίνακα 2 της Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. είναι ενδεικτικές. Οι τιμές που ελήφθησαν υπόψη για τα θερμομονωτικά υλικά προέκυψαν έπειτα από έρευνα αγοράς και με ευθύνη των μελετητών. Στη φάση της ενεργειακής επιθεώρησης που θα γίνει υποχρεωτικά με την αποπεράτωση της κατασκευής και πριν το κλείσιμο του φακέλου του κτηρίου στα αρμόδια Πολεοδομικά Γραφεία, ο ενεργειακός επιθεωρητής οφείλει να ελέγξει τα δελτία αποστολής των θερμομονωτικών υλικών καθώς και τα κατάλληλα πιστοποιητικά που τα συνοδεύουν.

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	$U [W/(m^2K)]$	Εμβαδό $A [m^2]$	Μέσο βάθος έδρασης $z [m]$	$U' [W/(m^2K)]$
Δ3	1.895	311.400	0.0	0.480
Δ3	1.895	17.350	0.0	0.890

## 4.3. ΈΛΕΓΧΟΣ ΘΕΡΜΟΜΟΝΩΤΙΚΗΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΔΙΑΦΑΝΩΝ ΔΟΜΙΚΩΝ ΣΤΟΙΧΕΙΩΝ

Το κτήριο θα λειτουργήσει ως Νηπιαγωγεία. Σύμφωνα με τον Κ.Εν.Α.Κ., για τη Γ κλιματική ζώνη τα κουφώματα που θα τοποθετηθούν οφείλουν να έχουν συντελεστή θερμοπερατότητας  $U \leq 2.8 W/(m^2K)$ .

Για τα κουφώματα επιλέχθηκε η χρήση πλαισίου αλουμινίου με θερμοδιακοπή, με συντελεστή θερμοπερατότητας  $U_f=1.90 W/(m^2K)$ , όπως προκύπτει από σχετικό πιστοποιητικό και μέσου πλάτους πλαισίου 10cm. 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  $U_g=1.90 \text{ W}/(\text{m}^2\text{K})$  όπως προκύπτει από σχετικό πιστοποιητικό.

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 απαιτήσεις.

**Ο μελετητής εναλλακτικά μπορεί να χρησιμοποιήσει τις τιμές θερμοπερατότητας της σήμανσης CE των κουφωμάτων. Στη φάση της ενεργειακής επιθεώρησης που θα γίνει υποχρεωτικά με την αποπεράτωση της κατασκευής, ο ενεργειακός επιθεωρητής οφείλει να ελέγξει τα δελτία αποστολής των κουφωμάτων καθώς και τα κατάλληλα πιστοποιητικά CE που τα συνοδεύουν. Η σήμανση CE των κουφωμάτων είναι υποχρεωτική βάσει της ΚΥΑ Αριθμ. 12397/409 ΦΕΚ Β 1794/28-8-2009 από την 1η Φεβρουαρίου 2010.**

**Πίνακας 4.5:** Συντελεστής θερμοπερατότητας κουφωμάτων.

A/α κουφώματος	Πλάτος ανοίγματος [m]	Ύψος ανοίγματος [m]	Εμβαδό κουφώματος [m <sup>2</sup> ]	U κουφώματος [W/(m <sup>2</sup> K)]	U max [W/(m <sup>2</sup> K)]
1	0.50	1.95	0.98	1.932	2.8
2	3.05	1.95	5.95	1.399	
3	3.20	0.80	2.56	1.647	
4	1.00	2.55	2.55	1.582	
5	1.60	1.95	3.12	1.494	
6	3.20	0.50	1.60	1.904	
7	1.80	1.95	3.51	1.472	
8	0.80	2.55	2.04	1.665	
9	3.20	0.80	2.56	1.647	
10	3.05	1.95	5.95	1.399	
11	0.50	1.95	0.98	1.932	
12	2.05	0.50	1.02	1.928	
13	1.00	0.50	0.50	2.000	
14	1.80	0.50	0.90	1.938	
15	1.00	0.50	0.50	2.000	
16	3.05	1.55	4.73	1.444	
17	1.05	2.55	2.68	1.566	
18	5.45	1.55	8.45	1.401	
19	0.50	0.35	0.17	2.260	
20	2.80	0.35	0.98	2.199	
21	2.80	0.35	0.98	2.199	
22	0.50	0.35	0.17	2.260	
23	2.25	2.55	5.74	1.397	
24	2.00	2.55	5.10	1.582	
25	2.25	2.55	5.74	1.397	
26	1.55	1.95	3.02	1.500	
27	1	4.29	4.29	1.541	
28	1	4.29	4.29	1.541	

#### 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  $A/V = 0.909 \text{ m}^{-1}$  το οποίο από τον πίνακα 4.2 αντιστοιχεί σε μέγιστο επιτρεπτό  $U_{m,max}=0.705 \text{ W/(m}^2\text{K)}$ . Στον πίνακα 4.6 δίνονται συγκεντρωτικά τα εμβαδά των δομικών στοιχείων, τα αθροίσματα των  $Ux A$ , καθώς και τα αθροίσματα των  $\Psi x l$ . Όπως προκύπτει, ο μέσος συντελεστής θερμοπερατότητας του κτηρίου ισούται με:

$$U_m=0.525 \text{ W/m}^2\text{K} \leq U_{m,max}=0.705 \text{ W/m}^2\text{K}$$

Συνεπώς το κτήριο 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

	$\Sigma A \text{ [m}^2\text{]}$	$\Sigma [b x U x A] \text{ [W/K]} \text{ ή } \Sigma [b x \Psi x l] \text{ [W/K]}$
κατακόρυφα αδιαφανή δομικά στοιχεία	196.8	48.6
οριζόντια αδιαφανή δομικά στοιχεία	614.1	232.1
διαφανή δομικά στοιχεία	81.1	124.7
θερμογέφυρες	-	63.1
Συνολικά	892.0	468.5
$[\Sigma (b x U x A) + \Sigma (b x \Psi x l)] / \Sigma A$		0.525

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

Τα κουφώματα προτείνεται τοποθετούνται μεσοτοιχία, και σε συνέχεια με τη θερμομόνωση σχεδόν σε όλα τα σημεία. 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 (ΚΚΜ) 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 ΖΝΧ, 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 ΖΝΧ, με αγωγιμότητα θερμομονωτικού υλικού  $\lambda=0,040 \text{ W/(m.K)}$  στους  $20^\circ\text{C}$  (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  $20^\circ\text{C}$ , 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 ΖΝΧ ανά κλάδους, θα χρησιμοποιούνται κυκλοφορητές με ρύθμιση στροφών ανάλογα με τη ζήτηση σε ΖΝΧ
- Σε όλα τα νέα ή ριζικά ανακαινιζόμενα κτήρια είναι υποχρεωτική η κάλυψη τουλάχιστον του 60% των αναγκών σε ΖΝΧ 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 ΖΝΧ 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 "n" 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/ΕΚ. Μέχρι να καθορισθεί νομοθετικά η τιμή του  $\eta$ , 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  $15\text{m}^2$  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 ΖΝΧ (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**

Η θέρμανση των εσωτερικών χώρων του κτηρίου, θα γίνεται μέσω συστοιχία αντλιών θερμότητα με θερμοκρασία νερού προσαγωγής μέχρι  $75^\circ\text{C}$  και ψυκτικό υγρό R290.

Η ψύξη των χώρων του κτηρίου θα γίνεται με τοπικές αντλίες θερμότητας. Οι αντλίες θερμότητας των καταστημάτων θα καλύπτουν το συνολικό φορτίο ψύξης των χώρων.

**Παρατήρηση:** Με τροποποίηση του κτηριοδομικού κανονισμού σχετικά με το άρθρο 25, οι ηλεκτρομηχανολογικές μελέτες είναι πλέον υποχρεωτικές για όλα τα κτήρια με επιφάνεια άνω των 50 m<sup>2</sup>. Κατά το σχεδιασμό (διαστασιολόγηση) των συστημάτων θέρμανσης, ψύξης και αερισμού, πρέπει να λαμβάνονται υπόψη οι ελάχιστες προδιαγραφές για τα Η-Μ όπως καθορίζονται στον Κ.Εν.Α.Κ. και να επιλέγονται τεχνολογίες που να έχουν τη δυνατότητα να λειτουργούν σε πλήρη και μερικά φορτία κατά τη θέρμανση ή ψύξη. Η υπερδιαστασιολόγηση του κεντρικού συστήματος λέβητα-καυστήρα για τη θέρμανση χώρων, μειώνει την τελική απόδοση του συστήματος σύμφωνα με τα όσα ορίζονται στην παράγραφο 4.1.2.1 της Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. 20701-1/2017.

#### **5.1.1. ΕΛΑΧΙΣΤΕΣ ΠΡΟΔΙΑΓΡΑΦΕΣ ΣΥΣΤΗΜΑΤΟΣ ΘΕΡΜΑΝΣΗΣ**

Σύμφωνα με τη μελέτη θέρμανσης του κτηρίου, έχει υπολογιστεί το μέγιστο απαιτούμενο θερμικό φορτίο του κτηρίου. Για τον υπολογισμό της ισχύος λαμβάνεται συντελεστής προσαύξησης 20%, λόγω θερμικών απωλειών στο λέβητα, στο δίκτυο διανομής και για την επιτάχυνση της έναρξης λειτουργίας. Τα χαρακτηριστικά του συστήματος παραγωγής θερμότητας θα παρουσιαστούν παρακάτω.

