Επ?πεδο : 3				
Κο?φωμα	Προσανα-τολισμ??	Γων?α μακρινο? εμποδ?ου	Fhor ??ρμανση?	Fhor ψ?ξη?
B1	16	0	1.00	1.00
B2	16	0	1.00	1.00
B3	16	0	1.00	1.00
B4	16	0	1.00	1.00
B5	16	0	1.00	1.00
N1	199	0	1.00	1.00
N2	199	0	1.00	1.00
A1	110	0	1.00	1.00
A2	110	0	1.00	1.00
A3	110	0	1.00	1.00
A4	110	0	1.00	1.00
N3	200	26	0.71	0.95
N4	200	28	0.66	0.95
N5	200	28	0.66	0.95
Δ1	290	0	1.00	1.00
Δ2	290	0	1.00	1.00
Δ3	290	0	1.00	1.00
Δ4	290	0	1.00	1.00
N6	199	0	1.00	1.00
N7	199	0	1.00	1.00
N8	199	0	1.00	1.00
N9	199	0	1.00	1.00
N10	199	0	1.00	1.00
A5	110	20	0.82	0.89
A6	110	19	0.83	0.89
A7	110	18	0.84	0.90
A8	110	18	0.84	0.90
A9	110	17	0.85	0.91
A10	109	0	1.00	1.00
A11	109	0	1.00	1.00
A12	109	0	1.00	1.00
A13	109	0	1.00	1.00
A14	109	0	1.00	1.00
A15	109	0	1.00	1.00
Επ?πεδο : 4				
Κο?φωμα	Προσανα-τολισμ??	Γων?α μακρινο? εμποδ?ου	Fhor ??ρμανση?	Fhor ψ?ξη?
Δ1	290	6	0.96	0.96
Δ2	290	6	0.96	0.96
Δ3	290	6	0.96	0.96
Δ4	290	6	0.96	0.96
Δ5	290	4	0.98	0.97
Δ6	290	6	0.96	0.96
Δ7	290	6	0.96	0.96
Δ8	290	6	0.96	0.96
Δ9	290	6	0.96	0.96
Δ10	290	6	0.96	0.96
Δ11	290	8	0.95	0.94
Δ12	290	8	0.95	0.94
Δ13	290	6	0.96	0.96
Δ14	290	6	0.96	0.96
A1	110	14	0.89	0.92
A2	110	14	0.89	0.92
A3	110	16	0.86	0.91
A4	110	15	0.87	0.92
A5	110	14	0.89	0.92
A6	110	11	0.93	0.95
A7	110	10	0.94	0.95
A8	110	9	0.94	0.96
A9	110	8	0.95	0.96
A10	110	7	0.95	0.97
A11	110	6	0.96	0.97
A12	110	6	0.96	0.97
A13	110	5	0.96	0.97
A14	110	6	0.96	0.97
A15	110	4	0.97	0.98
Επ?πεδο : 5				
Κο?φωμα	Προσανα-τολισμ??	Γων?α μακρινο? εμποδ?ου	Fhor ??ρμανση?	Fhor ψ?ξη?
A1	108	6	0.96	0.97
A2	108	6	0.96	0.97
A3	108	6	0.96	0.97
N1	199	0	1.00	1.00
Δ1	288	10	0.94	0.93
Δ2	288	8	0.95	0.95
Δ3	288	8	0.95	0.95
Δ4	288	8	0.95	0.95
Δ5	288	8	0.95	0.95
Δ6	288	8	0.95	0.95
Δ7	288	8	0.95	0.95
Δ8	288	8	0.95	0.95
Δ9	288	8	0.95	0.95
Επ?πεδο : 6				
Κο?φωμα	Προσανα-τολισμ??	Γων?α μακρινο? εμποδ?ου	Fhor ??ρμανση?	Fhor ψ?ξη?
B1	16	0	1.00	1.00
B2	16	0	1.00	1.00
B3	16	0	1.00	1.00
B4	17	3	1.00	0.98
B5	17	3	1.00	0.98
B6	17	4	0.99	0.97
Δ1	290	12	0.92	0.92
Δ2	290	14	0.90	0.90
Δ3	290	10	0.94	0.93
Δ4	290	8	0.95	0.94
Δ5	290	62	0.64	0.59
Δ6	290	62	0.64	0.59
N1	199	24	0.75	0.96
N2	199	21	0.83	0.96
A1	110	0	1.00	1.00
A2	110	0	1.00	1.00
