Επ?πεδο : 3

Κο?φωμα	Προσανα-τολισμ??	Γων?α μακρινο? εμποδ?ου	Fhor ??ρμανση?	Fhor ψ?ξη?
Β1	16	0	1.00	1.00
Β2	16	0	1.00	1.00
Β3	16	0	1.00	1.00
Β4	16	0	1.00	1.00
Β5	16	0	1.00	1.00
Ν1	199	0	1.00	1.00
Ν2	199	0	1.00	1.00
Α1	110	0	1.00	1.00
Α2	110	0	1.00	1.00
Α3	110	0	1.00	1.00
Α4	110	0	1.00	1.00
Ν3	200	26	0.71	0.95
Ν4	200	28	0.66	0.95
Ν5	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
Ν6	199	0	1.00	1.00
Ν7	199	0	1.00	1.00
Ν8	199	0	1.00	1.00
Ν9	199	0	1.00	1.00
Ν10	199	0	1.00	1.00
Α5	110	20	0.82	0.89
Α6	110	19	0.83	0.89
Α7	110	18	0.84	0.90
Α8	110	18	0.84	0.90
Α9	110	17	0.85	0.91
Α10	109	0	1.00	1.00
Α11	109	0	1.00	1.00
Α12	109	0	1.00	1.00
Α13	109	0	1.00	1.00
Α14	109	0	1.00	1.00
Α15	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
Α1	110	14	0.89	0.92
Α2	110	14	0.89	0.92
Α3	110	16	0.86	0.91
Α4	110	15	0.87	0.92
Α5	110	14	0.89	0.92
Α6	110	11	0.93	0.95
Α7	110	10	0.94	0.95
Α8	110	9	0.94	0.96
Α9	110	8	0.95	0.96
Α10	110	7	0.95	0.97
Α11	110	6	0.96	0.97
Α12	110	6	0.96	0.97
Α13	110	5	0.96	0.97
Α14	110	6	0.96	0.97
Α15	110	4	0.97	0.98

Επ?πεδο : 5

Κο?φωμα	Προσανα-τολισμ??	Γων?α μακρινο? εμποδ?ου	Fhor ??ρμανση?	Fhor ψ?ξη?
Α1	108	6	0.96	0.97
Α2	108	6	0.96	0.97
Α3	108	6	0.96	0.97
Ν1	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?
Β1	16	0	1.00	1.00
Β2	16	0	1.00	1.00
Β3	16	0	1.00	1.00
Β4	17	3	1.00	0.98
Β5	17	3	1.00	0.98
Β6	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
Ν1	199	24	0.75	0.96
Ν2	199	21	0.83	0.96
Α1	110	0	1.00	1.00
Α2	110	0	1.00	1.00
Α3	110	0	1.00	1.00
Α4	110	0	1.00	1.00
Ν3	200	21	0.83	0.96
Ν4	200	20	0.85	0.96
Ν5	200	0	1.00	1.00
Ν6	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
Ν7	199	1	1.00	1.00
Ν8	199	1	1.00	1.00
Ν9	199	2	0.99	1.00
Α5	110	0	1.00	1.00
Α6	110	0	1.00	1.00
Α7	110	0	1.00	1.00
Α8	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
Α1	110	5	0.96	0.97
Α2	110	6	0.96	0.97
Α3	110	8	0.95	0.96
Α4	110	8	0.95	0.96
Α5	110	9	0.94	0.96
Α6	110	9	0.94	0.96
Α7	110	10	0.94	0.95
Α8	110	10	0.94	0.95
Α9	110	10	0.94	0.95
Α10	110	10	0.94	0.95
Α11	110	9	0.94	0.96
Α12	110	9	0.94	0.96
Α13	110	8	0.95	0.96

Επ?πεδο : 8

Κο?φωμα	Προσανα-τολισμ??	Γων?α μακρινο? εμποδ?ου	Fhor ??ρμανση?	Fhor ψ?ξη?
Α1	108	3	0.98	0.98
Α2	108	3	0.98	0.98
Α3	108	3	0.98	0.98
Α4	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?
Α1	110	13	0.90	0.93
Α2	110	14	0.89	0.92
Α3	110	13	0.90	0.93
Α4	110	12	0.91	0.94
Δ1	290	12	0.92	0.92
Β1	20	0	1.00	1.00
Δ2	290	16	0.88	0.88
Β2	19	0	1.00	1.00
Δ3	290	20	0.84	0.85
Δ4	290	20	0.84	0.85
Ν1	199	24	0.75	0.96
Ν2	199	21	0.83	0.96
Ν3	199	19	0.86	0.97
Ν4	199	18	0.87	0.97
Ν5	199	17	0.88	0.97

Επ?πεδο : 10

Κο?φωμα	Προσανα-τολισμ??	Γων?α μακρινο? εμποδ?ου	Fhor ??ρμανση?	Fhor ψ?ξη?
Α1	108	4	0.97	0.98
Α2	108	4	0.97	0.98
Α3	108	4	0.97	0.98
Α4	108	4	0.97	0.98
Α5	108	14	0.89	0.92
Α6	108	1	0.99	0.99
Α7	108	0	1.00	1.00
Α8	108	0	1.00	1.00
Α9	108	0	1.00	1.00
Α10	108	0	1.00	1.00
Α11	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
Ν1	197	7	0.97	0.99
Ν2	197	19	0.86	0.97

Ψηφιακά υπογεγραμμένο από DIMITRIOS ANGELAKIS
Ημερομηνία: 2020.03.20 13:15:17 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 23**

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.