Οι αντλίες θερμότητας θα είναι υψηλής απόδοσης, ενεργειακής σήμανσης A++/A+++ στους 55/35°C και με ενεργειακή απόδοση εποχικής θέρμανσης τουλάχιστον 170% / 240% στους 55/35°C σε θερμό κλίμα.

Το ψυκτικό μέσο της μονάδας θα είναι το R290 καθώς αυτό έχει εξαιρετικά χαμηλό GWP: 3 (δείκτης συμβολής στην υπερθέρμανση του πλανήτη) το οποίο σε συνδυασμό με την μικρή ποσότητα πλήρωσης του ψυκτικού κύκλου της μονάδας η οποία δεν θα πρέπει να υπερβαίνει το 1,5 kg οδηγεί σε ένα εξαιρετικά χαμηλό ισοδύναμο CO<sub>2</sub>ton 0,0015. Το εξαιρετικά χαμηλό ισοδύναμο CO<sub>2</sub>ton 0,0015 διασφαλίζει ότι για τις συγκεκριμένες αντλίες θερμότητας δεν θα ισχύσουν περιορισμοί σε ότι αφορά την συντήρηση τους ή την ενδεχόμενη μελλοντική πλήρωση τους με νέο ψυκτικό μέσο.

Οι αντλίες θερμότητας θα είναι χαμηλής στάθμης θορύβου με μέγιστη στάθμη θορύβου 60dBA σύμφωνα με το EN 12102, EN ISO 9614 – 1 και θα είναι ειδικά σχεδιασμένες για τις εφαρμογές που απαιτείται μέγιστη απόδοση στη θέρμανση με εξαιρετικά χαμηλό επίπεδο θορύβου. Θα είναι βελτιστοποιημένες για τη λειτουργία της θέρμανσης με μέγιστη θερμοκρασία προσαγωγής 75°C με εξωτερική θερμοκρασία έως και 0°C και μέγιστη θερμοκρασία προσαγωγής 65°C με εξωτερική θερμοκρασία έως και - 20°C. Οι μονάδες θα είναι κατάλληλες για παραγωγή ζεστού νερού χρήσης μέσω κατάλληλης υδραυλικής σύνδεσης και τρίοδης βάνας εξωτερικά της μονάδας και κατάλληλου δοχείου ζεστού νερού χρήσης. Μέσω της πολύ υψηλής θερμοκρασίας λειτουργίας 75°C θα είναι σε θέση να κάνουν την απολύμανση του δοχείου παραγωγής ζεστού νερού χρήσης ενάντια στο μικρόβιο της Λεγεωνέλας χωρίς τη χρήση ηλεκτρικών αντιστάσεων ή άλλη βοηθητικής πηγής θερμότητας. Οι μονάδες θα είναι εξοπλισμένες με τετράοδη βάνα για τη λειτουργία της απόψυξης, και θα μπορούν να λειτουργήσουν και ως ψυκτικές μονάδες κατά τη θερινή περίοδο με μέγιστη εξωτερική θερμοκρασία 46 °C εφόσον αυτό απαιτείται από τη μελέτη του έργου.

Οι αντλίες θερμότητας θα είναι πλήρεις, θα περιλαμβάνουν όλες τις διατάξεις ασφαλείας που απαιτούνται για τη λειτουργία τους, θα έχουν ενσωματωμένο τον κυκλοφορητή τους και θα συνοδεύονται από εξωτερικό ελεγκτή μέσω του οποίου θα γίνεται η ρύθμιση και ο έλεγχός τους καθώς και η σύνδεση τους σε κεντρικό σύστημα για τη λειτουργία σε συστοιχία.

Η κατασκευή των αντλιών θερμότητας θα είναι στιβαρή και στον εξοπλισμό τους θα περιλαμβάνονται όλες οι επιπλέον διατάξεις ασφαλείας που απαιτούνται λόγω του ψυκτικού μέσου R290 που περιέχουν όπως: βαλβίδα ασφαλείας 2,5 bar, απαερωτής, αντεκρηκτικού τύπου ανεμιστήρες, αντεκρηκτικού τύπου συμπίεστής και γενικά η συνολική κατασκευή και τα ηλεκτρικά της μέρη θα είναι ελεύθερα πηγών ανάφλεξης.

Ο συμπίεστής των αντλιών θερμότητας καθώς και οι ανεμιστήρες της θα είναι ρυθμιζόμενης απόδοσης ώστε να υπάρχει αναλογική λειτουργία και απόδοση των αντλιών θερμότητας και προσαρμογή της απόδοσης τους στις εκάστοτε ανάγκες του συστήματος θέρμανσης. Επίσης η θερμοκρασία λειτουργίας της αντλίας θερμότητας θα ρυθμίζεται μέσω του ελεγκτή της σε αντιστάθμιση με την επικρατούσα εξωτερική θερμοκρασία. Επιπλέον μέσω του ελεγκτή της αντλίας θερμότητας θα υπάρχει η δυνατότητα ενεργοποίησης μίας εξωτερικής εφεδρικής πηγής θερμότητας όπως π.χ. ενός λέβητα πετρελαίου.

Ο ελεγκτής της μονάδας θα πρέπει μέσω κατάλληλου μόντεμ να έχει τη δυνατότητα σύνδεσης και ελέγχου μέσω διαδικτύου με σκοπό τον τηλεχειρισμό του συστήματος αλλά και την άμεση τεχνική υποστήριξη του.

### 5.1.2. ΕΛΑΧΙΣΤΕΣ ΠΡΟΔΙΑΓΡΑΦΕΣ ΣΥΣΤΗΜΑΤΟΣ ΨΥΞΗΣ

Σύμφωνα με την μελέτη ψύξης του κτηρίου, σε όλες τις αίθουσες διδασκαλίας θα εγκατασταθούν αερόψυκτες τοπικές αντλίες θερμότητας διαιρούμενου τύπου.

Η πιθανότητα εμφάνισης θερμοκρασιών πάνω 30°C προκύπτει σύμφωνα με την TOTEE 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 επιλέχθηκαν 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.	3.5	5.160	Ηλεκτρισμός
	Αερόψυκτη Α.Θ.	21.0	3.780	Ηλεκτρισμός

**Παρατήρηση:** Σε περίπτωση που για το υπό μελέτη κτήριο δεν προβλεπόταν η εγκατάσταση συστήματος ψύξης, για τους υπολογισμούς θεωρείται ότι το κτήριο ψύχεται και το σύστημα ψύξης θα έχει τα τεχνικά χαρακτηριστικά του αντίστοιχου κτηρίου αναφοράς, όπως ορίζονται στην Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. 20701-1/2017 (παράγραφος 4.2.1) και στον Κ.Εν.Α.Κ. Στην περίπτωση αυτή, στην παρούσα παράγραφο θα περιγράφονται τα τεχνικά χαρακτηριστικά του συστήματος ψύξης του κτηρίου αναφοράς.

### 5.1.3. ΕΛΑΧΙΣΤΕΣ ΠΡΟΔΙΑΓΡΑΦΕΣ ΣΥΣΤΗΜΑΤΟΣ ΑΕΡΙΣΜΟΥ

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 [m³/h/m²]
ΝΗΠΙΑΓΩΓΕΙΟ ΠΟΡΤΑΡΙΑΣ	Νηπιαγωγεία	Μηχανικός	11.00

### 5.2. ΣΧΕΔΙΑΣΜΟΣ ΣΥΣΤΗΜΑΤΟΣ ΠΑΡΑΓΩΓΗΣ ΖΕΣΤΟΥ ΝΕΡΟΥ ΧΡΗΣΗΣ

Η κατανάλωση ζεστού νερού χρήσης (ZNX) για το υπο 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.

- Νηπιαγωγεία: δεν υπολογίζεται κατανάλωση ZNX σύμφωνα με την TOTEE 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 της Θεσσαλονίκης 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 Ζ.Ν.Χ. δίνεται από την ακόλουθη σχέση :

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

όπου:

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

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

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

$\Delta T$  [K] ή [°C] θερμοκρασιακή διαφορά μεταξύ της χαμηλότερης θερμοκρασίας του νερού δικτύου και της θερμοκρασίας του Ζ.Ν.Χ..

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

Ζώνη	Χρήση	$V_d$ [lt/ημέρα]	$V_{store}$ [lt]	$Q_b$ [kWh/ημέρα]	$P_n$ [kW]
ΝΗΠΙΑΓΩΓΕΙΟ ΠΟΡΤΑΡΙΑΣ	Νηπιαγωγεία	0.00	0.00	0.00	0.00

### 5.2.1. ΕΛΑΧΙΣΤΕΣ ΠΡΟΔΙΑΓΡΑΦΕΣ ΣΥΣΤΗΜΑΤΟΣ ΓΙΑ ΤΗΝ ΠΑΡΑΓΩΓΗ ΖΝΧ

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 ΖΝΧ

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

Οι σωληνώσεις του δικτύου διανομής ΖΝΧ 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 : Νηπιαγωγεία.

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 την σχολική εγκατάσταση, σύμφωνα με τη μελέτη φωτισμού, θα χρησιμοποιούν 43 φωτιστικά σώματα γραμμικά τύπου LED 36 W με φωτεινή ροή 5860 lm.