A3	110	0	1.00	1.00
A4	110	0	1.00	1.00
N3	200	21	0.83	0.96
N4	200	20	0.85	0.96
N5	200	0	1.00	1.00
N6	200	0	1.00	1.00
Δ7	290	0	1.00	1.00
Δ8	290	0	1.00	1.00
Δ9	290	0	1.00	1.00
Δ10	290	0	1.00	1.00
N7	199	1	1.00	1.00
N8	199	1	1.00	1.00
N9	199	2	0.99	1.00
A5	110	0	1.00	1.00
A6	110	0	1.00	1.00
A7	110	0	1.00	1.00
A8	110	0	1.00	1.00
Επ?πεδο : 7				
Κο?φωμα	Προσανα-τολισμ??	Γων?α μακρινο? εμποδ?ου	Fhor ??ρμανση?	Fhor ψ?ξη?
Δ1	290	4	0.98	0.97
Δ2	290	4	0.98	0.97
Δ3	290	4	0.98	0.97
Δ4	290	3	0.98	0.98
Δ5	290	3	0.98	0.98
Δ6	290	3	0.98	0.98
Δ7	290	3	0.98	0.98
Δ8	290	3	0.98	0.98
Δ9	290	4	0.98	0.97
Δ10	290	3	0.98	0.98
Δ11	290	0	1.00	1.00
A1	110	5	0.96	0.97
A2	110	6	0.96	0.97
A3	110	8	0.95	0.96
A4	110	8	0.95	0.96
A5	110	9	0.94	0.96
A6	110	9	0.94	0.96
A7	110	10	0.94	0.95
A8	110	10	0.94	0.95
A9	110	10	0.94	0.95
A10	110	10	0.94	0.95
A11	110	9	0.94	0.96
A12	110	9	0.94	0.96
A13	110	8	0.95	0.96
Επ?πεδο : 8				
Κο?φωμα	Προσανα-τολισμ??	Γων?α μακρινο? εμποδ?ου	Fhor ??ρμανση?	Fhor ψ?ξη?
A1	108	3	0.98	0.98
A2	108	3	0.98	0.98
A3	108	3	0.98	0.98
A4	108	3	0.98	0.98
Δ1	288	0	1.00	1.00
Δ2	288	0	1.00	1.00
Δ3	288	0	1.00	1.00
Δ4	288	0	1.00	1.00
Δ5	288	0	1.00	1.00
Δ6	288	0	1.00	1.00
Δ7	288	0	1.00	1.00
Δ8	288	0	1.00	1.00
Επ?πεδο : 9				
Κο?φωμα	Προσανα-τολισμ??	Γων?α μακρινο? εμποδ?ου	Fhor ??ρμανση?	Fhor ψ?ξη?
A1	110	13	0.90	0.93
A2	110	14	0.89	0.92
A3	110	13	0.90	0.93
A4	110	12	0.91	0.94
Δ1	290	12	0.92	0.92
B1	20	0	1.00	1.00
Δ2	290	16	0.88	0.88
B2	19	0	1.00	1.00
Δ3	290	20	0.84	0.85
Δ4	290	20	0.84	0.85
N1	199	24	0.75	0.96
N2	199	21	0.83	0.96
N3	199	19	0.86	0.97
N4	199	18	0.87	0.97
N5	199	17	0.88	0.97
Επ?πεδο : 10				
Κο?φωμα	Προσανα-τολισμ??	Γων?α μακρινο? εμποδ?ου	Fhor ??ρμανση?	Fhor ψ?ξη?
A1	108	4	0.97	0.98
A2	108	4	0.97	0.98
A3	108	4	0.97	0.98
A4	108	4	0.97	0.98
A5	108	14	0.89	0.92
A6	108	1	0.99	0.99
A7	108	0	1.00	1.00
A8	108	0	1.00	1.00
A9	108	0	1.00	1.00
A10	108	0	1.00	1.00
A11	108	0	1.00	1.00
Δ1	288	0	1.00	1.00
Δ2	288	0	1.00	1.00
Δ3	288	0	1.00	1.00
Δ4	288	0	1.00	1.00
Δ5	288	0	1.00	1.00
Δ6	288	14	0.89	0.90
Δ7	288	16	0.87	0.88
Δ8	288	16	0.87	0.88
Δ9	288	13	0.91	0.91
Δ10	288	13	0.91	0.91
N1	197	7	0.97	0.99
N2	197	19	0.86	0.97