Ζώνη	Επιθυμητή ισχύς φωτισμού [lux]	Φωτεινή δραστηριότητα λαμπτήρα [lm/W]	Εγκατεστημένη ισχύς φωτισμού [W/m <sup>2</sup> ]	Φωτισμός ασφαλείας	Εφεδρικό σύστημα	Διατάξεις αυτοματισμών ελέγχου φυσικού φωτισμού
1	300.0	206.0	8.7	ΟΧΙ	ΟΧΙ	Χειροκίνητος έλεγχος

### 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 (υπολογίστηκε πως υπάρχει δυνατότητα κάλυψης μόνο του 14% των απαιτούμενων ψυκτικών - θερμικών φορτίων του κτηρίου).

3. Η εγκατάσταση ηλιακών συλλεκτών όπως παρουσιάστηκε παραπάνω και η οποία είναι υποχρεωτική βάσει των κανονισμών, θα καλύψει μέρος του θερμικού φορτίου για ζεστό νερό χρήσης του κτηρίου. Λόγω της περιορισμένης επιφάνειας, δεν υπάρχει δυνατότητα εφαρμογής περαιτέρω εγκατάστασης ηλιακών συλλεκτών ή φωτοβολταϊκών στοιχείων.

## 5.6. ΦΩΤΟΒΟΛΤΑΪΚΑ

Για την βελτίωση της ενεργειακής απόδοσης του κτιρίου με την αξιοποίηση της παραγόμενης ηλεκτρικής ενέργειας θα εγκατασταθούν Φωτοβολταϊκά συστήματα.

Η βέλτιστη γωνία κλίσης Φ/Β στοιχείων, εξαρτάται από το γεωγραφικό πλάτος της περιοχής και τον προσανατολισμό τοποθέτησης τους. Σύμφωνα με τον εμπειρικό κανόνα, για τις ελληνικές περιοχές, η βέλτιστη κλίση ενός Φ/Β στοιχείου για ετήσια χρήση είναι περίπου ίση με το γεωγραφικό πλάτος της περιοχής, όπου για την Θεσσαλονίκη είναι  $40.55^\circ$ . Στο υπό μελέτη κτήριο ο προσανατολισμός των Φ/Β στοιχείων καθώς και η γωνία κλίσης της εγκατάστασης τους φαίνονται στον πίνακα που ακολουθεί:

Σύστημα	Προσανατολισμός	Γωνία κλίσης [ $^\circ$ ]
1	135	25

Έγιναν αναλυτικοί υπολογισμοί για επιμέρους γωνίες κλίσεως των Φ/Β στοιχείων, όπου παρουσιάστηκαν μικρές διαφορές στο φορτίο κάλυψης του υπό μελέτη κτηρίου.

Στον πίνακα 5.5 δίνονται οι τιμές της μέσης μηνιαίας ημερήσιας ηλιακής ακτινοβολίας ( $\text{kWh/m}^2$ ), για την περιοχή της της Θεσσαλονίκης, για οριζόντια επιφάνεια και για επιφάνεια με κλίση  $25^\circ$ .

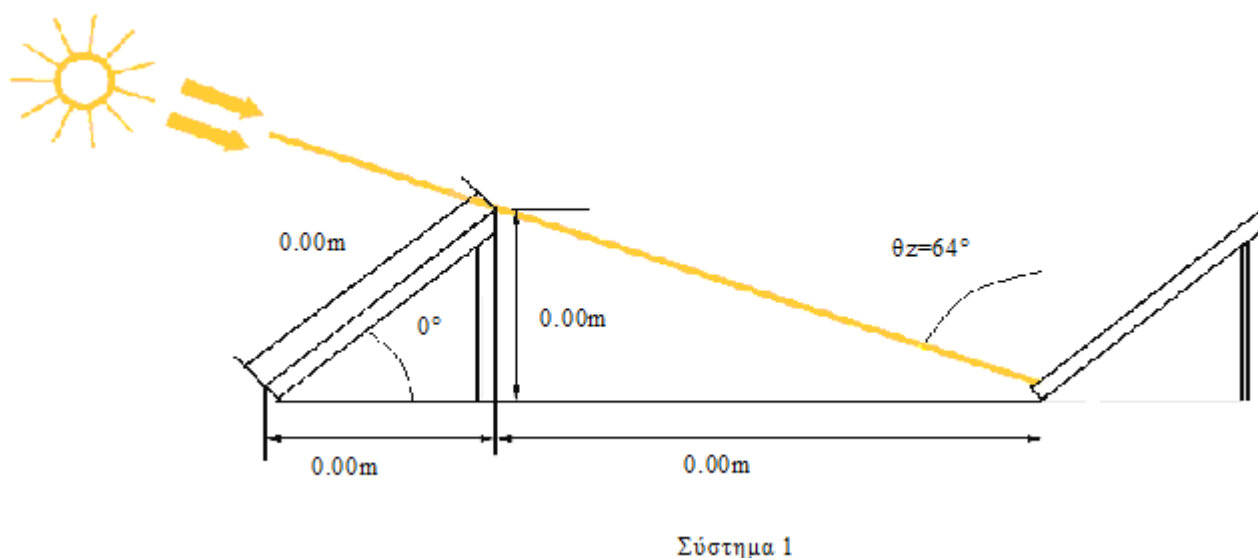
**Πίνακας 5.5.** Μέση μηνιαία ημερήσια ηλιακή ακτινοβολία ( $\text{kWh/m}^2$ )

	Ι	Φ	Μ	Α	Μ	Ι	Ι	Α	Σ	Ο	Ν	Δ
Μέση ημερήσια ηλιακή ακτινοβ. σε οριζ. επίπεδο ( $\text{kWh/m}^2$ )	52.6	67.5	103.2	140.7	179.1	198.6	209.5	184.7	136.7	91.4	56.6	45.5
Μέση ημερήσια ηλιακή ακτινοβ. σε επίπεδο $25.0^\circ$	73.9	82.8	112.5	140.3	168.5	182.2	194.2	179.9	145.2	109.0	77.4	67.4

Προκειμένου για τη σωστή τοποθέτηση των Φ/Β στοιχείων και για την αποφυγή αλληλοσκίασης, υπολογίστηκε η κατάλληλη μεταξύ τους απόσταση τοποθέτησης ως προς τον άξονα βορρά-νότου. Η απόσταση αυτή υπολογίστηκε για την ημέρα του χρόνου με το χαμηλότερο ηλιακό ύψος που είναι η 21η Δεκεμβρίου (χειμερινό ηλιοστάσιο). Για την περιοχή της Θεσσαλονίκης (γεωγραφικό πλάτος  $\varphi = 40.55^\circ$ ), η ηλιακή απόκλιση στις 21 Δεκεμβρίου είναι  $\delta = -23.45^\circ$ .

Για την ηλιακή απόκλιση αυτή η ζενηθιακή γωνία ( $\theta_z$ ) κατά το ηλιακό μεσημέρι, είναι περίπου  $64^\circ$ . Με βάση αυτή τη γωνία και τα γεωμετρικά χαρακτηριστικά του Φ/Β στοιχείου, υπολογίζεται η ελάχιστη απόσταση που πρέπει να απέχουν τα Φ/Β στοιχεία μεταξύ τους, όταν τοποθετηθούν υπό γωνία, για να μην αλληλοσκιάζονται.

Στο σχήμα 5.6 δίνεται σχηματική απεικόνιση της διάταξης και απόστασης τοποθέτησης των Φ/Β στοιχείων για το υπό μελέτη κτήριο.



**Σχήμα 5.6.** Απόσταση τοποθέτησης Φ/Β στοιχείων στο δώμα, ως προς το νότο.

Με βάση την ελάχιστη απόσταση τοποθέτησης των Φ/Β στοιχείων, τις διαστάσεις τους και τη διαθέσιμη επιφάνεια, η οποία δεν παρουσιάζει προβλήματα σκιασμού, εκτιμήθηκε ο αριθμός Φ/Β στοιχείων που μπορούν να εγκατασταθούν στο υπό μελέτη κτήριο. Στη συνέχεια υπολογιστηκε το ηλεκτρικό φορτίο για τα συγκεκριμένα Φ/Β στοιχεία όπως περιγράφονται στη μελέτη διαστασιολόγησης και τη συγκεκριμένη κλίση και προσανατολισμό τοποθέτησης. Στο πίνακα 5.6, δίνονται αναλυτικά τα αποτελέσματα υπολογισμών για την εγκατάσταση Φ/Β στοιχείων.

	Μέσο μηνιαίο φορτίο (kWh/mo)
I	855.23
Φ	983.93
M	1397.33
A	1792.34
M	2185.34
I	2383.56
I	2532.37
A	2318.06
Σ	1812.45
O	1307.99
N	899.76
Δ	771.35
Σύνολο	19239.72

**Πίνακας 5.6.** Αποτελέσματα υπολογισμών για παραγόμενη ενέργεια από Φ/Β στοιχεία

Στο σχήμα 5.7, δίνεται μια σχηματική απεικόνιση της θέσης εγκατάστασης των Φ/Β στοιχείων στο δώμα, με τον ακριβή αριθμό των πάνελς και την απόσταση τοποθέτησης μεταξύ των πάνελς.

**Σχήμα 5.7.** Θέση τοποθέτησης Φ/Β στοιχείων στο δώμα, εκτός περιοχής σκίασης.

## **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 της Θεσσαλονίκης, 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 της Θεσσαλονίκης. Το υψόμετρο της περιοχής όπου θα κατασκευασθεί το κτήριο είναι μικρότερο από τα 500 m. Η περιοχή ανήκει στην κλιματική ζώνη Γ.

### **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: Νηπιαγωγεία.

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, Νηπιαγωγεία,
- 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 ΖΝΧ, 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 <sup>2</sup> ]	Ψυχόμενη επιφάνεια [m <sup>2</sup> ]	Θερμαινόμενος όγκος [m <sup>3</sup> ]	Ψυχόμενος όγκος [m <sup>3</sup> ]
ΝΗΠΙΑΓΩΓΕΙΟ ΠΟΡΤΑΡΙΑΣ	311.414	311.414	980.9533	980.953

#### 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 (Νηπιαγωγεία)		
Χρήση θερμικής ζώνης	Νηπιαγωγεία	
Ολική επιφάνεια ζώνης (m <sup>2</sup> )	311.4	
Ανηγμένη ειδική θερμοχωρητικότητα [kJ/(m <sup>2</sup> K)]	300	
Κατηγορία διατάξεων αυτοματισμών ελέγχου για ηλεκτρομηχανολογικό εξοπλισμό	Γ	Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. 20701-1/2017, πίνακας 5.5
Αερισμός		
Διείσδυση αέρα (m <sup>3</sup> /h)	41	Τεύχος υπολογισμών
Φυσικός αερισμός (m <sup>3</sup> /h/m <sup>2</sup> )	0.00	Μόνο για κατοικίες από Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. 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 Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. 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 (Νηπιαγωγεία)		
Ωράριο λειτουργίας	8	Προκαθορισμένη παράμετρος από Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. 20701-2/2017 και 20701-3/2010
Ημέρες λειτουργίας	5	
Μήνες λειτουργίας	8	
Περίοδος θέρμανσης	15/10 έως 30/4	
Περίοδος ψύξης	1/6 έως 31/8	
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 <sup>3</sup> /h/m <sup>2</sup> )	11.00	
Στάθμη γενικού φωτισμού (lux)	300	
Ισχύς φωτισμού ανά μονάδα επιφάνειας για κτήριο αναφοράς (W/m <sup>2</sup> )	9.6	
Ετήσια κατανάλωση ζεστού νερού χρήσης (m <sup>3</sup> /m <sup>2</sup> έτος)	0.00	
Μέση επιθυμητή θερμοκρασία ζεστού νερού χρήσης (°C)	45	
Μέση ετήσια θερμοκρασία νερού δικτύου ύδρευσης (°C)	15.5	
Εκλυόμενη θερμοκρασία από χρήστες ανά μονάδα επιφάνειας της θερμικής ζώνης (W/m <sup>2</sup> )	40.0	
Μέσος συντελεστής παρουσίας χρηστών	0.16	
Εκλυόμενη θερμοκρασία από συσκευές ανά μονάδα επιφάνειας της θερμικής ζώνης (W/m <sup>2</sup> )	0.75	
Μέσος συντελεστής λειτουργίας συσκευών	0.16	

### 6.3.3. ΚΤΗΡΙΑΚΟ ΚΕΛΥΦΟΣ ΚΤΙΡΙΟΥ

#### 6.3.3.1. ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΓΙΑ ΑΔΙΑΦΑΝΗ ΔΟΜΙΚΑ ΣΤΟΙΧΕΙΑ ΣΕ ΕΠΑΦΗ ΜΕ ΤΟΝ ΕΞΩΤΕΡΙΚΟ ΑΕΡΑ

Τα δομικά στοιχεία του κτηρίου θα επιχριστούν με ανοιχτόχρωμα επίχρυσμα. 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	$\gamma^1$	U [W/(m <sup>2</sup> K)]	A [m <sup>2</sup> ]	$\alpha^2$	$\varepsilon^3$
Επίπεδο	Τοίχος	T2	255	0.233	0.45	0.40	0.80
	Τοίχος	T7	255	0.245	0.90	0.40	0.80
	Τοίχος	T7	255	0.245	0.18	0.40	0.80

Τοίχος	T2	210	0.233	8.77	0.40	0.80
Τοίχος	T7	210	0.245	0.90	0.40	0.80
Τοίχος	T7	210	0.245	0.90	0.40	0.80
Τοίχος	T7	210	0.245	1.54	0.40	0.80
Τοίχος	T2	164	0.233	3.65	0.40	0.80
Τοίχος	T7	164	0.245	0.90	0.40	0.80
Τοίχος	T7	164	0.245	0.90	0.40	0.80
Τοίχος	T7	164	0.245	1.52	0.40	0.80
Τοίχος	T2	119	0.233	7.04	0.40	0.80
Τοίχος	T7	119	0.245	0.90	0.40	0.80
Τοίχος	T7	119	0.245	0.90	0.40	0.80
Τοίχος	T7	119	0.245	1.52	0.40	0.80
Τοίχος	T2	75	0.233	3.93	0.40	0.80
Τοίχος	T7	75	0.245	0.90	0.40	0.80
Τοίχος	T7	75	0.245	0.90	0.40	0.80
Τοίχος	T7	75	0.245	1.52	0.40	0.80
Τοίχος	T2	120	0.233	8.28	0.40	0.80
Τοίχος	T7	120	0.245	1.52	0.40	0.80
Τοίχος	T7	210	0.245	1.52	0.40	0.80
Τοίχος	T7	258	0.245	1.52	0.40	0.80
Τοίχος	T7	300	0.245	1.52	0.40	0.80
Τοίχος	T7	342	0.245	1.52	0.40	0.80
Τοίχος	T2	165	0.233	4.20	0.40	0.80
Τοίχος	T7	165	0.245	0.90	0.40	0.80
Τοίχος	T7	165	0.245	0.90	0.40	0.80
Τοίχος	T7	165	0.245	1.54	0.40	0.80
Τοίχος	T2	119	0.233	7.04	0.40	0.80
Τοίχος	T7	119	0.245	0.90	0.40	0.80
Τοίχος	T7	119	0.245	0.90	0.40	0.80
Τοίχος	T7	119	0.245	1.52	0.40	0.80
Τοίχος	T2	75	0.233	3.65	0.40	0.80
Τοίχος	T7	75	0.245	0.90	0.40	0.80
Τοίχος	T7	75	0.245	0.90	0.40	0.80
Τοίχος	T7	75	0.245	1.52	0.40	0.80
Τοίχος	T2	30	0.233	8.62	0.40	0.80
Τοίχος	T7	30	0.245	0.90	0.40	0.80
Τοίχος	T7	30	0.245	0.90	0.40	0.80
Τοίχος	T7	30	0.245	1.52	0.40	0.80
Τοίχος	T2	77	0.233	7.05	0.40	0.80
Τοίχος	T7	77	0.245	0.78	0.40	0.80
Τοίχος	T7	77	0.245	0.52	0.40	0.80
Τοίχος	T7	77	0.245	1.52	0.40	0.80
Τοίχος	T2	342	0.233	7.18	0.40	0.80
Τοίχος	T7	342	0.245	0.78	0.40	0.80
Τοίχος	T7	342	0.245	0.65	0.40	0.80
Τοίχος	T7	342	0.245	1.54	0.40	0.80
Τοίχος	T2	300	0.233	6.19	0.40	0.80
Τοίχος	T7	300	0.245	0.78	0.40	0.80
Τοίχος	T7	300	0.245	1.80	0.40	0.80
Τοίχος	T2	300	0.233	1.43	0.40	0.80
Τοίχος	T7	300	0.245	0.78	0.40	0.80
Τοίχος	T7	300	0.245	0.34	0.40	0.80
Τοίχος	T2	30	0.233	6.81	0.40	0.80
Τοίχος	T7	30	0.245	2.76	0.40	0.80
Τοίχος	T2	300	0.233	22.91	0.40	0.80
Τοίχος	T7	300	0.245	1.04	0.40	0.80

Τοίχος	T7	300	0.245	1.04	0.40	0.80
Τοίχος	T7	300	0.245	1.04	0.40	0.80
Τοίχος	T7	300	0.245	1.04	0.40	0.80
Τοίχος	T7	300	0.245	4.52	0.40	0.80
Τοίχος	T2	210	0.233	1.37	0.40	0.80
Τοίχος	T7	210	0.245	2.76	0.40	0.80
Τοίχος	T2	300	0.233	1.82	0.40	0.80
Τοίχος	T7	300	0.245	0.78	0.40	0.80
Τοίχος	T7	300	0.245	0.40	0.40	0.80
Τοίχος	T2	300	0.233	1.40	0.40	0.80
Τοίχος	T7	300	0.245	0.68	0.40	0.80
Τοίχος	T7	300	0.245	1.48	0.40	0.80
Τοίχος	T7	342	0.245	1.52	0.40	0.80
Τοίχος	T7	30	0.245	1.52	0.40	0.80
Τοίχος	T7	258	0.245	1.52	0.40	0.80
Δάπεδο	Δ3		1.895	311.40	0.00	0.00
Οροφή	Ο1	Ο	0.312	65.71	0.65	0.80
Οροφή	Ο1	Ο	0.312	65.71	0.65	0.80
Οροφή	Ο2	Ο	0.243	171.30	0.65	0.80