Ψηφιακά υπογεγραμμένο από DIMITRIOS ANGELAKIS
Ημερομηνία: 2020.03.20 13:10:21 EET

Φορέας
ΕΛΛΗΝΙΚΗ ΔΗΜΟΚΡΑΤΙΑ
ΠΕΡΙΦΕΡΕΙΑ ΑΤΤΙΚΗΣ
ΔΗΜΟΣ ΚΕΡΑΤΣΙΝΙΟΥ-ΔΡΑΠΕΤΣΩΝΑΣ
ΔΙΕΥΘΥΝΣΗ ΤΕΧΝΙΚΩΝ ΥΠΗΡΕΣΙΩΝ

Έργο
ΚΑΤΑΣΚΕΥΗ ΒΡΕΦΟΝΗΠΙΑΚΟΥ ΣΤΑΘΜΟΥ
ΣΕ ΤΜΗΜΑ ΤΟΥ ΠΡΩΗΝ ΕΡΓΟΣΤΑΣΙΟΥ ΚΑΧΡΑΜΑΝΟΓΛΟΥ

Μελετητές
Δ/ΝΣΗ ΤΕΧΝΙΚΩΝ ΥΠΗΡΕΣΙΩΝ
(ΤΜΗΜΑ ΜΕΛΕΤΩΝ)

ΙΑΝΟΥΑΡΙΟΣ 2019
ΚΛΙΜΑΚΑ: 1: 200

Θέμα
ΜΕΛΕΤΗ ΕΝΕΡΓΕΙΑΚΗΣ ΑΠΟΔΟΣΗΣ ΚΤΙΡΙΟΥ
ΓΩΝΙΕΣ ΣΚΙΑΣΜΟΥ ΑΠΟ ΜΑΚΡΙΝΑ ΕΜΠΟΔΙΑ
ΚΤΙΡΙΩΝ 1-2-3-4-5

Αρ. Σχεδίου **ΕΝΑΚ 22**

ΟΙ ΣΥΝΤΑΞΑΝΤΕΣ	Ο ΠΡΟΪΣΤΑΜΕΝΟΣ	ΘΕΩΡΗΘΗΚΕ Ο Δ/ΝΤΗΣ
Ι. ΑΝΑΠΛΙΩΤΗΣ ΜΗΧΑΝΟΛΟΓΟΣ ΜΗΧΑΝΙΚΟΣ Π.Ε.	Ν. ΓΚΑΜΙΛΗΣ ΜΗΧΑΝΟΛΟΓΟΣ ΜΗΧΑΝΙΚΟΣ Τ.Ε.	Ο Δ/ΝΤΗΣ Τ.Υ. Δ. ΑΓΓΕΛΑΚΗΣ ΠΟΛΙΤΙΚΟΣ ΜΗΧΑΝΙΚΟΣ Π.Ε.