### 6.3.3.2. ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΓΙΑ ΑΔΙΑΦΑΝΗ ΔΟΜΙΚΑ ΣΤΟΙΧΕΙΑ ΣΕ ΕΠΑΦΗ ΜΕ ΤΟ ΕΔΑΦΟΣ

πλάκες σε επαφή με έδαφος

Δομικό στοιχείο	U [W/(m²K)]	Εμβαδό A [m²]	Εκτεθειμένη περίμετρος Π [m]	B'=2A/Π [m]	Μέσο βάθος έδρασης z [m]	U' [W/(m²K)]
Δ3	1.895	311.400	85.750	7.263	0.0	0.480

κατακόρυφα δομικά στοιχεία σε επαφή με έδαφος

Δομικό στοιχείο	U [W/(m²K)]	Εμβαδό A [m²]	Μέσο βάθος έδρασης z [m]	U' [W/(m²K)]
-----------------	----------------	------------------	-----------------------------------	-----------------

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

**Πίνακας 6.4.β** Δεδομένα αδιαφανών δομικών στοιχείων σε επαφή με μη θερμαινόμενους χώρους

Όροφος	Τύπος	Δομικό στοιχείο	U [W/(m²K)]	A [m²]	Γειτνιάζων ΜΟΧ
Επίπεδο	Τοίχος	E2	0.364	8.71	ΛΕΒΗΤΟΣ ΤΑΣΙΟ
	Τοίχος	E7	0.382	1.34	ΛΕΒΗΤΟΣ ΤΑΣΙΟ
	Τοίχος	E2	0.364	6.76	ΛΕΒΗΤΟΣ ΤΑΣΙΟ
	Τοίχος	E7	0.382	1.04	ΛΕΒΗΤΟΣ ΤΑΣΙΟ
	Τοίχος	E2	0.364	0.26	ΛΕΒΗΤΟΣ

					ΤΑΣΙΟ
	Τοίχος	E7	0.382	0.04	ΛΕΒΗΤΟΣ ΤΑΣΙΟ

#### 6.3.3.4. ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΓΙΑ ΔΟΜΙΚΑ ΣΤΟΙΧΕΙΑ ΜΗ ΘΕΡΜΑΙΝΟΜΕΝΩΝ ΧΩΡΩΝ

Στους πίνακες που ακολουθούν δίνονται τα δεδομένα των αδιαφανών δομικών στοιχείων των τυχόν μη θερμαινόμενων χώρων, που βρίσκονται σε επαφή με τον εξωτερικό αέρα και εκείνων που βρίσκονται σε επαφή με το έδαφος αντίστοιχα.

**Πίνακας 6.4.γ** Δεδομένα αδιαφανών δομικών στοιχείων μ.θ.χ. σε επαφή με αέρα.

ΜΟΧ	Τύπος	Προσανατολισμός	U [W/(m²K)]	Εμβαδό [m²]
ΛΕΒΗΤΟΣΤΑΣΙΟ	T2	BΔ	0.233	4.600
	T7	BΔ	0.245	0.750
	T7	BΔ	0.245	1.300
	T2	Δ	0.233	4.290
	T7	Δ	0.245	0.625
	T7	Δ	0.245	0.750
	T7	Δ	0.245	1.925
	T2	N	0.233	7.120
	T7	N	0.245	0.750
	T7	N	0.245	1.900
	O2		0.243	17.350

**Πίνακας 6.4.δ** Δεδομένα αδιαφανών δομικών στοιχείων μ.θ.χ. σε επαφή με έδαφος.

ΜΟΧ	Τύπος	U [W/(m²K)]	Εμβαδό [m²]	Εκτεθειμένη περίμετρος [m]	Μέσο βάθος έδρασης [m]
ΛΕΒΗΤΟΣΤΑΣΙΟ	Δ3	0.890	17.35	16.59	0.0

#### 6.3.3.5. ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΓΙΑ ΑΕΡΙΣΜΟ ΜΗ ΘΕΡΜΑΙΝΟΜΕΝΩΝ ΧΩΡΩΝ

Ο συνολικός αερισμός μη θερμαινόμενων χώρων υπολογίζεται βάσει του πίνακα 3.27 της Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. 20701-1/2017. Για το υπό μελέτη κτήριο η παροχή αέρα των μη θερμαινόμενων χώρων καθώς και ο αερισμός τους φαίνονται στον πίνακα που ακολουθεί:

ΜΟΧ	Παροχή [m³/h/m³]	Συνολικός όγκος [m³]	Αερισμός [m³/h]
ΛΕΒΗΤΟΣΤΑΣΙΟ	3.0	52.05	156.15

#### 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 υπολογίστηκε ο συντελεστής σκίασης από ορίζοντα  $F_{hor}$ , ο συντελεστής σκίασης από προστέγασμα  $F_{ov}$  και ο συντελεστής σκίασης από πλευρικό  $F_{fin}$ .

Στα σχέδια ENAK-6 έως ENAK-9 δίνονται οι γωνίες σκίασης των κουφωμάτων από μακρινά εμπόδια (περιβάλλον κτηρίου), προστεγάσματα και πλευρικά σκίαστρα.

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	Κουφωμα	$\gamma$	Εμβαδό [m <sup>2</sup> ]	U [W/ (m <sup>2</sup> K)]	$g_w$	F <sub>hor</sub> θέρμ.	F <sub>hor</sub> ψύξη	F <sub>ov</sub> θέρμ.	F <sub>ov</sub> ψύξη	F <sub>fin</sub> θέρμ.	F <sub>fin</sub> ψύξη
Επίπεδο	NΔ1	210	0.98	1.932	0.33	1.00	1.00	0.74	0.62	0.95	0.88
	N1	164	5.95	1.399	0.52	1.00	1.00	0.74	0.60	1.00	1.00
	N2	165	3.51	1.472	0.49	1.00	1.00	0.74	0.60	0.84	0.91
	N3	165	2.04	1.665	0.43	1.00	1.00	0.77	0.64	0.81	0.91
	NΔ2	210	5.74	1.397	0.52	1.00	1.00	0.81	0.71	0.86	0.94
	NΔ3	210	5.10	1.582	0.46	1.00	1.00	0.81	0.71	0.80	0.93
	NΔ4	210	5.74	1.397	0.52	1.00	1.00	0.81	0.71	0.74	0.92

**Πίνακας 6.5.β** Δεδομένα κουφωμάτων.

Όροφος	Κουφωμα	$\gamma$	Εμβαδό [m <sup>2</sup> ]	U [W/ (m <sup>2</sup> K)]	$g_w$	F <sub>hor</sub> θέρμ.	F <sub>hor</sub> ψύξη	F <sub>ov</sub> θέρμ.	F <sub>ov</sub> ψύξη	F <sub>fin</sub> θέρμ.	F <sub>fin</sub> ψύξη
Επίπεδο	NA1	119	2.56	1.647	0.44	1.00	1.00	0.65	0.54	1.00	1.00
	A1	75	2.55	1.582	0.46	1.00	1.00	0.78	0.74	1.00	0.97
	A2	75	3.12	1.494	0.49	1.00	1.00	0.76	0.71	1.00	0.98
	NA2	120	1.60	1.904	0.35	1.00	1.00	0.61	0.51	0.87	0.90
	NA3	119	2.56	1.647	0.44	1.00	1.00	0.65	0.54	1.00	1.00
	A3	75	5.95	1.399	0.52	1.00	1.00	0.76	0.71	1.00	1.00
	BA1	30	0.98	1.932	0.33	1.00	1.00	0.73	0.74	1.00	0.97
	A4	77	1.02	1.928	0.34	1.00	1.00	0.63	0.57	0.87	0.94
	A5	77	0.50	2.000	0.30	1.00	1.00	0.63	0.57	0.81	0.91
	B1	342	0.90	1.938	0.33	1.00	1.00	1.00	1.00	0.98	0.97
	B2	342	0.50	2.000	0.30	1.00	1.00	1.00	1.00	0.98	0.97
	BΔ1	300	4.73	1.444	0.50	1.00	1.00	0.73	0.70	0.75	0.73
	BA2	30	2.68	1.566	0.46	1.00	1.00	0.82	0.83	0.87	0.75
	BA3	30	8.45	1.401	0.52	1.00	1.00	0.77	0.78	0.89	0.81
	BΔ2	300	0.17	2.260	0.16	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	BΔ3	300	0.98	2.199	0.25	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	BΔ4	300	0.98	2.199	0.25	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	BΔ2	300	0.17	2.260	0.16	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	BΔ5	300	3.02	1.500	0.48	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	0.98
		O	4.29	1.541	0.47	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
		O	4.29	1.541	0.47	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00

#### 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 "Νηπιαγωγεία" .

**Πίνακας 6.6.** Δεδομένα συστήματος θέρμανσης τμήματος Νηπιαγωγεία

Σύστημα θέρμανσης θερμικής ζώνης 1 (Νηπιαγωγεία)											
Μονάδα παραγωγής θερμότητας: Κεντρική αερόψυκτη Α.Θ. ισχύος 39.0 kW											
Συνολική θερμική απόδοση μονάδας ή COP: 4.813											
Είδος καυσίμου: Ηλεκτρισμός											
Συντελεστής υπερδιαστασιολόγησης $n_{g1}$ : 1.000											
Συντελεστής μόνωσης $n_{g2}$ :											
Πραγματικός βαθμός απόδοσης $n_{gm}$ : 4.813											
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	1	ΝΟΕ	1	ΔΕΚ	1
Κόστος επέμβασης για αναβάθμιση του συστήματος θέρμανσης (€/m <sup>2</sup> ):											
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): 75.00											
Βαθμός θερμικής απόδοσης δικτύου διανομής: 95.5%											
Υπαρξης μόνωσης στους αεραγωγούς: ΝΑΙ <input checked="" type="checkbox"/> ΟΧΙ <input type="checkbox"/>											
Τερματικές μονάδες											
Είδος τερματικών μονάδων θέρμανσης χώρων/Αμεσης απόδοσης σε εσωτερικό τοίχο											
Θερμική απόδοση τερματικών μονάδων: 0.83 T.O.T.E.E. 20701-1/2017, πίνακας 4.12											
Βοηθητική ενέργεια											

Τύπος βοηθητικών συστημάτων	Αριθμός συστημάτων	Ισχύς βοηθητικών συστημάτων (W/m <sup>2</sup> )
		1.61
Χρόνος λειτουργίας βοηθητικών συστημάτων: 100% του χρόνου λειτουργίας του κτηρίου		

Η υπολογισμένη ισχύς του λέβητα-καυστήρα, ελέγχθηκε για υπερδιαστασιολόγηση σύμφωνα με την σχέση 4.1 της Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. 20701-1/2017.

Ο κυκλοφορητής που χρησιμοποιείται για την κυκλοφορία του θερμού νερού, έχει ισχύ που δίνεται από τον κατασκευαστή. Επειδή καλύπτει κάθε υπό μελέτη τμήμα, θα πρέπει να επιμεριστεί η ισχύς του αντίστοιχα με τα υπολογιζόμενα από τη μελέτη θέρμανσης θερμικά φορτία των τμημάτων.

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

#### 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 "Νηπιαγωγεία"

**Πίνακας 6.7.** Δεδομένα συστήματος ψύξης τμήματος "Νηπιαγωγεία"

Σύστημα ψύξης θερμικής ζώνης 1 (Νηπιαγωγεία)											
Μονάδα παραγωγής ψύξης: Αερόψυκτη Α.Θ. ισχύος 3.5 kW και Αερόψυκτη Α.Θ. ισχύος 21.0 kW											
Βαθμός απόδοσης EER: 5.160, 3.780											
Είδος καυσίμου: Ηλεκτρισμός, Ηλεκτρισμός											
Μηνιαίο ποσοστό κάλυψης ψυκτικού φορτίου της θερμικής ζώνης από το σύστημα (%)											
ΙΑΝ	0	ΦΕΒ	0	ΜΑΡ	0	ΑΠΡ	0	ΜΑΙ	0	ΙΟΥΝ	1
ΙΟΥΛ	1	ΑΥΓ	1	ΣΕΠ	0	ΟΚΤ	0	ΝΟΕ	0	ΔΕΚ	0
Δίκτυο διανομής ψύξης: Μόνωση ίση με την ακτίνα σωλήνα											
Ψυκτική ισχύς που μεταφέρει το δίκτυο διανομής (kW): 24.500											
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: 98.5%											
Ύπαρξης μόνωσης στους αεραγωγούς: ΝΑΙ <input checked="" type="checkbox"/> ΟΧΙ <input type="checkbox"/>											
Τερματικές μονάδες											
Είδος τερματικών μονάδων ψύξης χώρων: Τοπικές αντλίες θερμότητας											
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 <sup>2</sup> )					

		0.00
Χρόνος λειτουργίας βοηθητικών συστημάτων: 50% του χρόνου λειτουργίας του κτηρίου		

Μέσοι μηνιαίοι βαθμοί κάλυψης φορτίου για το σύστημα ψύξης θερμικής ζώνης 1 (Νηπιαγωγεία)													
A/α	Τύπος	ΙΑΝ	ΦΕΒ	ΜΑΡ	ΑΠΡ	ΜΑΙ	ΙΟΥΝ	ΙΟΥΛ	ΑΥΓ	ΣΕΠ	ΟΚΤ	ΝΟΕ	ΔΕΚ
1	Αερόψυκτη Α.Θ.	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.143	0.143	0.143	0.000	0.000	0.000	0.000
2	Αερόψυκτη Α.Θ.	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.857	0.857	0.857	0.000	0.000	0.000	0.000

#### 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 :

- Νηπιαγωγεία: 11.00 m<sup>3</sup>/h/m<sup>2</sup>

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

A/α	Ενεργό τμήμα θέρμανσης	Παροχή αέρα θέρμανσης (m <sup>3</sup> /s)	Συντελεστής ανακυκλοφορίας αέρα (θέρμανση)	Συντελεστής ανάκτησης θερμότητας (θέρμανση)	Ενεργό τμήμα ψύξης	Παροχή αέρα ψύξης (m <sup>3</sup> /s)	Συντελεστής ανακυκλοφορίας αέρα (ψύξη)	Συντελεστής ανάκτησης θερμότητας (ψύξη)	Ενεργό τμήμα ύγρανσης	Συντελεστής ανάκτησης υγρασίας	Φίλτρα	Ειδική απορρόφηση ισχύος (kW/m <sup>3</sup> )
1	NAI	0.194	0.000	0.950	NAI	0.194	0.000	0.950	OXI	0.000	NAI	0.000
2	NAI	0.194	0.000	0.950	NAI	0.194	0.000	0.950	OXI	0.000	NAI	0.000
3	NAI	0.194	0.000	0.950	NAI	0.194	0.000	0.950	OXI	0.000	NAI	0.000
4	OXI	0.370	0.000	0.000	OXI	0.370	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 (Νηπιαγωγεία)
Θερμική απόδοση μονάδας ή COP:
Είδος καυσίμου:
Μηνιαίο ποσοστό κάλυψης θερμικού φορτίου για ΖΝΧ από το σύστημα (%)

ΙΑΝ	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 ΖΝΧ: 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 ΖΝΧ (%): 100.0%											
Μονάδα αποθήκευσης θερμότητας											
Θερμική απόδοση μονάδας αποθήκευσης ΖΝΧ: 0%											

#### 6.3.4.5. ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΓΙΑ ΣΥΣΤΗΜΑ ΗΛΙΑΚΩΝ ΣΥΛΛΕΚΤΩΝ

Οι ηλιακοί συλλέκτες που θα εγκατασταθούν στο δώμα, έχουν τη δυνατότητα κάλυψης μέρος του ΖΝΧ 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 (Νηπιαγωγεία)	
Είδος ηλιακού συλλέκτη	Απλός
Χρήση ηλιακού συλλέκτη για: <input type="checkbox"/> ΖΝΧ <input type="checkbox"/> Θέρμανση χώρων	
Βαθμός ηλιακής αξιοποίησης για ζεστό νερό χρήσης (%):	-
Βαθμός ηλιακής αξιοποίησης για θέρμανση χώρων (%):	-
Εμβαδόν επιφάνειας ηλιακών συλλεκτών (m <sup>2</sup> ):	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 (Νηπιαγωγεία) 2709.0 Για φωτιστική δραστηριότητα 206lm/W και Στάθμη φωτισμού 300.0Lux		
Περιοχή φυσικού φωτισμού (%)	100.0	
Συντελεστής αυτοματισμού ελέγχου φυσικού φωτισμού, F <sub>D</sub>	1.0	Χειροκίνητος έλεγχος φωτισμού
Συντελεστής αυτοματισμού ανίχνευσης κίνησης, F <sub>o</sub>	1.0	
Χρόνος χρήσης φυσικού φωτισμού (h) <sub>o</sub>	1387	Καθορισμένο από Τ.Ο.Τ.Ε.Ε.
Χρόνος χρήσης τεχνητού φωτισμού (h) <sub>o</sub>	0	Καθορισμένο από Τ.Ο.Τ.Ε.Ε.
Σύστημα απομάκρυνσης εκλυόμενης θερμότητας από τα φωτιστικά	<input type="checkbox"/> ΝΑΙ <input checked="" type="checkbox"/> ΟΧΙ	
Φωτισμός ασφαλείας	<input type="checkbox"/> ΝΑΙ <input checked="" type="checkbox"/> ΟΧΙ	
Σύστημα εφεδρείας	<input type="checkbox"/> ΝΑΙ <input checked="" type="checkbox"/> ΟΧΙ	

#### 6.3.4.7. ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΓΙΑ ΣΥΣΤΗΜΑ Φ/Β ΣΤΟΙΧΕΙΩΝ

Τα Φ/Β στοιχεία θα εγκατασταθούν στο δώμα για την παραγωγή Ηλεκτρικής Ενέργειας. 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 6.10. που ακολουθεί:

**Πίνακας 6.10.** Δεδομένα συστήματος Φ/Β στοιχείων

Φωτοβολταϊκά θερμικής ζώνης 1 (Νηπιαγωγεία)	
Ισχύς (kW):	12.00
Βαθμός απόδοσης:	0.2
Εμβαδόν επιφάνειας συλλεκτών (m <sup>2</sup> ):	61.6
Κλίση τοποθέτησης συλλεκτών (°):	25
Προσανατολισμός συλλεκτών (°):	135
Συντελεστής διόρθωσης σκίασης F-s:	1.00
Σύνδεση:	Χωρίς συμψηφισμό

#### 6.3.4.8. 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<sup>2</sup>), όπως:

Απαιτούμενα φορτία για θέρμανση και ψύξη

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

Ετήσια ανηγμένη κατανάλωση πρωτογενούς ενέργειας (kWh/m<sup>2</sup>) ανά χρήση (θέρμανση, ψύξη, αερισμός, ΖΝΧ, 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	Ελκόμενοι ρύποι ανά μονάδα ενέργειας (kgCO <sub>2</sub> /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 "Νηπιαγωγεία" 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: Νηπιαγωγεία

Απαιτούμενα φορτία θέρμανσης/ψύξης (kWh/m <sup>2</sup> )													
Μήνες	ΙΑΝ	ΦΕΒ	ΜΑΡ	ΑΠΡ	ΜΑΙ	ΙΟΥΝ	ΙΟΥΛ	ΑΥΓ	ΣΕΠ	ΟΚΤ	ΝΟΕ	ΔΕΚ	ΣΥΝ
Θέρμανση	3.80	2.00	0.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.40	2.90	9.40
Ψύξη	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
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 βοηθητικά συστήματα της κάθε εγκατάστασης.

**Πίνακας 7.2. Τελική κατανάλωση ενέργειας ανά τελική χρήση**

Χρήση: Νηπιαγωγεία

Τελική κατανάλωση ενέργειας ανά τελική χρήση (kWh/m <sup>2</sup> )													
Μήνες	ΙΑΝ	ΦΕΒ	ΜΑΡ	ΑΠΡ	ΜΑΙ	ΙΟΥΝ	ΙΟΥΛ	ΑΥΓ	ΣΕΠ	ΟΚΤ	ΝΟΕ	ΔΕΚ	ΣΥΝ
Θέρμανση	1.50	1.00	0.60	0.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.30	0.60	1.20	5.70
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	0.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.20
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	1.50	1.50	1.50	1.50	1.50	0.00	0.00	0.00	0.00	1.50	1.50	1.50	12.10
Φωτοβολταϊκά	2.80	3.20	4.50	5.80	7.00	0.00	0.00	0.00	0.00	4.20	2.90	2.50	32.80
Σύνολο	3.00	2.50	2.10	2.00	1.70	0.00	0.00	0.00	0.00	1.80	2.10	2.80	17.90

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

**Πίνακας 7.3. Κατανάλωση ανά καύσιμο - "Νηπιαγωγεία"**

Χρήση: Νηπιαγωγεία

Κατανάλωση καυσίμων (kWh/m <sup>2</sup> )	
Ηλεκτρισμός	1.6
Ηλιακή ενέργεια	61.8
Γεωθερμία	0.0
Σύνολο	17.9

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: Νηπιαγωγεία

Τελική χρήση	Κατανάλωση πρωτογενούς ενέργειας (kWh/m <sup>2</sup> )	
	Κτήριο αναφοράς	Εξεταζόμενο κτήριο
Θέρμανση	52.1	16.4
Ψύξη	3.0	0.6
ZNX	0.0	0.0
Φωτισμός	41.5	35.0
Συνεισφορά ηλεκτρικής ενέργειας από ΑΠΕ-ΣΗΘ	0.0	47.4
Σύνολο	96.7	4.6

Οι αντίστοιχες καταναλώσεις ενέργειας και εκλύσεις αερίων ρύπων CO<sub>2</sub> ανά καύσιμο, δίνονται στον πίνακα 7.5.

**Πίνακας 7.5.** Κατανάλωση ενέργειας και έκλυση αερίων ρύπων ανά καύσιμο

Χρήση: Νηπιαγωγεία

Τελική χρήση	Κατανάλωση ενέργειας (kWh/m <sup>2</sup> )	Έκλυση αερίων ρύπων (kg/έτος/m <sup>2</sup> )
Ηλεκτρισμός	1.6	1.0
Ηλιακή ενέργεια	61.8	0.0
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 υπο μελέτη κτηρίου, φαίνεται να ανήκει στην κατηγορία A+ (βλ. επόμενο σχήμα σχήμα).

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

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

**A+**  
4.60 kWh/m<sup>2</sup>

## 8. ΒΙΒΛΙΟΓΡΑΦΙΑ, ΠΡΟΤΥΠΑ, ΚΑΝΟΝΙΣΜΟΙ

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

Οδηγία 2002/91/ΕΚ του Ευρωπαϊκού Κοινοβουλίου και του Συμβουλίου της 16<sup>ης</sup> 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- Κ.Εν.Α.Κ..».

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. 20701-2/2017, «Θερμοφυσικές ιδιότητες δομικών υλικών και έλεγχος της θερμομονωτικής επάρκειας των κτηρίων» Α' 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.

### ΛΙΣΤΑ ΕΛΕΓΧΟΥ (CHECK LIST) ΕΦΑΡΜΟΓΗΣ ΕΛΑΧΙΣΤΩΝ ΑΠΑΙΤΗΣΕΩΝ

Το κτήριο πρέπει να πληροί τις ελάχιστες προδιαγραφές όπως ορίζονται στο άρθρο 8 του Κ.Εν.Α.Κ. και αφορούν τον σχεδιασμό του, τη θερμομονωτική επάρκεια του κτηριακού κελύφους και τις τεχνικές προδιαγραφές για ορισμένα ηλεκτρομηχανολογικά συστήματα.

Στον πίνακα που ακολουθεί παρουσιάζονται συνοπτικά οι ελάχιστες απαιτήσεις που πρέπει να πληροί το κτήριο.

ΤΕΚΜΗΡΙΩΣΗ ΑΡΧΙΤΕΚΤΟΝΙΚΟΥ ΣΧΕΔΙΑΣΜΟΥ	
Ελάχιστες απαιτήσεις για νέα και ριζικά ανακαινιζόμενα κτήρια.	Εφαρμογή στο υπό μελέτη κτήριο.
Στο σχεδιασμό του κτηρίου θα πρέπει να λαμβάνονται υπόψη οι κάτωθι παράμετροι:	Για τον σχεδιασμό του κτηρίου εφαρμόστηκαν τα εξής:
Κατάλληλη χωροθέτηση και προσανατολισμός του κτηρίου για τη μέγιστη αξιοποίηση των τοπικών κλιματικών συνθηκών. Επαρκής τεχνική αιτιολόγηση αδυναμίας εφαρμογής αυτών	Παράγραφος 3.1.
Διαμόρφωση περιβάλλοντα χώρου για τη βελτίωση του μικροκλίματος. Επαρκής τεχνική αιτιολόγηση αδυναμίας εφαρμογής αυτών	Παράγραφος 3.7.
Κατάλληλος σχεδιασμός και χωροθέτηση των ανοιγμάτων ανά προσανατολισμό ανάλογα με τις απαιτήσεις ηλιασμού, φυσικού φωτισμού και αερισμού.	

Χωροθέτηση των λειτουργιών ανάλογα με τη χρήση και τις απαιτήσεις άνεσης (θερμικές, φυσικού αερισμού και φωτισμού).	Παράγραφος 3.2.
Ενσωμάτωση τουλάχιστον ενός Παθητικού Ηλιακού Συστήματος (Π.Η.Σ.), όπως: άμεσου ηλιακού κέρδους (χρήση νοτίων ανοιγμάτων), τοίχος μάζας, τοίχος Trombe, ηλιακού χώρου (θερμοκήπιο) κ.α. Επαρκής τεχνική αιτιολόγηση αδυναμίας εφαρμογής αυτών	Παράγραφος 3.6.
Ηλιοπροστασία κτηρίου	Παράγραφος 3.3.
Ένταξη <a href="#">τεχνικών</a> φυσικού αερισμού.	Παράγραφος 3.5.
Εξασφάλιση οπτικής άνεσης μέσω τεχνικών και συστημάτων φυσικού φωτισμού.	Παράγραφος 3.4.
Απαραίτητα σχέδια	
Σχέδια σκιασμού από μακρινά εμπόδια.	Αρ.Σχ. ENAK 2
Σχέδια σκιασμού από προβόλους και πλευρικά σκίαστρα.	Αρ.Σχ. ENAK 3-5
Σχέδια γωνιών σκιασμού ανοιγμάτων από μακρινά εμπόδια, προβόλους και πλευρικά σκίαστρα.	Αρ.Σχ. ENAK 6-9
Σχέδια κατασκευαστικών λεπτομερειών παθητικών ηλιακών συστημάτων (εκτός άμεσου κέρδους), με σχηματικές τομές τρόπου λειτουργίας τους.	Δεν προβλέπονται τέτοια ΠΗΣ

ΤΕΚΜΗΡΙΩΣΗ ΘΕΡΜΟΜΟΝΩΤΙΚΗΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΚΤΗΡΙΟΥ	
<b>Ελάχιστες απαιτήσεις για νέα και ριζικά ανακαινιζόμενα κτήρια.</b>	<b>Εφαρμογή στο υπό μελέτη κτήριο.</b>
Ο συντελεστής θερμοπερατότητας των εξωτερικών τοίχων σε επαφή με τον εξωτερικό αέρα, αλλά και με όμορα κτήρια, θα πρέπει να ελέγχεται ως προς τη μέγιστη επιτρεπόμενη τιμή του για την εκάστοτε κλιματική ζώνη ως ερχόμενων σε επαφή με τον αέρα. (Όλα τα κτήρια στον έλεγχο θερμομονωτικής επάρκειας θεωρούνται ως πανταχόθεν ελεύθερα)	Τεύχος αναλυτικών υπολογισμών
Ο συντελεστής θερμοπερατότητας του δώματος (ή/και της πλοκής) θα πρέπει να ελέγχεται ως προς τη μέγιστη επιτρεπόμενη τιμή του για την εκάστοτε κλιματική ζώνη	Τεύχος αναλυτικών υπολογισμών
Ο συντελεστής θερμοπερατότητας των δαπέδων σε επαφή με το έδαφος ή με μη θερμαινόμενους χώρους θα πρέπει να ελέγχεται ως προς τη μέγιστη επιτρεπόμενη τιμή του για την εκάστοτε κλιματική ζώνη	Τεύχος αναλυτικών υπολογισμών
Ο συντελεστής θερμοπερατότητας των εξωτερικών τοίχων σε επαφή με το έδαφος ή με μη θερμαινόμενους χώρους θα πρέπει να ελέγχεται ως προς τη μέγιστη επιτρεπόμενη τιμή του για την εκάστοτε κλιματική ζώνη	Τεύχος αναλυτικών υπολογισμών
Ο συντελεστής θερμοπερατότητας των ανοιγμάτων θα πρέπει να ελέγχεται ως προς τη μέγιστη επιτρεπόμενη τιμή του για την εκάστοτε κλιματική ζώνη	Τεύχος αναλυτικών υπολογισμών
Ο συντελεστής θερμοπερατότητας των γυάλινων προσόψεων θα πρέπει να ελέγχεται ως προς τη μέγιστη επιτρεπόμενη τιμή του για την εκάστοτε κλιματική ζώνη	Δεν υπάρχουν γυάλινες προσόψεις

Ο μέσος συντελεστής $U_{in}$ , θα πρέπει να ελέγχεται ως προς τη μέγιστη επιτρεπόμενη τιμή του για την αντίστοιχη τιμή του λόγου $A/V$ .	Τεύχος αναλυτικών υπολογισμών
<b>Τεύχος ελέγχου θερμομονωτικής επάρκειας κτηρίου, στο οποίο συμπεριλαμβάνονται:</b>	
Έλεγχος θερμομονωτικής επάρκειας δομικών στοιχείων	Παράγραφος 4 Τεύχος Υπολογισμών
Αναλυτικές προμετρήσεις εμβαδών αδιαφανών και διαφανών δομικών στοιχείων σε επαφή: με εξωτερικό αέρα, με έδαφος, με μη θερμαινόμενους χώρους	Τεύχος αναλυτικών υπολογισμών
Αναλυτικές προμετρήσεις θερμογεφυρών	Τεύχος αναλυτικών υπολογισμών
Έλεγχος μέσου συντελεστή θερμοπερατότητας $U_m$ .	Τεύχος αναλυτικών υπολογισμών

<b>ΤΕΚΜΗΡΙΩΣΗ ΕΛΑΧΙΣΤΩΝ ΑΠΑΙΤΗΣΕΩΝ ΗΛΕΚΤΡΟΜΗΧΑΝΟΛΟΓΙΚΩΝ ΕΓΚΑΤΑΣΤΑΣΕΩΝ</b>	
<b>Ελάχιστες απαιτήσεις για νέα και ριζικά ανακαινιζόμενα κτήρια.</b>	<b>Εφαρμογή στο υπό μελέτη κτήριο.</b>
Σε κάθε κεντρική κλιματιστική μονάδα (Κ.Κ.Μ.) με παροχή νωπού αέρα $\geq 60\%$ , επιτυγχάνει ανάκτηση θερμότητας σε ποσοστό τουλάχιστον $68\%$ για συστήματα με πτερυγιοφόρους σωλήνες και $73\%$ για λοιπά συστήματα ανάκτησης.	Παράγραφος 5.1.3.
Όλα τα δίκτυα διανομής (νερού ή άλλου μέσου) της κεντρικής θέρμανσης ή της εγκατάστασης ψύξης ή του συστήματος ZNX, διαθέτουν θερμομόνωση σύμφωνα με σχετική Τ.Ο.Τ.Ε.Ε. 20701-1/2017.	Παράγραφοι 5.1.1, 5.1.2, 5.1.3. και 5.2
Οι αεραγωγοί διανομής κλιματιζόμενου αέρα (προσαγωγής και ανακυκλοφορίας) διαθέτουν θερμομόνωση σύμφωνα με σχετική ΤΟΤΕΕ 20701-1/2017.	Παράγραφος 5.1.3.
Τα δίκτυα διανομής θερμού και ψυχρού μέσου διαθέτουν σύστημα αντιστάθμισης θερμοκρασίας (ή άλλο ισοδύναμο) για την αποδοτική αντιμετώπιση των μερικών φορτίων. Εάν υπάρχουν μεταβλητά φορτία δικτύου χρησιμοποιούνται συστήματα προσαρμογής του υδραυλικού σημείου λειτουργίας (π.χ. κυκλοφορητές μεταβλητής ικανότητας $\Delta n-p$ )	Παράγραφοι 5.1.1. και 5.1.2.
Σε περίπτωση μεγάλου κυκλώματος ανακυκλοφορίας ZNX, εφαρμόζεται κυκλοφορία με σταθερό $\Delta p$ και κυκλοφορητή με ρύθμιση στροφών βάση της ζήτησης σε ZNX.	Παράγραφος 5.2
Κάλυψη μέρους των αναγκών σε ζεστό νερό χρήσης από ηλιοθερμικά συστήματα. Το ελάχιστο ποσοστό του ηλιακού μεριδίου σε ετήσια βάση καθορίζεται σε $60\%$ . <ul style="list-style-type: none"> <li>Τεκμηρίωση σε περίπτωση μη κάλυψης του ποσοστού <math>60\%</math></li> <li>Κάλυψη των αναγκών σε ZNX από άλλα αποκεντρωμένα συστήματα παροχής ενέργειας.</li> </ul>	Παράγραφος 5.2.2.
Τα συστήματα γενικού φωτισμού στα κτήρια του τριτογενή τομέα έχουν ελάχιστη ενεργειακή απόδοση $60 \text{ lumen/W}$ . Για επιφάνεια μεγαλύτερη από $15 \text{ m}^2$ 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.	Παράγραφος 5.3.

Όπου απαιτείται κατανομή δαπανών, επιβάλλεται αυτονομία θέρμανσης και ψύξης.	Παράγραφος 5.1.1.
Όπου απαιτείται κατανομή δαπανών για τη θέρμανση χώρων, καθώς επίσης και σε κεντρικά συστήματα παραγωγής ZNX, εφαρμόζεται θερμιδομέτρηση	Παράγραφος 5.1.1.
Σε όλα τα κτήρια απαιτείται θερμοστατικός έλεγχος της θερμοκρασίας εσωτερικού χώρου ανά ελεγχόμενη θερμική ζώνη κτηρίου	Παράγραφος 5.1.1.
Σε όλα τα κτήρια του τριτογενή τομέα απαιτείται η εγκατάσταση κατάλληλου εξοπλισμού αντιστάθμισης της άεργου ισχύος των ηλεκτρικών τους καταναλώσεων, για την αύξηση του συντελεστή ισχύος τους (συνφ) σε επίπεδο κατ' ελάχιστο 0,95.	Παράγραφος 5.4.

<b>ΤΕΚΜΗΡΙΩΣΗ ΕΝΕΡΓΕΙΑΚΗΣ ΑΠΟΔΟΣΗΣ ΚΤΗΡΙΟΥ</b>	
<b>Ελάχιστες απαιτήσεις για νέα και ριζικά ανακαινιζόμενα κτήρια</b>	<b>Εφαρμογή στο υπό μελέτη κτήριο</b>
Μελέτη τεχνικής, οικονομικής και περιβαλλοντικής σκοπιμότητας	
Το κτήριο κατατάσσεται στην ενεργειακή κατηγορία B (κτήριο αναφοράς) ή σε καλύτερη	Παράγραφοι 7.3 και 7.4
Το κτήριο έχει μικρότερη ή ίση μέση ετήσια κατανάλωση πρωτογενούς ενέργειας από το κτήριο αναφοράς.	Παράγραφοι 7.1. και 7.2.

<b>ΑΠΑΡΑΙΤΗΤΕΣ ΜΕΛΕΤΕΣ</b>	
Τεκμηρίωση μη απαίτησης εκπόνησης μελέτης ενεργειακής απόδοσης	Παράγραφος 5.4.
Τεκμηρίωση υπαγωγής ή μη στην περίπτωση ριζικής ανακαίνισης	Δεν απαιτείται
Σε περίπτωση υπαγωγής σε ριζική ανακαίνιση απαιτείται τεκμηρίωση με τεχνική έκθεση, των επιλεγμένων ή μη επεμβάσεων ως προς τις τεχνικές, λειτουργικές και οικονομικές δυσκολίες τη σχέση κόστους/οφέλους που προκύπτει από το βαθμό αναβάθμισης του κτηρίου και την εξοικονόμηση ενέργειας που επιτυγχάνεται.	Δεν απαιτείται